

OPERA:

**REALIZZAZIONE DI NUOVO EDIFICIO SCOLASTICO -
PLESSO B DELLA SCUOLA PRIMARIA IN VIA B.CROCE
mediante demolizione e ricostruzione**

CIG : 962504131A CUP: G52C21000560006

OGGETTO:

**ALLEGATI
TABULATO DI CALCOLO -
Corpo C**

ELABORATO GRAFICO:

ALL28

Data:

Agosto 2023

Scala:

Revisione:

Rev.01

A4

FASE:

PROGETTO ESECUTIVO

ENTE AMMINISTRATIVO:

COMUNE DI MONTEPRANDONE



Provincia di Ascoli Piceno (AP)

Sede comunale: Piazza dell'Aquila, 1 - 63076 Monteprandone AP

P.IVA: 00376950440

Tel: 0735.71091 / Fax: 0735.62541

Mail: info@comune.monteprandone.ap.it PEC: comune.monteprandone@emarche.it

RUP: Geom. Pino CORI

CAPOGRUPPO MANDATARIO - COORDINAMENTO GENERALE - PROGETTO ARCHITETTONICO - STRUTTURALE - IMPIANTISTICO - CSP:



SARDELLINI MARASCA ARCHITETTI

TIMBRO E FIRMA

ANCONA Via De Bosis 8 - 60123 tel 071 2073835 - fax 071 2082631
e-mail: studio@sardellinimarasca.com - www.sardellinimarasca.com

Arch. Anita SARDELLINI Ing.Andrea MARASCA Arch. Giorgio MARASCA

CO-PROGETTISTA OPERE IMPIANTISTICHE, VVFF, ACUSTICA, ENERGETICA:

AREA ENGINEERING SRL società d'ingegneria mandante
Contrada S.Giovanni snc, 63074 S. Benedetto del Tronto (AP)

Ing. Mauro BRACCIANI

P.I. Marco BENIGNI

Ing. Mirko MAOLONI

GIOVANE PROFESSIONISTA:

Arch. Silvia GALASSO giovane professionista
via Tronto 1/bis, 60035 Jesi (AN)

PRESTAZIONI GEOLOGICHE:

Dott. geol. Stefano GIULIANI mandante
via Papa Giovanni XXIII 14/b, 60035 Jesi (AN)

CONSULENTE PER LE OPERE STRUTTURALI

STUDIO TECNICO ING. MICHELE ROSSI
via Roma 2/A, 60012 Trecastelli (AN)

CONSULENTE PER L'APPLICAZIONE DEI CRITERI MINIMI AMBIENTALI NEGLI EDIFICI:

ARCH. ANDREA VALENTINI
via G. Verdi 26, 63822 Porto San Giorgio (FM)

RELAZIONE SUL CALCOLO STATICO DELLE STRUTTURE

CRITERI DI CONCEZIONE E DI SCHEMATIZZAZIONE STRUTTURALE, MODELLAZIONE DEL TERRENO, PROPRIETÀ DEI MATERIALI, EFFICACIA DEL MODELLO.

La struttura e il suo comportamento sotto le azioni statiche e dinamiche è stata adeguatamente valutata, interpretata e trasferita nel modello che si caratterizza per la sua impostazione completamente tridimensionale. A tal fine ai nodi strutturali possono convergere diverse tipologie di elementi, che corrispondono nel codice numerico di calcolo in altrettante tipologie di elementi finiti. Travi e pilastri, ovvero componenti in cui una dimensione prevale sulle altre due, vengono modellati con elementi “beam”, il cui comportamento può essere opportunamente perfezionato attraverso alcune opzioni quali quelle in grado di definire le modalità di connessione all'estremità. Eventuali elementi soggetti a solo sforzo normale possono essere trattati come elementi “truss” oppure con elementi “beam” opportunamente svincolati. Le pareti, le piastre, le platee ovvero in generale i componenti strutturali bidimensionali, con due dimensioni prevalenti sulla terza (lo spessore), sono stati modellati con elementi “shell” a comportamento flessionale e membranale. I vincoli con il mondo esterno vengono rappresentati, nei casi più semplici (apparecchi d'appoggio, cerniere, carrelli), con elementi in grado di definire le modalità di vincolo e le rigidità nello spazio. Questi elementi, coniugati con i precedenti, consentono di modellare i casi più complessi ma più frequenti di interazione con il terreno, realizzabile tipicamente mediante fondazioni, pali, platee nonché attraverso una combinazione di tali situazioni. Il comportamento del terreno è sostanzialmente rappresentato tramite una schematizzazione lineare alla Winkler, principalmente caratterizzabile attraverso una opportuna costante di sottofondo, che può essere anche variata nella superficie di contatto fra struttura e terreno e quindi essere in grado di descrivere anche situazioni più complesse. Nel caso dei pali il comportamento del terreno implica anche l'introduzione di vincoli per la traslazione orizzontale.

I parametri dei materiali utilizzati per la modellazione riguardano il modulo di Young, il coefficiente di Poisson, ma sono disponibili anche opzioni per ridurre la rigidità flessionale e tagliante dei materiali per considerare l'effetto di fenomeni fessurativi nei materiali.

Il calcolo viene condotto mediante analisi lineare, ma vengono considerati gli effetti del secondo ordine e si può simulare il comportamento di elementi resistenti a sola trazione o compressione.

La presenza di diaframmi orizzontali, se rigidi, nel piano viene gestita attraverso l'impostazione di un'apposita relazione fra i nodi strutturali coinvolti, che ne condiziona il movimento relativo. Relazioni analoghe possono essere impostate anche fra elementi contigui.

Si ritiene che il modello utilizzato sia rappresentativo del comportamento reale della struttura. Sono stati inoltre valutate tutti i possibili effetti o le azioni anche transitorie che possano essere significative e avere implicazione per la struttura.

E' stata impiegata un'analisi ... in campo lineare con adozione di spettro di risposta conforme al D.M. 17.01.2018. Agli effetti del dimensionamento è stato quindi impiegato il metodo degli stati limite.

NORMATIVE DI RIFERIMENTO

STRUTTURA

Legge 5 novembre 1971 N. 1086 - Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio armato normale e precompresso ed a struttura metallica.

Norme tecniche delle Costruzioni – D.M. 17/01/2018

Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche delle Costruzioni, Circolare Ministero Infrastrutture e Trasporti n° 7 21/01/2019

Norme di cui è consentita l'applicazione ai sensi del cap. 12 del D.M. 17 gennaio 2018:

UNI EN 1990: 2006 - Eurocodice 1 – Criteri generali di progettazione strutturale.

UNI ENV 1991-1-1: 2010; -1-2; 1-3; 1-4; 1.5; Azioni sulla struttura.

Eurocodice 2 - Progettazione delle strutture in calcestruzzo.

UNI ENV 1992-1-1 Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.

Eurocodice 3 – Progettazione delle strutture in acciaio.

UNI ENV 1993-1-1 - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.

UNI EN 206:2016 - Calcestruzzo. Specificazioni, prestazioni, produzione e conformità.

Servizio Tecnico Centrale del Ministero dei Lavori Pubblici – “Linee Guida sul calcestruzzo strutturale” –

Circ. MIN.LL.PP. N.11951 del 14 febbraio 1992 - Circolare illustrativa della legge N. 1086.

D.M. 14 febbraio 1992 - Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale, precompresso e per le strutture metalliche.

Circ. MIN.LL.PP. N.37406 del 24 giugno 1993 – Istruzioni relative alle norme tecniche per l'esecuzione delle opere in c.a. normale e precompresso e per le strutture metalliche di cui al D.M. 14 febbraio 1992.

D.M. 9 gennaio 1996 – Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche.

Circ. Min. LL.PP. 15.10.1996 n.252 AA.GG./S.T.C. - Istruzioni per l'applicazione delle «Norme tecniche per il calcolo e l'esecuzione ed il collaudo delle strutture in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche» di cui al D.M. 09.01.1996.

CARICHI E SOVRACCARICHI

D.M. 16 gennaio 1996 – Norme tecniche relative ai criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi

Circ. MIN.LL.PP. N.156 AA.GG./STC del 4 luglio 1996 – Istruzioni per l'applicazione delle “Norme tecniche relative ai criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi” di cui al D.M. 16 gennaio 1996.

D.M. 16.1.1996 - Norme tecniche relative alle costruzioni in zone sismiche

Circ. Min. LL.PP. 10.4.1997, n. 65 - Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche relative alle costruzioni in zone sismiche" di cui al D.M. 16 gennaio 1996

Norme tecniche per le Costruzioni – D.M. 14/01/2008

Norme tecniche per le Costruzioni – D.M. 17/01/2018

TERRENI E FONDAZIONI

D.M. 11 marzo 1988 – Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione ed il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.

Circ. MIN.LL.PP. N.30483 del 24 settembre 1988 - Istruzioni riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione ed il collaudo delle opere di sostegno delle terre.

ITERI PER LA MISURA DELLA SICUREZZA

METODO DI CALCOLO AGLI STATI LIMITE

In generale ai fini della sicurezza sono stati adottati i criteri contemplati dal metodo semiprobabilistico agli stati limite. In particolare sono stati soddisfatti i requisiti per la sicurezza allo stato limite ultimo (anche sotto l'azione sismica), allo stato limite di esercizio, nei confronti di eventuali azioni eccezionali. Per quanto riguarda le azioni sismiche verranno anche esaminate le deformazioni relative, che controllano eventuali danni alle opere secondarie e agli impianti.

SCHEMATIZZAZIONE DELLE AZIONI, CONDIZIONI E COMBINAZIONI DI CARICO

Le azioni sono state schematizzate applicando i carichi previsti dalla norma. In particolare i carichi gravitazionali, derivanti dalle azioni permanenti o variabili, sono applicati in direzione verticale (ovvero – Z nel sistema globale di riferimento del modello). Le azioni del vento sono applicate prevalentemente nelle due direzioni orizzontali o ortogonalmente alla falda in copertura. Le azioni sismiche, statiche o dinamiche, derivano dall'eccitazione delle masse assegnate alla struttura in proporzione ai carichi a cui sono associate per norma. I carichi sono suddivisi in più condizioni elementari di carico in modo da poter generare le combinazioni necessarie.

COMBINAZIONI DI CARICO

Le combinazioni di carico s.l.u. statiche (in assenza di azioni sismiche) sono ottenute mediante diverse combinazioni dei carichi permanenti ed accidentali in modo da considerare tutte le situazioni più sfavorevoli agenti sulla struttura. I carichi vengono applicati mediante opportuni coefficienti parziali di sicurezza, considerando l'eventualità più gravosa per la sicurezza della struttura.

Le azioni sismiche sono valutate in conformità a quanto stabilito dalle norme e specificato nel paragrafo sulle azioni. Vengono in particolare controllate le deformazioni allo stato limite ultimo, allo stato limite di danno e gli effetti del second'ordine.

In sede di dimensionamento vengono analizzate tutte le combinazioni, anche sismiche, impostate ai fini della verifica s.l.u. Vengono anche processate le specifiche combinazioni di carico introdotte per valutare lo stato limite di esercizio (tensioni, fessurazione, deformabilità).

Oltre all'impostazione spaziale delle situazioni di carico potenzialmente più critiche, in sede di dimensionamento vengono ulteriormente valutate, per le varie travate, tutte le condizioni di lavoro statico derivanti dall'alternanza dei carichi variabili, i cui effetti si sovrappongono a quelli dei pesi propri e dei carichi permanenti. Vengono anche imposte delle sollecitazioni flettenti di sicurezza in campata e risultano controllate le deformazioni in luce degli elementi.

PRESENTAZIONE DEL MODELLO STRUTTURALE E SUE PROPRIETÀ

Questa parte richiede di precisare una serie di proprietà che possono essere ricavate in forma grafica direttamente da MasterSap. In particolare:

- Modelli strutturali
- Eventuali sconnessioni
- Sezioni impiegate
- Disposizione e intensità dei carichi
- Distorsioni impresse
- Carichi termici
- Materiali
- Combinazioni di carico

Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

I NODI

La struttura è individuata da nodi riportati in coordinate.

Ogni nodo possiede sei gradi di libertà, associati alle sei possibili deformazioni. I gradi di libertà possono essere liberi

(spostamenti generalizzati incogniti), bloccati (spostamenti generalizzati corrispondente uguale a zero), di tipo slave o linked (il parametro cinematico dipende dalla relazione con altri gradi di libertà).

Si può intervenire sui gradi di libertà bloccando uno o più gradi. I blocchi vengono applicate nella direzione della terna locale del nodo.

Le relazioni complesse creano un legame tra uno o più gradi di libertà di un nodo detto slave con quelli di un altro nodo detto master. Esistono tre tipi di relazioni complesse.

Le relazioni di tipo link prescrivono l'uguaglianza tra gradi di libertà analoghi di nodi diversi. Specificare una relazione di tipo link significa specificare il nodo slave assieme ai gradi di libertà che partecipano al vincolo ed il nodo master. I gradi di libertà slave saranno eguagliati ai rispettivi gradi di libertà del nodo master.

La relazione di piano rigido prescrive che il nodo slave appartiene ad un piano rigido e quindi che i due spostamenti in piano e la rotazione normale al piano sono legati ai tre parametri di roto-traslazione rigida di un piano.

Il Corpo rigido prescrive che il nodo slave fa parte di un corpo rigido e tutti e sei i suoi gradi di libertà sono legati ai sei gradi di libertà posseduti dal corpo rigido (i gradi di libertà del suo nodo master).

I MATERIALI

I materiali sono individuati da un codice specifico e descritti dal modulo di elasticità, dal coefficiente di Poisson, dal peso specifico, dal coefficiente di dilatazione termica.

LE SEZIONI

Le sezioni sono individuate in ogni caso da un codice numerico specifico, dal tipo e dai relativi parametri identificativi. La simbologia adottata dal programma è la seguente:

- Rettangolare piena (Rp);
- Rettangolare cava (Rc);
- Circolare piena (Cp);
- Circolare cava (Cc);
- T (T.);
- T rovescia (Tr);
- L (L.);
- C (C.);
- C rovescia (Cr);
- Cassone (Ca);
- Profilo singolo (Ps);
- Profilo doppio (Pd);
- Generica (Ge).

I CARICHI

I carichi agenti sulla struttura possono essere suddivisi in carichi nodali e carichi elementari. I carichi nodali sono forze e coppie concentrate applicate ai nodi della discretizzazione. I carichi elementari sono forze, coppie e sollecitazioni termiche.

I carichi in luce sono individuati da un codice numerico, da una azione, una categoria, una condizione e da una descrizione. Sono previsti carichi distribuiti trapezoidali riferiti agli assi globali (fX, fY, fZ, fV) e locali (fx, fy, fz), forze concentrate riferite agli assi globali (FX, FY, FZ, FV) o locali (Fx, Fy, Fz), momenti concentrati riferiti agli assi locali (Mx, My, Mz), momento torcente distribuito riferito all'asse locale x (mx), carichi termici (tx, ty, tz), descritti con i relativi parametri identificativi, aliquote inerziali comprese, rispetto al riferimento locale. I carichi in luce possono essere attribuiti solo a elementi finiti del tipo trave o trave di fondazione.

GLI ELEMENTI FINITI

La struttura può essere suddivisa in sottostrutture, chiamate gruppi.

ELEMENTO FRAME (TRAVE E PILASTRO, TRAVE DI FONDAZIONE)

L'elemento frame implementa il modello della trave nello spazio tridimensionale. E' caratterizzato da 2 nodi principali I e J posti alle sue estremità ed un nodo geometrico facoltativo K che serve solamente a fissare univocamente la posizione degli assi locali.

L'elemento frame possiede 12 gradi di libertà.

Ogni elemento viene riferito a una terna locale destra x, y, z. L'elemento frame supporta varie opzioni tra cui:

1. deformabilità da taglio (travi tozze);
2. sconnessioni totali o parziali alle estremità;
3. connessioni elastiche alle estremità;
4. offsets, ovvero tratti rigidi eventualmente fuori asse alle estremità;
5. suolo elastico alla Winkler nelle tre direzioni locali e a torsione.

L'elemento frame supporta i seguenti carichi:

1. carichi distribuiti trapezoidali in tutte le direzioni locali o globali;
2. sollecitazioni termiche uniformi e gradienti termici nelle due direzioni principali;
3. forza concentrata in tutte le direzioni locali o globali applicata in un punto arbitrario;
4. carichi generici mediante prescrizione delle reazioni di incastro perfetto.

I gruppi formati da elementi del tipo trave riportano, in ordine, i numeri dei nodi iniziale (I), finale (J) e di riferimento (K), la situazione degli svincoli ai nodi I e J (indicate in legenda eventuali situazioni diverse dall'incastro perfetto ad entrambi i nodi), i codici dei materiali e delle sezioni, eventuali offset strutturali o conchi rigidi applicati. Un'ulteriore tabella riporta anche eventuali valori di offset architettonici.

Per ogni asta vengono riportati i carichi applicati: ogni carico è identificato dal suo codice e da un moltiplicatore.

I gruppi relativi all'elemento trave di fondazione riportano informazioni analoghe. È indicata la caratteristica del suolo, la larghezza di contatto con il terreno e il numero di suddivisioni interne. Per la trave di fondazione il programma abilita automaticamente solo i gradi di libertà relativi alla rotazione intorno agli assi globali X, Y e alla traslazione secondo Z, bloccando gli altri gradi di libertà. Ogni trave di fondazione è suddivisa in un numero adeguato di parti (aste). Ogni singola asta interagisce con il terreno mediante un elemento finito del tipo vincolo elastico alla traslazione verticale t_z convergente ai suoi nodi (vedi figura), il cui valore di rigidezza viene determinato da programma moltiplicando la costante di sottofondo assegnata dall'utente per l'area di contatto con il terreno in corrispondenza del nodo.

I tipi di carichi ammessi sono solo di tipo distribuito f_z , f_v , f_y . Inoltre accade che:

$V_i = V_f$; $d_i = d_f = 0$, ovvero il carico è di tipo rettangolare esteso per tutta la lunghezza della trave.

ELEMENTO SHELL (GUSCIO)

L'elemento shell implementa il modello del guscio piatto ortotropo nello spazio tridimensionale. E' caratterizzato da 3 o 4 nodi I, J, K ed L posti nei vertici e 6 gradi di libertà per ogni nodo. Il comportamento flessionale e quello membranale sono disaccoppiati.

Gli elementi guscio/piastra si caratterizzano perché possono subire carichi nel piano ma anche ortogonali al piano ed essere quindi soggetti anche ad azioni flettenti e torcenti.

Gli elementi in esame hanno formalmente tutti i sei gradi di libertà attivi, ma non posseggono rigidezza per la rotazione ortogonale al piano dell'elemento.

Nei gruppi shell definiti "platea" viene attuato il blocco di tre gradi di libertà, u_x , u_y , r_z , per tutti i nodi del gruppo.

Ogni gruppo può contenere uno o più elementi (max 1999). Ogni elemento viene definito da questi parametri:

1. elemento numero (massimo 1999 per ogni gruppo);
2. nodi di riferimento I, J, K, L;
3. spessore;
4. materiale;
5. temperatura;
6. gradiente termico;

Per ogni guscio vengono riportati i carichi applicati: ogni carico è identificato dal suo codice e da un moltiplicatore.

ELEMENTO BOUNDARY (VINCOLO)

L'elemento boundary è sostanzialmente un elemento molla con rigidità assiale in una direzione specificata e rigidità torsionale attorno alla stessa direzione. È utile quando si vogliono determinare le reazioni vincolari oppure quando si vogliono imporre degli spostamenti o delle rotazioni di alcuni nodi (cedimenti vincolari).

I parametri relativi ad ogni singolo vincolo sono:

1. il nodo a cui è collegato il vincolo (o i vincoli, massimo sei);
2. la traslazione imposta (L) o la rotazione imposta (radianti);
3. la rigidità (per le traslazioni in F/L , per le rotazioni in $F \cdot L/\text{rad}$).

PRESENTAZIONE DEI RISULTATI

Questa parte richiede di precisare una serie di proprietà che possono essere ricavate in forma grafica direttamente da MasterSap. In particolare:

- Deformazioni (statiche e dinamiche)
- Deformazioni relative
- Freccie
- Sollecitazioni
- Pressioni sul suolo
- Effetti II ordine
- Masse eccitare
- *Modi propri di vibrazione*

Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

I METODI DI CALCOLO

ANALISI DINAMICA MODALE

Il programma effettua l'analisi dinamica con il metodo dello spettro di risposta.

Il sistema da analizzare è visto come un oscillatore a n gradi di libertà, di cui vanno individuati i modi propri di vibrazione. Il numero di frequenze da considerare è un dato di ingresso che l'utente deve assegnare. In generale si osservi che il numero di modi propri di vibrazione non può superare il numero di gradi di libertà del sistema.

La procedura attua l'analisi dinamica in due fasi distinte: la prima si occupa di calcolare le frequenze proprie di vibrazione, la seconda calcola spostamenti e sollecitazioni conseguenti allo spettro di risposta assegnato in input.

Nell'analisi spettrale il programma utilizza lo spettro di risposta assegnato in input, coerentemente con quanto previsto dalla normativa. L'eventuale spettro nella direzione globale Z è unitario. L'ampiezza degli spettri di risposta è determinata dai parametri sismici previsti dalla normativa e assegnati in input dall'utente.

La procedura calcola inizialmente i coefficienti di partecipazione modale per ogni direzione del sisma e per ogni frequenza. Tali coefficienti possono essere visti come il contributo dinamico di ogni modo di vibrazione nelle direzioni assegnate. Si potrà perciò notare in quale direzione il singolo modo di vibrazione ha effetti predominanti.

Successivamente vengono calcolati, per ogni modo di vibrazione, gli spostamenti e le sollecitazioni relative a ciascuna direzione dinamica attivata, per ogni modo di vibrazione. Per ogni direzione dinamica viene calcolato l'effetto globale, dovuto ai singoli modi di vibrazione, mediante la radice quadrata della somma dei quadrati dei singoli effetti. È prevista una specifica fase di stampa per tali risultati.

L'ultima elaborazione riguarda il calcolo degli effetti complessivi, ottenuti considerando tutte le direzioni dinamiche applicate. Tale risultato (involuppo) può essere ottenuto, a discrezione dell'utente in tre modi distinti, inclusi quelli suggeriti della normativa italiana e dall'Eurocodice 8.

PRESENTAZIONE DEI RISULTATI DELL'ANALISI STRUTTURALE

DEFORMATE

Per ogni combinazione di carico e per tutti i nodi non completamente bloccati il programma calcola spostamenti (unità di misura L) e rotazioni (radianti). Viene anche rappresentata la deformata in luce dell'asta che riproduce il comportamento di una funzione polinomiale di quarto grado. Gli spostamenti sono positivi se diretti nel verso degli assi globali X Y Z, le rotazioni positive se antiorarie rispetto all'asse di riferimento, per un osservatore disteso lungo il corrispondente semiasse positivo (vedi figura a lato).

Viene anche determinato il valore massimo assoluto (con segno) di ogni singola deformazione e il valore massimo dello spostamento nello spazio (radice quadrata della somma dei quadrati degli spostamenti).

ASPETTI PARTICOLARI DELL'ANALISI DINAMICA

Nella stampa degli autovettori vengono riportati i relativi risultati, pertinenti ad ogni nodo.

Nel calcolo della risposta spettrale vengono determinate, per ogni verso del sisma, le deformazioni relative ai vari modi di vibrare e la corrispondente media quadratica. Tali risultati vengono successivamente combinati e danno luogo ad uno o più inviluppi in relazione a quanto imposto dall'utente nella fase iniziale di intestazione del lavoro.

Nel caso dell'applicazione dell'Ordinanza 3431 (ex 3272) vengono anche determinate le deformazioni allo stato limite ultimo, che risultano amplificate per effetto dei fattori di struttura q rassegnati alle due direzioni orizzontali e a quella verticale.

TRAVI, PILASTRI E TRAVI DI FONDAZIONE

Il programma calcola ai due nodi estremi di ogni elemento e per ogni combinazione di carico sei sollecitazioni, riferite agli assi locali (come indicato nella figura a lato):

- F_x = forza assiale nella direzione locale x;
- F_y = taglio nella direzione locale y;
- F_z = taglio nella direzione locale z;
- M_x = momento torcente attorno all'asse locale x;
- M_y = momento flettente attorno all'asse locale y;
- M_z = momento flettente attorno all'asse locale z,

con le seguenti convenzioni sui segni:

- forze positive se concordi con gli assi locali (F);
- momenti positivi se antiorari rispetto gli assi locali, per un osservatore disteso lungo il corrispondente semiasse positivo ($F \cdot L$).

Tali convenzioni sono caratteristiche dei codici di calcolo numerico e sono mantenute soltanto nelle stampe globali. Nelle rappresentazioni grafiche e nelle stampe delle verifiche di sicurezza vengono invece adottate le convenzioni tipiche della Scienza delle Costruzioni.

In caso di analisi sismica con il metodo statico equivalente viene riportato un prospetto riguardante il peso sismico del gruppo, le coordinate baricentriche relative, il coefficiente di distribuzione globale del gruppo funzione della sua quota, il coefficiente globale ricavato dal precedente in base ai parametri sismici, la forza sismica relativa.

Nell'analisi dinamica vengono calcolate le medesime sollecitazioni per ognuna delle tre azioni sismiche previste (Z eventuale). Viene evidenziato il modo di vibrazione che dà luogo all'effetto massimo, il valore di tale effetto (con segno), la risultante dovuta alla combinazione di tutti i modi di vibrazione mediante il criterio prescelto dall'utente.

Per le travi di fondazione il programma calcola ai due nodi estremi della trave e in tutti i punti intermedi generati per effetto della suddivisione della trave di fondazione, per ogni combinazione di carico:

- F_y = taglio nella direzione locale y (F);
- M_x = momento torcente attorno asse locale x ($F \cdot L$);
- M_z = momento flettente attorno asse locale z ($F \cdot L$);
- U_z = spostamento lungo Z (L);
- r_x = rotazione intorno X (rad);
- r_y = rotazione intorno Y (rad);
- pressione sul suolo (F/L^2).

GUSCI

Il programma propone i risultati al “centro” di ogni elemento. Per ogni elemento e per ogni combinazione di carico statica vengono evidenziate:

- S_{xx} (F/L^2);
- S_{yy} (F/L^2);
- S_{xy} (F/L^2);
- M_{xx} ($F*L/L$);
- M_{yy} ($F*L/L$);
- M_{xy} ($F*L/L$);
- σ_{idsup} (F/L^2);
- σ_{idinf} (F/L^2).
- S_{xx} , S_{yy} , S_{xy} rappresentano le tensioni membranali (vedi figura)
- M_{xx} rappresenta il momento flettente (per unità di lunghezza) che produce tensioni in direzione locale x; analogamente per M_{yy} ;
- M_{xy} rappresenta il momento torcente (sempre per unità di lunghezza).

Le tensioni ideali σ_{idsup} (al bordo superiore, ovvero sul semiasse positivo dell'asse locale z) e σ_{idinf} sono calcolate mediante il criterio di Huber-Hencky-Mises. I momenti flettenti generano ai bordi dell'elemento delle tensioni valutate in base al modulo di resistenza dell'elemento. Le tensioni da momento flettente M_{xx} si sovrappongono alle tensioni S_{xx} , con segno positivo al bordo superiore, con segno negativo al bordo inferiore (analogamente per M_{yy} e S_{yy}). Gli effetti tensionali da momento torcente vengono sovrapposti a S_{xy} .

Le convenzioni sui segni dei momenti sono caratteristiche dei codici di calcolo automatici e sono mantenute solo nelle stampe dei risultati conseguenti all'elaborazione strutturale, nelle rappresentazioni grafiche e nelle stampe dei postprocessori vengono invece adottate le convenzioni tipiche della Scienza delle Costruzioni.

Nell'analisi dinamica, per ogni direzione sismica e per ogni elemento, viene indicato il modo che dà luogo all'effetto massimo, la risultante per sovrapposizione modale per S_{xx} , S_{yy} , S_{xy} , M_{xx} , M_{yy} , M_{xy} .

Nel calcolo degli involucri viene effettuata la sovrapposizione. Anche in questo caso vengono calcolate le tensioni ideali.

Nell'analisi statica e negli involucri dinamici, fra i risultati, alla fine di ogni gruppo vengono riportati i massimi delle tensioni (comprese quelle ideali) e dei momenti, nonché il numero dell'elemento e la combinazione di carico relativa.

VINCOLI

In stampa vengono fornite, per ogni nodo vincolato, le reazioni corrispondenti ai vincoli assegnati. Per quanto concerne i versi si tenga presente che è stata adottata la convenzione tradizionale. In generale le forze vincolari (unità di misura F) sono positive se vanno nel verso dell'asse di riferimento, i momenti ($F*L$) sono positivi se antiorari per un osservatore disposto lungo il corrispondente semiasse positivo; tali sollecitazioni tendono a contrastare deformazioni di segno opposto.

Per quanto concerne i vincoli comunque disposti nello spazio vale la stessa regola: se uno spostamento è positivo tende ad allontanare il nodo N da I; la conseguente reazione è di segno opposto, cioè negativa.

Nell'analisi dinamica, per ogni direzione, per ogni nodo vincolato, viene indicato il modo che dà luogo all'effetto massimo e il relativo valore; viene anche indicato il risultato complessivo calcolato a partire dai singoli effetti modali. Nella stampa degli involucri viene calcolata la risultante obbedendo alla modalità scelta dall'utente.

VERIFICHE DI SICUREZZA DEGLI ELEMENTI

Questa parte richiede di precisare una serie di proprietà che possono essere ricavate in forma grafica direttamente da MasterSap. Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

VERIFICHE DI OPERE IN CEMENTO ARMATO

TRAVI, PILASTRI, SETTI E TRAVI DI FONDAZIONE

Fra le informazioni di testa per le travi è segnalata la travata di appartenenza, la componente del peso proprio e il carico medio. Per i soli pilastri oltre al numero strutturale dell'asta è anche indicato l'eventuale numero di pilastri.

Le sollecitazioni sono riferite al sistema locale x, y, z. Vengono riportate, in ordine:

- NC: numero della combinazione di carico;
- x: ascissa di calcolo (cm);
- Per i soli pilastri, per le combinazioni sismiche e nei casi in cui va applicata la gerarchia delle resistenze, vengono inserite due colonne αM_y e αM_z che riportano i valori dei moltiplicatori delle sollecitazioni M_y ed M_z .
- in sequenza F_x, F_y, F_z (F); M_x, M_y, M_z (F*m).

NB: Per elementi trave di fondazione F_x, F_z, M_y sono generalmente nulli.

Le convenzioni adottate sui segni delle sollecitazioni sono:

- F_x (sforzo normale) è positivo se di trazione;
- F_y (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra dell'ascissa interessata, nel verso positivo dell'asse locale corrispondente;
- F_z (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra dell'ascissa interessata, nel verso negativo dell'asse locale corrispondente;
- M_x (momento torcente) è positivo se antiorario intorno a x a sinistra dell'ascissa in esame;
- M_y (momento flettente) è positivo se tende le fibre posteriori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse z;
- M_z (momento flettente) è positivo se tende le fibre inferiori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse y.

Compaiono poi nel tabulato gli ulteriori risultati:

- in sequenza, armatura posteriore, anteriore, inferiore, superiore (cm^2); si noti che tali armature sono quelle totali.

NB: La sezione di due reggistaffe contribuisce in tutti quattro i valori di armatura; per i pilastri circolari viene determinata e stampata l'armatura totale distribuita uniformemente su tutta la circonferenza;

- campo (di rottura): rappresenta il campo di rottura determinato dalla procedura di verifica; nel caso delle travi, qualora sia stata deselezionata la verifica a sforzo normale, il campo di rottura viene sostituito dal rapporto x/d ;
- indice di resistenza a presso-tensoflessione (F_x, M_y, M_z): rappresenta il moltiplicatore delle sollecitazioni allo s.l.u., ovvero il rapporto fra la sollecitazione agente e quella resistente;
- indice di resistenza a taglio/torsione (Bielle): rappresenta l'indice di resistenza delle bielle compresse sollecitate a taglio e/o torsione;
- indice di resistenza a taglio/torsione (V, M_x): rappresenta l'indice di resistenza "taglio e torsione" per elementi che non necessitano di armatura trasversale;
- indice di resistenza a scorrimento: riporta l'indice di resistenza che si ricava dal rapporto fra la resistenza a scorrimento (vedi § 7.4.4.5.2.1 delle NTC/2018) e la sollecitazione di taglio.
- $aswta, aswto$: in cm^2/m rappresenta l'area di armatura per unità di lunghezza derivante, rispettivamente, dall'effetto di taglio e torsione;
- passo staffe: in cm rappresenta il passo delle staffe derivante da $aswta$ e $aswto$ e dall'applicazione dei minimi di normativa;

Viene evidenziata, su una riga conclusiva apposita, l'involuppo delle armature in grado di resistere a tutte le situazioni. Per la sezione rettangolare viene riportata l'armatura aggiuntiva effettiva sui quattro lati, detraendo dall'armatura totale quella dei reggistaffe. Per la sezione circolare è invece sempre riportato il valore totale distribuito. Viene infine indicato il passo delle staffe calcolato o di normativa.

Per i setti viene anche effettuata la verifica a scorrimento in corrispondenza delle sezioni al piede e in testa poste all'interno delle zone critica. In questi casi, alla fine del tabulato delle armature riguardante la singola asta, vengono riportate:

- quota alla quale viene effettuata la verifica a scorrimento;
- sollecitazione di taglio per il dimensionamento (V_{Ed});
- resistenza a spinotto delle barre verticali (V_{dd});
- resistenza per attrito (V_{fd});
- eventuale armatura inclinata totale (cm^2) derivante dalla verifica.

Alla fine del tabulato di progetto delle armature riguardante un'asta, se attivata l'opzione sulla combinazione dei carichi, la procedura propone uno specchietto che riepiloga nell'ordine:

- numero della combinazione di carico che dà luogo al momento massimo; tale sollecitazione può infatti derivare per effetto di una combinazione di carico spaziale di MasterSap (in questo caso viene riportato il relativo numero di

combinazione o simbolo identificativo) o a causa della combinazione dei carichi permanenti e variabili o dell'eventuale momento di sicurezza (in questo secondo caso il contrassegno di combinazione è dato dal simbolo --);

- xM_{max} ; ascissa dell'asta in cui si verifica il momento massimo positivo;
- M_{max} ; valore del momento massimo positivo;
- A_{inf} , D. inf agg.; armatura inferiore totale derivante dall'azione del momento massimo positivo, numero e diametro delle barre aggiuntive, come al solito, rispetto ai reggistaffe comunque presenti;
- A_{sup} , D. sup agg.; valgono le stesse considerazioni di sopra, riferite all'armatura superiore;
- il rapporto x/d e l'indice di resistenza a flessione.

Nelle verifiche di esercizio per gli elementi vengono considerati i soli effetti del momento flettente M_z , ma per comodità dell'utente il tabulato riporta anche il valore delle altre sollecitazioni, incluse fra [] per significare che non entrano in gioco nella verifica. Per lo stesso motivo fra parentesi [] sono anche riportate le armature anteriori e posteriori.

- Apertura delle fessure w (mm): rappresenta l'ampiezza della fessura derivante dall'azione del momento flettente M_z all'ascissa indicata. La fessura si apre superiormente per M_z negativo, inferiormente per M_z positivo.
- La freccia viene riportata nel prospetto specifico (che compare a fine trave) riguardante anche il momento massimo in campata.

Per elementi verificati di tipo "pilastro" o "setto" viene effettuata la verifica delle tensioni di esercizio, mentre la verifica a fessurazione è eseguita senza calcolo diretto dell'ampiezza della fessura, in accordo al punto §C4.1.2.2.4.6 della Circolare 2 febbraio 2009, n. 617 (Istruzioni alle NTC 2008). Nella verifica alle tensioni la sezione viene trattata a presso-tensoflessione, trascurando in questo caso l'eventuale contributo del calcestruzzo a trazione. Vengono ignorate agli effetti della verifica le sollecitazioni torcenti e di taglio, comunque riportate fra [] nei tabulati per memoria.

Se si verifica la necessità di armare a punzonamento le travi o le fondazioni viene determinata la sezione complessiva delle barre piegate, che andranno disposte parallelamente alle staffe della trave.

Vengono indicate:

- asta: numero dell'asta oggetto di verifica;
- ascissa x (cm): ascissa dell'asta;
- taglio: valore dell'azione di taglio complessiva agente al nodo;
- carico limite di punzonamento;
- coefficiente di sicurezza al punzonamento;
- armatura piegati a punzonamento (cm^2), eventuale.

Considerazioni per l'analisi dinamica.

I risultati dinamici considerati sono quelli ottenuti per inviluppo, a seconda della modalità scelta. Si possono generare diverse combinazioni risultanti (sovrapposizione degli effetti statici e degli effetti dinamici) indicate nei tabulati con delle lettere.

Per quanto riguarda gli effetti dinamici si tenga presente che il segno degli inviluppi è sempre positivo e che le norme impongono che tali risultati siano considerati anche con segno opposto.

I RISULTATI PER ELEMENTI GUSCIO

Il tabulato riporta:

- numero elemento in esame;
- numero combinazione di carico;
- N_{xx} (F), M_{xx} (F*m), N_{yy} (F), M_{yy} (F*m): sollecitazioni di sforzo normale e momento flettente; le sollecitazioni con indice xx producono tensioni in direzione locale xx ; analogamente per yy . Si tenga presente che gli sforzi normali sono positivi se di trazione, i momenti flettenti sono positivi se tendono le fibre inferiori.

Successivamente vengono riportati gli esiti della verifica:

- A_{xx} inf, A_{xx} sup, A_{yy} inf, A_{yy} sup (cm^2): le armature in direzione xx risultano dalla verifica a presso-tensoflessione effettuata sulla base di N_{xx} e M_{xx} ; analogamente per yy ; le sollecitazioni sono calcolate per un tratto pari al passo;

- indici di resistenza per le verifiche a pressoflessione, a taglio nel piano e a taglio fuori piano. Per il taglio nel piano si controlla che $S_{xy} \leq \sqrt{f_{cd}/f_{ck}}$; l'indice di resistenza a taglio è il rapporto fra il primo e il secondo termine della disuguaglianza;
- il taglio fuori piano (chiamato V_z), agente lungo l'asse locale z ortogonale all'elemento, viene perciò utilmente confrontato con il taglio limite V_{rd1} contemplato per sezioni sprovviste di armatura a taglio.

Nelle verifiche di esercizio per gli elementi soggetti a sforzo normale N_{xx} e N_{yy} trascurabile (ovvero eccentricità rispetto ai momenti M_{xx} e M_{yy} molto grande, tale da assimilare tale situazione a quella di una flessione semplice), la verifica alle tensioni e alla fessurazione segue le regole già illustrate per il caso delle travi (a cui si rimanda). Le sezioni di verifica sono due (in direzione locale x e in y) e per ciascuna si ottengono risultati in termini di tensioni (S_c , S_f) e ampiezza delle fessure (w). In stampa per ognuna delle grandezze calcolate viene riportato il valore più alto tra le due elaborazioni.

Nei casi in cui lo sforzo normale rispetto al momento flettente è significativo la verifica a fessurazione è eseguita senza calcolo diretto dell'ampiezza della fessura in accordo al punto §C4.1.2.2.4.6 della Circolare 2 febbraio 2009, n. 617 (Istruzioni alle NTC 2008), come già illustrato per pilastri e setti, a cui si rimanda per i principi generali. Quando viene eseguita la verifica a fessurazione senza calcolo diretto per entrambe le sezioni di verifica, nella colonna di stampa "w" compare la nota "indir." (calcolo indiretto). Nel caso misto, ovvero di calcolo diretto per una sezione e indiretto per l'altra, nella colonna di stampa "w" compare sempre il valore di ampiezza della fessura calcolata con metodo diretto.

Viene infine calcolato il carico limite di punzonamento e il coefficiente di sicurezza al punzonamento (con relativa combinazione più gravosa). La resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo (f_{ctd}) viene letta fra i parametri assegnati dall'utente.

Per ogni combinazione di carico viene riportato:

- coefficiente β ;
- lo sforzo di taglio-punzonamento ridotto (N_{rid}) relativo al contorno u_0 ;
- la sollecitazione di taglio resistente sul contorno u_0 del pilastro, determinata in base all'espressione 6.53 EC2, che rimanda alla 6.14 EC2, equivalente alla grandezza V_{Rd} dell'espressione 4.1.28 NTC 2018: ovvero viene effettuata una verifica delle bielle compresse;
- I.R. bielle compresse, pari a $\beta \cdot N_{rid}/V_{Rd}$, che deve risultare non superiore a 1, altrimenti il plinto non è verificabile (come avviene per tutti gli elementi strutturali quando fallisce la verifica delle bielle compresse).
- il contorno finale u_1 ;
- il rapporto geometrico di armatura ρ ($\leq 0.2\%$) che interviene nella determinazione di V_{Rd} (vedi 6.42 EC2); per inciso osserviamo che l'introduzione di un passo minimo nelle tabelle dei plinti è stato ispirato dalla convenienza di avere un valore minimo di ρ significativo, perché è solo l'armatura diffusa su tutto il plinto che contribuisce a determinare ρ ;
- lo sforzo di taglio-punzonamento ridotto (N_{rid}) relativo al contorno u_1 ;
- la sollecitazione resistente V_{Rd} ;
- I.R., pari a $\beta \cdot N_{rid}/V_{Rd}$.

Se quest'indice è maggiore di 1 si aprono due soluzioni alternative

- La prima soluzione consiste nell'aumentare l'armatura tesa (inferiore) che determina ρ , ovvero viene calcolata l'armatura aggiuntiva, oltre a quella base già presente, che porta a un valore sufficiente e accettabile per V_{Rd} . Viene riportata questa eventuale armatura aggiuntiva (in cm^2) da porre in opera è specificata separatamente per le due direzioni y e z .
- La seconda soluzione è quella di adottare barre piegate a taglio-punzonamento adottando le formule suggerite al par. 6.4.5 EC2. Anche in questo caso l'eventuale armatura da porre in opera (in cm^2) è specificata separatamente per le due direzioni y e z .

I RISULTATI PER LE PARETI TOZZE

Il tabulato ricalca parzialmente quello degli elementi guscio in cui viene però esplicitata l'armatura verticale e orizzontale. I risultati della verifica riguardano innanzitutto le azioni di presso flessione.

La verifica a taglio, riferendosi ad azioni nel piano, è fatta nei confronti delle bielle compresse: pertanto nel tabulato si evidenzia l'indice di resistenza a taglio come il rapporto fra l'azione tagliante nell'elemento e la corrispondente V_{Rd} (formula 4.1.28 NTC 2018).

Inoltre le NTC 2018 al § 7.4.4.5.2 e l'EC8 al § 5.5.3.4.4, nel caso di alta duttilità, prescrivono un'ulteriore verifica a taglio dell'armatura d'anima delle pareti che viene dimensionata anche in funzione del valore limite del taglio per elementi privi di armatura a taglio; per tale motivo, in questo caso, si riporta anche il rapporto tra l'azione tagliante nell'elemento ed il corrispondente V_{Rcd} (vedi espressione 4.1.28 delle NTC 2018).

Infine, per ogni elemento interno all'altezza critica, viene effettuata la verifica a scorrimento, in analogia con quanto già fatto per le pareti modellate come "Travi e Pilastri". L'armatura orizzontale è deputata a sostenere le relative azioni di presso flessione ma anche quelle di taglio, che potrebbero essere significative soprattutto in presenza di azioni sismiche.

Questi elementi vengono verificati agli stati limite di esercizio con il calcolo in diretto, con i criteri già illustrati per pilastri e setti.

I RISULTATI PER LE PARETI SNELLE

Le cosiddette "*pareti interattive*" sono pareti semplici (snelle) a cui si applicano le regole di dimensionamento e di disegno specificate dalla norma (NTC 2018 e EC8).

La verifica delle pareti viene eseguita sulla base dell'armatura presente nel disegno in corrispondenza di tre ascisse per gruppo (interpiano) e più precisamente al piede, in mezzzeria e in testa.

Vengono effettuate le verifiche a presso-tensoflessione deviata e a taglio ed i controlli previsti per le pareti semplici previste dalla norma.

Il tabulato comprende una iniziale sintesi dei parametri di progetto, a seguire:

- POS: la posizione della sezione di verifica, al piede (0), in mezzzeria (l/2), in testa (l)
- NC (numero combinazione di carico);
- F_x (F): sforzo normale, negativo se di compressione;
- V (F): taglio nel piano della parete;
- M_y (F*L): momento fuori piano della parete;
- M_z (F*L): momento nel piano della parete;
- Indice di resistenza a presso-tensoflessione (denominato F_x , M): rappresenta il moltiplicatore delle sollecitazioni allo s.l.u., ovvero il rapporto fra la sollecitazione agente e quella resistente calcolata sulla reale disposizione dell'armatura disegnata (compresi gli infittimenti nelle zone critiche); la sezione è verificata se l'indice è ≤ 1.00 , se > 1.00 non è verificata e nella colonna Note compare "Non verificata".
- Indice di resistenza delle bielle compresse (Bielle): vale quanto detto per le travi. Se > 1.00 la sezione non è verificata. Sono previste le specifiche verifiche per il caso di alta duttilità.
- Indice di resistenza a taglio (V_{Ed}/V_{Rsd}): rappresenta il rapporto tra il taglio sollecitante e la resistenza a taglio calcolata sulla base della reale disposizione di armatura orizzontale. Nelle zone critiche, ai fini della verifica si considera la sola armatura orizzontale base e non l'armatura aggiuntiva impiegata come integrazione nelle zone confinate. Se > 1.00 la sezione non è verificata.
- Indice K_{dutt} : previsto solo nel caso di norma NTC 2018, rappresenta la verifica dei Dettagli costruttivi per la duttilità previsto al §7.4.6.2.4 con la disequaglianza [7.4.32]. K_{dutt} è calcolato come rapporto dei due membri della disequaglianza, perciò dovrà essere minore o uguale ad 1,00 (si osserva che sono ammessi anche valori negativi del coefficiente).

$$K_{dutt} = [30\mu\phi \cdot (v_d + \omega_v) \cdot \varepsilon_{sy,d} \cdot (b_c/b_0) - 0,035] / [\alpha \cdot \omega_{wd}] \leq 1,00$$
 K_{dutt} viene calcolato e verificato solo nella zona dissipativa, ovvero al piede della parete, per ciascuna combinazione di carico, poiché dipende anche dallo sforzo normale agente attraverso v_d .
- Rapporto meccanico dell'armatura trasversale di confinamento ω_{wd} : previsto solo nel caso di norma NTC 2018, rappresenta uno dei limiti per le Armature trasversali, relativamente alla sola zona dissipativa, che dev'essere inferiore a 0,08 per CD "B" e a 0,12 per CD "A". Il dato viene calcolato nelle sezioni entro l'altezza critica e viene riportato in calce alle C.C., non dipende infatti dalle sollecitazioni di verifica, ma dalla sola armatura presente nella sezione esaminata.

Nel caso di norma sismica NTC 2018 o EC8, viene anche effettuata la verifica a scorrimento in corrispondenza delle sezioni al piede e in testa poste all'interno delle zona critica. In questi casi, alla fine del tabulato di stampa che riguarda la singola asta, vengono riportate:

- quota alla quale viene effettuata la verifica a scorrimento;
- sollecitazione di taglio per il dimensionamento (VEd);
- resistenza a spinotto delle barre verticali (Vdd);
- resistenza per attrito (Vfd);
- eventuale armatura inclinata totale (cm²) derivante dalla verifica.

Nel caso di alta duttilità sono previsti i controlli specifici di norma.

VERIFICHE DI OPERE IN ACCIAIO, ALLUMINIO O LEGNO CON IL METODO DELLE TENSIONI AMMISSIBILI E DEGLI STATI LIMITE

I RISULTATI PER TRAVI E PILASTRI

Le sollecitazioni sono riferite al sistema locale x, y, z:

- numero combinazione di carico;
- ascissa di calcolo (cm);
- in sequenza Fx, Fy, Fz (F), Mx, My, Mz (F*m).

Le convenzioni sui segni delle sollecitazioni sono:

- Fx (sforzo normale) è positivo se di trazione;
- Fy (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso positivo dell'asse locale corrispondente;
- Fz (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso negativo dell'asse locale corrispondente;
- Mx (momento torcente) è positivo se antiorario intorno a x a sinistra dell'ascissa in esame;
- My (momento flettente) è positivo se tende le fibre posteriori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse z;
- Mz (momento flettente) è positivo se tende le fibre inferiori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse y.

Il tabulato di uscita riporta inoltre in ordine:

- Sf (Fx), (Tens.(Fx) per il legno): tensione derivante solo da sforzo normale;
- Sf (M), (Tens.(M) per il legno): tensione derivante solo dagli effetti flettenti di My e Mz; viene riportato il valore massimo riscontrato fra tutti i punti soggetti a indagine;
- tensione da torsione, derivante da Mx, valore massimo riscontrato;
- tensione di taglio, derivante da Fy e Fz, valore massimo riscontrato;
- Sf ideale: tensione ideale massima nel caso di acciaio e alluminio. Nel caso del legno, invece, viene riportata una "tensione (Fx, M)" derivante dall'interazione fra Fx e M, in cui si somma il contributo tensionale dovuto allo sforzo normale con quello derivante dal momento flettente, la cui entità viene però riparametrizzata tramite il rapporto fra le tensioni ammissibili a sforzo normale e momento flettente. In questo modo tens (Fx, M) viene confrontata, per la sua accettabilità, con la tensione massima ammessa a sforzo normale;
- locazione, ovvero il punto della sezione in cui si verifica il massimo della tensione ideale;
- Nota: compare un avviso qualora la tensione ideale o "tens (Fx, M)" superi il valore massimo ammissibile, che dipende anche dal relativo coefficiente di incremento connesso alle combinazioni di carico.

Alla fine del tabulato delle verifiche di resistenza, se attivata l'opzione sulla combinazione dei carichi, la procedura propone uno specchietto che riepiloga nell'ordine:

- numero della combinazione di carico che dà luogo al momento massimo: tale sollecitazione si può infatti verificare per effetto di una combinazione di carico spaziale di MasterSap (in questo caso viene riportato il relativo numero o simbolo identificativo) o a causa della combinazione dei carichi permanenti e accidentali (contrassegnata in stampa dal simbolo --);
- xMmax: ascissa dell'asta in cui si verifica il momento massimo positivo;
- Mmax: valore del momento massimo positivo;
- Xfmax: ascissa in cui si verifica la freccia massima in campata;
- Fmax: valore della freccia massima in campata;
- fmax/l: rapporto fra freccia massima e luce dell'asta.

La verifica di stabilità viene effettuata per le sole combinazioni di carico che presentano, in almeno un'ascissa, condizioni di lavoro a pressoflessione. Il prospetto riepilogativo della verifica a stabilità riporta le informazioni relative all'asta iniziale e finale coinvolte, e inoltre:

- numero combinazione di carico;
- valore dello sforzo normale; (compressione più elevata trovata in tutte le ascisse soggette a verifica);
- valore del momento flettente M_y equivalente;
- valore del momento flettente M_z equivalente;
- snellezza ω (che influisce sullo sforzo normale), solo per acciaio e alluminio;
- snellezza nel piano locale "yx" (che influisce su M_z);
- snellezza nel piano locale "zx" (che influisce su M_y);
- ω ; ω_1 (solo per acciaio e alluminio);
- tensione nell'acciaio o alluminio; nel caso del legno viene riportata un valore di tensione (F_x , M) calcolato nei modi già espressi per la verifica di resistenza;
- Nota, eventuale, qualora le tensioni superino i limiti ammessi, oppure quando la snellezza supera il valore 250 (200 per il legno e alluminio).

VERIFICHE DI OPERE IN ACCIAIO CON IL METODO DELLE NTC 2018 E DELL'EUROCODICE 3

I RISULTATI PER TRAVI E PILASTRI

Il tabulato riporta:

- numero combinazione di carico;
- ascissa di calcolo (cm);
- in sequenza F_x , F_y , F_z (F), M_x , M_y , M_z (F*m).

Le convenzioni sui segni delle sollecitazioni sono:

- F_x (sforzo normale) è positivo se di trazione;
- F_y (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso positivo dell'asse locale corrispondente;
- F_z (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso negativo dell'asse locale corrispondente;
- M_x (momento torcente) è positivo se antiorario intorno a x a sinistra dell'ascissa in esame;
- M_y (momento flettente) è positivo se tende le fibre posteriori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse z;
- M_z (momento flettente) è positivo se tende le fibre inferiori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse y.

Vengono poi riportate:

- classe: rappresenta la classe della sezione; qualora i singoli componenti della sezione (ad esempio ala e anima) abbiano classi diverse viene presa quella più alta; non viene riportata in caso di trazione o taglio puro.

Il potenziale svergolamento viene indagato solo per sezioni a I. Viene riportato il valore di χ_{LT} , che determina il momento resistente di progetto. La stabilità euleriana comporta la determinazione di tre coefficienti χ_{min} , χ_y , χ_z . Il tabulato propone:

- numero combinazione di carico;
- valore dello sforzo normale F_x (compressione più elevata trovata);
- momento flettente M_y più elevato riscontrato in tutte le ascisse;
- momento flettente M_z più elevato riscontrato in tutte le ascisse;
- classe: rappresenta la classe della sezione;
- χ_{minimo} : rappresenta il minimo fra i coefficienti di riduzione del modo di instabilità intorno agli assi coinvolti nella verifica.

VERIFICHE DI OPERE IN LEGNO CON IL METODO DELLE NTC 2018 E DELL'EUROCODICE 5

I RISULTATI PER TRAVI E PILASTRI

Le sollecitazioni sono riferite al sistema locale x, y, z :

- numero combinazione di carico;
- ascissa di calcolo (cm);
- in sequenza F_x, F_y, F_z (F), M_x, M_y, M_z (F*m);
- l'indice di resistenza I.R. dipende se la sollecitazione è di sola flessione oppure dovuta ad azioni combinate di flessione e trazione;
- per l'azione di taglio viene determinato un indice specifico I.Va;
- per l'azione di torsione viene determinato un indice specifico I.Tor.; se l'azione è di taglio e torsione viene determinato un secondo indice che riguarda entrambi gli effetti. L'indice I.Tor. riportato è il più gravoso fra quello determinato a sola torsione e quello prodotto per effetto combinato.

Il tabulato riguardante la verifica di svergolamento riporta:

- snellezze relative nei due piani y_x e z_x ;
- $k_{crit,yx}, k_{crit,zx}$: sono i valori dei coefficienti conseguenti, rispettivamente, alle snellezze relative y_x e z_x ;
- indice di svergolamento I.Sv.

In alternativa alla verifica di svergolamento può essere rappresentata la verifica di instabilità. Le sollecitazioni di sforzo normale e momento flettente sono quelle massime riscontrate durante la verifica di resistenza. In questo caso un tabulato riporta:

- $S_{n,yx}$ e $S_{n,zx}$ sono le snellezze valutate nei due piani di flessione y_x e z_x ;
- $k_{c,yx}, k_{c,zx}$: sono i valori dei coefficienti, conseguenti, rispettivamente, alle snellezze y_x e z_x ;
- I.S., indice di stabilità.

I RISULTATI PER PANNELLI XLAM

Le verifiche vengono effettuate in tre ascisse prestabilite: la sommità, la mezzzeria e la base di ogni pannello. Al solito è obbligatorio ottenere indici di resistenza e stabilità non superiori a 1.

Le verifiche eseguite sono quelle a sforzo normale, a taglio nel piano del pannello, a torsione (scorrimento fra i vari strati del pannello) ed instabilità a carico di punta (che coinvolge gli effetti flessionali fuori piano).

La verifica a sforzo normale da luogo ad un indice di resistenza, IR_N , determinato come: $\sigma_{y,c}/f_{c,0,d}$ nel caso di sforzo normale di compressione, oppure come $\sigma_{y,t}/f_{t,0,d}$ nel caso di sforzo normale di trazione.

La verifica a taglio e torsione da luogo a due indici di resistenza, determinati come: $\tau/f_{v,d}$ per la verifica a taglio, e $\tau_{TOR}/f_{v,d}$ per la verifica a torsione. Nelle stampe comparirà solamente il peggiore fra i due valori (IR_V).

La verifica di instabilità del pannello viene eseguita in mezzzeria (massima sollecitazione di momento flettente) e alla base del pannello. L'indice di stabilità assume la forma: $\sigma_{y,c}/(k_{crit,c} * f_{c,0,d}) + \sigma_{m,d}/f_{m,d} \leq 1$, con $k_{crit,c}$ coefficiente riduttivo di tensione critica per instabilità di colonna definito al par. 4.4.8.2.2 delle NTC 2018.

Vengono riportati:

- POS: la posizione di verifica, distinta da testa (1), mezzzeria ($1/2$) e piede (0).
- C.C.: combinazione di carico.
- F_x : sforzo normale. Negativo se di compressione.
- V: taglio nel piano del pannello.
- M_y : momento flettente con azione fuori dal piano del pannello.
- F_x/A : tensione media nell'elemento, negativa se di compressione.
- τ : tensione media a taglio.
- $\sigma_{m,d}$: tensione di calcolo per flessione.
- IR_N : indice di resistenza relativo alla verifica a sforzo normale.
- IR_V : indice di resistenza relativo alle verifiche a taglio e a torsione.
- IS: indice relativo alla verifica ad instabilità.

Alla fine del tabulato delle verifiche di resistenza e stabilità la procedura propone i risultati delle verifiche sui collegamenti. Vengono riportati innanzitutto alcuni parametri generali definiti dall'utente, descritto il tipo di angolare adottato per la verifica a trazione con il tipo di chiodatura, il numero di angolari adottati per ogni lato del pannello e la distanza dell'angolare più esterno rispetto al bordo del pannello. E' riportata anche la resistenza caratteristica lato acciaio del singolo connettore.

Vengono poi riepilogati i dati relativi alla connessione della parte verticale dell'angolare sul pannello di legno: il tipo di connettore utilizzati, con la resistenza caratteristica del singolo connettore, la resistenza di progetto lato legno e lato acciaio. Vengono riportati poi i dati relativi al collegamento della parte orizzontale dell'angolare sulla base, che può essere in calcestruzzo o in legno, le caratteristiche del connettore, la sua resistenza caratteristica ad estrazione e quella di progetto.

Infine vengono riportate le verifiche. Viene calcolata una forza di estrazione N_{ext} , e stampato il valore massimo con segno positivo (a trazione, ovvero che tende a sollevare la parete ad una delle due estremità) e quello massimo con segno negativo (compressione, entrambi gli angolari risultano compressi). Vengono stampate le verifiche: lato legno, lato acciaio ed estrazione per la massima forza di estrazione N_{ext} a trazione, solamente lato legno per la massima forza di estrazione N_{ext} a compressione. Viene poi descritto il tipo di angolare adottato per la verifica a taglio, con il riepilogo dei dati relativi alla connessione sul pannello verticale (tipo e numero di connettori, con la resistenza caratteristica del singolo connettore, e la resistenza di progetto dell'angolare). Anche qui vengono riportati poi i dati relativi al collegamento della parte orizzontale dell'angolare sulla base, che può essere in calcestruzzo o in legno. Vengono riportate le caratteristiche del connettore, il suo coefficiente parziale di sicurezza (impostato dall'utente in tabella; i valori consigliati sono presenti nella scheda tecnica), la resistenza caratteristica e la conseguente resistenza di progetto.

VALUTAZIONE DEI RISULTATI E GIUDIZIONE MOTIVATO SULLA LORO ACCETTABILITA'

Il programma di calcolo utilizzato MasterSap è idoneo a riprodurre nel modello matematico il comportamento della struttura e gli elementi finiti disponibili e utilizzati sono rappresentativi della realtà costruttiva. Le funzioni di controllo disponibili, innanzitutto quelle grafiche, consentono di verificare la riproduzione della realtà costruttiva ed accertare la corrispondenza del modello con la geometria strutturale e con le condizioni di carico ipotizzate. Si evidenzia che il modello viene generato direttamente dal disegno architettonico riproducendone così fedelmente le proporzioni geometriche. In ogni caso sono stati effettuati alcuni controlli dimensionali con gli strumenti software a disposizione dell'utente. Tutte le proprietà di rilevanza strutturale (materiali, sezioni, carichi, sconnessioni, etc.) sono state controllate attraverso le funzioni di indagine specificatamente previste.

Sono state sfruttate le funzioni di autodiagnostica presenti nel software che hanno accertato che non sussistono difetti formali di impostazione. E' stato accertato che le risultanti delle azioni verticali sono in equilibrio con i carichi applicati.

Sono state controllate le azioni taglianti di piano ed accertata la loro congruenza con quella ricavabile da semplici ed agevoli elaborazioni. Le sollecitazioni prodotte da alcune combinazioni di carico di prova hanno prodotto valori prossimi a quelli ricavabili adottando consolidate formulazioni ricavate dalla Scienza delle Costruzioni. Anche le deformazioni risultano prossime ai valori attesi. Il dimensionamento e le verifiche di sicurezza hanno determinato risultati che sono in linea con casi di comprovata validità, confortati anche dalla propria esperienza.

INFORMAZIONI INTEGRATIVE SULL'USO DEI CODICI DI CALCOLO

Titolo del codice di calcolo: MasterSap;

Autore, produttore e distributore: AMV s.r.l., via San Lorenzo 106, 34077 Ronchi dei Legionari (Go);

Versione: MasterSap ***

Estremi della licenza d'uso o di altra forma di autorizzazione all'uso: (allegare copia della licenza d'uso fornita dalla ditta produttrice del software).

AFFIDABILITA' DEL CODICE DI CALCOLO

In base a quanto richiesto al par. 10.2 del D.M. 17.01.2018 (Norme Tecniche per le Costruzioni) il produttore e distributore Studio Software AMV s.r.l. espone la seguente relazione riguardante il solutore numerico e, più in generale, la procedura di analisi e dimensionamento MasterSap. Si fa presente che sul proprio sito (www.amv.it) è disponibile sia il manuale teorico del solutore sia il documento comprendente i numerosi esempi di validazione. Essendo tali documenti (formati da centinaia di pagine) di pubblico dominio, si ritiene pertanto sufficiente proporre una sintesi, sia pure adeguatamente esauriente, dell'argomento.

Il motore di calcolo adottato da MasterSap, denominato LiFE-Pack, è un programma ad elementi finiti che permette l'analisi statica e dinamica in ambito lineare e non lineare, con estensioni per il calcolo degli effetti del secondo ordine.

Il solutore lineare usato in analisi statica ed in analisi modale è basato su un classico algoritmo di fattorizzazione multifrontale per matrici sparse che utilizza la tecnica di condensazione supernodale ai fini di velocizzare le operazioni. Prima della fattorizzazione viene eseguito un riordino simmetrico delle righe e delle colonne del sistema lineare al fine di calcolare un percorso di eliminazione ottimale che massimizza la sparsità del fattore.

Il solutore modale è basato sulla formulazione inversa dell'algoritmo di *Lanczos* noto come *Thick Restarted Lanczos* ed è particolarmente adatto alla soluzione di problemi di grande e grandissima dimensione ovvero con molti gradi di libertà. L'algoritmo di Lanczos oltre ad essere supportato da una rigorosa teoria matematica, è estremamente efficiente e competitivo e non ha limiti superiori nella dimensione dei problemi, se non quelli delle risorse hardware della macchina utilizzata per il calcolo.

Per la soluzione modale di piccoli progetti, caratterizzati da un numero di gradi di libertà inferiore a 500, l'algoritmo di Lanczos non è ottimale e pertanto viene utilizzato il classico solutore modale per matrici dense simmetriche contenuto nella ben nota libreria *LAPACK*.

L'analisi con i contributi del secondo ordine viene realizzata aggiornando la matrice di rigidezza elastica del sistema con i contributi della matrice di rigidezza geometrica.

Un'estensione non lineare, che introduce elementi a comportamento multilineare, si avvale di un solutore incrementale che utilizza nella fase iterativa della soluzione il metodo del gradiente coniugato preconditionato.

Grande attenzione è stata riservata agli esempi di validazione del solutore. Gli esempi sono stati tratti dalla letteratura tecnica consolidata e i confronti sono stati realizzati con i risultati teorici e, in molti casi, con quelli prodotti, sugli esempi stessi, da prodotti internazionali di comparabile e riconosciuta validità. Il manuale di validazione è disponibile sul sito www.amv.it.

È importante segnalare, forse ancora con maggior rilievo, che l'affidabilità del programma trova riscontro anche nei risultati delle prove di collaudo eseguite su sistemi progettati con MasterSap. I verbali di collaudo (per alcuni progetti di particolare importanza i risultati sono disponibili anche nella letteratura tecnica) documentano che i risultati delle prove, sia in campo statico che dinamico, sono corrispondenti con quelli dedotti dalle analisi numeriche, anche per merito della possibilità di dar luogo, con MasterSap, a raffinate modellazioni delle strutture.

In MasterSap sono presenti moltissime procedure di controllo e filtri di autodiagnostica. In fase di input, su ogni dato, viene eseguito un controllo di compatibilità. Un'ulteriore procedura di controllo può essere lanciata dall'utente in modo da individuare tutti gli errori gravi o gli eventuali difetti della modellazione. Analoghi controlli vengono eseguiti da MasterSap in fase di calcolo prima della preparazione dei dati per il solutore. I dati trasferiti al solutore sono facilmente consultabili attraverso la lettura del file di input in formato XML, leggibili in modo immediato dall'utente.

Apposite procedure di controllo sono predisposte per i programmi di dimensionamento per il c.a., acciaio, legno, alluminio, muratura etc.

Tali controlli riguardano l'esito della verifica: vengono segnalati, per via numerica e grafica (vedi esempio a fianco), i casi in contrasto con le comuni tecniche costruttive e gli errori di dimensionamento (che bloccano lo sviluppo delle fasi successive della progettazione, ad esempio il disegno esecutivo). Nei casi previsti dalla norma, ad esempio qualora contemplato dalle disposizioni sismiche in applicazione, vengono eseguiti i controlli sulla geometria strutturale, che vengono segnalati con la stessa modalità dei difetti di progettazione.

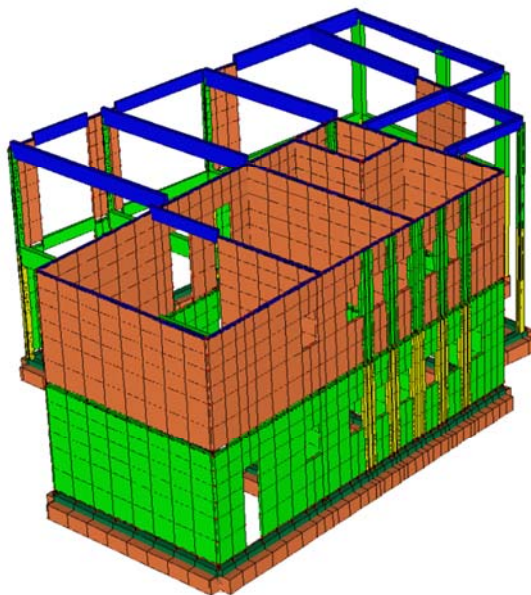
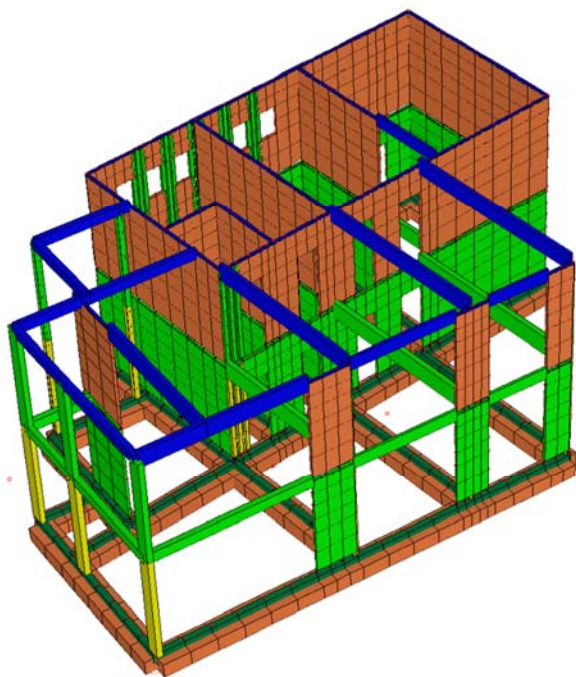
Ulteriori funzioni, a disposizione dell'utente, agevolano il controllo dei dati e dei risultati. E' possibile eseguire una funzione di ricerca su tutte le proprietà (geometriche, fisiche, di carico etc) del modello individuando gli elementi interessati.

Si possono rappresentare e interrogare graficamente, in ogni sezione desiderata, tutti i risultati dell'analisi e del dimensionamento strutturale. Nel caso sismico viene evidenziata la posizione del centro di massa e di rigidezza del sistema.

Per gli edifici è possibile, per ogni piano, a partire delle fondazioni, conoscere la risultante delle azioni verticali orizzontali. Analoghi risultati sono disponibili per i vincoli esterni.

Il rilascio di ogni nuova versione dei programmi è sottoposto a rigorosi check automatici che mettono a confronto i risultati della release in esame con quelli già validati realizzati da versioni precedenti. Inoltre, sessioni specifiche di lavoro sono condotte da personale esperto per controllare il corretto funzionamento delle varie procedure software, con particolare riferimento a quelle che sono state oggetto di interventi manutentivi o di aggiornamento.

STAMPA DEI DATI DI PROGETTO



Nome dell'archivio di lavoro
 Intestazione del lavoro
 Tipo di struttura
 Tipo di analisi
 Tipo di soluzione
 Unita' di misura delle forze
 Unita' di misura delle lunghezze
 Normativa

Corpo C Fondazioni

Corpo A

Nello Spazio
 Statica e Dinamica
 Lineare
 kg
 m
 NTC-2018

NORMATIVA

Vita nominale costruzione
 Classe d'uso costruzione
 Vita di riferimento
 Localita'
 Longitudine (WGS84)
 Latitudine (WGS84)
 Categoria del suolo
 Coefficiente topografico
 Coefficiente di smorzamento
 Eccentricita' accidentale
 Numero di frequenze
 Periodo proprio T1 in direzione X
 Periodo proprio T1 in direzione Y
 Comportamento strutturale

50 anni
 III
 75 anni
 Monteprendone - Via Indipendenza 3
 13.8381
 42.9204
 C
 1
 5%
 5%
 10
 1.500
 0.781
 Dissipativo

PARAMETRI SISMICI

	TR	ag/g	FO	TC*	CC	Ss	Pga (ag*S) (m/s^2)
SLO	45	0.0614	2.4590	0.29	1.59	1.50	0.904
SLD	75	0.0778	2.4390	0.31	1.55	1.50	1.145
SLV	712	0.2088	2.4710	0.34	1.51	1.39	2.848
SLE	712	0.2088	2.4710	0.34	1.51	1.39	2.848
SLC	1462	0.2736	2.4750	0.34	1.49	1.29	3.472

STATO LIMITE ULTIMO

Fattore di comportamento q per sisma orizzontale
 Fattore q per comportamento non dissipativo
 Duttilita'

qor=2.5
 qorND = 1.5
 Bassa Duttilita'

STATO LIMITE DI DANNO

Fattore di comportamento q per sisma orizzontale
 Coeff.moltiplicativo sisma

qor=1.5
 1.000

SLV PER FONDAZIONI

Modalita'
 Coeff.di amplificazione

Spettro SLV per fondazioni con amplificazione
 1.100

PARAMETRI SISMICI

Angolo del sisma nel piano orizzontale
 Sisma verticale
 Combinazione dei modi
 Combinazione componenti azioni sismiche

0
 Assente
 CQC
 NTC - Eurocodice 8

λ

0.3

μ

0.3

CARICHI PER ELEMENTI TRAVE, TRAVE DI FONDAZIONE E RETICOLARE

Carico distribuito con riferimento globale Z

Descrizione	Cod.	Cond. carico	Tipo Azione/categoria	Val. iniz.	Dist. iniz. nodo I	Val. finale	Dist.fin. nodo I	Aliq.inerz.	Aliq.inerz. SLD
Neve Zona II	6	Condizione 2	Variabile: Neve	-85.000000	0.000	-85.000000	0.000	0.0000	0.0000
Neve Zona II Accumulo	7	Condizione 2	Variabile: Neve	-	0.000	-	0.000	0.0000	0.0000
				205.000000		205.000000			

Carico distribuito con riferimento globale Z, agente sulla lunghezza reale

Descrizione	Cod.	Cond. carico	Tipo Azione/categoria	Val. iniz.	Dist.iniz. nodo I	Val. finale	Dist.fin. nodo I	Aliq.inerz.	Aliq.inerz. SLD
Impalcato in Lamellare sp.18 cm	1	Condizione 1	Permanente: Permanente portato	-85.000000	0.000	-85.000000	0.000	1.0000	1.0000
Impalcato in Lamellare Sp. 20cm	2	Condizione 1	Permanente: Permanente portato	-90.000000	0.000	-90.000000	0.000	1.0000	1.0000
Permanente marciapiede	3	Condizione 1	Permanente: Permanente portato	-	0.000	-	0.000	1.0000	1.0000
				200.000000		200.000000			
Permanente Copertura Aule con Massetto	4	Condizione 1	Permanente: Permanente portato	-	0.000	-	0.000	1.0000	1.0000
				260.000000		260.000000			
Permanente Aule e connettivo	5	Condizione 1	Permanente: Permanente portato	-	0.000	-	0.000	1.0000	1.0000
				250.000000		250.000000			
Categoria C1 - Aree con tavoli quali scuole, caff , ristoranti, sale per banchetti, lettura e ricevimento	8	Condizione 3	Variabile: Aree di acquisto e congresso	-	0.000	-	0.000	0.6000	0.6000
				306.000000		306.000000			
Categoria C4 - Aree con possibile svolgimento di attivit fisiche, sale da ballo, palestre, palcoscenici.	9	Condizione 3	Variabile: Aree di acquisto e congresso	-	0.000	-	0.000	0.6000	0.6000
				510.000000		510.000000			
Permanente piano terra	10	Condizione 1	Permanente: Permanente portato	-	0.000	-	0.000	1.0000	1.0000
				400.000000		400.000000			
Peso proprio platea	15	Condizione 1	Permanente: Permanente portato	-	0.000	-	0.000	1.0000	1.0000
				1250.000000		1250.000000			
Peso soletta marciapiede	16	Condizione 1	Permanente: Permanente portato	-	0.000	-	0.000	1.0000	1.0000
				750.000000		750.000000			

CARICHI PER ELEMENTI BIDIMENSIONALI

Carico di superficie nella direzione locale z, agente sulla superficie reale

Descrizione	Codice	Cond. carico	Tipo Azione/categoria	Valore	Aliq.inerziale	Aliq.inerz.SLD
Vento X+	11	Condizione 4	Variabile: Vento	80.000000	0.0000	0.0000
Vento X-	12	Condizione 5	Variabile: Vento	80.000000	0.0000	0.0000
Vento Y+	13	Condizione 6	Variabile: Vento	80.000000	0.0000	0.0000
Vento Y-	14	Condizione 7	Variabile: Vento	80.000000	0.0000	0.0000

LISTA MATERIALI UTILIZZATI

Codice	Descrizione	Tipo materiale	Mod. elast.	Coef. Poisson	Peso unit.	Dil. term.	Aliq. inerz.	Rigid. taglio	Rigid. fless.
1	Calcestruzzo C25/30 (Rck 300)	Calcestruzzo	+3.21e+09	0.120	2500.00000	+1.00e-05	1.000	+1.00e+00	+1.00e+00
2	Legno	Legno	+1.00e+09	0.430	500.00003	+3.00e-06	1.000	+1.00e+00	+1.00e+00
3	Legno Lamellare GL24h	Legno	+1.16e+09	0.430	500.00003	+3.00e-08	1.000	+1.00e+00	+1.00e+00
4	Acciaio	Acciaio	+2.10e+10	0.300	7849.99951	+1.20e-05	1.000	+1.00e+00	+1.00e+00
5	senza p.p. Legno	Altro	+1.00e+08	0.430	0.00000	+3.00e-06	1.000	+1.00e+00	+1.00e+00

RIEPILOGO DELLE SEZIONI UTILIZZATE NEL MODELLO STRUTTURALE

SEZIONI RETTANGOLARI

Codice	Base	H
1	0.800	0.500
3	0.100	0.440
8	0.200	0.480
10	0.200	0.360
11	0.200	0.640
13	0.100	0.150
14	0.160	0.560

SEZIONE CIRCOLARE PIENA

Codice	Diametro
4	0.020

SEZIONE PROFILO SEMPLICE

Codice	Codice sezione	Asse Y capovolto
9	HEA 180	No

GRUPPI DELLA STRUTTURA

ELEMENTO FINITO: TRAVE

Numero gruppo	Descrizione gruppo		
1	Travi di solaio P1		
2	Travi copertura		
3	Bielle Verticali PT		
4	Bielle Orizzontali PT		
5	Bielle Verticali P1		
6	Bielle Orizzontali P1		
7	Pilastrì Piano Terra		
8	Pilastrì Piano Primo		
9	Travi di fondazione		

ELEMENTO FINITO: PIASTRA

Numero gruppo	Descrizione gruppo		
1	Pannelli Piano Terra		
2	Pannelli Piano Primo		
3	Cordolo		

ELEMENTO FINITO: VINCOLO

Numero gruppo	Descrizione gruppo		
1	Vincolo Pali		

GRUPPI ELEMENTO FINITO TRAVE - ELEMENTI CON CARICO APPLICATO

GRUPPO NUMERO: 1- DESCRIZIONE: TRAVI DI SOLAIO P1

Asta				Carichi
-------------	--	--	--	----------------

4	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	0.1532	0.1532	0.1532
5	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	0.1260	0.1260	0.1260
6	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	3.7750	3.7750	3.7750
7	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	3.9151	3.9151	3.9151
8	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	1.8400	1.8400	1.8400
10	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
11	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	3.3250	3.3250	3.3250
14	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	0.0289	0.0289	0.0289
15	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	0.0439	0.0439	0.0439
16	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	0.0146	0.0146	0.0146
36	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	1.0250	1.0250	1.0250
46	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	0.0096	0.0096	0.0096
47	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	0.2185	0.2185	0.2185
50	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250
51	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
52	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
54	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	0.2006	0.2006	0.2006
62	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750

Asta		Carichi		
63	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
64	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
65	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
66	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
67	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
68	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
69	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250
70	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250
71	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250
72	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250
88	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	1.0250	1.0250	1.0250
89	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	1.0250	1.0250	1.0250
90	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	1.0250	1.0250	1.0250
110	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	3.3250	3.3250	3.3250
111	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	3.3250	3.3250	3.3250
112	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	3.8375	3.8375	3.8375
113	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	4.3500	4.3500	4.3500
114	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	4.3500	4.3500	4.3500
115	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	4.3500	4.3500	4.3500

Asta		Carichi		
116	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	4.3500	4.3500	4.3500
117	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
118	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
119	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
120	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
121	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
122	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
123	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
125	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
126	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
127	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	3.3250	3.3250	3.3250
128	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
129	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
130	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250
131	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	4.3500	4.3500	4.3500
132	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
133	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	1.0250	1.0250	1.0250
134	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	0.2197	0.2197	0.2197
135	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.0615	2.0615	2.0615

Asta		Carichi		
136	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
137	Codice carico	2	5	8
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250

GRUPPO NUMERO: 2- DESCRIZIONE: TRAVI COPERTURA

Asta		Carichi		
1	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250
2	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	4.4213	4.4213	4.4213
3	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	3.7069	3.7069	3.7069
4	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	1.7486	1.7486	1.7486
5	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	0.1532	0.1532	0.1532
6	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	0.1260	0.1260	0.1260
7	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	0.0028	0.0028	0.0028
8	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	1.1250	1.1250	1.1250
9	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	0.0018	0.0018	0.0018
10	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	3.4041	3.4041	3.4041
11	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	0.0004	0.0004	0.0004
12	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	1.7778	1.7778	1.7778
13	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	0.0013	0.0013	0.0013
14	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	0.0043	0.0043	0.0043
15	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	0.0028	0.0028	0.0028
16	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	1.1250	1.1250	1.1250

Asta		Carichi		
17	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	0.0023	0.0023	0.0023
39	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
40	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.8192	2.8192	2.8192
41	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
55	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250
56	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250
58	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250
59	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250
60	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250
62	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
64	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	4.3500	4.3500	4.3500
65	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	0.0439	0.0439	0.0439
66	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	0.0289	0.0289	0.0289
67	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	0.0016	0.0016	0.0016
69	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	3.1572	3.1572	3.1572
70	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	3.2114	3.2114	3.2114
71	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	0.0010	0.0010	0.0010
72	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	0.0003	0.0003	0.0003
73	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	0.0096	0.0096	0.0096

Asta		Carichi		
74	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	0.2180	0.2180	0.2180
75	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	0.2006	0.2006	0.2006
76	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	0.0146	0.0146	0.0146
77	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	3.0335	3.0335	3.0335
78	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	3.8650	3.8650	3.8650
79	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	4.3500	4.3500	4.3500
80	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	4.3500	4.3500	4.3500
81	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	4.3500	4.3500	4.3500
82	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	3.8375	3.8375	3.8375
83	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	3.3250	3.3250	3.3250
84	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	3.3250	3.3250	3.3250
85	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	3.3250	3.3250	3.3250
100	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
101	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
102	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
103	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
104	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
105	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
106	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500

Asta	Carichi		
------	---------	--	--

124	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
125	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
126	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
127	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	3.9185	3.9185	3.9185
128	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	3.0696	3.0696	3.0696
129	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.8673	2.8673	2.8673
130	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
131	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
132	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
133	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	4.3500	4.3500	4.3500
134	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	4.4750	4.4750	4.4750
135	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
136	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500
137	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250
138	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	4.3500	4.3500	4.3500
139	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
140	Codice carico	1	4	6
	Moltiplicatore	4.1142	4.1142	4.1142

GRUPPO NUMERO: 9- DESCRIZIONE: TRAVI DI FONDAZIONE

Asta	Carichi		
------	---------	--	--

1	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	0.4072	0.4072	0.4072

Asta		Carichi				
7	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	0.1396	0.1396	0.1396		
8	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	3.4897	3.4897	3.4897		
9	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	3.1801	3.1801	3.1801		
10	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	2.3958	2.3958	2.3958		
11	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750		
12	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	2.0615	2.0615	2.0615		
13	Codice carico	3	5	8	15	16
	Moltiplicatore	2.0000	0.2197	0.2197	0.2197	2.0000
14	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250		
15	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500		
16	Codice carico	3	5	8	15	16
	Moltiplicatore	2.5000	0.0078	0.0078	0.0078	2.5000
17	Codice carico	3	5	8	15	16
	Moltiplicatore	2.5000	0.0460	0.0460	0.0460	2.5000
18	Codice carico	3	5	8	15	16
	Moltiplicatore	2.5000	0.1070	0.1070	0.1070	2.5000
19	Codice carico	3	5	8	15	16
	Moltiplicatore	2.5000	0.1680	0.1680	0.1680	2.5000
20	Codice carico	3	5	8	15	16
	Moltiplicatore	2.5000	0.2109	0.2109	0.2109	2.5000
21	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500		
22	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500		
23	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500		
24	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500		
25	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500		

Asta		Carichi				
26	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500		
27	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500		
28	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	2.4500	2.4500	2.4500		
29	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250		
30	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250		
31	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250		
32	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250		
33	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250		
34	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250		
35	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250		
36	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250		
37	Codice carico	3	5	8	15	16
	Moltiplicatore	2.0000	1.2561	1.2561	1.2561	2.0000
38	Codice carico	3	5	8	15	16
	Moltiplicatore	2.0000	1.8400	1.8400	1.8400	2.0000
39	Codice carico	3	5	8	15	16
	Moltiplicatore	2.0000	1.8400	1.8400	1.8400	2.0000
40	Codice carico	3	5	8	15	16
	Moltiplicatore	2.0000	1.8400	1.8400	1.8400	2.0000
41	Codice carico	3	5	8	15	16
	Moltiplicatore	2.0000	1.8400	1.8400	1.8400	2.0000
42	Codice carico	3	5	8	15	16
	Moltiplicatore	2.0000	1.8400	1.8400	1.8400	2.0000
43	Codice carico	3	5	8	15	16
	Moltiplicatore	2.0000	1.8400	1.8400	1.8400	2.0000
44	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	3.2585	3.2585	3.2585		

Asta		Carichi		
45	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	4.0150	4.0150	4.0150
46	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	4.0150	4.0150	4.0150
47	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	4.0150	4.0150	4.0150
48	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	4.0150	4.0150	4.0150
49	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	4.0150	4.0150	4.0150
50	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	4.0150	4.0150	4.0150
51	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	3.3250	3.3250	3.3250
52	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	3.3250	3.3250	3.3250
53	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	3.3250	3.3250	3.3250
54	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	3.3250	3.3250	3.3250
55	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	3.3250	3.3250	3.3250
56	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	4.3500	4.3500	4.3500
57	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	4.3500	4.3500	4.3500
58	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	4.3500	4.3500	4.3500
59	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	4.3500	4.3500	4.3500
60	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	4.3500	4.3500	4.3500
61	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	6.8000	6.8000	6.8000
62	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
63	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750

Asta		Carichi		
64	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
65	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
66	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
67	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	4.2794	4.2794	4.2794
68	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	5.6756	5.6756	5.6756
69	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	5.6157	5.6157	5.6157
70	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	5.5558	5.5558	5.5558
71	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	5.4958	5.4958	5.4958
72	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	5.4359	5.4359	5.4359
73	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	3.1207	3.1207	3.1207
74	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	3.1007	3.1007	3.1007
75	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	3.0641	3.0641	3.0641
76	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	3.0213	3.0213	3.0213
77	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	2.9725	2.9725	2.9725
78	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	4.0710	4.0710	4.0710
79	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	4.0167	4.0167	4.0167
80	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
81	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750
82	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750

Asta		Carichi				
83	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	2.1750	2.1750	2.1750		
84	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	3.1267	3.1267	3.1267		
85	Codice carico	3	5	8	15	16
	Moltiplicatore	2.5000	2.0157	2.0157	2.0157	2.5000
86	Codice carico	3	5	8	15	16
	Moltiplicatore	2.5000	1.9185	1.9185	1.9185	2.5000
87	Codice carico	3	5	8	15	16
	Moltiplicatore	2.5000	1.8605	1.8605	1.8605	2.5000
88	Codice carico	3	5	8	15	16
	Moltiplicatore	2.5000	1.0289	1.0289	1.0289	2.5000
89	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	3.4374	3.4374	3.4374		
90	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	3.3851	3.3851	3.3851		
91	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	3.3328	3.3328	3.3328		
92	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	3.2805	3.2805	3.2805		
93	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	3.2304	3.2304	3.2304		
94	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	1.1250	1.1250	1.1250		
95	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	0.6847	0.6847	0.6847		
96	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	0.1396	0.1396	0.1396		
97	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	0.1396	0.1396	0.1396		
164	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	0.3492	0.3492	0.3492		
165	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	0.2913	0.2913	0.2913		
166	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	0.2334	0.2334	0.2334		
167	Codice carico	5	8	15		
	Moltiplicatore	0.1755	0.1755	0.1755		

Asta	Carichi		
------	---------	--	--

168	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	0.1175	0.1175	0.1175
169	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	0.0741	0.0741	0.0741
170	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	0.0445	0.0445	0.0445
171	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	0.0148	0.0148	0.0148
172	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	0.2410	0.2410	0.2410
173	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	0.1819	0.1819	0.1819
174	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	0.1246	0.1246	0.1246
175	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	0.0672	0.0672	0.0672
176	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	0.0289	0.0289	0.0289
177	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	0.0096	0.0096	0.0096
178	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	0.2185	0.2185	0.2185
179	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	0.2006	0.2006	0.2006
180	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	0.1709	0.1709	0.1709
181	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	0.1260	0.1260	0.1260
182	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	0.0810	0.0810	0.0810
183	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	0.0439	0.0439	0.0439
184	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	0.0146	0.0146	0.0146
189	Codice carico	5	8	15
	Moltiplicatore	4.6250	4.6250	4.6250

GRUPPI PIASTRA - ELEMENTI CON CARICO APPLICATO

GRUPPO NUMERO: 1- DESCRIZIONE: PANNELLI PIANO TERRA

Elemento	Carichi		
1	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
4	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
5	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
6	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
7	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
8	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
9	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
10	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
11	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
12	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
13	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
14	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
15	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
16	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
17	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
18	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
19	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
100	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000

Elemento		Carichi	
101	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
102	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
103	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
104	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
105	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
106	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
107	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
108	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
109	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
110	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
111	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
112	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
113	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
114	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
115	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
116	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
117	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
118	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
119	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000

Elemento		Carichi	
120	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
121	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
122	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
123	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
124	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
155	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
156	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
157	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
158	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
159	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
160	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
161	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
162	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
163	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
164	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
165	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
166	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
167	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
168	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
169	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
170	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
171	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
172	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
173	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
174	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
175	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
176	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
177	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
178	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
179	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
180	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
181	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
182	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
183	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
184	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
185	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
186	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
187	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
188	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
189	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
190	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
191	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
192	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
193	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
194	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
195	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
196	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
197	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
198	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
199	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
200	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
201	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
202	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
203	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
204	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
205	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
206	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
207	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
208	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
209	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
210	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
211	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
212	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
213	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
214	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
215	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
216	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
217	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
218	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
219	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
220	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
221	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
222	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
223	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
224	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
225	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
226	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
227	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
228	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
229	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
230	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
231	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
232	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
238	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
239	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
245	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
246	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
252	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
253	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
262	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
263	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
264	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
265	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
266	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
267	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
268	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
269	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
270	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
271	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
272	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
273	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
274	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
275	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
276	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
277	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
289	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
290	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
291	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
292	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
293	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
294	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
306	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
307	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
308	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
309	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
310	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
311	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
312	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
315	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
316	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
390	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
391	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
394	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
395	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
407	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
408	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
409	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
410	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
411	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
412	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
413	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
414	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
415	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
416	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
417	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
418	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
419	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
420	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
423	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
425	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
427	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
429	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
430	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
431	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
432	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
433	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
434	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
435	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
436	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
437	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
438	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
439	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
440	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
441	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
442	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
443	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
444	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
445	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
446	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
447	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
448	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
449	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
450	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
451	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
452	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
453	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
454	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
455	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
456	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
457	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
458	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
459	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
460	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
461	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
462	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
463	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
464	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
465	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
466	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
467	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
468	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
469	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
470	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
471	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
472	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
473	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
474	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
475	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
476	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
477	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento	Carichi		
478	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
513	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
514	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
515	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
516	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
517	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
518	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
519	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
520	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
521	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
542	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	-0.8000	0.5000
543	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
544	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

GRUPPO NUMERO: 2- DESCRIZIONE: PANNELLI PIANO PRIMO

Elemento	Carichi		
1	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
2	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
3	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
4	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
5	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000

Elemento		Carichi	
6	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
7	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
8	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
9	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
10	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
11	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
12	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
61	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
62	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
63	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
64	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
65	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
66	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
67	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
68	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
69	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
70	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
71	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
72	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
73	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
74	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
75	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
76	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
77	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
78	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
79	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
80	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
81	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
82	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
83	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
84	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
85	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
86	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
87	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
88	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
89	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
90	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
91	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
92	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
93	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
94	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
95	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
96	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
97	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
98	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
99	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
100	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
101	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
102	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
103	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
104	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
105	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
106	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
107	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
108	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
109	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
110	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
111	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
112	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
113	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
114	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
115	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
116	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
117	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
118	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
119	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
120	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
121	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
122	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
134	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
135	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
136	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
137	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
138	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
139	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
140	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
141	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
142	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
143	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
144	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
145	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
146	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
147	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
148	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
149	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
150	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
151	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
152	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
153	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
154	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
155	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
156	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
157	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
158	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
159	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
160	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
161	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
197	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
198	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
199	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
200	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
201	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
202	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
203	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
204	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
205	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
206	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
207	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
208	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
209	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
210	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
211	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
212	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
213	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000

Elemento		Carichi	
214	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
215	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
216	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
217	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
218	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
219	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
220	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
221	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
222	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
223	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
224	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
225	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
226	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
227	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
228	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
229	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
230	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
231	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
232	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
389	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
390	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
392	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
393	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
394	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
396	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
397	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
398	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
400	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
405	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
406	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
415	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
416	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
417	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
418	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
433	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
434	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
435	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
436	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
439	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
443	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
447	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
451	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
452	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
453	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
454	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
455	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
456	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
457	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
458	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
459	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
461	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
462	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
464	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
466	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
468	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
470	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
474	Codice carico	11	12
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
475	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
476	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
477	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
478	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
479	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
480	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
481	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
482	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
483	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
484	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
485	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
486	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
487	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
488	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
489	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
490	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
491	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
492	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
493	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
494	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
495	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
496	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
497	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
498	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
499	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
500	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
501	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
502	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
503	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
504	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
505	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
506	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
507	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
508	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
509	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
510	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
511	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
512	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento		Carichi	
513	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.8000	-0.5000
515	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
516	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
517	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
518	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
521	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
522	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
523	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
524	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
527	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
528	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
529	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
530	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
532	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
533	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
534	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
535	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
536	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
537	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

Elemento	Carichi		
538	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
539	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
540	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
541	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
542	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
543	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
544	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
545	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
546	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
547	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
548	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
549	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
550	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
551	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000
552	Codice carico	13	14
	Moltiplicatore	0.5000	-0.8000

COMBINAZIONI DI CARICO

NORMATIVA: NORME TECNICHE PER LE COSTRUZIONI 2018 ITALIA

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
1	Dinamica	Azione sismica: Presente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	0.600

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
13	Statica Vento Y- e Neve	Azione sismica: Sisma assente	Variabile: Vento	Condizione 6	1.500
			Variabile: Vento	Condizione 7	0.000
			Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.300
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.300
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	1.500
			Variabile: Neve	Condizione 2	0.750
			Variabile: Vento	Condizione 4	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 5	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 6	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 7	1.500

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE D'ESERCIZIO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
3	Rara Neve + Vento X+	Tipologia: Rara	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	1.000
			Variabile: Neve	Condizione 2	1.000
			Variabile: Vento	Condizione 4	0.600
			Variabile: Vento	Condizione 5	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 6	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 7	0.000
4	Frequente Neve	Tipologia: Frequente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	0.700
			Variabile: Neve	Condizione 2	0.200
			Variabile: Vento	Condizione 4	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 5	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 6	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 7	0.000
5	Quasi permanente	Tipologia: Quasi permanente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	0.600
			Variabile: Neve	Condizione 2	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 4	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 5	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 6	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 7	0.000
14	Rara Neve + Vento X-	Tipologia: Rara	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	1.000
			Variabile: Neve	Condizione 2	1.000
			Variabile: Vento	Condizione 4	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 5	0.600
			Variabile: Vento	Condizione 6	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 7	0.000
15	Rara Neve + Vento Y+	Tipologia: Rara	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	1.000
			Variabile: Neve	Condizione 2	1.000
			Variabile: Vento	Condizione 4	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 5	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 6	0.600
			Variabile: Vento	Condizione 7	0.000
16	Rara Neve + Vento Y-	Tipologia: Rara	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	1.000
			Variabile: Neve	Condizione 2	1.000
			Variabile: Vento	Condizione 4	0.000

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
17	Rara Vento X+ e Neve	Tipologia: Rara	Variabile: Vento	Condizione 5	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 6	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 7	0.600
			Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	1.000
			Variabile: Neve	Condizione 2	0.500
			Variabile: Vento	Condizione 4	1.000
			Variabile: Vento	Condizione 5	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 6	0.000
18	Rara Vento X- e Neve	Tipologia: Rara	Variabile: Vento	Condizione 7	0.000
			Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	1.000
			Variabile: Neve	Condizione 2	0.500
			Variabile: Vento	Condizione 4	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 5	1.000
			Variabile: Vento	Condizione 6	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 7	0.000
19	Rara Vento Y+ e Neve	Tipologia: Rara	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	1.000
			Variabile: Neve	Condizione 2	0.500
			Variabile: Vento	Condizione 4	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 5	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 6	1.000
			Variabile: Vento	Condizione 7	0.000
20	Rara Vento Y- e Neve	Tipologia: Rara	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	1.000
			Variabile: Neve	Condizione 2	0.500
			Variabile: Vento	Condizione 4	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 5	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 6	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 7	1.000
21	Frequente Vento X+	Tipologia: Frequente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	0.700
			Variabile: Neve	Condizione 2	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 4	0.200
			Variabile: Vento	Condizione 5	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 6	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 7	0.000
22	Frequente Vento X-	Tipologia: Frequente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	0.700
			Variabile: Neve	Condizione 2	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 4	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 5	0.200
			Variabile: Vento	Condizione 6	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 7	0.000
23	Frequente Vento Y+	Tipologia: Frequente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	0.700
			Variabile: Neve	Condizione 2	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 4	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 5	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 6	0.200
			Variabile: Vento	Condizione 7	0.000

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
24	Frequente Vento Y-	Tipologia: Frequente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	0.700
			Variabile: Neve	Condizione 2	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 4	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 5	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 6	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 7	0.200

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE DI DANNO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
6	S.L.D.	Azione sismica: Presente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	0.600
			Variabile: Neve	Condizione 2	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 4	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 5	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 6	0.000
			Variabile: Vento	Condizione 7	0.000

TABELLA MASSE ECCITATE

PROSPETTO RIASSUNTIVO MODI PRINCIPALI

Periodo principale	T1	Massa	Massa %	Modo	Note
Direzione X	+1.48e+00	+1.74e+04	96	1	-eY
Direzione Y	+7.82e-01	+1.69e+04	94	3	-eY
Direzione Z	+1.91e-01	+1.86e+03	10	8	-eX
Rotazione Z	+8.30e-01	+5.31e+05	83	2	-eY

Periodo	T2	Massa	Massa %	Modo	Note
Direzione X	+8.46e-01	+4.58e+02	3	2	+eX
Direzione Y	+8.46e-01	+6.72e+03	38	2	+eX
Direzione Z	+2.07e-01	+9.12e+02	5	7	+eY
Rotazione Z	+7.50e-01	+1.27e+05	20	3	+eX

PROSPETTO RIASSUNTIVO MASSE ECCITATE
PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

Analisi	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz. Z	%	Rotaz. Z	%
+eX	+1.78e+04	99	+1.77e+04	99	+2.72e+03	15	+5.69e+05	88
-eX	+1.78e+04	99	+1.77e+04	99	+2.63e+03	15	+5.70e+05	89
+eY	+1.78e+04	99	+1.77e+04	99	+2.66e+03	15	+5.64e+05	88
-eY	+1.78e+04	99	+1.77e+04	99	+2.70e+03	15	+5.65e+05	88

TRASLAZIONE CENTRO DELLE MASSE: +EX

FREQUENZE PROPRIE DI OSCILLAZIONE

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
1	4.187e+00	6.663e-01	1.501e+00	0.000e+00
2	7.425e+00	1.182e+00	8.462e-01	0.000e+00
3	8.382e+00	1.334e+00	7.496e-01	0.000e+00
4	2.634e+01	4.192e+00	2.386e-01	1.292e-26
5	2.733e+01	4.350e+00	2.299e-01	4.375e-31
6	2.992e+01	4.762e+00	2.100e-01	6.030e-34
7	3.060e+01	4.870e+00	2.053e-01	3.166e-35
8	3.378e+01	5.377e+00	1.860e-01	1.193e-29
9	3.538e+01	5.631e+00	1.776e-01	7.743e-25
10	3.752e+01	5.971e+00	1.675e-01	3.520e-12

COEFFICIENTI DI PARTECIPAZIONE MODALE

Modo	Direz.X	Direz.Y
1	1.316e+02	-6.820e+00
2	-2.130e+01	-8.226e+01
3	-8.374e+00	1.014e+02
4	-3.848e+00	1.290e+00
5	-1.023e+01	-6.223e+00
6	2.671e+00	-4.538e+00
7	1.698e+00	-2.435e+01
8	-8.173e-01	1.095e+01
9	9.359e-01	-9.442e-01
10	-3.524e-01	1.557e-01

**MASSA ECCITATA
PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00**

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 1	+1.71e+04	96	+4.61e+01	0	+2.56e-05	0	+1.75e+04	3
Progressiva	+1.71e+04	96	+4.61e+01	0	+2.56e-05	0	+1.75e+04	3
Modo: 2	+4.58e+02	3	+6.72e+03	38	+4.72e+00	0	+4.01e+05	62
Progressiva	+1.76e+04	98	+6.77e+03	38	+4.72e+00	0	+4.19e+05	65
Modo: 3	+7.19e+01	0	+1.02e+04	57	+1.05e+01	0	+1.27e+05	20
Progressiva	+1.77e+04	99	+1.70e+04	95	+1.52e+01	0	+5.45e+05	85
Modo: 4	+9.32e+00	0	+1.58e+00	0	+1.29e+00	0	+5.64e+01	0
Progressiva	+1.77e+04	99	+1.70e+04	95	+1.65e+01	0	+5.45e+05	85
Modo: 5	+7.95e+01	0	+3.53e+01	0	+7.34e+01	0	+4.17e+03	1
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.70e+04	95	+8.99e+01	1	+5.50e+05	85
Modo: 6	+7.60e-01	0	+1.89e+01	0	+5.64e+01	0	+3.84e+02	0
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.70e+04	95	+1.46e+02	1	+5.50e+05	85
Modo: 7	+2.89e+00	0	+5.48e+02	3	+1.06e+03	6	+1.20e+04	2
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.76e+04	98	+1.20e+03	7	+5.62e+05	87
Modo: 8	+1.30e+00	0	+1.10e+02	1	+1.00e+03	6	+7.13e+03	1
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.77e+04	99	+2.21e+03	12	+5.69e+05	88
Modo: 9	+3.30e+00	0	+1.07e+00	0	+5.01e+02	3	+1.56e-01	0
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.77e+04	99	+2.71e+03	15	+5.69e+05	88
Modo: 10	+5.14e-02	0	+2.21e-02	0	+7.14e+00	0	+9.38e-01	0
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.77e+04	99	+2.72e+03	15	+5.69e+05	88

MASSA TOTALE ECCITABILE

Direzione X	Direzione Y	Direzione Z	Rotazione Z
+1.79e+04	+1.79e+04	+1.79e+04	+6.44e+05

TRASLAZIONE CENTRO DELLE MASSE: -EX**FREQUENZE PROPRIE DI OSCILLAZIONE**

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
1	4.190e+00	6.668e-01	1.500e+00	0.000e+00
2	7.283e+00	1.159e+00	8.627e-01	0.000e+00
3	8.446e+00	1.344e+00	7.439e-01	0.000e+00
4	2.634e+01	4.192e+00	2.385e-01	9.643e-29
5	2.730e+01	4.344e+00	2.302e-01	1.554e-34
6	2.954e+01	4.701e+00	2.127e-01	3.133e-35
7	3.019e+01	4.805e+00	2.081e-01	1.322e-36
8	3.285e+01	5.229e+00	1.912e-01	6.739e-36
9	3.729e+01	5.936e+00	1.685e-01	1.701e-16
10	3.751e+01	5.971e+00	1.675e-01	2.871e-13

COEFFICIENTI DI PARTECIPAZIONE MODALE

Modo	Direz.X	Direz.Y
1	1.318e+02	8.880e-01
2	-1.812e+01	7.645e+01
3	1.231e+01	1.059e+02

Modo	Direz.X	Direz.Y
4	3.983e+00	-3.817e-02
5	-1.034e+01	8.239e+00
6	-2.845e+00	-2.014e+01
7	-1.062e+00	1.560e+01
8	2.018e-01	1.181e-01
9	-2.285e-01	-7.633e+00
10	4.584e-01	-1.037e-01

MASSA ECCITATA
PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 1	+1.72e+04	96	+8.31e-01	0	+4.04e-03	0	+1.66e+04	3
Progressiva	+1.72e+04	96	+8.31e-01	0	+4.04e-03	0	+1.66e+04	3
Modo: 2	+3.32e+02	2	+5.83e+03	33	+3.13e+00	0	+3.96e+05	62
Progressiva	+1.75e+04	98	+5.83e+03	33	+3.13e+00	0	+4.13e+05	64
Modo: 3	+1.54e+02	1	+1.11e+04	62	+1.24e+01	0	+1.27e+05	20
Progressiva	+1.77e+04	99	+1.70e+04	95	+1.55e+01	0	+5.39e+05	84
Modo: 4	+1.00e+01	0	+1.75e-03	0	+3.40e+00	0	+1.48e+02	0
Progressiva	+1.77e+04	99	+1.70e+04	95	+1.89e+01	0	+5.40e+05	84
Modo: 5	+8.45e+01	0	+6.53e+01	0	+1.37e-03	0	+1.82e+04	3
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.70e+04	95	+1.89e+01	0	+5.58e+05	87
Modo: 6	+1.42e+00	0	+3.78e+02	2	+2.87e+02	2	+5.96e+03	1
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.74e+04	97	+3.05e+02	2	+5.64e+05	88
Modo: 7	+6.96e-03	0	+2.25e+02	1	+3.59e+02	2	+3.40e+03	1
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.76e+04	98	+6.65e+02	4	+5.67e+05	88
Modo: 8	+3.75e-01	0	+4.76e-03	0	+1.86e+03	10	+1.31e+03	0
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.76e+04	98	+2.52e+03	14	+5.68e+05	88
Modo: 9	+1.45e+00	0	+5.00e+01	0	+1.00e+02	1	+1.46e+03	0
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.77e+04	99	+2.62e+03	15	+5.70e+05	89
Modo: 10	+6.67e-02	0	+9.47e-03	0	+9.12e+00	0	+4.33e-01	0
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.77e+04	99	+2.63e+03	15	+5.70e+05	89

MASSA TOTALE ECCITABILE

Direzione X	Direzione Y	Direzione Z	Rotazione Z
+1.79e+04	+1.79e+04	+1.79e+04	+6.44e+05

TRASLAZIONE CENTRO DELLE MASSE: +EY

FREQUENZE PROPRIE DI OSCILLAZIONE

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
1	4.117e+00	6.552e-01	1.526e+00	0.000e+00
2	7.842e+00	1.248e+00	8.012e-01	0.000e+00
3	8.051e+00	1.281e+00	7.804e-01	0.000e+00
4	2.635e+01	4.193e+00	2.385e-01	3.982e-27
5	2.843e+01	4.525e+00	2.210e-01	3.838e-32
6	3.002e+01	4.777e+00	2.093e-01	1.071e-33
7	3.032e+01	4.825e+00	2.073e-01	5.181e-35
8	3.278e+01	5.217e+00	1.917e-01	3.327e-32
9	3.558e+01	5.663e+00	1.766e-01	7.428e-25
10	3.751e+01	5.971e+00	1.675e-01	1.236e-11

COEFFICIENTI DI PARTECIPAZIONE MODALE

Modo	Direz.X	Direz.Y
1	1.311e+02	-2.945e+00
2	-2.401e+01	3.481e+01
3	9.867e+00	1.259e+02
4	-4.670e+00	8.068e-01
5	-9.756e+00	-2.744e+00
6	-3.670e-01	-5.101e+00
7	1.867e+00	-2.629e+01
8	1.510e+00	-3.758e+00
9	1.428e+00	6.580e+00

Modo	Direz.X	Direz.Y
10	4.644e-01	-1.105e-01

MASSA ECCITATA
PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 1	+1.70e+04	95	+8.50e+00	0	+7.21e-04	0	+5.19e+04	8
Progressiva	+1.70e+04	95	+8.50e+00	0	+7.21e-04	0	+5.19e+04	8
Modo: 2	+5.80e+02	3	+1.21e+03	7	+7.81e-01	0	+4.44e+05	70
Progressiva	+1.76e+04	98	+1.22e+03	7	+7.82e-01	0	+4.96e+05	78
Modo: 3	+9.78e+01	1	+1.58e+04	88	+1.43e+01	0	+4.18e+04	7
Progressiva	+1.77e+04	99	+1.70e+04	95	+1.51e+01	0	+5.38e+05	84
Modo: 4	+1.44e+01	0	+6.33e-01	0	+3.17e+00	0	+2.60e+00	0
Progressiva	+1.77e+04	99	+1.70e+04	95	+1.83e+01	0	+5.38e+05	84
Modo: 5	+6.51e+01	0	+6.67e+00	0	+3.48e+01	0	+5.28e+03	1
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.70e+04	95	+5.31e+01	0	+5.43e+05	85
Modo: 6	+1.20e+00	0	+2.45e+01	0	+2.65e+00	0	+1.59e+03	0
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.70e+04	95	+5.57e+01	0	+5.45e+05	85
Modo: 7	+2.54e+00	0	+6.41e+02	4	+9.12e+02	5	+1.42e+04	2
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.77e+04	99	+9.67e+02	5	+5.59e+05	88
Modo: 8	+3.60e+00	0	+1.35e+01	0	+1.17e+03	7	+3.75e+03	1
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.77e+04	99	+2.13e+03	12	+5.63e+05	88
Modo: 9	+3.80e+00	0	+3.72e+01	0	+5.14e+02	3	+1.04e+03	0
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.77e+04	99	+2.65e+03	15	+5.64e+05	88
Modo: 10	+6.80e-02	0	+1.07e-02	0	+9.13e+00	0	+3.09e-01	0
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.77e+04	99	+2.66e+03	15	+5.64e+05	88

MASSA TOTALE ECCITABILE

Direzione X	Direzione Y	Direzione Z	Rotazione Z
+1.79e+04	+1.79e+04	+1.79e+04	+6.38e+05

TRASLAZIONE CENTRO DELLE MASSE: -EY

FREQUENZE PROPRIE DI OSCILLAZIONE

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
1	4.251e+00	6.766e-01	1.478e+00	0.000e+00
2	7.567e+00	1.204e+00	8.303e-01	0.000e+00
3	8.037e+00	1.279e+00	7.818e-01	0.000e+00
4	2.625e+01	4.178e+00	2.394e-01	1.967e-26
5	2.654e+01	4.224e+00	2.367e-01	7.022e-31
6	2.988e+01	4.756e+00	2.103e-01	3.033e-33
7	3.033e+01	4.828e+00	2.071e-01	2.883e-35
8	3.343e+01	5.320e+00	1.880e-01	1.579e-30
9	3.693e+01	5.877e+00	1.701e-01	2.771e-18
10	3.752e+01	5.971e+00	1.675e-01	7.130e-12

COEFFICIENTI DI PARTECIPAZIONE MODALE

Modo	Direz.X	Direz.Y
1	1.325e+02	-2.942e+00
2	-1.650e+01	8.563e+00
3	4.242e+00	1.304e+02
4	2.018e+00	-2.081e-01
5	-1.122e+01	1.357e+00
6	2.664e+00	7.718e+00
7	1.077e+00	-2.571e+01
8	1.429e-02	-6.580e+00
9	-2.685e-03	-4.091e+00
10	2.288e-01	1.561e-02

MASSA ECCITATA
PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

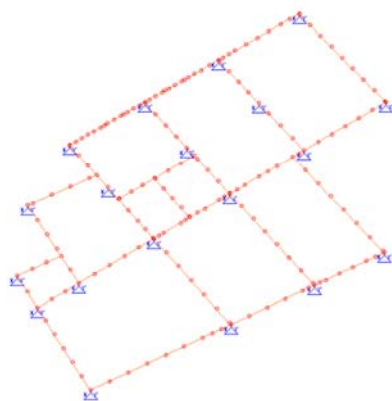
Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
------	---------	---	---------	---	---------	---	---------	---

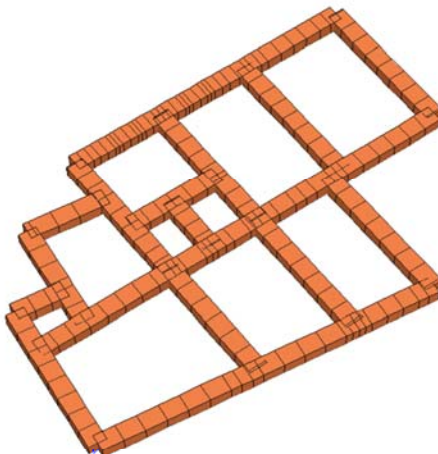
Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 1	+1.74e+04	97	+8.52e+00	0	+1.88e-03	0	+3.93e+02	0
Progressiva	+1.74e+04	97	+8.52e+00	0	+1.88e-03	0	+3.93e+02	0
Modo: 2	+2.80e+02	2	+7.46e+01	0	+1.72e-02	0	+5.31e+05	83
Progressiva	+1.76e+04	99	+8.31e+01	0	+1.91e-02	0	+5.31e+05	83
Modo: 3	+1.82e+01	0	+1.69e+04	94	+1.51e+01	0	+5.20e+03	1
Progressiva	+1.77e+04	99	+1.70e+04	95	+1.51e+01	0	+5.36e+05	84
Modo: 4	+4.75e+00	0	+6.17e-02	0	+4.39e-01	0	+4.07e+03	1
Progressiva	+1.77e+04	99	+1.70e+04	95	+1.55e+01	0	+5.40e+05	85
Modo: 5	+9.69e+01	1	+1.97e+00	0	+1.84e+01	0	+7.62e+03	1
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.70e+04	95	+3.39e+01	0	+5.48e+05	86
Modo: 6	+6.82e-01	0	+5.55e+01	0	+3.53e+01	0	+8.69e+02	0
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.70e+04	95	+6.92e+01	0	+5.49e+05	86
Modo: 7	+5.96e-01	0	+6.12e+02	3	+9.80e+02	5	+1.13e+04	2
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.76e+04	99	+1.05e+03	6	+5.60e+05	88
Modo: 8	+2.12e-01	0	+3.98e+01	0	+1.40e+03	8	+3.75e+03	1
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.77e+04	99	+2.45e+03	14	+5.64e+05	88
Modo: 9	+1.41e+00	0	+1.39e+01	0	+2.41e+02	1	+7.47e+02	0
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.77e+04	99	+2.69e+03	15	+5.65e+05	88
Modo: 10	+3.00e-02	0	+1.18e-04	0	+5.95e+00	0	+6.42e+00	0
Progressiva	+1.78e+04	99	+1.77e+04	99	+2.70e+03	15	+5.65e+05	88

MASSA TOTALE ECCITABILE

Direzione X	Direzione Y	Direzione Z	Rotazione Z
+1.79e+04	+1.79e+04	+1.79e+04	+6.38e+05

VERIFICA TRAVI DI FONDAZIONE





AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C Fondazioni** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **TRAVE** Gruppo: **9** Tabella: **Tabella travi**
 Descrizione: **Travi di fondazione**
 Spunt. I **30.0** cm Spunt. J **30.0** cm
 Rck: **300.00** kg/cm² f_{yk}: **4580.0** kg/cm²
 Copriferro superiore: **3.5** cm Copriferro inferiore: **3.5** cm Copriferro laterale: **3.5** cm
 Verifica in ottemperanza alle NTC2018 x/d ≤ **0.30**
 Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**

ASTA NUM. 5 NI 1939 NF 1965 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m			cmq				Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	5109	-376	0	149	-2819	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.37	0.00	8.4
1B	0	-0	6779	-376	0	149	-3611	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.08	0.49	0.00	8.4
1C	0	-0	5109	-603	0	-791	-2819	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.37	0.00	8.4
1D	0	-0	6779	-603	0	-791	-3611	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.08	0.49	0.00	8.4
1E	0	-0	5109	-376	0	149	-2819	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.37	0.00	8.4
1F	0	-0	6779	-376	0	149	-3611	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.08	0.49	0.00	8.4
1G	0	-0	5109	-603	0	-791	-2819	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.37	0.00	8.4
1H	0	-0	6779	-603	0	-791	-3611	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.08	0.49	0.00	8.4
1I	0	-0	4201	-253	0	683	-2240	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.05	0.30	0.00	8.4
1J	0	-0	7687	-253	0	683	-4190	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.17	0.09	0.55	0.00	8.4

1K	0	-0	4201	-727	0	-1326	-2240	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	7687	-727	0	-1326	-4190	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	4201	-253	0	683	-2240	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	7687	-253	0	683	-4190	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.17	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	4201	-727	0	-1326	-2240	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	7687	-727	0	-1326	-4190	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	8594	-763	0	-518	-4547	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.11	0.61	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	8462	-736	0	-433	-4520	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	8664	-769	0	-566	-4617	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	8378	-728	0	-373	-4437	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	8501	-750	0	-538	-4501	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	8281	-704	0	-397	-4456	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	8620	-758	0	-618	-4617	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	8142	-691	0	-295	-4317	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	3	-0	5082	-376	0	159	-2819	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1B	3	-0	6753	-376	0	159	-3611	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1C	3	-0	5082	-603	0	-775	-2819	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1D	3	-0	6753	-603	0	-775	-3611	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1E	3	-0	5082	-376	0	159	-2819	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1F	3	-0	6753	-376	0	159	-3611	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1G	3	-0	5082	-603	0	-775	-2819	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1H	3	-0	6753	-603	0	-775	-3611	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1I	3	-0	4174	-253	0	690	-2240	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1J	3	-0	7661	-253	0	690	-4190	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.17	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1K	3	-0	4174	-727	0	-1306	-2240	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1L	3	-0	7661	-727	0	-1306	-4190	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1M	3	-0	4174	-253	0	690	-2240	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1N	3	-0	7661	-253	0	690	-4190	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.17	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1O	3	-0	4174	-727	0	-1306	-2240	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1P	3	-0	7661	-727	0	-1306	-4190	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
2	3	-0	8560	-763	0	-498	-4547	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.11	0.61	0.00	0.00	8.4
7	3	-0	8428	-736	0	-414	-4520	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
8	3	-0	8630	-769	0	-546	-4617	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
9	3	-0	8344	-728	0	-353	-4437	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
10	3	-0	8467	-750	0	-518	-4501	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
11	3	-0	8247	-704	0	-378	-4456	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
12	3	-0	8586	-758	0	-598	-4617	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.11	0.61	0.00	0.00	8.4
13	3	-0	8108	-691	0	-277	-4317	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	5	-0	5056	-376	0	169	-2546	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1B	5	-0	6726	-376	0	169	-3258	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.13	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1C	5	-0	5056	-603	0	-759	-2546	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1D	5	-0	6726	-603	0	-759	-3258	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1E	5	-0	5056	-376	0	169	-2546	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1F	5	-0	6726	-376	0	169	-3258	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.13	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1G	5	-0	5056	-603	0	-759	-2546	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1H	5	-0	6726	-603	0	-759	-3258	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1I	5	-0	4148	-253	0	697	-2018	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1J	5	-0	7634	-253	0	697	-3786	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1K	5	-0	4148	-727	0	-1287	-2018	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1L	5	-0	7634	-727	0	-1287	-3786	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.16	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1M	5	-0	4148	-253	0	697	-2018	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1N	5	-0	7634	-253	0	697	-3786	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1O	5	-0	4148	-727	0	-1287	-2018	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1P	5	-0	7634	-727	0	-1287	-3786	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.16	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
2	5	-0	8525	-763	0	-478	-4094	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
7	5	-0	8393	-736	0	-394	-4074	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
8	5	-0	8596	-769	0	-525	-4160	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
9	5	-0	8309	-728	0	-334	-3995	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.16	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
10	5	-0	8433	-750	0	-498	-4052	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
11	5	-0	8213	-704	0	-359	-4019	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.16	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
12	5	-0	8551	-758	0	-578	-4162	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
13	5	-0	8073	-691	0	-259	-3887	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.16	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C Fondazioni** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **TRAVE** Gruppo: **9** Tabella: **Tabella travi**
 Descrizione: **Travi di fondazione**
 Spunt. I **30.0** cm Spunt. J **30.0** cm
 Rck: **300.00** kg/cm² fyk: **4580.0** kg/cm²
 Copriferro superiore: **3.5** cm Copriferro inferiore: **3.5** cm Copriferro laterale: **3.5** cm
 Verifica in ottemperanza alle NTC2018 x/d <= **0.30**
 Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**

Nome travata: **Trave_901_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 1 NI 1954 NF 2136 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
 qy medio: 1000.00 610.75 124.59 1735.34 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	164	419	0	149	-305	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	7346	419	0	149	-1921	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	164	-687	0	-298	-305	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	7346	-687	0	-298	-1921	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	164	419	0	149	-305	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	7346	419	0	149	-1921	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	164	-687	0	-298	-305	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	7346	-687	0	-298	-1921	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	1701	190	0	32	-669	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	5809	190	0	32	-1557	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	1701	-458	0	-180	-669	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	5809	-458	0	-180	-1557	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.06	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	1701	190	0	32	-669	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	5809	190	0	32	-1557	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	1701	-458	0	-180	-669	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	5809	-458	0	-180	-1557	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.06	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	5502	-105	0	-70	-1586	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	4459	-295	0	-145	-1330	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	5140	-194	0	-103	-1495	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.06	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	4948	-188	0	-105	-1448	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.06	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	5792	-46	0	-47	-1658	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	4053	-362	0	-172	-1232	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	5190	-195	0	-101	-1507	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.06	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	4869	-185	0	-105	-1429	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.06	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	47	-0	-635	419	0	-54	-757	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1B	47	-0	6547	419	0	-54	4305	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.18	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1C	47	-0	-635	-687	0	32	-757	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1D	47	-0	6547	-687	0	32	4305	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.18	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1E	47	-0	-635	419	0	-54	-757	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1F	47	-0	6547	419	0	-54	4305	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.18	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1G	47	-0	-635	-687	0	32	-757	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1H	47	-0	6547	-687	0	32	4305	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.18	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1I	47	-0	902	190	0	-63	-554	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1J	47	-0	5010	190	0	-63	3253	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1K	47	-0	902	-458	0	42	-554	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1L	47	-0	5010	-458	0	42	3253	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1M	47	-0	902	190	0	-63	-554	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1N	47	-0	5010	190	0	-63	3253	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1O	47	-0	902	-458	0	42	-554	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1P	47	-0	5010	-458	0	42	3253	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
2	47	-0	4421	-105	0	-20	2606	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.11	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
7	47	-0	3378	-295	0	-5	1873	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
8	47	-0	4059	-194	0	-10	2354	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
9	47	-0	3867	-188	0	-15	2218	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
10	47	-0	4711	-46	0	-26	2809	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
11	47	-0	2972	-362	0	-0	1586	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
12	47	-0	4109	-195	0	-9	2389	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
13	47	-0	3788	-185	0	-18	2163	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	95	-0	-1434	419	0	-257	-925	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
----	----	----	-------	-----	---	------	------	------	-------	------	-------	------	------	------	------	------	------	-----

1B	95	-0	5748	419	0	-257	4305	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.18	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1C	95	-0	-1434	-687	0	362	-925	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1D	95	-0	5748	-687	0	362	4305	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.18	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1E	95	-0	-1434	419	0	-257	-925	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1F	95	-0	5748	419	0	-257	4305	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.18	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1G	95	-0	-1434	-687	0	362	-925	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1H	95	-0	5748	-687	0	362	4305	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.18	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1I	95	-0	103	190	0	-159	127	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1J	95	-0	4211	190	0	-159	3253	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1K	95	-0	103	-458	0	264	127	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	95	-0	4211	-458	0	264	3253	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1M	95	-0	103	190	0	-159	127	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1N	95	-0	4211	190	0	-159	3253	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1O	95	-0	103	-458	0	264	127	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	95	-0	4211	-458	0	264	3253	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
2	95	-0	3339	-105	0	30	2606	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
7	95	-0	2296	-295	0	135	1873	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
8	95	-0	2977	-194	0	82	2354	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
9	95	-0	2785	-188	0	74	2218	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
10	95	-0	3629	-46	0	-4	2809	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.12	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
11	95	-0	1890	-362	0	172	1586	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
12	95	-0	3027	-195	0	83	2389	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
13	95	-0	2706	-185	0	70	2163	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_901_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 164 NI 2136 NF 2117 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 523.86 106.87 1630.72 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	1073	130	0	39	4636	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	3445	130	0	39	-925	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	1073	-243	0	-117	4636	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	3445	-243	0	-117	-925	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	1073	130	0	39	4636	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	3445	130	0	39	-925	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	1073	-243	0	-117	4636	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	3445	-243	0	-117	-925	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	1513	155	0	81	3977	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	3005	155	0	81	1699	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	1513	-269	0	-159	3977	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	3005	-269	0	-159	1699	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	1513	155	0	81	3977	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	3005	155	0	81	1699	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	1513	-269	0	-159	3977	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	3005	-269	0	-159	1699	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	2867	-60	0	-49	4106	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	3188	-116	0	-68	3541	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	2973	-91	0	-61	3909	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	3041	-82	0	-56	3809	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	2779	-40	0	-42	4263	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	3313	-133	0	-74	3319	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	2954	-92	0	-62	3934	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	3067	-77	0	-54	3767	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	47	-0	320	130	0	-24	4636	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1B	47	-0	2692	130	0	-24	1628	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1C	47	-0	320	-243	0	0	4636	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1D	47	-0	2692	-243	0	0	1628	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1E	47	-0	320	130	0	-24	4636	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1F	47	-0	2692	130	0	-24	1628	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1G	47	-0	320	-243	0	0	4636	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1H	47	-0	2692	-243	0	0	1628	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1I	47	-0	760	155	0	7	3977	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1J	47	-0	2252	155	0	7	2261	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1K	47	-0	760	-269	0	-31	3977	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1L	47	-0	2252	-269	0	-31	2261	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1M	47	-0	760	155	0	7	3977	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1N	47	-0	2252	155	0	7	2261	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1O	47	-0	760	-269	0	-31	3977	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1P	47	-0	2252	-269	0	-31	2261	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
2	47	-0	1852	-60	0	-21	4363	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
7	47	-0	2173	-116	0	-13	3933	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
8	47	-0	1958	-91	0	-18	4211	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
9	47	-0	2026	-82	0	-17	4139	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
10	47	-0	1764	-40	0	-23	4482	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
11	47	-0	2298	-133	0	-10	3766	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
12	47	-0	1939	-92	0	-18	4228	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4

13	47	-0	2052	-77	0	-17	4109	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
apost= --		aant= 10.78		ainf= 10.78		asup= --		(e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4										
1A	95	-0	-433	130	0	-87	4636	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1B	95	-0	1939	130	0	-87	1628	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1C	95	-0	-433	-243	0	117	4636	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1D	95	-0	1939	-243	0	117	1628	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1E	95	-0	-433	130	0	-87	4636	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1F	95	-0	1939	130	0	-87	1628	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1G	95	-0	-433	-243	0	117	4636	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1H	95	-0	1939	-243	0	117	1628	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1I	95	-0	7	155	0	-67	3977	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1J	95	-0	1499	155	0	-67	2261	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1K	95	-0	7	-269	0	97	3977	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1L	95	-0	1499	-269	0	97	2261	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1M	95	-0	7	155	0	-67	3977	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1N	95	-0	1499	155	0	-67	2261	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1O	95	-0	7	-269	0	97	3977	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1P	95	-0	1499	-269	0	97	2261	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
2	95	-0	837	-60	0	8	4363	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
7	95	-0	1158	-116	0	41	3933	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
8	95	-0	942	-91	0	25	4211	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
9	95	-0	1010	-82	0	22	4139	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
10	95	-0	748	-40	0	-3	4482	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
11	95	-0	1283	-133	0	53	3766	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
12	95	-0	924	-92	0	26	4228	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
13	95	-0	1037	-77	0	20	4109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_901_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 165 NI 2117 NF 2118 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 436.96 89.14 1526.11 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	658	9	0	32	4755	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	2166	9	0	32	2761	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	658	-21	0	-37	4755	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	2166	-21	0	-37	2761	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	658	9	0	32	4755	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	2166	9	0	32	2761	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	658	-21	0	-37	4755	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	2166	-21	0	-37	2761	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	971	4	0	14	4270	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	1853	4	0	14	3230	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	971	-16	0	-19	4270	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	1853	-16	0	-19	3230	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	971	4	0	14	4270	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	1853	4	0	14	3230	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	971	-16	0	-19	4270	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	1853	-16	0	-19	3230	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	1804	-11	0	-9	5174	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	2019	-7	0	4	4948	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	1879	-9	0	-3	5093	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	1917	-9	0	-3	5057	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	1732	-12	0	-12	5224	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	2090	-5	0	8	4847	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	1857	-9	0	-3	5089	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	1920	-9	0	-4	5030	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	47	-0	-49	9	0	30	4755	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1B	47	-0	1459	9	0	30	3011	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1C	47	-0	-49	-21	0	-29	4755	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1D	47	-0	1459	-21	0	-29	3011	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1E	47	-0	-49	9	0	30	4755	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1F	47	-0	1459	9	0	30	3011	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1G	47	-0	-49	-21	0	-29	4755	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1H	47	-0	1459	-21	0	-29	3011	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1I	47	-0	265	4	0	18	4270	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1J	47	-0	1146	4	0	18	3348	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1K	47	-0	265	-16	0	-17	4270	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1L	47	-0	1146	-16	0	-17	3348	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1M	47	-0	265	4	0	18	4270	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1N	47	-0	1146	4	0	18	3348	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1O	47	-0	265	-16	0	-17	4270	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1P	47	-0	1146	-16	0	-17	3348	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
2	47	-0	855	-11	0	-3	5174	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
7	47	-0	1070	-7	0	7	4948	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4

8	47	-0	930	-9	0	1	5093	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
9	47	-0	968	-9	0	1	5057	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
10	47	-0	783	-12	0	-7	5224	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
11	47	-0	1141	-5	0	10	4847	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
12	47	-0	908	-9	0	1	5089	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
13	47	-0	971	-9	0	1	5030	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	95	-0	-755	9	0	28	4755	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1B	95	-0	753	9	0	28	3011	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1C	95	-0	-755	-21	0	-21	4755	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1D	95	-0	753	-21	0	-21	3011	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1E	95	-0	-755	9	0	28	4755	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1F	95	-0	753	9	0	28	3011	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1G	95	-0	-755	-21	0	-21	4755	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1H	95	-0	753	-21	0	-21	3011	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1I	95	-0	-442	4	0	21	4270	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1J	95	-0	440	4	0	21	3348	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1K	95	-0	-442	-16	0	-14	4270	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1L	95	-0	440	-16	0	-14	3348	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1M	95	-0	-442	4	0	21	4270	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1N	95	-0	440	4	0	21	3348	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1O	95	-0	-442	-16	0	-14	4270	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1P	95	-0	440	-16	0	-14	3348	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
2	95	-0	-94	-11	0	2	5174	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
7	95	-0	120	-7	0	10	4948	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
8	95	-0	-19	-9	0	6	5093	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
9	95	-0	19	-9	0	5	5057	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
10	95	-0	-166	-12	0	-1	5224	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
11	95	-0	191	-5	0	13	4847	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
12	95	-0	-41	-9	0	5	5089	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
13	95	-0	22	-9	0	5	5030	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_901_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 166 NI 2118 NF 2120 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 350.07 71.42 1421.49 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-386	23	0	16	4565	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	1084	23	0	16	3398	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-386	-27	0	-14	4565	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	1084	-27	0	-14	3398	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-386	23	0	16	4565	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	1084	23	0	16	3398	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-386	-27	0	-14	4565	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	1084	-27	0	-14	3398	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-99	11	0	10	4228	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	797	11	0	10	3549	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-99	-14	0	-8	4228	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	797	-14	0	-8	3549	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-99	11	0	10	4228	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	797	11	0	10	3549	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-99	-14	0	-8	4228	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	797	-14	0	-8	3549	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	375	-7	0	-1	5174	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	578	2	0	4	5013	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	444	-2	0	1	5094	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	483	-3	0	2	5077	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	311	-10	0	-2	5224	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	650	6	0	6	4946	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	426	-2	0	1	5089	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	491	-4	0	2	5053	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	47	-0	-1046	23	0	5	4565	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1B	47	-0	423	23	0	5	3398	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1C	47	-0	-1046	-27	0	-1	4565	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1D	47	-0	423	-27	0	-1	3398	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1E	47	-0	-1046	23	0	5	4565	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1F	47	-0	423	23	0	5	3398	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1G	47	-0	-1046	-27	0	-1	4565	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1H	47	-0	423	-27	0	-1	3398	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1I	47	-0	-759	11	0	4	4228	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1J	47	-0	136	11	0	4	3549	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	47	-0	-759	-14	0	0	4228	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1L	47	-0	136	-14	0	0	3549	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1M	47	-0	-759	11	0	4	4228	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4

1N	47	-0	136	11	0	4	3549	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	47	-0	-759	-14	0	0	4228	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1P	47	-0	136	-14	0	0	3549	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
2	47	-0	-508	-7	0	3	5174	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
7	47	-0	-305	2	0	3	5013	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
8	47	-0	-439	-2	0	2	5094	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
9	47	-0	-400	-3	0	3	5077	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
10	47	-0	-572	-10	0	2	5224	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
11	47	-0	-233	6	0	3	4946	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
12	47	-0	-457	-2	0	2	5089	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
13	47	-0	-392	-4	0	4	5053	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	95	-0	-1707	23	0	-7	4479	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1B	95	-0	-237	23	0	-7	3398	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1C	95	-0	-1707	-27	0	13	4479	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1D	95	-0	-237	-27	0	13	3398	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1E	95	-0	-1707	23	0	-7	4479	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1F	95	-0	-237	23	0	-7	3398	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1G	95	-0	-1707	-27	0	13	4479	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1H	95	-0	-237	-27	0	13	3398	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1I	95	-0	-1420	11	0	-2	4228	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1J	95	-0	-524	11	0	-2	3549	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1K	95	-0	-1420	-14	0	8	4228	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1L	95	-0	-524	-14	0	8	3549	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1M	95	-0	-1420	11	0	-2	4228	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1N	95	-0	-524	11	0	-2	3549	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1O	95	-0	-1420	-14	0	8	4228	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1P	95	-0	-524	-14	0	8	3549	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
2	95	-0	-1391	-7	0	6	5174	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
7	95	-0	-1188	2	0	2	5013	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
8	95	-0	-1322	-2	0	4	5094	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
9	95	-0	-1283	-3	0	5	5077	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
10	95	-0	-1455	-10	0	7	5224	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
11	95	-0	-1116	6	0	1	4946	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
12	95	-0	-1340	-2	0	3	5089	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
13	95	-0	-1275	-4	0	5	5053	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_901_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 167 NI 2120 NF 2070 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 263.18 53.69 1316.87 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	-1362	27	0	14	3586	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.10	0.00	8.4
1B	0	-0	199	27	0	14	3398	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.01	0.00	8.4
1C	0	-0	-1362	-28	0	-8	3586	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.10	0.00	8.4
1D	0	-0	199	-28	0	-8	3398	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.01	0.00	8.4
1E	0	-0	-1362	27	0	14	3586	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.10	0.00	8.4
1F	0	-0	199	27	0	14	3398	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.01	0.00	8.4
1G	0	-0	-1362	-28	0	-8	3586	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.10	0.00	8.4
1H	0	-0	199	-28	0	-8	3398	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.01	0.00	8.4
1I	0	-0	-1055	15	0	9	3548	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	8.4
1J	0	-0	-108	15	0	9	3436	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.01	0.00	8.4
1K	0	-0	-1055	-17	0	-4	3548	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	8.4
1L	0	-0	-108	-17	0	-4	3436	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.01	0.00	8.4
1M	0	-0	-1055	15	0	9	3548	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	8.4
1N	0	-0	-108	15	0	9	3436	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.01	0.00	8.4
1O	0	-0	-1055	-17	0	-4	3548	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	8.4
1P	0	-0	-108	-17	0	-4	3436	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.01	0.00	8.4
2	0	-0	-866	-5	0	6	4692	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.06	0.00	8.4
7	0	-0	-650	4	0	2	4659	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.05	0.00	8.4
8	0	-0	-792	0	0	3	4677	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.06	0.00	8.4
9	0	-0	-751	-1	0	5	4678	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.05	0.00	8.4
10	0	-0	-936	-8	0	7	4682	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.07	0.00	8.4
11	0	-0	-575	8	0	0	4626	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.04	0.00	8.4
12	0	-0	-813	0	0	3	4656	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.06	0.00	8.4
13	0	-0	-744	-2	0	5	4658	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.05	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	47	-0	-1976	27	0	27	3586	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1B	47	-0	-415	27	0	27	3398	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1C	47	-0	-1976	-28	0	-21	3586	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1D	47	-0	-415	-28	0	-21	3398	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1E	47	-0	-1976	27	0	27	3586	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1F	47	-0	-415	27	0	27	3398	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1G	47	-0	-1976	-28	0	-21	3586	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1H	47	-0	-415	-28	0	-21	3398	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4

1I	47	-0	-1669	15	0	17	3548	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1J	47	-0	-722	15	0	17	3436	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1K	47	-0	-1669	-17	0	-11	3548	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1L	47	-0	-722	-17	0	-11	3436	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1M	47	-0	-1669	15	0	17	3548	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1N	47	-0	-722	15	0	17	3436	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1O	47	-0	-1669	-17	0	-11	3548	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1P	47	-0	-722	-17	0	-11	3436	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
2	47	-0	-1682	-5	0	8	4692	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
7	47	-0	-1466	4	0	-0	4659	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
8	47	-0	-1609	0	0	3	4677	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
9	47	-0	-1567	-1	0	5	4678	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
10	47	-0	-1753	-8	0	11	4682	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
11	47	-0	-1392	8	0	-3	4626	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
12	47	-0	-1630	0	0	3	4656	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
13	47	-0	-1561	-2	0	6	4658	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	95	-0	-2590	27	0	40	3052	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1B	95	-0	-1030	27	0	40	3398	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1C	95	-0	-2590	-28	0	-33	3052	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1D	95	-0	-1030	-28	0	-33	3398	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1E	95	-0	-2590	27	0	40	3052	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1F	95	-0	-1030	27	0	40	3398	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1G	95	-0	-2590	-28	0	-33	3052	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1H	95	-0	-1030	-28	0	-33	3398	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1I	95	-0	-2283	15	0	24	3117	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1J	95	-0	-1337	15	0	24	3436	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1K	95	-0	-2283	-17	0	-18	3117	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1L	95	-0	-1337	-17	0	-18	3436	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1M	95	-0	-2283	15	0	24	3117	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1N	95	-0	-1337	15	0	24	3436	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1O	95	-0	-2283	-17	0	-18	3117	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1P	95	-0	-1337	-17	0	-18	3436	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
2	95	-0	-2499	-5	0	11	4404	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
7	95	-0	-2283	4	0	-2	4462	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
8	95	-0	-2426	0	0	3	4420	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
9	95	-0	-2384	-1	0	6	4438	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
10	95	-0	-2570	-8	0	15	4364	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
11	95	-0	-2209	8	0	-7	4462	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
12	95	-0	-2447	0	0	2	4390	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
13	95	-0	-2378	-2	0	7	4422	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_901_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 168 NI 2070 NF 1945 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 176.29 35.96 1212.26 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2058	54	0	41	3019	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-652	54	0	41	1697	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-2058	-53	0	-32	3019	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-652	-53	0	-32	1697	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-2058	54	0	41	3019	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-652	54	0	41	1697	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-2058	-53	0	-32	3019	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-652	-53	0	-32	1697	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-1777	25	0	26	2794	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-933	25	0	26	1922	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-1777	-24	0	-18	2794	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-933	-24	0	-18	1922	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-1777	25	0	26	2794	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-933	25	0	26	1922	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-1777	-24	0	-18	2794	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-933	-24	0	-18	1922	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-1888	-7	0	12	3097	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-1691	11	0	-1	3268	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-1820	1	0	4	3151	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-1784	1	0	7	3191	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-1950	-13	0	16	3020	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-1623	18	0	-6	3306	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-1838	0	0	3	3110	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-1777	2	0	9	3178	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	47	-0	-2626	54	0	64	3019	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1B	47	-0	-1220	54	0	64	1224	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1C	47	-0	-2626	-53	0	-57	3019	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4

1D	47	-0	-1220	-53	0	-57	1224	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1E	47	-0	-2626	54	0	64	3019	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1F	47	-0	-1220	54	0	64	1224	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1G	47	-0	-2626	-53	0	-57	3019	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1H	47	-0	-1220	-53	0	-57	1224	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1I	47	-0	-2345	25	0	35	2794	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1J	47	-0	-1501	25	0	35	1730	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1K	47	-0	-2345	-24	0	-27	2794	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1L	47	-0	-1501	-24	0	-27	1730	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1M	47	-0	-2345	25	0	35	2794	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1N	47	-0	-1501	25	0	35	1730	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1O	47	-0	-2345	-24	0	-27	2794	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1P	47	-0	-1501	-24	0	-27	1730	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
2	47	-0	-2638	-7	0	15	3097	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
7	47	-0	-2442	11	0	-6	3268	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
8	47	-0	-2570	1	0	4	3151	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
9	47	-0	-2534	1	0	7	3191	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
10	47	-0	-2701	-13	0	22	3020	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
11	47	-0	-2374	18	0	-14	3306	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
12	47	-0	-2588	0	0	3	3110	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
13	47	-0	-2528	2	0	8	3178	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	95	-0	-3194	54	0	88	3019	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1B	95	-0	-1788	54	0	88	-794	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1C	95	-0	-3194	-53	0	-81	3019	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1D	95	-0	-1788	-53	0	-81	-794	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1E	95	-0	-3194	54	0	88	3019	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1F	95	-0	-1788	54	0	88	-794	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1G	95	-0	-3194	-53	0	-81	3019	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1H	95	-0	-1788	-53	0	-81	-794	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1I	95	-0	-2913	25	0	44	2794	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1J	95	-0	-2069	25	0	44	-301	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1K	95	-0	-2913	-24	0	-36	2794	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1L	95	-0	-2069	-24	0	-36	-301	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1M	95	-0	-2913	25	0	44	2794	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1N	95	-0	-2069	25	0	44	-301	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1O	95	-0	-2913	-24	0	-36	2794	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1P	95	-0	-2069	-24	0	-36	-301	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
2	95	-0	-3389	-7	0	19	2368	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
7	95	-0	-3192	11	0	-12	2622	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
8	95	-0	-3321	1	0	4	2450	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
9	95	-0	-3285	1	0	6	2506	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
10	95	-0	-3452	-13	0	28	2264	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
11	95	-0	-3124	18	0	-23	2689	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
12	95	-0	-3339	0	0	3	2402	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
13	95	-0	-3278	2	0	7	2496	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_901_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 169 NI 1945 NF 1949 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 111.15 22.67 1133.82 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-2997	29	0	66	1862	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-2529	29	0	66	-794	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-2997	2	0	-57	1862	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-2529	2	0	-57	-794	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-2997	29	0	66	1862	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-2529	29	0	66	-794	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-2997	2	0	-57	1862	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-2529	2	0	-57	-794	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-2899	39	0	40	1370	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-2627	39	0	40	-301	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-2899	-7	0	-32	1370	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-2627	-7	0	-32	-301	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-2899	39	0	40	1370	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-2627	39	0	40	-301	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-2899	-7	0	-32	1370	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-2627	-7	0	-32	-301	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-3776	23	0	16	594	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-3690	21	0	-6	952	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-3734	18	0	4	712	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-3741	26	0	8	787	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-3773	24	0	23	458	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-3629	21	0	-14	1054	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-3702	15	0	3	655	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-3715	29	0	9	780	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	24	-0	-3269	29	0	62	1862	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1B	24	-0	-2801	29	0	62	-3006	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1C	24	-0	-3269	2	0	-61	1862	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1D	24	-0	-2801	2	0	-61	-3006	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1E	24	-0	-3269	29	0	62	1862	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1F	24	-0	-2801	29	0	62	-3006	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1G	24	-0	-3269	2	0	-61	1862	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1H	24	-0	-2801	2	0	-61	-3006	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1I	24	-0	-3171	39	0	36	1370	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1J	24	-0	-2899	39	0	36	-2524	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1K	24	-0	-3171	-7	0	-35	1370	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1L	24	-0	-2899	-7	0	-35	-2524	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1M	24	-0	-3171	39	0	36	1370	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1N	24	-0	-2899	39	0	36	-2524	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1O	24	-0	-3171	-7	0	-35	1370	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1P	24	-0	-2899	-7	0	-35	-2524	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
2	24	-0	-4134	23	0	10	-2524	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
7	24	-0	-4047	21	0	-11	952	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
8	24	-0	-4091	18	0	-0	-2373	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
9	24	-0	-4098	26	0	2	-2304	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
10	24	-0	-4131	24	0	17	-2658	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
11	24	-0	-3986	21	0	-19	1054	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
12	24	-0	-4060	15	0	-1	-2407	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
13	24	-0	-4072	29	0	2	-2291	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	48	-0	-3541	29	0	58	1862	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1B	48	-0	-3073	29	0	58	-2354	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1C	48	-0	-3541	2	0	-65	1862	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1D	48	-0	-3073	2	0	-65	-2354	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1E	48	-0	-3541	29	0	58	1862	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1F	48	-0	-3073	29	0	58	-2354	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1G	48	-0	-3541	2	0	-65	1862	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1H	48	-0	-3073	2	0	-65	-2354	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1I	48	-0	-3443	39	0	31	-87	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1J	48	-0	-3171	39	0	31	-1779	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1K	48	-0	-3443	-7	0	-38	-87	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1L	48	-0	-3171	-7	0	-38	-1779	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1M	48	-0	-3443	39	0	31	-87	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1N	48	-0	-3171	39	0	31	-1779	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1O	48	-0	-3443	-7	0	-38	-87	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1P	48	-0	-3171	-7	0	-38	-1779	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
2	48	-0	-4491	23	0	5	-1404	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
7	48	-0	-4404	21	0	-16	-1004	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
8	48	-0	-4448	18	0	-5	-1265	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
9	48	-0	-4456	26	0	-5	-1194	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
10	48	-0	-4488	24	0	11	-1539	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
11	48	-0	-4344	21	0	-24	-873	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
12	48	-0	-4417	15	0	-5	-1307	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
13	48	-0	-4430	29	0	-5	-1188	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_901_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 170 NI 1949 NF 1950 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 66.69 13.60 1080.29 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg				kg*m		cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-4066	101	0	85	489	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-2534	101	0	85	-2354	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-4066	-51	0	-80	489	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-2534	-51	0	-80	-2354	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-4066	101	0	85	489	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-2534	101	0	85	-2354	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-4066	-51	0	-80	489	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-2534	-51	0	-80	-2354	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-3885	79	0	44	-87	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-2715	79	0	44	-1779	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-3885	-30	0	-39	-87	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-2715	-30	0	-39	-1779	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-3885	79	0	44	-87	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-2715	79	0	44	-1779	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-3885	-30	0	-39	-87	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-2715	-30	0	-39	-1779	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-4406	47	0	16	-1404	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-4577	20	0	-12	-1004	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-4445	29	0	4	-1265	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-4514	40	0	2	-1194	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4

10	0	-0	-4301	55	0	24	-1539	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-4585	10	0	-22	-873	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-4365	24	0	5	-1307	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-4481	44	0	2	-1188	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	24	-0	-4326	101	0	66	-2788	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1B	24	-0	-2794	101	0	66	-4461	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.18	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1C	24	-0	-4326	-51	0	-73	-2788	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1D	24	-0	-2794	-51	0	-73	-4461	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1E	24	-0	-4326	101	0	66	-2788	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1F	24	-0	-2794	101	0	66	-4461	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.18	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1G	24	-0	-4326	-51	0	-73	-2788	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1H	24	-0	-2794	-51	0	-73	-4461	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1I	24	-0	-4145	79	0	37	-3224	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.13	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1J	24	-0	-2975	79	0	37	-4025	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1K	24	-0	-4145	-30	0	-44	-3224	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1L	24	-0	-2975	-30	0	-44	-4025	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1M	24	-0	-4145	79	0	37	-3224	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.13	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1N	24	-0	-2975	79	0	37	-4025	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1O	24	-0	-4145	-30	0	-44	-3224	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1P	24	-0	-2975	-30	0	-44	-4025	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
2	24	-0	-4746	47	0	4	-4993	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.20	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
7	24	-0	-4917	20	0	-17	-4724	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
8	24	-0	-4785	29	0	-3	-4884	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.20	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
9	24	-0	-4854	40	0	-7	-4865	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.20	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
10	24	-0	-4641	55	0	11	-5047	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.21	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
11	24	-0	-4925	10	0	-25	-4598	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
12	24	-0	-4706	24	0	-1	-4865	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.20	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
13	24	-0	-4821	44	0	-9	-4834	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.20	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	48	-0	-4586	101	0	47	-1601	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1B	48	-0	-3054	101	0	47	-3707	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1C	48	-0	-4586	-51	0	-66	-1601	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1D	48	-0	-3054	-51	0	-66	-3707	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1E	48	-0	-4586	101	0	47	-1601	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1F	48	-0	-3054	101	0	47	-3707	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1G	48	-0	-4586	-51	0	-66	-1601	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1H	48	-0	-3054	-51	0	-66	-3707	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1I	48	-0	-4405	79	0	30	-2088	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1J	48	-0	-3235	79	0	30	-3220	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.13	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1K	48	-0	-4405	-30	0	-49	-2088	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1L	48	-0	-3235	-30	0	-49	-3220	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1M	48	-0	-4405	79	0	30	-2088	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1N	48	-0	-3235	79	0	30	-3220	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.13	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1O	48	-0	-4405	-30	0	-49	-2088	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1P	48	-0	-3235	-30	0	-49	-3220	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
2	48	-0	-5086	47	0	-7	-3698	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
7	48	-0	-5257	20	0	-22	-3381	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
8	48	-0	-5125	29	0	-10	-3578	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
9	48	-0	-5194	40	0	-17	-3540	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
10	48	-0	-4981	55	0	-3	-3782	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
11	48	-0	-5265	10	0	-27	-3253	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
12	48	-0	-5046	24	0	-7	-3582	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
13	48	-0	-5161	44	0	-19	-3519	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_901_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 171 NI 1950 NF 1942 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 22.23 4.53 1026.76 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-8810	1002	0	160	-1601	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-1844	1002	0	160	-3707	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.15	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-8810	-1319	0	-205	-1601	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-1844	-1319	0	-205	-3707	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-8810	1002	0	160	-1601	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-1844	1002	0	160	-3707	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.15	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-8810	-1319	0	-205	-1601	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-1844	-1319	0	-205	-3707	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-7461	486	0	93	-2088	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-3193	486	0	93	-3220	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-7461	-802	0	-138	-2088	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-3193	-802	0	-138	-3220	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-7461	486	0	93	-2088	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-3193	486	0	93	-3220	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-7461	-802	0	-138	-2088	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4

1P	0	-0	-3193	-802	0	-138	-3220	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-7038	-59	0	-9	-3698	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.15	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-8001	-402	0	-58	-3381	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-7349	-186	0	-23	-3578	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-7570	-234	0	-37	-3540	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-6618	39	0	6	-3782	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-8222	-534	0	-77	-3253	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-7137	-172	0	-18	-3582	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-7504	-253	0	-42	-3519	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	24	-0	-9058	1002	0	-83	-8499	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.35	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
1B	24	-0	-2091	1002	0	-83	-5276	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1C	24	-0	-9058	-1319	0	114	-8499	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.35	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
1D	24	-0	-2091	-1319	0	114	-5276	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1E	24	-0	-9058	1002	0	-83	-8499	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.35	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
1F	24	-0	-2091	1002	0	-83	-5276	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1G	24	-0	-9058	-1319	0	114	-8499	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.35	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
1H	24	-0	-2091	-1319	0	114	-5276	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1I	24	-0	-7709	486	0	-25	-7954	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1J	24	-0	-3440	486	0	-25	-5820	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1K	24	-0	-7709	-802	0	56	-7954	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.33	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1L	24	-0	-3440	-802	0	56	-5820	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1M	24	-0	-7709	486	0	-25	-7954	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1N	24	-0	-3440	486	0	-25	-5820	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1O	24	-0	-7709	-802	0	56	-7954	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.33	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1P	24	-0	-3440	-802	0	56	-5820	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
2	24	-0	-7361	-59	0	6	-9289	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
7	24	-0	-8324	-402	0	39	-9708	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.40	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
8	24	-0	-7672	-186	0	22	-9406	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
9	24	-0	-7892	-234	0	19	-9537	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
10	24	-0	-6941	39	0	-4	-9052	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.37	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
11	24	-0	-8545	-534	0	52	-9749	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.40	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
12	24	-0	-7460	-172	0	23	-9248	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
13	24	-0	-7827	-253	0	19	-9466	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	48	-0	-9305	1002	0	-325	-5980	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.11	0.67	0.00	0.00	8.4
1B	48	-0	-2339	1002	0	-325	-4716	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1C	48	-0	-9305	-1319	0	433	-5980	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.11	0.67	0.00	0.00	8.4
1D	48	-0	-2339	-1319	0	433	-4716	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1E	48	-0	-9305	1002	0	-325	-5980	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.11	0.67	0.00	0.00	8.4
1F	48	-0	-2339	1002	0	-325	-4716	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1G	48	-0	-9305	-1319	0	433	-5980	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.11	0.67	0.00	0.00	8.4
1H	48	-0	-2339	-1319	0	433	-4716	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1I	48	-0	-7956	486	0	-142	-5815	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1J	48	-0	-3688	486	0	-142	-4881	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1K	48	-0	-7956	-802	0	250	-5815	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1L	48	-0	-3688	-802	0	250	-4881	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1M	48	-0	-7956	486	0	-142	-5815	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1N	48	-0	-3688	486	0	-142	-4881	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1O	48	-0	-7956	-802	0	250	-5815	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1P	48	-0	-3688	-802	0	250	-4881	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
2	48	-0	-7684	-59	0	20	-7256	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
7	48	-0	-8646	-402	0	136	-7404	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
8	48	-0	-7995	-186	0	67	-7286	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
9	48	-0	-8215	-234	0	76	-7355	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
10	48	-0	-7264	39	0	-13	-7137	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
11	48	-0	-8868	-534	0	181	-7383	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
12	48	-0	-7782	-172	0	65	-7187	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
13	48	-0	-8150	-253	0	80	-7302	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_903_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 2 NI 2038 NF 2047 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2510	1047	0	871	4000	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-1362	1047	0	871	2080	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-2510	830	0	593	4000	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-1362	830	0	593	2080	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-2510	1047	0	871	4000	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-1362	1047	0	871	2080	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-2510	830	0	593	4000	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-1362	830	0	593	2080	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-2255	1127	0	922	3550	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-1617	1127	0	922	2530	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4

1K	0	-0	-2255	750	0	543	3550	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-1617	750	0	543	2530	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-2255	1127	0	922	3550	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-1617	1127	0	922	2530	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-2255	750	0	543	3550	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-1617	750	0	543	2530	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-2738	1327	0	1041	4305	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.18	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-2571	1305	0	1003	4020	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-2676	1308	0	1016	4184	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.17	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-2652	1322	0	1029	4176	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.17	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-2748	1323	0	1047	4337	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.18	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-2470	1286	0	984	3862	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-2645	1291	0	1005	4136	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.17	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-2605	1315	0	1027	4122	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.17	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	-2887	1047	0	480	4000	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	-1740	1047	0	480	2080	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	-2887	830	0	276	4000	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	-1740	830	0	276	2080	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	-2887	1047	0	480	4000	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	-1740	1047	0	480	2080	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	-2887	830	0	276	4000	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	-1740	830	0	276	2080	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	-2633	1127	0	498	3550	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	-1994	1127	0	498	2530	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	-2633	750	0	258	3550	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	-1994	750	0	258	2530	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	-2633	1127	0	498	3550	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	-1994	1127	0	498	2530	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	-2633	750	0	258	3550	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	-1994	750	0	258	2530	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	-3229	1327	0	540	4305	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	-3062	1305	0	510	4020	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	-3167	1308	0	522	4184	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.17	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	-3143	1322	0	530	4176	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.17	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	-3239	1323	0	548	4337	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	-2961	1286	0	498	3862	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	-3136	1291	0	517	4136	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.17	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	-3096	1315	0	530	4122	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.17	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	76	-0	-3265	1047	0	89	3532	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.14	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1B	76	-0	-2117	1047	0	89	1869	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1C	76	-0	-3265	830	0	-42	3532	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.14	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1D	76	-0	-2117	830	0	-42	1869	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.08	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1E	76	-0	-3265	1047	0	89	3532	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.14	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1F	76	-0	-2117	1047	0	89	1869	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1G	76	-0	-3265	830	0	-42	3532	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.14	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1H	76	-0	-2117	830	0	-42	1869	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.08	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1I	76	-0	-3010	1127	0	74	3154	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1J	76	-0	-2372	1127	0	74	2248	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1K	76	-0	-3010	750	0	-27	3154	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1L	76	-0	-2372	750	0	-27	2248	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1M	76	-0	-3010	1127	0	74	3154	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1N	76	-0	-2372	1127	0	74	2248	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1O	76	-0	-3010	750	0	-27	3154	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1P	76	-0	-2372	750	0	-27	2248	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
2	76	-0	-3720	1327	0	39	3812	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
7	76	-0	-3553	1305	0	18	3566	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
8	76	-0	-3658	1308	0	28	3706	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
9	76	-0	-3634	1322	0	30	3703	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
10	76	-0	-3730	1323	0	48	3842	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
11	76	-0	-3452	1286	0	12	3431	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.14	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
12	76	-0	-3627	1291	0	30	3664	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
13	76	-0	-3587	1315	0	33	3659	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_903_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 162 NI 2047 NF 2079 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg				kg*m			cmq				Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2248	601	0	232	1824	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-1256	601	0	232	762	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-2248	342	0	128	1824	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-1256	342	0	128	762	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-2248	601	0	232	1824	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4

1F	0	-0	-1256	601	0	232	762	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-2248	342	0	128	1824	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-1256	342	0	128	762	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-2006	628	0	234	1579	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-1498	628	0	234	1007	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-2006	314	0	126	1579	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-1498	314	0	126	1007	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-2006	628	0	234	1579	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-1498	628	0	234	1007	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-2006	314	0	126	1579	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-1498	314	0	126	1007	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-2437	673	0	258	1866	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-2278	635	0	242	1707	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-2372	650	0	248	1792	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-2359	660	0	252	1802	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-2469	683	0	262	1891	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-2204	620	0	235	1625	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-2361	644	0	247	1767	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-2338	661	0	252	1783	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	-2625	601	0	5	1824	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	-1634	601	0	5	762	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	-2625	342	0	-1	1824	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	-1634	342	0	-1	762	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	-2625	601	0	5	1824	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	-1634	601	0	5	762	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	-2625	342	0	-1	1824	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	-1634	342	0	-1	762	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	-2383	628	0	-3	1579	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	-1876	628	0	-3	1007	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	-2383	314	0	7	1579	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	-1876	314	0	7	1007	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	-2383	628	0	-3	1579	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	-1876	628	0	-3	1007	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	-2383	314	0	7	1579	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	-1876	314	0	7	1007	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	-2928	673	0	4	1866	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	-2769	635	0	2	1707	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	-2864	650	0	3	1792	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.04	0.20	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	-2850	660	0	3	1802	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	-2960	683	0	4	1891	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	-2695	620	0	1	1625	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	-2852	644	0	3	1767	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.04	0.20	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	-2829	661	0	3	1783	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	76	-0	-3003	601	0	-222	-126	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1B	76	-0	-2011	601	0	-222	-505	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1C	76	-0	-3003	342	0	-130	-126	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1D	76	-0	-2011	342	0	-130	-505	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1E	76	-0	-3003	601	0	-222	-126	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1F	76	-0	-2011	601	0	-222	-505	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1G	76	-0	-3003	342	0	-130	-126	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1H	76	-0	-2011	342	0	-130	-505	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1I	76	-0	-2761	628	0	-241	-114	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1J	76	-0	-2253	628	0	-241	-518	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1K	76	-0	-2761	314	0	-111	-114	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1L	76	-0	-2253	314	0	-111	-518	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1M	76	-0	-2761	628	0	-241	-114	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1N	76	-0	-2253	628	0	-241	-518	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1O	76	-0	-2761	314	0	-111	-114	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1P	76	-0	-2253	314	0	-111	-518	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
2	76	-0	-3419	673	0	-251	-346	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
7	76	-0	-3260	635	0	-238	-385	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
8	76	-0	-3355	650	0	-242	-371	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
9	76	-0	-3341	660	0	-246	-351	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
10	76	-0	-3451	683	0	-254	-345	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
11	76	-0	-3186	620	0	-233	-410	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
12	76	-0	-3344	644	0	-240	-388	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
13	76	-0	-3320	661	0	-247	-354	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_903_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 163 NI 2079 NF 1959 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm

1A	0	-0	-3886	1308	0	78	-126	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-2904	1308	0	78	-505	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-3886	944	0	5	-126	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-2904	944	0	5	-505	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-3886	1308	0	78	-126	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-2904	1308	0	78	-505	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-3886	944	0	5	-126	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-2904	944	0	5	-505	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-3673	1325	0	97	-114	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.00	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-3117	1325	0	97	-518	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-3673	927	0	-14	-114	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.00	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-3117	927	0	-14	-518	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-3673	1325	0	97	-114	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.00	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-3117	1325	0	97	-518	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-3673	927	0	-14	-114	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.00	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-3117	927	0	-14	-518	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-4696	1602	0	57	-346	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-4555	1547	0	66	-385	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-4641	1569	0	63	-371	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-4627	1583	0	60	-351	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-4680	1605	0	50	-345	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-4446	1512	0	66	-410	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-4589	1550	0	60	-388	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-4565	1572	0	56	-354	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	-4264	1308	0	-279	-3926	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	-3282	1308	0	-279	-3360	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	-4264	944	0	-488	-3926	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	-3282	944	0	-488	-3360	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	-4264	1308	0	-279	-3926	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	-3282	1308	0	-279	-3360	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	-4264	944	0	-488	-3926	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	-3282	944	0	-488	-3360	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	-4051	1325	0	-253	-3583	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	-3495	1325	0	-253	-3704	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	-4051	927	0	-514	-3583	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	-3495	927	0	-514	-3704	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	-4051	1325	0	-253	-3583	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	-3495	1325	0	-253	-3704	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	-4051	927	0	-514	-3583	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	-3495	927	0	-514	-3704	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	-5187	1602	0	-548	-4926	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	-5046	1547	0	-518	-4838	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	-5132	1569	0	-529	-4902	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	-5118	1583	0	-537	-4868	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	-5171	1605	0	-556	-4910	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	-4937	1512	0	-506	-4765	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	-5080	1550	0	-525	-4871	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	-5056	1572	0	-538	-4816	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	76	-0	-4642	1308	0	-636	-3408	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1B	76	-0	-3660	1308	0	-636	-2924	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1C	76	-0	-4642	944	0	-981	-3408	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1D	76	-0	-3660	944	0	-981	-2924	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1E	76	-0	-4642	1308	0	-636	-3408	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1F	76	-0	-3660	1308	0	-636	-2924	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1G	76	-0	-4642	944	0	-981	-3408	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1H	76	-0	-3660	944	0	-981	-2924	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1I	76	-0	-4429	1325	0	-603	-2956	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1J	76	-0	-3873	1325	0	-603	-3376	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1K	76	-0	-4429	927	0	-1014	-2956	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1L	76	-0	-3873	927	0	-1014	-3376	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1M	76	-0	-4429	1325	0	-603	-2956	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1N	76	-0	-3873	1325	0	-603	-3376	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1O	76	-0	-4429	927	0	-1014	-2956	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1P	76	-0	-3873	927	0	-1014	-3376	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
2	76	-0	-5678	1602	0	-1153	-4264	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
7	76	-0	-5537	1547	0	-1102	-4197	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
8	76	-0	-5623	1569	0	-1122	-4248	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
9	76	-0	-5609	1583	0	-1135	-4217	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
10	76	-0	-5662	1605	0	-1162	-4251	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
11	76	-0	-5428	1512	0	-1077	-4140	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
12	76	-0	-5571	1550	0	-1110	-4225	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
13	76	-0	-5547	1572	0	-1132	-4173	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_903_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 3 NI 1959 NF

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	--																
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	-265	-199	0	-148	1630	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.00	0.02	0.00	8.4
1B	0	-0	-103	-199	0	-148	1346	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.00	0.01	0.00	8.4
1C	0	-0	-265	-257	0	-230	1630	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.00	0.02	0.00	8.4
1D	0	-0	-103	-257	0	-230	1346	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.00	0.01	0.00	8.4
1E	0	-0	-265	-199	0	-148	1630	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.00	0.02	0.00	8.4
1F	0	-0	-103	-199	0	-148	1346	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.00	0.01	0.00	8.4
1G	0	-0	-265	-257	0	-230	1630	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.00	0.02	0.00	8.4
1H	0	-0	-103	-257	0	-230	1346	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.00	0.01	0.00	8.4
1I	0	-0	-362	-205	0	-153	1691	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.00	0.03	0.00	8.4
1J	0	-0	-5	-205	0	-153	1285	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.00	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-362	-251	0	-226	1691	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.00	0.03	0.00	8.4
1L	0	-0	-5	-251	0	-226	1285	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.00	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-362	-205	0	-153	1691	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.00	0.03	0.00	8.4
1N	0	-0	-5	-205	0	-153	1285	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.00	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-362	-251	0	-226	1691	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.00	0.03	0.00	8.4
1P	0	-0	-5	-251	0	-226	1285	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.00	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-584	-319	0	-265	2340	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.01	0.04	0.00	8.4
7	0	-0	-584	-310	0	-252	2362	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.01	0.04	0.00	8.4
8	0	-0	-561	-314	0	-259	2326	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.01	0.04	0.00	8.4
9	0	-0	-610	-316	0	-259	2375	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.01	0.04	0.00	8.4
10	0	-0	-526	-319	0	-268	2253	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.01	0.04	0.00	8.4
11	0	-0	-526	-303	0	-246	2290	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.01	0.04	0.00	8.4
12	0	-0	-487	-310	0	-257	2231	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.01	0.03	0.00	8.4
13	0	-0	-569	-314	0	-257	2312	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.01	0.04	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	-684	-199	0	-65	1630	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.01	0.05	0.00	8.4
1B	42	-0	-522	-199	0	-65	1346	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.01	0.04	0.00	8.4
1C	42	-0	-684	-257	0	-123	1630	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.01	0.05	0.00	8.4
1D	42	-0	-522	-257	0	-123	1346	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.01	0.04	0.00	8.4
1E	42	-0	-684	-199	0	-65	1630	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.01	0.05	0.00	8.4
1F	42	-0	-522	-199	0	-65	1346	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.01	0.04	0.00	8.4
1G	42	-0	-684	-257	0	-123	1630	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.01	0.05	0.00	8.4
1H	42	-0	-522	-257	0	-123	1346	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.01	0.04	0.00	8.4
1I	42	-0	-782	-205	0	-66	1691	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.01	0.06	0.00	8.4
1J	42	-0	-425	-205	0	-66	1285	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.01	0.03	0.00	8.4
1K	42	-0	-782	-251	0	-121	1691	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.01	0.06	0.00	8.4
1L	42	-0	-425	-251	0	-121	1285	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.01	0.03	0.00	8.4
1M	42	-0	-782	-205	0	-66	1691	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.01	0.06	0.00	8.4
1N	42	-0	-425	-205	0	-66	1285	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.01	0.03	0.00	8.4
1O	42	-0	-782	-251	0	-121	1691	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.01	0.06	0.00	8.4
1P	42	-0	-425	-251	0	-121	1285	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.01	0.03	0.00	8.4
2	42	-0	-1130	-319	0	-131	2340	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.01	0.08	0.00	8.4
7	42	-0	-1130	-310	0	-122	2362	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.01	0.08	0.00	8.4
8	42	-0	-1106	-314	0	-128	2326	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.01	0.08	0.00	8.4
9	42	-0	-1156	-316	0	-127	2375	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.01	0.08	0.00	8.4
10	42	-0	-1071	-319	0	-134	2253	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.01	0.08	0.00	8.4
11	42	-0	-1072	-303	0	-118	2290	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.01	0.08	0.00	8.4
12	42	-0	-1032	-310	0	-127	2231	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.01	0.07	0.00	8.4
13	42	-0	-1114	-314	0	-126	2312	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.01	0.08	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	84	-0	-1104	-199	0	19	1630	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	8.4
1B	84	-0	-942	-199	0	19	1346	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	8.4
1C	84	-0	-1104	-257	0	-15	1630	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	8.4
1D	84	-0	-942	-257	0	-15	1346	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	8.4
1E	84	-0	-1104	-199	0	19	1630	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	8.4
1F	84	-0	-942	-199	0	19	1346	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	8.4
1G	84	-0	-1104	-257	0	-15	1630	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	8.4
1H	84	-0	-942	-257	0	-15	1346	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	8.4
1I	84	-0	-1201	-205	0	20	1665	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.09	0.00	8.4
1J	84	-0	-845	-205	0	20	1285	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	8.4
1K	84	-0	-1201	-251	0	-17	1665	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.09	0.00	8.4
1L	84	-0	-845	-251	0	-17	1285	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	8.4
1M	84	-0	-1201	-205	0	20	1665	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.09	0.00	8.4
1N	84	-0	-845	-205	0	20	1285	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	8.4
1O	84	-0	-1201	-251	0	-17	1665	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.09	0.00	8.4
1P	84	-0	-845	-251	0	-17	1285	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	8.4
2	84	-0	-1675	-319	0	2	2268	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.12	0.00	8.4
7	84	-0	-1675	-310	0	8	2290	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.12	0.00	8.4
8	84	-0	-1652	-314	0	4	2262	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.12	0.00	8.4
9	84	-0	-1701	-316	0	6	2295	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.12	0.00	8.4
10	84	-0	-1616	-319	0	0	2200	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.12	0.00	8.4
11	84	-0	-1617	-303	0	9	2237	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.12	0.00	8.4
12	84	-0	-1577	-310	0	3	2190	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.11	0.00	8.4
13	84	-0	-1660	-314	0	6	2245	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.12	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_903_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 185 NI 2049 NF 2081 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	-535	-32	0	-40	1059	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	8.4
1B	0	-0	-282	-32	0	-40	906	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	8.4
1C	0	-0	-535	-50	0	-87	1059	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	8.4
1D	0	-0	-282	-50	0	-87	906	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	8.4
1E	0	-0	-535	-32	0	-40	1059	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	8.4
1F	0	-0	-282	-32	0	-40	906	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	8.4
1G	0	-0	-535	-50	0	-87	1059	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	8.4
1H	0	-0	-282	-50	0	-87	906	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	8.4
1I	0	-0	-666	-37	0	-40	1036	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.05	0.00	8.4
1J	0	-0	-151	-37	0	-40	929	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	8.4
1K	0	-0	-666	-45	0	-87	1036	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.05	0.00	8.4
1L	0	-0	-151	-45	0	-87	929	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	8.4
1M	0	-0	-666	-37	0	-40	1036	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.05	0.00	8.4
1N	0	-0	-151	-37	0	-40	929	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	8.4
1O	0	-0	-666	-45	0	-87	1036	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.05	0.00	8.4
1P	0	-0	-151	-45	0	-87	929	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	8.4
2	0	-0	-830	-56	0	-89	1392	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	8.4
7	0	-0	-847	-53	0	-82	1414	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	8.4
8	0	-0	-817	-54	0	-87	1398	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	8.4
9	0	-0	-863	-55	0	-85	1406	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	8.4
10	0	-0	-766	-57	0	-91	1355	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.05	0.00	8.4
11	0	-0	-794	-51	0	-79	1391	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	8.4
12	0	-0	-745	-53	0	-87	1365	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.05	0.00	8.4
13	0	-0	-820	-55	0	-84	1377	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	8.4
apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	
1A	42	-0	-955	-32	0	-27	1059	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	8.4
1B	42	-0	-702	-32	0	-27	906	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.05	0.00	8.4
1C	42	-0	-955	-50	0	-66	1059	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	8.4
1D	42	-0	-702	-50	0	-66	906	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.05	0.00	8.4
1E	42	-0	-955	-32	0	-27	1059	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	8.4
1F	42	-0	-702	-32	0	-27	906	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.05	0.00	8.4
1G	42	-0	-955	-50	0	-66	1059	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	8.4
1H	42	-0	-702	-50	0	-66	906	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.05	0.00	8.4
1I	42	-0	-1086	-37	0	-23	1036	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.08	0.00	8.4
1J	42	-0	-571	-37	0	-23	929	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	8.4
1K	42	-0	-1086	-45	0	-70	1036	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.08	0.00	8.4
1L	42	-0	-571	-45	0	-70	929	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	8.4
1M	42	-0	-1086	-37	0	-23	1036	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.08	0.00	8.4
1N	42	-0	-571	-37	0	-23	929	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	8.4
1O	42	-0	-1086	-45	0	-70	1036	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.08	0.00	8.4
1P	42	-0	-571	-45	0	-70	929	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	8.4
2	42	-0	-1376	-56	0	-66	1392	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	8.4
7	42	-0	-1392	-53	0	-60	1414	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	8.4
8	42	-0	-1363	-54	0	-64	1398	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	8.4
9	42	-0	-1408	-55	0	-62	1406	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	8.4
10	42	-0	-1312	-57	0	-67	1355	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.09	0.00	8.4
11	42	-0	-1340	-51	0	-58	1391	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	8.4
12	42	-0	-1290	-53	0	-64	1365	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.09	0.00	8.4
13	42	-0	-1366	-55	0	-61	1377	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	8.4
apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	
1A	84	-0	-1375	-32	0	-13	924	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	8.4
1B	84	-0	-1121	-32	0	-13	906	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.08	0.00	8.4
1C	84	-0	-1375	-50	0	-46	924	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	8.4
1D	84	-0	-1121	-50	0	-46	906	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.08	0.00	8.4
1E	84	-0	-1375	-32	0	-13	924	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	8.4
1F	84	-0	-1121	-32	0	-13	906	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.08	0.00	8.4
1G	84	-0	-1375	-50	0	-46	924	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	8.4
1H	84	-0	-1121	-50	0	-46	906	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.08	0.00	8.4
1I	84	-0	-1505	-37	0	-7	897	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	8.4
1J	84	-0	-991	-37	0	-7	929	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	8.4
1K	84	-0	-1505	-45	0	-52	897	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	8.4
1L	84	-0	-991	-45	0	-52	929	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	8.4
1M	84	-0	-1505	-37	0	-7	897	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	8.4
1N	84	-0	-991	-37	0	-7	929	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	8.4
1O	84	-0	-1505	-45	0	-52	897	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	8.4
1P	84	-0	-991	-45	0	-52	929	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	8.4
2	84	-0	-1921	-56	0	-43	1243	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.14	0.00	8.4
7	84	-0	-1938	-53	0	-38	1259	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.14	0.00	8.4
8	84	-0	-1908	-54	0	-42	1253	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.14	0.00	8.4
9	84	-0	-1953	-55	0	-39	1246	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.14	0.00	8.4
10	84	-0	-1857	-57	0	-44	1226	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	8.4
11	84	-0	-1885	-51	0	-36	1253	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	8.4
12	84	-0	-1835	-53	0	-42	1242	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	8.4
13	84	-0	-1911	-55	0	-38	1231	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.14	0.00	8.4
apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	

Nome travata: **Trave_903_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 186 NI 2081 NF 2082 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1097	-30	0	-13	370	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-868	-30	0	-13	204	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-1097	-50	0	-45	370	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-868	-50	0	-45	204	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-1097	-30	0	-13	370	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-868	-30	0	-13	204	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-1097	-50	0	-45	370	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-868	-50	0	-45	204	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-1220	-35	0	-7	466	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-744	-35	0	-7	109	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-1220	-45	0	-52	466	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-744	-45	0	-52	109	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-1220	-35	0	-7	466	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-744	-35	0	-7	109	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-1220	-45	0	-52	466	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-744	-45	0	-52	109	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-1572	-55	0	-42	238	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-1585	-51	0	-38	245	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-1556	-53	0	-41	255	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-1604	-54	0	-38	224	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-1515	-56	0	-43	254	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-1535	-50	0	-36	267	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-1487	-52	0	-42	282	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-1567	-54	0	-37	231	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	-1516	-30	0	0	-891	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	-1287	-30	0	0	-1000	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1C	42	-0	-1516	-50	0	-25	-891	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1D	42	-0	-1287	-50	0	-25	-1000	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1E	42	-0	-1516	-30	0	0	-891	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	-1287	-30	0	0	-1000	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1G	42	-0	-1516	-50	0	-25	-891	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	-1287	-50	0	-25	-1000	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1I	42	-0	-1640	-35	0	9	466	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	-1163	-35	0	9	-1095	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1K	42	-0	-1640	-45	0	-34	466	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	-1163	-45	0	-34	-1095	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1M	42	-0	-1640	-35	0	9	466	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1N	42	-0	-1163	-35	0	9	-1095	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1O	42	-0	-1640	-45	0	-34	466	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	-1163	-45	0	-34	-1095	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
2	42	-0	-2118	-55	0	-19	-1644	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
7	42	-0	-2130	-51	0	-16	-1648	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
8	42	-0	-2102	-53	0	-19	-1612	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
9	42	-0	-2150	-54	0	-16	-1688	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
10	42	-0	-2060	-56	0	-20	-1574	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
11	42	-0	-2080	-50	0	-15	-1580	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
12	42	-0	-2032	-52	0	-20	-1519	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
13	42	-0	-2112	-54	0	-14	-1646	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	84	-0	-1935	-30	0	13	-743	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1B	84	-0	-1707	-30	0	13	-1034	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1C	84	-0	-1935	-50	0	-5	-743	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1D	84	-0	-1707	-50	0	-5	-1034	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1E	84	-0	-1935	-30	0	13	-743	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1F	84	-0	-1707	-30	0	13	-1034	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1G	84	-0	-1935	-50	0	-5	-743	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1H	84	-0	-1707	-50	0	-5	-1034	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1I	84	-0	-2059	-35	0	24	-521	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1J	84	-0	-1583	-35	0	24	-1257	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1K	84	-0	-2059	-45	0	-16	-521	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1L	84	-0	-1583	-45	0	-16	-1257	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1M	84	-0	-2059	-35	0	24	-521	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1N	84	-0	-1583	-35	0	24	-1257	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1O	84	-0	-2059	-45	0	-16	-521	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1P	84	-0	-1583	-45	0	-16	-1257	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
2	84	-0	-2663	-55	0	4	-1539	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
7	84	-0	-2675	-51	0	6	-1542	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
8	84	-0	-2647	-53	0	3	-1509	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
9	84	-0	-2695	-54	0	7	-1579	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
10	84	-0	-2606	-56	0	4	-1475	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4

11	84	-0	-2626	-50	0	6	-1479	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
12	84	-0	-2578	-52	0	2	-1423	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
13	84	-0	-2658	-54	0	8	-1541	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_903_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 187 NI 2082 NF 2123 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1505	-32	0	14	-743	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-1335	-32	0	14	-1034	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-1505	-64	0	-6	-743	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-1335	-64	0	-6	-1034	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-1505	-32	0	14	-743	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-1335	-32	0	14	-1034	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-1505	-64	0	-6	-743	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-1335	-64	0	-6	-1034	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-1605	-35	0	26	-521	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-1235	-35	0	26	-1257	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-1605	-61	0	-18	-521	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-1235	-61	0	-18	-1257	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-1605	-35	0	26	-521	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-1235	-35	0	26	-1257	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-1605	-61	0	-18	-521	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-1235	-61	0	-18	-1257	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-2103	-67	0	4	-1539	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-2110	-62	0	6	-1542	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-2087	-65	0	3	-1509	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-2127	-65	0	7	-1579	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-2052	-69	0	3	-1475	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-2064	-60	0	6	-1479	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-2027	-64	0	2	-1423	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-2093	-65	0	9	-1541	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	-1924	-32	0	23	-2400	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	-1755	-32	0	23	-2669	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1C	42	-0	-1924	-64	0	25	-2400	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1D	42	-0	-1755	-64	0	25	-2669	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1E	42	-0	-1924	-32	0	23	-2400	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	-1755	-32	0	23	-2669	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1G	42	-0	-1924	-64	0	25	-2400	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	-1755	-64	0	25	-2669	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1I	42	-0	-2025	-35	0	43	-2186	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	-1654	-35	0	43	-2883	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1K	42	-0	-2025	-61	0	5	-2186	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	-1654	-61	0	5	-2883	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1M	42	-0	-2025	-35	0	43	-2186	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1N	42	-0	-1654	-35	0	43	-2883	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1O	42	-0	-2025	-61	0	5	-2186	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	-1654	-61	0	5	-2883	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
2	42	-0	-2648	-67	0	32	-3921	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
7	42	-0	-2655	-62	0	32	-3930	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
8	42	-0	-2632	-65	0	30	-3876	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
9	42	-0	-2672	-65	0	34	-3984	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
10	42	-0	-2598	-69	0	32	-3809	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
11	42	-0	-2610	-60	0	32	-3825	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
12	42	-0	-2572	-64	0	29	-3734	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
13	42	-0	-2638	-65	0	36	-3914	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	84	-0	-2344	-32	0	32	-2220	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1B	84	-0	-2174	-32	0	32	-2644	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1C	84	-0	-2344	-64	0	57	-2220	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1D	84	-0	-2174	-64	0	57	-2644	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1E	84	-0	-2344	-32	0	32	-2220	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1F	84	-0	-2174	-32	0	32	-2644	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1G	84	-0	-2344	-64	0	57	-2220	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1H	84	-0	-2174	-64	0	57	-2644	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1I	84	-0	-2444	-35	0	61	-1910	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1J	84	-0	-2074	-35	0	61	-2954	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1K	84	-0	-2444	-61	0	28	-1910	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1L	84	-0	-2074	-61	0	28	-2954	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1M	84	-0	-2444	-35	0	61	-1910	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1N	84	-0	-2074	-35	0	61	-2954	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1O	84	-0	-2444	-61	0	28	-1910	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1P	84	-0	-2074	-61	0	28	-2954	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4

2	84	-0	-3193	-67	0	60	-3761	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
7	84	-0	-3200	-62	0	58	-3770	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
8	84	-0	-3178	-65	0	57	-3718	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
9	84	-0	-3218	-65	0	62	-3822	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
10	84	-0	-3143	-69	0	61	-3654	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
11	84	-0	-3155	-60	0	57	-3669	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
12	84	-0	-3118	-64	0	56	-3582	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
13	84	-0	-3184	-65	0	63	-3756	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_903_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 188 NI 2123 NF 52 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2977	-106	0	22	-2220	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-2675	-106	0	22	-2644	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-2977	-176	0	-3	-2220	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-2675	-176	0	-3	-2644	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-2977	-106	0	22	-2220	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-2675	-106	0	22	-2644	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-2977	-176	0	-3	-2220	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-2675	-176	0	-3	-2644	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-3117	-100	0	40	-1910	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-2535	-100	0	40	-2954	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-3117	-182	0	-21	-1910	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-2535	-182	0	-21	-2954	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-3117	-100	0	40	-1910	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-2535	-100	0	40	-2954	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-3117	-182	0	-21	-1910	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-2535	-182	0	-21	-2954	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-4076	-198	0	11	-3761	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-4098	-188	0	11	-3770	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-4063	-195	0	8	-3718	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-4113	-191	0	15	-3822	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-3998	-199	0	11	-3654	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-4033	-182	0	12	-3669	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-3977	-194	0	6	-3582	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-4059	-188	0	18	-3756	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	-3397	-106	0	64	-5209	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	-3094	-106	0	64	-5597	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1C	42	-0	-3397	-176	0	74	-5209	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1D	42	-0	-3094	-176	0	74	-5597	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1E	42	-0	-3397	-106	0	64	-5209	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	-3094	-106	0	64	-5597	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1G	42	-0	-3397	-176	0	74	-5209	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	-3094	-176	0	74	-5597	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1I	42	-0	-3537	-100	0	79	-4912	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	-2954	-100	0	79	-5894	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1K	42	-0	-3537	-182	0	59	-4912	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	-2954	-182	0	59	-5894	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1M	42	-0	-3537	-100	0	79	-4912	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1N	42	-0	-2954	-100	0	79	-5894	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1O	42	-0	-3537	-182	0	59	-4912	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	-2954	-182	0	59	-5894	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
2	42	-0	-4622	-198	0	94	-8004	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.33	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
7	42	-0	-4643	-188	0	90	-8032	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.33	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
8	42	-0	-4608	-195	0	90	-7948	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.33	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
9	42	-0	-4658	-191	0	95	-8099	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.33	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
10	42	-0	-4544	-199	0	94	-7823	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.32	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
11	42	-0	-4578	-182	0	88	-7871	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.32	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
12	42	-0	-4522	-194	0	88	-7730	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.32	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
13	42	-0	-4604	-188	0	96	-7982	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.33	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	84	-0	-3816	-106	0	106	-4821	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1B	84	-0	-3514	-106	0	106	-5489	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1C	84	-0	-3816	-176	0	150	-4821	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1D	84	-0	-3514	-176	0	150	-5489	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1E	84	-0	-3816	-106	0	106	-4821	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1F	84	-0	-3514	-106	0	106	-5489	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1G	84	-0	-3816	-176	0	150	-4821	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1H	84	-0	-3514	-176	0	150	-5489	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1I	84	-0	-3956	-100	0	117	-4390	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1J	84	-0	-3374	-100	0	117	-5920	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1K	84	-0	-3956	-182	0	139	-4390	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4

1L	84	-0	-3374	-182	0	139	-5920	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1M	84	-0	-3956	-100	0	117	-4390	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1N	84	-0	-3374	-100	0	117	-5920	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1O	84	-0	-3956	-182	0	139	-4390	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1P	84	-0	-3374	-182	0	139	-5920	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
2	84	-0	-5167	-198	0	177	-7640	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
7	84	-0	-5188	-188	0	169	-7666	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
8	84	-0	-5154	-195	0	172	-7585	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
9	84	-0	-5204	-191	0	175	-7731	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.32	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
10	84	-0	-5089	-199	0	178	-7467	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
11	84	-0	-5124	-182	0	165	-7511	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
12	84	-0	-5067	-194	0	169	-7376	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
13	84	-0	-5150	-188	0	175	-7619	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_904_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 4 NI 52 NF 2002 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	9550	978	0	1025	-5222	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	13330	978	0	1025	-7320	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	9550	23	0	-450	-5222	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.21	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	13330	23	0	-450	-7320	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	9550	978	0	1025	-5222	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	13330	978	0	1025	-7320	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	9550	23	0	-450	-5222	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.21	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	13330	23	0	-450	-7320	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	8121	1356	0	1629	-4502	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	14759	1356	0	1629	-8040	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.33	0.18	1.06	3.54	0.00	8.4
1K	0	-0	8121	-355	0	-1054	-4502	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	14759	-355	0	-1054	-8040	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.18	1.06	3.54	0.00	8.4
1M	0	-0	8121	1356	0	1629	-4502	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	14759	1356	0	1629	-8040	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.33	0.18	1.06	3.54	0.00	8.4
1O	0	-0	8121	-355	0	-1054	-4502	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	14759	-355	0	-1054	-8040	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.18	1.06	3.54	0.00	8.4
2	0	-0	17220	644	0	335	-9321	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.21	1.23	4.13	0.00	8.4
7	0	-0	17540	757	0	502	-9511	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.22	1.25	4.21	0.00	8.4
8	0	-0	17110	623	0	304	-9267	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.21	1.22	4.11	0.00	8.4
9	0	-0	17670	786	0	545	-9571	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.22	1.26	4.24	0.00	8.4
10	0	-0	16670	604	0	277	-9036	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.37	0.20	1.19	4.00	0.00	8.4
11	0	-0	17200	793	0	555	-9351	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.21	1.23	4.13	0.00	8.4
12	0	-0	16480	570	0	225	-8945	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.37	0.20	1.18	3.96	0.00	8.4
13	0	-0	17420	841	0	627	-9452	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.21	1.25	4.18	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	14	-0	9415	978	0	893	-5222	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1B	14	-0	13195	978	0	893	-7320	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
1C	14	-0	9415	23	0	-453	-5222	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.21	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1D	14	-0	13195	23	0	-453	-7320	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
1E	14	-0	9415	978	0	893	-5222	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1F	14	-0	13195	978	0	893	-7320	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
1G	14	-0	9415	23	0	-453	-5222	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.21	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1H	14	-0	13195	23	0	-453	-7320	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
1I	14	-0	7986	1356	0	1446	-4502	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1J	14	-0	14624	1356	0	1446	-8040	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.33	0.18	1.05	3.51	0.00	8.4
1K	14	-0	7986	-355	0	-1006	-4502	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1L	14	-0	14624	-355	0	-1006	-8040	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.18	1.05	3.51	0.00	8.4
1M	14	-0	7986	1356	0	1446	-4502	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1N	14	-0	14624	1356	0	1446	-8040	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.33	0.18	1.05	3.51	0.00	8.4
1O	14	-0	7986	-355	0	-1006	-4502	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1P	14	-0	14624	-355	0	-1006	-8040	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.18	1.05	3.51	0.00	8.4
2	14	-0	17045	644	0	248	-9321	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.21	1.22	4.09	0.00	8.4
7	14	-0	17365	757	0	400	-9511	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.21	1.24	4.17	0.00	8.4
8	14	-0	16935	623	0	220	-9267	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.21	1.21	4.06	0.00	8.4
9	14	-0	17495	786	0	439	-9571	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.21	1.25	4.20	0.00	8.4
10	14	-0	16495	604	0	195	-9036	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.37	0.20	1.18	3.96	0.00	8.4
11	14	-0	17025	793	0	448	-9351	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.21	1.22	4.09	0.00	8.4
12	14	-0	16305	570	0	148	-8945	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.37	0.20	1.17	3.91	0.00	8.4
13	14	-0	17245	841	0	513	-9452	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.21	1.23	4.14	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	27	-0	9280	978	0	761	-2680	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
1B	27	-0	13060	978	0	761	-3758	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.15	0.16	0.93	0.00	0.00	8.4
1C	27	-0	9280	23	0	-457	-2680	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
1D	27	-0	13060	23	0	-457	-3758	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.16	0.93	0.00	0.00	8.4
1E	27	-0	9280	978	0	761	-2680	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
1F	27	-0	13060	978	0	761	-3758	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.15	0.16	0.93	0.00	0.00	8.4

1G	27	-0	9280	23	0	-457	-2680	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
1H	27	-0	13060	23	0	-457	-3758	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.16	0.93	0.00	0.00	8.4
1I	27	-0	7851	1356	0	1263	-2346	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1J	27	-0	14489	1356	0	1263	-4092	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.18	1.04	3.48	0.00	8.4
1K	27	-0	7851	-355	0	-958	-2346	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1L	27	-0	14489	-355	0	-958	-4092	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.18	1.04	3.48	0.00	8.4
1M	27	-0	7851	1356	0	1263	-2346	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1N	27	-0	14489	1356	0	1263	-4092	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.18	1.04	3.48	0.00	8.4
1O	27	-0	7851	-355	0	-958	-2346	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1P	27	-0	14489	-355	0	-958	-4092	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.18	1.04	3.48	0.00	8.4
2	27	-0	16870	644	0	161	-4719	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.21	1.21	4.05	0.00	8.4
7	27	-0	17190	757	0	298	-4822	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.21	1.23	4.13	0.00	8.4
8	27	-0	16760	623	0	136	-4695	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.21	1.20	4.02	0.00	8.4
9	27	-0	17320	786	0	333	-4847	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.21	1.24	4.16	0.00	8.4
10	27	-0	16320	604	0	114	-4582	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.20	1.17	3.92	0.00	8.4
11	27	-0	16850	793	0	341	-4754	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.21	1.21	4.04	0.00	8.4
12	27	-0	16130	570	0	71	-4542	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.20	1.15	3.87	0.00	8.4
13	27	-0	17070	841	0	400	-4797	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.21	1.22	4.10	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_904_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 139 NI 2002 NF 51 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	7679	894	0	708	-2680	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	10631	894	0	708	-3758	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.13	0.76	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	7679	-526	0	-426	-2680	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	10631	-526	0	-426	-3758	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.13	0.76	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	7679	894	0	708	-2680	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	10631	894	0	708	-3758	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.13	0.76	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	7679	-526	0	-426	-2680	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	10631	-526	0	-426	-3758	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.13	0.76	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	6569	1443	0	1181	-2346	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	11741	1443	0	1181	-4092	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.17	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	6569	-1074	0	-899	-2346	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	11741	-1074	0	-899	-4092	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	6569	1443	0	1181	-2346	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	11741	1443	0	1181	-4092	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.17	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	6569	-1074	0	-899	-2346	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	11741	-1074	0	-899	-4092	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	13800	191	0	149	-4719	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.19	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	14050	356	0	275	-4822	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.20	0.17	1.01	3.37	0.00	8.4
8	0	-0	13700	169	0	123	-4695	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.19	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	14150	388	0	310	-4847	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.20	0.17	1.01	3.40	0.00	8.4
10	0	-0	13360	134	0	105	-4582	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.19	0.16	0.96	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	13770	409	0	315	-4754	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.20	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	13200	98	0	62	-4542	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.19	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	13950	463	0	374	-4797	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.20	0.17	1.00	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	13	-0	7544	894	0	587	-2680	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1B	13	-0	10496	894	0	587	-3758	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1C	13	-0	7544	-526	0	-355	-2680	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1D	13	-0	10496	-526	0	-355	-3758	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1E	13	-0	7544	894	0	587	-2680	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1F	13	-0	10496	894	0	587	-3758	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1G	13	-0	7544	-526	0	-355	-2680	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1H	13	-0	10496	-526	0	-355	-3758	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1I	13	-0	6434	1443	0	986	-2346	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1J	13	-0	11606	1443	0	986	-4092	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.17	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1K	13	-0	6434	-1074	0	-754	-2346	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1L	13	-0	11606	-1074	0	-754	-4092	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1M	13	-0	6434	1443	0	986	-2346	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1N	13	-0	11606	1443	0	986	-4092	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.17	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1O	13	-0	6434	-1074	0	-754	-2346	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1P	13	-0	11606	-1074	0	-754	-4092	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
2	13	-0	13625	191	0	123	-4719	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.19	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
7	13	-0	13870	356	0	227	-4822	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.20	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
8	13	-0	13525	169	0	100	-4695	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.19	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
9	13	-0	13975	388	0	258	-4847	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.20	0.17	1.00	0.00	0.00	8.4
10	13	-0	13185	134	0	87	-4582	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.19	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
11	13	-0	13595	409	0	260	-4754	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.20	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
12	13	-0	13025	98	0	49	-4542	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.19	0.16	0.93	0.00	0.00	8.4
13	13	-0	13775	463	0	311	-4797	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.20	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	27	-0	7409	894	0	467	-641	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
----	----	----	------	-----	---	-----	------	-------	------	------	-------	------	------	------	------	------	------	-----

1B	27	-0	10361	894	0	467	-926	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1C	27	-0	7409	-526	0	-284	-641	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1D	27	-0	10361	-526	0	-284	-926	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1E	27	-0	7409	894	0	467	-641	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1F	27	-0	10361	894	0	467	-926	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1G	27	-0	7409	-526	0	-284	-641	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1H	27	-0	10361	-526	0	-284	-926	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1I	27	-0	6299	1443	0	791	-608	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1J	27	-0	11471	1443	0	791	-959	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1K	27	-0	6299	-1074	0	-609	-608	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1L	27	-0	11471	-1074	0	-609	-959	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1M	27	-0	6299	1443	0	791	-608	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1N	27	-0	11471	1443	0	791	-959	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1O	27	-0	6299	-1074	0	-609	-608	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1P	27	-0	11471	-1074	0	-609	-959	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
2	27	-0	13450	191	0	97	-1040	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.17	0.96	0.00	0.00	8.4
7	27	-0	13690	356	0	179	-1077	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
8	27	-0	13350	169	0	77	-1042	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.16	0.96	0.00	0.00	8.4
9	27	-0	13800	388	0	205	-1073	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
10	27	-0	13010	134	0	69	-1022	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.16	0.93	0.00	0.00	8.4
11	27	-0	13420	409	0	204	-1084	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.16	0.96	0.00	0.00	8.4
12	27	-0	12850	98	0	35	-1026	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
13	27	-0	13600	463	0	249	-1077	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_904_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 140 NI 51 NF 50 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	5490	999	0	426	-641	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	7118	999	0	426	-926	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	5490	-623	0	-270	-641	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	7118	-623	0	-270	-926	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	5490	999	0	426	-641	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	7118	999	0	426	-926	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	5490	-623	0	-270	-641	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	7118	-623	0	-270	-926	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	4796	1622	0	731	-608	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	7812	1622	0	731	-959	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	4796	-1247	0	-574	-608	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	7812	-1247	0	-574	-959	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	4796	1622	0	731	-608	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	7812	1622	0	731	-959	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	4796	-1247	0	-574	-608	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	7812	-1247	0	-574	-959	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	9359	190	0	83	-1040	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.11	0.67	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	9489	378	0	158	-1077	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	9295	166	0	63	-1042	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.11	0.67	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	9564	413	0	184	-1073	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	9111	124	0	56	-1022	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	9327	438	0	181	-1084	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.11	0.67	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	9003	85	0	24	-1026	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	9453	496	0	224	-1077	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	49	-0	5005	999	0	-58	4210	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1B	49	-0	6633	999	0	-58	5512	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1C	49	-0	5005	-623	0	33	4210	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1D	49	-0	6633	-623	0	33	5512	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1E	49	-0	5005	999	0	-58	4210	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1F	49	-0	6633	999	0	-58	5512	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1G	49	-0	5005	-623	0	33	4210	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1H	49	-0	6633	-623	0	33	5512	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1I	49	-0	4311	1622	0	-56	3572	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1J	49	-0	7327	1622	0	-56	6150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1K	49	-0	4311	-1247	0	30	3572	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1L	49	-0	7327	-1247	0	30	6150	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1M	49	-0	4311	1622	0	-56	3572	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1N	49	-0	7327	1622	0	-56	6150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1O	49	-0	4311	-1247	0	30	3572	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1P	49	-0	7327	-1247	0	30	6150	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
2	49	-0	8728	190	0	-9	7427	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
7	49	-0	8858	378	0	-26	7516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.31	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
8	49	-0	8664	166	0	-17	7362	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
9	49	-0	8934	413	0	-17	7593	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.31	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
10	49	-0	8480	124	0	-4	7204	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
11	49	-0	8696	438	0	-32	7352	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
12	49	-0	8372	85	0	-18	7096	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4

13	49	-0	8822	496	0	-17	7480	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.31	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																		
1A	97	-0	4520	999	0	-543	4210	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1B	97	-0	6148	999	0	-543	5512	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1C	97	-0	4520	-623	0	335	4210	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1D	97	-0	6148	-623	0	335	5512	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1E	97	-0	4520	999	0	-543	4210	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1F	97	-0	6148	999	0	-543	5512	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1G	97	-0	4520	-623	0	335	4210	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1H	97	-0	6148	-623	0	335	5512	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1I	97	-0	3826	1622	0	-843	3572	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1J	97	-0	6842	1622	0	-843	6150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1K	97	-0	3826	-1247	0	635	3572	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1L	97	-0	6842	-1247	0	635	6150	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1M	97	-0	3826	1622	0	-843	3572	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1N	97	-0	6842	1622	0	-843	6150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1O	97	-0	3826	-1247	0	635	3572	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1P	97	-0	6842	-1247	0	635	6150	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
2	97	-0	8098	190	0	-101	7427	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
7	97	-0	8228	378	0	-209	7516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.31	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
8	97	-0	8034	166	0	-98	7362	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
9	97	-0	8303	413	0	-217	7593	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.31	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
10	97	-0	7850	124	0	-64	7204	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
11	97	-0	8066	438	0	-244	7352	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
12	97	-0	7742	85	0	-59	7096	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.10	0.55	0.00	0.00	8.4
13	97	-0	8192	496	0	-257	7480	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.31	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_904_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 141 NI 50 NF 2003 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	4972	607	0	305	7148	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	6190	607	0	305	5516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	4972	-260	0	-538	7148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	6190	-260	0	-538	5516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	4972	607	0	305	7148	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	6190	607	0	305	5516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	4972	-260	0	-538	7148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	6190	-260	0	-538	5516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	4323	961	0	592	7961	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	6839	961	0	592	4703	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	4323	-614	0	-825	7961	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	6839	-614	0	-825	4703	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	4323	961	0	592	7961	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	6839	961	0	592	4703	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	4323	-614	0	-825	7961	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	6839	-614	0	-825	4703	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	8268	211	0	-120	9612	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	8358	307	0	-224	9726	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	8205	190	0	-118	9530	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	8434	335	0	-232	9823	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	8078	176	0	-85	9338	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	8229	337	0	-258	9527	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	7973	142	0	-80	9201	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	8356	382	0	-270	9689	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	14	-0	4837	607	0	341	7148	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1B	14	-0	6055	607	0	341	5516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1C	14	-0	4837	-260	0	-620	7148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1D	14	-0	6055	-260	0	-620	5516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1E	14	-0	4837	607	0	341	7148	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1F	14	-0	6055	607	0	341	5516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1G	14	-0	4837	-260	0	-620	7148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1H	14	-0	6055	-260	0	-620	5516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1I	14	-0	4188	961	0	675	7961	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1J	14	-0	6704	961	0	675	4703	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1K	14	-0	4188	-614	0	-954	7961	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1L	14	-0	6704	-614	0	-954	4703	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1M	14	-0	4188	961	0	675	7961	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1N	14	-0	6704	961	0	675	4703	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1O	14	-0	4188	-614	0	-954	7961	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1P	14	-0	6704	-614	0	-954	4703	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
2	14	-0	8092	211	0	-149	9612	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
7	14	-0	8182	307	0	-266	9726	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4

8	14	-0	8030	190	0	-143	9530	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
9	14	-0	8258	335	0	-277	9823	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
10	14	-0	7902	176	0	-108	9338	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
11	14	-0	8054	337	0	-303	9527	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
12	14	-0	7798	142	0	-99	9201	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
13	14	-0	8180	382	0	-322	9689	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	27	-0	4702	607	0	376	7148	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1B	27	-0	5920	607	0	376	5516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1C	27	-0	4702	-260	0	-702	7148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1D	27	-0	5920	-260	0	-702	5516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1E	27	-0	4702	607	0	376	7148	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1F	27	-0	5920	607	0	376	5516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1G	27	-0	4702	-260	0	-702	7148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1H	27	-0	5920	-260	0	-702	5516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1I	27	-0	4053	961	0	758	7961	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1J	27	-0	6569	961	0	758	4703	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1K	27	-0	4053	-614	0	-1084	7961	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1L	27	-0	6569	-614	0	-1084	4703	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1M	27	-0	4053	961	0	758	7961	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1N	27	-0	6569	961	0	758	4703	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1O	27	-0	4053	-614	0	-1084	7961	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1P	27	-0	6569	-614	0	-1084	4703	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
2	27	-0	7917	211	0	-177	9612	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
7	27	-0	8007	307	0	-307	9726	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
8	27	-0	7854	190	0	-169	9530	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
9	27	-0	8083	335	0	-322	9823	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
10	27	-0	7727	176	0	-132	9338	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
11	27	-0	7878	337	0	-349	9527	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
12	27	-0	7622	142	0	-118	9201	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
13	27	-0	8005	382	0	-373	9689	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_904_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 142 NI 2003 NF 1909 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	4486	551	0	379	8471	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	5048	551	0	379	6693	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	4486	133	0	-724	8471	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	5048	133	0	-724	6693	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	4486	551	0	379	8471	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	5048	551	0	379	6693	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	4486	133	0	-724	8471	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	5048	133	0	-724	6693	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	4090	781	0	767	9393	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	5444	781	0	767	5771	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	4090	-98	0	-1112	9393	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	5444	-98	0	-1112	5771	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	4090	781	0	767	9393	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	5444	781	0	767	5771	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	4090	-98	0	-1112	9393	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	5444	-98	0	-1112	5771	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	6996	444	0	-188	11450	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	7024	486	0	-322	11570	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	6950	420	0	-181	11360	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	7079	516	0	-336	11690	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.48	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	6878	435	0	-142	11150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.46	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	6925	504	0	-365	11350	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	6802	394	0	-129	10990	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.45	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	7018	555	0	-389	11540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	13	-0	4351	551	0	361	8471	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1B	13	-0	4913	551	0	361	6693	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1C	13	-0	4351	133	0	-798	8471	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1D	13	-0	4913	133	0	-798	6693	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1E	13	-0	4351	551	0	361	8471	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1F	13	-0	4913	551	0	361	6693	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1G	13	-0	4351	133	0	-798	8471	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1H	13	-0	4913	133	0	-798	6693	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1I	13	-0	3955	781	0	780	9393	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1J	13	-0	5309	781	0	780	5771	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1K	13	-0	3955	-98	0	-1217	9393	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1L	13	-0	5309	-98	0	-1217	5771	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1M	13	-0	3955	781	0	780	9393	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4

1N	13	-0	5309	781	0	780	5771	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1O	13	-0	3955	-98	0	-1217	9393	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1P	13	-0	5309	-98	0	-1217	5771	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
2	13	-0	6820	444	0	-248	11450	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
7	13	-0	6848	486	0	-387	11570	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
8	13	-0	6774	420	0	-237	11360	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
9	13	-0	6904	516	0	-406	11690	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.48	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
10	13	-0	6702	435	0	-201	11150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.46	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
11	13	-0	6750	504	0	-433	11350	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
12	13	-0	6626	394	0	-183	10990	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.45	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
13	13	-0	6842	555	0	-464	11540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	27	-0	4216	551	0	342	8471	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1B	27	-0	4778	551	0	342	6693	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1C	27	-0	4216	133	0	-872	8471	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1D	27	-0	4778	133	0	-872	6693	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1E	27	-0	4216	551	0	342	8471	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1F	27	-0	4778	551	0	342	6693	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1G	27	-0	4216	133	0	-872	8471	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1H	27	-0	4778	133	0	-872	6693	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1I	27	-0	3820	781	0	793	9393	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1J	27	-0	5174	781	0	793	5771	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1K	27	-0	3820	-98	0	-1323	9393	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1L	27	-0	5174	-98	0	-1323	5771	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1M	27	-0	3820	781	0	793	9393	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1N	27	-0	5174	781	0	793	5771	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1O	27	-0	3820	-98	0	-1323	9393	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1P	27	-0	5174	-98	0	-1323	5771	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
2	27	-0	6645	444	0	-308	11450	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
7	27	-0	6673	486	0	-453	11570	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
8	27	-0	6599	420	0	-294	11360	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
9	27	-0	6728	516	0	-476	11690	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.48	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
10	27	-0	6527	435	0	-260	11150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.46	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
11	27	-0	6574	504	0	-501	11350	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
12	27	-0	6451	394	0	-236	10990	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.45	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
13	27	-0	6667	555	0	-539	11540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_904_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 143 NI 1909 NF 2004 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-4376	-104	0	282	8268	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-3870	-104	0	282	6737	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-4376	-564	0	-751	8268	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-3870	-564	0	-751	6737	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-4376	-104	0	282	8268	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-3870	-104	0	282	6737	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-4376	-564	0	-751	8268	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-3870	-564	0	-751	6737	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-4744	-38	0	718	9197	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-3502	-38	0	718	5809	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-4744	-630	0	-1187	9197	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-3502	-630	0	-1187	5809	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-4744	-38	0	718	9197	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-3502	-38	0	718	5809	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-4744	-630	0	-1187	9197	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-3502	-630	0	-1187	5809	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-6131	-418	0	-272	11340	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-6145	-490	0	-392	11420	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-6085	-448	0	-259	11230	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.46	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-6203	-461	0	-415	11550	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-6024	-398	0	-233	11060	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.45	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-6047	-519	0	-432	11190	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.46	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-5946	-448	0	-210	10870	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.45	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-6142	-470	0	-470	11410	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	21	-0	-4584	-104	0	308	8268	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1B	21	-0	-4077	-104	0	308	6737	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1C	21	-0	-4584	-564	0	-639	8268	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1D	21	-0	-4077	-564	0	-639	6737	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1E	21	-0	-4584	-104	0	308	8268	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1F	21	-0	-4077	-104	0	308	6737	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1G	21	-0	-4584	-564	0	-639	8268	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1H	21	-0	-4077	-564	0	-639	6737	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4

1I	21	-0	-4951	-38	0	731	9197	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1J	21	-0	-3710	-38	0	731	5809	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1K	21	-0	-4951	-630	0	-1061	9197	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1L	21	-0	-3710	-630	0	-1061	5809	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1M	21	-0	-4951	-38	0	731	9197	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1N	21	-0	-3710	-38	0	731	5809	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1O	21	-0	-4951	-630	0	-1061	9197	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1P	21	-0	-3710	-630	0	-1061	5809	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
2	21	-0	-6401	-418	0	-186	11340	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
7	21	-0	-6415	-490	0	-290	11420	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
8	21	-0	-6354	-448	0	-166	11230	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.46	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
9	21	-0	-6472	-461	0	-319	11550	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
10	21	-0	-6294	-398	0	-150	11060	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.45	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
11	21	-0	-6316	-519	0	-324	11190	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.46	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
12	21	-0	-6216	-448	0	-117	10870	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.45	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
13	21	-0	-6412	-470	0	-372	11410	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	41	-0	-4791	-104	0	334	8268	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1B	41	-0	-4285	-104	0	334	6737	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1C	41	-0	-4791	-564	0	-526	8268	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1D	41	-0	-4285	-564	0	-526	6737	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1E	41	-0	-4791	-104	0	334	8268	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1F	41	-0	-4285	-104	0	334	6737	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1G	41	-0	-4791	-564	0	-526	8268	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1H	41	-0	-4285	-564	0	-526	6737	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1I	41	-0	-5159	-38	0	745	9197	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1J	41	-0	-3917	-38	0	745	5809	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1K	41	-0	-5159	-630	0	-936	9197	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1L	41	-0	-3917	-630	0	-936	5809	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1M	41	-0	-5159	-38	0	745	9197	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1N	41	-0	-3917	-38	0	745	5809	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1O	41	-0	-5159	-630	0	-936	9197	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1P	41	-0	-3917	-630	0	-936	5809	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
2	41	-0	-6671	-418	0	-99	11340	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
7	41	-0	-6685	-490	0	-189	11420	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
8	41	-0	-6624	-448	0	-73	11230	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.46	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
9	41	-0	-6742	-461	0	-223	11550	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
10	41	-0	-6563	-398	0	-67	11060	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.45	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
11	41	-0	-6586	-519	0	-217	11190	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.46	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
12	41	-0	-6485	-448	0	-25	10870	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.45	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
13	41	-0	-6682	-470	0	-275	11410	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_904_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 144 NI 2004 NF 1910 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-5881	235	0	333	6369	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-4775	235	0	333	5043	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-5881	-467	0	-551	6369	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-4775	-467	0	-551	5043	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-5881	235	0	333	6369	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-4775	235	0	333	5043	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-5881	-467	0	-551	6369	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-4775	-467	0	-551	5043	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-6594	446	0	750	7142	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-4062	446	0	750	4270	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-6594	-679	0	-968	7142	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-4062	-679	0	-968	4270	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-6594	446	0	750	7142	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-4062	446	0	750	4270	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-6594	-679	0	-968	7142	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-4062	-679	0	-968	4270	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-8032	-123	0	-115	8688	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-8080	-215	0	-207	8761	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-7947	-136	0	-89	8597	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-8183	-205	0	-243	8868	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-7839	-92	0	-83	8443	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-7919	-246	0	-237	8566	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-7697	-114	0	-39	8292	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-8091	-229	0	-296	8745	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	21	-0	-6089	235	0	286	6369	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1B	21	-0	-4982	235	0	286	5043	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1C	21	-0	-6089	-467	0	-456	6369	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4

1D	21	-0	-4982	-467	0	-456	5043	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1E	21	-0	-6089	235	0	286	6369	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1F	21	-0	-4982	235	0	286	5043	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1G	21	-0	-6089	-467	0	-456	6369	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1H	21	-0	-4982	-467	0	-456	5043	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1I	21	-0	-6802	446	0	659	7142	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1J	21	-0	-4269	446	0	659	4270	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1K	21	-0	-6802	-679	0	-828	7142	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1L	21	-0	-4269	-679	0	-828	4270	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1M	21	-0	-6802	446	0	659	7142	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1N	21	-0	-4269	446	0	659	4270	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1O	21	-0	-6802	-679	0	-828	7142	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1P	21	-0	-4269	-679	0	-828	4270	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
2	21	-0	-8302	-123	0	-89	8688	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
7	21	-0	-8350	-215	0	-163	8761	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
8	21	-0	-8216	-136	0	-61	8597	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
9	21	-0	-8453	-205	0	-200	8868	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
10	21	-0	-8109	-92	0	-64	8443	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
11	21	-0	-8188	-246	0	-186	8566	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
12	21	-0	-7967	-114	0	-15	8292	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
13	21	-0	-8360	-229	0	-248	8745	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	41	-0	-6296	235	0	240	6369	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1B	41	-0	-5190	235	0	240	5043	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1C	41	-0	-6296	-467	0	-361	6369	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1D	41	-0	-5190	-467	0	-361	5043	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1E	41	-0	-6296	235	0	240	6369	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1F	41	-0	-5190	235	0	240	5043	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1G	41	-0	-6296	-467	0	-361	6369	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1H	41	-0	-5190	-467	0	-361	5043	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1I	41	-0	-7009	446	0	567	7142	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1J	41	-0	-4477	446	0	567	4270	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1K	41	-0	-7009	-679	0	-688	7142	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1L	41	-0	-4477	-679	0	-688	4270	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1M	41	-0	-7009	446	0	567	7142	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1N	41	-0	-4477	446	0	567	4270	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1O	41	-0	-7009	-679	0	-688	7142	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1P	41	-0	-4477	-679	0	-688	4270	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
2	41	-0	-8572	-123	0	-64	8688	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.11	0.61	0.00	0.00	8.4
7	41	-0	-8619	-215	0	-118	8761	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
8	41	-0	-8486	-136	0	-32	8597	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
9	41	-0	-8723	-205	0	-158	8868	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
10	41	-0	-8379	-92	0	-44	8443	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
11	41	-0	-8458	-246	0	-135	8566	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
12	41	-0	-8237	-114	0	8	8292	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
13	41	-0	-8630	-229	0	-200	8745	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_904_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 145 NI 1910 NF 1911 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-6404	482	0	247	3844	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-5104	482	0	247	2974	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-6404	-743	0	-366	3844	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-5104	-743	0	-366	2974	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-6404	482	0	247	3844	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-5104	482	0	247	2974	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-6404	-743	0	-366	3844	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-5104	-743	0	-366	2974	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-7202	1001	0	585	4321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-4306	1001	0	585	2497	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-7202	-1262	0	-705	4321	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-4306	-1262	0	-705	2497	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-7202	1001	0	585	4321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-4306	1001	0	585	2497	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-7202	-1262	0	-705	4321	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-4306	-1262	0	-705	2497	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-8774	-124	0	-63	5242	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-8829	-262	0	-117	5296	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-8676	-102	0	-29	5187	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-8946	-294	0	-159	5360	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-8534	-76	0	-44	5078	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-8626	-307	0	-133	5167	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-8371	-40	0	14	4986	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-8822	-361	0	-204	5275	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	-6829	482	0	37	3844	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	-5529	482	0	37	2974	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1C	42	-0	-6829	-743	0	-46	3844	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1D	42	-0	-5529	-743	0	-46	2974	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1E	42	-0	-6829	482	0	37	3844	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	-5529	482	0	37	2974	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1G	42	-0	-6829	-743	0	-46	3844	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	-5529	-743	0	-46	2974	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1I	42	-0	-7627	1001	0	158	4321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	-4731	1001	0	158	2497	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1K	42	-0	-7627	-1262	0	-167	4321	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	-4731	-1262	0	-167	2497	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1M	42	-0	-7627	1001	0	158	4321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1N	42	-0	-4731	1001	0	158	2497	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1O	42	-0	-7627	-1262	0	-167	4321	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	-4731	-1262	0	-167	2497	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
2	42	-0	-9326	-124	0	-11	5242	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.11	0.67	0.00	0.00	8.4
7	42	-0	-9382	-262	0	-5	5296	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
8	42	-0	-9228	-102	0	15	5187	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
9	42	-0	-9498	-294	0	-34	5360	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
10	42	-0	-9086	-76	0	-11	5078	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
11	42	-0	-9178	-307	0	-3	5167	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
12	42	-0	-8924	-40	0	31	4986	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
13	42	-0	-9374	-361	0	-51	5275	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	85	-0	-7254	482	0	-172	-1973	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1B	85	-0	-5954	482	0	-172	-1715	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1C	85	-0	-7254	-743	0	275	-1973	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1D	85	-0	-5954	-743	0	275	-1715	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1E	85	-0	-7254	482	0	-172	-1973	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1F	85	-0	-5954	482	0	-172	-1715	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1G	85	-0	-7254	-743	0	275	-1973	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1H	85	-0	-5954	-743	0	275	-1715	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1I	85	-0	-8052	1001	0	-269	-2166	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1J	85	-0	-5156	1001	0	-269	-1522	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1K	85	-0	-8052	-1262	0	371	-2166	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1L	85	-0	-5156	-1262	0	371	-1522	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1M	85	-0	-8052	1001	0	-269	-2166	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1N	85	-0	-5156	1001	0	-269	-1522	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1O	85	-0	-8052	-1262	0	371	-2166	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1P	85	-0	-5156	-1262	0	371	-1522	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
2	85	-0	-9879	-124	0	42	-2685	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
7	85	-0	-9934	-262	0	106	-2678	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
8	85	-0	-9781	-102	0	58	-2657	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
9	85	-0	-10050	-294	0	91	-2713	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
10	85	-0	-9639	-76	0	21	-2646	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
11	85	-0	-9731	-307	0	128	-2635	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
12	85	-0	-9476	-40	0	48	-2599	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
13	85	-0	-9927	-361	0	103	-2693	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_904_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 146 NI 1911 NF 2028 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-9714	629	0	321	-1715	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-7706	629	0	321	-1973	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-9714	-1083	0	-200	-1715	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-7706	-1083	0	-200	-1973	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-9714	629	0	321	-1715	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-7706	629	0	321	-1973	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-9714	-1083	0	-200	-1715	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-7706	-1083	0	-200	-1973	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-10890	1639	0	484	-1522	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-6530	1639	0	484	-2166	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-10890	-2094	0	-364	-1522	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-6530	-2094	0	-364	-2166	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-10890	1639	0	484	-1522	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-6530	1639	0	484	-2166	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-10890	-2094	0	-364	-1522	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-6530	-2094	0	-364	-2166	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-13260	-277	0	55	-2685	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-13350	-412	0	123	-2678	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.16	0.96	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-13120	-157	0	61	-2657	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-13520	-555	0	119	-2713	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4

10	0	-0	-12890	-224	0	32	-2646	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-13040	-449	0	145	-2635	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.16	0.93	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-12650	-25	0	42	-2599	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.16	0.91	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-13320	-688	0	140	-2693	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	16	-0	-9869	629	0	486	-8088	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.33	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1B	16	-0	-7861	629	0	486	-7598	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.31	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1C	16	-0	-9869	-1083	0	-295	-8088	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.33	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1D	16	-0	-7861	-1083	0	-295	-7598	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.31	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1E	16	-0	-9869	629	0	486	-8088	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.33	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1F	16	-0	-7861	629	0	486	-7598	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.31	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1G	16	-0	-9869	-1083	0	-295	-8088	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.33	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1H	16	-0	-7861	-1083	0	-295	-7598	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.31	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1I	16	-0	-11045	1639	0	808	-8325	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.34	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
1J	16	-0	-6685	1639	0	808	-7361	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.30	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1K	16	-0	-11045	-2094	0	-617	-8325	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.34	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
1L	16	-0	-6685	-2094	0	-617	-7361	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.30	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1M	16	-0	-11045	1639	0	808	-8325	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.34	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
1N	16	-0	-6685	1639	0	808	-7361	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.30	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1O	16	-0	-11045	-2094	0	-617	-8325	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.34	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
1P	16	-0	-6685	-2094	0	-617	-7361	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.30	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
2	16	-0	-13465	-277	0	98	-11800	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.48	0.17	0.96	0.00	0.00	8.4
7	16	-0	-13550	-412	0	186	-11852	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.49	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
8	16	-0	-13320	-157	0	85	-11674	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.48	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
9	16	-0	-13725	-555	0	206	-12005	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.49	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
10	16	-0	-13090	-224	0	67	-11507	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.47	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
11	16	-0	-13240	-449	0	215	-11598	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.48	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
12	16	-0	-12850	-25	0	46	-11297	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.46	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
13	16	-0	-13525	-688	0	247	-11849	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.49	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	31	-0	-10024	629	0	651	-4161	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.17	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
1B	31	-0	-8016	629	0	651	-5023	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.21	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1C	31	-0	-10024	-1083	0	-389	-4161	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
1D	31	-0	-8016	-1083	0	-389	-5023	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.21	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1E	31	-0	-10024	629	0	651	-4161	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.17	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
1F	31	-0	-8016	629	0	651	-5023	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.21	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1G	31	-0	-10024	-1083	0	-389	-4161	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
1H	31	-0	-8016	-1083	0	-389	-5023	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.21	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1I	31	-0	-11200	1639	0	1131	-3597	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1J	31	-0	-6840	1639	0	1131	-5587	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.23	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1K	31	-0	-11200	-2094	0	-870	-3597	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1L	31	-0	-6840	-2094	0	-870	-5587	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.23	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1M	31	-0	-11200	1639	0	1131	-3597	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1N	31	-0	-6840	1639	0	1131	-5587	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.23	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1O	31	-0	-11200	-2094	0	-870	-3597	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1P	31	-0	-6840	-2094	0	-870	-5587	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.23	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
2	31	-0	-13670	-277	0	141	-6858	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.28	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
7	31	-0	-13750	-412	0	250	-6880	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.28	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
8	31	-0	-13520	-157	0	110	-6786	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.28	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
9	31	-0	-13930	-555	0	292	-6968	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.29	0.17	1.00	0.00	0.00	8.4
10	31	-0	-13290	-224	0	102	-6703	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.28	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
11	31	-0	-13440	-449	0	284	-6739	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.28	0.17	0.96	0.00	0.00	8.4
12	31	-0	-13050	-25	0	50	-6582	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.27	0.16	0.93	0.00	0.00	8.4
13	31	-0	-13730	-688	0	353	-6886	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.28	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_904_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 147 NI 2028 NF 1912 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-12587	348	0	676	-4161	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.15	0.90	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-9993	348	0	676	-5023	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-12587	-1248	0	-437	-4161	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.15	0.90	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-9993	-1248	0	-437	-5023	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.21	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-12587	348	0	676	-4161	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.15	0.90	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-9993	348	0	676	-5023	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-12587	-1248	0	-437	-4161	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.15	0.90	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-9993	-1248	0	-437	-5023	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.21	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-14108	1330	0	1206	-3597	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.15	0.17	1.01	3.39	0.00	8.4
1J	0	-0	-8472	1330	0	1206	-5587	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-14108	-2230	0	-966	-3597	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.17	1.01	3.39	0.00	8.4
1L	0	-0	-8472	-2230	0	-966	-5587	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-14108	1330	0	1206	-3597	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.15	0.17	1.01	3.39	0.00	8.4
1N	0	-0	-8472	1330	0	1206	-5587	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-14108	-2230	0	-966	-3597	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.17	1.01	3.39	0.00	8.4

1P	0	-0	-8472	-2230	0	-966	-5587	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-17180	-593	0	125	-6858	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.21	1.23	4.12	0.00	8.4
7	0	-0	-17290	-713	0	239	-6880	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.21	1.24	4.15	0.00	8.4
8	0	-0	-16990	-472	0	87	-6786	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.21	1.22	4.08	0.00	8.4
9	0	-0	-17520	-859	0	289	-6968	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.22	1.25	4.20	0.00	8.4
10	0	-0	-16700	-545	0	85	-6703	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.27	0.21	1.19	4.01	0.00	8.4
11	0	-0	-16890	-746	0	274	-6739	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.21	1.21	4.05	0.00	8.4
12	0	-0	-16380	-343	0	21	-6582	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.27	0.20	1.17	3.93	0.00	8.4
13	0	-0	-17260	-988	0	357	-6886	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.21	1.23	4.14	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	16	-0	-12742	348	0	869	-12387	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.51	0.16	0.91	0.00	0.00	8.4
1B	16	-0	-10148	348	0	869	-12293	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.50	0.12	0.73	0.00	0.00	8.4
1C	16	-0	-12742	-1248	0	-490	-12387	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.51	0.16	0.91	0.00	0.00	8.4
1D	16	-0	-10148	-1248	0	-490	-12293	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.50	0.12	0.73	0.00	0.00	8.4
1E	16	-0	-12742	348	0	869	-12387	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.51	0.16	0.91	0.00	0.00	8.4
1F	16	-0	-10148	348	0	869	-12293	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.50	0.12	0.73	0.00	0.00	8.4
1G	16	-0	-12742	-1248	0	-490	-12387	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.51	0.16	0.91	0.00	0.00	8.4
1H	16	-0	-10148	-1248	0	-490	-12293	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.50	0.12	0.73	0.00	0.00	8.4
1I	16	-0	-14263	1330	0	1551	-12382	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.51	0.18	1.02	3.42	0.00	8.4
1J	16	-0	-8627	1330	0	1551	-12298	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.50	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1K	16	-0	-14263	-2230	0	-1172	-12382	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.51	0.18	1.02	3.42	0.00	8.4
1L	16	-0	-8627	-2230	0	-1172	-12298	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.50	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1M	16	-0	-14263	1330	0	1551	-12382	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.51	0.18	1.02	3.42	0.00	8.4
1N	16	-0	-8627	1330	0	1551	-12298	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.50	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1O	16	-0	-14263	-2230	0	-1172	-12382	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.51	0.18	1.02	3.42	0.00	8.4
1P	16	-0	-8627	-2230	0	-1172	-12298	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.50	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
2	16	-0	-17380	-593	0	217	-18630	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.76	0.21	1.20	4.17	0.00	8.4
7	16	-0	-17490	-713	0	349	-18724	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.77	0.21	1.21	4.20	0.00	8.4
8	16	-0	-17190	-472	0	160	-18425	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.76	0.21	1.19	4.13	0.00	8.4
9	16	-0	-17720	-859	0	422	-18968	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.78	0.22	1.23	4.25	0.00	8.4
10	16	-0	-16900	-545	0	169	-18147	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.74	0.21	1.17	4.06	0.00	8.4
11	16	-0	-17090	-746	0	390	-18314	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.75	0.21	1.18	4.10	0.00	8.4
12	16	-0	-16580	-343	0	74	-17809	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.73	0.20	1.15	3.98	0.00	8.4
13	16	-0	-17465	-988	0	510	-18714	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.77	0.21	1.21	4.19	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	31	-0	-12897	348	0	1062	-7306	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1B	31	-0	-10303	348	0	1062	-8970	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.37	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1C	31	-0	-12897	-1248	0	-544	-7306	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1D	31	-0	-10303	-1248	0	-544	-8970	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.37	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1E	31	-0	-12897	348	0	1062	-7306	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1F	31	-0	-10303	348	0	1062	-8970	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.37	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1G	31	-0	-12897	-1248	0	-544	-7306	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1H	31	-0	-10303	-1248	0	-544	-8970	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.37	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1I	31	-0	-14418	1330	0	1897	-6270	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.26	0.18	1.03	3.46	0.00	8.4
1J	31	-0	-8782	1330	0	1897	-10006	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.41	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1K	31	-0	-14418	-2230	0	-1378	-6270	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.18	1.03	3.46	0.00	8.4
1L	31	-0	-8782	-2230	0	-1378	-10006	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1M	31	-0	-14418	1330	0	1897	-6270	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.26	0.18	1.03	3.46	0.00	8.4
1N	31	-0	-8782	1330	0	1897	-10006	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.41	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1O	31	-0	-14418	-2230	0	-1378	-6270	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.18	1.03	3.46	0.00	8.4
1P	31	-0	-8782	-2230	0	-1378	-10006	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
2	31	-0	-17580	-593	0	309	-12250	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.50	0.22	1.26	4.22	0.00	8.4
7	31	-0	-17690	-713	0	460	-12300	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.50	0.22	1.27	4.25	0.00	8.4
8	31	-0	-17390	-472	0	233	-12110	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.50	0.21	1.24	4.17	0.00	8.4
9	31	-0	-17920	-859	0	555	-12460	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.51	0.22	1.28	4.30	0.00	8.4
10	31	-0	-17100	-545	0	254	-11940	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.49	0.21	1.22	4.10	0.00	8.4
11	31	-0	-17290	-746	0	505	-12040	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.49	0.21	1.24	4.15	0.00	8.4
12	31	-0	-16780	-343	0	127	-11720	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.48	0.21	1.20	4.03	0.00	8.4
13	31	-0	-17670	-988	0	664	-12300	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.50	0.22	1.26	4.24	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_904_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 148 NI 1912 NF 2029 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg				kg*m		cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	8919	-695	0	-816	-8080	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	9927	-695	0	-816	-9282	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.38	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	8919	-1423	0	-1260	-8080	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	9927	-1423	0	-1260	-9282	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.38	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	8919	-695	0	-816	-8080	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	9927	-695	0	-816	-9282	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.38	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	8919	-1423	0	-1260	-8080	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	9927	-1423	0	-1260	-9282	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.38	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	8114	-136	0	-462	-7421	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	10732	-136	0	-462	-9941	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4

1K	0	-0	8114	-1982	0	-1614	-7421	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	10732	-1982	0	-1614	-9941	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	8114	-136	0	-462	-7421	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	10732	-136	0	-462	-9941	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	8114	-1982	0	-1614	-7421	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	10732	-1982	0	-1614	-9941	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	14070	-1416	0	-1403	-12910	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.53	0.17	1.01	3.38	0.00	8.4
7	0	-0	14040	-1425	0	-1401	-12960	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.53	0.17	1.00	3.37	0.00	8.4
8	0	-0	13930	-1544	0	-1480	-12830	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.53	0.17	1.00	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	14200	-1281	0	-1316	-13070	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.54	0.17	1.02	3.41	0.00	8.4
10	0	-0	13780	-1417	0	-1406	-12630	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.52	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	13720	-1432	0	-1402	-12710	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.52	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	13550	-1631	0	-1534	-12490	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.51	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	14000	-1193	0	-1261	-12890	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.53	0.17	1.00	3.36	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	21	-0	8712	-695	0	-668	-8080	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1B	21	-0	9719	-695	0	-668	-9282	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.38	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1C	21	-0	8712	-1423	0	-969	-8080	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1D	21	-0	9719	-1423	0	-969	-9282	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.38	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1E	21	-0	8712	-695	0	-668	-8080	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1F	21	-0	9719	-695	0	-668	-9282	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.38	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1G	21	-0	8712	-1423	0	-969	-8080	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1H	21	-0	9719	-1423	0	-969	-9282	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.38	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1I	21	-0	7907	-136	0	-433	-7421	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1J	21	-0	10524	-136	0	-433	-9941	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1K	21	-0	7907	-1982	0	-1204	-7421	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1L	21	-0	10524	-1982	0	-1204	-9941	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1M	21	-0	7907	-136	0	-433	-7421	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1N	21	-0	10524	-136	0	-433	-9941	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1O	21	-0	7907	-1982	0	-1204	-7421	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1P	21	-0	10524	-1982	0	-1204	-9941	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
2	21	-0	13800	-1416	0	-1109	-12910	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.53	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
7	21	-0	13770	-1425	0	-1105	-12960	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.53	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
8	21	-0	13660	-1544	0	-1159	-12830	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.53	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
9	21	-0	13930	-1281	0	-1050	-13070	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.54	0.17	1.00	0.00	0.00	8.4
10	21	-0	13510	-1417	0	-1112	-12630	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.52	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
11	21	-0	13450	-1432	0	-1105	-12710	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.52	0.17	0.96	0.00	0.00	8.4
12	21	-0	13280	-1631	0	-1196	-12490	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.51	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
13	21	-0	13730	-1193	0	-1014	-12890	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.53	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	41	-0	8504	-695	0	-519	-4444	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1B	41	-0	9512	-695	0	-519	-5270	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1C	41	-0	8504	-1423	0	-679	-4444	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1D	41	-0	9512	-1423	0	-679	-5270	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1E	41	-0	8504	-695	0	-519	-4444	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1F	41	-0	9512	-695	0	-519	-5270	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1G	41	-0	8504	-1423	0	-679	-4444	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1H	41	-0	9512	-1423	0	-679	-5270	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1I	41	-0	7699	-136	0	-403	-4133	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1J	41	-0	10317	-136	0	-403	-5581	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1K	41	-0	7699	-1982	0	-795	-4133	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1L	41	-0	10317	-1982	0	-795	-5581	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1M	41	-0	7699	-136	0	-403	-4133	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1N	41	-0	10317	-136	0	-403	-5581	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1O	41	-0	7699	-1982	0	-795	-4133	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1P	41	-0	10317	-1982	0	-795	-5581	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
2	41	-0	13530	-1416	0	-815	-7187	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
7	41	-0	13500	-1425	0	-809	-7246	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
8	41	-0	13390	-1544	0	-839	-7157	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.16	0.96	0.00	0.00	8.4
9	41	-0	13660	-1281	0	-784	-7283	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
10	41	-0	13240	-1417	0	-818	-7027	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
11	41	-0	13180	-1432	0	-808	-7126	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
12	41	-0	13010	-1631	0	-857	-6976	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.16	0.93	0.00	0.00	8.4
13	41	-0	13460	-1193	0	-766	-7188	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.17	0.96	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_904_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 149 NI 2029 NF 1913 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	6104	-254	0	-585	-4444	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	6792	-254	0	-585	-5270	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	6104	-790	0	-688	-4444	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	6792	-790	0	-688	-5270	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	6104	-254	0	-585	-4444	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4

1F	0	-0	6792	-254	0	-585	-5270	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	6104	-790	0	-688	-4444	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	6792	-790	0	-688	-5270	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	5628	165	0	-523	-4133	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	7268	165	0	-523	-5581	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.23	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	5628	-1209	0	-750	-4133	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	7268	-1209	0	-750	-5581	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.23	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	5628	165	0	-523	-4133	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	7268	165	0	-523	-5581	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.23	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	5628	-1209	0	-750	-4133	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	7268	-1209	0	-750	-5581	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.23	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	9553	-692	0	-869	-7187	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.30	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	9549	-697	0	-863	-7246	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.30	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	9479	-787	0	-881	-7157	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.29	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	9640	-591	0	-850	-7283	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.30	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	9361	-696	0	-871	-7027	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.29	0.11	0.67	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	9354	-703	0	-860	-7126	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.29	0.11	0.67	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	9237	-854	0	-891	-6976	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.29	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	9505	-527	0	-840	-7188	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.30	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	21	-0	5896	-254	0	-542	-4444	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1B	21	-0	6585	-254	0	-542	-5270	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1C	21	-0	5896	-790	0	-514	-4444	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1D	21	-0	6585	-790	0	-514	-5270	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1E	21	-0	5896	-254	0	-542	-4444	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1F	21	-0	6585	-254	0	-542	-5270	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1G	21	-0	5896	-790	0	-514	-4444	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1H	21	-0	6585	-790	0	-514	-5270	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1I	21	-0	5420	165	0	-561	-4133	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1J	21	-0	7061	165	0	-561	-5581	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.23	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1K	21	-0	5420	-1209	0	-496	-4133	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1L	21	-0	7061	-1209	0	-496	-5581	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.23	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1M	21	-0	5420	165	0	-561	-4133	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1N	21	-0	7061	165	0	-561	-5581	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.23	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1O	21	-0	5420	-1209	0	-496	-4133	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1P	21	-0	7061	-1209	0	-496	-5581	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.23	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
2	21	-0	9284	-692	0	-726	-7187	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.30	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
7	21	-0	9280	-697	0	-718	-7246	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.30	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
8	21	-0	9210	-787	0	-718	-7157	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.29	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
9	21	-0	9370	-591	0	-728	-7283	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.30	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
10	21	-0	9091	-696	0	-727	-7027	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.29	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
11	21	-0	9084	-703	0	-714	-7126	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.29	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
12	21	-0	8968	-854	0	-714	-6976	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.29	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
13	21	-0	9235	-527	0	-730	-7188	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.30	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	41	-0	5689	-254	0	-499	-1991	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1B	41	-0	6377	-254	0	-499	-2543	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1C	41	-0	5689	-790	0	-341	-1991	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1D	41	-0	6377	-790	0	-341	-2543	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1E	41	-0	5689	-254	0	-499	-1991	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1F	41	-0	6377	-254	0	-499	-2543	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1G	41	-0	5689	-790	0	-341	-1991	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1H	41	-0	6377	-790	0	-341	-2543	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1I	41	-0	5213	165	0	-598	-1882	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1J	41	-0	6853	165	0	-598	-2652	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1K	41	-0	5213	-1209	0	-242	-1882	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1L	41	-0	6853	-1209	0	-242	-2652	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1M	41	-0	5213	165	0	-598	-1882	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1N	41	-0	6853	165	0	-598	-2652	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1O	41	-0	5213	-1209	0	-242	-1882	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1P	41	-0	6853	-1209	0	-242	-2652	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
2	41	-0	9014	-692	0	-582	-3334	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
7	41	-0	9010	-697	0	-573	-3395	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
8	41	-0	8940	-787	0	-555	-3335	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
9	41	-0	9100	-591	0	-605	-3395	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
10	41	-0	8821	-696	0	-582	-3254	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
11	41	-0	8814	-703	0	-568	-3356	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
12	41	-0	8698	-854	0	-537	-3255	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
13	41	-0	8965	-527	0	-621	-3355	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_904_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 150 NI 1913 NF 1914 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm

1A	0	-0	4247	-539	0	-313	-1991	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	4743	-539	0	-313	-2543	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	4247	-611	0	-503	-1991	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	4743	-611	0	-503	-2543	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	4247	-539	0	-313	-1991	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	4743	-539	0	-313	-2543	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	4247	-611	0	-503	-1991	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	4743	-611	0	-503	-2543	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	4023	-511	0	-190	-1882	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	4967	-511	0	-190	-2652	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	4023	-639	0	-626	-1882	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	4967	-639	0	-626	-2652	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	4023	-511	0	-190	-1882	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	4967	-511	0	-190	-2652	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	4023	-639	0	-626	-1882	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	4967	-639	0	-626	-2652	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	6520	-789	0	-567	-3334	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	6538	-782	0	-558	-3395	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	6490	-777	0	-534	-3335	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	6575	-796	0	-596	-3395	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	6409	-790	0	-567	-3254	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	6441	-778	0	-552	-3356	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	6360	-770	0	-512	-3255	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	6502	-802	0	-615	-3355	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	43	-0	3822	-539	0	-84	-1991	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1B	43	-0	4318	-539	0	-84	-2543	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1C	43	-0	3822	-611	0	-244	-1991	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1D	43	-0	4318	-611	0	-244	-2543	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1E	43	-0	3822	-539	0	-84	-1991	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1F	43	-0	4318	-539	0	-84	-2543	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1G	43	-0	3822	-611	0	-244	-1991	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1H	43	-0	4318	-611	0	-244	-2543	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1I	43	-0	3598	-511	0	28	-1882	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1J	43	-0	4542	-511	0	28	-2652	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1K	43	-0	3598	-639	0	-355	-1882	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1L	43	-0	4542	-639	0	-355	-2652	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1M	43	-0	3598	-511	0	28	-1882	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1N	43	-0	4542	-511	0	28	-2652	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1O	43	-0	3598	-639	0	-355	-1882	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1P	43	-0	4542	-639	0	-355	-2652	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
2	43	-0	5968	-789	0	-232	-3334	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
7	43	-0	5986	-782	0	-226	-3395	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
8	43	-0	5938	-777	0	-204	-3335	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
9	43	-0	6022	-796	0	-257	-3395	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
10	43	-0	5856	-790	0	-231	-3254	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
11	43	-0	5888	-778	0	-222	-3356	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
12	43	-0	5808	-770	0	-185	-3255	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
13	43	-0	5950	-802	0	-274	-3355	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	85	-0	3397	-539	0	146	1286	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1B	85	-0	3893	-539	0	146	1098	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1C	85	-0	3397	-611	0	15	1286	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1D	85	-0	3893	-611	0	15	1098	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1E	85	-0	3397	-539	0	146	1286	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1F	85	-0	3893	-539	0	146	1098	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1G	85	-0	3397	-611	0	15	1286	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1H	85	-0	3893	-611	0	15	1098	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1I	85	-0	3173	-511	0	245	1126	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1J	85	-0	4117	-511	0	245	1258	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1K	85	-0	3173	-639	0	-84	1126	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1L	85	-0	4117	-639	0	-84	1258	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1M	85	-0	3173	-511	0	245	1126	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1N	85	-0	4117	-511	0	245	1258	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1O	85	-0	3173	-639	0	-84	1126	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1P	85	-0	4117	-639	0	-84	1258	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
2	85	-0	5415	-789	0	104	1738	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
7	85	-0	5433	-782	0	106	1693	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
8	85	-0	5385	-777	0	126	1712	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
9	85	-0	5470	-796	0	81	1725	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
10	85	-0	5304	-790	0	104	1724	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
11	85	-0	5336	-778	0	109	1649	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
12	85	-0	5255	-770	0	142	1682	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
13	85	-0	5397	-802	0	67	1702	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_904_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 151 NI 1914 NF 2030 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	2927	-509	0	161	2677	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	8.4
1B	0	-0	3389	-509	0	161	2801	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.24	0.00	8.4
1C	0	-0	2927	-614	0	38	2677	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	8.4
1D	0	-0	3389	-614	0	38	2801	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.24	0.00	8.4
1E	0	-0	2927	-509	0	161	2677	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	8.4
1F	0	-0	3389	-509	0	161	2801	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.24	0.00	8.4
1G	0	-0	2927	-614	0	38	2677	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	8.4
1H	0	-0	3389	-614	0	38	2801	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.24	0.00	8.4
1I	0	-0	2905	-425	0	253	2778	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	8.4
1J	0	-0	3411	-425	0	253	2586	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.24	0.00	8.4
1K	0	-0	2905	-698	0	-54	2778	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	8.4
1L	0	-0	3411	-698	0	-54	2586	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.24	0.00	8.4
1M	0	-0	2905	-425	0	253	2778	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	8.4
1N	0	-0	3411	-425	0	253	2586	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.24	0.00	8.4
1O	0	-0	2905	-698	0	-54	2778	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	8.4
1P	0	-0	3411	-698	0	-54	2586	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.24	0.00	8.4
2	0	-0	4472	-769	0	130	3944	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.32	0.00	8.4
7	0	-0	4517	-770	0	132	3923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.06	0.32	0.00	8.4
8	0	-0	4479	-755	0	151	3922	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.32	0.00	8.4
9	0	-0	4510	-786	0	109	3951	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.06	0.32	0.00	8.4
10	0	-0	4411	-767	0	130	3898	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.32	0.00	8.4
11	0	-0	4487	-768	0	135	3864	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.06	0.32	0.00	8.4
12	0	-0	4423	-744	0	166	3862	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.32	0.00	8.4
13	0	-0	4475	-796	0	95	3910	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.32	0.00	8.4
apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	
1A	27	-0	2660	-509	0	298	2677	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.19	0.00	8.4
1B	27	-0	3121	-509	0	298	2801	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.22	0.00	8.4
1C	27	-0	2660	-614	0	201	2677	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.19	0.00	8.4
1D	27	-0	3121	-614	0	201	2801	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.22	0.00	8.4
1E	27	-0	2660	-509	0	298	2677	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.19	0.00	8.4
1F	27	-0	3121	-509	0	298	2801	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.22	0.00	8.4
1G	27	-0	2660	-614	0	201	2677	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.19	0.00	8.4
1H	27	-0	3121	-614	0	201	2801	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.22	0.00	8.4
1I	27	-0	2638	-425	0	367	2892	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.19	0.00	8.4
1J	27	-0	3143	-425	0	367	2586	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.22	0.00	8.4
1K	27	-0	2638	-698	0	132	2892	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.19	0.00	8.4
1L	27	-0	3143	-698	0	132	2586	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.22	0.00	8.4
1M	27	-0	2638	-425	0	367	2892	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.19	0.00	8.4
1N	27	-0	3143	-425	0	367	2586	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.22	0.00	8.4
1O	27	-0	2638	-698	0	132	2892	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.19	0.00	8.4
1P	27	-0	3143	-698	0	132	2586	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.22	0.00	8.4
2	27	-0	4124	-769	0	335	3944	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.30	0.00	8.4
7	27	-0	4170	-770	0	338	3923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.30	0.00	8.4
8	27	-0	4131	-755	0	353	3922	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.30	0.00	8.4
9	27	-0	4162	-786	0	319	3951	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.30	0.00	8.4
10	27	-0	4064	-767	0	335	3898	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.29	0.00	8.4
11	27	-0	4140	-768	0	341	3864	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.30	0.00	8.4
12	27	-0	4076	-744	0	365	3862	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.29	0.00	8.4
13	27	-0	4128	-796	0	308	3910	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.30	0.00	8.4
apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	
1A	53	-0	2392	-509	0	435	2677	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.17	0.00	8.4
1B	53	-0	2854	-509	0	435	2801	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.20	0.00	8.4
1C	53	-0	2392	-614	0	365	2677	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.17	0.00	8.4
1D	53	-0	2854	-614	0	365	2801	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.20	0.00	8.4
1E	53	-0	2392	-509	0	435	2677	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.17	0.00	8.4
1F	53	-0	2854	-509	0	435	2801	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.20	0.00	8.4
1G	53	-0	2392	-614	0	365	2677	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.17	0.00	8.4
1H	53	-0	2854	-614	0	365	2801	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.20	0.00	8.4
1I	53	-0	2370	-425	0	481	2892	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.17	0.00	8.4
1J	53	-0	2876	-425	0	481	2586	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	8.4
1K	53	-0	2370	-698	0	319	2892	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.17	0.00	8.4
1L	53	-0	2876	-698	0	319	2586	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	8.4
1M	53	-0	2370	-425	0	481	2892	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.17	0.00	8.4
1N	53	-0	2876	-425	0	481	2586	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	8.4
1O	53	-0	2370	-698	0	319	2892	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.17	0.00	8.4
1P	53	-0	2876	-698	0	319	2586	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	8.4
2	53	-0	3776	-769	0	541	3944	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.27	0.00	8.4
7	53	-0	3822	-770	0	544	3923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.27	0.00	8.4
8	53	-0	3783	-755	0	555	3922	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.27	0.00	8.4
9	53	-0	3815	-786	0	529	3951	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.27	0.00	8.4
10	53	-0	3716	-767	0	541	3898	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.27	0.00	8.4
11	53	-0	3792	-768	0	546	3864	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.27	0.00	8.4
12	53	-0	3728	-744	0	564	3862	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.27	0.00	8.4
13	53	-0	3780	-796	0	521	3910	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.27	0.00	8.4
apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	

Nome travata: **Trave_904_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 152 NI 2030 NF 1915 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	1445	-643	0	437	3557	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.10	0.00	8.4
1B	0	-0	1947	-643	0	437	3335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.14	0.00	8.4
1C	0	-0	1445	-760	0	365	3557	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.10	0.00	8.4
1D	0	-0	1947	-760	0	365	3335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.14	0.00	8.4
1E	0	-0	1445	-643	0	437	3557	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.10	0.00	8.4
1F	0	-0	1947	-643	0	437	3335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.14	0.00	8.4
1G	0	-0	1445	-760	0	365	3557	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.10	0.00	8.4
1H	0	-0	1947	-760	0	365	3335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.14	0.00	8.4
1I	0	-0	1561	-553	0	482	3657	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.11	0.00	8.4
1J	0	-0	1831	-553	0	482	3349	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.13	0.00	8.4
1K	0	-0	1561	-850	0	320	3657	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.11	0.00	8.4
1L	0	-0	1831	-850	0	320	3349	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.13	0.00	8.4
1M	0	-0	1561	-553	0	482	3657	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.11	0.00	8.4
1N	0	-0	1831	-553	0	482	3349	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.13	0.00	8.4
1O	0	-0	1561	-850	0	320	3657	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.11	0.00	8.4
1P	0	-0	1831	-850	0	320	3349	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.13	0.00	8.4
2	0	-0	2210	-962	0	542	4940	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.16	0.00	8.4
7	0	-0	2283	-960	0	546	4959	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.16	0.00	8.4
8	0	-0	2258	-943	0	556	4944	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.16	0.00	8.4
9	0	-0	2227	-982	0	530	4957	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.16	0.00	8.4
10	0	-0	2206	-961	0	542	4892	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.16	0.00	8.4
11	0	-0	2329	-957	0	548	4923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.17	0.00	8.4
12	0	-0	2286	-929	0	566	4899	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.16	0.00	8.4
13	0	-0	2236	-993	0	522	4920	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.16	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	27	-0	1178	-643	0	612	3671	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	8.4
1B	27	-0	1679	-643	0	612	3335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.12	0.00	8.4
1C	27	-0	1178	-760	0	566	3671	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	8.4
1D	27	-0	1679	-760	0	566	3335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.12	0.00	8.4
1E	27	-0	1178	-643	0	612	3671	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	8.4
1F	27	-0	1679	-643	0	612	3335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.12	0.00	8.4
1G	27	-0	1178	-760	0	566	3671	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	8.4
1H	27	-0	1679	-760	0	566	3335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.12	0.00	8.4
1I	27	-0	1294	-553	0	636	3657	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.09	0.00	8.4
1J	27	-0	1563	-553	0	636	3349	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.11	0.00	8.4
1K	27	-0	1294	-850	0	541	3657	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.09	0.00	8.4
1L	27	-0	1563	-850	0	541	3349	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.11	0.00	8.4
1M	27	-0	1294	-553	0	636	3657	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.09	0.00	8.4
1N	27	-0	1563	-553	0	636	3349	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.11	0.00	8.4
1O	27	-0	1294	-850	0	541	3657	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.09	0.00	8.4
1P	27	-0	1563	-850	0	541	3349	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.11	0.00	8.4
2	27	-0	1862	-962	0	800	4940	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.13	0.00	8.4
7	27	-0	1936	-960	0	802	4959	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.14	0.00	8.4
8	27	-0	1910	-943	0	809	4944	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.14	0.00	8.4
9	27	-0	1880	-982	0	793	4957	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.13	0.00	8.4
10	27	-0	1858	-961	0	798	4892	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.13	0.00	8.4
11	27	-0	1981	-957	0	804	4923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.14	0.00	8.4
12	27	-0	1938	-929	0	814	4899	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.14	0.00	8.4
13	27	-0	1888	-993	0	788	4920	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.14	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	53	-0	910	-643	0	787	3671	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.07	0.00	8.4
1B	53	-0	1412	-643	0	787	3335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	8.4
1C	53	-0	910	-760	0	766	3671	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.07	0.00	8.4
1D	53	-0	1412	-760	0	766	3335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	8.4
1E	53	-0	910	-643	0	787	3671	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.07	0.00	8.4
1F	53	-0	1412	-643	0	787	3335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	8.4
1G	53	-0	910	-760	0	766	3671	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.07	0.00	8.4
1H	53	-0	1412	-760	0	766	3335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	8.4
1I	53	-0	1026	-553	0	791	3657	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.07	0.00	8.4
1J	53	-0	1296	-553	0	791	3349	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.09	0.00	8.4
1K	53	-0	1026	-850	0	762	3657	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.07	0.00	8.4
1L	53	-0	1296	-850	0	762	3349	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.09	0.00	8.4
1M	53	-0	1026	-553	0	791	3657	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.07	0.00	8.4
1N	53	-0	1296	-553	0	791	3349	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.09	0.00	8.4
1O	53	-0	1026	-850	0	762	3657	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.07	0.00	8.4
1P	53	-0	1296	-850	0	762	3349	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.09	0.00	8.4
2	53	-0	1514	-962	0	1057	4940	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.11	0.00	8.4
7	53	-0	1588	-960	0	1059	4959	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.11	0.00	8.4
8	53	-0	1562	-943	0	1061	4944	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.11	0.00	8.4
9	53	-0	1532	-982	0	1056	4957	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.11	0.00	8.4
10	53	-0	1511	-961	0	1055	4892	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.11	0.00	8.4
11	53	-0	1633	-957	0	1060	4923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.12	0.00	8.4
12	53	-0	1591	-929	0	1063	4899	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.11	0.00	8.4
13	53	-0	1540	-993	0	1054	4920	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.11	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_904_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 153 NI 1915 NF 1916 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	363	-1119	0	508	3861	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.09	0.00	8.4
1B	0	-0	1120	-1119	0	508	3432	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.09	0.00	8.4
1C	0	-0	363	-1299	0	476	3861	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.10	0.00	8.4
1D	0	-0	1120	-1299	0	476	3432	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	8.4
1E	0	-0	363	-1119	0	508	3861	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.09	0.00	8.4
1F	0	-0	1120	-1119	0	508	3432	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.09	0.00	8.4
1G	0	-0	363	-1299	0	476	3861	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.10	0.00	8.4
1H	0	-0	1120	-1299	0	476	3432	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	8.4
1I	0	-0	367	-1046	0	509	3679	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	8.4
1J	0	-0	1116	-1046	0	509	3933	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.08	0.00	8.4
1K	0	-0	367	-1372	0	475	3679	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.11	0.00	8.4
1L	0	-0	1116	-1372	0	475	3933	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.11	0.00	8.4
1M	0	-0	367	-1046	0	509	3679	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	8.4
1N	0	-0	1116	-1046	0	509	3933	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.08	0.00	8.4
1O	0	-0	367	-1372	0	475	3679	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.11	0.00	8.4
1P	0	-0	1116	-1372	0	475	3933	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.11	0.00	8.4
2	0	-0	672	-1665	0	665	5112	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	8.4
7	0	-0	771	-1649	0	670	5177	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	8.4
8	0	-0	750	-1629	0	669	5153	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	8.4
9	0	-0	677	-1687	0	667	5132	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	8.4
10	0	-0	716	-1668	0	663	5085	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	8.4
11	0	-0	880	-1640	0	672	5192	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	8.4
12	0	-0	846	-1607	0	669	5152	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	8.4
13	0	-0	724	-1704	0	666	5116	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.14	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	46	-0	-102	-1119	0	1024	4101	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1B	46	-0	655	-1119	0	1024	3432	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1C	46	-0	-102	-1299	0	1084	4101	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1D	46	-0	655	-1299	0	1084	3432	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1E	46	-0	-102	-1119	0	1024	4101	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1F	46	-0	655	-1119	0	1024	3432	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1G	46	-0	-102	-1299	0	1084	4101	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1H	46	-0	655	-1299	0	1084	3432	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1I	46	-0	-98	-1046	0	1141	3679	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1J	46	-0	651	-1046	0	1141	4035	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1K	46	-0	-98	-1372	0	967	3679	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1L	46	-0	651	-1372	0	967	4035	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1M	46	-0	-98	-1046	0	1141	3679	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1N	46	-0	651	-1046	0	1141	4035	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1O	46	-0	-98	-1372	0	967	3679	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1P	46	-0	651	-1372	0	967	4035	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
2	46	-0	68	-1665	0	1440	5112	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
7	46	-0	166	-1649	0	1437	5177	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
8	46	-0	146	-1629	0	1426	5153	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
9	46	-0	73	-1687	0	1451	5132	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
10	46	-0	111	-1668	0	1439	5085	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
11	46	-0	276	-1640	0	1434	5192	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
12	46	-0	241	-1607	0	1417	5152	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
13	46	-0	119	-1704	0	1459	5116	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	93	-0	-567	-1119	0	1540	4208	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1B	93	-0	190	-1119	0	1540	3411	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1C	93	-0	-567	-1299	0	1692	4208	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1D	93	-0	190	-1299	0	1692	3411	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1E	93	-0	-567	-1119	0	1540	4208	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1F	93	-0	190	-1119	0	1540	3411	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1G	93	-0	-567	-1299	0	1692	4208	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1H	93	-0	190	-1299	0	1692	3411	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1I	93	-0	-563	-1046	0	1773	3679	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1J	93	-0	186	-1046	0	1773	4035	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1K	93	-0	-563	-1372	0	1459	3679	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1L	93	-0	186	-1372	0	1459	4035	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1M	93	-0	-563	-1046	0	1773	3679	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1N	93	-0	186	-1046	0	1773	4035	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1O	93	-0	-563	-1372	0	1459	3679	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1P	93	-0	186	-1372	0	1459	4035	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
2	93	-0	-536	-1665	0	2214	5112	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
7	93	-0	-438	-1649	0	2203	5177	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
8	93	-0	-458	-1629	0	2184	5153	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
9	93	-0	-532	-1687	0	2236	5132	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
10	93	-0	-493	-1668	0	2214	5085	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4

11	93	-0	-329	-1640	0	2197	5192	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
12	93	-0	-363	-1607	0	2164	5152	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
13	93	-0	-485	-1704	0	2251	5116	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_904_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 154 NI 1916 NF 2031 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-18637	10618	0	2839	4922	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.23	1.33	4.47	0.00	8.4
1B	0	-0	-17163	10618	0	2839	4512	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.21	1.23	4.12	0.00	8.4
1C	0	-0	-18637	10482	0	2701	4922	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.23	1.33	4.47	0.00	8.4
1D	0	-0	-17163	10482	0	2701	4512	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.21	1.23	4.12	0.00	8.4
1E	0	-0	-18637	10618	0	2839	4922	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.23	1.33	4.47	0.00	8.4
1F	0	-0	-17163	10618	0	2839	4512	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.21	1.23	4.12	0.00	8.4
1G	0	-0	-18637	10482	0	2701	4922	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.23	1.33	4.47	0.00	8.4
1H	0	-0	-17163	10482	0	2701	4512	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.21	1.23	4.12	0.00	8.4
1I	0	-0	-18694	10640	0	2890	4944	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.23	1.34	4.49	0.00	8.4
1J	0	-0	-17106	10640	0	2890	4490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.21	1.22	4.11	0.00	8.4
1K	0	-0	-18694	10460	0	2650	4944	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.23	1.34	4.49	0.00	8.4
1L	0	-0	-17106	10460	0	2650	4490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.21	1.22	4.11	0.00	8.4
1M	0	-0	-18694	10640	0	2890	4944	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.23	1.34	4.49	0.00	8.4
1N	0	-0	-17106	10640	0	2890	4490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.21	1.22	4.11	0.00	8.4
1O	0	-0	-18694	10460	0	2650	4944	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.23	1.34	4.49	0.00	8.4
1P	0	-0	-17106	10460	0	2650	4490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.21	1.22	4.11	0.00	8.4
2	0	-0	-25230	14450	0	3800	6380	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.31	1.81	6.06	0.00	8.4
7	0	-0	-25040	14440	0	3789	6399	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.31	1.79	6.01	0.00	8.4
8	0	-0	-25080	14470	0	3775	6429	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.31	1.79	6.02	0.00	8.4
9	0	-0	-25220	14420	0	3815	6350	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.31	1.80	6.05	0.00	8.4
10	0	-0	-25100	14440	0	3800	6395	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.31	1.80	6.02	0.00	8.4
11	0	-0	-24790	14430	0	3781	6425	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.30	1.77	5.95	0.00	8.4
12	0	-0	-24860	14480	0	3758	6476	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.31	1.78	5.97	0.00	8.4
13	0	-0	-25100	14400	0	3826	6345	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.31	1.80	6.02	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	17	-0	-18802	10618	0	1070	4922	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.23	1.35	4.51	0.00	8.4
1B	17	-0	-17328	10618	0	1070	4512	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.21	1.24	4.16	0.00	8.4
1C	17	-0	-18802	10482	0	934	4922	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.23	1.35	4.51	0.00	8.4
1D	17	-0	-17328	10482	0	934	4512	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.21	1.24	4.16	0.00	8.4
1E	17	-0	-18802	10618	0	1070	4922	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.23	1.35	4.51	0.00	8.4
1F	17	-0	-17328	10618	0	1070	4512	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.21	1.24	4.16	0.00	8.4
1G	17	-0	-18802	10482	0	934	4922	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.23	1.35	4.51	0.00	8.4
1H	17	-0	-17328	10482	0	934	4512	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.21	1.24	4.16	0.00	8.4
1I	17	-0	-18859	10640	0	1133	4944	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.23	1.35	4.53	0.00	8.4
1J	17	-0	-17271	10640	0	1133	4490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.21	1.24	4.14	0.00	8.4
1K	17	-0	-18859	10460	0	872	4944	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.23	1.35	4.53	0.00	8.4
1L	17	-0	-17271	10460	0	872	4490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.21	1.24	4.14	0.00	8.4
1M	17	-0	-18859	10640	0	1133	4944	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.23	1.35	4.53	0.00	8.4
1N	17	-0	-17271	10640	0	1133	4490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.21	1.24	4.14	0.00	8.4
1O	17	-0	-18859	10460	0	872	4944	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.23	1.35	4.53	0.00	8.4
1P	17	-0	-17271	10460	0	872	4490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.21	1.24	4.14	0.00	8.4
2	17	-0	-25445	14450	0	1381	6380	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.31	1.82	6.11	0.00	8.4
7	17	-0	-25260	14440	0	1370	6399	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.31	1.81	6.06	0.00	8.4
8	17	-0	-25295	14470	0	1352	6429	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.31	1.81	6.07	0.00	8.4
9	17	-0	-25440	14420	0	1400	6350	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.31	1.82	6.11	0.00	8.4
10	17	-0	-25320	14440	0	1381	6395	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.31	1.81	6.08	0.00	8.4
11	17	-0	-25010	14430	0	1364	6425	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.31	1.79	6.00	0.00	8.4
12	17	-0	-25075	14480	0	1333	6476	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.31	1.79	6.02	0.00	8.4
13	17	-0	-25315	14400	0	1414	6345	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.31	1.81	6.08	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	34	-0	-18967	10618	0	-698	-900	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.23	1.36	4.55	0.00	8.4
1B	34	-0	-17493	10618	0	-698	-1770	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.21	1.25	4.20	0.00	8.4
1C	34	-0	-18967	10482	0	-833	-900	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.23	1.36	4.55	0.00	8.4
1D	34	-0	-17493	10482	0	-833	-1770	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.21	1.25	4.20	0.00	8.4
1E	34	-0	-18967	10618	0	-698	-900	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.23	1.36	4.55	0.00	8.4
1F	34	-0	-17493	10618	0	-698	-1770	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.21	1.25	4.20	0.00	8.4
1G	34	-0	-18967	10482	0	-833	-900	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.23	1.36	4.55	0.00	8.4
1H	34	-0	-17493	10482	0	-833	-1770	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.21	1.25	4.20	0.00	8.4
1I	34	-0	-19024	10640	0	-624	-871	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.23	1.36	4.57	0.00	8.4
1J	34	-0	-17436	10640	0	-624	-1799	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.21	1.25	4.18	0.00	8.4
1K	34	-0	-19024	10460	0	-907	-871	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.23	1.36	4.57	0.00	8.4
1L	34	-0	-17436	10460	0	-907	-1799	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.21	1.25	4.18	0.00	8.4
1M	34	-0	-19024	10640	0	-624	-871	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.23	1.36	4.57	0.00	8.4
1N	34	-0	-17436	10640	0	-624	-1799	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.21	1.25	4.18	0.00	8.4
1O	34	-0	-19024	10460	0	-907	-871	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.23	1.36	4.57	0.00	8.4
1P	34	-0	-17436	10460	0	-907	-1799	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.21	1.25	4.18	0.00	8.4

2	34	-0	-25660	14450	0	-1039	-2143	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.32	1.84	6.16	0.00	8.4
7	34	-0	-25480	14440	0	-1048	-2063	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.31	1.82	6.12	0.00	8.4
8	34	-0	-25510	14470	0	-1072	-2045	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.31	1.83	6.12	0.00	8.4
9	34	-0	-25660	14420	0	-1016	-2172	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.32	1.84	6.16	0.00	8.4
10	34	-0	-25540	14440	0	-1038	-2088	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.31	1.83	6.13	0.00	8.4
11	34	-0	-25230	14430	0	-1052	-1954	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.31	1.81	6.06	0.00	8.4
12	34	-0	-25290	14480	0	-1092	-1924	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.31	1.81	6.07	0.00	8.4
13	34	-0	-25530	14400	0	-998	-2135	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.31	1.83	6.13	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_904_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 155 NI 2031 NF 1917 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-20635	9477	0	-711	-900	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.25	1.48	4.95	0.00	8.4
1B	0	-0	-18845	9477	0	-711	-1770	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.23	1.35	4.52	0.00	8.4
1C	0	-0	-20635	9285	0	-845	-900	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.25	1.48	4.95	0.00	8.4
1D	0	-0	-18845	9285	0	-845	-1770	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.23	1.35	4.52	0.00	8.4
1E	0	-0	-20635	9477	0	-711	-900	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.25	1.48	4.95	0.00	8.4
1F	0	-0	-18845	9477	0	-711	-1770	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.23	1.35	4.52	0.00	8.4
1G	0	-0	-20635	9285	0	-845	-900	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.25	1.48	4.95	0.00	8.4
1H	0	-0	-18845	9285	0	-845	-1770	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.23	1.35	4.52	0.00	8.4
1I	0	-0	-20781	9457	0	-634	-871	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.26	1.49	4.99	0.00	8.4
1J	0	-0	-18699	9457	0	-634	-1799	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.23	1.34	4.49	0.00	8.4
1K	0	-0	-20781	9305	0	-922	-871	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.26	1.49	4.99	0.00	8.4
1L	0	-0	-18699	9305	0	-922	-1799	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.23	1.34	4.49	0.00	8.4
1M	0	-0	-20781	9457	0	-634	-871	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.26	1.49	4.99	0.00	8.4
1N	0	-0	-18699	9457	0	-634	-1799	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.23	1.34	4.49	0.00	8.4
1O	0	-0	-20781	9305	0	-922	-871	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.26	1.49	4.99	0.00	8.4
1P	0	-0	-18699	9305	0	-922	-1799	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.23	1.34	4.49	0.00	8.4
2	0	-0	-27970	12790	0	-1053	-2143	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.34	2.00	6.71	0.00	8.4
7	0	-0	-27750	12760	0	-1061	-2063	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.34	1.99	6.66	0.00	8.4
8	0	-0	-27780	12790	0	-1086	-2045	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.34	1.99	6.67	0.00	8.4
9	0	-0	-27990	12770	0	-1028	-2172	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.34	2.00	6.72	0.00	8.4
10	0	-0	-27810	12800	0	-1051	-2088	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.34	1.99	6.67	0.00	8.4
11	0	-0	-27440	12760	0	-1064	-1954	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.34	1.96	6.59	0.00	8.4
12	0	-0	-27480	12800	0	-1107	-1924	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.34	1.97	6.59	0.00	8.4
13	0	-0	-27830	12770	0	-1010	-2135	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.34	1.99	6.68	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	17	-0	-20805	9477	0	-2282	-14957	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.61	0.26	1.49	4.99	0.00	8.4
1B	17	-0	-19015	9477	0	-2282	-15186	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.62	0.23	1.36	4.56	0.00	8.4
1C	17	-0	-20805	9285	0	-2416	-14957	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.61	0.26	1.49	4.99	0.00	8.4
1D	17	-0	-19015	9285	0	-2416	-15186	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.62	0.23	1.36	4.56	0.00	8.4
1E	17	-0	-20805	9477	0	-2282	-14957	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.61	0.26	1.49	4.99	0.00	8.4
1F	17	-0	-19015	9477	0	-2282	-15186	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.62	0.23	1.36	4.56	0.00	8.4
1G	17	-0	-20805	9285	0	-2416	-14957	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.61	0.26	1.49	4.99	0.00	8.4
1H	17	-0	-19015	9285	0	-2416	-15186	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.62	0.23	1.36	4.56	0.00	8.4
1I	17	-0	-20951	9457	0	-2199	-14978	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.61	0.26	1.50	5.03	0.00	8.4
1J	17	-0	-18869	9457	0	-2199	-15165	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.62	0.23	1.35	4.53	0.00	8.4
1K	17	-0	-20951	9305	0	-2499	-14978	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.61	0.26	1.50	5.03	0.00	8.4
1L	17	-0	-18869	9305	0	-2499	-15165	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.62	0.23	1.35	4.53	0.00	8.4
1M	17	-0	-20951	9457	0	-2199	-14978	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.61	0.26	1.50	5.03	0.00	8.4
1N	17	-0	-18869	9457	0	-2199	-15165	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.62	0.23	1.35	4.53	0.00	8.4
1O	17	-0	-20951	9305	0	-2499	-14978	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.61	0.26	1.50	5.03	0.00	8.4
1P	17	-0	-18869	9305	0	-2499	-15165	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.62	0.23	1.35	4.53	0.00	8.4
2	17	-0	-28190	12790	0	-3195	-21595	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.89	0.35	1.86	6.77	0.00	8.4
7	17	-0	-27970	12760	0	-3199	-21360	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.88	0.34	1.85	6.71	0.00	8.4
8	17	-0	-27995	12790	0	-3228	-21359	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.88	0.34	1.85	6.72	0.00	8.4
9	17	-0	-28205	12770	0	-3166	-21633	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.89	0.35	1.86	6.77	0.00	8.4
10	17	-0	-28025	12800	0	-3195	-21426	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.88	0.34	1.85	6.73	0.00	8.4
11	17	-0	-27660	12760	0	-3201	-21038	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.86	0.34	1.83	6.64	0.00	8.4
12	17	-0	-27700	12800	0	-3252	-21034	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.86	0.34	1.83	6.65	0.00	8.4
13	17	-0	-28050	12770	0	-3148	-21488	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.88	0.34	1.85	6.73	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	34	-0	-20975	9477	0	-3854	-7275	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.26	1.50	5.03	0.00	8.4
1B	34	-0	-19185	9477	0	-3854	-8735	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.36	0.24	1.37	4.60	0.00	8.4
1C	34	-0	-20975	9285	0	-3986	-7275	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.26	1.50	5.03	0.00	8.4
1D	34	-0	-19185	9285	0	-3986	-8735	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.36	0.24	1.37	4.60	0.00	8.4
1E	34	-0	-20975	9477	0	-3854	-7275	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.26	1.50	5.03	0.00	8.4
1F	34	-0	-19185	9477	0	-3854	-8735	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.36	0.24	1.37	4.60	0.00	8.4
1G	34	-0	-20975	9285	0	-3986	-7275	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.26	1.50	5.03	0.00	8.4
1H	34	-0	-19185	9285	0	-3986	-8735	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.36	0.24	1.37	4.60	0.00	8.4
1I	34	-0	-21121	9457	0	-3763	-7194	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.26	1.51	5.07	0.00	8.4
1J	34	-0	-19039	9457	0	-3763	-8816	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.36	0.23	1.36	4.57	0.00	8.4
1K	34	-0	-21121	9305	0	-4077	-7194	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.26	1.51	5.07	0.00	8.4

1L	34	-0	-19039	9305	0	-4077	-8816	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.36	0.23	1.36	4.57	0.00	8.4
1M	34	-0	-21121	9457	0	-3763	-7194	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.26	1.51	5.07	0.00	8.4
1N	34	-0	-19039	9457	0	-3763	-8816	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.36	0.23	1.36	4.57	0.00	8.4
1O	34	-0	-21121	9305	0	-4077	-7194	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.26	1.51	5.07	0.00	8.4
1P	34	-0	-19039	9305	0	-4077	-8816	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.36	0.23	1.36	4.57	0.00	8.4
2	34	-0	-28410	12790	0	-5338	-11590	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.48	0.35	2.03	6.82	0.00	8.4
7	34	-0	-28190	12760	0	-5337	-11430	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.47	0.35	2.02	6.77	0.00	8.4
8	34	-0	-28210	12790	0	-5371	-11420	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.47	0.35	2.02	6.77	0.00	8.4
9	34	-0	-28420	12770	0	-5305	-11620	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.48	0.35	2.03	6.82	0.00	8.4
10	34	-0	-28240	12800	0	-5340	-11480	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.47	0.35	2.02	6.78	0.00	8.4
11	34	-0	-27880	12760	0	-5338	-11220	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.46	0.34	1.99	6.69	0.00	8.4
12	34	-0	-27920	12800	0	-5396	-11200	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.46	0.34	2.00	6.70	0.00	8.4
13	34	-0	-28270	12770	0	-5286	-11530	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.47	0.35	2.02	6.78	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_909_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 6 NI 1920 NF 2019 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq				Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm	
1A	0	-0	2566	548	0	198	-1098	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	4070	548	0	198	-1736	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	2566	-452	0	-176	-1098	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	4070	-452	0	-176	-1736	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	2566	548	0	198	-1098	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	4070	548	0	198	-1736	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	2566	-452	0	-176	-1098	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	4070	-452	0	-176	-1736	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	1642	759	0	315	-1093	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	4994	759	0	315	-1741	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	1642	-664	0	-293	-1093	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	4994	-664	0	-293	-1741	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	1642	759	0	315	-1093	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	4994	759	0	315	-1741	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	1642	-664	0	-293	-1093	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	4994	-664	0	-293	-1741	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	4487	-12	0	-12	-1875	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	4533	130	0	36	-1983	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	4629	-21	0	-52	-1956	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	4365	171	0	106	-1893	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	4440	-60	0	-29	-1818	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	4516	177	0	52	-1998	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	4677	-76	0	-96	-1953	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	4237	246	0	168	-1847	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	17	-0	2392	548	0	109	-1098	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1B	17	-0	3897	548	0	109	-1736	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1C	17	-0	2392	-452	0	-103	-1098	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1D	17	-0	3897	-452	0	-103	-1736	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1E	17	-0	2392	548	0	109	-1098	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1F	17	-0	3897	548	0	109	-1736	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1G	17	-0	2392	-452	0	-103	-1098	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1H	17	-0	3897	-452	0	-103	-1736	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1I	17	-0	1468	759	0	185	-1093	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1J	17	-0	4821	759	0	185	-1741	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1K	17	-0	1468	-664	0	-179	-1093	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1L	17	-0	4821	-664	0	-179	-1741	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1M	17	-0	1468	759	0	185	-1093	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1N	17	-0	4821	759	0	185	-1741	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1O	17	-0	1468	-664	0	-179	-1093	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1P	17	-0	4821	-664	0	-179	-1741	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
2	17	-0	4262	-12	0	-10	-1875	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
7	17	-0	4308	130	0	14	-1983	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
8	17	-0	4404	-21	0	-48	-1956	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
9	17	-0	4140	171	0	77	-1893	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
10	17	-0	4214	-60	0	-19	-1818	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
11	17	-0	4291	177	0	21	-1998	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
12	17	-0	4452	-76	0	-82	-1953	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
13	17	-0	4012	246	0	126	-1847	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	35	-0	2219	548	0	19	-54	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.00	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1B	35	-0	3723	548	0	19	-599	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1C	35	-0	2219	-452	0	-30	-54	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.00	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1D	35	-0	3723	-452	0	-30	-599	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1E	35	-0	2219	548	0	19	-54	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.00	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1F	35	-0	3723	548	0	19	-599	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4

1G	35	-0	2219	-452	0	-30	-54	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.00	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1H	35	-0	3723	-452	0	-30	-599	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1I	35	-0	1295	759	0	55	-686	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1J	35	-0	4647	759	0	55	33	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.00	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1K	35	-0	1295	-664	0	-66	-686	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1L	35	-0	4647	-664	0	-66	33	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.00	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1M	35	-0	1295	759	0	55	-686	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1N	35	-0	4647	759	0	55	33	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.00	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1O	35	-0	1295	-664	0	-66	-686	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1P	35	-0	4647	-664	0	-66	33	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.00	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
2	35	-0	4036	-12	0	-8	-398	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
7	35	-0	4082	130	0	-9	-490	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
8	35	-0	4179	-21	0	-45	-430	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.02	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
9	35	-0	3914	171	0	47	-457	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
10	35	-0	3989	-60	0	-9	-357	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
11	35	-0	4066	177	0	-9	-510	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
12	35	-0	4227	-76	0	-69	-410	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.02	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
13	35	-0	3786	246	0	83	-456	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_909_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 98 NI 2019 NF 2020 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	1654	361	0	37	-54	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	2342	361	0	37	-599	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	1654	-280	0	-23	-54	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	2342	-280	0	-23	-599	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	1654	361	0	37	-54	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	2342	361	0	37	-599	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	1654	-280	0	-23	-54	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	2342	-280	0	-23	-599	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	1325	556	0	32	726	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	2671	556	0	32	-686	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	1325	-475	0	-19	726	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	2671	-475	0	-19	-686	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	1325	556	0	32	726	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	2671	556	0	32	-686	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	1325	-475	0	-19	726	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	2671	-475	0	-19	-686	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	2647	20	0	13	-398	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	2737	102	0	3	-490	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	2748	-20	0	-24	-430	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	2631	177	0	58	-457	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	2597	-8	0	15	-357	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	2746	130	0	-1	-510	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	2765	-74	0	-47	-410	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	2570	255	0	91	-456	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	17	-0	1481	361	0	83	604	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1B	17	-0	2168	361	0	83	-599	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1C	17	-0	1481	-280	0	-83	604	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1D	17	-0	2168	-280	0	-83	-599	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1E	17	-0	1481	361	0	83	604	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1F	17	-0	2168	361	0	83	-599	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1G	17	-0	1481	-280	0	-83	604	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1H	17	-0	2168	-280	0	-83	-599	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1I	17	-0	1151	556	0	106	869	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1J	17	-0	2498	556	0	106	-686	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1K	17	-0	1151	-475	0	-107	869	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1L	17	-0	2498	-475	0	-107	-686	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1M	17	-0	1151	556	0	106	869	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1N	17	-0	2498	556	0	106	-686	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1O	17	-0	1151	-475	0	-107	869	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1P	17	-0	2498	-475	0	-107	-686	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
2	17	-0	2422	20	0	9	442	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
7	17	-0	2512	102	0	-15	-490	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
8	17	-0	2522	-20	0	-21	445	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
9	17	-0	2406	177	0	27	-457	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
10	17	-0	2372	-8	0	16	465	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
11	17	-0	2521	130	0	-24	-510	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
12	17	-0	2540	-74	0	-34	470	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
13	17	-0	2344	255	0	47	-456	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	35	-0	1307	361	0	129	604	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
----	----	----	------	-----	---	-----	-----	-------	------	-------	------	------	------	------	------	------	------	-----

1B	35	-0	1995	361	0	129	8	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1C	35	-0	1307	-280	0	-143	604	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1D	35	-0	1995	-280	0	-143	8	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.00	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1E	35	-0	1307	361	0	129	604	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1F	35	-0	1995	361	0	129	8	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1G	35	-0	1307	-280	0	-143	604	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1H	35	-0	1995	-280	0	-143	8	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.00	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1I	35	-0	978	556	0	180	869	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1J	35	-0	2324	556	0	180	-257	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1K	35	-0	978	-475	0	-195	869	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1L	35	-0	2324	-475	0	-195	-257	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1M	35	-0	978	556	0	180	869	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1N	35	-0	2324	556	0	180	-257	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1O	35	-0	978	-475	0	-195	869	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1P	35	-0	2324	-475	0	-195	-257	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
2	35	-0	2197	20	0	6	442	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
7	35	-0	2286	102	0	-33	381	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
8	35	-0	2297	-20	0	-17	445	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
9	35	-0	2180	177	0	-3	376	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
10	35	-0	2146	-8	0	18	465	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
11	35	-0	2296	130	0	-46	363	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
12	35	-0	2314	-74	0	-21	470	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
13	35	-0	2119	255	0	3	356	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_909_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 99 NI 2020 NF 1921 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	1293	61	0	153	1132	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	1753	61	0	153	415	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	1293	-28	0	-152	1132	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	1753	-28	0	-152	415	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	1293	61	0	153	1132	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	1753	61	0	153	415	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	1293	-28	0	-152	1132	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	1753	-28	0	-152	415	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	968	59	0	213	1375	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	2078	59	0	213	-257	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	968	-26	0	-213	1375	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	2078	-26	0	-213	-257	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	968	59	0	213	1375	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	2078	59	0	213	-257	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	968	-26	0	-213	1375	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	2078	-26	0	-213	-257	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	2026	30	0	19	1066	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	2088	17	0	-24	1026	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	2102	-27	0	-5	1095	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	2014	103	0	6	996	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	1989	34	0	32	1076	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	2092	12	0	-39	1010	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	2114	-62	0	-7	1125	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	1968	155	0	10	960	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	17	-0	1120	61	0	143	1132	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1B	17	-0	1580	61	0	143	415	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1C	17	-0	1120	-28	0	-148	1132	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1D	17	-0	1580	-28	0	-148	415	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1E	17	-0	1120	61	0	143	1132	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1F	17	-0	1580	61	0	143	415	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1G	17	-0	1120	-28	0	-148	1132	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1H	17	-0	1580	-28	0	-148	415	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1I	17	-0	795	59	0	206	1523	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1J	17	-0	1905	59	0	206	-257	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1K	17	-0	795	-26	0	-212	1523	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1L	17	-0	1905	-26	0	-212	-257	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1M	17	-0	795	59	0	206	1523	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1N	17	-0	1905	59	0	206	-257	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1O	17	-0	795	-26	0	-212	1523	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1P	17	-0	1905	-26	0	-212	-257	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
2	17	-0	1801	30	0	14	1066	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
7	17	-0	1862	17	0	-27	1026	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
8	17	-0	1876	-27	0	-0	1095	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
9	17	-0	1788	103	0	-12	996	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
10	17	-0	1764	34	0	26	1076	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
11	17	-0	1866	12	0	-41	1010	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
12	17	-0	1889	-62	0	3	1125	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4

13	17	-0	1742	155	0	-17	960	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																		
1A	35	-0	947	61	0	134	1132	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1B	35	-0	1407	61	0	134	415	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1C	35	-0	947	-28	0	-145	1132	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1D	35	-0	1407	-28	0	-145	415	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1E	35	-0	947	61	0	134	1132	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1F	35	-0	1407	61	0	134	415	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1G	35	-0	947	-28	0	-145	1132	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1H	35	-0	1407	-28	0	-145	415	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1I	35	-0	622	59	0	200	1523	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1J	35	-0	1732	59	0	200	25	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1K	35	-0	622	-26	0	-211	1523	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	35	-0	1732	-26	0	-211	25	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1M	35	-0	622	59	0	200	1523	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1N	35	-0	1732	59	0	200	25	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1O	35	-0	622	-26	0	-211	1523	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	35	-0	1732	-26	0	-211	25	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
2	35	-0	1576	30	0	8	1066	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
7	35	-0	1637	17	0	-30	1026	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
8	35	-0	1651	-27	0	5	1095	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
9	35	-0	1563	103	0	-30	996	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
10	35	-0	1538	34	0	20	1076	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
11	35	-0	1641	12	0	-43	1010	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
12	35	-0	1664	-62	0	14	1125	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
13	35	-0	1517	155	0	-44	960	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_909_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 100 NI 1921 NF 1994 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	976	202	0	154	1554	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	1316	202	0	154	712	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	976	-194	0	-159	1554	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	1316	-194	0	-159	712	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	976	202	0	154	1554	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	1316	202	0	154	712	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	976	-194	0	-159	1554	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	1316	-194	0	-159	712	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	762	282	0	230	1922	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	1530	282	0	230	241	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	762	-273	0	-234	1922	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	1530	-273	0	-234	241	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	762	282	0	230	1922	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	1530	282	0	230	241	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	762	-273	0	-234	1922	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	1530	-273	0	-234	241	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	1529	30	0	16	1548	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	1573	-24	0	-27	1525	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	1580	-23	0	11	1596	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	1526	50	0	-27	1477	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	1499	47	0	29	1547	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	1573	-43	0	-42	1509	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	1585	-41	0	22	1628	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	1496	80	0	-42	1430	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	19	-0	789	202	0	117	1554	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1B	19	-0	1128	202	0	117	712	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1C	19	-0	789	-194	0	-123	1554	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1D	19	-0	1128	-194	0	-123	712	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1E	19	-0	789	202	0	117	1554	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1F	19	-0	1128	202	0	117	712	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1G	19	-0	789	-194	0	-123	1554	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1H	19	-0	1128	-194	0	-123	712	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1I	19	-0	575	282	0	178	2025	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1J	19	-0	1342	282	0	178	241	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1K	19	-0	575	-273	0	-184	2025	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	19	-0	1342	-273	0	-184	241	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1M	19	-0	575	282	0	178	2025	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1N	19	-0	1342	282	0	178	241	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1O	19	-0	575	-273	0	-184	2025	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	19	-0	1342	-273	0	-184	241	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
2	19	-0	1285	30	0	10	1548	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
7	19	-0	1329	-24	0	-23	1525	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4

8	19	-0	1336	-23	0	15	1596	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
9	19	-0	1282	50	0	-37	1477	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
10	19	-0	1256	47	0	20	1547	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
11	19	-0	1329	-43	0	-34	1509	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
12	19	-0	1341	-41	0	29	1628	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
13	19	-0	1252	80	0	-57	1430	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	601	202	0	79	1554	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	940	202	0	79	712	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	601	-194	0	-87	1554	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	940	-194	0	-87	712	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	601	202	0	79	1554	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	940	202	0	79	712	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	601	-194	0	-87	1554	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	940	-194	0	-87	712	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	387	282	0	126	2025	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	1154	282	0	126	241	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	387	-273	0	-134	2025	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	1154	-273	0	-134	241	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	387	282	0	126	2025	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	1154	282	0	126	241	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	387	-273	0	-134	2025	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	1154	-273	0	-134	241	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	1041	30	0	4	1548	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	1085	-24	0	-18	1525	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	1092	-23	0	20	1596	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	1039	50	0	-46	1477	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	1012	47	0	11	1547	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	1085	-43	0	-26	1509	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	1097	-41	0	37	1628	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	1008	80	0	-72	1430	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_909_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 101 NI 1994 NF 1922 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	648	180	0	92	1810	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	871	180	0	92	886	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	648	-183	0	-96	1810	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	871	-183	0	-96	886	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	648	180	0	92	1810	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	871	180	0	92	886	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	648	-183	0	-96	1810	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	871	-183	0	-96	886	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	574	270	0	145	2309	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	944	270	0	145	387	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	574	-274	0	-150	2309	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	944	-274	0	-150	387	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	574	270	0	145	2309	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	944	270	0	145	387	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	574	-274	0	-150	2309	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	944	-274	0	-150	387	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	1018	19	0	8	1838	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	1047	-29	0	-18	1826	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	1045	-12	0	23	1897	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	1025	13	0	-45	1770	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	998	34	0	16	1830	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	1045	-46	0	-26	1809	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	1043	-18	0	41	1928	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	1009	24	0	-73	1717	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	19	-0	460	180	0	59	1810	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1B	19	-0	683	180	0	59	886	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1C	19	-0	460	-183	0	-62	1810	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1D	19	-0	683	-183	0	-62	886	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1E	19	-0	460	180	0	59	1810	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1F	19	-0	683	180	0	59	886	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1G	19	-0	460	-183	0	-62	1810	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1H	19	-0	683	-183	0	-62	886	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1I	19	-0	387	270	0	95	2309	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1J	19	-0	756	270	0	95	387	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1K	19	-0	387	-274	0	-98	2309	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1L	19	-0	756	-274	0	-98	387	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1M	19	-0	387	270	0	95	2309	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4

1N	19	-0	756	270	0	95	387	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1O	19	-0	387	-274	0	-98	2309	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1P	19	-0	756	-274	0	-98	387	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
2	19	-0	774	19	0	4	1838	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
7	19	-0	803	-29	0	-12	1826	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
8	19	-0	801	-12	0	25	1897	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
9	19	-0	781	13	0	-48	1770	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
10	19	-0	754	34	0	9	1830	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
11	19	-0	801	-46	0	-18	1809	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
12	19	-0	799	-18	0	44	1928	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
13	19	-0	765	24	0	-77	1717	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	273	180	0	25	1810	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	496	180	0	25	886	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	273	-183	0	-28	1810	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	496	-183	0	-28	886	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	273	180	0	25	1810	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	496	180	0	25	886	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	273	-183	0	-28	1810	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	496	-183	0	-28	886	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	199	270	0	44	2309	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	569	270	0	44	387	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	199	-274	0	-47	2309	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	569	-274	0	-47	387	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	199	270	0	44	2309	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	569	270	0	44	387	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	199	-274	0	-47	2309	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	569	-274	0	-47	387	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	531	19	0	1	1838	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	560	-29	0	-7	1826	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	558	-12	0	27	1897	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	538	13	0	-50	1770	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	510	34	0	3	1830	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	558	-46	0	-9	1809	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	555	-18	0	48	1928	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	521	24	0	-82	1717	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_909_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 102 NI 1922 NF 1993 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	292	70	0	32	1868	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	8.4
1B	0	-0	418	70	0	32	930	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.03	0.00	8.4
1C	0	-0	292	-78	0	-33	1868	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	8.4
1D	0	-0	418	-78	0	-33	930	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.03	0.00	8.4
1E	0	-0	292	70	0	32	1868	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	8.4
1F	0	-0	418	70	0	32	930	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.03	0.00	8.4
1G	0	-0	292	-78	0	-33	1868	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	8.4
1H	0	-0	418	-78	0	-33	930	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.03	0.00	8.4
1I	0	-0	309	131	0	55	2358	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.02	0.00	8.4
1J	0	-0	401	131	0	55	440	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	8.4
1K	0	-0	309	-139	0	-57	2358	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.02	0.00	8.4
1L	0	-0	401	-139	0	-57	440	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	8.4
1M	0	-0	309	131	0	55	2358	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.02	0.00	8.4
1N	0	-0	401	131	0	55	440	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	8.4
1O	0	-0	309	-139	0	-57	2358	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.02	0.00	8.4
1P	0	-0	401	-139	0	-57	440	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	8.4
2	0	-0	484	2	0	2	1909	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	8.4
7	0	-0	500	-15	0	-6	1900	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	8.4
8	0	-0	490	1	0	29	1969	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	8.4
9	0	-0	498	-14	0	-50	1844	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	8.4
10	0	-0	471	7	0	5	1898	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	8.4
11	0	-0	498	-21	0	-9	1883	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	8.4
12	0	-0	481	6	0	50	1998	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	8.4
13	0	-0	494	-20	0	-82	1789	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.04	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	10	-0	192	70	0	25	1868	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1B	10	-0	318	70	0	25	930	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1C	10	-0	192	-78	0	-26	1868	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1D	10	-0	318	-78	0	-26	930	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1E	10	-0	192	70	0	25	1868	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1F	10	-0	318	70	0	25	930	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1G	10	-0	192	-78	0	-26	1868	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1H	10	-0	318	-78	0	-26	930	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4

1I	10	-0	209	131	0	42	2358	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1J	10	-0	301	131	0	42	440	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1K	10	-0	209	-139	0	-43	2358	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1L	10	-0	301	-139	0	-43	440	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1M	10	-0	209	131	0	42	2358	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1N	10	-0	301	131	0	42	440	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1O	10	-0	209	-139	0	-43	2358	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1P	10	-0	301	-139	0	-43	440	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
2	10	-0	354	2	0	2	1909	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
7	10	-0	370	-15	0	-5	1900	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
8	10	-0	360	1	0	29	1969	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
9	10	-0	368	-14	0	-49	1844	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
10	10	-0	341	7	0	5	1898	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
11	10	-0	368	-21	0	-7	1883	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
12	10	-0	351	6	0	49	1998	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
13	10	-0	364	-20	0	-80	1789	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	20	-0	92	70	0	18	1868	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1B	20	-0	218	70	0	18	930	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1C	20	-0	92	-78	0	-18	1868	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1D	20	-0	218	-78	0	-18	930	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1E	20	-0	92	70	0	18	1868	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1F	20	-0	218	70	0	18	930	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1G	20	-0	92	-78	0	-18	1868	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1H	20	-0	218	-78	0	-18	930	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1I	20	-0	109	131	0	29	2358	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1J	20	-0	201	131	0	29	440	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	20	-0	109	-139	0	-29	2358	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1L	20	-0	201	-139	0	-29	440	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1M	20	-0	109	131	0	29	2358	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1N	20	-0	201	131	0	29	440	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	20	-0	109	-139	0	-29	2358	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1P	20	-0	201	-139	0	-29	440	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
2	20	-0	224	2	0	2	1909	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
7	20	-0	240	-15	0	-3	1900	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
8	20	-0	230	1	0	29	1969	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
9	20	-0	238	-14	0	-47	1844	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
10	20	-0	211	7	0	4	1898	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
11	20	-0	238	-21	0	-5	1883	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
12	20	-0	221	6	0	49	1998	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
13	20	-0	234	-20	0	-78	1789	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_909_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 103 NI 1993 NF 1923 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m			cmq				Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	47	25	0	14	1874	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	219	25	0	14	940	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	8.4
1C	0	-0	47	-37	0	-13	1874	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	219	-37	0	-13	940	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	8.4
1E	0	-0	47	25	0	14	1874	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	219	25	0	14	940	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	8.4
1G	0	-0	47	-37	0	-13	1874	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	219	-37	0	-13	940	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	8.4
1I	0	-0	-16	61	0	25	2358	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	282	61	0	25	471	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	8.4
1K	0	-0	-16	-73	0	-24	2358	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	282	-73	0	-24	471	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	8.4
1M	0	-0	-16	61	0	25	2358	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	282	61	0	25	471	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	8.4
1O	0	-0	-16	-73	0	-24	2358	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	282	-73	0	-24	471	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	8.4
2	0	-0	189	-7	0	2	1922	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	8.4
7	0	-0	198	-12	0	-2	1914	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	8.4
8	0	-0	182	-0	0	30	1980	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	8.4
9	0	-0	206	-21	0	-48	1859	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	8.4
10	0	-0	181	-5	0	3	1910	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	8.4
11	0	-0	197	-14	0	-3	1896	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	8.4
12	0	-0	170	6	0	50	2008	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	8.4
13	0	-0	209	-28	0	-80	1805	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.00	0.01	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	10	-0	-53	25	0	11	1874	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	8.4
1B	10	-0	119	25	0	11	940	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	8.4
1C	10	-0	-53	-37	0	-9	1874	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	8.4

1D	10	-0	119	-37	0	-9	940	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1E	10	-0	-53	25	0	11	1874	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1F	10	-0	119	25	0	11	940	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1G	10	-0	-53	-37	0	-9	1874	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1H	10	-0	119	-37	0	-9	940	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1I	10	-0	-116	61	0	19	2358	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1J	10	-0	182	61	0	19	471	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	10	-0	-116	-73	0	-17	2358	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1L	10	-0	182	-73	0	-17	471	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1M	10	-0	-116	61	0	19	2358	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1N	10	-0	182	61	0	19	471	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	10	-0	-116	-73	0	-17	2358	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1P	10	-0	182	-73	0	-17	471	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
2	10	-0	59	-7	0	2	1922	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
7	10	-0	68	-12	0	-1	1914	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
8	10	-0	52	-0	0	30	1980	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
9	10	-0	76	-21	0	-46	1859	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
10	10	-0	51	-5	0	4	1910	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
11	10	-0	67	-14	0	-2	1896	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
12	10	-0	40	6	0	50	2008	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
13	10	-0	79	-28	0	-77	1805	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	20	-0	-153	25	0	9	1874	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1B	20	-0	19	25	0	9	940	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1C	20	-0	-153	-37	0	-6	1874	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1D	20	-0	19	-37	0	-6	940	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1E	20	-0	-153	25	0	9	1874	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1F	20	-0	19	25	0	9	940	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1G	20	-0	-153	-37	0	-6	1874	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1H	20	-0	19	-37	0	-6	940	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1I	20	-0	-216	61	0	13	2358	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1J	20	-0	82	61	0	13	471	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	20	-0	-216	-73	0	-9	2358	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1L	20	-0	82	-73	0	-9	471	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1M	20	-0	-216	61	0	13	2358	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1N	20	-0	82	61	0	13	471	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	20	-0	-216	-73	0	-9	2358	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1P	20	-0	82	-73	0	-9	471	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
2	20	-0	-71	-7	0	3	1922	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
7	20	-0	-62	-12	0	0	1914	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
8	20	-0	-78	-0	0	30	1980	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
9	20	-0	-54	-21	0	-44	1859	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
10	20	-0	-79	-5	0	4	1910	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
11	20	-0	-63	-14	0	-0	1896	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
12	20	-0	-90	6	0	49	2008	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
13	20	-0	-51	-28	0	-74	1805	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_909_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 104 NI 1923 NF 1992 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	-238	28	0	6	1870	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	8.4
1B	0	-0	28	28	0	6	940	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-238	-45	0	-2	1870	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	8.4
1D	0	-0	28	-45	0	-2	940	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-238	28	0	6	1870	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	8.4
1F	0	-0	28	28	0	6	940	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-238	-45	0	-2	1870	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	8.4
1H	0	-0	28	-45	0	-2	940	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-420	50	0	8	2339	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.03	0.00	8.4
1J	0	-0	210	50	0	8	491	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	8.4
1K	0	-0	-420	-66	0	-5	2339	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.03	0.00	8.4
1L	0	-0	210	-66	0	-5	491	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	8.4
1M	0	-0	-420	50	0	8	2339	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.03	0.00	8.4
1N	0	-0	210	50	0	8	491	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	8.4
1O	0	-0	-420	-66	0	-5	2339	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.03	0.00	8.4
1P	0	-0	210	-66	0	-5	491	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	8.4
2	0	-0	-137	-7	0	3	1921	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	8.4
7	0	-0	-135	-18	0	1	1914	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	8.4
8	0	-0	-160	1	0	31	1979	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	8.4
9	0	-0	-113	-33	0	-44	1859	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	8.4
10	0	-0	-138	-4	0	3	1908	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	8.4
11	0	-0	-134	-21	0	0	1896	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	8.4
12	0	-0	-176	11	0	50	2006	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	8.4
13	0	-0	-98	-47	0	-75	1805	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.00	0.01	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	19	-0	-425	28	0	0	1870	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1B	19	-0	-160	28	0	0	940	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1C	19	-0	-425	-45	0	6	1870	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1D	19	-0	-160	-45	0	6	940	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1E	19	-0	-425	28	0	0	1870	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1F	19	-0	-160	28	0	0	940	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1G	19	-0	-425	-45	0	6	1870	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1H	19	-0	-160	-45	0	6	940	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1I	19	-0	-607	50	0	-2	2339	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1J	19	-0	22	50	0	-2	491	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1K	19	-0	-607	-66	0	8	2339	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	19	-0	22	-66	0	8	491	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1M	19	-0	-607	50	0	-2	2339	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1N	19	-0	22	50	0	-2	491	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1O	19	-0	-607	-66	0	8	2339	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	19	-0	22	-66	0	8	491	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
2	19	-0	-381	-7	0	4	1921	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
7	19	-0	-378	-18	0	4	1914	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
8	19	-0	-404	1	0	30	1979	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
9	19	-0	-357	-33	0	-38	1859	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
10	19	-0	-381	-4	0	4	1908	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
11	19	-0	-377	-21	0	4	1896	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
12	19	-0	-420	11	0	48	2006	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
13	19	-0	-341	-47	0	-66	1805	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	-613	28	0	-5	1870	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	-347	28	0	-5	940	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	-613	-45	0	15	1870	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	-347	-45	0	15	940	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	-613	28	0	-5	1870	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	-347	28	0	-5	940	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	-613	-45	0	15	1870	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	-347	-45	0	15	940	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	-795	50	0	-11	2339	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	-165	50	0	-11	491	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	-795	-66	0	20	2339	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	-165	-66	0	20	491	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	-795	50	0	-11	2339	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	-165	50	0	-11	491	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	-795	-66	0	20	2339	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	-165	-66	0	20	491	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	-625	-7	0	5	1921	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	-622	-18	0	8	1914	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	-648	1	0	30	1979	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	-601	-33	0	-32	1859	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	-625	-4	0	5	1908	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	-621	-21	0	8	1896	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	-664	11	0	46	2006	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	-585	-47	0	-57	1805	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_909_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 105 NI 1992 NF 1924 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg				kg*m		cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-742	23	0	16	1724	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-326	23	0	16	868	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-742	-45	0	-8	1724	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-326	-45	0	-8	868	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-742	23	0	16	1724	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-326	23	0	16	868	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-742	-45	0	-8	1724	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-326	-45	0	-8	868	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-1042	42	0	23	2116	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-26	42	0	23	476	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-1042	-65	0	-15	2116	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-26	-65	0	-15	476	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-1042	42	0	23	2116	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-26	42	0	23	476	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-1042	-65	0	-15	2116	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-26	-65	0	-15	476	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-724	-12	0	5	1778	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-728	-22	0	7	1772	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-766	7	0	29	1828	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-689	-54	0	-32	1725	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4

10	0	-0	-716	-9	0	4	1765	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-722	-25	0	8	1755	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-786	22	0	44	1849	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-657	-78	0	-57	1677	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	19	-0	-930	23	0	25	1724	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1B	19	-0	-513	23	0	25	868	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1C	19	-0	-930	-45	0	-12	1724	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1D	19	-0	-513	-45	0	-12	868	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1E	19	-0	-930	23	0	25	1724	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1F	19	-0	-513	23	0	25	868	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1G	19	-0	-930	-45	0	-12	1724	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1H	19	-0	-513	-45	0	-12	868	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1I	19	-0	-1230	42	0	35	2116	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1J	19	-0	-213	42	0	35	476	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1K	19	-0	-1230	-65	0	-22	2116	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1L	19	-0	-213	-65	0	-22	476	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1M	19	-0	-1230	42	0	35	2116	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1N	19	-0	-213	42	0	35	476	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1O	19	-0	-1230	-65	0	-22	2116	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1P	19	-0	-213	-65	0	-22	476	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
2	19	-0	-967	-12	0	7	1778	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
7	19	-0	-972	-22	0	11	1772	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
8	19	-0	-1010	7	0	28	1828	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
9	19	-0	-932	-54	0	-22	1725	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
10	19	-0	-959	-9	0	5	1765	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
11	19	-0	-966	-25	0	13	1755	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
12	19	-0	-1030	22	0	40	1849	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
13	19	-0	-901	-78	0	-42	1677	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	-1117	23	0	33	1724	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	-701	23	0	33	868	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	-1117	-45	0	-16	1724	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	-701	-45	0	-16	868	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	-1117	23	0	33	1724	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	-701	23	0	33	868	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	-1117	-45	0	-16	1724	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	-701	-45	0	-16	868	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	-1417	42	0	47	2116	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	-401	42	0	47	476	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	-1417	-65	0	-30	2116	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	-401	-65	0	-30	476	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	-1417	42	0	47	2116	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	-401	42	0	47	476	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	-1417	-65	0	-30	2116	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	-401	-65	0	-30	476	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	-1211	-12	0	9	1778	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	-1216	-22	0	15	1772	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	-1254	7	0	26	1828	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	-1176	-54	0	-12	1725	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	-1203	-9	0	7	1765	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	-1210	-25	0	18	1755	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	-1274	22	0	36	1849	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	-1145	-78	0	-28	1677	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_909_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 106 NI 1924 NF 1991 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1312	-7	0	34	1386	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-740	-7	0	34	664	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-1312	-39	0	-20	1386	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-740	-39	0	-20	664	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-1312	-7	0	34	1386	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-740	-7	0	34	664	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-1312	-39	0	-20	1386	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-740	-39	0	-20	664	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-1729	14	0	50	1658	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-323	14	0	50	392	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-1729	-59	0	-36	1658	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-323	-59	0	-36	392	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-1729	14	0	50	1658	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-323	14	0	50	392	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-1729	-59	0	-36	1658	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4

1P	0	-0	-323	-59	0	-36	392	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-1403	-32	0	7	1415	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-1413	-35	0	14	1407	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-1466	-1	0	24	1449	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-1354	-83	0	-12	1376	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-1385	-31	0	5	1406	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-1402	-35	0	16	1393	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-1490	20	0	33	1462	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-1303	-115	0	-27	1339	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	10	-0	-1412	-7	0	38	1386	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1B	10	-0	-840	-7	0	38	664	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1C	10	-0	-1412	-39	0	-19	1386	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1D	10	-0	-840	-39	0	-19	664	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1E	10	-0	-1412	-7	0	38	1386	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1F	10	-0	-840	-7	0	38	664	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1G	10	-0	-1412	-39	0	-19	1386	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1H	10	-0	-840	-39	0	-19	664	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1I	10	-0	-1829	14	0	56	1658	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1J	10	-0	-423	14	0	56	392	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1K	10	-0	-1829	-59	0	-37	1658	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1L	10	-0	-423	-59	0	-37	392	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1M	10	-0	-1829	14	0	56	1658	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1N	10	-0	-423	14	0	56	392	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1O	10	-0	-1829	-59	0	-37	1658	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1P	10	-0	-423	-59	0	-37	392	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
2	10	-0	-1533	-32	0	10	1415	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
7	10	-0	-1543	-35	0	17	1407	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
8	10	-0	-1596	-1	0	24	1449	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
9	10	-0	-1484	-83	0	-4	1376	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
10	10	-0	-1515	-31	0	8	1406	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
11	10	-0	-1532	-35	0	20	1393	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
12	10	-0	-1620	20	0	31	1462	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
13	10	-0	-1433	-115	0	-15	1339	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	20	-0	-1512	-7	0	41	1386	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1B	20	-0	-940	-7	0	41	664	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1C	20	-0	-1512	-39	0	-18	1386	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1D	20	-0	-940	-39	0	-18	664	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1E	20	-0	-1512	-7	0	41	1386	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1F	20	-0	-940	-7	0	41	664	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1G	20	-0	-1512	-39	0	-18	1386	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1H	20	-0	-940	-39	0	-18	664	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1I	20	-0	-1929	14	0	62	1658	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1J	20	-0	-523	14	0	62	392	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1K	20	-0	-1929	-59	0	-38	1658	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1L	20	-0	-523	-59	0	-38	392	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1M	20	-0	-1929	14	0	62	1658	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1N	20	-0	-523	14	0	62	392	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1O	20	-0	-1929	-59	0	-38	1658	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1P	20	-0	-523	-59	0	-38	392	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
2	20	-0	-1663	-32	0	13	1415	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
7	20	-0	-1673	-35	0	21	1407	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
8	20	-0	-1726	-1	0	24	1449	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
9	20	-0	-1614	-83	0	4	1376	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
10	20	-0	-1645	-31	0	11	1406	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
11	20	-0	-1662	-35	0	23	1393	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
12	20	-0	-1750	20	0	29	1462	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
13	20	-0	-1563	-115	0	-4	1339	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_909_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 107 NI 1991 NF 1925 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1631	-20	0	43	1114	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-961	-20	0	43	486	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-1631	-48	0	-25	1114	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-961	-48	0	-25	486	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-1631	-20	0	43	1114	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-961	-20	0	43	486	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-1631	-48	0	-25	1114	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-961	-48	0	-25	486	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-2120	-2	0	64	1295	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-472	-2	0	64	304	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4

1K	0	-0	-2120	-66	0	-46	1295	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-472	-66	0	-46	304	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-2120	-2	0	64	1295	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-472	-2	0	64	304	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-2120	-66	0	-46	1295	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-472	-66	0	-46	304	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-1782	-48	0	9	1109	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-1795	-50	0	17	1099	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-1857	-14	0	19	1130	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-1723	-103	0	2	1079	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-1756	-47	0	6	1103	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-1779	-50	0	20	1086	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-1883	9	0	23	1138	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-1658	-138	0	-5	1053	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	10	-0	-1731	-20	0	47	1114	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1B	10	-0	-1061	-20	0	47	486	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1C	10	-0	-1731	-48	0	-23	1114	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1D	10	-0	-1061	-48	0	-23	486	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1E	10	-0	-1731	-20	0	47	1114	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1F	10	-0	-1061	-20	0	47	486	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1G	10	-0	-1731	-48	0	-23	1114	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1H	10	-0	-1061	-48	0	-23	486	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1I	10	-0	-2220	-2	0	70	1295	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1J	10	-0	-572	-2	0	70	304	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1K	10	-0	-2220	-66	0	-46	1295	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1L	10	-0	-572	-66	0	-46	304	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1M	10	-0	-2220	-2	0	70	1295	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1N	10	-0	-572	-2	0	70	304	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1O	10	-0	-2220	-66	0	-46	1295	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1P	10	-0	-572	-66	0	-46	304	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
2	10	-0	-1912	-48	0	14	1109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
7	10	-0	-1925	-50	0	22	1099	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
8	10	-0	-1987	-14	0	20	1130	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
9	10	-0	-1853	-103	0	12	1079	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
10	10	-0	-1886	-47	0	11	1103	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
11	10	-0	-1909	-50	0	25	1086	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
12	10	-0	-2013	9	0	22	1138	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
13	10	-0	-1788	-138	0	9	1053	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	20	-0	-1831	-20	0	52	1114	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1B	20	-0	-1161	-20	0	52	486	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1C	20	-0	-1831	-48	0	-20	1114	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1D	20	-0	-1161	-48	0	-20	486	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1E	20	-0	-1831	-20	0	52	1114	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1F	20	-0	-1161	-20	0	52	486	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1G	20	-0	-1831	-48	0	-20	1114	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1H	20	-0	-1161	-48	0	-20	486	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1I	20	-0	-2320	-2	0	77	1295	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1J	20	-0	-672	-2	0	77	304	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1K	20	-0	-2320	-66	0	-46	1295	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1L	20	-0	-672	-66	0	-46	304	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1M	20	-0	-2320	-2	0	77	1295	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1N	20	-0	-672	-2	0	77	304	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1O	20	-0	-2320	-66	0	-46	1295	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1P	20	-0	-672	-66	0	-46	304	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
2	20	-0	-2042	-48	0	18	1109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
7	20	-0	-2055	-50	0	27	1099	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
8	20	-0	-2117	-14	0	22	1130	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
9	20	-0	-1983	-103	0	22	1079	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
10	20	-0	-2016	-47	0	16	1103	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
11	20	-0	-2039	-50	0	30	1086	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
12	20	-0	-2143	9	0	21	1138	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
13	20	-0	-1918	-138	0	22	1053	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_909_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 108 NI 1925 NF 1990 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1991	-4	0	50	780	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-1173	-4	0	50	262	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-1991	-67	0	-29	780	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-1173	-67	0	-29	262	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-1991	-4	0	50	780	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4

1F	0	-0	-1173	-4	0	50	262	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-1991	-67	0	-29	780	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-1173	-67	0	-29	262	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-2595	10	0	78	856	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-569	10	0	78	186	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-2595	-81	0	-57	856	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-569	-81	0	-57	186	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-2595	10	0	78	856	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-569	10	0	78	186	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-2595	-81	0	-57	856	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-569	-81	0	-57	186	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-2199	-47	0	11	726	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-2217	-56	0	20	714	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-2295	-6	0	13	733	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-2124	-124	0	16	708	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-2163	-43	0	8	726	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-2193	-59	0	24	704	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-2324	25	0	12	736	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-2037	-171	0	17	695	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	19	-0	-2179	-4	0	62	780	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1B	19	-0	-1360	-4	0	62	-728	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1C	19	-0	-2179	-67	0	-28	780	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1D	19	-0	-1360	-67	0	-28	-728	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1E	19	-0	-2179	-4	0	62	780	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1F	19	-0	-1360	-4	0	62	-728	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1G	19	-0	-2179	-67	0	-28	780	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1H	19	-0	-1360	-67	0	-28	-728	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1I	19	-0	-2783	10	0	93	856	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1J	19	-0	-756	10	0	93	186	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1K	19	-0	-2783	-81	0	-59	856	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1L	19	-0	-756	-81	0	-59	186	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1M	19	-0	-2783	10	0	93	856	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1N	19	-0	-756	10	0	93	186	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1O	19	-0	-2783	-81	0	-59	856	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1P	19	-0	-756	-81	0	-59	186	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
2	19	-0	-2442	-47	0	19	726	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
7	19	-0	-2461	-56	0	31	714	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
8	19	-0	-2539	-6	0	14	733	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
9	19	-0	-2368	-124	0	40	708	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
10	19	-0	-2406	-43	0	16	726	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
11	19	-0	-2436	-59	0	35	704	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
12	19	-0	-2568	25	0	7	736	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
13	19	-0	-2281	-171	0	50	695	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	-2366	-4	0	75	780	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	-1548	-4	0	75	-329	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	-2366	-67	0	-27	780	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	-1548	-67	0	-27	-329	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	-2366	-4	0	75	780	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	-1548	-4	0	75	-329	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	-2366	-67	0	-27	780	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	-1548	-67	0	-27	-329	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	-2970	10	0	108	-280	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	-944	10	0	108	-5	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	-2970	-81	0	-60	-280	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	-944	-81	0	-60	-5	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	-2970	10	0	108	-280	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	-944	10	0	108	-5	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	-2970	-81	0	-60	-280	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	-944	-81	0	-60	-5	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	-2686	-47	0	28	-190	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	-2705	-56	0	41	-209	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	-2783	-6	0	15	-220	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	-2611	-124	0	63	-180	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	-2650	-43	0	24	-177	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	-2680	-59	0	46	-209	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	-2811	25	0	3	-227	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	-2525	-171	0	82	-160	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_909_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 109 NI 1990 NF 1926 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm

1A	0	-0	-2716	12	0	72	44	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-1648	12	0	72	-329	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-2716	-51	0	-37	44	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.00	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-1648	-51	0	-37	-329	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-2716	12	0	72	44	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-1648	12	0	72	-329	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-2716	-51	0	-37	44	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.00	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-1648	-51	0	-37	-329	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-3527	22	0	111	-5	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-837	22	0	111	-280	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-3527	-61	0	-76	-5	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-837	-61	0	-76	-280	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-3527	22	0	111	-5	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-837	22	0	111	-280	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-3527	-61	0	-76	-5	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-837	-61	0	-76	-280	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-3055	-23	0	19	-190	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-3085	-34	0	33	-209	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-3192	24	0	5	-220	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-2949	-112	0	57	-180	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-2999	-20	0	15	-177	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-3050	-37	0	38	-209	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-3228	59	0	-9	-227	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-2823	-169	0	77	-160	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	19	-0	-2903	12	0	82	-1823	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1B	19	-0	-1836	12	0	82	-1794	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1C	19	-0	-2903	-51	0	-39	-1823	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1D	19	-0	-1836	-51	0	-39	-1794	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1E	19	-0	-2903	12	0	82	-1823	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1F	19	-0	-1836	12	0	82	-1794	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1G	19	-0	-2903	-51	0	-39	-1823	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1H	19	-0	-1836	-51	0	-39	-1794	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1I	19	-0	-3714	22	0	122	-2130	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1J	19	-0	-1025	22	0	122	-1487	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1K	19	-0	-3714	-61	0	-79	-2130	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1L	19	-0	-1025	-61	0	-79	-1487	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1M	19	-0	-3714	22	0	122	-2130	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1N	19	-0	-1025	22	0	122	-1487	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1O	19	-0	-3714	-61	0	-79	-2130	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1P	19	-0	-1025	-61	0	-79	-1487	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
2	19	-0	-3298	-23	0	24	-2511	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
7	19	-0	-3329	-34	0	39	-2552	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
8	19	-0	-3436	24	0	1	-2638	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
9	19	-0	-3192	-112	0	78	-2426	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
10	19	-0	-3243	-20	0	19	-2459	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
11	19	-0	-3294	-37	0	45	-2527	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
12	19	-0	-3472	59	0	-20	-2671	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
13	19	-0	-3066	-169	0	109	-2316	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	-3091	12	0	91	-688	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	-2023	12	0	91	-1374	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	-3091	-51	0	-41	-688	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	-2023	-51	0	-41	-1374	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	-3091	12	0	91	-688	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	-2023	12	0	91	-1374	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	-3091	-51	0	-41	-688	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	-2023	-51	0	-41	-1374	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	-3902	22	0	133	-404	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	-1212	22	0	133	-1658	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	-3902	-61	0	-83	-404	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	-1212	-61	0	-83	-1658	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	-3902	22	0	133	-404	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	-1212	22	0	133	-1658	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	-3902	-61	0	-83	-404	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	-1212	-61	0	-83	-1658	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	-3542	-23	0	28	-1427	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	-3573	-34	0	46	-1457	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	-3679	24	0	-4	-1508	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	-3436	-112	0	99	-1377	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	-3487	-20	0	23	-1393	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	-3537	-37	0	52	-1445	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	-3715	59	0	-31	-1529	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	-3310	-169	0	141	-1310	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_909_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 110 NI 1926 NF 1927 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-4789	266	0	94	-688	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-3047	266	0	94	-1374	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-4789	146	0	-59	-688	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-3047	146	0	-59	-1374	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.06	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-4789	266	0	94	-688	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-3047	266	0	94	-1374	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-4789	146	0	-59	-688	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-3047	146	0	-59	-1374	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.06	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-6141	319	0	154	-404	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-1695	319	0	154	-1658	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-6141	94	0	-119	-404	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.02	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-1695	94	0	-119	-1658	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-6141	319	0	154	-404	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-1695	319	0	154	-1658	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-6141	94	0	-119	-404	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.02	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-1695	94	0	-119	-1658	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-5573	309	0	18	-1427	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-5628	294	0	36	-1457	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-5820	322	0	-18	-1508	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.06	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-5373	260	0	95	-1377	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-5470	307	0	12	-1393	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-5561	282	0	43	-1445	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-5880	327	0	-48	-1529	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.06	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-5135	225	0	140	-1310	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	13	-0	-4919	266	0	67	-3677	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.15	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1B	13	-0	-3177	266	0	67	-3656	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.15	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1C	13	-0	-4919	146	0	-85	-3677	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1D	13	-0	-3177	146	0	-85	-3656	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1E	13	-0	-4919	266	0	67	-3677	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.15	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1F	13	-0	-3177	266	0	67	-3656	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.15	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1G	13	-0	-4919	146	0	-85	-3677	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1H	13	-0	-3177	146	0	-85	-3656	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1I	13	-0	-6271	319	0	115	-3917	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1J	13	-0	-1825	319	0	115	-3416	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1K	13	-0	-6271	94	0	-133	-3917	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1L	13	-0	-1825	94	0	-133	-3416	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1M	13	-0	-6271	319	0	115	-3917	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1N	13	-0	-1825	319	0	115	-3416	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1O	13	-0	-6271	94	0	-133	-3917	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1P	13	-0	-1825	94	0	-133	-3416	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
2	13	-0	-5742	309	0	-22	-5166	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.21	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
7	13	-0	-5797	294	0	-2	-5233	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
8	13	-0	-5989	322	0	-60	-5409	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
9	13	-0	-5542	260	0	61	-4986	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
10	13	-0	-5639	307	0	-28	-5065	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.21	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
11	13	-0	-5730	282	0	6	-5176	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
12	13	-0	-6049	327	0	-91	-5468	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
13	13	-0	-5304	225	0	111	-4763	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	26	-0	-5049	266	0	39	-1536	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1B	26	-0	-3307	266	0	39	-2632	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1C	26	-0	-5049	146	0	-111	-1536	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.06	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1D	26	-0	-3307	146	0	-111	-2632	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1E	26	-0	-5049	266	0	39	-1536	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1F	26	-0	-3307	266	0	39	-2632	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1G	26	-0	-5049	146	0	-111	-1536	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.06	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1H	26	-0	-3307	146	0	-111	-2632	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1I	26	-0	-6401	319	0	76	-886	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.04	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1J	26	-0	-1955	319	0	76	-3282	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1K	26	-0	-6401	94	0	-147	-886	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1L	26	-0	-1955	94	0	-147	-3282	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1M	26	-0	-6401	319	0	76	-886	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.04	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1N	26	-0	-1955	319	0	76	-3282	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1O	26	-0	-6401	94	0	-147	-886	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1P	26	-0	-1955	94	0	-147	-3282	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
2	26	-0	-5911	309	0	-63	-2920	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
7	26	-0	-5966	294	0	-40	-2965	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
8	26	-0	-6158	322	0	-102	-3065	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
9	26	-0	-5711	260	0	27	-2818	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
10	26	-0	-5808	307	0	-68	-2859	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
11	26	-0	-5899	282	0	-31	-2934	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
12	26	-0	-6218	327	0	-133	-3101	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
13	26	-0	-5473	225	0	82	-2689	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62

qy medio: 1000.00 209.33 42.70 1252.04 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	3361	734	0	403	-2806	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.04	0.24	0.00	8.4
1B	0	-0	5559	734	0	403	-3108	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.07	0.40	0.00	8.4
1C	0	-0	3361	52	0	225	-2806	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.04	0.24	0.00	8.4
1D	0	-0	5559	52	0	225	-3108	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.07	0.40	0.00	8.4
1E	0	-0	3361	734	0	403	-2806	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.04	0.24	0.00	8.4
1F	0	-0	5559	734	0	403	-3108	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.07	0.40	0.00	8.4
1G	0	-0	3361	52	0	225	-2806	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.04	0.24	0.00	8.4
1H	0	-0	5559	52	0	225	-3108	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.07	0.40	0.00	8.4
1I	0	-0	3842	1007	0	364	-2747	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.05	0.27	0.00	8.4
1J	0	-0	5078	1007	0	364	-3167	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.06	0.36	0.00	8.4
1K	0	-0	3842	-221	0	265	-2747	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.05	0.27	0.00	8.4
1L	0	-0	5078	-221	0	265	-3167	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.06	0.36	0.00	8.4
1M	0	-0	3842	1007	0	364	-2747	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.05	0.27	0.00	8.4
1N	0	-0	5078	1007	0	364	-3167	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.06	0.36	0.00	8.4
1O	0	-0	3842	-221	0	265	-2747	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.05	0.27	0.00	8.4
1P	0	-0	5078	-221	0	265	-3167	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.06	0.36	0.00	8.4
2	0	-0	6345	553	0	412	-4162	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.08	0.45	0.00	8.4
7	0	-0	6016	489	0	438	-4142	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.07	0.43	0.00	8.4
8	0	-0	6160	497	0	421	-4144	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.08	0.44	0.00	8.4
9	0	-0	6243	540	0	426	-4165	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.08	0.45	0.00	8.4
10	0	-0	6357	576	0	404	-4096	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.08	0.45	0.00	8.4
11	0	-0	5809	469	0	448	-4064	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.07	0.42	0.00	8.4
12	0	-0	6050	483	0	419	-4068	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.07	0.43	0.00	8.4
13	0	-0	6187	554	0	427	-4102	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.08	0.44	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	37	-0	2898	734	0	361	-2806	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.04	0.21	0.00	8.4
1B	37	-0	5096	734	0	361	-3108	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.06	0.36	0.00	8.4
1C	37	-0	2898	52	0	-28	-2806	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.04	0.21	0.00	8.4
1D	37	-0	5096	52	0	-28	-3108	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.06	0.36	0.00	8.4
1E	37	-0	2898	734	0	361	-2806	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.04	0.21	0.00	8.4
1F	37	-0	5096	734	0	361	-3108	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.06	0.36	0.00	8.4
1G	37	-0	2898	52	0	-28	-2806	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.04	0.21	0.00	8.4
1H	37	-0	5096	52	0	-28	-3108	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.06	0.36	0.00	8.4
1I	37	-0	3379	1007	0	426	-2747	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.04	0.24	0.00	8.4
1J	37	-0	4615	1007	0	426	-3167	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.06	0.33	0.00	8.4
1K	37	-0	3379	-221	0	-92	-2747	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.04	0.24	0.00	8.4
1L	37	-0	4615	-221	0	-92	-3167	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.06	0.33	0.00	8.4
1M	37	-0	3379	1007	0	426	-2747	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.04	0.24	0.00	8.4
1N	37	-0	4615	1007	0	426	-3167	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.06	0.33	0.00	8.4
1O	37	-0	3379	-221	0	-92	-2747	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.04	0.24	0.00	8.4
1P	37	-0	4615	-221	0	-92	-3167	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.06	0.33	0.00	8.4
2	37	-0	5732	553	0	204	-4162	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.07	0.41	0.00	8.4
7	37	-0	5402	489	0	255	-4142	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.07	0.39	0.00	8.4
8	37	-0	5546	497	0	234	-4144	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.07	0.40	0.00	8.4
9	37	-0	5630	540	0	223	-4165	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.07	0.40	0.00	8.4
10	37	-0	5744	576	0	188	-4096	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.07	0.41	0.00	8.4
11	37	-0	5196	469	0	272	-4064	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.06	0.37	0.00	8.4
12	37	-0	5436	483	0	238	-4068	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.07	0.39	0.00	8.4
13	37	-0	5574	554	0	220	-4102	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.07	0.40	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	75	-0	2435	734	0	319	-636	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.03	0.17	0.00	8.4
1B	75	-0	4633	734	0	319	718	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.03	0.06	0.33	0.00	8.4
1C	75	-0	2435	52	0	-281	-636	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.03	0.17	0.00	8.4
1D	75	-0	4633	52	0	-281	718	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.03	0.06	0.33	0.00	8.4
1E	75	-0	2435	734	0	319	-636	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.03	0.17	0.00	8.4
1F	75	-0	4633	734	0	319	718	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.03	0.06	0.33	0.00	8.4
1G	75	-0	2435	52	0	-281	-636	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.03	0.17	0.00	8.4
1H	75	-0	4633	52	0	-281	718	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.03	0.06	0.33	0.00	8.4
1I	75	-0	2916	1007	0	488	-223	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.04	0.21	0.00	8.4
1J	75	-0	4152	1007	0	488	305	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.05	0.30	0.00	8.4
1K	75	-0	2916	-221	0	-449	-223	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.01	0.04	0.21	0.00	8.4
1L	75	-0	4152	-221	0	-449	305	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.01	0.05	0.30	0.00	8.4
1M	75	-0	2916	1007	0	488	-223	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.04	0.21	0.00	8.4
1N	75	-0	4152	1007	0	488	305	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.05	0.30	0.00	8.4
1O	75	-0	2916	-221	0	-449	-223	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.01	0.04	0.21	0.00	8.4
1P	75	-0	4152	-221	0	-449	305	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.01	0.05	0.30	0.00	8.4
2	75	-0	5118	553	0	-3	137	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.06	0.37	0.00	8.4
7	75	-0	4789	489	0	71	-90	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.00	0.06	0.34	0.00	8.4
8	75	-0	4933	497	0	48	16	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.00	0.06	0.35	0.00	8.4
9	75	-0	5016	540	0	21	57	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.00	0.06	0.36	0.00	8.4
10	75	-0	5130	576	0	-28	212	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.01	0.06	0.37	0.00	8.4
11	75	-0	4582	469	0	96	-167	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.06	0.33	0.00	8.4
12	75	-0	4822	483	0	57	9	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.00	0.06	0.35	0.00	8.4
13	75	-0	4960	554	0	12	79	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.00	0.06	0.35	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_906_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 96 NI 2053 NF 2087 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
 qy medio: 1000.00 209.33 42.70 1252.04 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	2255	214	0	147	1898	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.16	0.00	8.4
1B	0	-0	3129	214	0	147	-636	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.22	0.00	8.4
1C	0	-0	2255	69	0	-1	1898	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.16	0.00	8.4
1D	0	-0	3129	69	0	-1	-636	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.22	0.00	8.4
1E	0	-0	2255	214	0	147	1898	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.16	0.00	8.4
1F	0	-0	3129	214	0	147	-636	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.22	0.00	8.4
1G	0	-0	2255	69	0	-1	1898	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.16	0.00	8.4
1H	0	-0	3129	69	0	-1	-636	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.22	0.00	8.4
1I	0	-0	2458	245	0	152	1591	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	8.4
1J	0	-0	2926	245	0	152	-223	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.21	0.00	8.4
1K	0	-0	2458	38	0	-6	1591	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	8.4
1L	0	-0	2926	38	0	-6	-223	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.21	0.00	8.4
1M	0	-0	2458	245	0	152	1591	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	8.4
1N	0	-0	2926	245	0	152	-223	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.21	0.00	8.4
1O	0	-0	2458	38	0	-6	1591	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	8.4
1P	0	-0	2926	38	0	-6	-223	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.21	0.00	8.4
2	0	-0	3706	192	0	103	2076	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.05	0.27	0.00	8.4
7	0	-0	3856	172	0	80	-90	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.05	0.28	0.00	8.4
8	0	-0	3783	179	0	90	1994	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.05	0.27	0.00	8.4
9	0	-0	3765	186	0	94	2027	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.05	0.27	0.00	8.4
10	0	-0	3604	201	0	112	2097	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.26	0.00	8.4
11	0	-0	3854	169	0	74	-167	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.05	0.28	0.00	8.4
12	0	-0	3733	180	0	90	1962	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.05	0.27	0.00	8.4
13	0	-0	3702	191	0	97	2015	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.05	0.26	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	1792	214	0	72	2114	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.13	0.00	8.4
1B	38	-0	2666	214	0	72	1312	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.19	0.00	8.4
1C	38	-0	1792	69	0	-32	2114	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.13	0.00	8.4
1D	38	-0	2666	69	0	-32	1312	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.19	0.00	8.4
1E	38	-0	1792	214	0	72	2114	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.13	0.00	8.4
1F	38	-0	2666	214	0	72	1312	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.19	0.00	8.4
1G	38	-0	1792	69	0	-32	2114	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.13	0.00	8.4
1H	38	-0	2666	69	0	-32	1312	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.19	0.00	8.4
1I	38	-0	1995	245	0	68	1959	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.14	0.00	8.4
1J	38	-0	2463	245	0	68	1467	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.18	0.00	8.4
1K	38	-0	1995	38	0	-27	1959	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.14	0.00	8.4
1L	38	-0	2463	38	0	-27	1467	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.18	0.00	8.4
1M	38	-0	1995	245	0	68	1959	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.14	0.00	8.4
1N	38	-0	2463	245	0	68	1467	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.18	0.00	8.4
1O	38	-0	1995	38	0	-27	1959	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.14	0.00	8.4
1P	38	-0	2463	38	0	-27	1467	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.18	0.00	8.4
2	38	-0	3092	192	0	31	2456	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.22	0.00	8.4
7	38	-0	3242	172	0	15	2341	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.23	0.00	8.4
8	38	-0	3170	179	0	23	2393	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.23	0.00	8.4
9	38	-0	3152	186	0	24	2421	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.23	0.00	8.4
10	38	-0	2990	201	0	36	2455	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.21	0.00	8.4
11	38	-0	3240	169	0	11	2263	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.23	0.00	8.4
12	38	-0	3119	180	0	23	2349	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.22	0.00	8.4
13	38	-0	3088	191	0	26	2395	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.22	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	75	-0	1329	214	0	-4	2114	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.10	0.00	8.4
1B	75	-0	2203	214	0	-4	1312	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.16	0.00	8.4
1C	75	-0	1329	69	0	-62	2114	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.10	0.00	8.4
1D	75	-0	2203	69	0	-62	1312	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.16	0.00	8.4
1E	75	-0	1329	214	0	-4	2114	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.10	0.00	8.4
1F	75	-0	2203	214	0	-4	1312	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.16	0.00	8.4
1G	75	-0	1329	69	0	-62	2114	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.10	0.00	8.4
1H	75	-0	2203	69	0	-62	1312	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.16	0.00	8.4
1I	75	-0	1532	245	0	-17	1959	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.11	0.00	8.4
1J	75	-0	2000	245	0	-17	1467	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	8.4
1K	75	-0	1532	38	0	-49	1959	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.11	0.00	8.4
1L	75	-0	2000	38	0	-49	1467	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	8.4
1M	75	-0	1532	245	0	-17	1959	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.11	0.00	8.4
1N	75	-0	2000	245	0	-17	1467	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	8.4
1O	75	-0	1532	38	0	-49	1959	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.11	0.00	8.4
1P	75	-0	2000	38	0	-49	1467	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	8.4
2	75	-0	2479	192	0	-41	2456	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.18	0.00	8.4
7	75	-0	2629	172	0	-49	2341	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.19	0.00	8.4
8	75	-0	2556	179	0	-44	2393	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.18	0.00	8.4
9	75	-0	2538	186	0	-45	2421	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.18	0.00	8.4
10	75	-0	2377	201	0	-39	2455	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.17	0.00	8.4

11	75	-0	2627	169	0	-53	2263	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
12	75	-0	2505	180	0	-44	2349	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
13	75	-0	2475	191	0	-46	2395	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_906_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 97 NI 2087 NF 1957 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 209.33 42.70 1252.04 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	2910	533	0	89	3636	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	3674	533	0	89	3234	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	2910	256	0	-14	3636	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	3674	256	0	-14	3234	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	2910	533	0	89	3636	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	3674	533	0	89	3234	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	2910	256	0	-14	3636	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	3674	256	0	-14	3234	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	3123	592	0	84	3593	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	3461	592	0	84	3277	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	3123	198	0	-8	3593	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	3461	198	0	-8	3277	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	3123	592	0	84	3593	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	3461	592	0	84	3277	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	3123	198	0	-8	3593	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	3461	198	0	-8	3277	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	4627	526	0	60	4877	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.20	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	4750	563	0	43	4827	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.20	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	4684	548	0	51	4843	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.20	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	4679	541	0	53	4869	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.20	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	4504	511	0	64	4811	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.20	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	4709	572	0	36	4726	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.19	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	4599	548	0	49	4755	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.19	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	4591	535	0	53	4797	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.20	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	37	-0	2446	533	0	-7	3964	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1B	37	-0	3211	533	0	-7	3704	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1C	37	-0	2446	256	0	-213	3964	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1D	37	-0	3211	256	0	-213	3704	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1E	37	-0	2446	533	0	-7	3964	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1F	37	-0	3211	533	0	-7	3704	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1G	37	-0	2446	256	0	-213	3964	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1H	37	-0	3211	256	0	-213	3704	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1I	37	-0	2660	592	0	10	4004	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1J	37	-0	2998	592	0	10	3664	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1K	37	-0	2660	198	0	-230	4004	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1L	37	-0	2998	198	0	-230	3664	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1M	37	-0	2660	592	0	10	4004	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1N	37	-0	2998	592	0	10	3664	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1O	37	-0	2660	198	0	-230	4004	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1P	37	-0	2998	198	0	-230	3664	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
2	37	-0	4014	526	0	-138	5467	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
7	37	-0	4136	563	0	-168	5444	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
8	37	-0	4070	548	0	-155	5446	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
9	37	-0	4066	541	0	-150	5470	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
10	37	-0	3890	511	0	-128	5373	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
11	37	-0	4096	572	0	-178	5335	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
12	37	-0	3986	548	0	-156	5338	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
13	37	-0	3978	535	0	-148	5378	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	75	-0	1983	533	0	-104	3964	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.16	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1B	75	-0	2747	533	0	-104	3704	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.15	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1C	75	-0	1983	256	0	-412	3964	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.16	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1D	75	-0	2747	256	0	-412	3704	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.15	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1E	75	-0	1983	533	0	-104	3964	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.16	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1F	75	-0	2747	533	0	-104	3704	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.15	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1G	75	-0	1983	256	0	-412	3964	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.16	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1H	75	-0	2747	256	0	-412	3704	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.15	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1I	75	-0	2196	592	0	-65	4004	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1J	75	-0	2534	592	0	-65	3664	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.15	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1K	75	-0	2196	198	0	-451	4004	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1L	75	-0	2534	198	0	-451	3664	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.15	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1M	75	-0	2196	592	0	-65	4004	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1N	75	-0	2534	592	0	-65	3664	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.15	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1O	75	-0	2196	198	0	-451	4004	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1P	75	-0	2534	198	0	-451	3664	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.15	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4

2	75	-0	3400	526	0	-335	5467	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
7	75	-0	3523	563	0	-379	5444	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
8	75	-0	3457	548	0	-361	5446	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
9	75	-0	3452	541	0	-353	5470	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
10	75	-0	3277	511	0	-319	5373	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
11	75	-0	3482	572	0	-393	5335	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
12	75	-0	3372	548	0	-362	5338	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
13	75	-0	3364	535	0	-348	5378	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_912_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 8 NI 1954 NF 2045 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 5234.59 1067.86 7302.45 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	5907	961	0	441	-128	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	12849	961	0	441	-1833	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	5907	-522	0	-209	-128	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	12849	-522	0	-209	-1833	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	5907	961	0	441	-128	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	12849	961	0	441	-1833	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	5907	-522	0	-209	-128	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	12849	-522	0	-209	-1833	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	4989	872	0	440	-2	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	13767	872	0	440	-1959	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	4989	-433	0	-209	-2	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	13767	-433	0	-209	-1959	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	4989	872	0	440	-2	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	13767	872	0	440	-1959	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	4989	-433	0	-209	-2	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	13767	-433	0	-209	-1959	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	13580	214	0	121	-1467	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	12580	452	0	223	-1212	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.15	0.90	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	12980	326	0	176	-1319	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.16	0.93	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	13210	324	0	162	-1371	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	13910	135	0	86	-1553	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.17	1.00	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	12260	532	0	257	-1127	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	12920	322	0	178	-1306	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	13300	319	0	156	-1392	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	43	-0	2963	961	0	25	2408	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1B	43	-0	9904	961	0	25	6652	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1C	43	-0	2963	-522	0	19	2408	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1D	43	-0	9904	-522	0	19	6652	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1E	43	-0	2963	961	0	25	2408	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1F	43	-0	9904	961	0	25	6652	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1G	43	-0	2963	-522	0	19	2408	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1H	43	-0	9904	-522	0	19	6652	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1I	43	-0	2044	872	0	57	1749	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1J	43	-0	10823	872	0	57	7312	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1K	43	-0	2044	-433	0	-13	1749	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1L	43	-0	10823	-433	0	-13	7312	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1M	43	-0	2044	872	0	57	1749	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1N	43	-0	10823	872	0	57	7312	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1O	43	-0	2044	-433	0	-13	1749	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1P	43	-0	10823	-433	0	-13	7312	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
2	43	-0	9421	214	0	29	6600	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
7	43	-0	8424	452	0	29	6004	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
8	43	-0	8823	326	0	36	6238	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
9	43	-0	9051	324	0	24	6380	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
10	43	-0	9754	135	0	29	6804	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
11	43	-0	8101	532	0	29	5811	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
12	43	-0	8763	322	0	40	6200	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
13	43	-0	9141	319	0	19	6436	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	86	-0	18	961	0	-391	2408	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1B	86	-0	6960	961	0	-391	6652	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1C	86	-0	18	-522	0	246	2408	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1D	86	-0	6960	-522	0	246	6652	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1E	86	-0	18	961	0	-391	2408	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1F	86	-0	6960	961	0	-391	6652	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1G	86	-0	18	-522	0	246	2408	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1H	86	-0	6960	-522	0	246	6652	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1I	86	-0	-900	872	0	-327	1749	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1J	86	-0	7878	872	0	-327	7312	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1K	86	-0	-900	-433	0	182	1749	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4

1L	86	-0	7878	-433	0	182	7312	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1M	86	-0	-900	872	0	-327	1749	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1N	86	-0	7878	872	0	-327	7312	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1O	86	-0	-900	-433	0	182	1749	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1P	86	-0	7878	-433	0	182	7312	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
2	86	-0	5262	214	0	-62	6600	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
7	86	-0	4268	452	0	-164	6004	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
8	86	-0	4666	326	0	-103	6238	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
9	86	-0	4892	324	0	-115	6380	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
10	86	-0	5599	135	0	-29	6804	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
11	86	-0	3943	532	0	-199	5811	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
12	86	-0	4607	322	0	-98	6200	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
13	86	-0	4983	319	0	-117	6436	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_912_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 89 NI 2045 NF 2075 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 5156.15 1051.85 7208.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	5551	250	0	140	8919	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.37	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	7103	250	0	140	6001	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	5551	-203	0	-118	8919	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	7103	-203	0	-118	6001	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	5551	250	0	140	8919	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.37	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	7103	250	0	140	6001	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	5551	-203	0	-118	8919	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	7103	-203	0	-118	6001	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	5262	129	0	85	9330	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	7392	129	0	85	5590	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	5262	-81	0	-63	9330	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	7392	-81	0	-63	5590	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	5262	129	0	85	9330	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	7392	129	0	85	5590	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	5262	-81	0	-63	9330	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	7392	-81	0	-63	5590	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	8843	0	0	-3	10660	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	9055	76	0	35	10250	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.42	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	8977	33	0	13	10410	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	8918	36	0	14	10500	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	8770	-23	0	-14	10800	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.44	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	9123	104	0	49	10110	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.42	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	8993	31	0	12	10390	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	8895	36	0	15	10540	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	43	-0	2645	250	0	24	8919	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.37	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1B	43	-0	4196	250	0	24	6001	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1C	43	-0	2645	-203	0	-23	8919	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1D	43	-0	4196	-203	0	-23	6001	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1E	43	-0	2645	250	0	24	8919	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.37	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1F	43	-0	4196	250	0	24	6001	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1G	43	-0	2645	-203	0	-23	8919	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1H	43	-0	4196	-203	0	-23	6001	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1I	43	-0	2355	129	0	6	9330	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1J	43	-0	4486	129	0	6	5590	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1K	43	-0	2355	-81	0	-4	9330	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1L	43	-0	4486	-81	0	-4	5590	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1M	43	-0	2355	129	0	6	9330	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1N	43	-0	4486	129	0	6	5590	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1O	43	-0	2355	-81	0	-4	9330	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1P	43	-0	4486	-81	0	-4	5590	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
2	43	-0	4740	0	0	-3	10660	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
7	43	-0	4952	76	0	2	10250	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.42	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
8	43	-0	4874	33	0	-1	10410	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
9	43	-0	4815	36	0	-1	10500	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
10	43	-0	4667	-23	0	-4	10800	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
11	43	-0	5020	104	0	5	10110	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.42	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
12	43	-0	4890	31	0	-1	10390	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
13	43	-0	4792	36	0	-1	10540	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	86	-0	-262	250	0	-92	8919	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1B	86	-0	1289	250	0	-92	6001	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1C	86	-0	-262	-203	0	73	8919	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.37	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1D	86	-0	1289	-203	0	73	6001	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1E	86	-0	-262	250	0	-92	8919	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1F	86	-0	1289	250	0	-92	6001	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4

1G	86	-0	-262	-203	0	73	8919	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.37	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1H	86	-0	1289	-203	0	73	6001	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1I	86	-0	-552	129	0	-74	9330	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1J	86	-0	1579	129	0	-74	5590	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1K	86	-0	-552	-81	0	55	9330	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	86	-0	1579	-81	0	55	5590	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1M	86	-0	-552	129	0	-74	9330	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1N	86	-0	1579	129	0	-74	5590	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1O	86	-0	-552	-81	0	55	9330	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	86	-0	1579	-81	0	55	5590	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
2	86	-0	637	0	0	-3	10660	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
7	86	-0	849	76	0	-30	10250	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.42	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
8	86	-0	771	33	0	-15	10410	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.43	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
9	86	-0	712	36	0	-16	10500	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.43	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
10	86	-0	564	-23	0	5	10800	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
11	86	-0	917	104	0	-40	10110	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.42	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
12	86	-0	787	31	0	-15	10390	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.43	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
13	86	-0	689	36	0	-16	10540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.43	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_912_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 90 NI 2075 NF 2076 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 5077.70 1035.85 7113.55 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	2232	10	0	30	9261	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	3554	10	0	30	6909	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	2232	-15	0	-30	9261	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	3554	-15	0	-30	6909	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	2232	10	0	30	9261	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	3554	10	0	30	6909	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	2232	-15	0	-30	9261	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	3554	-15	0	-30	6909	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	2069	15	0	36	9602	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.39	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	3717	15	0	36	6568	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	2069	-20	0	-37	9602	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	3717	-20	0	-37	6568	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	2069	15	0	36	9602	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.39	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	3717	15	0	36	6568	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	2069	-20	0	-37	9602	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	3717	-20	0	-37	6568	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	4029	-6	0	2	11517	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	4219	-3	0	-7	11187	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	4141	-1	0	-3	11317	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	4102	-8	0	-2	11392	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	3952	-7	0	5	11627	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	4270	-1	0	-10	11072	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.45	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	4139	1	0	-3	11297	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	4073	-10	0	-1	11417	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	43	-0	-636	10	0	34	9261	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1B	43	-0	685	10	0	34	6909	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1C	43	-0	-636	-15	0	-33	9261	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1D	43	-0	685	-15	0	-33	6909	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1E	43	-0	-636	10	0	34	9261	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1F	43	-0	685	10	0	34	6909	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1G	43	-0	-636	-15	0	-33	9261	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1H	43	-0	685	-15	0	-33	6909	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1I	43	-0	-800	15	0	40	9602	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.39	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1J	43	-0	849	15	0	40	6568	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1K	43	-0	-800	-20	0	-38	9602	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1L	43	-0	849	-20	0	-38	6568	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1M	43	-0	-800	15	0	40	9602	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.39	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1N	43	-0	849	15	0	40	6568	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1O	43	-0	-800	-20	0	-38	9602	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1P	43	-0	849	-20	0	-38	6568	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
2	43	-0	-20	-6	0	5	11517	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
7	43	-0	170	-3	0	-6	11187	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
8	43	-0	92	-1	0	-2	11317	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
9	43	-0	52	-8	0	2	11392	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
10	43	-0	-97	-7	0	8	11627	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
11	43	-0	220	-1	0	-9	11072	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.45	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
12	43	-0	90	1	0	-4	11297	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
13	43	-0	24	-10	0	4	11417	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	86	-0	-3505	10	0	39	9261	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
----	----	----	-------	----	---	----	------	-------	------	-------	------	------	------	------	------	------	------	-----

1B	86	-0	-2183	10	0	39	6909	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1C	86	-0	-3505	-15	0	-35	9261	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1D	86	-0	-2183	-15	0	-35	6909	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1E	86	-0	-3505	10	0	39	9261	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1F	86	-0	-2183	10	0	39	6909	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1G	86	-0	-3505	-15	0	-35	9261	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1H	86	-0	-2183	-15	0	-35	6909	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1I	86	-0	-3668	15	0	43	9602	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1J	86	-0	-2020	15	0	43	6568	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1K	86	-0	-3668	-20	0	-39	9602	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1L	86	-0	-2020	-20	0	-39	6568	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1M	86	-0	-3668	15	0	43	9602	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1N	86	-0	-2020	15	0	43	6568	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1O	86	-0	-3668	-20	0	-39	9602	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1P	86	-0	-2020	-20	0	-39	6568	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
2	86	-0	-4069	-6	0	7	11517	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
7	86	-0	-3879	-3	0	-4	11187	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
8	86	-0	-3957	-1	0	-2	11317	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
9	86	-0	-3997	-8	0	5	11392	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
10	86	-0	-4146	-7	0	11	11627	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
11	86	-0	-3829	-1	0	-8	11072	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.45	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
12	86	-0	-3959	1	0	-4	11297	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
13	86	-0	-4025	-10	0	8	11417	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_912_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 91 NI 2076 NF 2121 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 4999.25 1019.85 7019.09 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1270	42	0	41	8374	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-103	42	0	41	6588	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-1270	-55	0	-37	8374	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-103	-55	0	-37	6588	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-1270	42	0	41	8374	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-103	42	0	41	6588	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-1270	-55	0	-37	8374	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-103	-55	0	-37	6588	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-1445	25	0	44	8645	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	72	25	0	44	6317	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-1445	-37	0	-41	8645	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	72	-37	0	-41	6317	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-1445	25	0	44	8645	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	72	25	0	44	6317	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-1445	-37	0	-41	8645	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	72	-37	0	-41	6317	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-997	-4	0	8	10640	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-833	-18	0	-4	10390	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-898	-8	0	-2	10490	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-936	-13	0	6	10550	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-1068	-0	0	12	10720	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-794	-23	0	-8	10300	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.42	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-903	-6	0	-5	10470	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-966	-14	0	9	10560	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	43	-0	-4101	42	0	8	8374	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1B	43	-0	-2935	42	0	8	6588	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1C	43	-0	-4101	-55	0	2	8374	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1D	43	-0	-2935	-55	0	2	6588	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1E	43	-0	-4101	42	0	8	8374	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1F	43	-0	-2935	42	0	8	6588	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1G	43	-0	-4101	-55	0	2	8374	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1H	43	-0	-2935	-55	0	2	6588	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1I	43	-0	-4276	25	0	50	8645	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1J	43	-0	-2759	25	0	50	6317	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1K	43	-0	-4276	-37	0	-41	8645	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1L	43	-0	-2759	-37	0	-41	6317	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1M	43	-0	-4276	25	0	50	8645	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1N	43	-0	-2759	25	0	50	6317	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1O	43	-0	-4276	-37	0	-41	8645	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1P	43	-0	-2759	-37	0	-41	6317	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
2	43	-0	-4992	-4	0	10	10640	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
7	43	-0	-4828	-18	0	3	10390	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
8	43	-0	-4893	-8	0	1	10490	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
9	43	-0	-4931	-13	0	12	10550	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
10	43	-0	-5063	-0	0	12	10720	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
11	43	-0	-4789	-23	0	1	10300	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.42	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
12	43	-0	-4898	-6	0	-2	10470	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4

13	43	-0	-4961	-14	0	15	10560	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																		
1A	86	-0	-6932	42	0	-26	8374	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1B	86	-0	-5766	42	0	-26	6588	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1C	86	-0	-6932	-55	0	40	8374	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1D	86	-0	-5766	-55	0	40	6588	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1E	86	-0	-6932	42	0	-26	8374	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1F	86	-0	-5766	42	0	-26	6588	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1G	86	-0	-6932	-55	0	40	8374	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1H	86	-0	-5766	-55	0	40	6588	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1I	86	-0	-7108	25	0	56	8645	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1J	86	-0	-5590	25	0	56	6317	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1K	86	-0	-7108	-37	0	-41	8645	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1L	86	-0	-5590	-37	0	-41	6317	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1M	86	-0	-7108	25	0	56	8645	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1N	86	-0	-5590	25	0	56	6317	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1O	86	-0	-7108	-37	0	-41	8645	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1P	86	-0	-5590	-37	0	-41	6317	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
2	86	-0	-8987	-4	0	11	10640	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
7	86	-0	-8823	-18	0	11	10390	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
8	86	-0	-8888	-8	0	5	10490	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
9	86	-0	-8926	-13	0	17	10550	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
10	86	-0	-9058	-0	0	12	10720	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
11	86	-0	-8784	-23	0	11	10300	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.42	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
12	86	-0	-8893	-6	0	0	10470	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
13	86	-0	-8956	-14	0	21	10560	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_912_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 92 NI 2121 NF 1955 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 4920.80 1003.84 6924.64 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-4752	28	0	50	4862	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-3412	28	0	50	4075	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-4752	-48	0	-37	4862	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-3412	-48	0	-37	4075	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-4752	28	0	50	4862	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-3412	28	0	50	4075	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-4752	-48	0	-37	4862	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-3412	-48	0	-37	4075	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-4942	48	0	78	4982	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-3222	48	0	78	3954	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-4942	-68	0	-65	4982	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-3222	-68	0	-65	3954	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-4942	48	0	78	4982	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-3222	48	0	78	3954	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-4942	-68	0	-65	4982	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-3222	-68	0	-65	3954	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-5800	-11	0	13	6367	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-5610	-20	0	6	6257	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-5686	-22	0	-1	6301	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-5729	-9	0	20	6326	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-5867	-8	0	16	6381	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-5550	-23	0	3	6197	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-5677	-26	0	-8	6271	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-5748	-4	0	27	6312	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	43	-0	-7546	28	0	42	4862	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1B	43	-0	-6206	28	0	42	4075	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1C	43	-0	-7546	-48	0	-21	4862	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1D	43	-0	-6206	-48	0	-21	4075	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1E	43	-0	-7546	28	0	42	4862	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1F	43	-0	-6206	28	0	42	4075	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1G	43	-0	-7546	-48	0	-21	4862	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1H	43	-0	-6206	-48	0	-21	4075	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1I	43	-0	-7736	48	0	61	4982	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1J	43	-0	-6016	48	0	61	3954	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1K	43	-0	-7736	-68	0	-40	4982	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1L	43	-0	-6016	-68	0	-40	3954	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1M	43	-0	-7736	48	0	61	4982	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1N	43	-0	-6016	48	0	61	3954	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1O	43	-0	-7736	-68	0	-40	4982	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1P	43	-0	-6016	-68	0	-40	3954	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
2	43	-0	-9740	-11	0	18	6367	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
7	43	-0	-9550	-20	0	14	6257	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4

8	43	-0	-9628	-22	0	9	6301	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
9	43	-0	-9670	-9	0	24	6326	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
10	43	-0	-9808	-8	0	19	6381	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
11	43	-0	-9490	-23	0	13	6197	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
12	43	-0	-9618	-26	0	3	6271	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
13	43	-0	-9689	-4	0	29	6312	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	86	-0	-10340	28	0	34	-1602	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1B	86	-0	-9000	28	0	34	-1242	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1C	86	-0	-10340	-48	0	-4	-1602	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1D	86	-0	-9000	-48	0	-4	-1242	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1E	86	-0	-10340	28	0	34	-1602	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1F	86	-0	-9000	28	0	34	-1242	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1G	86	-0	-10340	-48	0	-4	-1602	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1H	86	-0	-9000	-48	0	-4	-1242	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1I	86	-0	-10530	48	0	44	-1645	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1J	86	-0	-8810	48	0	44	-1199	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1K	86	-0	-10530	-68	0	-14	-1645	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1L	86	-0	-8810	-68	0	-14	-1199	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1M	86	-0	-10530	48	0	44	-1645	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1N	86	-0	-8810	48	0	44	-1199	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1O	86	-0	-10530	-68	0	-14	-1645	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1P	86	-0	-8810	-68	0	-14	-1199	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
2	86	-0	-13680	-11	0	23	-1976	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
7	86	-0	-13490	-20	0	23	-1924	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
8	86	-0	-13570	-22	0	18	-1945	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
9	86	-0	-13610	-9	0	28	-1957	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
10	86	-0	-13750	-8	0	23	-2020	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
11	86	-0	-13430	-23	0	23	-1932	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.16	0.96	0.00	0.00	8.4
12	86	-0	-13560	-26	0	15	-1967	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
13	86	-0	-13630	-4	0	31	-1987	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_912_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 93 NI 1955 NF 2038 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 4845.56 988.49 6834.06 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-11144	113	0	67	-1242	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-9796	113	0	67	-1602	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-11144	-29	0	-21	-1242	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-9796	-29	0	-21	-1602	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-11144	113	0	67	-1242	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-9796	113	0	67	-1602	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-11144	-29	0	-21	-1242	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-9796	-29	0	-21	-1602	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-11294	96	0	91	-1199	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-9646	96	0	91	-1645	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-11294	-12	0	-45	-1199	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-9646	-12	0	-45	-1645	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-11294	96	0	91	-1199	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-9646	96	0	91	-1645	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-11294	-12	0	-45	-1199	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-9646	-12	0	-45	-1645	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-14950	62	0	30	-1976	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.18	1.07	3.59	0.00	8.4
7	0	-0	-14760	36	0	31	-1924	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.18	1.06	3.54	0.00	8.4
8	0	-0	-14840	43	0	38	-1945	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.18	1.06	3.56	0.00	8.4
9	0	-0	-14880	57	0	24	-1957	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.18	1.06	3.57	0.00	8.4
10	0	-0	-14860	70	0	29	-2020	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.18	1.06	3.57	0.00	8.4
11	0	-0	-14530	27	0	31	-1932	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.18	1.04	3.49	0.00	8.4
12	0	-0	-14670	39	0	43	-1967	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.18	1.05	3.52	0.00	8.4
13	0	-0	-14740	62	0	19	-1987	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.18	1.05	3.54	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	39	-0	-13674	113	0	67	-12746	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.52	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
1B	39	-0	-12326	113	0	67	-12932	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.53	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1C	39	-0	-13674	-29	0	-54	-12746	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.52	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
1D	39	-0	-12326	-29	0	-54	-12932	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.53	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1E	39	-0	-13674	113	0	67	-12746	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.52	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
1F	39	-0	-12326	113	0	67	-12932	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.53	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1G	39	-0	-13674	-29	0	-54	-12746	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.52	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
1H	39	-0	-12326	-29	0	-54	-12932	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.53	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1I	39	-0	-13824	96	0	92	-12723	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.52	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
1J	39	-0	-12176	96	0	92	-12955	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.53	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4
1K	39	-0	-13824	-12	0	-79	-12723	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.52	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
1L	39	-0	-12176	-12	0	-79	-12955	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.53	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4
1M	39	-0	-13824	96	0	92	-12723	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.52	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4

1N	39	-0	-12176	96	0	92	-12955	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.53	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4
1O	39	-0	-13824	-12	0	-79	-12723	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.52	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
1P	39	-0	-12176	-12	0	-79	-12955	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.53	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4
2	39	-0	-18520	62	0	6	-18244	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.75	0.23	1.28	4.44	0.00	8.4
7	39	-0	-18330	36	0	17	-18019	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.74	0.23	1.27	4.40	0.00	8.4
8	39	-0	-18410	43	0	21	-18111	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.74	0.23	1.27	4.42	0.00	8.4
9	39	-0	-18450	57	0	2	-18163	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.74	0.23	1.28	4.43	0.00	8.4
10	39	-0	-18430	70	0	2	-18204	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.75	0.23	1.27	4.42	0.00	8.4
11	39	-0	-18105	27	0	21	-17820	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.73	0.22	1.25	4.35	0.00	8.4
12	39	-0	-18240	39	0	28	-17978	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.74	0.22	1.26	4.38	0.00	8.4
13	39	-0	-18310	62	0	-5	-18065	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.74	0.22	1.27	4.39	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	79	-0	-16204	113	0	66	-10940	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.45	0.20	1.16	3.89	0.00	8.4
1B	79	-0	-14856	113	0	66	-12360	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.51	0.18	1.06	3.57	0.00	8.4
1C	79	-0	-16204	-29	0	-87	-10940	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.45	0.20	1.16	3.89	0.00	8.4
1D	79	-0	-14856	-29	0	-87	-12360	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.51	0.18	1.06	3.57	0.00	8.4
1E	79	-0	-16204	113	0	66	-10940	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.45	0.20	1.16	3.89	0.00	8.4
1F	79	-0	-14856	113	0	66	-12360	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.51	0.18	1.06	3.57	0.00	8.4
1G	79	-0	-16204	-29	0	-87	-10940	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.45	0.20	1.16	3.89	0.00	8.4
1H	79	-0	-14856	-29	0	-87	-12360	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.51	0.18	1.06	3.57	0.00	8.4
1I	79	-0	-16354	96	0	93	-10779	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.44	0.20	1.17	3.92	0.00	8.4
1J	79	-0	-14706	96	0	93	-12521	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.51	0.18	1.05	3.53	0.00	8.4
1K	79	-0	-16354	-12	0	-114	-10779	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.44	0.20	1.17	3.92	0.00	8.4
1L	79	-0	-14706	-12	0	-114	-12521	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.51	0.18	1.05	3.53	0.00	8.4
1M	79	-0	-16354	96	0	93	-10779	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.44	0.20	1.17	3.92	0.00	8.4
1N	79	-0	-14706	96	0	93	-12521	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.51	0.18	1.05	3.53	0.00	8.4
1O	79	-0	-16354	-12	0	-114	-10779	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.44	0.20	1.17	3.92	0.00	8.4
1P	79	-0	-14706	-12	0	-114	-12521	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.51	0.18	1.05	3.53	0.00	8.4
2	79	-0	-22090	62	0	-19	-16540	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.68	0.27	1.53	5.30	0.00	8.4
7	79	-0	-21900	36	0	3	-16340	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.67	0.27	1.57	5.26	0.00	8.4
8	79	-0	-21980	43	0	4	-16420	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.67	0.27	1.57	5.28	0.00	8.4
9	79	-0	-22020	57	0	-21	-16470	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.68	0.27	1.58	5.28	0.00	8.4
10	79	-0	-22000	70	0	-26	-16510	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.68	0.27	1.52	5.28	0.00	8.4
11	79	-0	-21680	27	0	10	-16170	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.66	0.27	1.55	5.20	0.00	8.4
12	79	-0	-21810	39	0	12	-16310	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.67	0.27	1.56	5.23	0.00	8.4
13	79	-0	-21880	62	0	-30	-16390	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.67	0.27	1.57	5.25	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_912_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 94 NI 2038 NF 2057 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 1687.50 344.25 3031.75 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	2704	-176	0	-55	-5531	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	5984	-176	0	-55	-5905	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	2704	-282	0	-150	-5531	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	5984	-282	0	-150	-5905	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	2704	-176	0	-55	-5531	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	5984	-176	0	-55	-5905	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	2704	-282	0	-150	-5531	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	5984	-282	0	-150	-5905	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	2255	-169	0	-47	-5408	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	6433	-169	0	-47	-6028	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	2255	-289	0	-159	-5408	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	6433	-289	0	-159	-6028	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	2255	-169	0	-47	-5408	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	6433	-169	0	-47	-6028	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	2255	-289	0	-159	-5408	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	6433	-289	0	-159	-6028	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	5933	-314	0	-139	-8106	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	6402	-330	0	-153	-8063	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	6221	-322	0	-145	-8082	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	6102	-321	0	-146	-8086	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	5787	-305	0	-133	-8130	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	6567	-331	0	-156	-8057	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	6266	-318	0	-143	-8089	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	6067	-317	0	-144	-8096	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	51	-0	1242	-176	0	34	-3527	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.14	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1B	51	-0	4522	-176	0	34	-5905	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1C	51	-0	1242	-282	0	-8	-3527	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.14	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1D	51	-0	4522	-282	0	-8	-5905	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1E	51	-0	1242	-176	0	34	-3527	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.14	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1F	51	-0	4522	-176	0	34	-5905	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1G	51	-0	1242	-282	0	-8	-3527	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.14	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1H	51	-0	4522	-282	0	-8	-5905	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4

1I	51	-0	793	-169	0	38	-2943	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1J	51	-0	4971	-169	0	38	-6028	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1K	51	-0	793	-289	0	-12	-2943	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1L	51	-0	4971	-289	0	-12	-6028	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1M	51	-0	793	-169	0	38	-2943	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1N	51	-0	4971	-169	0	38	-6028	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1O	51	-0	793	-289	0	-12	-2943	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1P	51	-0	4971	-289	0	-12	-6028	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
2	51	-0	3907	-314	0	20	-7664	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
7	51	-0	4376	-330	0	14	-7629	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
8	51	-0	4195	-322	0	18	-7645	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
9	51	-0	4076	-321	0	16	-7647	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
10	51	-0	3761	-305	0	21	-7685	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.32	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
11	51	-0	4541	-331	0	12	-7626	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
12	51	-0	4240	-318	0	18	-7653	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
13	51	-0	4041	-317	0	16	-7656	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	101	-0	-219	-176	0	122	-963	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1B	101	-0	3060	-176	0	122	-4647	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.19	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1C	101	-0	-219	-282	0	135	-963	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1D	101	-0	3060	-282	0	135	-4647	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.19	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1E	101	-0	-219	-176	0	122	-963	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1F	101	-0	3060	-176	0	122	-4647	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.19	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1G	101	-0	-219	-282	0	135	-963	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1H	101	-0	3060	-282	0	135	-4647	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.19	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1I	101	-0	-669	-169	0	123	-386	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1J	101	-0	3509	-169	0	123	-5224	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.21	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1K	101	-0	-669	-289	0	134	-386	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1L	101	-0	3509	-289	0	134	-5224	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.21	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1M	101	-0	-669	-169	0	123	-386	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1N	101	-0	3509	-169	0	123	-5224	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.21	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1O	101	-0	-669	-289	0	134	-386	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1P	101	-0	3509	-289	0	134	-5224	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.21	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
2	101	-0	1881	-314	0	179	-4158	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.17	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
7	101	-0	2349	-330	0	180	-3641	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
8	101	-0	2169	-322	0	180	-3843	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
9	101	-0	2049	-321	0	179	-3967	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
10	101	-0	1735	-305	0	176	-4329	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
11	101	-0	2515	-331	0	179	-3468	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
12	101	-0	2214	-318	0	178	-3804	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
13	101	-0	2015	-317	0	176	-4012	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_912_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 95 NI 2057 NF 1956 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 1027.05 209.52 2236.57 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-499	128	0	63	-963	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	4567	128	0	63	-4647	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.19	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-499	-282	0	-207	-963	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	4567	-282	0	-207	-4647	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-499	128	0	63	-963	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	4567	128	0	63	-4647	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.19	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-499	-282	0	-207	-963	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	4567	-282	0	-207	-4647	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-1405	261	0	146	-386	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	5473	261	0	146	-5224	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.21	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-1405	-414	0	-290	-386	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	5473	-414	0	-290	-5224	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.21	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-1405	261	0	146	-386	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	5473	261	0	146	-5224	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.21	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-1405	-414	0	-290	-386	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	5473	-414	0	-290	-5224	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.21	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	3136	-119	0	-110	-4158	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	2439	-71	0	-77	-3641	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	2708	-90	0	-92	-3843	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.16	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	2879	-98	0	-94	-3967	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	3411	-136	0	-121	-4329	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.18	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	2249	-56	0	-66	-3468	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	2697	-88	0	-91	-3804	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.16	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	2983	-101	0	-95	-4012	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	51	-0	-1587	128	0	-2	-2321	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1B	51	-0	3479	128	0	-2	-4434	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1C	51	-0	-1587	-282	0	-64	-2321	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4

1D	51	-0	3479	-282	0	-64	-4434	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1E	51	-0	-1587	128	0	-2	-2321	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1F	51	-0	3479	128	0	-2	-4434	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1G	51	-0	-1587	-282	0	-64	-2321	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1H	51	-0	3479	-282	0	-64	-4434	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1I	51	-0	-2493	261	0	14	-2675	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1J	51	-0	4385	261	0	14	-5027	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1K	51	-0	-2493	-414	0	-80	-2675	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1L	51	-0	4385	-414	0	-80	-5027	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.21	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1M	51	-0	-2493	261	0	14	-2675	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1N	51	-0	4385	261	0	14	-5027	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1O	51	-0	-2493	-414	0	-80	-2675	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1P	51	-0	4385	-414	0	-80	-5027	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.21	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
2	51	-0	1646	-119	0	-50	-3810	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
7	51	-0	949	-71	0	-42	-3282	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
8	51	-0	1218	-90	0	-46	-3488	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
9	51	-0	1389	-98	0	-45	-3616	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
10	51	-0	1921	-136	0	-52	-3987	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
11	51	-0	758	-56	0	-38	-3105	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
12	51	-0	1207	-88	0	-46	-3449	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
13	51	-0	1492	-101	0	-44	-3662	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	101	-0	-2675	128	0	-67	-2569	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1B	101	-0	2391	128	0	-67	-1129	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1C	101	-0	-2675	-282	0	78	-2569	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1D	101	-0	2391	-282	0	78	-1129	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1E	101	-0	-2675	128	0	-67	-2569	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1F	101	-0	2391	128	0	-67	-1129	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1G	101	-0	-2675	-282	0	78	-2569	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1H	101	-0	2391	-282	0	78	-1129	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1I	101	-0	-3581	261	0	-118	-2906	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1J	101	-0	3297	261	0	-118	-792	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1K	101	-0	-3581	-414	0	129	-2906	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1L	101	-0	3297	-414	0	129	-792	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1M	101	-0	-3581	261	0	-118	-2906	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1N	101	-0	3297	261	0	-118	-792	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1O	101	-0	-3581	-414	0	129	-2906	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1P	101	-0	3297	-414	0	129	-792	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
2	101	-0	156	-119	0	10	-2494	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
7	101	-0	-542	-71	0	-6	-2683	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
8	101	-0	-273	-90	0	-1	-2613	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
9	101	-0	-101	-98	0	5	-2564	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
10	101	-0	430	-136	0	17	-2388	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
11	101	-0	-732	-56	0	-10	-2702	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
12	101	-0	-284	-88	0	-2	-2585	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
13	101	-0	2	-101	0	8	-2504	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_913_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 9 NI 1959 NF 1960 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 4770.21 973.12 6743.33 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	14285	-78	0	98	-7262	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.18	1.02	3.43	0.00	8.4
1B	0	-0	15495	-78	0	98	-8350	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.19	1.11	3.72	0.00	8.4
1C	0	-0	14285	-386	0	-200	-7262	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.18	1.02	3.43	0.00	8.4
1D	0	-0	15495	-386	0	-200	-8350	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.19	1.11	3.72	0.00	8.4
1E	0	-0	14285	-78	0	98	-7262	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.18	1.02	3.43	0.00	8.4
1F	0	-0	15495	-78	0	98	-8350	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.19	1.11	3.72	0.00	8.4
1G	0	-0	14285	-386	0	-200	-7262	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.18	1.02	3.43	0.00	8.4
1H	0	-0	15495	-386	0	-200	-8350	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.19	1.11	3.72	0.00	8.4
1I	0	-0	14544	-176	0	28	-7342	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.18	1.04	3.49	0.00	8.4
1J	0	-0	15236	-176	0	28	-8270	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.19	1.09	3.66	0.00	8.4
1K	0	-0	14544	-288	0	-130	-7342	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.18	1.04	3.49	0.00	8.4
1L	0	-0	15236	-288	0	-130	-8270	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.19	1.09	3.66	0.00	8.4
1M	0	-0	14544	-176	0	28	-7342	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.18	1.04	3.49	0.00	8.4
1N	0	-0	15236	-176	0	28	-8270	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.19	1.09	3.66	0.00	8.4
1O	0	-0	14544	-288	0	-130	-7342	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.18	1.04	3.49	0.00	8.4
1P	0	-0	15236	-288	0	-130	-8270	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.19	1.09	3.66	0.00	8.4
2	0	-0	21170	-311	0	-62	-11050	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.45	0.26	1.51	5.08	0.00	8.4
7	0	-0	20950	-364	0	-106	-10870	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.45	0.26	1.50	5.03	0.00	8.4
8	0	-0	21050	-339	0	-85	-10940	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.45	0.26	1.51	5.05	0.00	8.4
9	0	-0	21090	-330	0	-78	-10980	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.45	0.26	1.51	5.06	0.00	8.4
10	0	-0	20920	-291	0	-47	-10950	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.45	0.26	1.50	5.02	0.00	8.4
11	0	-0	20560	-378	0	-120	-10660	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.44	0.25	1.47	4.93	0.00	8.4
12	0	-0	20720	-337	0	-85	-10780	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.44	0.25	1.48	4.97	0.00	8.4
13	0	-0	20800	-323	0	-73	-10850	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.44	0.26	1.49	4.99	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	44	-0	11505	-78	0	135	-7262	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1B	44	-0	12716	-78	0	135	-8350	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.16	0.91	0.00	0.00	8.4
1C	44	-0	11505	-386	0	-34	-7262	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1D	44	-0	12716	-386	0	-34	-8350	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.16	0.91	0.00	0.00	8.4
1E	44	-0	11505	-78	0	135	-7262	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1F	44	-0	12716	-78	0	135	-8350	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.16	0.91	0.00	0.00	8.4
1G	44	-0	11505	-386	0	-34	-7262	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1H	44	-0	12716	-386	0	-34	-8350	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.16	0.91	0.00	0.00	8.4
1I	44	-0	11765	-176	0	110	-7342	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1J	44	-0	12456	-176	0	110	-8270	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.15	0.89	0.00	0.00	8.4
1K	44	-0	11765	-288	0	-9	-7342	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1L	44	-0	12456	-288	0	-9	-8270	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.15	0.89	0.00	0.00	8.4
1M	44	-0	11765	-176	0	110	-7342	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1N	44	-0	12456	-176	0	110	-8270	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.15	0.89	0.00	0.00	8.4
1O	44	-0	11765	-288	0	-9	-7342	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.30	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1P	44	-0	12456	-288	0	-9	-8270	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.15	0.89	0.00	0.00	8.4
2	44	-0	17250	-311	0	74	-11050	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.45	0.21	1.23	4.14	0.00	8.4
7	44	-0	17030	-364	0	53	-10870	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.45	0.21	1.22	4.09	0.00	8.4
8	44	-0	17125	-339	0	63	-10940	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.45	0.21	1.23	4.11	0.00	8.4
9	44	-0	17170	-330	0	67	-10980	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.45	0.21	1.23	4.12	0.00	8.4
10	44	-0	17000	-291	0	80	-10950	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.45	0.21	1.22	4.08	0.00	8.4
11	44	-0	16640	-378	0	45	-10660	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.44	0.20	1.19	3.99	0.00	8.4
12	44	-0	16800	-337	0	62	-10780	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.44	0.21	1.20	4.03	0.00	8.4
13	44	-0	16880	-323	0	68	-10850	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.44	0.21	1.21	4.05	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	87	-0	8726	-78	0	172	2917	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1B	87	-0	9936	-78	0	172	2665	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1C	87	-0	8726	-386	0	132	2917	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1D	87	-0	9936	-386	0	132	2665	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1E	87	-0	8726	-78	0	172	2917	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1F	87	-0	9936	-78	0	172	2665	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1G	87	-0	8726	-386	0	132	2917	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1H	87	-0	9936	-386	0	132	2665	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1I	87	-0	8985	-176	0	192	2988	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1J	87	-0	9677	-176	0	192	2594	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1K	87	-0	8985	-288	0	112	2988	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1L	87	-0	9677	-288	0	112	2594	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1M	87	-0	8985	-176	0	192	2988	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1N	87	-0	9677	-176	0	192	2594	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1O	87	-0	8985	-288	0	112	2988	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1P	87	-0	9677	-288	0	112	2594	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
2	87	-0	13330	-311	0	210	4044	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
7	87	-0	13110	-364	0	212	4035	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
8	87	-0	13200	-339	0	212	4041	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
9	87	-0	13250	-330	0	211	4042	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
10	87	-0	13080	-291	0	207	3922	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
11	87	-0	12720	-378	0	211	3907	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.16	0.91	0.00	0.00	8.4
12	87	-0	12880	-337	0	210	3918	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
13	87	-0	12960	-323	0	209	3918	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.16	0.93	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_913_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 84 NI 1960 NF 1957 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 4690.07 956.77 6646.84 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	7806	-37	0	-67	7000	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	9044	-37	0	-67	7396	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	7806	-347	0	-111	7000	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	9044	-347	0	-111	7396	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	7806	-37	0	-67	7000	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	9044	-37	0	-67	7396	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	7806	-347	0	-111	7000	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	9044	-347	0	-111	7396	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	7917	-130	0	-52	7129	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	8933	-130	0	-52	7267	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	7917	-254	0	-126	7129	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	8933	-254	0	-126	7267	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	7917	-130	0	-52	7129	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	8933	-130	0	-52	7267	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	7917	-254	0	-126	7129	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	8933	-254	0	-126	7267	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	11840	-254	0	-132	10238	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.42	0.15	0.85	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	11640	-308	0	-127	10124	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.42	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	11730	-282	0	-129	10177	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.42	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	11760	-273	0	-131	10194	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.42	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4

10	0	-0	11800	-232	0	-130	10095	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.41	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	11460	-322	0	-122	9902	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.41	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	11610	-280	0	-125	9991	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.41	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	11660	-265	0	-128	10018	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.41	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	44	-0	5065	-37	0	83	7236	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.30	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1B	44	-0	6304	-37	0	83	8294	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.34	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1C	44	-0	5065	-347	0	-93	7236	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1D	44	-0	6304	-347	0	-93	8294	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.34	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1E	44	-0	5065	-37	0	83	7236	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.30	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1F	44	-0	6304	-37	0	83	8294	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.34	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1G	44	-0	5065	-347	0	-93	7236	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1H	44	-0	6304	-347	0	-93	8294	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.34	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1I	44	-0	5176	-130	0	58	7480	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.31	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1J	44	-0	6193	-130	0	58	8050	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.33	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1K	44	-0	5176	-254	0	-68	7480	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.31	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1L	44	-0	6193	-254	0	-68	8050	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.33	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1M	44	-0	5176	-130	0	58	7480	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.31	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1N	44	-0	6193	-130	0	58	8050	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.33	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1O	44	-0	5176	-254	0	-68	7480	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.31	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1P	44	-0	6193	-254	0	-68	8050	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.33	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
2	44	-0	7976	-254	0	-21	11020	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.45	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
7	44	-0	7775	-308	0	7	10840	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.44	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
8	44	-0	7867	-282	0	-5	10920	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.45	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
9	44	-0	7896	-273	0	-11	10950	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.45	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
10	44	-0	7934	-232	0	-29	10860	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.45	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
11	44	-0	7595	-322	0	19	10550	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.43	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
12	44	-0	7748	-280	0	-2	10700	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.44	0.10	0.55	0.00	0.00	8.4
13	44	-0	7797	-265	0	-12	10740	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.44	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	88	-0	2325	-37	0	233	7236	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.30	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1B	88	-0	3563	-37	0	233	8294	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.34	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1C	88	-0	2325	-347	0	-75	7236	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1D	88	-0	3563	-347	0	-75	8294	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.34	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1E	88	-0	2325	-37	0	233	7236	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.30	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1F	88	-0	3563	-37	0	233	8294	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.34	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1G	88	-0	2325	-347	0	-75	7236	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1H	88	-0	3563	-347	0	-75	8294	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.34	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1I	88	-0	2436	-130	0	167	7480	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.31	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1J	88	-0	3452	-130	0	167	8050	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.33	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1K	88	-0	2436	-254	0	-10	7480	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.31	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1L	88	-0	3452	-254	0	-10	8050	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.33	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1M	88	-0	2436	-130	0	167	7480	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.31	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1N	88	-0	3452	-130	0	167	8050	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.33	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1O	88	-0	2436	-254	0	-10	7480	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.31	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1P	88	-0	3452	-254	0	-10	8050	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.33	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
2	88	-0	4112	-254	0	90	11020	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.45	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
7	88	-0	3909	-308	0	142	10840	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.44	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
8	88	-0	4003	-282	0	118	10920	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.45	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
9	88	-0	4032	-273	0	109	10950	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.45	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
10	88	-0	4068	-232	0	73	10860	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.45	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
11	88	-0	3729	-322	0	160	10550	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.43	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
12	88	-0	3886	-280	0	121	10700	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.44	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
13	88	-0	3934	-265	0	104	10740	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.44	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_913_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 85 NI 1957 NF 1958 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 5398.52 616.80 7015.31 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	5869	264	0	-8	8572	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.35	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	6103	264	0	-8	7202	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.30	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	5869	165	0	-195	8572	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	6103	165	0	-195	7202	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	5869	264	0	-8	8572	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.35	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	6103	264	0	-8	7202	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.30	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	5869	165	0	-195	8572	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	6103	165	0	-195	7202	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	5904	303	0	41	8468	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.35	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	6068	303	0	41	7306	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.30	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	5904	126	0	-243	8468	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	6068	126	0	-243	7306	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	5904	303	0	41	8468	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.35	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	6068	303	0	41	7306	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.30	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	5904	126	0	-243	8468	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4

1P	0	-0	6068	126	0	-243	7306	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	8186	323	0	-132	11180	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.46	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	8215	313	0	-127	10960	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.45	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	8196	316	0	-131	11060	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.45	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	8201	320	0	-132	11090	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.45	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	8132	316	0	-134	11060	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.45	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	8180	300	0	-127	10680	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.44	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	8148	304	0	-133	10850	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.44	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	8156	310	0	-134	10910	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.45	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	23	-0	4346	264	0	-62	8572	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1B	23	-0	4580	264	0	-62	7202	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1C	23	-0	4346	165	0	-237	8572	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1D	23	-0	4580	165	0	-237	7202	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1E	23	-0	4346	264	0	-62	8572	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1F	23	-0	4580	264	0	-62	7202	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1G	23	-0	4346	165	0	-237	8572	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1H	23	-0	4580	165	0	-237	7202	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1I	23	-0	4381	303	0	-26	8468	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1J	23	-0	4545	303	0	-26	7306	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1K	23	-0	4381	126	0	-273	8468	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1L	23	-0	4545	126	0	-273	7306	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1M	23	-0	4381	303	0	-26	8468	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1N	23	-0	4545	303	0	-26	7306	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1O	23	-0	4381	126	0	-273	8468	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1P	23	-0	4545	126	0	-273	7306	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
2	23	-0	6106	323	0	-205	11180	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.46	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
7	23	-0	6136	313	0	-198	10960	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.45	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
8	23	-0	6116	316	0	-202	11060	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.45	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
9	23	-0	6122	320	0	-204	11090	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.45	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
10	23	-0	6052	316	0	-206	11060	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.45	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
11	23	-0	6100	300	0	-194	10680	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.44	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
12	23	-0	6068	304	0	-201	10850	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.44	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
13	23	-0	6076	310	0	-204	10910	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.45	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	45	-0	2823	264	0	-116	8572	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1B	45	-0	3057	264	0	-116	7202	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1C	45	-0	2823	165	0	-279	8572	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1D	45	-0	3057	165	0	-279	7202	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1E	45	-0	2823	264	0	-116	8572	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1F	45	-0	3057	264	0	-116	7202	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1G	45	-0	2823	165	0	-279	8572	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1H	45	-0	3057	165	0	-279	7202	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1I	45	-0	2858	303	0	-92	8468	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.04	0.20	0.00	0.00	8.4
1J	45	-0	3022	303	0	-92	7306	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1K	45	-0	2858	126	0	-303	8468	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.04	0.20	0.00	0.00	8.4
1L	45	-0	3022	126	0	-303	7306	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1M	45	-0	2858	303	0	-92	8468	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.04	0.20	0.00	0.00	8.4
1N	45	-0	3022	303	0	-92	7306	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1O	45	-0	2858	126	0	-303	8468	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.35	0.04	0.20	0.00	0.00	8.4
1P	45	-0	3022	126	0	-303	7306	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.30	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
2	45	-0	4027	323	0	-277	11180	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.46	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
7	45	-0	4056	313	0	-268	10960	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.45	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
8	45	-0	4037	316	0	-273	11060	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.45	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
9	45	-0	4042	320	0	-276	11090	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.45	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
10	45	-0	3972	316	0	-277	11060	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.45	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
11	45	-0	4020	300	0	-262	10680	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.44	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
12	45	-0	3989	304	0	-270	10850	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.44	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
13	45	-0	3997	310	0	-274	10910	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.45	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_913_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 86 NI 1958 NF 2086 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 5252.77 587.07 6839.84 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	2402	-70	0	-96	8999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	3568	-70	0	-96	8122	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	2402	-177	0	-252	8999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	3568	-177	0	-252	8122	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	2402	-70	0	-96	8999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	3568	-70	0	-96	8122	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	2402	-177	0	-252	8999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	3568	-177	0	-252	8122	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	2341	-50	0	-71	8779	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	3629	-50	0	-71	8342	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4

1K	0	-0	2341	-197	0	-276	8779	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	3629	-197	0	-276	8342	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	2341	-50	0	-71	8779	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	3629	-50	0	-71	8342	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	2341	-197	0	-276	8779	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	3629	-197	0	-276	8342	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	3850	-173	0	-242	11996	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	4028	-168	0	-234	11856	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	3938	-171	0	-238	11916	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	3933	-173	0	-241	11946	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	3871	-173	0	-242	11881	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	4166	-165	0	-229	11641	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.48	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	4017	-168	0	-236	11741	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.48	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	4008	-172	0	-240	11796	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.48	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	48	-0	-735	-70	0	-62	8999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1B	48	-0	431	-70	0	-62	8122	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1C	48	-0	-735	-177	0	-168	8999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1D	48	-0	431	-177	0	-168	8122	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1E	48	-0	-735	-70	0	-62	8999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1F	48	-0	431	-70	0	-62	8122	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1G	48	-0	-735	-177	0	-168	8999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1H	48	-0	431	-177	0	-168	8122	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1I	48	-0	-796	-50	0	-48	8779	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1J	48	-0	492	-50	0	-48	8342	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1K	48	-0	-796	-197	0	-183	8779	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1L	48	-0	492	-197	0	-183	8342	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1M	48	-0	-796	-50	0	-48	8779	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1N	48	-0	492	-50	0	-48	8342	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1O	48	-0	-796	-197	0	-183	8779	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1P	48	-0	492	-197	0	-183	8342	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
2	48	-0	-429	-173	0	-160	11996	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
7	48	-0	-251	-168	0	-154	11856	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
8	48	-0	-341	-171	0	-157	11916	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
9	48	-0	-346	-173	0	-159	11946	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
10	48	-0	-408	-173	0	-160	11881	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
11	48	-0	-113	-165	0	-150	11641	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.48	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
12	48	-0	-262	-168	0	-156	11741	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.48	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
13	48	-0	-271	-172	0	-158	11796	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.48	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	95	-0	-3872	-70	0	-29	8999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1B	95	-0	-2706	-70	0	-29	8122	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1C	95	-0	-3872	-177	0	-84	8999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1D	95	-0	-2706	-177	0	-84	8122	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1E	95	-0	-3872	-70	0	-29	8999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1F	95	-0	-2706	-70	0	-29	8122	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1G	95	-0	-3872	-177	0	-84	8999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1H	95	-0	-2706	-177	0	-84	8122	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1I	95	-0	-3933	-50	0	-24	8779	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1J	95	-0	-2645	-50	0	-24	8342	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1K	95	-0	-3933	-197	0	-89	8779	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1L	95	-0	-2645	-197	0	-89	8342	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1M	95	-0	-3933	-50	0	-24	8779	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1N	95	-0	-2645	-50	0	-24	8342	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1O	95	-0	-3933	-197	0	-89	8779	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.36	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1P	95	-0	-2645	-197	0	-89	8342	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
2	95	-0	-4709	-173	0	-78	11996	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
7	95	-0	-4531	-168	0	-74	11856	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
8	95	-0	-4621	-171	0	-76	11916	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
9	95	-0	-4626	-173	0	-77	11946	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
10	95	-0	-4688	-173	0	-78	11881	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
11	95	-0	-4392	-165	0	-72	11641	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.48	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
12	95	-0	-4542	-168	0	-76	11741	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.48	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
13	95	-0	-4550	-172	0	-76	11796	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.48	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_913_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 87 NI 2086 NF 2052 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 5165.76 569.32 6735.08 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1282	-73	0	-38	7934	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	85	-73	0	-38	7552	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.31	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-1282	-181	0	-92	7934	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	85	-181	0	-92	7552	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.31	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-1282	-73	0	-38	7934	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4

1F	0	-0	85	-73	0	-38	7552	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.31	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-1282	-181	0	-92	7934	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	85	-181	0	-92	7552	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.31	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-1381	-72	0	-41	7887	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.32	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	184	-72	0	-41	7599	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.31	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-1381	-182	0	-89	7887	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.32	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	184	-182	0	-89	7599	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.31	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-1381	-72	0	-41	7887	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.32	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	184	-72	0	-41	7599	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.31	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-1381	-182	0	-89	7887	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.32	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	184	-182	0	-89	7599	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.31	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-1057	-179	0	-90	10780	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.44	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-852	-170	0	-84	10720	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.44	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-956	-175	0	-88	10740	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.44	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-962	-177	0	-88	10770	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.44	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-1036	-180	0	-91	10670	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.44	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-694	-165	0	-82	10570	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.43	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-867	-172	0	-87	10600	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.44	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-877	-176	0	-88	10650	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.44	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	48	-0	-4373	-73	0	-3	7934	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1B	48	-0	-3006	-73	0	-3	7552	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1C	48	-0	-4373	-181	0	-6	7934	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1D	48	-0	-3006	-181	0	-6	7552	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1E	48	-0	-4373	-73	0	-3	7934	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1F	48	-0	-3006	-73	0	-3	7552	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1G	48	-0	-4373	-181	0	-6	7934	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1H	48	-0	-3006	-181	0	-6	7552	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1I	48	-0	-4472	-72	0	-7	7887	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1J	48	-0	-2907	-72	0	-7	7599	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1K	48	-0	-4472	-182	0	-2	7887	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1L	48	-0	-2907	-182	0	-2	7599	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1M	48	-0	-4472	-72	0	-7	7887	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1N	48	-0	-2907	-72	0	-7	7599	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1O	48	-0	-4472	-182	0	-2	7887	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1P	48	-0	-2907	-182	0	-2	7599	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
2	48	-0	-5270	-179	0	-5	10780	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
7	48	-0	-5065	-170	0	-4	10720	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
8	48	-0	-5169	-175	0	-5	10740	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
9	48	-0	-5175	-177	0	-4	10770	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
10	48	-0	-5249	-180	0	-6	10670	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
11	48	-0	-4907	-165	0	-4	10570	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
12	48	-0	-5080	-172	0	-5	10600	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
13	48	-0	-5090	-176	0	-4	10650	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	95	-0	-7465	-73	0	32	7618	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1B	95	-0	-6097	-73	0	32	7552	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1C	95	-0	-7465	-181	0	80	7618	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1D	95	-0	-6097	-181	0	80	7552	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1E	95	-0	-7465	-73	0	32	7618	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1F	95	-0	-6097	-73	0	32	7552	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1G	95	-0	-7465	-181	0	80	7618	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1H	95	-0	-6097	-181	0	80	7552	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1I	95	-0	-7563	-72	0	27	7887	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1J	95	-0	-5999	-72	0	27	6597	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1K	95	-0	-7563	-182	0	85	7887	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1L	95	-0	-5999	-182	0	85	6597	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1M	95	-0	-7563	-72	0	27	7887	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1N	95	-0	-5999	-72	0	27	6597	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1O	95	-0	-7563	-182	0	85	7887	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1P	95	-0	-5999	-182	0	85	6597	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
2	95	-0	-9483	-179	0	80	10730	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
7	95	-0	-9278	-170	0	77	10720	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
8	95	-0	-9382	-175	0	78	10735	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
9	95	-0	-9388	-177	0	80	10760	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
10	95	-0	-9462	-180	0	80	10630	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
11	95	-0	-9120	-165	0	74	10570	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
12	95	-0	-9293	-172	0	77	10600	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
13	95	-0	-9303	-176	0	79	10650	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.11	0.67	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_913_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 88 NI 2052 NF 2039 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 3918.34 314.84 5233.18 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m			cmq				Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm

1A	0	-0	-6096	-69	0	74	4761	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-5604	-69	0	74	3713	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-6096	-342	0	-37	4761	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-5604	-342	0	-37	3713	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-6096	-69	0	74	4761	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-5604	-69	0	74	3713	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-6096	-342	0	-37	4761	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-5604	-342	0	-37	3713	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-5981	-76	0	118	5015	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-5719	-76	0	118	3459	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-5981	-335	0	-81	5015	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-5719	-335	0	-81	3459	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-5981	-76	0	118	5015	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-5719	-76	0	118	3459	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-5981	-335	0	-81	5015	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-5719	-335	0	-81	3459	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-8227	-299	0	23	5769	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-8140	-256	0	36	5907	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-8189	-278	0	29	5827	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-8185	-279	0	31	5849	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-8145	-310	0	18	5680	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-7999	-240	0	39	5911	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-8082	-276	0	27	5777	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-8075	-278	0	31	5814	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	48	-0	-8521	-69	0	102	4761	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.20	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1B	48	-0	-8029	-69	0	102	3713	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1C	48	-0	-8521	-342	0	130	4761	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.20	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1D	48	-0	-8029	-342	0	130	3713	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1E	48	-0	-8521	-69	0	102	4761	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.20	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1F	48	-0	-8029	-69	0	102	3713	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1G	48	-0	-8521	-342	0	130	4761	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.20	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1H	48	-0	-8029	-342	0	130	3713	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.15	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1I	48	-0	-8406	-76	0	150	5015	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.21	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
1J	48	-0	-8144	-76	0	150	3459	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.14	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1K	48	-0	-8406	-335	0	83	5015	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.21	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
1L	48	-0	-8144	-335	0	83	3459	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.14	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1M	48	-0	-8406	-76	0	150	5015	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.21	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
1N	48	-0	-8144	-76	0	150	3459	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.14	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1O	48	-0	-8406	-335	0	83	5015	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.21	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
1P	48	-0	-8144	-335	0	83	3459	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.14	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
2	48	-0	-11489	-299	0	165	5769	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.24	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
7	48	-0	-11400	-256	0	157	5907	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.24	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
8	48	-0	-11450	-278	0	161	5827	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.24	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
9	48	-0	-11448	-279	0	164	5849	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.24	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
10	48	-0	-11408	-310	0	165	5680	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.23	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
11	48	-0	-11260	-240	0	152	5911	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.24	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
12	48	-0	-11341	-276	0	158	5777	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.24	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
13	48	-0	-11338	-278	0	163	5814	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.24	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	95	-0	-10946	-69	0	130	-2888	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1B	95	-0	-10454	-69	0	130	-4360	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1C	95	-0	-10946	-342	0	298	-2888	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1D	95	-0	-10454	-342	0	298	-4360	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1E	95	-0	-10946	-69	0	130	-2888	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1F	95	-0	-10454	-69	0	130	-4360	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1G	95	-0	-10946	-342	0	298	-2888	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1H	95	-0	-10454	-342	0	298	-4360	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1I	95	-0	-10831	-76	0	181	-2753	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1J	95	-0	-10569	-76	0	181	-4495	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.13	0.76	0.00	0.00	8.4
1K	95	-0	-10831	-335	0	246	-2753	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1L	95	-0	-10569	-335	0	246	-4495	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.13	0.76	0.00	0.00	8.4
1M	95	-0	-10831	-76	0	181	-2753	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1N	95	-0	-10569	-76	0	181	-4495	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.13	0.76	0.00	0.00	8.4
1O	95	-0	-10831	-335	0	246	-2753	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1P	95	-0	-10569	-335	0	246	-4495	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.13	0.76	0.00	0.00	8.4
2	95	-0	-14750	-299	0	307	-5145	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.18	1.06	3.54	0.00	8.4
7	95	-0	-14660	-256	0	279	-4924	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.18	1.05	3.52	0.00	8.4
8	95	-0	-14710	-278	0	293	-5051	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.18	1.05	3.53	0.00	8.4
9	95	-0	-14710	-279	0	296	-5025	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.18	1.05	3.53	0.00	8.4
10	95	-0	-14670	-310	0	313	-5156	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.18	1.05	3.52	0.00	8.4
11	95	-0	-14520	-240	0	266	-4787	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.18	1.04	3.48	0.00	8.4
12	95	-0	-14600	-276	0	289	-4999	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.18	1.04	3.50	0.00	8.4
13	95	-0	-14600	-278	0	295	-4956	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.18	1.04	3.50	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_914_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 10 NI 1942 NF 2034 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.5

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	10885	34	0	357	2607	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.13	0.78	0.00	8.4
1B	0	-0	12255	34	0	357	1693	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.15	0.88	0.00	8.4
1C	0	-0	10885	-579	0	-706	2607	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.11	0.13	0.78	0.00	8.4
1D	0	-0	12255	-579	0	-706	1693	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.15	0.88	0.00	8.4
1E	0	-0	10885	34	0	357	2607	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.13	0.78	0.00	8.4
1F	0	-0	12255	34	0	357	1693	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.15	0.88	0.00	8.4
1G	0	-0	10885	-579	0	-706	2607	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.11	0.13	0.78	0.00	8.4
1H	0	-0	12255	-579	0	-706	1693	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.15	0.88	0.00	8.4
1I	0	-0	10962	-100	0	137	2528	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.13	0.78	0.00	8.4
1J	0	-0	12178	-100	0	137	1772	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.15	0.87	0.00	8.4
1K	0	-0	10962	-446	0	-486	2528	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.13	0.78	0.00	8.4
1L	0	-0	12178	-446	0	-486	1772	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.15	0.87	0.00	8.4
1M	0	-0	10962	-100	0	137	2528	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.13	0.78	0.00	8.4
1N	0	-0	12178	-100	0	137	1772	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.15	0.87	0.00	8.4
1O	0	-0	10962	-446	0	-486	2528	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.13	0.78	0.00	8.4
1P	0	-0	12178	-446	0	-486	1772	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.15	0.87	0.00	8.4
2	0	-0	17270	-346	0	-308	3140	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.21	1.24	4.14	8.4
7	0	-0	17140	-444	0	-156	2991	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.21	1.23	4.11	8.4
8	0	-0	17250	-382	0	-255	3072	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.21	1.23	4.14	8.4
9	0	-0	17180	-398	0	-228	3069	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.21	1.23	4.12	8.4
10	0	-0	17030	-308	0	-349	3158	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.21	1.22	4.09	8.4
11	0	-0	16810	-471	0	-96	2909	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.21	1.20	4.03	8.4
12	0	-0	16990	-368	0	-261	3044	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.21	1.22	4.08	8.4
13	0	-0	16880	-395	0	-216	3040	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.21	1.21	4.05	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	6	-0	10610	34	0	388	2607	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.13	0.76	0.00	8.4
1B	6	-0	11980	34	0	388	1693	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.15	0.86	0.00	8.4
1C	6	-0	10610	-579	0	-707	2607	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.11	0.13	0.76	0.00	8.4
1D	6	-0	11980	-579	0	-707	1693	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.15	0.86	0.00	8.4
1E	6	-0	10610	34	0	388	2607	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.13	0.76	0.00	8.4
1F	6	-0	11980	34	0	388	1693	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.15	0.86	0.00	8.4
1G	6	-0	10610	-579	0	-707	2607	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.11	0.13	0.76	0.00	8.4
1H	6	-0	11980	-579	0	-707	1693	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.15	0.86	0.00	8.4
1I	6	-0	10687	-100	0	159	2528	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.13	0.76	0.00	8.4
1J	6	-0	11903	-100	0	159	1772	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.15	0.85	0.00	8.4
1K	6	-0	10687	-446	0	-478	2528	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.13	0.76	0.00	8.4
1L	6	-0	11903	-446	0	-478	1772	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.15	0.85	0.00	8.4
1M	6	-0	10687	-100	0	159	2528	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.13	0.76	0.00	8.4
1N	6	-0	11903	-100	0	159	1772	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.15	0.85	0.00	8.4
1O	6	-0	10687	-446	0	-478	2528	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.13	0.76	0.00	8.4
1P	6	-0	11903	-446	0	-478	1772	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.15	0.85	0.00	8.4
2	6	-0	16885	-346	0	-289	3140	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.21	1.21	4.05	8.4
7	6	-0	16750	-444	0	-131	2991	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.21	1.20	4.02	8.4
8	6	-0	16860	-382	0	-234	3072	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.21	1.21	4.05	8.4
9	6	-0	16795	-398	0	-206	3069	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.21	1.20	4.03	8.4
10	6	-0	16640	-308	0	-332	3158	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.20	1.19	3.99	8.4
11	6	-0	16420	-471	0	-70	2909	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.20	1.17	3.94	8.4
12	6	-0	16605	-368	0	-240	3044	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.20	1.19	3.99	8.4
13	6	-0	16490	-395	0	-194	3040	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.20	1.18	3.96	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	11	-0	10335	34	0	419	2607	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.13	0.74	0.00	8.4
1B	11	-0	11705	34	0	419	1693	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.14	0.84	0.00	8.4
1C	11	-0	10335	-579	0	-709	2607	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.11	0.13	0.74	0.00	8.4
1D	11	-0	11705	-579	0	-709	1693	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.14	0.84	0.00	8.4
1E	11	-0	10335	34	0	419	2607	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.13	0.74	0.00	8.4
1F	11	-0	11705	34	0	419	1693	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.14	0.84	0.00	8.4
1G	11	-0	10335	-579	0	-709	2607	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.11	0.13	0.74	0.00	8.4
1H	11	-0	11705	-579	0	-709	1693	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.14	0.84	0.00	8.4
1I	11	-0	10412	-100	0	181	2528	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.13	0.74	0.00	8.4
1J	11	-0	11628	-100	0	181	1772	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.14	0.83	0.00	8.4
1K	11	-0	10412	-446	0	-471	2528	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.13	0.74	0.00	8.4
1L	11	-0	11628	-446	0	-471	1772	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.14	0.83	0.00	8.4
1M	11	-0	10412	-100	0	181	2528	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.13	0.74	0.00	8.4
1N	11	-0	11628	-100	0	181	1772	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.14	0.83	0.00	8.4
1O	11	-0	10412	-446	0	-471	2528	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.13	0.74	0.00	8.4
1P	11	-0	11628	-446	0	-471	1772	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.14	0.83	0.00	8.4
2	11	-0	16500	-346	0	-270	3140	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.20	1.18	3.96	8.4
7	11	-0	16360	-444	0	-107	2991	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.20	1.17	3.93	8.4
8	11	-0	16470	-382	0	-213	3072	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.20	1.18	3.95	8.4
9	11	-0	16410	-398	0	-184	3069	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.20	1.17	3.94	8.4
10	11	-0	16250	-308	0	-315	3158	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.20	1.16	3.90	8.4
11	11	-0	16030	-471	0	-44	2909	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.20	1.15	3.85	8.4
12	11	-0	16220	-368	0	-220	3044	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.20	1.16	3.89	8.4
13	11	-0	16100	-395	0	-172	3040	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.20	1.15	3.86	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_914_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 67 NI 2034 NF 2063 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 6419.03 1309.48 8728.51 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	6730	-65	0	-86	5307	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.08	0.48	0.00	8.4
1B	0	-0	6956	-65	0	-86	4557	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.09	0.50	0.00	8.4
1C	0	-0	6730	-96	0	-118	5307	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.08	0.48	0.00	8.4
1D	0	-0	6956	-96	0	-118	4557	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.09	0.50	0.00	8.4
1E	0	-0	6730	-65	0	-86	5307	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.08	0.48	0.00	8.4
1F	0	-0	6956	-65	0	-86	4557	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.09	0.50	0.00	8.4
1G	0	-0	6730	-96	0	-118	5307	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.08	0.48	0.00	8.4
1H	0	-0	6956	-96	0	-118	4557	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.09	0.50	0.00	8.4
1I	0	-0	6670	-71	0	-94	5188	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.08	0.48	0.00	8.4
1J	0	-0	7016	-71	0	-94	4676	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.09	0.50	0.00	8.4
1K	0	-0	6670	-90	0	-110	5188	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.08	0.48	0.00	8.4
1L	0	-0	7016	-90	0	-110	4676	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.09	0.50	0.00	8.4
1M	0	-0	6670	-71	0	-94	5188	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.08	0.48	0.00	8.4
1N	0	-0	7016	-71	0	-94	4676	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.09	0.50	0.00	8.4
1O	0	-0	6670	-90	0	-110	5188	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.08	0.48	0.00	8.4
1P	0	-0	7016	-90	0	-110	4676	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.09	0.50	0.00	8.4
2	0	-0	9760	-105	0	-138	7151	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.12	0.70	0.00	8.4
7	0	-0	9788	-110	0	-132	7029	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.12	0.70	0.00	8.4
8	0	-0	9782	-107	0	-135	7104	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.12	0.70	0.00	8.4
9	0	-0	9766	-108	0	-135	7086	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.12	0.70	0.00	8.4
10	0	-0	9732	-103	0	-139	7142	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.12	0.70	0.00	8.4
11	0	-0	9780	-110	0	-129	6938	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.12	0.70	0.00	8.4
12	0	-0	9769	-106	0	-134	7064	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.12	0.70	0.00	8.4
13	0	-0	9743	-107	0	-135	7034	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.12	0.70	0.00	8.4
apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	
1A	48	-0	2764	-65	0	-40	5307	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.03	0.20	0.00	8.4
1B	48	-0	2991	-65	0	-40	4557	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.21	0.00	8.4
1C	48	-0	2764	-96	0	-86	5307	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.03	0.20	0.00	8.4
1D	48	-0	2991	-96	0	-86	4557	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.21	0.00	8.4
1E	48	-0	2764	-65	0	-40	5307	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.03	0.20	0.00	8.4
1F	48	-0	2991	-65	0	-40	4557	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.21	0.00	8.4
1G	48	-0	2764	-96	0	-86	5307	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.03	0.20	0.00	8.4
1H	48	-0	2991	-96	0	-86	4557	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.21	0.00	8.4
1I	48	-0	2705	-71	0	-52	5188	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.19	0.00	8.4
1J	48	-0	3050	-71	0	-52	4676	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.22	0.00	8.4
1K	48	-0	2705	-90	0	-74	5188	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.19	0.00	8.4
1L	48	-0	3050	-90	0	-74	4676	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.22	0.00	8.4
1M	48	-0	2705	-71	0	-52	5188	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.19	0.00	8.4
1N	48	-0	3050	-71	0	-52	4676	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.22	0.00	8.4
1O	48	-0	2705	-90	0	-74	5188	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.19	0.00	8.4
1P	48	-0	3050	-90	0	-74	4676	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.22	0.00	8.4
2	48	-0	4149	-105	0	-87	7151	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.05	0.30	0.00	8.4
7	48	-0	4177	-110	0	-79	7029	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.05	0.30	0.00	8.4
8	48	-0	4171	-107	0	-84	7104	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.05	0.30	0.00	8.4
9	48	-0	4155	-108	0	-83	7086	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.05	0.30	0.00	8.4
10	48	-0	4121	-103	0	-89	7142	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.05	0.29	0.00	8.4
11	48	-0	4169	-110	0	-76	6938	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.05	0.30	0.00	8.4
12	48	-0	4158	-106	0	-83	7064	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.05	0.30	0.00	8.4
13	48	-0	4132	-107	0	-83	7034	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.05	0.30	0.00	8.4
apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	
1A	97	-0	-1201	-65	0	6	5307	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.01	0.09	0.00	8.4
1B	97	-0	-975	-65	0	6	4557	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.07	0.00	8.4
1C	97	-0	-1201	-96	0	-54	5307	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.01	0.09	0.00	8.4
1D	97	-0	-975	-96	0	-54	4557	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.07	0.00	8.4
1E	97	-0	-1201	-65	0	6	5307	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.01	0.09	0.00	8.4
1F	97	-0	-975	-65	0	6	4557	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.07	0.00	8.4
1G	97	-0	-1201	-96	0	-54	5307	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.01	0.09	0.00	8.4
1H	97	-0	-975	-96	0	-54	4557	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.07	0.00	8.4
1I	97	-0	-1261	-71	0	-10	5188	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.09	0.00	8.4
1J	97	-0	-915	-71	0	-10	4676	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.07	0.00	8.4
1K	97	-0	-1261	-90	0	-39	5188	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.09	0.00	8.4
1L	97	-0	-915	-90	0	-39	4676	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.07	0.00	8.4
1M	97	-0	-1261	-71	0	-10	5188	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.09	0.00	8.4
1N	97	-0	-915	-71	0	-10	4676	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.07	0.00	8.4
1O	97	-0	-1261	-90	0	-39	5188	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.09	0.00	8.4
1P	97	-0	-915	-90	0	-39	4676	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.07	0.00	8.4
2	97	-0	-1462	-105	0	-36	7151	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.02	0.10	0.00	8.4
7	97	-0	-1434	-110	0	-26	7029	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.02	0.10	0.00	8.4
8	97	-0	-1440	-107	0	-32	7104	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.02	0.10	0.00	8.4
9	97	-0	-1456	-108	0	-31	7086	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.02	0.10	0.00	8.4
10	97	-0	-1490	-103	0	-39	7142	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.02	0.11	0.00	8.4
11	97	-0	-1442	-110	0	-23	6938	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.02	0.10	0.00	8.4
12	97	-0	-1453	-106	0	-32	7064	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.02	0.10	0.00	8.4
13	97	-0	-1479	-107	0	-31	7034	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.02	0.11	0.00	8.4
apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	

Nome travata: **Trave_914_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 68 NI 2063 NF 2107 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
 qy medio: 1000.00 8513.43 1736.74 11250.17 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m								Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	2149	106	0	67	5307	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	2715	106	0	67	4636	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	2149	-249	0	-130	5307	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	2715	-249	0	-130	4636	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	2149	106	0	67	5307	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	2715	106	0	67	4636	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	2149	-249	0	-130	5307	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	2715	-249	0	-130	4636	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	2245	29	0	23	5188	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	2619	29	0	23	4709	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	2245	-172	0	-86	5188	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	2619	-172	0	-86	4709	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	2245	29	0	23	5188	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	2619	29	0	23	4709	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	2245	-172	0	-86	5188	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	2619	-172	0	-86	4709	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	3294	-118	0	-55	7151	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	3388	-66	0	-26	7029	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	3332	-100	0	-45	7104	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	3342	-90	0	-40	7086	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	3308	-133	0	-63	7142	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	3464	-46	0	-15	6938	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	3371	-102	0	-46	7064	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	3387	-87	0	-38	7034	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	48	-0	-2953	106	0	15	5307	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1B	48	-0	-2386	106	0	15	4636	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1C	48	-0	-2953	-249	0	-9	5307	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1D	48	-0	-2386	-249	0	-9	4636	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1E	48	-0	-2953	106	0	15	5307	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1F	48	-0	-2386	106	0	15	4636	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1G	48	-0	-2953	-249	0	-9	5307	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1H	48	-0	-2386	-249	0	-9	4636	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1I	48	-0	-2856	29	0	9	5188	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.04	0.20	0.00	0.00	8.4
1J	48	-0	-2483	29	0	9	4709	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1K	48	-0	-2856	-172	0	-3	5188	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.04	0.20	0.00	0.00	8.4
1L	48	-0	-2483	-172	0	-3	4709	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1M	48	-0	-2856	29	0	9	5188	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.04	0.20	0.00	0.00	8.4
1N	48	-0	-2483	29	0	9	4709	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1O	48	-0	-2856	-172	0	-3	5188	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.04	0.20	0.00	0.00	8.4
1P	48	-0	-2483	-172	0	-3	4709	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
2	48	-0	-3943	-118	0	2	7151	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
7	48	-0	-3851	-66	0	6	7029	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
8	48	-0	-3904	-100	0	3	7104	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
9	48	-0	-3894	-90	0	4	7086	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
10	48	-0	-3931	-133	0	1	7142	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
11	48	-0	-3773	-46	0	7	6938	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
12	48	-0	-3864	-102	0	3	7064	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
13	48	-0	-3852	-87	0	4	7034	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	97	-0	-8054	106	0	-36	5307	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1B	97	-0	-7488	106	0	-36	4636	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1C	97	-0	-8054	-249	0	111	5307	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1D	97	-0	-7488	-249	0	111	4636	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1E	97	-0	-8054	106	0	-36	5307	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1F	97	-0	-7488	106	0	-36	4636	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1G	97	-0	-8054	-249	0	111	5307	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1H	97	-0	-7488	-249	0	111	4636	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1I	97	-0	-7958	29	0	-5	5188	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1J	97	-0	-7584	29	0	-5	4709	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1K	97	-0	-7958	-172	0	80	5188	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1L	97	-0	-7584	-172	0	80	4709	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1M	97	-0	-7958	29	0	-5	5188	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1N	97	-0	-7584	29	0	-5	4709	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1O	97	-0	-7958	-172	0	80	5188	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1P	97	-0	-7584	-172	0	80	4709	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
2	97	-0	-11180	-118	0	59	7151	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
7	97	-0	-11090	-66	0	37	7029	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
8	97	-0	-11140	-100	0	52	7104	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
9	97	-0	-11130	-90	0	47	7086	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
10	97	-0	-11170	-133	0	65	7142	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4

11	97	-0	-11010	-46	0	29	6938	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
12	97	-0	-11100	-102	0	53	7064	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
13	97	-0	-11090	-87	0	46	7034	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_914_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 69 NI 2107 NF 2103 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 8423.53 1718.40 11141.93 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-4018	12	0	85	2453	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-3542	12	0	85	2249	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-4018	-150	0	-10	2453	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-3542	-150	0	-10	2249	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-4018	12	0	85	2453	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-3542	12	0	85	2249	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-4018	-150	0	-10	2453	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-3542	-150	0	-10	2249	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-3945	-25	0	64	2427	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-3615	-25	0	64	2275	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-3945	-113	0	11	2427	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-3615	-113	0	11	2275	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-3945	-25	0	64	2427	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-3615	-25	0	64	2275	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-3945	-113	0	11	2427	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-3615	-113	0	11	2275	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-5405	-102	0	55	3340	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-5326	-77	0	41	3308	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-5371	-93	0	51	3329	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-5367	-89	0	48	3321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-5414	-109	0	59	3345	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-5282	-68	0	36	3291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-5357	-94	0	51	3327	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-5351	-87	0	47	3313	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	48	-0	-9073	12	0	157	-5457	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.22	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
1B	48	-0	-8597	12	0	157	-5180	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.21	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1C	48	-0	-9073	-150	0	-16	-5457	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
1D	48	-0	-8597	-150	0	-16	-5180	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.21	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1E	48	-0	-9073	12	0	157	-5457	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.22	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
1F	48	-0	-8597	12	0	157	-5180	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.21	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1G	48	-0	-9073	-150	0	-16	-5457	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
1H	48	-0	-8597	-150	0	-16	-5180	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.21	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1I	48	-0	-9000	-25	0	119	-5410	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.22	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1J	48	-0	-8670	-25	0	119	-5227	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.21	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1K	48	-0	-9000	-113	0	23	-5410	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.22	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1L	48	-0	-8670	-113	0	23	-5227	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.21	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1M	48	-0	-9000	-25	0	119	-5410	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.22	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1N	48	-0	-8670	-25	0	119	-5227	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.21	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1O	48	-0	-9000	-113	0	23	-5410	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.22	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1P	48	-0	-8670	-113	0	23	-5227	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.21	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
2	48	-0	-12572	-102	0	105	-7581	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.31	0.15	0.90	0.00	0.00	8.4
7	48	-0	-12493	-77	0	79	-7533	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.31	0.15	0.89	0.00	0.00	8.4
8	48	-0	-12535	-93	0	96	-7556	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.31	0.15	0.90	0.00	0.00	8.4
9	48	-0	-12533	-89	0	91	-7562	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.31	0.15	0.90	0.00	0.00	8.4
10	48	-0	-12582	-109	0	112	-7586	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.31	0.15	0.90	0.00	0.00	8.4
11	48	-0	-12451	-68	0	69	-7507	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.31	0.15	0.89	0.00	0.00	8.4
12	48	-0	-12523	-94	0	97	-7545	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.31	0.15	0.90	0.00	0.00	8.4
13	48	-0	-12515	-87	0	89	-7553	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.31	0.15	0.90	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	97	-0	-14128	12	0	230	-6317	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.17	1.01	3.39	0.00	8.4
1B	97	-0	-13652	12	0	230	-6057	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.25	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
1C	97	-0	-14128	-150	0	-22	-6317	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.17	1.01	3.39	0.00	8.4
1D	97	-0	-13652	-150	0	-22	-6057	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
1E	97	-0	-14128	12	0	230	-6317	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.17	1.01	3.39	0.00	8.4
1F	97	-0	-13652	12	0	230	-6057	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.25	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
1G	97	-0	-14128	-150	0	-22	-6317	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.17	1.01	3.39	0.00	8.4
1H	97	-0	-13652	-150	0	-22	-6057	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
1I	97	-0	-14055	-25	0	174	-6274	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.17	1.01	3.37	0.00	8.4
1J	97	-0	-13725	-25	0	174	-6100	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.25	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
1K	97	-0	-14055	-113	0	34	-6274	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.17	1.01	3.37	0.00	8.4
1L	97	-0	-13725	-113	0	34	-6100	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.25	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
1M	97	-0	-14055	-25	0	174	-6274	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.17	1.01	3.37	0.00	8.4
1N	97	-0	-13725	-25	0	174	-6100	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.25	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
1O	97	-0	-14055	-113	0	34	-6274	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.17	1.01	3.37	0.00	8.4
1P	97	-0	-13725	-113	0	34	-6100	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.25	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4

2	97	-0	-19740	-102	0	154	-8813	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.24	1.41	4.74	0.00	8.4
7	97	-0	-19660	-77	0	116	-8768	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.24	1.41	4.72	0.00	8.4
8	97	-0	-19700	-93	0	141	-8790	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.24	1.41	4.73	0.00	8.4
9	97	-0	-19700	-89	0	134	-8795	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.24	1.41	4.73	0.00	8.4
10	97	-0	-19750	-109	0	164	-8817	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.24	1.41	4.74	0.00	8.4
11	97	-0	-19620	-68	0	101	-8742	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.24	1.40	4.71	0.00	8.4
12	97	-0	-19690	-94	0	142	-8779	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.24	1.41	4.73	0.00	8.4
13	97	-0	-19680	-87	0	131	-8788	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.24	1.41	4.72	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_914_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 70 NI 2103 NF 2104 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 8333.63 1700.06 11033.69 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	11182	-24	0	-44	-6057	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	11358	-24	0	-44	-6317	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	11182	-106	0	-148	-6057	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	11358	-106	0	-148	-6317	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	11182	-24	0	-44	-6057	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	11358	-24	0	-44	-6317	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	11182	-106	0	-148	-6057	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	11358	-106	0	-148	-6317	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	11155	4	0	-21	-6100	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	11385	4	0	-21	-6274	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	11155	-134	0	-172	-6100	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	11385	-134	0	-172	-6274	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	11155	4	0	-21	-6100	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	11385	4	0	-21	-6274	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	11155	-134	0	-172	-6100	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	11385	-134	0	-172	-6274	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	15950	-100	0	-148	-8813	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.20	1.14	3.83	0.00	8.4
7	0	-0	15920	-109	0	-161	-8768	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.20	1.14	3.82	0.00	8.4
8	0	-0	15930	-99	0	-148	-8790	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.20	1.14	3.82	0.00	8.4
9	0	-0	15940	-110	0	-160	-8795	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.20	1.14	3.83	0.00	8.4
10	0	-0	15970	-94	0	-139	-8817	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.20	1.14	3.83	0.00	8.4
11	0	-0	15930	-109	0	-160	-8742	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.20	1.14	3.82	0.00	8.4
12	0	-0	15950	-92	0	-140	-8779	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.20	1.14	3.83	0.00	8.4
13	0	-0	15960	-111	0	-160	-8788	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.20	1.14	3.83	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	48	-0	6177	-24	0	-32	-5078	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.21	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1B	48	-0	6352	-24	0	-32	-5377	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1C	48	-0	6177	-106	0	-98	-5078	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.21	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1D	48	-0	6352	-106	0	-98	-5377	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1E	48	-0	6177	-24	0	-32	-5078	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.21	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1F	48	-0	6352	-24	0	-32	-5377	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1G	48	-0	6177	-106	0	-98	-5078	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.21	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1H	48	-0	6352	-106	0	-98	-5377	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1I	48	-0	6149	4	0	-22	-5155	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.21	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1J	48	-0	6380	4	0	-22	-5300	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1K	48	-0	6149	-134	0	-107	-5155	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.21	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1L	48	-0	6380	-134	0	-107	-5300	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1M	48	-0	6149	4	0	-22	-5155	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.21	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1N	48	-0	6380	4	0	-22	-5300	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1O	48	-0	6149	-134	0	-107	-5155	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.21	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1P	48	-0	6380	-134	0	-107	-5300	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
2	48	-0	8852	-100	0	-100	-7451	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.31	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
7	48	-0	8824	-109	0	-108	-7404	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.30	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
8	48	-0	8835	-99	0	-101	-7425	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.30	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
9	48	-0	8841	-110	0	-107	-7433	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.31	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
10	48	-0	8875	-94	0	-94	-7454	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.31	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
11	48	-0	8834	-109	0	-108	-7378	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.30	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
12	48	-0	8854	-92	0	-95	-7415	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.30	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
13	48	-0	8862	-111	0	-106	-7426	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.30	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	97	-0	1171	-24	0	-20	-56	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1B	97	-0	1347	-24	0	-20	-210	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1C	97	-0	1171	-106	0	-47	-56	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1D	97	-0	1347	-106	0	-47	-210	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1E	97	-0	1171	-24	0	-20	-56	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1F	97	-0	1347	-24	0	-20	-210	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1G	97	-0	1171	-106	0	-47	-56	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1H	97	-0	1347	-106	0	-47	-210	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1I	97	-0	1144	4	0	-24	-195	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1J	97	-0	1374	4	0	-24	-71	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1K	97	-0	1144	-134	0	-43	-195	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4

1L	97	-0	1374	-134	0	-43	-71	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1M	97	-0	1144	4	0	-24	-195	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1N	97	-0	1374	4	0	-24	-71	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1O	97	-0	1144	-134	0	-43	-195	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1P	97	-0	1374	-134	0	-43	-71	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
2	97	-0	1753	-100	0	-52	-258	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
7	97	-0	1728	-109	0	-56	-237	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
8	97	-0	1740	-99	0	-53	-248	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
9	97	-0	1742	-110	0	-54	-251	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
10	97	-0	1780	-94	0	-49	-236	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
11	97	-0	1739	-109	0	-55	-200	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
12	97	-0	1759	-92	0	-51	-218	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
13	97	-0	1763	-111	0	-53	-223	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_914_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 71 NI 2104 NF 2133 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 8243.73 1681.72 10925.46 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg				kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	4972	-21	0	-21	-56	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	5024	-21	0	-21	-210	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	4972	-111	0	-46	-56	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	5024	-111	0	-46	-210	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	4972	-21	0	-21	-56	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	5024	-21	0	-21	-210	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	4972	-111	0	-46	-56	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	5024	-111	0	-46	-210	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	4966	4	0	-25	-71	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	5030	4	0	-25	-195	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	4966	-136	0	-41	-71	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	5030	-136	0	-41	-195	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	4966	4	0	-25	-71	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	5030	4	0	-25	-195	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	4966	-136	0	-41	-71	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	5030	-136	0	-41	-195	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	7088	-102	0	-52	-258	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	7080	-112	0	-55	-237	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	7078	-101	0	-53	-248	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	7092	-113	0	-54	-250	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	7101	-95	0	-49	-236	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	7088	-113	0	-55	-200	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	7084	-94	0	-51	-218	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	7108	-114	0	-52	-223	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	48	-0	16	-21	0	-11	1158	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1B	48	-0	69	-21	0	-11	1012	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1C	48	-0	16	-111	0	8	1158	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1D	48	-0	69	-111	0	8	1012	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1E	48	-0	16	-21	0	-11	1158	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1F	48	-0	69	-21	0	-11	1012	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1G	48	-0	16	-111	0	8	1158	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1H	48	-0	69	-111	0	8	1012	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1I	48	-0	11	4	0	-27	1153	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1J	48	-0	74	4	0	-27	1017	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	48	-0	11	-136	0	25	1153	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1L	48	-0	74	-136	0	25	1017	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1M	48	-0	11	4	0	-27	1153	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1N	48	-0	74	4	0	-27	1017	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	48	-0	11	-136	0	25	1153	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1P	48	-0	74	-136	0	25	1017	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
2	48	-0	60	-102	0	-3	1469	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
7	48	-0	52	-112	0	-1	1487	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
8	48	-0	50	-101	0	-4	1475	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
9	48	-0	64	-113	0	1	1479	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
10	48	-0	73	-95	0	-3	1498	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
11	48	-0	60	-113	0	-1	1527	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
12	48	-0	56	-94	0	-6	1508	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
13	48	-0	80	-114	0	3	1514	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	97	-0	-4939	-21	0	-1	-24	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1B	97	-0	-4887	-21	0	-1	-160	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1C	97	-0	-4939	-111	0	63	-24	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1D	97	-0	-4887	-111	0	63	-160	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1E	97	-0	-4939	-21	0	-1	-24	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1F	97	-0	-4887	-21	0	-1	-160	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4

1G	97	-0	-4939	-111	0	63	-24	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1H	97	-0	-4887	-111	0	63	-160	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1I	97	-0	-4945	4	0	-30	-18	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1J	97	-0	-4881	4	0	-30	-166	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1K	97	-0	-4945	-136	0	91	-18	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1L	97	-0	-4881	-136	0	91	-166	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1M	97	-0	-4945	4	0	-30	-18	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1N	97	-0	-4881	4	0	-30	-166	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1O	97	-0	-4945	-136	0	91	-18	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1P	97	-0	-4881	-136	0	91	-166	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
2	97	-0	-6967	-102	0	47	-200	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
7	97	-0	-6975	-112	0	53	-186	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
8	97	-0	-6977	-101	0	45	-199	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
9	97	-0	-6963	-113	0	55	-188	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
10	97	-0	-6954	-95	0	43	-165	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
11	97	-0	-6967	-113	0	54	-142	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
12	97	-0	-6971	-94	0	40	-163	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
13	97	-0	-6947	-114	0	58	-145	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_914_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 72 NI 2133 NF 52 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 8153.83 1663.38 10817.21 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2121	-17	0	53	-24	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-1667	-17	0	53	-160	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-2121	-139	0	2	-24	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-1667	-139	0	2	-160	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-2121	-17	0	53	-24	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-1667	-17	0	53	-160	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-2121	-139	0	2	-24	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-1667	-139	0	2	-160	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-2226	0	0	86	-18	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-1562	0	0	86	-166	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-2226	-156	0	-31	-18	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-1562	-156	0	-31	-166	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-2226	0	0	86	-18	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-1562	0	0	86	-166	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-2226	-156	0	-31	-18	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-1562	-156	0	-31	-166	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-2690	-119	0	41	-200	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-2750	-134	0	45	-186	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-2713	-120	0	38	-199	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-2726	-132	0	49	-188	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-2634	-110	0	39	-165	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-2734	-136	0	45	-142	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-2673	-112	0	33	-163	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-2693	-133	0	52	-145	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	48	-0	-7029	-17	0	119	-5938	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1B	48	-0	-6575	-17	0	119	-5566	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1C	48	-0	-7029	-139	0	10	-5938	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1D	48	-0	-6575	-139	0	10	-5566	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1E	48	-0	-7029	-17	0	119	-5938	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1F	48	-0	-6575	-17	0	119	-5566	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1G	48	-0	-7029	-139	0	10	-5938	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1H	48	-0	-6575	-139	0	10	-5566	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1I	48	-0	-7134	0	0	160	-5707	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1J	48	-0	-6470	0	0	160	-5797	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1K	48	-0	-7134	-156	0	-31	-5707	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1L	48	-0	-6470	-156	0	-31	-5797	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1M	48	-0	-7134	0	0	160	-5707	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1N	48	-0	-6470	0	0	160	-5797	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1O	48	-0	-7134	-156	0	-31	-5707	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1P	48	-0	-6470	-156	0	-31	-5797	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
2	48	-0	-9650	-119	0	99	-8230	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
7	48	-0	-9710	-134	0	110	-8276	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
8	48	-0	-9672	-120	0	96	-8251	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
9	48	-0	-9683	-132	0	113	-8253	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
10	48	-0	-9592	-110	0	92	-8137	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.33	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
11	48	-0	-9692	-136	0	111	-8215	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
12	48	-0	-9632	-112	0	88	-8175	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
13	48	-0	-9652	-133	0	116	-8177	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	97	-0	-11937	-17	0	185	-6869	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.15	0.85	0.00	0.00	8.4
----	----	----	--------	-----	---	-----	-------	-------	------	------	-------	------	------	------	------	------	------	-----

1B	97	-0	-11483	-17	0	185	-6465	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.27	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1C	97	-0	-11937	-139	0	19	-6869	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.15	0.85	0.00	0.00	8.4
1D	97	-0	-11483	-139	0	19	-6465	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.27	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1E	97	-0	-11937	-17	0	185	-6869	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.15	0.85	0.00	0.00	8.4
1F	97	-0	-11483	-17	0	185	-6465	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.27	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1G	97	-0	-11937	-139	0	19	-6869	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.15	0.85	0.00	0.00	8.4
1H	97	-0	-11483	-139	0	19	-6465	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.27	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1I	97	-0	-12042	0	0	235	-6304	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.26	0.15	0.86	0.00	0.00	8.4
1J	97	-0	-11378	0	0	235	-7030	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1K	97	-0	-12042	-156	0	-31	-6304	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.15	0.86	0.00	0.00	8.4
1L	97	-0	-11378	-156	0	-31	-7030	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1M	97	-0	-12042	0	0	235	-6304	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.26	0.15	0.86	0.00	0.00	8.4
1N	97	-0	-11378	0	0	235	-7030	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1O	97	-0	-12042	-156	0	-31	-6304	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.15	0.86	0.00	0.00	8.4
1P	97	-0	-11378	-156	0	-31	-7030	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
2	97	-0	-16610	-119	0	156	-9526	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.20	1.19	3.99	0.00	8.4
7	97	-0	-16670	-134	0	175	-9570	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.20	1.19	4.00	0.00	8.4
8	97	-0	-16630	-120	0	154	-9548	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.20	1.19	3.99	0.00	8.4
9	97	-0	-16640	-132	0	177	-9549	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.20	1.19	3.99	0.00	8.4
10	97	-0	-16550	-110	0	145	-9436	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.20	1.18	3.97	0.00	8.4
11	97	-0	-16650	-136	0	177	-9510	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.20	1.19	4.00	0.00	8.4
12	97	-0	-16590	-112	0	142	-9473	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.20	1.19	3.98	0.00	8.4
13	97	-0	-16610	-133	0	180	-9474	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.20	1.19	3.99	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_914_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 73 NI 52 NF 1964 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 4680.99 954.92 6635.92 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	11875	451	0	8	-4063	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.15	0.85	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	14865	451	0	8	-5659	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.18	1.06	3.57	0.00	8.4
1C	0	-0	11875	140	0	-381	-4063	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.15	0.85	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	14865	140	0	-381	-5659	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.18	1.06	3.57	0.00	8.4
1E	0	-0	11875	451	0	8	-4063	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.15	0.85	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	14865	451	0	8	-5659	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.18	1.06	3.57	0.00	8.4
1G	0	-0	11875	140	0	-381	-4063	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.15	0.85	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	14865	140	0	-381	-5659	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.18	1.06	3.57	0.00	8.4
1I	0	-0	10457	656	0	-20	-3443	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	16283	656	0	-20	-6279	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.20	1.17	3.91	0.00	8.4
1K	0	-0	10457	-65	0	-354	-3443	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	16283	-65	0	-354	-6279	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.20	1.17	3.91	0.00	8.4
1M	0	-0	10457	656	0	-20	-3443	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	16283	656	0	-20	-6279	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.20	1.17	3.91	0.00	8.4
1O	0	-0	10457	-65	0	-354	-3443	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	16283	-65	0	-354	-6279	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.20	1.17	3.91	0.00	8.4
2	0	-0	19590	462	0	-228	-7032	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.24	1.40	4.70	0.00	8.4
7	0	-0	19850	474	0	-295	-7201	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.24	1.42	4.76	0.00	8.4
8	0	-0	19530	435	0	-253	-7034	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.24	1.40	4.69	0.00	8.4
9	0	-0	19920	505	0	-267	-7204	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.24	1.43	4.78	0.00	8.4
10	0	-0	19220	435	0	-208	-6913	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.24	1.38	4.61	0.00	8.4
11	0	-0	19650	456	0	-319	-7194	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.24	1.41	4.72	0.00	8.4
12	0	-0	19120	391	0	-250	-6915	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.23	1.37	4.59	0.00	8.4
13	0	-0	19770	507	0	-272	-7199	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.24	1.41	4.74	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	3	-0	11710	451	0	4	-4063	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1B	3	-0	14700	451	0	4	-5659	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.18	1.05	3.53	0.00	8.4
1C	3	-0	11710	140	0	-393	-4063	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1D	3	-0	14700	140	0	-393	-5659	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.18	1.05	3.53	0.00	8.4
1E	3	-0	11710	451	0	4	-4063	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1F	3	-0	14700	451	0	4	-5659	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.18	1.05	3.53	0.00	8.4
1G	3	-0	11710	140	0	-393	-4063	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1H	3	-0	14700	140	0	-393	-5659	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.18	1.05	3.53	0.00	8.4
1I	3	-0	10292	656	0	-18	-3443	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1J	3	-0	16118	656	0	-18	-6279	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.20	1.15	3.87	0.00	8.4
1K	3	-0	10292	-65	0	-371	-3443	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1L	3	-0	16118	-65	0	-371	-6279	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.20	1.15	3.87	0.00	8.4
1M	3	-0	10292	656	0	-18	-3443	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1N	3	-0	16118	656	0	-18	-6279	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.20	1.15	3.87	0.00	8.4
1O	3	-0	10292	-65	0	-371	-3443	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1P	3	-0	16118	-65	0	-371	-6279	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.20	1.15	3.87	0.00	8.4
2	3	-0	19355	462	0	-240	-7032	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.24	1.38	4.65	0.00	8.4
7	3	-0	19615	474	0	-308	-7201	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.24	1.40	4.71	0.00	8.4
8	3	-0	19295	435	0	-265	-7034	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.24	1.38	4.63	0.00	8.4
9	3	-0	19685	505	0	-280	-7204	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.24	1.41	4.72	0.00	8.4
10	3	-0	18985	435	0	-219	-6913	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.23	1.36	4.56	0.00	8.4
11	3	-0	19415	456	0	-331	-7194	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.24	1.39	4.66	0.00	8.4
12	3	-0	18885	391	0	-260	-6915	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.23	1.35	4.53	0.00	8.4

13	3	-0	19535	507	0	-285	-7199	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.24	1.40	4.69	0.00	8.4
apost= --		aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																
1A	5	-0	11545	451	0	-0	-3442	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.14	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1B	5	-0	14535	451	0	-0	-4880	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.18	1.04	3.49	0.00	8.4
1C	5	-0	11545	140	0	-404	-3442	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1D	5	-0	14535	140	0	-404	-4880	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.18	1.04	3.49	0.00	8.4
1E	5	-0	11545	451	0	-0	-3442	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.14	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1F	5	-0	14535	451	0	-0	-4880	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.18	1.04	3.49	0.00	8.4
1G	5	-0	11545	140	0	-404	-3442	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1H	5	-0	14535	140	0	-404	-4880	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.18	1.04	3.49	0.00	8.4
1I	5	-0	10127	656	0	-17	-2898	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
1J	5	-0	15953	656	0	-17	-5424	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.20	1.14	3.83	0.00	8.4
1K	5	-0	10127	-65	0	-388	-2898	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
1L	5	-0	15953	-65	0	-388	-5424	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.20	1.14	3.83	0.00	8.4
1M	5	-0	10127	656	0	-17	-2898	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
1N	5	-0	15953	656	0	-17	-5424	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.20	1.14	3.83	0.00	8.4
1O	5	-0	10127	-65	0	-388	-2898	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
1P	5	-0	15953	-65	0	-388	-5424	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.20	1.14	3.83	0.00	8.4
2	5	-0	19120	462	0	-253	-6006	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.23	1.37	4.59	0.00	8.4
7	5	-0	19380	474	0	-320	-6162	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.24	1.39	4.65	0.00	8.4
8	5	-0	19060	435	0	-276	-6011	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.23	1.36	4.57	0.00	8.4
9	5	-0	19450	505	0	-293	-6160	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.24	1.39	4.67	0.00	8.4
10	5	-0	18750	435	0	-231	-5906	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.23	1.34	4.50	0.00	8.4
11	5	-0	19180	456	0	-344	-6165	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.24	1.37	4.60	0.00	8.4
12	5	-0	18650	391	0	-271	-5914	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.23	1.33	4.48	0.00	8.4
13	5	-0	19300	507	0	-299	-6164	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.24	1.38	4.63	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_914_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 74 NI 1964 NF 1979 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 4651.05 948.81 6599.86 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	8953	88	0	9	-3442	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.11	0.64	0.00	8.4	
1B	0	-0	11187	88	0	9	-4880	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.20	0.14	0.80	0.00	8.4	
1C	0	-0	8953	-411	0	-427	-3442	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.11	0.64	0.00	8.4	
1D	0	-0	11187	-411	0	-427	-4880	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.20	0.14	0.80	0.00	8.4	
1E	0	-0	8953	88	0	9	-3442	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.11	0.64	0.00	8.4	
1F	0	-0	11187	88	0	9	-4880	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.20	0.14	0.80	0.00	8.4	
1G	0	-0	8953	-411	0	-427	-3442	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.11	0.64	0.00	8.4	
1H	0	-0	11187	-411	0	-427	-4880	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.20	0.14	0.80	0.00	8.4	
1I	0	-0	7857	26	0	2	-2898	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.10	0.56	0.00	8.4	
1J	0	-0	12283	26	0	2	-5424	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.22	0.15	0.88	0.00	8.4	
1K	0	-0	7857	-349	0	-420	-2898	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.10	0.56	0.00	8.4	
1L	0	-0	12283	-349	0	-420	-5424	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.15	0.88	0.00	8.4	
1M	0	-0	7857	26	0	2	-2898	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.10	0.56	0.00	8.4	
1N	0	-0	12283	26	0	2	-5424	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.22	0.15	0.88	0.00	8.4	
1O	0	-0	7857	-349	0	-420	-2898	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.10	0.56	0.00	8.4	
1P	0	-0	12283	-349	0	-420	-5424	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.15	0.88	0.00	8.4	
2	0	-0	14630	-187	0	-263	-6006	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.18	1.05	3.51	0.00	8.4
7	0	-0	14830	-272	0	-334	-6162	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.18	1.06	3.56	0.00	8.4
8	0	-0	14600	-221	0	-286	-6011	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.18	1.04	3.50	0.00	8.4
9	0	-0	14870	-232	0	-308	-6160	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.18	1.06	3.57	0.00	8.4
10	0	-0	14390	-161	0	-239	-5906	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.24	0.18	1.03	3.45	0.00	8.4
11	0	-0	14720	-303	0	-357	-6165	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.18	1.05	3.53	0.00	8.4
12	0	-0	14340	-218	0	-278	-5914	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.24	0.18	1.03	3.44	0.00	8.4
13	0	-0	14800	-235	0	-313	-6164	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.18	1.06	3.55	0.00	8.4
apost= --		aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																
1A	30	-0	7116	88	0	-16	-3442	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.09	0.51	0.00	8.4	
1B	30	-0	9351	88	0	-16	-4880	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.20	0.11	0.67	0.00	8.4	
1C	30	-0	7116	-411	0	-306	-3442	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.09	0.51	0.00	8.4	
1D	30	-0	9351	-411	0	-306	-4880	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.20	0.11	0.67	0.00	8.4	
1E	30	-0	7116	88	0	-16	-3442	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.09	0.51	0.00	8.4	
1F	30	-0	9351	88	0	-16	-4880	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.20	0.11	0.67	0.00	8.4	
1G	30	-0	7116	-411	0	-306	-3442	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.09	0.51	0.00	8.4	
1H	30	-0	9351	-411	0	-306	-4880	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.20	0.11	0.67	0.00	8.4	
1I	30	-0	6020	26	0	-6	-2898	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.07	0.43	0.00	8.4	
1J	30	-0	10447	26	0	-6	-5424	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.22	0.13	0.75	0.00	8.4	
1K	30	-0	6020	-349	0	-317	-2898	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.07	0.43	0.00	8.4	
1L	30	-0	10447	-349	0	-317	-5424	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.13	0.75	0.00	8.4	
1M	30	-0	6020	26	0	-6	-2898	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.07	0.43	0.00	8.4	
1N	30	-0	10447	26	0	-6	-5424	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.22	0.13	0.75	0.00	8.4	
1O	30	-0	6020	-349	0	-317	-2898	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.07	0.43	0.00	8.4	
1P	30	-0	10447	-349	0	-317	-5424	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.13	0.75	0.00	8.4	
2	30	-0	12039	-187	0	-208	-6006	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.15	0.86	0.00	8.4	
7	30	-0	12238	-272	0	-254	-6162	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.15	0.88	0.00	8.4	

8	30	-0	12008	-221	0	-221	-6011	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.15	0.86	0.00	0.00	8.4
9	30	-0	12280	-232	0	-239	-6160	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
10	30	-0	11800	-161	0	-192	-5906	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.24	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
11	30	-0	12130	-303	0	-268	-6165	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4
12	30	-0	11748	-218	0	-214	-5914	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.24	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
13	30	-0	12206	-235	0	-244	-6164	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	59	-0	5280	88	0	-42	824	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1B	59	-0	7514	88	0	-42	587	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1C	59	-0	5280	-411	0	-185	824	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1D	59	-0	7514	-411	0	-185	587	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1E	59	-0	5280	88	0	-42	824	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1F	59	-0	7514	88	0	-42	587	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1G	59	-0	5280	-411	0	-185	824	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1H	59	-0	7514	-411	0	-185	587	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1I	59	-0	4184	26	0	-14	596	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1J	59	-0	8610	26	0	-14	815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1K	59	-0	4184	-349	0	-214	596	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1L	59	-0	8610	-349	0	-214	815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1M	59	-0	4184	26	0	-14	596	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1N	59	-0	8610	26	0	-14	815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1O	59	-0	4184	-349	0	-214	596	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1P	59	-0	8610	-349	0	-214	815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
2	59	-0	9449	-187	0	-153	1110	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
7	59	-0	9647	-272	0	-173	1071	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
8	59	-0	9417	-221	0	-156	1086	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
9	59	-0	9691	-232	0	-171	1098	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
10	59	-0	9211	-161	0	-144	1069	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
11	59	-0	9540	-303	0	-179	1004	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
12	59	-0	9157	-218	0	-149	1029	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
13	59	-0	9613	-235	0	-174	1049	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_914_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 75 NI 1979 NF 1978 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 4596.08 937.60 6533.68 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	5438	23	0	-45	2901	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	6764	23	0	-45	3571	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	5438	-441	0	-152	2901	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	6764	-441	0	-152	3571	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	5438	23	0	-45	2901	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	6764	23	0	-45	3571	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	5438	-441	0	-152	2901	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	6764	-441	0	-152	3571	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	4959	43	0	-20	3409	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	7243	43	0	-20	2515	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	4959	-460	0	-177	3409	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	7243	-460	0	-177	2515	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	4959	43	0	-20	3409	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	7243	43	0	-20	2515	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	4959	-460	0	-177	3409	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	7243	-460	0	-177	2515	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	8736	-267	0	-132	4757	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	8885	-338	0	-148	4806	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	8755	-287	0	-134	4744	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	8869	-316	0	-146	4824	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	8622	-241	0	-126	4648	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	8871	-360	0	-152	4731	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	8654	-274	0	-129	4627	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	8844	-323	0	-149	4760	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	30	-0	3618	23	0	-52	2901	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1B	30	-0	4944	23	0	-52	3571	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1C	30	-0	3618	-441	0	-22	2901	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1D	30	-0	4944	-441	0	-22	3571	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1E	30	-0	3618	23	0	-52	2901	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1F	30	-0	4944	23	0	-52	3571	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1G	30	-0	3618	-441	0	-22	2901	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1H	30	-0	4944	-441	0	-22	3571	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1I	30	-0	3139	43	0	-33	3957	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1J	30	-0	5423	43	0	-33	2515	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1K	30	-0	3139	-460	0	-41	3957	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1L	30	-0	5423	-460	0	-41	2515	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1M	30	-0	3139	43	0	-33	3957	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4

1N	30	-0	5423	43	0	-33	2515	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1O	30	-0	3139	-460	0	-41	3957	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1P	30	-0	5423	-460	0	-41	2515	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
2	30	-0	6170	-267	0	-53	4757	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
7	30	-0	6320	-338	0	-48	4806	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
8	30	-0	6190	-287	0	-49	4744	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
9	30	-0	6304	-316	0	-53	4824	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
10	30	-0	6056	-241	0	-54	4648	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
11	30	-0	6306	-360	0	-46	4731	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
12	30	-0	6088	-274	0	-48	4627	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
13	30	-0	6279	-323	0	-54	4760	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	59	-0	1798	23	0	-59	2901	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1B	59	-0	3124	23	0	-59	3571	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1C	59	-0	1798	-441	0	108	2901	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1D	59	-0	3124	-441	0	108	3571	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1E	59	-0	1798	23	0	-59	2901	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1F	59	-0	3124	23	0	-59	3571	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1G	59	-0	1798	-441	0	108	2901	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1H	59	-0	3124	-441	0	108	3571	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1I	59	-0	1319	43	0	-46	3957	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1J	59	-0	3603	43	0	-46	2515	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1K	59	-0	1319	-460	0	95	3957	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1L	59	-0	3603	-460	0	95	2515	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1M	59	-0	1319	43	0	-46	3957	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1N	59	-0	3603	43	0	-46	2515	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1O	59	-0	1319	-460	0	95	3957	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1P	59	-0	3603	-460	0	95	2515	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
2	59	-0	3605	-267	0	26	4757	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
7	59	-0	3754	-338	0	52	4806	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
8	59	-0	3624	-287	0	35	4744	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
9	59	-0	3738	-316	0	40	4824	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
10	59	-0	3491	-241	0	17	4648	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
11	59	-0	3740	-360	0	61	4731	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
12	59	-0	3523	-274	0	33	4627	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
13	59	-0	3714	-323	0	41	4760	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_914_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 76 NI 1978 NF 1977 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 4531.98 924.52 6456.51 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	2839	-86	0	121	4490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	3549	-86	0	121	3553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	2839	-361	0	-63	4490	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	3549	-361	0	-63	3553	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	2839	-86	0	121	4490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	3549	-86	0	121	3553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	2839	-361	0	-63	4490	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	3549	-361	0	-63	3553	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	2751	0	0	108	4926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	3637	0	0	108	3130	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	2751	-447	0	-51	4926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	3637	-447	0	-51	3130	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	2751	0	0	108	4926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	3637	0	0	108	3130	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	2751	-447	0	-51	4926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	3637	-447	0	-51	3130	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	4466	-304	0	31	5850	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	4572	-340	0	59	5941	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	4506	-304	0	41	5853	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	4529	-341	0	47	5942	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	4439	-288	0	21	5731	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	4615	-349	0	69	5883	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	4506	-289	0	38	5736	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	4544	-350	0	48	5884	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	39	-0	442	-86	0	263	4490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1B	39	-0	1152	-86	0	263	3553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1C	39	-0	442	-361	0	-29	4490	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1D	39	-0	1152	-361	0	-29	3553	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1E	39	-0	442	-86	0	263	4490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1F	39	-0	1152	-86	0	263	3553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1G	39	-0	442	-361	0	-29	4490	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1H	39	-0	1152	-361	0	-29	3553	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4

1I	39	-0	354	0	0	284	4926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1J	39	-0	1241	0	0	284	3130	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1K	39	-0	354	-447	0	-51	4926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	39	-0	1241	-447	0	-51	3130	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1M	39	-0	354	0	0	284	4926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1N	39	-0	1241	0	0	284	3130	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1O	39	-0	354	-447	0	-51	4926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	39	-0	1241	-447	0	-51	3130	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
2	39	-0	1088	-304	0	150	5850	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
7	39	-0	1194	-340	0	193	5941	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
8	39	-0	1128	-304	0	161	5853	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
9	39	-0	1151	-341	0	181	5942	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
10	39	-0	1061	-288	0	134	5731	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
11	39	-0	1237	-349	0	206	5883	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
12	39	-0	1128	-289	0	152	5736	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
13	39	-0	1166	-350	0	186	5884	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	79	-0	-1954	-86	0	405	4490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1B	79	-0	-1244	-86	0	405	3553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1C	79	-0	-1954	-361	0	5	4490	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1D	79	-0	-1244	-361	0	5	3553	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1E	79	-0	-1954	-86	0	405	4490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1F	79	-0	-1244	-86	0	405	3553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1G	79	-0	-1954	-361	0	5	4490	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1H	79	-0	-1244	-361	0	5	3553	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1I	79	-0	-2042	0	0	460	4926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1J	79	-0	-1156	0	0	460	3130	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1K	79	-0	-2042	-447	0	-51	4926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1L	79	-0	-1156	-447	0	-51	3130	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1M	79	-0	-2042	0	0	460	4926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1N	79	-0	-1156	0	0	460	3130	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1O	79	-0	-2042	-447	0	-51	4926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1P	79	-0	-1156	-447	0	-51	3130	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
2	79	-0	-2290	-304	0	270	5850	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
7	79	-0	-2184	-340	0	327	5941	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
8	79	-0	-2249	-304	0	281	5853	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
9	79	-0	-2226	-341	0	316	5942	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
10	79	-0	-2317	-288	0	247	5731	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
11	79	-0	-2140	-349	0	344	5883	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
12	79	-0	-2249	-289	0	266	5736	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
13	79	-0	-2211	-350	0	324	5884	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_914_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 77 NI 1977 NF 1939 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 4458.75 909.58 6368.33 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-515	-304	0	380	4466	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-61	-304	0	380	3262	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-515	-450	0	-63	4466	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-61	-450	0	-63	3262	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-515	-304	0	380	4466	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-61	-304	0	380	3262	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-515	-450	0	-63	4466	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-61	-450	0	-63	3262	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-821	-274	0	462	4926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	245	-274	0	462	2802	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-821	-480	0	-145	4926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	245	-480	0	-145	2802	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-821	-274	0	462	4926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	245	-274	0	462	2802	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-821	-480	0	-145	4926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	245	-480	0	-145	2802	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-531	-535	0	205	5614	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-547	-526	0	266	5747	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-505	-520	0	214	5633	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-580	-546	0	257	5730	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-463	-532	0	182	5484	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-490	-516	0	284	5706	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-419	-506	0	197	5516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-544	-549	0	268	5678	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	39	-0	-2880	-304	0	523	4466	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1B	39	-0	-2426	-304	0	523	3262	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1C	39	-0	-2880	-450	0	91	4466	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4

1D	39	-0	-2426	-450	0	91	3262	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1E	39	-0	-2880	-304	0	523	4466	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1F	39	-0	-2426	-304	0	523	3262	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1G	39	-0	-2880	-450	0	91	4466	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1H	39	-0	-2426	-450	0	91	3262	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1I	39	-0	-3186	-274	0	641	4926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1J	39	-0	-2120	-274	0	641	2802	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1K	39	-0	-3186	-480	0	-26	4926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1L	39	-0	-2120	-480	0	-26	2802	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1M	39	-0	-3186	-274	0	641	4926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1N	39	-0	-2120	-274	0	641	2802	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1O	39	-0	-3186	-480	0	-26	4926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1P	39	-0	-2120	-480	0	-26	2802	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
2	39	-0	-3862	-535	0	416	5614	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
7	39	-0	-3879	-526	0	473	5747	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
8	39	-0	-3836	-520	0	419	5633	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
9	39	-0	-3911	-546	0	472	5730	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
10	39	-0	-3794	-532	0	391	5484	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
11	39	-0	-3822	-516	0	487	5706	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
12	39	-0	-3751	-506	0	396	5516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
13	39	-0	-3876	-549	0	484	5678	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	79	-0	-5244	-304	0	667	4466	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1B	79	-0	-4790	-304	0	667	3262	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1C	79	-0	-5244	-450	0	244	4466	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1D	79	-0	-4790	-450	0	244	3262	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1E	79	-0	-5244	-304	0	667	4466	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1F	79	-0	-4790	-304	0	667	3262	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1G	79	-0	-5244	-450	0	244	4466	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1H	79	-0	-4790	-450	0	244	3262	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1I	79	-0	-5550	-274	0	819	4926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1J	79	-0	-4484	-274	0	819	2802	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1K	79	-0	-5550	-480	0	92	4926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1L	79	-0	-4484	-480	0	92	2802	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1M	79	-0	-5550	-274	0	819	4926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1N	79	-0	-4484	-274	0	819	2802	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1O	79	-0	-5550	-480	0	92	4926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1P	79	-0	-4484	-480	0	92	2802	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
2	79	-0	-7194	-535	0	626	5614	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
7	79	-0	-7210	-526	0	680	5747	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
8	79	-0	-7167	-520	0	623	5633	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
9	79	-0	-7242	-546	0	687	5730	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
10	79	-0	-7126	-532	0	600	5484	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
11	79	-0	-7153	-516	0	690	5706	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
12	79	-0	-7082	-506	0	596	5516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
13	79	-0	-7207	-549	0	701	5678	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_914_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 78 NI 1939 NF 1976 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 6106.43 1245.71 8352.15 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-10756	2192	0	1048	2476	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-9664	2192	0	1048	1956	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-10756	1424	0	343	2476	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-9664	1424	0	343	1956	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-10756	2192	0	1048	2476	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-9664	2192	0	1048	1956	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-10756	1424	0	343	2476	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-9664	1424	0	343	1956	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-11063	2679	0	1475	2526	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-9357	2679	0	1475	1906	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.11	0.67	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-11063	937	0	-85	2526	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-9357	937	0	-85	1906	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.11	0.67	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-11063	2679	0	1475	2526	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-9357	2679	0	1475	1906	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.11	0.67	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-11063	937	0	-85	2526	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-9357	937	0	-85	1906	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.11	0.67	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-14870	2623	0	1031	3142	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.18	1.06	3.57	0.00	8.4
7	0	-0	-14920	2644	0	977	3230	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.18	1.07	3.58	0.00	8.4
8	0	-0	-14970	2714	0	1072	3207	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.18	1.07	3.59	0.00	8.4
9	0	-0	-14800	2536	0	926	3160	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.18	1.06	3.55	0.00	8.4
10	0	-0	-14590	2580	0	1036	3085	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.18	1.04	3.50	0.00	8.4
11	0	-0	-14680	2615	0	945	3231	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.18	1.05	3.52	0.00	8.4
12	0	-0	-14750	2731	0	1104	3192	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.18	1.06	3.54	0.00	8.4
13	0	-0	-14470	2434	0	860	3114	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.18	1.04	3.47	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	44	-0	-14191	2192	0	174	-10505	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.43	0.17	1.02	3.41	0.00	8.4
1B	44	-0	-13099	2192	0	174	-9778	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.40	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
1C	44	-0	-14191	1424	0	-366	-10505	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.43	0.17	1.02	3.41	0.00	8.4
1D	44	-0	-13099	1424	0	-366	-9778	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.40	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
1E	44	-0	-14191	2192	0	174	-10505	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.43	0.17	1.02	3.41	0.00	8.4
1F	44	-0	-13099	2192	0	174	-9778	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.40	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
1G	44	-0	-14191	1424	0	-366	-10505	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.43	0.17	1.02	3.41	0.00	8.4
1H	44	-0	-13099	1424	0	-366	-9778	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.40	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
1I	44	-0	-14498	2679	0	333	-9985	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.41	0.18	1.04	3.48	0.00	8.4
1J	44	-0	-12792	2679	0	333	-10298	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.42	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1K	44	-0	-14498	937	0	-525	-9985	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.41	0.18	1.04	3.48	0.00	8.4
1L	44	-0	-12792	937	0	-525	-10298	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.42	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1M	44	-0	-14498	2679	0	333	-9985	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.41	0.18	1.04	3.48	0.00	8.4
1N	44	-0	-12792	2679	0	333	-10298	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.42	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1O	44	-0	-14498	937	0	-525	-9985	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.41	0.18	1.04	3.48	0.00	8.4
1P	44	-0	-12792	937	0	-525	-10298	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.42	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
2	44	-0	-19730	2623	0	-117	-14747	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.61	0.24	1.41	4.74	0.00	8.4
7	44	-0	-19780	2644	0	-181	-14709	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.60	0.24	1.42	4.75	0.00	8.4
8	44	-0	-19830	2714	0	-116	-14782	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.61	0.24	1.42	4.76	0.00	8.4
9	44	-0	-19660	2536	0	-184	-14661	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.60	0.24	1.41	4.72	0.00	8.4
10	44	-0	-19450	2580	0	-93	-14539	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.60	0.24	1.39	4.67	0.00	8.4
11	44	-0	-19540	2615	0	-200	-14478	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.59	0.24	1.40	4.69	0.00	8.4
12	44	-0	-19610	2731	0	-91	-14584	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.60	0.24	1.40	4.71	0.00	8.4
13	44	-0	-19330	2434	0	-205	-14392	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.59	0.24	1.38	4.64	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	88	-0	-17626	2192	0	-700	-10143	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.42	0.22	1.26	4.23	0.00	8.4
1B	88	-0	-16534	2192	0	-700	-9311	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.38	0.20	1.18	3.97	0.00	8.4
1C	88	-0	-17626	1424	0	-1075	-10143	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.42	0.22	1.26	4.23	0.00	8.4
1D	88	-0	-16534	1424	0	-1075	-9311	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.38	0.20	1.18	3.97	0.00	8.4
1E	88	-0	-17626	2192	0	-700	-10143	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.42	0.22	1.26	4.23	0.00	8.4
1F	88	-0	-16534	2192	0	-700	-9311	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.38	0.20	1.18	3.97	0.00	8.4
1G	88	-0	-17626	1424	0	-1075	-10143	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.42	0.22	1.26	4.23	0.00	8.4
1H	88	-0	-16534	1424	0	-1075	-9311	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.38	0.20	1.18	3.97	0.00	8.4
1I	88	-0	-17933	2679	0	-808	-8832	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.22	1.28	4.30	0.00	8.4
1J	88	-0	-16227	2679	0	-808	-10622	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.44	0.20	1.16	3.89	0.00	8.4
1K	88	-0	-17933	937	0	-966	-8832	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.22	1.28	4.30	0.00	8.4
1L	88	-0	-16227	937	0	-966	-10622	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.44	0.20	1.16	3.89	0.00	8.4
1M	88	-0	-17933	2679	0	-808	-8832	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.22	1.28	4.30	0.00	8.4
1N	88	-0	-16227	2679	0	-808	-10622	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.44	0.20	1.16	3.89	0.00	8.4
1O	88	-0	-17933	937	0	-966	-8832	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.22	1.28	4.30	0.00	8.4
1P	88	-0	-16227	937	0	-966	-10622	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.44	0.20	1.16	3.89	0.00	8.4
2	88	-0	-24590	2623	0	-1265	-14120	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.58	0.30	1.76	5.90	0.00	8.4
7	88	-0	-24640	2644	0	-1338	-14080	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.58	0.30	1.76	5.91	0.00	8.4
8	88	-0	-24690	2714	0	-1303	-14150	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.58	0.30	1.77	5.93	0.00	8.4
9	88	-0	-24520	2536	0	-1294	-14040	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.58	0.30	1.75	5.88	0.00	8.4
10	88	-0	-24310	2580	0	-1222	-13940	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.57	0.30	1.74	5.83	0.00	8.4
11	88	-0	-24400	2615	0	-1344	-13870	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.57	0.30	1.75	5.86	0.00	8.4
12	88	-0	-24470	2731	0	-1286	-13970	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.57	0.30	1.75	5.87	0.00	8.4
13	88	-0	-24190	2434	0	-1270	-13800	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.57	0.30	1.73	5.81	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_914_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 79 NI 1976 NF 1975 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 6025.04 1229.11 8254.15 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	18504	1680	0	973	-9311	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.23	1.32	4.44	0.00	8.4
1B	0	-0	21116	1680	0	973	-10143	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.42	0.26	1.51	5.07	0.00	8.4
1C	0	-0	18504	1230	0	496	-9311	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.23	1.32	4.44	0.00	8.4
1D	0	-0	21116	1230	0	496	-10143	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.42	0.26	1.51	5.07	0.00	8.4
1E	0	-0	18504	1680	0	973	-9311	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.23	1.32	4.44	0.00	8.4
1F	0	-0	21116	1680	0	973	-10143	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.42	0.26	1.51	5.07	0.00	8.4
1G	0	-0	18504	1230	0	496	-9311	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.23	1.32	4.44	0.00	8.4
1H	0	-0	21116	1230	0	496	-10143	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.42	0.26	1.51	5.07	0.00	8.4
1I	0	-0	17592	1760	0	993	-8832	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.22	1.26	4.22	0.00	8.4
1J	0	-0	22028	1760	0	993	-10622	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.44	0.27	1.58	5.29	0.00	8.4
1K	0	-0	17592	1150	0	475	-8832	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.22	1.26	4.22	0.00	8.4
1L	0	-0	22028	1150	0	475	-10622	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.44	0.27	1.58	5.29	0.00	8.4
1M	0	-0	17592	1760	0	993	-8832	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.22	1.26	4.22	0.00	8.4
1N	0	-0	22028	1760	0	993	-10622	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.44	0.27	1.58	5.29	0.00	8.4
1O	0	-0	17592	1150	0	475	-8832	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.22	1.26	4.22	0.00	8.4
1P	0	-0	22028	1150	0	475	-10622	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.44	0.27	1.58	5.29	0.00	8.4
2	0	-0	28500	2050	0	1053	-14120	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.58	0.35	2.04	6.84	0.00	8.4
7	0	-0	28570	1972	0	970	-14080	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.58	0.35	2.04	6.86	0.00	8.4
8	0	-0	28650	2024	0	1019	-14150	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.58	0.35	2.05	6.88	0.00	8.4
9	0	-0	28360	1996	0	1005	-14040	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.58	0.35	2.03	6.81	0.00	8.4

10	0	-0	28100	2041	0	1063	-13940	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.57	0.35	2.01	6.74	0.00	8.4
11	0	-0	28200	1912	0	925	-13870	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.57	0.35	2.02	6.77	0.00	8.4
12	0	-0	28350	1998	0	1006	-13970	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.57	0.35	2.03	6.80	0.00	8.4
13	0	-0	27860	1951	0	983	-13800	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.57	0.34	1.99	6.69	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	44	-0	15109	1680	0	246	-9311	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.19	1.08	3.63	0.00	8.4
1B	44	-0	17721	1680	0	246	-10143	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.42	0.22	1.27	4.25	0.00	8.4
1C	44	-0	15109	1230	0	-50	-9311	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.38	0.19	1.08	3.63	0.00	8.4
1D	44	-0	17721	1230	0	-50	-10143	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.42	0.22	1.27	4.25	0.00	8.4
1E	44	-0	15109	1680	0	246	-9311	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.19	1.08	3.63	0.00	8.4
1F	44	-0	17721	1680	0	246	-10143	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.42	0.22	1.27	4.25	0.00	8.4
1G	44	-0	15109	1230	0	-50	-9311	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.38	0.19	1.08	3.63	0.00	8.4
1H	44	-0	17721	1230	0	-50	-10143	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.42	0.22	1.27	4.25	0.00	8.4
1I	44	-0	14197	1760	0	207	-8832	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.17	1.02	3.41	0.00	8.4
1J	44	-0	18633	1760	0	207	-10622	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.44	0.23	1.33	4.47	0.00	8.4
1K	44	-0	14197	1150	0	-11	-8832	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.17	1.02	3.41	0.00	8.4
1L	44	-0	18633	1150	0	-11	-10622	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.44	0.23	1.33	4.47	0.00	8.4
1M	44	-0	14197	1760	0	207	-8832	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.17	1.02	3.41	0.00	8.4
1N	44	-0	18633	1760	0	207	-10622	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.44	0.23	1.33	4.47	0.00	8.4
1O	44	-0	14197	1150	0	-11	-8832	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.17	1.02	3.41	0.00	8.4
1P	44	-0	18633	1150	0	-11	-10622	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.44	0.23	1.33	4.47	0.00	8.4
2	44	-0	23700	2050	0	156	-14120	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.58	0.29	1.70	5.69	0.00	8.4
7	44	-0	23765	1972	0	107	-14080	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.58	0.29	1.70	5.70	0.00	8.4
8	44	-0	23850	2024	0	133	-14150	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.58	0.29	1.71	5.72	0.00	8.4
9	44	-0	23560	1996	0	132	-14040	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.58	0.29	1.69	5.65	0.00	8.4
10	44	-0	23300	2041	0	170	-13940	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.57	0.29	1.67	5.59	0.00	8.4
11	44	-0	23400	1912	0	88	-13870	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.57	0.29	1.67	5.62	0.00	8.4
12	44	-0	23545	1998	0	132	-13970	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.57	0.29	1.68	5.65	0.00	8.4
13	44	-0	23060	1951	0	129	-13800	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.57	0.28	1.65	5.53	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	88	-0	11714	1680	0	-481	3904	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1B	88	-0	14326	1680	0	-481	5376	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.18	1.03	3.44	0.00	8.4
1C	88	-0	11714	1230	0	-596	3904	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1D	88	-0	14326	1230	0	-596	5376	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.18	1.03	3.44	0.00	8.4
1E	88	-0	11714	1680	0	-481	3904	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1F	88	-0	14326	1680	0	-481	5376	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.18	1.03	3.44	0.00	8.4
1G	88	-0	11714	1230	0	-596	3904	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1H	88	-0	14326	1230	0	-596	5376	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.18	1.03	3.44	0.00	8.4
1I	88	-0	10802	1760	0	-580	3589	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1J	88	-0	15238	1760	0	-580	5691	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.19	1.09	3.66	0.00	8.4
1K	88	-0	10802	1150	0	-497	3589	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1L	88	-0	15238	1150	0	-497	5691	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.19	1.09	3.66	0.00	8.4
1M	88	-0	10802	1760	0	-580	3589	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1N	88	-0	15238	1760	0	-580	5691	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.19	1.09	3.66	0.00	8.4
1O	88	-0	10802	1150	0	-497	3589	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1P	88	-0	15238	1150	0	-497	5691	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.19	1.09	3.66	0.00	8.4
2	88	-0	18900	2050	0	-741	6617	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.23	1.35	4.54	0.00	8.4
7	88	-0	18960	1972	0	-756	6712	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.23	1.36	4.55	0.00	8.4
8	88	-0	19050	2024	0	-752	6724	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.23	1.36	4.57	0.00	8.4
9	88	-0	18760	1996	0	-741	6574	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.23	1.34	4.50	0.00	8.4
10	88	-0	18500	2041	0	-723	6454	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.23	1.32	4.44	0.00	8.4
11	88	-0	18600	1912	0	-748	6611	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.23	1.33	4.46	0.00	8.4
12	88	-0	18740	1998	0	-742	6632	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.23	1.34	4.50	0.00	8.4
13	88	-0	18260	1951	0	-724	6382	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.22	1.31	4.38	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_914_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 80 NI 1975 NF 1974 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 3262.50 665.55 4928.05 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	3763	-390	0	-714	4093	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	4169	-390	0	-714	1751	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	3763	-1228	0	-743	4093	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	4169	-1228	0	-743	1751	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	3763	-390	0	-714	4093	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	4169	-390	0	-714	1751	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	3763	-1228	0	-743	4093	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	4169	-1228	0	-743	1751	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	3699	-418	0	-697	4939	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	4233	-418	0	-697	-892	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	3699	-1199	0	-760	4939	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	4233	-1199	0	-760	-892	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	3699	-418	0	-697	4939	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	4233	-418	0	-697	-892	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	3699	-1199	0	-760	4939	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4

1P	0	-0	4233	-1199	0	-760	-892	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	5541	-1075	0	-1016	4345	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	5518	-1213	0	-1013	4042	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	5504	-1137	0	-1014	4264	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	5573	-1146	0	-1015	4115	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	5566	-1011	0	-1001	4386	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	5527	-1243	0	-995	3882	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	5503	-1116	0	-998	4253	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	5618	-1130	0	-998	4005	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	36	-0	2064	-390	0	-269	4093	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1B	36	-0	2470	-390	0	-269	1751	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1C	36	-0	2064	-1228	0	-599	4093	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1D	36	-0	2470	-1228	0	-599	1751	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1E	36	-0	2064	-390	0	-269	4093	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1F	36	-0	2470	-390	0	-269	1751	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1G	36	-0	2064	-1228	0	-599	4093	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1H	36	-0	2470	-1228	0	-599	1751	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1I	36	-0	2000	-418	0	-261	4939	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1J	36	-0	2534	-418	0	-261	905	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1K	36	-0	2000	-1199	0	-607	4939	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1L	36	-0	2534	-1199	0	-607	905	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1M	36	-0	2000	-418	0	-261	4939	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1N	36	-0	2534	-418	0	-261	905	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1O	36	-0	2000	-1199	0	-607	4939	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1P	36	-0	2534	-1199	0	-607	905	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
2	36	-0	3158	-1075	0	-624	4345	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
7	36	-0	3135	-1213	0	-571	4042	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
8	36	-0	3120	-1137	0	-600	4264	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
9	36	-0	3190	-1146	0	-597	4115	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
10	36	-0	3183	-1011	0	-633	4386	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
11	36	-0	3143	-1243	0	-542	3882	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
12	36	-0	3120	-1116	0	-592	4253	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
13	36	-0	3235	-1130	0	-587	4005	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	73	-0	365	-390	0	177	4093	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1B	73	-0	772	-390	0	177	1751	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1C	73	-0	365	-1228	0	-455	4093	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.10	0.00	0.00	8.4
1D	73	-0	772	-1228	0	-455	1751	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.10	0.00	0.00	8.4
1E	73	-0	365	-390	0	177	4093	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1F	73	-0	772	-390	0	177	1751	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1G	73	-0	365	-1228	0	-455	4093	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.10	0.00	0.00	8.4
1H	73	-0	772	-1228	0	-455	1751	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.10	0.00	0.00	8.4
1I	73	-0	301	-418	0	175	4939	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1J	73	-0	835	-418	0	175	905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1K	73	-0	301	-1199	0	-453	4939	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.10	0.00	0.00	8.4
1L	73	-0	835	-1199	0	-453	905	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.10	0.00	0.00	8.4
1M	73	-0	301	-418	0	175	4939	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1N	73	-0	835	-418	0	175	905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1O	73	-0	301	-1199	0	-453	4939	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.10	0.00	0.00	8.4
1P	73	-0	835	-1199	0	-453	905	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.10	0.00	0.00	8.4
2	73	-0	775	-1075	0	-233	4345	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
7	73	-0	751	-1213	0	-128	4042	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.10	0.00	0.00	8.4
8	73	-0	737	-1137	0	-185	4264	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
9	73	-0	806	-1146	0	-179	4115	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
10	73	-0	799	-1011	0	-264	4386	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
11	73	-0	760	-1243	0	-89	3882	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.10	0.00	0.00	8.4
12	73	-0	736	-1116	0	-185	4253	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
13	73	-0	851	-1130	0	-175	4005	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_914_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 81 NI 1974 NF 1973 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 3262.50 665.55 4928.05 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	188	-264	0	-69	4093	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.00	0.01	0.00	8.4
1B	0	-0	2468	-264	0	-69	2333	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.18	0.00	8.4
1C	0	-0	188	-559	0	-422	4093	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.04	0.00	8.4
1D	0	-0	2468	-559	0	-422	2333	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.18	0.00	8.4
1E	0	-0	188	-264	0	-69	4093	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.00	0.01	0.00	8.4
1F	0	-0	2468	-264	0	-69	2333	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.18	0.00	8.4
1G	0	-0	188	-559	0	-422	4093	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.04	0.00	8.4
1H	0	-0	2468	-559	0	-422	2333	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.18	0.00	8.4
1I	0	-0	-385	-267	0	-85	4939	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.00	0.03	0.00	8.4
1J	0	-0	3041	-267	0	-85	1877	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.22	0.00	8.4

1K	0	-0	-385	-556	0	-406	4939	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	3041	-556	0	-406	1877	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-385	-267	0	-85	4939	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	3041	-267	0	-85	1877	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-385	-556	0	-406	4939	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	3041	-556	0	-406	1877	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	1686	-589	0	-367	4525	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	2002	-539	0	-306	4337	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	1767	-563	0	-338	4474	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	1932	-569	0	-337	4385	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	1615	-597	0	-382	4540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	2141	-513	0	-279	4228	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	1749	-553	0	-333	4456	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	2025	-563	0	-331	4308	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	36	-0	-1511	-264	0	27	4093	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1B	36	-0	769	-264	0	27	2333	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1C	36	-0	-1511	-559	0	-218	4093	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1D	36	-0	769	-559	0	-218	2333	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1E	36	-0	-1511	-264	0	27	4093	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1F	36	-0	769	-264	0	27	2333	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1G	36	-0	-1511	-559	0	-218	4093	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1H	36	-0	769	-559	0	-218	2333	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1I	36	-0	-2084	-267	0	12	4939	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1J	36	-0	1342	-267	0	12	1877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1K	36	-0	-2084	-556	0	-203	4939	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1L	36	-0	1342	-556	0	-203	1877	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1M	36	-0	-2084	-267	0	12	4939	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1N	36	-0	1342	-267	0	12	1877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1O	36	-0	-2084	-556	0	-203	4939	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1P	36	-0	1342	-556	0	-203	1877	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
2	36	-0	-697	-589	0	-153	4525	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
7	36	-0	-381	-539	0	-109	4337	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
8	36	-0	-617	-563	0	-133	4474	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
9	36	-0	-451	-569	0	-130	4385	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
10	36	-0	-769	-597	0	-164	4540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
11	36	-0	-242	-513	0	-92	4228	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
12	36	-0	-634	-553	0	-132	4456	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
13	36	-0	-358	-563	0	-126	4308	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	73	-0	-3210	-264	0	123	4093	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1B	73	-0	-930	-264	0	123	2333	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1C	73	-0	-3210	-559	0	-15	4093	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1D	73	-0	-930	-559	0	-15	2333	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1E	73	-0	-3210	-264	0	123	4093	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1F	73	-0	-930	-264	0	123	2333	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1G	73	-0	-3210	-559	0	-15	4093	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1H	73	-0	-930	-559	0	-15	2333	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1I	73	-0	-3783	-267	0	109	4939	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1J	73	-0	-357	-267	0	109	1877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1K	73	-0	-3783	-556	0	-0	4939	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1L	73	-0	-357	-556	0	-0	1877	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1M	73	-0	-3783	-267	0	109	4939	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1N	73	-0	-357	-267	0	109	1877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1O	73	-0	-3783	-556	0	-0	4939	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1P	73	-0	-357	-556	0	-0	1877	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
2	73	-0	-3080	-589	0	62	4525	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
7	73	-0	-2765	-539	0	87	4337	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
8	73	-0	-3000	-563	0	72	4474	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
9	73	-0	-2834	-569	0	78	4385	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
10	73	-0	-3152	-597	0	53	4540	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
11	73	-0	-2626	-513	0	95	4228	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
12	73	-0	-3017	-553	0	70	4456	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
13	73	-0	-2742	-563	0	79	4308	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_914_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 82 NI 1973 NF 1961 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 3262.50 665.55 4928.05 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg				kg*m		cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1833	-43	0	120	3008	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	20	-43	0	120	2296	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-1833	-750	0	-8	3008	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	20	-750	0	-8	2296	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-1833	-43	0	120	3008	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4

1F	0	-0	20	-43	0	120	2296	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-1833	-750	0	-8	3008	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	20	-750	0	-8	2296	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-2731	-79	0	119	3427	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	918	-79	0	119	1905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-2731	-714	0	-7	3427	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	918	-714	0	-7	1905	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-2731	-79	0	119	3427	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	918	-79	0	119	1905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-2731	-714	0	-7	3427	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	918	-714	0	-7	1905	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-1427	-598	0	67	3836	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-1212	-475	0	88	3764	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-1430	-538	0	73	3815	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-1179	-540	0	84	3787	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-1455	-628	0	59	3826	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-1096	-423	0	95	3705	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-1460	-528	0	69	3791	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-1042	-533	0	87	3743	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	36	-0	-3532	-43	0	136	3008	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1B	36	-0	-1679	-43	0	136	2296	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1C	36	-0	-3532	-750	0	266	3008	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1D	36	-0	-1679	-750	0	266	2296	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1E	36	-0	-3532	-43	0	136	3008	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1F	36	-0	-1679	-43	0	136	2296	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1G	36	-0	-3532	-750	0	266	3008	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1H	36	-0	-1679	-750	0	266	2296	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1I	36	-0	-4430	-79	0	148	3427	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1J	36	-0	-780	-79	0	148	1905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1K	36	-0	-4430	-714	0	253	3427	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1L	36	-0	-780	-714	0	253	1905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1M	36	-0	-4430	-79	0	148	3427	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1N	36	-0	-780	-79	0	148	1905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1O	36	-0	-4430	-714	0	253	3427	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1P	36	-0	-780	-714	0	253	1905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
2	36	-0	-3810	-598	0	285	3836	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
7	36	-0	-3595	-475	0	262	3764	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
8	36	-0	-3814	-538	0	269	3815	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
9	36	-0	-3562	-540	0	281	3787	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
10	36	-0	-3838	-628	0	288	3826	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
11	36	-0	-3479	-423	0	249	3705	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
12	36	-0	-3844	-528	0	261	3791	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
13	36	-0	-3425	-533	0	281	3743	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	73	-0	-5230	-43	0	152	3008	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1B	73	-0	-3378	-43	0	152	2296	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1C	73	-0	-5230	-750	0	539	3008	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1D	73	-0	-3378	-750	0	539	2296	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1E	73	-0	-5230	-43	0	152	3008	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1F	73	-0	-3378	-43	0	152	2296	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1G	73	-0	-5230	-750	0	539	3008	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1H	73	-0	-3378	-750	0	539	2296	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1I	73	-0	-6129	-79	0	177	3397	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1J	73	-0	-2479	-79	0	177	1905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1K	73	-0	-6129	-714	0	514	3397	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1L	73	-0	-2479	-714	0	514	1905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1M	73	-0	-6129	-79	0	177	3397	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1N	73	-0	-2479	-79	0	177	1905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1O	73	-0	-6129	-714	0	514	3397	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1P	73	-0	-2479	-714	0	514	1905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
2	73	-0	-6194	-598	0	503	3836	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
7	73	-0	-5979	-475	0	435	3764	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
8	73	-0	-6197	-538	0	465	3815	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
9	73	-0	-5946	-540	0	478	3787	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
10	73	-0	-6222	-628	0	517	3826	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
11	73	-0	-5863	-423	0	404	3705	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
12	73	-0	-6227	-528	0	454	3791	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
13	73	-0	-5808	-533	0	475	3743	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_914_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 83 NI 1961 NF 1920 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 3262.50 665.55 4928.05 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm

1A	0	-0	-7166	556	0	598	1085	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-4068	556	0	598	420	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-7166	-736	0	145	1085	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-4068	-736	0	145	420	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-7166	556	0	598	1085	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-4068	556	0	598	420	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-7166	-736	0	145	1085	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-4068	-736	0	145	420	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-9269	860	0	592	1315	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-1965	860	0	592	190	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-9269	-1040	0	152	1315	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-1965	-1040	0	152	190	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-9269	860	0	592	1315	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-1965	860	0	592	190	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-9269	-1040	0	152	1315	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-1965	-1040	0	152	190	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-8085	-182	0	540	1059	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-7832	-4	0	464	1143	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-8199	-154	0	502	1035	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-7642	-16	0	506	1190	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-8111	-234	0	556	1029	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-7690	62	0	429	1169	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-8302	-189	0	493	989	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-7373	41	0	499	1247	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	3	-0	-7290	556	0	618	1085	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1B	3	-0	-4192	556	0	618	420	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1C	3	-0	-7290	-736	0	130	1085	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1D	3	-0	-4192	-736	0	130	420	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1E	3	-0	-7290	556	0	618	1085	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1F	3	-0	-4192	556	0	618	420	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1G	3	-0	-7290	-736	0	130	1085	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1H	3	-0	-4192	-736	0	130	420	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1I	3	-0	-9393	860	0	619	1315	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1J	3	-0	-2088	860	0	619	-1147	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1K	3	-0	-9393	-1040	0	129	1315	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1L	3	-0	-2088	-1040	0	129	-1147	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1M	3	-0	-9393	860	0	619	1315	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1N	3	-0	-2088	860	0	619	-1147	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1O	3	-0	-9393	-1040	0	129	1315	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1P	3	-0	-2088	-1040	0	129	-1147	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
2	3	-0	-8258	-182	0	545	1059	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
7	3	-0	-8006	-4	0	464	1143	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
8	3	-0	-8372	-154	0	506	1035	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
9	3	-0	-7816	-16	0	506	1190	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
10	3	-0	-8284	-234	0	562	1029	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
11	3	-0	-7864	62	0	427	1169	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
12	3	-0	-8475	-189	0	498	989	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
13	3	-0	-7546	41	0	498	1247	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	5	-0	-7413	556	0	637	1085	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1B	5	-0	-4315	556	0	637	420	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1C	5	-0	-7413	-736	0	116	1085	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1D	5	-0	-4315	-736	0	116	420	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1E	5	-0	-7413	556	0	637	1085	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1F	5	-0	-4315	556	0	637	420	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1G	5	-0	-7413	-736	0	116	1085	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1H	5	-0	-4315	-736	0	116	420	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1I	5	-0	-9516	860	0	645	1315	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1J	5	-0	-2212	860	0	645	-303	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1K	5	-0	-9516	-1040	0	107	1315	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1L	5	-0	-2212	-1040	0	107	-303	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1M	5	-0	-9516	860	0	645	1315	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1N	5	-0	-2212	860	0	645	-303	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1O	5	-0	-9516	-1040	0	107	1315	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1P	5	-0	-2212	-1040	0	107	-303	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
2	5	-0	-8431	-182	0	550	1059	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
7	5	-0	-8179	-4	0	464	1143	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
8	5	-0	-8546	-154	0	510	1035	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
9	5	-0	-7989	-16	0	507	1190	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
10	5	-0	-8458	-234	0	568	1029	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
11	5	-0	-8037	62	0	426	1169	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
12	5	-0	-8648	-189	0	503	989	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
13	5	-0	-7720	41	0	497	1247	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_915_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 11 NI 1909 NF 1967 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 3262.50 665.55 4928

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m			cmq				Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	6800	310	0	86	-1475	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.08	0.49	0.00	8.4
1B	0	-0	7658	310	0	86	-1959	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.09	0.55	0.00	8.4
1C	0	-0	6800	108	0	-114	-1475	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.06	0.08	0.49	0.00	8.4
1D	0	-0	7658	108	0	-114	-1959	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.09	0.55	0.00	8.4
1E	0	-0	6800	310	0	86	-1475	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.08	0.49	0.00	8.4
1F	0	-0	7658	310	0	86	-1959	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.09	0.55	0.00	8.4
1G	0	-0	6800	108	0	-114	-1475	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.06	0.08	0.49	0.00	8.4
1H	0	-0	7658	108	0	-114	-1959	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.09	0.55	0.00	8.4
1I	0	-0	6594	289	0	102	-1304	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.08	0.47	0.00	8.4
1J	0	-0	7864	289	0	102	-2130	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.10	0.56	0.00	8.4
1K	0	-0	6594	129	0	-130	-1304	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.08	0.47	0.00	8.4
1L	0	-0	7864	129	0	-130	-2130	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.10	0.56	0.00	8.4
1M	0	-0	6594	289	0	102	-1304	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.08	0.47	0.00	8.4
1N	0	-0	7864	289	0	102	-2130	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.10	0.56	0.00	8.4
1O	0	-0	6594	129	0	-130	-1304	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.08	0.47	0.00	8.4
1P	0	-0	7864	129	0	-130	-2130	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.10	0.56	0.00	8.4
2	0	-0	10470	311	0	-14	-2303	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.13	0.75	0.00	8.4
7	0	-0	10370	275	0	-40	-2269	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.13	0.74	0.00	8.4
8	0	-0	10470	281	0	-13	-2306	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.13	0.75	0.00	8.4
9	0	-0	10380	308	0	-40	-2267	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.13	0.74	0.00	8.4
10	0	-0	10420	318	0	-4	-2344	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.13	0.75	0.00	8.4
11	0	-0	10240	259	0	-48	-2287	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.13	0.73	0.00	8.4
12	0	-0	10410	270	0	-3	-2349	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.13	0.74	0.00	8.4
13	0	-0	10250	314	0	-47	-2284	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.13	0.73	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	3	-0	6676	310	0	79	-1475	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.08	0.48	0.00	8.4
1B	3	-0	7535	310	0	79	-1959	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.09	0.54	0.00	8.4
1C	3	-0	6676	108	0	-118	-1475	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.06	0.08	0.48	0.00	8.4
1D	3	-0	7535	108	0	-118	-1959	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.09	0.54	0.00	8.4
1E	3	-0	6676	310	0	79	-1475	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.08	0.48	0.00	8.4
1F	3	-0	7535	310	0	79	-1959	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.09	0.54	0.00	8.4
1G	3	-0	6676	108	0	-118	-1475	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.06	0.08	0.48	0.00	8.4
1H	3	-0	7535	108	0	-118	-1959	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.09	0.54	0.00	8.4
1I	3	-0	6470	289	0	97	-1304	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.08	0.46	0.00	8.4
1J	3	-0	7741	289	0	97	-2130	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.10	0.55	0.00	8.4
1K	3	-0	6470	129	0	-136	-1304	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.08	0.46	0.00	8.4
1L	3	-0	7741	129	0	-136	-2130	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.10	0.55	0.00	8.4
1M	3	-0	6470	289	0	97	-1304	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.08	0.46	0.00	8.4
1N	3	-0	7741	289	0	97	-2130	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.10	0.55	0.00	8.4
1O	3	-0	6470	129	0	-136	-1304	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.08	0.46	0.00	8.4
1P	3	-0	7741	129	0	-136	-2130	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.10	0.55	0.00	8.4
2	3	-0	10300	311	0	-22	-2303	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.13	0.74	0.00	8.4
7	3	-0	10195	275	0	-47	-2269	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.13	0.73	0.00	8.4
8	3	-0	10295	281	0	-21	-2306	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.13	0.74	0.00	8.4
9	3	-0	10205	308	0	-48	-2267	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.13	0.73	0.00	8.4
10	3	-0	10245	318	0	-13	-2344	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.13	0.73	0.00	8.4
11	3	-0	10068	259	0	-55	-2287	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.12	0.72	0.00	8.4
12	3	-0	10235	270	0	-11	-2349	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.13	0.73	0.00	8.4
13	3	-0	10079	314	0	-56	-2284	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.12	0.72	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	5	-0	6553	310	0	72	-1120	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.08	0.47	0.00	8.4
1B	5	-0	7411	310	0	72	-1560	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.09	0.53	0.00	8.4
1C	5	-0	6553	108	0	-122	-1120	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.08	0.47	0.00	8.4
1D	5	-0	7411	108	0	-122	-1560	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.06	0.09	0.53	0.00	8.4
1E	5	-0	6553	310	0	72	-1120	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.08	0.47	0.00	8.4
1F	5	-0	7411	310	0	72	-1560	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.09	0.53	0.00	8.4
1G	5	-0	6553	108	0	-122	-1120	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.08	0.47	0.00	8.4
1H	5	-0	7411	108	0	-122	-1560	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.06	0.09	0.53	0.00	8.4
1I	5	-0	6347	289	0	92	-959	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.04	0.08	0.45	0.00	8.4
1J	5	-0	7617	289	0	92	-1721	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.09	0.54	0.00	8.4
1K	5	-0	6347	129	0	-142	-959	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.08	0.45	0.00	8.4
1L	5	-0	7617	129	0	-142	-1721	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.09	0.54	0.00	8.4
1M	5	-0	6347	289	0	92	-959	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.04	0.08	0.45	0.00	8.4
1N	5	-0	7617	289	0	92	-1721	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.09	0.54	0.00	8.4
1O	5	-0	6347	129	0	-142	-959	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.08	0.45	0.00	8.4
1P	5	-0	7617	129	0	-142	-1721	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.09	0.54	0.00	8.4
2	5	-0	10130	311	0	-30	-1757	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.12	0.72	0.00	8.4
7	5	-0	10020	275	0	-54	-1728	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.12	0.72	0.00	8.4
8	5	-0	10120	281	0	-28	-1760	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.12	0.72	0.00	8.4
9	5	-0	10030	308	0	-56	-1726	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.12	0.72	0.00	8.4
10	5	-0	10070	318	0	-21	-1801	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.12	0.72	0.00	8.4
11	5	-0	9896	259	0	-62	-1753	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.12	0.71	0.00	8.4
12	5	-0	10060	270	0	-18	-1807	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.12	0.72	0.00	8.4
13	5	-0	9908	314	0	-64	-1750	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.12	0.71	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_915_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 62 NI 1967 NF 2007 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 3262.50 665.55 4928.05 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	6331	131	0	61	-1120	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.08	0.45	0.00	8.4
1B	0	-0	7081	131	0	61	-1560	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.09	0.51	0.00	8.4
1C	0	-0	6331	-159	0	-140	-1120	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.08	0.45	0.00	8.4
1D	0	-0	7081	-159	0	-140	-1560	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.09	0.51	0.00	8.4
1E	0	-0	6331	131	0	61	-1120	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.08	0.45	0.00	8.4
1F	0	-0	7081	131	0	61	-1560	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.09	0.51	0.00	8.4
1G	0	-0	6331	-159	0	-140	-1120	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.08	0.45	0.00	8.4
1H	0	-0	7081	-159	0	-140	-1560	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.09	0.51	0.00	8.4
1I	0	-0	6185	53	0	82	-959	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.08	0.44	0.00	8.4
1J	0	-0	7227	53	0	82	-1721	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.09	0.52	0.00	8.4
1K	0	-0	6185	-81	0	-162	-959	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.08	0.44	0.00	8.4
1L	0	-0	7227	-81	0	-162	-1721	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.09	0.52	0.00	8.4
1M	0	-0	6185	53	0	82	-959	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.08	0.44	0.00	8.4
1N	0	-0	7227	53	0	82	-1721	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.09	0.52	0.00	8.4
1O	0	-0	6185	-81	0	-162	-959	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.08	0.44	0.00	8.4
1P	0	-0	7227	-81	0	-162	-1721	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.09	0.52	0.00	8.4
2	0	-0	9604	-1	0	-51	-1757	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.12	0.69	0.00	8.4
7	0	-0	9518	-50	0	-76	-1728	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.12	0.68	0.00	8.4
8	0	-0	9599	-22	0	-48	-1760	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.12	0.69	0.00	8.4
9	0	-0	9526	-25	0	-77	-1726	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.12	0.68	0.00	8.4
10	0	-0	9577	15	0	-41	-1801	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.12	0.69	0.00	8.4
11	0	-0	9435	-68	0	-83	-1753	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.12	0.68	0.00	8.4
12	0	-0	9569	-20	0	-37	-1807	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.12	0.68	0.00	8.4
13	0	-0	9447	-25	0	-86	-1750	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.12	0.68	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	32	-0	4848	131	0	39	1908	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.06	0.35	0.00	8.4
1B	32	-0	5598	131	0	39	2056	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.07	0.40	0.00	8.4
1C	32	-0	4848	-159	0	-109	1908	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.06	0.35	0.00	8.4
1D	32	-0	5598	-159	0	-109	2056	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.07	0.40	0.00	8.4
1E	32	-0	4848	131	0	39	1908	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.06	0.35	0.00	8.4
1F	32	-0	5598	131	0	39	2056	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.07	0.40	0.00	8.4
1G	32	-0	4848	-159	0	-109	1908	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.06	0.35	0.00	8.4
1H	32	-0	5598	-159	0	-109	2056	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.07	0.40	0.00	8.4
1I	32	-0	4702	53	0	72	2101	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.06	0.34	0.00	8.4
1J	32	-0	5744	53	0	72	1863	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.07	0.41	0.00	8.4
1K	32	-0	4702	-81	0	-143	2101	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.06	0.34	0.00	8.4
1L	32	-0	5744	-81	0	-143	1863	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.07	0.41	0.00	8.4
1M	32	-0	4702	53	0	72	2101	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.06	0.34	0.00	8.4
1N	32	-0	5744	53	0	72	1863	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.07	0.41	0.00	8.4
1O	32	-0	4702	-81	0	-143	2101	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.06	0.34	0.00	8.4
1P	32	-0	5744	-81	0	-143	1863	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.07	0.41	0.00	8.4
2	32	-0	7524	-1	0	-50	3029	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.09	0.54	0.00	8.4
7	32	-0	7437	-50	0	-60	3004	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.09	0.53	0.00	8.4
8	32	-0	7518	-22	0	-41	3023	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.09	0.54	0.00	8.4
9	32	-0	7446	-25	0	-69	3011	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.09	0.53	0.00	8.4
10	32	-0	7496	15	0	-46	2968	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.09	0.54	0.00	8.4
11	32	-0	7354	-68	0	-62	2925	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.09	0.53	0.00	8.4
12	32	-0	7488	-20	0	-31	2957	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.09	0.54	0.00	8.4
13	32	-0	7367	-25	0	-78	2937	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.09	0.53	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	64	-0	3365	131	0	16	1908	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.24	0.00	8.4
1B	64	-0	4115	131	0	16	2056	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.05	0.29	0.00	8.4
1C	64	-0	3365	-159	0	-77	1908	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.24	0.00	8.4
1D	64	-0	4115	-159	0	-77	2056	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.05	0.29	0.00	8.4
1E	64	-0	3365	131	0	16	1908	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.24	0.00	8.4
1F	64	-0	4115	131	0	16	2056	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.05	0.29	0.00	8.4
1G	64	-0	3365	-159	0	-77	1908	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.24	0.00	8.4
1H	64	-0	4115	-159	0	-77	2056	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.05	0.29	0.00	8.4
1I	64	-0	3219	53	0	62	2101	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.23	0.00	8.4
1J	64	-0	4261	53	0	62	1863	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.05	0.30	0.00	8.4
1K	64	-0	3219	-81	0	-124	2101	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.23	0.00	8.4
1L	64	-0	4261	-81	0	-124	1863	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.05	0.30	0.00	8.4
1M	64	-0	3219	53	0	62	2101	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.23	0.00	8.4
1N	64	-0	4261	53	0	62	1863	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.05	0.30	0.00	8.4
1O	64	-0	3219	-81	0	-124	2101	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.23	0.00	8.4
1P	64	-0	4261	-81	0	-124	1863	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.05	0.30	0.00	8.4
2	64	-0	5443	-1	0	-50	3029	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.39	0.00	8.4
7	64	-0	5357	-50	0	-44	3004	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.38	0.00	8.4
8	64	-0	5438	-22	0	-34	3023	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.39	0.00	8.4
9	64	-0	5365	-25	0	-61	3011	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.38	0.00	8.4
10	64	-0	5416	15	0	-50	2968	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.39	0.00	8.4
11	64	-0	5274	-68	0	-40	2925	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.38	0.00	8.4
12	64	-0	5408	-20	0	-25	2957	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.39	0.00	8.4
13	64	-0	5287	-25	0	-70	2937	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.38	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_915_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 63 NI 2007 NF 2008 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
 qy medio: 1000.00 3262.50 665.55 4928.05 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m					cmq		Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	3320	13	0	31	3321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.24	0.00	8.4
1B	0	-0	3516	13	0	31	3141	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.25	0.00	8.4
1C	0	-0	3320	-111	0	-76	3321	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.24	0.00	8.4
1D	0	-0	3516	-111	0	-76	3141	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.25	0.00	8.4
1E	0	-0	3320	13	0	31	3321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.24	0.00	8.4
1F	0	-0	3516	13	0	31	3141	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.25	0.00	8.4
1G	0	-0	3320	-111	0	-76	3321	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.24	0.00	8.4
1H	0	-0	3516	-111	0	-76	3141	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.25	0.00	8.4
1I	0	-0	3190	1	0	70	3109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.23	0.00	8.4
1J	0	-0	3646	1	0	70	3353	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.26	0.00	8.4
1K	0	-0	3190	-99	0	-115	3109	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.23	0.00	8.4
1L	0	-0	3646	-99	0	-115	3353	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.26	0.00	8.4
1M	0	-0	3190	1	0	70	3109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.23	0.00	8.4
1N	0	-0	3646	1	0	70	3353	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.26	0.00	8.4
1O	0	-0	3190	-99	0	-115	3109	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.23	0.00	8.4
1P	0	-0	3646	-99	0	-115	3353	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.26	0.00	8.4
2	0	-0	4779	-65	0	-39	4770	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.06	0.34	0.00	8.4
7	0	-0	4784	-82	0	-30	4748	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.06	0.34	0.00	8.4
8	0	-0	4799	-67	0	-23	4777	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.06	0.34	0.00	8.4
9	0	-0	4764	-79	0	-49	4741	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.06	0.34	0.00	8.4
10	0	-0	4777	-58	0	-41	4707	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.06	0.34	0.00	8.4
11	0	-0	4784	-87	0	-26	4670	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.06	0.34	0.00	8.4
12	0	-0	4809	-61	0	-14	4719	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.06	0.34	0.00	8.4
13	0	-0	4751	-82	0	-57	4658	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.06	0.34	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	34	-0	1714	13	0	61	3321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.12	0.00	8.4
1B	34	-0	1910	13	0	61	3141	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.14	0.00	8.4
1C	34	-0	1714	-111	0	-72	3321	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.12	0.00	8.4
1D	34	-0	1910	-111	0	-72	3141	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.14	0.00	8.4
1E	34	-0	1714	13	0	61	3321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.12	0.00	8.4
1F	34	-0	1910	13	0	61	3141	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.14	0.00	8.4
1G	34	-0	1714	-111	0	-72	3321	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.12	0.00	8.4
1H	34	-0	1910	-111	0	-72	3141	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.14	0.00	8.4
1I	34	-0	1584	1	0	81	3109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.11	0.00	8.4
1J	34	-0	2039	1	0	81	3353	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.15	0.00	8.4
1K	34	-0	1584	-99	0	-92	3109	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.11	0.00	8.4
1L	34	-0	2039	-99	0	-92	3353	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.15	0.00	8.4
1M	34	-0	1584	1	0	81	3109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.11	0.00	8.4
1N	34	-0	2039	1	0	81	3353	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.15	0.00	8.4
1O	34	-0	1584	-99	0	-92	3109	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.11	0.00	8.4
1P	34	-0	2039	-99	0	-92	3353	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.15	0.00	8.4
2	34	-0	2525	-65	0	-17	4770	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.18	0.00	8.4
7	34	-0	2530	-82	0	-2	4748	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.18	0.00	8.4
8	34	-0	2545	-67	0	0	4777	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.18	0.00	8.4
9	34	-0	2510	-79	0	-22	4741	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.18	0.00	8.4
10	34	-0	2523	-58	0	-21	4707	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.18	0.00	8.4
11	34	-0	2530	-87	0	4	4670	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.18	0.00	8.4
12	34	-0	2555	-61	0	8	4719	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.18	0.00	8.4
13	34	-0	2497	-82	0	-29	4658	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.18	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	69	-0	107	13	0	91	3321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.01	0.00	8.4
1B	69	-0	303	13	0	91	3141	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.02	0.00	8.4
1C	69	-0	107	-111	0	-68	3321	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.01	0.00	8.4
1D	69	-0	303	-111	0	-68	3141	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.02	0.00	8.4
1E	69	-0	107	13	0	91	3321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.01	0.00	8.4
1F	69	-0	303	13	0	91	3141	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.02	0.00	8.4
1G	69	-0	107	-111	0	-68	3321	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.01	0.00	8.4
1H	69	-0	303	-111	0	-68	3141	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.02	0.00	8.4
1I	69	-0	-23	1	0	92	3109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.00	0.00	8.4
1J	69	-0	433	1	0	92	3353	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	8.4
1K	69	-0	-23	-99	0	-69	3109	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.00	0.00	8.4
1L	69	-0	433	-99	0	-69	3353	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	8.4
1M	69	-0	-23	1	0	92	3109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.00	0.00	8.4
1N	69	-0	433	1	0	92	3353	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	8.4
1O	69	-0	-23	-99	0	-69	3109	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.00	0.00	8.4
1P	69	-0	433	-99	0	-69	3353	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	8.4
2	69	-0	272	-65	0	5	4770	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.00	0.02	0.00	8.4
7	69	-0	276	-82	0	26	4748	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.02	0.00	8.4
8	69	-0	292	-67	0	23	4777	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.00	0.02	0.00	8.4
9	69	-0	257	-79	0	5	4741	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.02	0.00	8.4
10	69	-0	269	-58	0	-1	4707	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.02	0.00	8.4

11	69	-0	277	-87	0	34	4670	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
12	69	-0	302	-61	0	29	4719	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
13	69	-0	244	-82	0	-1	4658	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_915_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 64 NI 2008 NF 2009 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 3262.50 665.55 4928.05 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	661	18	0	91	3321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.05	0.00	8.4
1B	0	-0	828	18	0	91	3141	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	8.4
1C	0	-0	661	-120	0	-67	3321	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.05	0.00	8.4
1D	0	-0	828	-120	0	-67	3141	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	8.4
1E	0	-0	661	18	0	91	3321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.05	0.00	8.4
1F	0	-0	828	18	0	91	3141	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	8.4
1G	0	-0	661	-120	0	-67	3321	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.05	0.00	8.4
1H	0	-0	828	-120	0	-67	3141	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	8.4
1I	0	-0	554	4	0	92	3383	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.04	0.00	8.4
1J	0	-0	936	4	0	92	3109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.07	0.00	8.4
1K	0	-0	554	-107	0	-68	3383	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.04	0.00	8.4
1L	0	-0	936	-107	0	-68	3109	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.07	0.00	8.4
1M	0	-0	554	4	0	92	3383	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.04	0.00	8.4
1N	0	-0	936	4	0	92	3109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.07	0.00	8.4
1O	0	-0	554	-107	0	-68	3383	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.04	0.00	8.4
1P	0	-0	936	-107	0	-68	3109	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.07	0.00	8.4
2	0	-0	883	-86	0	7	4770	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.06	0.00	8.4
7	0	-0	904	-64	0	28	4748	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.06	0.00	8.4
8	0	-0	908	-66	0	24	4777	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.06	0.00	8.4
9	0	-0	877	-86	0	7	4741	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.06	0.00	8.4
10	0	-0	917	-91	0	1	4707	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.07	0.00	8.4
11	0	-0	952	-54	0	35	4670	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.07	0.00	8.4
12	0	-0	959	-58	0	30	4719	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.07	0.00	8.4
13	0	-0	907	-92	0	1	4658	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.06	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	34	-0	-945	18	0	87	3321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1B	34	-0	-778	18	0	87	3141	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1C	34	-0	-945	-120	0	-28	3321	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1D	34	-0	-778	-120	0	-28	3141	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1E	34	-0	-945	18	0	87	3321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1F	34	-0	-778	18	0	87	3141	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1G	34	-0	-945	-120	0	-28	3321	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1H	34	-0	-778	-120	0	-28	3141	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1I	34	-0	-1053	4	0	93	3383	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1J	34	-0	-670	4	0	93	3109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1K	34	-0	-1053	-107	0	-33	3383	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1L	34	-0	-670	-107	0	-33	3109	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1M	34	-0	-1053	4	0	93	3383	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1N	34	-0	-670	4	0	93	3109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1O	34	-0	-1053	-107	0	-33	3383	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1P	34	-0	-670	-107	0	-33	3109	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
2	34	-0	-1370	-86	0	36	4770	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
7	34	-0	-1349	-64	0	50	4748	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
8	34	-0	-1346	-66	0	47	4777	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
9	34	-0	-1376	-86	0	36	4741	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
10	34	-0	-1336	-91	0	32	4707	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
11	34	-0	-1301	-54	0	54	4670	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
12	34	-0	-1295	-58	0	50	4719	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
13	34	-0	-1346	-92	0	32	4658	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	69	-0	-2551	18	0	84	3321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1B	69	-0	-2385	18	0	84	3141	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1C	69	-0	-2551	-120	0	12	3321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1D	69	-0	-2385	-120	0	12	3141	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1E	69	-0	-2551	18	0	84	3321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1F	69	-0	-2385	18	0	84	3141	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1G	69	-0	-2551	-120	0	12	3321	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1H	69	-0	-2385	-120	0	12	3141	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1I	69	-0	-2659	4	0	94	3383	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1J	69	-0	-2277	4	0	94	3109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1K	69	-0	-2659	-107	0	1	3383	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1L	69	-0	-2277	-107	0	1	3109	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1M	69	-0	-2659	4	0	94	3383	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1N	69	-0	-2277	4	0	94	3109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1O	69	-0	-2659	-107	0	1	3383	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1P	69	-0	-2277	-107	0	1	3109	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4

2	69	-0	-3624	-86	0	66	4770	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
7	69	-0	-3603	-64	0	71	4748	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
8	69	-0	-3599	-66	0	70	4777	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
9	69	-0	-3630	-86	0	66	4741	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
10	69	-0	-3590	-91	0	64	4707	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
11	69	-0	-3555	-54	0	73	4670	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
12	69	-0	-3549	-58	0	70	4719	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
13	69	-0	-3600	-92	0	64	4658	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_915_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 65 NI 2009 NF 1966 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 3262.50 665.55 4928.05 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1972	95	0	74	2748	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-1866	95	0	74	2526	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-1972	-212	0	19	2748	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-1866	-212	0	19	2526	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-1972	95	0	74	2748	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-1866	95	0	74	2526	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-1972	-212	0	19	2748	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-1866	-212	0	19	2526	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-2024	42	0	95	2859	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-1814	42	0	95	2415	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-2024	-158	0	-1	2859	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-1814	-158	0	-1	2415	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-2024	42	0	95	2859	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-1814	42	0	95	2415	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-2024	-158	0	-1	2859	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-1814	-158	0	-1	2415	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-3016	-107	0	67	3825	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-3010	-56	0	68	3818	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-3000	-70	0	69	3850	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-3029	-100	0	65	3792	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-2931	-122	0	66	3786	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-2921	-36	0	68	3773	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-2903	-59	0	69	3826	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-2953	-109	0	63	3730	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	34	-0	-3578	95	0	32	2748	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1B	34	-0	-3473	95	0	32	2526	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1C	34	-0	-3578	-212	0	102	2748	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1D	34	-0	-3473	-212	0	102	2526	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1E	34	-0	-3578	95	0	32	2748	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1F	34	-0	-3473	95	0	32	2526	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1G	34	-0	-3578	-212	0	102	2748	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1H	34	-0	-3473	-212	0	102	2526	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1I	34	-0	-3630	42	0	61	2859	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1J	34	-0	-3421	42	0	61	2415	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1K	34	-0	-3630	-158	0	73	2859	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1L	34	-0	-3421	-158	0	73	2415	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1M	34	-0	-3630	42	0	61	2859	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1N	34	-0	-3421	42	0	61	2415	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1O	34	-0	-3630	-158	0	73	2859	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1P	34	-0	-3421	-158	0	73	2415	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
2	34	-0	-5270	-107	0	104	3825	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
7	34	-0	-5264	-56	0	87	3818	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
8	34	-0	-5254	-70	0	93	3850	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
9	34	-0	-5283	-100	0	100	3792	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
10	34	-0	-5184	-122	0	108	3786	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
11	34	-0	-5174	-36	0	80	3773	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
12	34	-0	-5157	-59	0	89	3826	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
13	34	-0	-5206	-109	0	101	3730	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	69	-0	-5185	95	0	-10	2748	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1B	69	-0	-5079	95	0	-10	2526	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1C	69	-0	-5185	-212	0	184	2748	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1D	69	-0	-5079	-212	0	184	2526	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1E	69	-0	-5185	95	0	-10	2748	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1F	69	-0	-5079	95	0	-10	2526	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1G	69	-0	-5185	-212	0	184	2748	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1H	69	-0	-5079	-212	0	184	2526	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1I	69	-0	-5237	42	0	27	2859	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1J	69	-0	-5027	42	0	27	-83	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1K	69	-0	-5237	-158	0	147	2859	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4

1L	69	-0	-5027	-158	0	147	-83	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1M	69	-0	-5237	42	0	27	2859	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1N	69	-0	-5027	42	0	27	-83	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1O	69	-0	-5237	-158	0	147	2859	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1P	69	-0	-5027	-158	0	147	-83	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
2	69	-0	-7524	-107	0	141	3825	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
7	69	-0	-7518	-56	0	107	3818	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
8	69	-0	-7507	-70	0	117	3850	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
9	69	-0	-7537	-100	0	134	3792	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
10	69	-0	-7438	-122	0	150	3786	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
11	69	-0	-7428	-36	0	92	3773	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
12	69	-0	-7411	-59	0	109	3826	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
13	69	-0	-7460	-109	0	138	3730	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_915_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 66 NI 1966 NF 1940 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 3262.50 665.55 4928.05 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-4787	-21	0	178	350	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-4567	-21	0	178	64	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.00	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-4787	-181	0	2	350	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-4567	-181	0	2	64	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.00	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-4787	-21	0	178	350	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-4567	-21	0	178	64	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.00	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-4787	-181	0	2	350	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-4567	-181	0	2	64	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.00	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-4919	76	0	147	497	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-4435	76	0	147	-83	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.00	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-4919	-279	0	33	497	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-4435	-279	0	33	-83	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.00	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-4919	76	0	147	497	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-4435	76	0	147	-83	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.00	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-4919	-279	0	33	497	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-4435	-279	0	33	-83	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.00	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-6925	-130	0	143	193	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-6915	-144	0	112	189	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-6894	-125	0	120	229	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-6955	-153	0	139	151	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-6831	-126	0	150	212	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-6814	-149	0	99	206	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-6780	-116	0	112	272	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-6880	-163	0	144	142	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	3	-0	-4910	-21	0	180	350	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1B	3	-0	-4691	-21	0	180	-2516	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1C	3	-0	-4910	-181	0	5	350	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1D	3	-0	-4691	-181	0	5	-2516	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1E	3	-0	-4910	-21	0	180	350	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1F	3	-0	-4691	-21	0	180	-2516	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1G	3	-0	-4910	-181	0	5	350	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1H	3	-0	-4691	-181	0	5	-2516	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1I	3	-0	-5043	76	0	150	497	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1J	3	-0	-4558	76	0	150	-2599	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1K	3	-0	-5043	-279	0	35	497	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1L	3	-0	-4558	-279	0	35	-2599	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1M	3	-0	-5043	76	0	150	497	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1N	3	-0	-4558	76	0	150	-2599	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1O	3	-0	-5043	-279	0	35	497	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1P	3	-0	-4558	-279	0	35	-2599	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
2	3	-0	-7098	-130	0	146	193	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
7	3	-0	-7089	-144	0	116	189	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
8	3	-0	-7068	-125	0	123	229	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
9	3	-0	-7128	-153	0	143	-3765	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.15	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
10	3	-0	-7004	-126	0	154	212	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
11	3	-0	-6988	-149	0	103	206	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
12	3	-0	-6953	-116	0	115	272	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
13	3	-0	-7054	-163	0	148	-3733	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.15	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	5	-0	-5034	-21	0	182	350	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1B	5	-0	-4814	-21	0	182	-193	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1C	5	-0	-5034	-181	0	8	350	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1D	5	-0	-4814	-181	0	8	-193	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1E	5	-0	-5034	-21	0	182	350	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1F	5	-0	-4814	-21	0	182	-193	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4

1G	5	-0	-5034	-181	0	8	350	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1H	5	-0	-4814	-181	0	8	-193	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1I	5	-0	-5166	76	0	153	497	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1J	5	-0	-4682	76	0	153	-349	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1K	5	-0	-5166	-279	0	37	497	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1L	5	-0	-4682	-279	0	37	-349	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1M	5	-0	-5166	76	0	153	497	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1N	5	-0	-4682	76	0	153	-349	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1O	5	-0	-5166	-279	0	37	497	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1P	5	-0	-4682	-279	0	37	-349	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
2	5	-0	-7272	-130	0	150	-183	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
7	5	-0	-7262	-144	0	120	-187	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
8	5	-0	-7241	-125	0	126	-146	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
9	5	-0	-7301	-153	0	147	-227	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
10	5	-0	-7177	-126	0	157	-159	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
11	5	-0	-7161	-149	0	107	-165	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
12	5	-0	-7126	-116	0	118	-97	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.00	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
13	5	-0	-7227	-163	0	152	-232	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 12 NI 1943 NF 2033 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 3092.29 630.83 4723.12 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	5452	288	0	432	5512	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.23	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	5932	288	0	432	4544	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	5452	-1216	0	-527	5512	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.23	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	5932	-1216	0	-527	4544	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	5452	288	0	432	5512	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.23	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	5932	288	0	432	4544	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	5452	-1216	0	-527	5512	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.23	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	5932	-1216	0	-527	4544	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	5518	-43	0	242	5324	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.22	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	5866	-43	0	242	4732	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	5518	-885	0	-338	5324	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	5866	-885	0	-338	4732	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	5518	-43	0	242	5324	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.22	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	5866	-43	0	242	4732	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	5518	-885	0	-338	5324	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	5866	-885	0	-338	4732	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	9110	-515	0	-120	7044	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.29	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	9178	-735	0	15	6901	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.28	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	9158	-594	0	-77	6998	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.29	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	9121	-629	0	-45	6961	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.29	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	8845	-454	0	-161	7063	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.29	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	8960	-822	0	64	6825	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.28	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	8925	-586	0	-88	6988	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.29	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	8864	-644	0	-36	6925	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.28	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	5	-0	5206	288	0	499	5512	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.23	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1B	5	-0	5686	288	0	499	4544	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1C	5	-0	5206	-1216	0	-543	5512	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.23	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1D	5	-0	5686	-1216	0	-543	4544	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1E	5	-0	5206	288	0	499	5512	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.23	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1F	5	-0	5686	288	0	499	4544	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1G	5	-0	5206	-1216	0	-543	5512	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.23	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1H	5	-0	5686	-1216	0	-543	4544	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1I	5	-0	5272	-43	0	291	5324	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.22	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1J	5	-0	5620	-43	0	291	4732	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1K	5	-0	5272	-885	0	-335	5324	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1L	5	-0	5620	-885	0	-335	4732	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1M	5	-0	5272	-43	0	291	5324	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.22	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1N	5	-0	5620	-43	0	291	4732	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1O	5	-0	5272	-885	0	-335	5324	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1P	5	-0	5620	-885	0	-335	4732	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
2	5	-0	8765	-515	0	-92	7044	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.29	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
7	5	-0	8834	-735	0	55	6901	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.28	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
8	5	-0	8813	-594	0	-44	6998	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.29	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
9	5	-0	8776	-629	0	-11	6961	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.29	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
10	5	-0	8500	-454	0	-136	7063	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.29	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
11	5	-0	8615	-822	0	109	6825	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.28	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
12	5	-0	8581	-586	0	-56	6988	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.29	0.11	0.61	0.00	0.00	8.4
13	5	-0	8519	-644	0	-1	6925	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.28	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	11	-0	4960	288	0	566	5512	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.23	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
----	----	----	------	-----	---	-----	------	-------	------	-------	------	------	------	------	------	------	------	-----

1B	11	-0	5440	288	0	566	4544	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1C	11	-0	4960	-1216	0	-559	5512	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.23	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1D	11	-0	5440	-1216	0	-559	4544	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1E	11	-0	4960	288	0	566	5512	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.23	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1F	11	-0	5440	288	0	566	4544	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1G	11	-0	4960	-1216	0	-559	5512	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.23	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1H	11	-0	5440	-1216	0	-559	4544	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1I	11	-0	5026	-43	0	340	5324	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.22	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1J	11	-0	5374	-43	0	340	4732	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1K	11	-0	5026	-885	0	-333	5324	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1L	11	-0	5374	-885	0	-333	4732	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1M	11	-0	5026	-43	0	340	5324	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.22	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1N	11	-0	5374	-43	0	340	4732	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1O	11	-0	5026	-885	0	-333	5324	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1P	11	-0	5374	-885	0	-333	4732	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.19	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
2	11	-0	8420	-515	0	-63	7044	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.29	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
7	11	-0	8489	-735	0	96	6901	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.28	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
8	11	-0	8468	-594	0	-11	6998	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.29	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
9	11	-0	8431	-629	0	24	6961	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.29	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
10	11	-0	8156	-454	0	-111	7063	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.29	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
11	11	-0	8270	-822	0	154	6825	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.28	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
12	11	-0	8236	-586	0	-24	6988	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.29	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
13	11	-0	8174	-644	0	35	6925	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.28	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 44 NI 2033 NF 2061 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 4887.70 997.09 6884.79 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	2253	17	0	82	5877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	2609	17	0	82	5050	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	2253	11	0	19	5877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	2609	11	0	19	5050	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	2253	17	0	82	5877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	2609	17	0	82	5050	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	2253	11	0	19	5877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	2609	11	0	19	5050	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	2322	16	0	66	5742	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	2540	16	0	66	5186	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	2322	11	0	35	5742	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	2540	11	0	35	5186	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	2322	16	0	66	5742	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	2540	16	0	66	5186	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	2322	11	0	35	5742	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	2540	11	0	35	5186	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	3602	18	0	62	7737	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	3656	18	0	72	7619	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	3635	18	0	67	7706	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	3616	18	0	67	7660	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	3568	18	0	59	7740	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	3658	17	0	76	7543	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	3623	18	0	66	7690	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	3591	17	0	67	7613	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	45	-0	-685	17	0	77	5877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1B	45	-0	-328	17	0	77	5050	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1C	45	-0	-685	11	0	12	5877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1D	45	-0	-328	11	0	12	5050	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1E	45	-0	-685	17	0	77	5877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1F	45	-0	-328	17	0	77	5050	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1G	45	-0	-685	11	0	12	5877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1H	45	-0	-328	11	0	12	5050	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1I	45	-0	-616	16	0	60	5742	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1J	45	-0	-397	16	0	60	5186	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1K	45	-0	-616	11	0	28	5742	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	45	-0	-397	11	0	28	5186	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1M	45	-0	-616	16	0	60	5742	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1N	45	-0	-397	16	0	60	5186	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1O	45	-0	-616	11	0	28	5742	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	45	-0	-397	11	0	28	5186	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
2	45	-0	-542	18	0	54	7737	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
7	45	-0	-488	18	0	64	7619	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
8	45	-0	-509	18	0	58	7706	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
9	45	-0	-528	18	0	59	7660	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
10	45	-0	-576	18	0	51	7740	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
11	45	-0	-486	17	0	68	7543	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
12	45	-0	-521	18	0	58	7690	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4

13	45	-0	-553	17	0	59	7613	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
apost= 10.78		aant= --		ainf= 10.78		asup= --		(e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4										
1A	91	-0	-3622	17	0	72	5877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1B	91	-0	-3266	17	0	72	5050	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1C	91	-0	-3622	11	0	4	5877	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1D	91	-0	-3266	11	0	4	5050	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1E	91	-0	-3622	17	0	72	5877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1F	91	-0	-3266	17	0	72	5050	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1G	91	-0	-3622	11	0	4	5877	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1H	91	-0	-3266	11	0	4	5050	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1I	91	-0	-3553	16	0	55	5742	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1J	91	-0	-3335	16	0	55	5186	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1K	91	-0	-3553	11	0	21	5742	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1L	91	-0	-3335	11	0	21	5186	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1M	91	-0	-3553	16	0	55	5742	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1N	91	-0	-3335	16	0	55	5186	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1O	91	-0	-3553	11	0	21	5742	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1P	91	-0	-3335	11	0	21	5186	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
2	91	-0	-4685	18	0	46	7737	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
7	91	-0	-4631	18	0	56	7619	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
8	91	-0	-4652	18	0	50	7706	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
9	91	-0	-4671	18	0	51	7660	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
10	91	-0	-4719	18	0	43	7740	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
11	91	-0	-4629	17	0	60	7543	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
12	91	-0	-4664	18	0	50	7690	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
13	91	-0	-4696	17	0	51	7613	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 45 NI 2061 NF 2101 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 6022.50 1228.59 8251.09 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-558	269	0	138	4911	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-95	269	0	138	4227	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-558	-173	0	-93	4911	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-95	-173	0	-93	4227	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-558	269	0	138	4911	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-95	269	0	138	4227	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-558	-173	0	-93	4911	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-95	-173	0	-93	4227	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-462	177	0	90	4829	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-190	177	0	90	4309	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-462	-82	0	-45	4829	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-190	-82	0	-45	4309	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-462	177	0	90	4829	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-190	177	0	90	4309	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-462	-82	0	-45	4829	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-190	-82	0	-45	4309	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-563	36	0	15	6553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-496	99	0	49	6460	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-539	57	0	27	6538	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-529	70	0	33	6483	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-543	17	0	6	6541	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-431	122	0	61	6385	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-502	53	0	25	6516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-485	74	0	35	6425	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	45	-0	-4072	269	0	16	4911	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1B	45	-0	-3609	269	0	16	4227	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1C	45	-0	-4072	-173	0	-15	4911	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1D	45	-0	-3609	-173	0	-15	4227	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1E	45	-0	-4072	269	0	16	4911	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1F	45	-0	-3609	269	0	16	4227	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1G	45	-0	-4072	-173	0	-15	4911	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1H	45	-0	-3609	-173	0	-15	4227	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1I	45	-0	-3976	177	0	9	4829	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1J	45	-0	-3704	177	0	9	4309	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1K	45	-0	-3976	-82	0	-8	4829	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1L	45	-0	-3704	-82	0	-8	4309	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1M	45	-0	-3976	177	0	9	4829	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1N	45	-0	-3704	177	0	9	4309	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1O	45	-0	-3976	-82	0	-8	4829	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1P	45	-0	-3704	-82	0	-8	4309	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
2	45	-0	-5532	36	0	-1	6553	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
7	45	-0	-5463	99	0	4	6460	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4

8	45	-0	-5510	57	0	1	6538	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
9	45	-0	-5499	70	0	2	6483	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
10	45	-0	-5511	17	0	-2	6541	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
11	45	-0	-5401	122	0	6	6385	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
12	45	-0	-5471	53	0	1	6516	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
13	45	-0	-5452	74	0	2	6425	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	91	-0	-7585	269	0	-105	4911	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1B	91	-0	-7123	269	0	-105	4227	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1C	91	-0	-7585	-173	0	64	4911	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1D	91	-0	-7123	-173	0	64	4227	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1E	91	-0	-7585	269	0	-105	4911	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1F	91	-0	-7123	269	0	-105	4227	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1G	91	-0	-7585	-173	0	64	4911	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1H	91	-0	-7123	-173	0	64	4227	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1I	91	-0	-7490	177	0	-71	4829	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1J	91	-0	-7218	177	0	-71	4309	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1K	91	-0	-7490	-82	0	29	4829	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1L	91	-0	-7218	-82	0	29	4309	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1M	91	-0	-7490	177	0	-71	4829	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1N	91	-0	-7218	177	0	-71	4309	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1O	91	-0	-7490	-82	0	29	4829	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1P	91	-0	-7218	-82	0	29	4309	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
2	91	-0	-10500	36	0	-17	6553	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
7	91	-0	-10430	99	0	-41	6460	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
8	91	-0	-10480	57	0	-25	6538	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
9	91	-0	-10470	70	0	-30	6483	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
10	91	-0	-10480	17	0	-10	6541	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
11	91	-0	-10370	122	0	-50	6385	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
12	91	-0	-10440	53	0	-23	6516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
13	91	-0	-10420	74	0	-31	6425	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 46 NI 2101 NF 2097 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 6022.50 1228.59 8251.09 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-5104	165	0	39	1236	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-4642	165	0	39	946	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-5104	-65	0	-84	1236	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-4642	-65	0	-84	946	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-5104	165	0	39	1236	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-4642	165	0	39	946	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-5104	-65	0	-84	1236	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-4642	-65	0	-84	946	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-5010	116	0	13	1270	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-4736	116	0	13	912	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-5010	-16	0	-59	1270	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-4736	-16	0	-59	912	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-5010	116	0	13	1270	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-4736	116	0	13	912	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-5010	-16	0	-59	1270	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-4736	-16	0	-59	912	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-6869	51	0	-22	1543	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-6802	85	0	-39	1510	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-6839	63	0	-28	1549	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-6840	69	0	-31	1504	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-6873	41	0	-17	1549	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-6762	97	0	-46	1494	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-6824	61	0	-27	1561	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-6826	71	0	-32	1485	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	45	-0	-8617	165	0	68	-6416	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1B	45	-0	-8156	165	0	68	-6181	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.25	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1C	45	-0	-8617	-65	0	-159	-6416	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1D	45	-0	-8156	-65	0	-159	-6181	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1E	45	-0	-8617	165	0	68	-6416	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1F	45	-0	-8156	165	0	68	-6181	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.25	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1G	45	-0	-8617	-65	0	-159	-6416	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1H	45	-0	-8156	-65	0	-159	-6181	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1I	45	-0	-8523	116	0	21	-6181	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.25	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1J	45	-0	-8250	116	0	21	-6416	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1K	45	-0	-8523	-16	0	-111	-6181	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1L	45	-0	-8250	-16	0	-111	-6416	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1M	45	-0	-8523	116	0	21	-6181	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.25	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4

1N	45	-0	-8250	116	0	21	-6416	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1O	45	-0	-8523	-16	0	-111	-6181	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1P	45	-0	-8250	-16	0	-111	-6416	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
2	45	-0	-11840	51	0	-45	-8886	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.15	0.85	0.00	0.00	8.4
7	45	-0	-11771	85	0	-78	-8854	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
8	45	-0	-11810	63	0	-56	-8851	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.15	0.84	0.00	0.00	8.4
9	45	-0	-11810	69	0	-62	-8897	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.37	0.15	0.84	0.00	0.00	8.4
10	45	-0	-11842	41	0	-36	-8883	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.15	0.85	0.00	0.00	8.4
11	45	-0	-11731	97	0	-90	-8830	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
12	45	-0	-11792	61	0	-54	-8823	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
13	45	-0	-11793	71	0	-64	-8900	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.37	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	91	-0	-12131	165	0	98	-6645	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.27	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4
1B	91	-0	-11669	165	0	98	-6365	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1C	91	-0	-12131	-65	0	-233	-6645	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.27	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4
1D	91	-0	-11669	-65	0	-233	-6365	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1E	91	-0	-12131	165	0	98	-6645	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.27	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4
1F	91	-0	-11669	165	0	98	-6365	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1G	91	-0	-12131	-65	0	-233	-6645	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.27	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4
1H	91	-0	-11669	-65	0	-233	-6365	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1I	91	-0	-12037	116	0	28	-6306	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.15	0.86	0.00	0.00	8.4
1J	91	-0	-11763	116	0	28	-6704	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.28	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1K	91	-0	-12037	-16	0	-163	-6306	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.15	0.86	0.00	0.00	8.4
1L	91	-0	-11763	-16	0	-163	-6704	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.28	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1M	91	-0	-12037	116	0	28	-6306	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.15	0.86	0.00	0.00	8.4
1N	91	-0	-11763	116	0	28	-6704	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.28	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1O	91	-0	-12037	-16	0	-163	-6306	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.15	0.86	0.00	0.00	8.4
1P	91	-0	-11763	-16	0	-163	-6704	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.28	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
2	91	-0	-16810	51	0	-68	-9179	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.38	0.21	1.20	4.03	0.00	8.4
7	91	-0	-16740	85	0	-116	-9152	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.38	0.21	1.20	4.02	0.00	8.4
8	91	-0	-16780	63	0	-85	-9145	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.38	0.21	1.20	4.03	0.00	8.4
9	91	-0	-16780	69	0	-93	-9191	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.38	0.21	1.20	4.03	0.00	8.4
10	91	-0	-16810	41	0	-54	-9176	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.38	0.21	1.20	4.03	0.00	8.4
11	91	-0	-16700	97	0	-134	-9130	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.37	0.21	1.19	4.01	0.00	8.4
12	91	-0	-16760	61	0	-82	-9120	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.37	0.21	1.20	4.02	0.00	8.4
13	91	-0	-16760	71	0	-96	-9197	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.38	0.21	1.20	4.02	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 47 NI 2097 NF 2098 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 6022.50 1228.59 8251.09 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m			cmq				Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	10795	50	0	68	-6365	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	10985	50	0	68	-6645	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.27	0.13	0.79	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	10795	17	0	28	-6365	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	10985	17	0	28	-6645	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.27	0.13	0.79	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	10795	50	0	68	-6365	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	10985	50	0	68	-6645	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.27	0.13	0.79	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	10795	17	0	28	-6365	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	10985	17	0	28	-6645	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.27	0.13	0.79	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	10665	69	0	93	-6306	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.13	0.76	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	11115	69	0	93	-6704	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.28	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	10665	-2	0	2	-6306	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.13	0.76	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	11115	-2	0	2	-6704	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.28	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	10665	69	0	93	-6306	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.13	0.76	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	11115	69	0	93	-6704	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.28	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	10665	-2	0	2	-6306	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.13	0.76	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	11115	-2	0	2	-6704	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.28	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	15330	51	0	77	-9179	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.19	1.10	3.68	0.00	8.4
7	0	-0	15330	54	0	77	-9152	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.19	1.10	3.68	0.00	8.4
8	0	-0	15300	50	0	73	-9145	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.19	1.09	3.67	0.00	8.4
9	0	-0	15360	56	0	81	-9191	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.19	1.10	3.69	0.00	8.4
10	0	-0	15340	49	0	74	-9176	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.19	1.10	3.68	0.00	8.4
11	0	-0	15330	53	0	74	-9130	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.37	0.19	1.10	3.68	0.00	8.4
12	0	-0	15290	46	0	68	-9120	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.37	0.19	1.09	3.67	0.00	8.4
13	0	-0	15390	56	0	82	-9197	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.19	1.10	3.69	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	45	-0	7283	50	0	49	-6070	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.25	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1B	45	-0	7473	50	0	49	-6384	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1C	45	-0	7283	17	0	16	-6070	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.25	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1D	45	-0	7473	17	0	16	-6384	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1E	45	-0	7283	50	0	49	-6070	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.25	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1F	45	-0	7473	50	0	49	-6384	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1G	45	-0	7283	17	0	16	-6070	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.25	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1H	45	-0	7473	17	0	16	-6384	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4

1I	45	-0	7153	69	0	63	-6035	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.25	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1J	45	-0	7603	69	0	63	-6419	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1K	45	-0	7153	-2	0	2	-6035	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.25	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1L	45	-0	7603	-2	0	2	-6419	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1M	45	-0	7153	69	0	63	-6035	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.25	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1N	45	-0	7603	69	0	63	-6419	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1O	45	-0	7153	-2	0	2	-6035	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.25	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1P	45	-0	7603	-2	0	2	-6419	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
2	45	-0	10363	51	0	54	-8781	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
7	45	-0	10359	54	0	52	-8755	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
8	45	-0	10332	50	0	51	-8746	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
9	45	-0	10393	56	0	56	-8796	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
10	45	-0	10371	49	0	52	-8779	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
11	45	-0	10361	53	0	50	-8733	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
12	45	-0	10319	46	0	47	-8721	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
13	45	-0	10421	56	0	56	-8804	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	91	-0	3771	50	0	31	253	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1B	91	-0	3961	50	0	31	105	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1C	91	-0	3771	17	0	4	253	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1D	91	-0	3961	17	0	4	105	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1E	91	-0	3771	50	0	31	253	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1F	91	-0	3961	50	0	31	105	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1G	91	-0	3771	17	0	4	253	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1H	91	-0	3961	17	0	4	105	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1I	91	-0	3641	69	0	33	129	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1J	91	-0	4091	69	0	33	229	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1K	91	-0	3641	-2	0	1	129	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1L	91	-0	4091	-2	0	1	229	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1M	91	-0	3641	69	0	33	129	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1N	91	-0	4091	69	0	33	229	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1O	91	-0	3641	-2	0	1	129	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1P	91	-0	4091	-2	0	1	229	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
2	91	-0	5396	51	0	31	209	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
7	91	-0	5389	54	0	28	230	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
8	91	-0	5364	50	0	28	213	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
9	91	-0	5426	56	0	31	224	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
10	91	-0	5402	49	0	30	218	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
11	91	-0	5392	53	0	26	253	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
12	91	-0	5349	46	0	26	225	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
13	91	-0	5453	56	0	30	242	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 48 NI 2098 NF 2129 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 6022.50 1228.59 8251.09 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	5864	49	0	30	2511	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.07	0.42	0.00	8.4
1B	0	-0	6042	49	0	30	2265	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.07	0.43	0.00	8.4
1C	0	-0	5864	20	0	5	2511	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.07	0.42	0.00	8.4
1D	0	-0	6042	20	0	5	2265	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.07	0.43	0.00	8.4
1E	0	-0	5864	49	0	30	2511	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.07	0.42	0.00	8.4
1F	0	-0	6042	49	0	30	2265	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.07	0.43	0.00	8.4
1G	0	-0	5864	20	0	5	2511	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.07	0.42	0.00	8.4
1H	0	-0	6042	20	0	5	2265	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.07	0.43	0.00	8.4
1I	0	-0	5728	69	0	32	2626	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.07	0.41	0.00	8.4
1J	0	-0	6178	69	0	32	2150	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.08	0.44	0.00	8.4
1K	0	-0	5728	-0	0	2	2626	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.07	0.41	0.00	8.4
1L	0	-0	6178	-0	0	2	2150	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.08	0.44	0.00	8.4
1M	0	-0	5728	69	0	32	2626	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.07	0.41	0.00	8.4
1N	0	-0	6178	69	0	32	2150	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.08	0.44	0.00	8.4
1O	0	-0	5728	-0	0	2	2626	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.07	0.41	0.00	8.4
1P	0	-0	6178	-0	0	2	2150	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.08	0.44	0.00	8.4
2	0	-0	8362	52	0	30	3282	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.10	0.60	0.00	8.4
7	0	-0	8360	54	0	28	3301	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.10	0.60	0.00	8.4
8	0	-0	8331	51	0	28	3259	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.10	0.60	0.00	8.4
9	0	-0	8395	56	0	31	3327	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.10	0.60	0.00	8.4
10	0	-0	8369	50	0	30	3298	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.10	0.60	0.00	8.4
11	0	-0	8365	53	0	26	3329	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.10	0.60	0.00	8.4
12	0	-0	8317	47	0	26	3258	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.10	0.60	0.00	8.4
13	0	-0	8424	57	0	30	3371	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.10	0.60	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	45	-0	2350	49	0	16	2511	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1B	45	-0	2528	49	0	16	2265	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1C	45	-0	2350	20	0	-12	2511	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4

1D	45	-0	2528	20	0	-12	2265	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1E	45	-0	2350	49	0	16	2511	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1F	45	-0	2528	49	0	16	2265	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1G	45	-0	2350	20	0	-12	2511	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1H	45	-0	2528	20	0	-12	2265	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1I	45	-0	2214	69	0	-1	2626	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1J	45	-0	2664	69	0	-1	2150	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1K	45	-0	2214	-0	0	4	2626	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1L	45	-0	2664	-0	0	4	2150	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1M	45	-0	2214	69	0	-1	2626	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1N	45	-0	2664	69	0	-1	2150	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1O	45	-0	2214	-0	0	4	2626	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1P	45	-0	2664	-0	0	4	2150	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
2	45	-0	3394	52	0	7	3282	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
7	45	-0	3391	54	0	3	3301	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
8	45	-0	3362	51	0	5	3259	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
9	45	-0	3427	56	0	5	3327	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
10	45	-0	3401	50	0	7	3298	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
11	45	-0	3396	53	0	2	3329	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
12	45	-0	3349	47	0	5	3258	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
13	45	-0	3455	57	0	4	3371	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	91	-0	-1164	49	0	2	2511	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1B	91	-0	-986	49	0	2	2265	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1C	91	-0	-1164	20	0	-29	2511	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1D	91	-0	-986	20	0	-29	2265	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1E	91	-0	-1164	49	0	2	2511	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1F	91	-0	-986	49	0	2	2265	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1G	91	-0	-1164	20	0	-29	2511	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1H	91	-0	-986	20	0	-29	2265	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1I	91	-0	-1300	69	0	-34	2626	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1J	91	-0	-850	69	0	-34	2150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1K	91	-0	-1300	-0	0	7	2626	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1L	91	-0	-850	-0	0	7	2150	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1M	91	-0	-1300	69	0	-34	2626	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1N	91	-0	-850	69	0	-34	2150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1O	91	-0	-1300	-0	0	7	2626	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1P	91	-0	-850	-0	0	7	2150	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
2	91	-0	-1575	52	0	-17	3282	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
7	91	-0	-1578	54	0	-21	3301	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
8	91	-0	-1606	51	0	-18	3259	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
9	91	-0	-1542	56	0	-20	3327	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
10	91	-0	-1568	50	0	-16	3298	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
11	91	-0	-1573	53	0	-23	3329	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
12	91	-0	-1620	47	0	-17	3258	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
13	91	-0	-1514	57	0	-21	3371	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 49 NI 2129 NF 2130 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 6022.50 1228.59 8251.09 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	1941	58	0	6	2697	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	2193	58	0	6	2360	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	1941	32	0	-27	2697	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	2193	32	0	-27	2360	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	1941	58	0	6	2697	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	2193	58	0	6	2360	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	1941	32	0	-27	2697	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	2193	32	0	-27	2360	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	1744	77	0	12	2909	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	2390	77	0	12	2150	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	1744	13	0	-33	2909	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	2390	13	0	-33	2150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	1744	77	0	12	2909	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	2390	77	0	12	2150	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	1744	13	0	-33	2909	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	2390	13	0	-33	2150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	2910	68	0	-12	3475	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	2906	69	0	-16	3492	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	2867	66	0	-13	3432	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	2955	71	0	-16	3540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	2909	66	0	-10	3490	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	2902	67	0	-18	3518	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	2837	62	0	-12	3418	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	2984	72	0	-17	3598	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	45	-0	-1573	58	0	-9	2697	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1B	45	-0	-1321	58	0	-9	2360	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1C	45	-0	-1573	32	0	-52	2697	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1D	45	-0	-1321	32	0	-52	2360	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1E	45	-0	-1573	58	0	-9	2697	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1F	45	-0	-1321	58	0	-9	2360	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1G	45	-0	-1573	32	0	-52	2697	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1H	45	-0	-1321	32	0	-52	2360	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1I	45	-0	-1770	77	0	6	2909	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1J	45	-0	-1124	77	0	6	2150	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1K	45	-0	-1770	13	0	-67	2909	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1L	45	-0	-1124	13	0	-67	2150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1M	45	-0	-1770	77	0	6	2909	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1N	45	-0	-1124	77	0	6	2150	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1O	45	-0	-1770	13	0	-67	2909	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1P	45	-0	-1124	13	0	-67	2150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
2	45	-0	-2058	68	0	-42	3475	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
7	45	-0	-2062	69	0	-47	3492	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
8	45	-0	-2102	66	0	-42	3432	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
9	45	-0	-2013	71	0	-48	3540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
10	45	-0	-2060	66	0	-40	3490	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
11	45	-0	-2066	67	0	-49	3518	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
12	45	-0	-2132	62	0	-40	3418	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
13	45	-0	-1984	72	0	-49	3598	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	91	-0	-5087	58	0	-25	2697	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1B	91	-0	-4835	58	0	-25	2360	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1C	91	-0	-5087	32	0	-77	2697	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1D	91	-0	-4835	32	0	-77	2360	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1E	91	-0	-5087	58	0	-25	2697	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1F	91	-0	-4835	58	0	-25	2360	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1G	91	-0	-5087	32	0	-77	2697	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1H	91	-0	-4835	32	0	-77	2360	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1I	91	-0	-5284	77	0	-1	2909	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1J	91	-0	-4638	77	0	-1	2150	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1K	91	-0	-5284	13	0	-102	2909	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1L	91	-0	-4638	13	0	-102	2150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1M	91	-0	-5284	77	0	-1	2909	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1N	91	-0	-4638	77	0	-1	2150	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1O	91	-0	-5284	13	0	-102	2909	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1P	91	-0	-4638	13	0	-102	2150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
2	91	-0	-7027	68	0	-73	3475	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
7	91	-0	-7031	69	0	-79	3492	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
8	91	-0	-7070	66	0	-72	3432	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
9	91	-0	-6982	71	0	-80	3540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
10	91	-0	-7029	66	0	-70	3490	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
11	91	-0	-7035	67	0	-79	3518	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
12	91	-0	-7100	62	0	-68	3418	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
13	91	-0	-6953	72	0	-82	3598	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 50 NI 2130 NF 1912 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 6022.50 1228.59 8251.09 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2953	128	0	13	1292	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-2753	128	0	13	862	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-2953	93	0	-54	1292	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-2753	93	0	-54	862	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-2953	128	0	13	1292	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-2753	128	0	13	862	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-2953	93	0	-54	1292	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-2753	93	0	-54	862	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-3102	134	0	38	1600	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-2604	134	0	38	554	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-3102	86	0	-79	1600	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-2604	86	0	-79	554	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-3102	134	0	38	1600	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-2604	134	0	38	554	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-3102	86	0	-79	1600	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-2604	86	0	-79	554	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-4136	160	0	-30	1418	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-4132	157	0	-38	1433	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-4105	157	0	-29	1355	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-4168	161	0	-39	1503	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4

10	0	-0	-4114	158	0	-26	1432	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-4109	154	0	-39	1457	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-4063	154	0	-25	1327	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-4168	160	0	-41	1574	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	45	-0	-6467	128	0	-37	-4217	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1B	45	-0	-6267	128	0	-37	-4465	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1C	45	-0	-6467	93	0	-104	-4217	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1D	45	-0	-6267	93	0	-104	-4465	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1E	45	-0	-6467	128	0	-37	-4217	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1F	45	-0	-6267	128	0	-37	-4465	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1G	45	-0	-6467	93	0	-104	-4217	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1H	45	-0	-6267	93	0	-104	-4465	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1I	45	-0	-6616	134	0	-4	-4057	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1J	45	-0	-6118	134	0	-4	-4625	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1K	45	-0	-6616	86	0	-137	-4057	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1L	45	-0	-6118	86	0	-137	-4625	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1M	45	-0	-6616	134	0	-4	-4057	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1N	45	-0	-6118	134	0	-4	-4625	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1O	45	-0	-6616	86	0	-137	-4057	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1P	45	-0	-6118	86	0	-137	-4625	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
2	45	-0	-9103	160	0	-102	-6342	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
7	45	-0	-9101	157	0	-109	-6324	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
8	45	-0	-9072	157	0	-101	-6375	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
9	45	-0	-9139	161	0	-111	-6290	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
10	45	-0	-9082	158	0	-98	-6307	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
11	45	-0	-9080	154	0	-109	-6278	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
12	45	-0	-9032	154	0	-95	-6363	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
13	45	-0	-9139	160	0	-113	-6219	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	91	-0	-9981	128	0	-87	-4551	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1B	91	-0	-9781	128	0	-87	-4827	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1C	91	-0	-9981	93	0	-154	-4551	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1D	91	-0	-9781	93	0	-154	-4827	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1E	91	-0	-9981	128	0	-87	-4551	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1F	91	-0	-9781	128	0	-87	-4827	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1G	91	-0	-9981	93	0	-154	-4551	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1H	91	-0	-9781	93	0	-154	-4827	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1I	91	-0	-10130	134	0	-45	-4384	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
1J	91	-0	-9632	134	0	-45	-4994	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1K	91	-0	-10130	86	0	-195	-4384	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
1L	91	-0	-9632	86	0	-195	-4994	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1M	91	-0	-10130	134	0	-45	-4384	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
1N	91	-0	-9632	134	0	-45	-4994	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1O	91	-0	-10130	86	0	-195	-4384	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
1P	91	-0	-9632	86	0	-195	-4994	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
2	91	-0	-14070	160	0	-174	-6828	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.17	1.01	3.38	0.00	8.4
7	91	-0	-14070	157	0	-180	-6810	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.17	1.01	3.38	0.00	8.4
8	91	-0	-14040	157	0	-172	-6863	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.17	1.00	3.37	0.00	8.4
9	91	-0	-14110	161	0	-184	-6772	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.17	1.01	3.39	0.00	8.4
10	91	-0	-14050	158	0	-170	-6795	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.17	1.01	3.37	0.00	8.4
11	91	-0	-14050	154	0	-178	-6764	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.17	1.01	3.37	0.00	8.4
12	91	-0	-14000	154	0	-165	-6853	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.17	1.00	3.36	0.00	8.4
13	91	-0	-14110	160	0	-185	-6701	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.27	0.17	1.01	3.39	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 51 NI 1912 NF 1968 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 4987.50 1017.45 7004.95 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	15316	1038	0	497	-6186	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.19	1.10	3.68	0.00	8.4
1B	0	-0	16464	1038	0	497	-7026	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.20	1.18	3.95	0.00	8.4
1C	0	-0	15316	651	0	312	-6186	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.19	1.10	3.68	0.00	8.4
1D	0	-0	16464	651	0	312	-7026	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.20	1.18	3.95	0.00	8.4
1E	0	-0	15316	1038	0	497	-6186	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.19	1.10	3.68	0.00	8.4
1F	0	-0	16464	1038	0	497	-7026	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.20	1.18	3.95	0.00	8.4
1G	0	-0	15316	651	0	312	-6186	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.19	1.10	3.68	0.00	8.4
1H	0	-0	16464	651	0	312	-7026	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.20	1.18	3.95	0.00	8.4
1I	0	-0	14450	1197	0	495	-5538	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.18	1.03	3.47	0.00	8.4
1J	0	-0	17330	1197	0	495	-7674	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.21	1.24	4.16	0.00	8.4
1K	0	-0	14450	492	0	313	-5538	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.18	1.03	3.47	0.00	8.4
1L	0	-0	17330	492	0	313	-7674	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.21	1.24	4.16	0.00	8.4
1M	0	-0	14450	1197	0	495	-5538	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.18	1.03	3.47	0.00	8.4
1N	0	-0	17330	1197	0	495	-7674	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.21	1.24	4.16	0.00	8.4
1O	0	-0	14450	492	0	313	-5538	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.18	1.03	3.47	0.00	8.4

1P	0	-0	17330	492	0	313	-7674	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.21	1.24	4.16	0.00	8.4
2	0	-0	23330	1153	0	565	-9457	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.29	1.67	5.60	0.00	8.4
7	0	-0	23330	1118	0	546	-9472	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.29	1.67	5.60	0.00	8.4
8	0	-0	23210	1162	0	548	-9343	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.28	1.66	5.57	0.00	8.4
9	0	-0	23470	1106	0	567	-9598	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.29	1.68	5.63	0.00	8.4
10	0	-0	23030	1167	0	568	-9386	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.28	1.65	5.53	0.00	8.4
11	0	-0	23030	1108	0	537	-9411	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.28	1.65	5.53	0.00	8.4
12	0	-0	22830	1183	0	541	-9197	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.28	1.63	5.48	0.00	8.4
13	0	-0	23260	1089	0	572	-9621	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.29	1.66	5.58	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	3	-0	15141	1038	0	475	-6186	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.19	1.08	3.63	0.00	8.4
1B	3	-0	16289	1038	0	475	-7026	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.20	1.17	3.91	0.00	8.4
1C	3	-0	15141	651	0	289	-6186	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.19	1.08	3.63	0.00	8.4
1D	3	-0	16289	651	0	289	-7026	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.20	1.17	3.91	0.00	8.4
1E	3	-0	15141	1038	0	475	-6186	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.19	1.08	3.63	0.00	8.4
1F	3	-0	16289	1038	0	475	-7026	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.20	1.17	3.91	0.00	8.4
1G	3	-0	15141	651	0	289	-6186	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.19	1.08	3.63	0.00	8.4
1H	3	-0	16289	651	0	289	-7026	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.20	1.17	3.91	0.00	8.4
1I	3	-0	14275	1197	0	481	-5538	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.18	1.02	3.43	0.00	8.4
1J	3	-0	17155	1197	0	481	-7674	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.21	1.23	4.12	0.00	8.4
1K	3	-0	14275	492	0	283	-5538	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.18	1.02	3.43	0.00	8.4
1L	3	-0	17155	492	0	283	-7674	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.21	1.23	4.12	0.00	8.4
1M	3	-0	14275	1197	0	481	-5538	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.18	1.02	3.43	0.00	8.4
1N	3	-0	17155	1197	0	481	-7674	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.21	1.23	4.12	0.00	8.4
1O	3	-0	14275	492	0	283	-5538	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.18	1.02	3.43	0.00	8.4
1P	3	-0	17155	492	0	283	-7674	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.31	0.21	1.23	4.12	0.00	8.4
2	3	-0	23085	1153	0	534	-9457	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.28	1.65	5.54	0.00	8.4
7	3	-0	23085	1118	0	516	-9472	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.28	1.65	5.54	0.00	8.4
8	3	-0	22965	1162	0	518	-9343	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.28	1.64	5.51	0.00	8.4
9	3	-0	23225	1106	0	538	-9598	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.29	1.66	5.57	0.00	8.4
10	3	-0	22780	1167	0	538	-9386	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.28	1.63	5.47	0.00	8.4
11	3	-0	22785	1108	0	507	-9411	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.28	1.63	5.47	0.00	8.4
12	3	-0	22585	1183	0	510	-9197	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.28	1.62	5.42	0.00	8.4
13	3	-0	23015	1089	0	543	-9621	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.39	0.28	1.65	5.52	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	5	-0	14966	1038	0	453	-5383	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.18	1.07	3.59	0.00	8.4
1B	5	-0	16114	1038	0	453	-6163	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.20	1.15	3.87	0.00	8.4
1C	5	-0	14966	651	0	266	-5383	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.18	1.07	3.59	0.00	8.4
1D	5	-0	16114	651	0	266	-6163	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.20	1.15	3.87	0.00	8.4
1E	5	-0	14966	1038	0	453	-5383	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.18	1.07	3.59	0.00	8.4
1F	5	-0	16114	1038	0	453	-6163	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.20	1.15	3.87	0.00	8.4
1G	5	-0	14966	651	0	266	-5383	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.18	1.07	3.59	0.00	8.4
1H	5	-0	16114	651	0	266	-6163	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.20	1.15	3.87	0.00	8.4
1I	5	-0	14100	1197	0	466	-4781	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.17	1.01	3.38	0.00	8.4
1J	5	-0	16980	1197	0	466	-6765	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.21	1.21	4.08	0.00	8.4
1K	5	-0	14100	492	0	253	-4781	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.17	1.01	3.38	0.00	8.4
1L	5	-0	16980	492	0	253	-6765	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.21	1.21	4.08	0.00	8.4
1M	5	-0	14100	1197	0	466	-4781	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.17	1.01	3.38	0.00	8.4
1N	5	-0	16980	1197	0	466	-6765	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.21	1.21	4.08	0.00	8.4
1O	5	-0	14100	492	0	253	-4781	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.17	1.01	3.38	0.00	8.4
1P	5	-0	16980	492	0	253	-6765	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.21	1.21	4.08	0.00	8.4
2	5	-0	22840	1153	0	504	-8234	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.28	1.63	5.48	0.00	8.4
7	5	-0	22840	1118	0	487	-8248	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.28	1.63	5.48	0.00	8.4
8	5	-0	22720	1162	0	487	-8126	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.33	0.28	1.63	5.45	0.00	8.4
9	5	-0	22980	1106	0	508	-8367	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.28	1.64	5.52	0.00	8.4
10	5	-0	22530	1167	0	507	-8179	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.28	1.61	5.41	0.00	8.4
11	5	-0	22540	1108	0	478	-8203	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.28	1.61	5.41	0.00	8.4
12	5	-0	22340	1183	0	478	-8000	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.33	0.27	1.60	5.36	0.00	8.4
13	5	-0	22770	1089	0	514	-8401	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.28	1.63	5.46	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 52 NI 1968 NF 2021 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 4987.50 1017.45 7004.95 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	10250	379	0	351	-5383	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.13	0.73	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	10990	379	0	351	-6163	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.13	0.79	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	10250	112	0	153	-5383	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.13	0.73	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	10990	112	0	153	-6163	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.13	0.79	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	10250	379	0	351	-5383	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.13	0.73	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	10990	379	0	351	-6163	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.13	0.79	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	10250	112	0	153	-5383	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.13	0.73	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	10990	112	0	153	-6163	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.13	0.79	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	9659	384	0	395	-4781	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	11581	384	0	395	-6765	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4

1K	0	-0	9659	108	0	109	-4781	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	11581	108	0	109	-6765	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	9659	384	0	395	-4781	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	11581	384	0	395	-6765	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	9659	108	0	109	-4781	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	11581	108	0	109	-6765	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	15400	355	0	355	-8234	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.19	1.10	3.70	0.00	8.4
7	0	-0	15390	326	0	341	-8248	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.19	1.10	3.69	0.00	8.4
8	0	-0	15300	329	0	337	-8126	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.33	0.19	1.09	3.67	0.00	8.4
9	0	-0	15500	357	0	365	-8367	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.19	1.11	3.72	0.00	8.4
10	0	-0	15260	361	0	357	-8179	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.19	1.09	3.66	0.00	8.4
11	0	-0	15260	312	0	334	-8203	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.19	1.09	3.66	0.00	8.4
12	0	-0	15100	319	0	326	-8000	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.33	0.19	1.08	3.62	0.00	8.4
13	0	-0	15430	365	0	374	-8401	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.19	1.10	3.70	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	7489	379	0	181	-5383	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	8229	379	0	181	-6163	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1C	42	-0	7489	112	0	117	-5383	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1D	42	-0	8229	112	0	117	-6163	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1E	42	-0	7489	379	0	181	-5383	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	8229	379	0	181	-6163	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1G	42	-0	7489	112	0	117	-5383	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	8229	112	0	117	-6163	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1I	42	-0	6898	384	0	241	-4781	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	8820	384	0	241	-6765	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1K	42	-0	6898	108	0	56	-4781	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	8820	108	0	56	-6765	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1M	42	-0	6898	384	0	241	-4781	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1N	42	-0	8820	384	0	241	-6765	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1O	42	-0	6898	108	0	56	-4781	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	8820	108	0	56	-6765	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
2	42	-0	11504	355	0	207	-8234	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
7	42	-0	11497	326	0	205	-8248	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
8	42	-0	11406	329	0	199	-8126	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.33	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
9	42	-0	11605	357	0	216	-8367	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
10	42	-0	11366	361	0	206	-8179	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
11	42	-0	11362	312	0	203	-8203	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
12	42	-0	11206	319	0	193	-8000	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.33	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
13	42	-0	11536	365	0	221	-8401	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	84	-0	4728	379	0	10	905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1B	84	-0	5468	379	0	10	700	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1C	84	-0	4728	112	0	81	905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1D	84	-0	5468	112	0	81	700	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1E	84	-0	4728	379	0	10	905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1F	84	-0	5468	379	0	10	700	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1G	84	-0	4728	112	0	81	905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1H	84	-0	5468	112	0	81	700	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1I	84	-0	4137	384	0	88	1012	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1J	84	-0	6059	384	0	88	593	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1K	84	-0	4137	108	0	4	1012	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1L	84	-0	6059	108	0	4	593	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1M	84	-0	4137	384	0	88	1012	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1N	84	-0	6059	384	0	88	593	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1O	84	-0	4137	108	0	4	1012	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1P	84	-0	6059	108	0	4	593	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
2	84	-0	7609	355	0	59	1393	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
7	84	-0	7605	326	0	69	1375	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
8	84	-0	7513	329	0	61	1420	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
9	84	-0	7711	357	0	66	1346	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
10	84	-0	7472	361	0	55	1333	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
11	84	-0	7465	312	0	73	1303	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
12	84	-0	7313	319	0	59	1379	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
13	84	-0	7643	365	0	68	1254	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 53 NI 2021 NF 2022 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 4987.50 1017.45 7004.95 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	4757	223	0	106	2516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	5133	223	0	106	2744	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	4757	98	0	45	2516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	5133	98	0	45	2744	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	4757	223	0	106	2516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4

1F	0	-0	5133	223	0	106	2744	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	4757	98	0	45	2516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	5133	98	0	45	2744	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	4453	311	0	100	2388	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	5437	311	0	100	2872	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	4453	10	0	51	2388	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	5437	10	0	51	2872	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	4453	311	0	100	2388	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	5437	311	0	100	2872	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	4453	10	0	51	2388	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	5437	10	0	51	2872	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	7028	225	0	98	4014	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	7029	228	0	109	3997	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	6973	213	0	102	3996	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	7089	244	0	104	4018	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	7002	221	0	95	3932	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	7002	227	0	112	3903	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	6910	201	0	102	3902	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	7103	252	0	105	3938	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	1996	223	0	58	2516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	2372	223	0	58	2744	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1C	42	-0	1996	98	0	-41	2516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1D	42	-0	2372	98	0	-41	2744	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1E	42	-0	1996	223	0	58	2516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	2372	223	0	58	2744	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1G	42	-0	1996	98	0	-41	2516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	2372	98	0	-41	2744	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1I	42	-0	1692	311	0	-37	2388	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	2677	311	0	-37	2872	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1K	42	-0	1692	10	0	54	2388	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	2677	10	0	54	2872	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1M	42	-0	1692	311	0	-37	2388	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1N	42	-0	2677	311	0	-37	2872	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1O	42	-0	1692	10	0	54	2388	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	2677	10	0	54	2872	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
2	42	-0	3133	225	0	4	4014	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
7	42	-0	3134	228	0	13	3997	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
8	42	-0	3078	213	0	13	3996	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
9	42	-0	3194	244	0	2	4018	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
10	42	-0	3107	221	0	3	3932	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
11	42	-0	3107	227	0	18	3903	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
12	42	-0	3015	201	0	18	3902	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
13	42	-0	3208	252	0	-1	3938	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	84	-0	-764	223	0	10	2516	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1B	84	-0	-388	223	0	10	2744	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1C	84	-0	-764	98	0	-127	2516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1D	84	-0	-388	98	0	-127	2744	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1E	84	-0	-764	223	0	10	2516	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1F	84	-0	-388	223	0	10	2744	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1G	84	-0	-764	98	0	-127	2516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1H	84	-0	-388	98	0	-127	2744	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1I	84	-0	-1069	311	0	-174	2388	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1J	84	-0	-84	311	0	-174	2872	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	84	-0	-1069	10	0	56	2388	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1L	84	-0	-84	10	0	56	2872	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1M	84	-0	-1069	311	0	-174	2388	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1N	84	-0	-84	311	0	-174	2872	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	84	-0	-1069	10	0	56	2388	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1P	84	-0	-84	10	0	56	2872	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
2	84	-0	-762	225	0	-90	4014	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
7	84	-0	-761	228	0	-82	3997	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
8	84	-0	-817	213	0	-76	3996	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
9	84	-0	-701	244	0	-100	4018	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
10	84	-0	-789	221	0	-90	3932	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
11	84	-0	-788	227	0	-77	3903	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
12	84	-0	-880	201	0	-67	3902	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
13	84	-0	-687	252	0	-106	3938	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 54 NI 2022 NF 2023 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 4987.50 1017.45 7004.95 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm

1A	0	-0	604	266	0	10	2744	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	690	266	0	10	2516	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	604	44	0	-126	2744	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	690	44	0	-126	2516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	604	266	0	10	2744	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	690	266	0	10	2516	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	604	44	0	-126	2744	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	690	44	0	-126	2516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	568	320	0	63	2872	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	727	320	0	63	2388	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	568	-10	0	-179	2872	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	727	-10	0	-179	2388	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	568	320	0	63	2872	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	727	320	0	63	2388	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	568	-10	0	-179	2872	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	727	-10	0	-179	2388	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	656	206	0	-89	4014	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	667	235	0	-82	3997	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	652	208	0	-75	3996	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	668	234	0	-100	4018	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	711	194	0	-89	3932	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	730	244	0	-78	3903	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	706	197	0	-65	3902	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	732	242	0	-107	3938	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	-2156	266	0	-36	2744	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	-2070	266	0	-36	2516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1C	42	-0	-2156	44	0	-211	2744	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1D	42	-0	-2070	44	0	-211	2516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1E	42	-0	-2156	266	0	-36	2744	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	-2070	266	0	-36	2516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1G	42	-0	-2156	44	0	-211	2744	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	-2070	44	0	-211	2516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1I	42	-0	-2192	320	0	59	2872	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	-2034	320	0	59	2388	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
1K	42	-0	-2192	-10	0	-305	2872	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	-2034	-10	0	-305	2388	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
1M	42	-0	-2192	320	0	59	2872	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1N	42	-0	-2034	320	0	59	2388	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
1O	42	-0	-2192	-10	0	-305	2872	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	-2034	-10	0	-305	2388	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
2	42	-0	-3239	206	0	-175	4014	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
7	42	-0	-3228	235	0	-181	3997	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
8	42	-0	-3243	208	0	-162	3996	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
9	42	-0	-3227	234	0	-198	4018	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
10	42	-0	-3184	194	0	-170	3932	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
11	42	-0	-3166	244	0	-180	3903	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
12	42	-0	-3189	197	0	-148	3902	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
13	42	-0	-3163	242	0	-208	3938	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	84	-0	-4916	266	0	-81	2744	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1B	84	-0	-4830	266	0	-81	2516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1C	84	-0	-4916	44	0	-295	2744	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1D	84	-0	-4830	44	0	-295	2516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1E	84	-0	-4916	266	0	-81	2744	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1F	84	-0	-4830	266	0	-81	2516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1G	84	-0	-4916	44	0	-295	2744	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1H	84	-0	-4830	44	0	-295	2516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1I	84	-0	-4952	320	0	55	2872	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1J	84	-0	-4794	320	0	55	2388	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1K	84	-0	-4952	-10	0	-431	2872	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1L	84	-0	-4794	-10	0	-431	2388	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1M	84	-0	-4952	320	0	55	2872	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1N	84	-0	-4794	320	0	55	2388	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1O	84	-0	-4952	-10	0	-431	2872	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1P	84	-0	-4794	-10	0	-431	2388	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
2	84	-0	-7134	206	0	-261	4014	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
7	84	-0	-7123	235	0	-279	3997	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
8	84	-0	-7138	208	0	-248	3996	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
9	84	-0	-7122	234	0	-296	4018	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
10	84	-0	-7079	194	0	-251	3932	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
11	84	-0	-7061	244	0	-282	3903	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
12	84	-0	-7084	197	0	-230	3902	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
13	84	-0	-7058	242	0	-309	3938	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 55 NI 2023 NF 2036 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 4987.50 1017.45 7004.95 kg/m</

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	--																
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	-4671	464	0	-99	979	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.06	0.33	0.00	8.4
1B	0	-0	-4513	464	0	-99	745	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.06	0.32	0.00	8.4
1C	0	-0	-4671	369	0	-319	979	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.06	0.33	0.00	8.4
1D	0	-0	-4513	369	0	-319	745	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.06	0.32	0.00	8.4
1E	0	-0	-4671	464	0	-99	979	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.06	0.33	0.00	8.4
1F	0	-0	-4513	464	0	-99	745	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.06	0.32	0.00	8.4
1G	0	-0	-4671	369	0	-319	979	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.06	0.33	0.00	8.4
1H	0	-0	-4513	369	0	-319	745	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.06	0.32	0.00	8.4
1I	0	-0	-4721	478	0	35	1148	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.06	0.34	0.00	8.4
1J	0	-0	-4463	478	0	35	576	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.05	0.32	0.00	8.4
1K	0	-0	-4721	356	0	-453	1148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.06	0.34	0.00	8.4
1L	0	-0	-4463	356	0	-453	576	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.05	0.32	0.00	8.4
1M	0	-0	-4721	478	0	35	1148	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.06	0.34	0.00	8.4
1N	0	-0	-4463	478	0	35	576	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.05	0.32	0.00	8.4
1O	0	-0	-4721	356	0	-453	1148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.06	0.34	0.00	8.4
1P	0	-0	-4463	356	0	-453	576	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.05	0.32	0.00	8.4
2	0	-0	-6980	569	0	-290	1304	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.09	0.50	0.00	8.4
7	0	-0	-6957	582	0	-310	1296	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.09	0.50	0.00	8.4
8	0	-0	-6960	581	0	-278	1283	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.09	0.50	0.00	8.4
9	0	-0	-6983	569	0	-325	1318	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.09	0.50	0.00	8.4
10	0	-0	-6863	562	0	-279	1268	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.08	0.49	0.00	8.4
11	0	-0	-6827	584	0	-312	1254	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.08	0.49	0.00	8.4
12	0	-0	-6830	582	0	-260	1233	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.08	0.49	0.00	8.4
13	0	-0	-6869	562	0	-338	1292	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.08	0.49	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	12	-0	-5485	464	0	-149	979	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.07	0.39	0.00	8.4
1B	12	-0	-5327	464	0	-149	745	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.07	0.38	0.00	8.4
1C	12	-0	-5485	369	0	-371	979	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.07	0.39	0.00	8.4
1D	12	-0	-5327	369	0	-371	745	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.07	0.38	0.00	8.4
1E	12	-0	-5485	464	0	-149	979	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.07	0.39	0.00	8.4
1F	12	-0	-5327	464	0	-149	745	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.07	0.38	0.00	8.4
1G	12	-0	-5485	369	0	-371	979	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.07	0.39	0.00	8.4
1H	12	-0	-5327	369	0	-371	745	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.07	0.38	0.00	8.4
1I	12	-0	-5535	478	0	-22	1148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.07	0.40	0.00	8.4
1J	12	-0	-5277	478	0	-22	-2787	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.06	0.38	0.00	8.4
1K	12	-0	-5535	356	0	-499	1148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.07	0.40	0.00	8.4
1L	12	-0	-5277	356	0	-499	-2787	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.06	0.38	0.00	8.4
1M	12	-0	-5535	478	0	-22	1148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.07	0.40	0.00	8.4
1N	12	-0	-5277	478	0	-22	-2787	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.06	0.38	0.00	8.4
1O	12	-0	-5535	356	0	-499	1148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.07	0.40	0.00	8.4
1P	12	-0	-5277	356	0	-499	-2787	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.06	0.38	0.00	8.4
2	12	-0	-8128	569	0	-360	1304	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.10	0.58	0.00	8.4
7	12	-0	-8106	582	0	-382	1296	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.10	0.58	0.00	8.4
8	12	-0	-8108	581	0	-350	1283	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.10	0.58	0.00	8.4
9	12	-0	-8131	569	0	-395	1318	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.10	0.58	0.00	8.4
10	12	-0	-8012	562	0	-349	1268	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.10	0.57	0.00	8.4
11	12	-0	-7975	584	0	-384	1254	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.10	0.57	0.00	8.4
12	12	-0	-7978	582	0	-332	1233	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.10	0.57	0.00	8.4
13	12	-0	-8017	562	0	-407	1292	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.10	0.57	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	25	-0	-6299	464	0	-200	-369	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.08	0.45	0.00	8.4
1B	25	-0	-6141	464	0	-200	-575	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.08	0.44	0.00	8.4
1C	25	-0	-6299	369	0	-424	-369	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.08	0.45	0.00	8.4
1D	25	-0	-6141	369	0	-424	-575	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.08	0.44	0.00	8.4
1E	25	-0	-6299	464	0	-200	-369	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.08	0.45	0.00	8.4
1F	25	-0	-6141	464	0	-200	-575	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.08	0.44	0.00	8.4
1G	25	-0	-6299	369	0	-424	-369	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.08	0.45	0.00	8.4
1H	25	-0	-6141	369	0	-424	-575	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.08	0.44	0.00	8.4
1I	25	-0	-6349	478	0	-78	-214	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.08	0.45	0.00	8.4
1J	25	-0	-6091	478	0	-78	-729	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.07	0.44	0.00	8.4
1K	25	-0	-6349	356	0	-546	-214	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.08	0.45	0.00	8.4
1L	25	-0	-6091	356	0	-546	-729	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.07	0.44	0.00	8.4
1M	25	-0	-6349	478	0	-78	-214	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.08	0.45	0.00	8.4
1N	25	-0	-6091	478	0	-78	-729	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.07	0.44	0.00	8.4
1O	25	-0	-6349	356	0	-546	-214	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.08	0.45	0.00	8.4
1P	25	-0	-6091	356	0	-546	-729	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.07	0.44	0.00	8.4
2	25	-0	-9277	569	0	-430	-702	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.11	0.66	0.00	8.4
7	25	-0	-9255	582	0	-453	-705	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.11	0.66	0.00	8.4
8	25	-0	-9257	581	0	-422	-718	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.11	0.66	0.00	8.4
9	25	-0	-9280	569	0	-466	-688	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.11	0.66	0.00	8.4
10	25	-0	-9161	562	0	-418	-710	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.11	0.66	0.00	8.4
11	25	-0	-9124	584	0	-457	-714	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.11	0.65	0.00	8.4
12	25	-0	-9127	582	0	-404	-736	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.11	0.65	0.00	8.4
13	25	-0	-9166	562	0	-477	-687	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.11	0.66	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 56 NI 2036 NF 2024 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 6525.00 1331.10 8856.10 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	-12396	-1118	0	-118	-428	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.15	0.89	0.00	8.4
1B	0	-0	-11284	-1118	0	-118	-812	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.14	0.81	0.00	8.4
1C	0	-0	-12396	-2710	0	-917	-428	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.15	0.89	0.00	8.4
1D	0	-0	-11284	-2710	0	-917	-812	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.14	0.81	0.00	8.4
1E	0	-0	-12396	-1118	0	-118	-428	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.15	0.89	0.00	8.4
1F	0	-0	-11284	-1118	0	-118	-812	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.14	0.81	0.00	8.4
1G	0	-0	-12396	-2710	0	-917	-428	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.15	0.89	0.00	8.4
1H	0	-0	-11284	-2710	0	-917	-812	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.14	0.81	0.00	8.4
1I	0	-0	-12625	-1076	0	108	-400	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.16	0.90	0.00	8.4
1J	0	-0	-11055	-1076	0	108	-840	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.14	0.79	0.00	8.4
1K	0	-0	-12625	-2752	0	-1143	-400	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.16	0.90	0.00	8.4
1L	0	-0	-11055	-2752	0	-1143	-840	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.14	0.79	0.00	8.4
1M	0	-0	-12625	-1076	0	108	-400	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.16	0.90	0.00	8.4
1N	0	-0	-11055	-1076	0	108	-840	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.14	0.79	0.00	8.4
1O	0	-0	-12625	-2752	0	-1143	-400	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.16	0.90	0.00	8.4
1P	0	-0	-11055	-2752	0	-1143	-840	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.14	0.79	0.00	8.4
2	0	-0	-17510	-2903	0	-795	-933	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.21	1.25	4.20	8.4
7	0	-0	-17360	-2666	0	-694	-985	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.21	1.24	4.17	8.4
8	0	-0	-17490	-2831	0	-791	-934	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.21	1.25	4.20	8.4
9	0	-0	-17390	-2751	0	-697	-986	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.21	1.24	4.17	8.4
10	0	-0	-17300	-2934	0	-818	-914	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.21	1.24	4.15	8.4
11	0	-0	-17060	-2539	0	-650	-1001	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.21	1.22	4.09	8.4
12	0	-0	-17270	-2814	0	-811	-917	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.21	1.24	4.14	8.4
13	0	-0	-17100	-2680	0	-654	-1004	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.21	1.22	4.10	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	30	-0	-14851	-1118	0	156	-12218	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.50	0.18	1.06	3.56	8.4
1B	30	-0	-13739	-1118	0	156	-11690	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.48	0.17	0.98	0.00	8.4
1C	30	-0	-14851	-2710	0	-61	-12218	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.50	0.18	1.06	3.56	8.4
1D	30	-0	-13739	-2710	0	-61	-11690	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.48	0.17	0.98	0.00	8.4
1E	30	-0	-14851	-1118	0	156	-12218	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.50	0.18	1.06	3.56	8.4
1F	30	-0	-13739	-1118	0	156	-11690	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.48	0.17	0.98	0.00	8.4
1G	30	-0	-14851	-2710	0	-61	-12218	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.50	0.18	1.06	3.56	8.4
1H	30	-0	-13739	-2710	0	-61	-11690	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.48	0.17	0.98	0.00	8.4
1I	30	-0	-15080	-1076	0	464	-12377	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.51	0.19	1.08	3.62	8.4
1J	30	-0	-13510	-1076	0	464	-11531	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.47	0.17	0.97	0.00	8.4
1K	30	-0	-15080	-2752	0	-369	-12377	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.51	0.19	1.08	3.62	8.4
1L	30	-0	-13510	-2752	0	-369	-11531	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.47	0.17	0.97	0.00	8.4
1M	30	-0	-15080	-1076	0	464	-12377	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.51	0.19	1.08	3.62	8.4
1N	30	-0	-13510	-1076	0	464	-11531	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.47	0.17	0.97	0.00	8.4
1O	30	-0	-15080	-2752	0	-369	-12377	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.51	0.19	1.08	3.62	8.4
1P	30	-0	-13510	-2752	0	-369	-11531	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.47	0.17	0.97	0.00	8.4
2	30	-0	-20985	-2903	0	61	-17587	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.72	0.26	1.45	5.04	8.4
7	30	-0	-20835	-2666	0	92	-17519	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.72	0.26	1.44	5.00	8.4
8	30	-0	-20965	-2831	0	44	-17572	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.72	0.26	1.45	5.03	8.4
9	30	-0	-20865	-2751	0	115	-17546	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.72	0.26	1.44	5.01	8.4
10	30	-0	-20775	-2934	0	47	-17398	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.71	0.26	1.44	4.99	8.4
11	30	-0	-20535	-2539	0	99	-17290	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.71	0.25	1.42	4.93	8.4
12	30	-0	-20745	-2814	0	19	-17373	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.71	0.25	1.43	4.98	8.4
13	30	-0	-20575	-2680	0	137	-17328	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.71	0.25	1.42	4.94	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	59	-0	-17306	-1118	0	430	-9194	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.21	1.24	4.15	8.4
1B	59	-0	-16194	-1118	0	430	-8918	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.37	0.20	1.16	3.89	8.4
1C	59	-0	-17306	-2710	0	795	-9194	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.21	1.24	4.15	8.4
1D	59	-0	-16194	-2710	0	795	-8918	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.37	0.20	1.16	3.89	8.4
1E	59	-0	-17306	-1118	0	430	-9194	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.21	1.24	4.15	8.4
1F	59	-0	-16194	-1118	0	430	-8918	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.37	0.20	1.16	3.89	8.4
1G	59	-0	-17306	-2710	0	795	-9194	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.21	1.24	4.15	8.4
1H	59	-0	-16194	-2710	0	795	-8918	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.37	0.20	1.16	3.89	8.4
1I	59	-0	-17535	-1076	0	819	-9301	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.22	1.25	4.21	8.4
1J	59	-0	-15965	-1076	0	819	-8811	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.20	1.14	3.83	8.4
1K	59	-0	-17535	-2752	0	405	-9301	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.22	1.25	4.21	8.4
1L	59	-0	-15965	-2752	0	405	-8811	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.20	1.14	3.83	8.4
1M	59	-0	-17535	-1076	0	819	-9301	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.22	1.25	4.21	8.4
1N	59	-0	-15965	-1076	0	819	-8811	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.20	1.14	3.83	8.4
1O	59	-0	-17535	-2752	0	405	-9301	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.22	1.25	4.21	8.4
1P	59	-0	-15965	-2752	0	405	-8811	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.20	1.14	3.83	8.4
2	59	-0	-24460	-2903	0	918	-13310	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.55	0.30	1.75	5.87	8.4
7	59	-0	-24310	-2666	0	879	-13280	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.55	0.30	1.74	5.83	8.4
8	59	-0	-24440	-2831	0	879	-13300	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.55	0.30	1.75	5.87	8.4
9	59	-0	-24340	-2751	0	926	-13300	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.55	0.30	1.74	5.84	8.4
10	59	-0	-24250	-2934	0	913	-13170	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.54	0.30	1.74	5.82	8.4
11	59	-0	-24010	-2539	0	848	-13120	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.54	0.29	1.72	5.76	8.4
12	59	-0	-24220	-2814	0	849	-13150	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.54	0.30	1.73	5.81	8.4
13	59	-0	-24050	-2680	0	927	-13150	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.54	0.30	1.72	5.77	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9****ASTA NUM. 57** NI 2024 NF 2025 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 6525.00 1331.10 8856.10 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	15071	66	0	71	-8918	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.37	0.19	1.08	3.62	0.00	8.4
1B	0	-0	15509	66	0	71	-9194	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.19	1.11	3.72	0.00	8.4
1C	0	-0	15071	-67	0	-37	-8918	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.37	0.19	1.08	3.62	0.00	8.4
1D	0	-0	15509	-67	0	-37	-9194	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.38	0.19	1.11	3.72	0.00	8.4
1E	0	-0	15071	66	0	71	-8918	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.37	0.19	1.08	3.62	0.00	8.4
1F	0	-0	15509	66	0	71	-9194	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.19	1.11	3.72	0.00	8.4
1G	0	-0	15071	-67	0	-37	-8918	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.37	0.19	1.08	3.62	0.00	8.4
1H	0	-0	15509	-67	0	-37	-9194	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.38	0.19	1.11	3.72	0.00	8.4
1I	0	-0	14769	27	0	40	-8811	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.18	1.06	3.54	0.00	8.4
1J	0	-0	15811	27	0	40	-9301	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.19	1.13	3.79	0.00	8.4
1K	0	-0	14769	-27	0	-7	-8811	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.18	1.06	3.54	0.00	8.4
1L	0	-0	15811	-27	0	-7	-9301	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.19	1.13	3.79	0.00	8.4
1M	0	-0	14769	27	0	40	-8811	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.18	1.06	3.54	0.00	8.4
1N	0	-0	15811	27	0	40	-9301	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.19	1.13	3.79	0.00	8.4
1O	0	-0	14769	-27	0	-7	-8811	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.18	1.06	3.54	0.00	8.4
1P	0	-0	15811	-27	0	-7	-9301	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.19	1.13	3.79	0.00	8.4
2	0	-0	22240	8	0	29	-13310	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.55	0.27	1.59	5.34	0.00	8.4
7	0	-0	22210	-14	0	13	-13280	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.55	0.27	1.59	5.33	0.00	8.4
8	0	-0	22250	-4	0	19	-13300	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.55	0.27	1.59	5.34	0.00	8.4
9	0	-0	22200	1	0	25	-13300	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.55	0.27	1.59	5.33	0.00	8.4
10	0	-0	22070	14	0	34	-13170	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.54	0.27	1.58	5.30	0.00	8.4
11	0	-0	22030	-21	0	8	-13120	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.54	0.27	1.58	5.29	0.00	8.4
12	0	-0	22090	-6	0	17	-13150	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.54	0.27	1.58	5.30	0.00	8.4
13	0	-0	22010	3	0	28	-13150	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.54	0.27	1.57	5.28	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	11586	66	0	42	-8918	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.37	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	12024	66	0	42	-9194	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.15	0.86	0.00	0.00	8.4
1C	42	-0	11586	-67	0	-8	-8918	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.37	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1D	42	-0	12024	-67	0	-8	-9194	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.15	0.86	0.00	0.00	8.4
1E	42	-0	11586	66	0	42	-8918	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.37	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	12024	66	0	42	-9194	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.15	0.86	0.00	0.00	8.4
1G	42	-0	11586	-67	0	-8	-8918	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.37	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	12024	-67	0	-8	-9194	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.15	0.86	0.00	0.00	8.4
1I	42	-0	11284	27	0	32	-8811	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	12326	27	0	32	-9301	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1K	42	-0	11284	-27	0	2	-8811	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	12326	-27	0	2	-9301	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1M	42	-0	11284	27	0	32	-8811	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1N	42	-0	12326	27	0	32	-9301	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1O	42	-0	11284	-27	0	2	-8811	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	12326	-27	0	2	-9301	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
2	42	-0	17310	8	0	26	-13310	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.55	0.21	1.24	4.15	0.00	8.4
7	42	-0	17285	-14	0	19	-13280	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.55	0.21	1.24	4.15	0.00	8.4
8	42	-0	17320	-4	0	21	-13300	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.55	0.21	1.24	4.16	0.00	8.4
9	42	-0	17275	1	0	25	-13300	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.55	0.21	1.24	4.15	0.00	8.4
10	42	-0	17140	14	0	28	-13170	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.54	0.21	1.23	4.11	0.00	8.4
11	42	-0	17100	-21	0	17	-13120	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.54	0.21	1.22	4.10	0.00	8.4
12	42	-0	17160	-6	0	20	-13150	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.54	0.21	1.23	4.12	0.00	8.4
13	42	-0	17085	3	0	26	-13150	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.54	0.21	1.22	4.10	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	84	-0	8101	66	0	13	721	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1B	84	-0	8539	66	0	13	918	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1C	84	-0	8101	-67	0	21	721	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1D	84	-0	8539	-67	0	21	918	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1E	84	-0	8101	66	0	13	721	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1F	84	-0	8539	66	0	13	918	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1G	84	-0	8101	-67	0	21	721	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1H	84	-0	8539	-67	0	21	918	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1I	84	-0	7799	27	0	23	610	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1J	84	-0	8841	27	0	23	1029	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1K	84	-0	7799	-27	0	10	610	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1L	84	-0	8841	-27	0	10	1029	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1M	84	-0	7799	27	0	23	610	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1N	84	-0	8841	27	0	23	1029	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1O	84	-0	7799	-27	0	10	610	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1P	84	-0	8841	-27	0	10	1029	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
2	84	-0	12380	8	0	23	1169	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.15	0.89	0.00	0.00	8.4
7	84	-0	12360	-14	0	25	1182	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
8	84	-0	12390	-4	0	23	1190	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.15	0.89	0.00	0.00	8.4
9	84	-0	12350	1	0	25	1158	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
10	84	-0	12210	14	0	22	1169	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4

11	84	-0	12170	-21	0	25	1191	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4
12	84	-0	12230	-6	0	22	1204	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
13	84	-0	12160	3	0	25	1151	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 58 NI 2025 NF 2026 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 6525.00 1331.10 8856.10 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	8292	30	0	20	5088	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	8512	30	0	20	4784	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	8292	-15	0	9	5088	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	8512	-15	0	9	4784	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	8292	30	0	20	5088	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	8512	30	0	20	4784	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	8292	-15	0	9	5088	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	8512	-15	0	9	4784	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	8185	18	0	21	5310	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	8619	18	0	21	4557	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	8185	-2	0	7	5310	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	8619	-2	0	7	4557	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	8185	18	0	21	5310	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	8619	18	0	21	4557	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	8185	-2	0	7	5310	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	8619	-2	0	7	4557	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	12140	13	0	18	7200	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	12110	7	0	21	7196	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	12120	9	0	19	7206	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	12140	11	0	21	7195	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	12070	14	0	17	7146	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.15	0.86	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	12030	5	0	22	7138	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.15	0.86	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	12040	9	0	18	7155	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.15	0.86	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	12080	11	0	21	7137	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.15	0.86	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	4809	30	0	26	5088	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	5030	30	0	26	4784	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1C	42	-0	4809	-15	0	-4	5088	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1D	42	-0	5030	-15	0	-4	4784	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1E	42	-0	4809	30	0	26	5088	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	5030	30	0	26	4784	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1G	42	-0	4809	-15	0	-4	5088	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	5030	-15	0	-4	4784	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1I	42	-0	4702	18	0	22	5315	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	5137	18	0	22	4557	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1K	42	-0	4702	-2	0	0	5315	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	5137	-2	0	0	4557	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1M	42	-0	4702	18	0	22	5315	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1N	42	-0	5137	18	0	22	4557	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1O	42	-0	4702	-2	0	0	5315	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	5137	-2	0	0	4557	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
2	42	-0	7210	13	0	13	7200	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
7	42	-0	7184	7	0	18	7196	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
8	42	-0	7190	9	0	15	7206	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
9	42	-0	7213	11	0	16	7195	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
10	42	-0	7142	14	0	11	7146	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
11	42	-0	7104	5	0	20	7138	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
12	42	-0	7112	9	0	15	7155	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
13	42	-0	7153	11	0	16	7137	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	84	-0	1327	30	0	32	5088	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1B	84	-0	1547	30	0	32	4784	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1C	84	-0	1327	-15	0	-16	5088	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1D	84	-0	1547	-15	0	-16	4784	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1E	84	-0	1327	30	0	32	5088	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1F	84	-0	1547	30	0	32	4784	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1G	84	-0	1327	-15	0	-16	5088	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1H	84	-0	1547	-15	0	-16	4784	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1I	84	-0	1220	18	0	22	5315	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1J	84	-0	1654	18	0	22	4557	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1K	84	-0	1220	-2	0	-7	5315	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1L	84	-0	1654	-2	0	-7	4557	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1M	84	-0	1220	18	0	22	5315	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1N	84	-0	1654	18	0	22	4557	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1O	84	-0	1220	-2	0	-7	5315	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1P	84	-0	1654	-2	0	-7	4557	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4

2	84	-0	2280	13	0	8	7200	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
7	84	-0	2258	7	0	15	7196	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
8	84	-0	2261	9	0	11	7206	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
9	84	-0	2286	11	0	12	7195	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
10	84	-0	2214	14	0	5	7146	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
11	84	-0	2178	5	0	18	7138	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
12	84	-0	2183	9	0	11	7155	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
13	84	-0	2226	11	0	11	7137	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 59 NI 2026 NF 2027 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 6525.00 1331.10 8856.10 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	3371	26	0	32	5821	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	3641	26	0	32	5528	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	3371	-14	0	-15	5821	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	3641	-14	0	-15	5528	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	3371	26	0	32	5821	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	3641	26	0	32	5528	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	3371	-14	0	-15	5821	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	3641	-14	0	-15	5528	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	3277	18	0	23	5987	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	3735	18	0	23	5362	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	3277	-6	0	-6	5987	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	3735	-6	0	-6	5362	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	3277	18	0	23	5987	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	3735	18	0	23	5362	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	3277	-6	0	-6	5987	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	3735	-6	0	-6	5362	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	4990	4	0	9	8257	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	4960	12	0	16	8240	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	4921	9	0	12	8234	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	5045	7	0	12	8275	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	4988	1	0	6	8201	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	4938	15	0	19	8173	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	4873	10	0	11	8163	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	5079	6	0	12	8231	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	-112	26	0	22	5821	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	159	26	0	22	5528	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1C	42	-0	-112	-14	0	-11	5821	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1D	42	-0	159	-14	0	-11	5528	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1E	42	-0	-112	26	0	22	5821	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	159	26	0	22	5528	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1G	42	-0	-112	-14	0	-11	5821	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	159	-14	0	-11	5528	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1I	42	-0	-206	18	0	19	5987	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	253	18	0	19	5362	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1K	42	-0	-206	-6	0	-8	5987	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	253	-6	0	-8	5362	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1M	42	-0	-206	18	0	19	5987	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1N	42	-0	253	18	0	19	5362	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1O	42	-0	-206	-6	0	-8	5987	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	253	-6	0	-8	5362	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
2	42	-0	61	4	0	7	8257	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
7	42	-0	31	12	0	11	8240	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
8	42	-0	-7	9	0	8	8234	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
9	42	-0	117	7	0	9	8275	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
10	42	-0	59	1	0	6	8201	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
11	42	-0	9	15	0	12	8173	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
12	42	-0	-55	10	0	7	8163	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
13	42	-0	151	6	0	10	8231	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	84	-0	-3594	26	0	13	5821	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1B	84	-0	-3324	26	0	13	5528	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1C	84	-0	-3594	-14	0	-7	5821	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1D	84	-0	-3324	-14	0	-7	5528	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1E	84	-0	-3594	26	0	13	5821	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1F	84	-0	-3324	26	0	13	5528	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1G	84	-0	-3594	-14	0	-7	5821	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1H	84	-0	-3324	-14	0	-7	5528	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1I	84	-0	-3688	18	0	15	5987	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1J	84	-0	-3230	18	0	15	5362	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1K	84	-0	-3688	-6	0	-9	5987	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4

1L	84	-0	-3230	-6	0	-9	5362	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1M	84	-0	-3688	18	0	15	5987	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1N	84	-0	-3230	18	0	15	5362	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1O	84	-0	-3688	-6	0	-9	5987	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1P	84	-0	-3230	-6	0	-9	5362	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
2	84	-0	-4867	4	0	5	8257	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
7	84	-0	-4897	12	0	6	8240	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
8	84	-0	-4935	9	0	4	8234	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
9	84	-0	-4811	7	0	7	8275	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
10	84	-0	-4869	1	0	5	8201	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
11	84	-0	-4919	15	0	6	8173	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
12	84	-0	-4983	10	0	3	8163	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
13	84	-0	-4777	6	0	7	8231	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 60 NI 2027 NF 1969 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 6525.00 1331.10 8856.10 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2200	38	0	3	5096	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-1436	38	0	3	4816	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-2200	-65	0	-12	5096	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-1436	-65	0	-12	4816	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-2200	38	0	3	5096	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-1436	38	0	3	4816	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-2200	-65	0	-12	5096	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-1436	-65	0	-12	4816	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-2528	15	0	11	5201	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-1108	15	0	11	4711	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-2528	-42	0	-20	5201	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-1108	-42	0	-20	4711	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-2528	15	0	11	5201	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-1108	15	0	11	4711	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-2528	-42	0	-20	5201	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-1108	-42	0	-20	4711	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-2784	-30	0	-5	7252	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-2858	-11	0	-6	7222	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.04	0.20	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-2934	-20	0	-8	7200	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-2680	-22	0	-4	7293	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-2703	-35	0	-5	7195	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-2826	-3	0	-7	7146	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-2954	-18	0	-10	7109	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-2530	-23	0	-2	7263	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	-5683	38	0	27	5096	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	-4918	38	0	27	4816	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1C	42	-0	-5683	-65	0	-24	5096	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1D	42	-0	-4918	-65	0	-24	4816	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1E	42	-0	-5683	38	0	27	5096	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	-4918	38	0	27	4816	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1G	42	-0	-5683	-65	0	-24	5096	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	-4918	-65	0	-24	4816	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1I	42	-0	-6011	15	0	24	5201	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	-4590	15	0	24	4711	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1K	42	-0	-6011	-42	0	-21	5201	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	-4590	-42	0	-21	4711	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1M	42	-0	-6011	15	0	24	5201	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1N	42	-0	-4590	15	0	24	4711	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1O	42	-0	-6011	-42	0	-21	5201	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	-4590	-42	0	-21	4711	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
2	42	-0	-7712	-30	0	7	7252	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
7	42	-0	-7784	-11	0	-2	7222	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
8	42	-0	-7862	-20	0	0	7200	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
9	42	-0	-7610	-22	0	6	7293	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
10	42	-0	-7632	-35	0	10	7195	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
11	42	-0	-7753	-3	0	-6	7146	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.10	0.55	0.00	0.00	8.4
12	42	-0	-7882	-18	0	-2	7109	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
13	42	-0	-7460	-23	0	7	7263	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	84	-0	-9165	38	0	51	5096	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
1B	84	-0	-8401	38	0	51	4580	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
1C	84	-0	-9165	-65	0	-37	5096	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
1D	84	-0	-8401	-65	0	-37	4580	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
1E	84	-0	-9165	38	0	51	5096	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
1F	84	-0	-8401	38	0	51	4580	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4

1G	84	-0	-9165	-65	0	-37	5096	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
1H	84	-0	-8401	-65	0	-37	4580	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
1I	84	-0	-9493	15	0	36	5034	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1J	84	-0	-8073	15	0	36	4711	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1K	84	-0	-9493	-42	0	-22	5034	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1L	84	-0	-8073	-42	0	-22	4711	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1M	84	-0	-9493	15	0	36	5034	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1N	84	-0	-8073	15	0	36	4711	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1O	84	-0	-9493	-42	0	-22	5034	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1P	84	-0	-8073	-42	0	-22	4711	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
2	84	-0	-12640	-30	0	20	7252	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.16	0.90	0.00	0.00	8.4
7	84	-0	-12710	-11	0	2	7222	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.16	0.91	0.00	0.00	8.4
8	84	-0	-12790	-20	0	8	7200	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
9	84	-0	-12540	-22	0	15	7293	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.15	0.90	0.00	0.00	8.4
10	84	-0	-12560	-35	0	25	7195	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.15	0.90	0.00	0.00	8.4
11	84	-0	-12680	-3	0	-5	7146	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.16	0.91	0.00	0.00	8.4
12	84	-0	-12810	-18	0	5	7109	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
13	84	-0	-12390	-23	0	17	7263	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.15	0.89	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_916_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 61 NI 1969 NF 1927 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 10200.00 2080.80 13280.80 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-12800	-33	0	76	856	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-10900	-33	0	76	185	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-12800	-189	0	0	856	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-10900	-189	0	0	185	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-12800	-33	0	76	856	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-10900	-33	0	76	185	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-12800	-189	0	0	856	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-10900	-189	0	0	185	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-13838	16	0	62	972	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-9862	16	0	62	68	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.00	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-13838	-238	0	14	972	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-9862	-238	0	14	68	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.00	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-13838	16	0	62	972	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-9862	16	0	62	68	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.00	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-13838	-238	0	14	972	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-9862	-238	0	14	68	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.00	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-17220	-164	0	65	798	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.03	0.21	1.23	4.13	0.00	8.4
7	0	-0	-17350	-173	0	49	707	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.03	0.21	1.24	4.16	0.00	8.4
8	0	-0	-17540	-188	0	56	621	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.03	0.22	1.25	4.21	0.00	8.4
9	0	-0	-16990	-145	0	59	926	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.21	1.22	4.08	0.00	8.4
10	0	-0	-17030	-155	0	69	810	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.03	0.21	1.22	4.09	0.00	8.4
11	0	-0	-17250	-170	0	42	657	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.03	0.21	1.23	4.14	0.00	8.4
12	0	-0	-17560	-196	0	54	514	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.22	1.26	4.21	0.00	8.4
13	0	-0	-16650	-124	0	58	1023	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.20	1.19	4.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	3	-0	-13130	-33	0	78	856	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
1B	3	-0	-11230	-33	0	78	-6028	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1C	3	-0	-13130	-189	0	4	856	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
1D	3	-0	-11230	-189	0	4	-6028	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1E	3	-0	-13130	-33	0	78	856	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
1F	3	-0	-11230	-33	0	78	-6028	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1G	3	-0	-13130	-189	0	4	856	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
1H	3	-0	-11230	-189	0	4	-6028	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1I	3	-0	-14168	16	0	66	972	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.17	1.01	3.40	0.00	8.4
1J	3	-0	-10192	16	0	66	-5622	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.13	0.73	0.00	0.00	8.4
1K	3	-0	-14168	-238	0	16	972	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.17	1.01	3.40	0.00	8.4
1L	3	-0	-10192	-238	0	16	-5622	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.13	0.73	0.00	0.00	8.4
1M	3	-0	-14168	16	0	66	972	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.17	1.01	3.40	0.00	8.4
1N	3	-0	-10192	16	0	66	-5622	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.13	0.73	0.00	0.00	8.4
1O	3	-0	-14168	-238	0	16	972	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.17	1.01	3.40	0.00	8.4
1P	3	-0	-10192	-238	0	16	-5622	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.13	0.73	0.00	0.00	8.4
2	3	-0	-17690	-164	0	70	798	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.03	0.22	1.27	4.25	0.00	8.4
7	3	-0	-17820	-173	0	54	707	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.03	0.22	1.27	4.28	0.00	8.4
8	3	-0	-18010	-188	0	61	621	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.03	0.22	1.29	4.32	0.00	8.4
9	3	-0	-17460	-145	0	63	926	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.21	1.25	4.19	0.00	8.4
10	3	-0	-17500	-155	0	73	810	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.03	0.21	1.25	4.20	0.00	8.4
11	3	-0	-17715	-170	0	46	657	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.03	0.22	1.27	4.25	0.00	8.4
12	3	-0	-18030	-196	0	59	514	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.22	1.29	4.33	0.00	8.4
13	3	-0	-17115	-124	0	61	1023	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.21	1.22	4.11	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	5	-0	-13460	-33	0	80	856	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.17	0.96	0.00	0.00	8.4
----	---	----	--------	-----	---	----	-----	-------	------	-------	------	------	------	------	------	------	------	-----

1B	5	-0	-11560	-33	0	80	-501	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1C	5	-0	-13460	-189	0	8	856	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.17	0.96	0.00	0.00	8.4
1D	5	-0	-11560	-189	0	8	-501	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1E	5	-0	-13460	-33	0	80	856	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.17	0.96	0.00	0.00	8.4
1F	5	-0	-11560	-33	0	80	-501	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1G	5	-0	-13460	-189	0	8	856	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.17	0.96	0.00	0.00	8.4
1H	5	-0	-11560	-189	0	8	-501	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1I	5	-0	-14498	16	0	70	972	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.18	1.04	3.48	0.00	8.4
1J	5	-0	-10522	16	0	70	-658	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1K	5	-0	-14498	-238	0	18	972	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.18	1.04	3.48	0.00	8.4
1L	5	-0	-10522	-238	0	18	-658	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1M	5	-0	-14498	16	0	70	972	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.18	1.04	3.48	0.00	8.4
1N	5	-0	-10522	16	0	70	-658	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1O	5	-0	-14498	-238	0	18	972	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.18	1.04	3.48	0.00	8.4
1P	5	-0	-10522	-238	0	18	-658	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
2	5	-0	-18160	-164	0	74	-139	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.22	1.30	4.36	0.00	8.4
7	5	-0	-18290	-173	0	58	-238	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.22	1.31	4.39	0.00	8.4
8	5	-0	-18480	-188	0	66	-334	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.23	1.32	4.44	0.00	8.4
9	5	-0	-17930	-145	0	66	926	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.22	1.28	4.30	0.00	8.4
10	5	-0	-17970	-155	0	77	-118	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.00	0.22	1.29	4.31	0.00	8.4
11	5	-0	-18180	-170	0	51	-282	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.22	1.30	4.36	0.00	8.4
12	5	-0	-18500	-196	0	64	-442	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.23	1.32	4.44	0.00	8.4
13	5	-0	-17580	-124	0	64	1023	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.22	1.26	4.22	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_917_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 13 NI 1944 NF 2032 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 2229.59 67.24 3296.82 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	16561	524	0	-370	-5341	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.20	1.18	3.97	0.00	8.4
1B	0	-0	22299	524	0	-370	-5835	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.27	1.60	5.35	0.00	8.4
1C	0	-0	16561	-2964	0	-397	-5341	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.20	1.18	3.97	0.00	8.4
1D	0	-0	22299	-2964	0	-397	-5835	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.27	1.60	5.35	0.00	8.4
1E	0	-0	16561	524	0	-370	-5341	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.20	1.18	3.97	0.00	8.4
1F	0	-0	22299	524	0	-370	-5835	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.27	1.60	5.35	0.00	8.4
1G	0	-0	16561	-2964	0	-397	-5341	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.20	1.18	3.97	0.00	8.4
1H	0	-0	22299	-2964	0	-397	-5835	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.27	1.60	5.35	0.00	8.4
1I	0	-0	17523	-160	0	-362	-5439	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.22	1.25	4.21	0.00	8.4
1J	0	-0	21337	-160	0	-362	-5737	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.26	1.53	5.12	0.00	8.4
1K	0	-0	17523	-2280	0	-405	-5439	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.22	1.25	4.21	0.00	8.4
1L	0	-0	21337	-2280	0	-405	-5737	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.26	1.53	5.12	0.00	8.4
1M	0	-0	17523	-160	0	-362	-5439	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.22	1.25	4.21	0.00	8.4
1N	0	-0	21337	-160	0	-362	-5737	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.26	1.53	5.12	0.00	8.4
1O	0	-0	17523	-2280	0	-405	-5439	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.22	1.25	4.21	0.00	8.4
1P	0	-0	21337	-2280	0	-405	-5737	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.26	1.53	5.12	0.00	8.4
2	0	-0	27460	-1445	0	-518	-7567	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.34	1.96	6.59	0.00	8.4
7	0	-0	26710	-1933	0	-517	-7639	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.33	1.91	6.41	0.00	8.4
8	0	-0	27250	-1596	0	-520	-7583	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.33	1.95	6.54	0.00	8.4
9	0	-0	27010	-1720	0	-514	-7614	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.33	1.93	6.48	0.00	8.4
10	0	-0	27520	-1301	0	-519	-7544	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.34	1.97	6.60	0.00	8.4
11	0	-0	26260	-2116	0	-517	-7664	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.32	1.88	6.30	0.00	8.4
12	0	-0	27170	-1555	0	-522	-7570	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.33	1.94	6.52	0.00	8.4
13	0	-0	26770	-1761	0	-513	-7622	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.33	1.92	6.42	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	5	-0	16381	524	0	-208	-5341	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.20	1.17	3.93	0.00	8.4
1B	5	-0	22119	524	0	-208	-5835	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.27	1.58	5.31	0.00	8.4
1C	5	-0	16381	-2964	0	-425	-5341	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.20	1.17	3.93	0.00	8.4
1D	5	-0	22119	-2964	0	-425	-5835	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.27	1.58	5.31	0.00	8.4
1E	5	-0	16381	524	0	-208	-5341	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.20	1.17	3.93	0.00	8.4
1F	5	-0	22119	524	0	-208	-5835	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.27	1.58	5.31	0.00	8.4
1G	5	-0	16381	-2964	0	-425	-5341	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.20	1.17	3.93	0.00	8.4
1H	5	-0	22119	-2964	0	-425	-5835	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.27	1.58	5.31	0.00	8.4
1I	5	-0	17343	-160	0	-238	-5439	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.21	1.24	4.16	0.00	8.4
1J	5	-0	21157	-160	0	-238	-5737	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.26	1.51	5.08	0.00	8.4
1K	5	-0	17343	-2280	0	-394	-5439	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.21	1.24	4.16	0.00	8.4
1L	5	-0	21157	-2280	0	-394	-5737	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.26	1.51	5.08	0.00	8.4
1M	5	-0	17343	-160	0	-238	-5439	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.21	1.24	4.16	0.00	8.4
1N	5	-0	21157	-160	0	-238	-5737	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.26	1.51	5.08	0.00	8.4
1O	5	-0	17343	-2280	0	-394	-5439	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.21	1.24	4.16	0.00	8.4
1P	5	-0	21157	-2280	0	-394	-5737	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.26	1.51	5.08	0.00	8.4
2	5	-0	27225	-1445	0	-438	-7567	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.33	1.95	6.53	0.00	8.4
7	5	-0	26470	-1933	0	-411	-7639	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.33	1.89	6.35	0.00	8.4
8	5	-0	27015	-1596	0	-432	-7583	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.33	1.93	6.48	0.00	8.4
9	5	-0	26775	-1720	0	-420	-7614	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.33	1.92	6.43	0.00	8.4
10	5	-0	27280	-1301	0	-447	-7544	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.33	1.95	6.55	0.00	8.4
11	5	-0	26025	-2116	0	-401	-7664	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.32	1.86	6.25	0.00	8.4
12	5	-0	26935	-1555	0	-437	-7570	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.33	1.93	6.46	0.00	8.4

13	5	-0	26535	-1761	0	-416	-7622	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.33	1.90	6.37	0.00	8.4
apost= --		aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																
1A	11	-0	16201	524	0	-45	-2912	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.20	1.16	3.89	0.00	8.4
1B	11	-0	21939	524	0	-45	-4030	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.27	1.57	5.27	0.00	8.4
1C	11	-0	16201	-2964	0	-453	-2912	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.20	1.16	3.89	0.00	8.4
1D	11	-0	21939	-2964	0	-453	-4030	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.27	1.57	5.27	0.00	8.4
1E	11	-0	16201	524	0	-45	-2912	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.20	1.16	3.89	0.00	8.4
1F	11	-0	21939	524	0	-45	-4030	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.27	1.57	5.27	0.00	8.4
1G	11	-0	16201	-2964	0	-453	-2912	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.20	1.16	3.89	0.00	8.4
1H	11	-0	21939	-2964	0	-453	-4030	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.27	1.57	5.27	0.00	8.4
1I	11	-0	17163	-160	0	-115	-3122	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.21	1.23	4.12	0.00	8.4
1J	11	-0	20977	-160	0	-115	-3820	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.26	1.50	5.03	0.00	8.4
1K	11	-0	17163	-2280	0	-383	-3122	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.21	1.23	4.12	0.00	8.4
1L	11	-0	20977	-2280	0	-383	-3820	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.26	1.50	5.03	0.00	8.4
1M	11	-0	17163	-160	0	-115	-3122	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.21	1.23	4.12	0.00	8.4
1N	11	-0	20977	-160	0	-115	-3820	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.26	1.50	5.03	0.00	8.4
1O	11	-0	17163	-2280	0	-383	-3122	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.21	1.23	4.12	0.00	8.4
1P	11	-0	20977	-2280	0	-383	-3820	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.26	1.50	5.03	0.00	8.4
2	11	-0	26990	-1445	0	-359	-4573	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.33	1.93	6.48	0.00	8.4
7	11	-0	26230	-1933	0	-304	-4728	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.32	1.88	6.30	0.00	8.4
8	11	-0	26780	-1596	0	-344	-4611	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.33	1.92	6.43	0.00	8.4
9	11	-0	26540	-1720	0	-325	-4669	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.33	1.90	6.37	0.00	8.4
10	11	-0	27040	-1301	0	-375	-4543	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.33	1.93	6.49	0.00	8.4
11	11	-0	25790	-2116	0	-285	-4801	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.32	1.85	6.19	0.00	8.4
12	11	-0	26700	-1555	0	-351	-4607	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.33	1.91	6.41	0.00	8.4
13	11	-0	26300	-1761	0	-319	-4704	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.32	1.88	6.31	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_917_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 37 NI 2032 NF 2059 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 3784.22 384.38 5168.61 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
--	cm	-----	kg	-----	-----	kg*m	-----	-----	cmq	-----	-----	-----	Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	12008	-3	0	-108	-2912	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.15	0.86	0.00	8.4
1B	0	-0	12712	-3	0	-108	-4030	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.16	0.91	0.00	8.4
1C	0	-0	12008	-307	0	-271	-2912	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.15	0.86	0.00	8.4
1D	0	-0	12712	-307	0	-271	-4030	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.16	0.91	0.00	8.4
1E	0	-0	12008	-3	0	-108	-2912	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.15	0.86	0.00	8.4
1F	0	-0	12712	-3	0	-108	-4030	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.16	0.91	0.00	8.4
1G	0	-0	12008	-307	0	-271	-2912	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.15	0.86	0.00	8.4
1H	0	-0	12712	-307	0	-271	-4030	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.17	0.16	0.91	0.00	8.4
1I	0	-0	12188	-64	0	-137	-3122	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.15	0.87	0.00	8.4
1J	0	-0	12532	-64	0	-137	-3820	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.16	0.15	0.90	0.00	8.4
1K	0	-0	12188	-246	0	-242	-3122	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.15	0.87	0.00	8.4
1L	0	-0	12532	-246	0	-242	-3820	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.16	0.15	0.90	0.00	8.4
1M	0	-0	12188	-64	0	-137	-3122	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.15	0.87	0.00	8.4
1N	0	-0	12532	-64	0	-137	-3820	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.16	0.15	0.90	0.00	8.4
1O	0	-0	12188	-246	0	-242	-3122	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.15	0.87	0.00	8.4
1P	0	-0	12532	-246	0	-242	-3820	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.16	0.15	0.90	0.00	8.4
2	0	-0	16790	-192	0	-248	-4573	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.21	1.20	4.03	8.4
7	0	-0	16900	-235	0	-271	-4728	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.21	1.21	4.06	8.4
8	0	-0	16840	-206	0	-257	-4611	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.21	1.20	4.04	8.4
9	0	-0	16840	-215	0	-258	-4669	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.21	1.20	4.04	8.4
10	0	-0	16750	-180	0	-242	-4543	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.21	1.20	4.02	8.4
11	0	-0	16930	-251	0	-279	-4801	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.20	0.21	1.21	4.06	8.4
12	0	-0	16830	-203	0	-256	-4607	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.21	1.20	4.04	8.4
13	0	-0	16830	-218	0	-259	-4704	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.19	0.21	1.20	4.04	8.4
apost= --		aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4															
1A	49	-0	9570	-3	0	-108	6389	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.12	0.68	0.00	8.4
1B	49	-0	10274	-3	0	-108	5941	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.13	0.74	0.00	8.4
1C	49	-0	9570	-307	0	-121	6389	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.12	0.68	0.00	8.4
1D	49	-0	10274	-307	0	-121	5941	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.13	0.74	0.00	8.4
1E	49	-0	9570	-3	0	-108	6389	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.12	0.68	0.00	8.4
1F	49	-0	10274	-3	0	-108	5941	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.13	0.74	0.00	8.4
1G	49	-0	9570	-307	0	-121	6389	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.12	0.68	0.00	8.4
1H	49	-0	10274	-307	0	-121	5941	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.13	0.74	0.00	8.4
1I	49	-0	9750	-64	0	-111	6369	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.12	0.70	0.00	8.4
1J	49	-0	10094	-64	0	-111	5961	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.12	0.72	0.00	8.4
1K	49	-0	9750	-246	0	-118	6369	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.12	0.70	0.00	8.4
1L	49	-0	10094	-246	0	-118	5961	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.12	0.72	0.00	8.4
1M	49	-0	9750	-64	0	-111	6369	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.12	0.70	0.00	8.4
1N	49	-0	10094	-64	0	-111	5961	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.12	0.72	0.00	8.4
1O	49	-0	9750	-246	0	-118	6369	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.12	0.70	0.00	8.4
1P	49	-0	10094	-246	0	-118	5961	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.12	0.72	0.00	8.4
2	49	-0	13490	-192	0	-154	8531	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.17	0.97	0.00	8.4
7	49	-0	13600	-235	0	-156	8483	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.17	0.97	0.00	8.4

8	49	-0	13535	-206	0	-156	8537	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
9	49	-0	13540	-215	0	-154	8483	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
10	49	-0	13450	-180	0	-154	8522	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.17	0.96	0.00	0.00	8.4
11	49	-0	13630	-251	0	-157	8442	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
12	49	-0	13525	-203	0	-157	8531	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
13	49	-0	13530	-218	0	-153	8441	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	97	-0	7132	-3	0	-108	6389	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1B	97	-0	7836	-3	0	-108	5941	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1C	97	-0	7132	-307	0	30	6389	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1D	97	-0	7836	-307	0	30	5941	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1E	97	-0	7132	-3	0	-108	6389	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1F	97	-0	7836	-3	0	-108	5941	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1G	97	-0	7132	-307	0	30	6389	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1H	97	-0	7836	-307	0	30	5941	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1I	97	-0	7312	-64	0	-85	6369	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1J	97	-0	7656	-64	0	-85	5961	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1K	97	-0	7312	-246	0	6	6369	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1L	97	-0	7656	-246	0	6	5961	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1M	97	-0	7312	-64	0	-85	6369	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1N	97	-0	7656	-64	0	-85	5961	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1O	97	-0	7312	-246	0	6	6369	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1P	97	-0	7656	-246	0	6	5961	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
2	97	-0	10190	-192	0	-61	8531	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.13	0.73	0.00	0.00	8.4
7	97	-0	10300	-235	0	-42	8483	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
8	97	-0	10230	-206	0	-56	8537	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.13	0.73	0.00	0.00	8.4
9	97	-0	10240	-215	0	-49	8483	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.13	0.73	0.00	0.00	8.4
10	97	-0	10150	-180	0	-67	8522	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.12	0.73	0.00	0.00	8.4
11	97	-0	10330	-251	0	-35	8442	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
12	97	-0	10220	-203	0	-59	8531	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.13	0.73	0.00	0.00	8.4
13	97	-0	10230	-218	0	-47	8441	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.13	0.73	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_917_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 38 NI 2059 NF 2095 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 4660.00 563.04 6223.04 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	8078	24	0	17	10615	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	8210	24	0	17	10235	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.42	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	8078	-190	0	-161	10615	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	8210	-190	0	-161	10235	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.42	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	8078	24	0	17	10615	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	8210	24	0	17	10235	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.42	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	8078	-190	0	-161	10615	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	8210	-190	0	-161	10235	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.42	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	8073	-14	0	-14	10592	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.43	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	8215	-14	0	-14	10259	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.42	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	8073	-151	0	-130	10592	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.43	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	8215	-151	0	-130	10259	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.42	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	8073	-14	0	-14	10592	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.43	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	8215	-14	0	-14	10259	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.42	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	8073	-151	0	-130	10592	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.43	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	8215	-151	0	-130	10259	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.42	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	11040	-125	0	-108	14306	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.59	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	11050	-96	0	-83	14264	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.59	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	11030	-117	0	-101	14307	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.59	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	11060	-108	0	-93	14269	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.59	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	11050	-134	0	-115	14303	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.59	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	11070	-85	0	-74	14233	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.58	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	11030	-120	0	-104	14301	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.59	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	11080	-104	0	-90	14237	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.58	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	49	-0	5165	24	0	5	11411	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1B	49	-0	5297	24	0	5	11089	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1C	49	-0	5165	-190	0	-68	11411	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1D	49	-0	5297	-190	0	-68	11089	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.46	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1E	49	-0	5165	24	0	5	11411	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1F	49	-0	5297	24	0	5	11089	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1G	49	-0	5165	-190	0	-68	11411	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1H	49	-0	5297	-190	0	-68	11089	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.46	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1I	49	-0	5160	-14	0	-7	11385	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1J	49	-0	5302	-14	0	-7	11115	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1K	49	-0	5160	-151	0	-56	11385	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1L	49	-0	5302	-151	0	-56	11115	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.46	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1M	49	-0	5160	-14	0	-7	11385	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4

1N	49	-0	5302	-14	0	-7	11115	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1O	49	-0	5160	-151	0	-56	11385	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.47	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1P	49	-0	5302	-151	0	-56	11115	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.46	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
2	49	-0	7054	-125	0	-47	15380	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.63	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
7	49	-0	7065	-96	0	-37	15340	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.63	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
8	49	-0	7043	-117	0	-44	15380	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.63	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
9	49	-0	7074	-108	0	-40	15350	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.63	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
10	49	-0	7065	-134	0	-50	15390	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.63	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
11	49	-0	7084	-85	0	-33	15320	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.63	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
12	49	-0	7046	-120	0	-46	15380	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.63	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
13	49	-0	7097	-104	0	-39	15340	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.63	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	97	-0	2252	24	0	-6	11411	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1B	97	-0	2384	24	0	-6	11089	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1C	97	-0	2252	-190	0	24	11411	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1D	97	-0	2384	-190	0	24	11089	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1E	97	-0	2252	24	0	-6	11411	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1F	97	-0	2384	24	0	-6	11089	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1G	97	-0	2252	-190	0	24	11411	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1H	97	-0	2384	-190	0	24	11089	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1I	97	-0	2247	-14	0	-1	11385	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1J	97	-0	2389	-14	0	-1	11115	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1K	97	-0	2247	-151	0	19	11385	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1L	97	-0	2389	-151	0	19	11115	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1M	97	-0	2247	-14	0	-1	11385	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1N	97	-0	2389	-14	0	-1	11115	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1O	97	-0	2247	-151	0	19	11385	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1P	97	-0	2389	-151	0	19	11115	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
2	97	-0	3069	-125	0	14	15380	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.63	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
7	97	-0	3080	-96	0	10	15340	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.63	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
8	97	-0	3057	-117	0	13	15380	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.63	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
9	97	-0	3088	-108	0	12	15350	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.63	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
10	97	-0	3081	-134	0	15	15390	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.63	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
11	97	-0	3099	-85	0	8	15320	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.63	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
12	97	-0	3062	-120	0	13	15380	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.63	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
13	97	-0	3114	-104	0	12	15340	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.63	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_917_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 39 NI 2095 NF 2091 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 4660.00 563.04 6223.04 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	4880	-54	0	15	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	4974	-54	0	15	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	4880	-86	0	-7	13316	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	4974	-86	0	-7	13084	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	4880	-54	0	15	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	4974	-54	0	15	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	4880	-86	0	-7	13316	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	4974	-86	0	-7	13084	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	4878	-55	0	11	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	4976	-55	0	11	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	4878	-85	0	-3	13291	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	4976	-85	0	-3	13109	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	4878	-55	0	11	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	4976	-55	0	11	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	4878	-85	0	-3	13291	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	4976	-85	0	-3	13109	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	6699	-97	0	4	18020	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	6708	-93	0	7	17990	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	6690	-96	0	5	18010	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	6714	-93	0	6	18000	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	6700	-98	0	3	18020	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	6715	-91	0	8	17980	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	6686	-97	0	5	18000	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	6725	-92	0	7	18000	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	49	-0	1967	-54	0	41	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1B	49	-0	2061	-54	0	41	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1C	49	-0	1967	-86	0	35	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1D	49	-0	2061	-86	0	35	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1E	49	-0	1967	-54	0	41	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1F	49	-0	2061	-54	0	41	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1G	49	-0	1967	-86	0	35	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1H	49	-0	2061	-86	0	35	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4

1I	49	-0	1965	-55	0	37	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1J	49	-0	2063	-55	0	37	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1K	49	-0	1965	-85	0	39	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1L	49	-0	2063	-85	0	39	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1M	49	-0	1965	-55	0	37	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1N	49	-0	2063	-55	0	37	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1O	49	-0	1965	-85	0	39	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1P	49	-0	2063	-85	0	39	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
2	49	-0	2715	-97	0	51	18020	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
7	49	-0	2724	-93	0	52	17990	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
8	49	-0	2706	-96	0	52	18010	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
9	49	-0	2730	-93	0	52	18000	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
10	49	-0	2716	-98	0	51	18020	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
11	49	-0	2731	-91	0	53	17980	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
12	49	-0	2702	-97	0	52	18000	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
13	49	-0	2741	-92	0	51	18000	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	97	-0	-947	-54	0	67	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1B	97	-0	-853	-54	0	67	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1C	97	-0	-947	-86	0	77	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1D	97	-0	-853	-86	0	77	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1E	97	-0	-947	-54	0	67	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1F	97	-0	-853	-54	0	67	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1G	97	-0	-947	-86	0	77	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1H	97	-0	-853	-86	0	77	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1I	97	-0	-949	-55	0	63	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1J	97	-0	-851	-55	0	63	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1K	97	-0	-949	-85	0	80	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1L	97	-0	-851	-85	0	80	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1M	97	-0	-949	-55	0	63	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1N	97	-0	-851	-55	0	63	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1O	97	-0	-949	-85	0	80	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1P	97	-0	-851	-85	0	80	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
2	97	-0	-1269	-97	0	98	18020	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
7	97	-0	-1261	-93	0	97	17990	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
8	97	-0	-1278	-96	0	99	18010	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
9	97	-0	-1254	-93	0	97	18000	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
10	97	-0	-1268	-98	0	99	18020	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
11	97	-0	-1253	-91	0	97	17980	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
12	97	-0	-1282	-97	0	99	18000	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
13	97	-0	-1243	-92	0	96	18000	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_917_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 40 NI 2091 NF 2092 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 4660.00 563.04 6223.04 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	1154	-58	0	76	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	1284	-58	0	76	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	1154	-78	0	68	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	1284	-78	0	68	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	1154	-58	0	76	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	1284	-58	0	76	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	1154	-78	0	68	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	1284	-78	0	68	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	1159	-56	0	80	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	1279	-56	0	80	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	1159	-81	0	64	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	1279	-81	0	64	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	1159	-56	0	80	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	1279	-56	0	80	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	1159	-81	0	64	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	1279	-81	0	64	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	1620	-93	0	98	18020	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	1633	-91	0	99	17990	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	1613	-94	0	99	18010	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	1638	-91	0	98	18000	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	1624	-94	0	98	18020	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	1646	-91	0	99	17980	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	1611	-95	0	100	18000	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	1654	-90	0	97	18000	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	49	-0	-1759	-58	0	113	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1B	49	-0	-1630	-58	0	113	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1C	49	-0	-1759	-78	0	98	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4

1D	49	-0	-1630	-78	0	98	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1E	49	-0	-1759	-58	0	113	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1F	49	-0	-1630	-58	0	113	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1G	49	-0	-1759	-78	0	98	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1H	49	-0	-1630	-78	0	98	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1I	49	-0	-1755	-56	0	119	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1J	49	-0	-1634	-56	0	119	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1K	49	-0	-1755	-81	0	92	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1L	49	-0	-1634	-81	0	92	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1M	49	-0	-1755	-56	0	119	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1N	49	-0	-1634	-56	0	119	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1O	49	-0	-1755	-81	0	92	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1P	49	-0	-1634	-81	0	92	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
2	49	-0	-2364	-93	0	144	18020	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
7	49	-0	-2351	-91	0	143	17990	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
8	49	-0	-2372	-94	0	145	18010	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
9	49	-0	-2346	-91	0	142	18000	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
10	49	-0	-2360	-94	0	144	18020	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
11	49	-0	-2338	-91	0	143	17980	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
12	49	-0	-2373	-95	0	145	18000	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
13	49	-0	-2330	-90	0	141	18000	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	97	-0	-4673	-58	0	149	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1B	97	-0	-4543	-58	0	149	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1C	97	-0	-4673	-78	0	128	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1D	97	-0	-4543	-78	0	128	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1E	97	-0	-4673	-58	0	149	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1F	97	-0	-4543	-58	0	149	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1G	97	-0	-4673	-78	0	128	13316	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1H	97	-0	-4543	-78	0	128	13084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1I	97	-0	-4668	-56	0	158	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1J	97	-0	-4548	-56	0	158	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1K	97	-0	-4668	-81	0	120	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1L	97	-0	-4548	-81	0	120	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1M	97	-0	-4668	-56	0	158	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1N	97	-0	-4548	-56	0	158	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1O	97	-0	-4668	-81	0	120	13291	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.55	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1P	97	-0	-4548	-81	0	120	13109	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
2	97	-0	-6348	-93	0	189	18020	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
7	97	-0	-6335	-91	0	187	17990	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
8	97	-0	-6356	-94	0	190	18010	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
9	97	-0	-6330	-91	0	186	18000	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
10	97	-0	-6345	-94	0	190	18020	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
11	97	-0	-6322	-91	0	187	17980	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
12	97	-0	-6357	-95	0	191	18000	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
13	97	-0	-6315	-90	0	185	18000	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_917_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 41 NI 2092 NF 2125 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 4660.00 563.04 6223.04 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2431	-62	0	149	11617	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-2311	-62	0	149	11503	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-2431	-78	0	129	11617	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-2311	-78	0	129	11503	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-2431	-62	0	149	11617	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-2311	-62	0	149	11503	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-2431	-78	0	129	11617	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-2311	-78	0	129	11503	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-2427	-58	0	158	11604	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-2315	-58	0	158	11516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-2427	-81	0	120	11604	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-2315	-81	0	120	11516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-2427	-58	0	158	11604	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-2315	-58	0	158	11516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-2427	-81	0	120	11604	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-2315	-81	0	120	11516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-3278	-95	0	189	15720	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.65	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-3266	-94	0	188	15710	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.64	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-3285	-96	0	190	15700	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.64	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-3261	-93	0	186	15730	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.65	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-3274	-96	0	190	15730	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.65	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-3254	-94	0	188	15700	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.64	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-3286	-97	0	192	15700	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.64	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-3246	-93	0	185	15740	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.65	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	49	-0	-5344	-62	0	187	11617	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1B	49	-0	-5225	-62	0	187	11503	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1C	49	-0	-5344	-78	0	159	11617	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1D	49	-0	-5225	-78	0	159	11503	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1E	49	-0	-5344	-62	0	187	11617	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1F	49	-0	-5225	-62	0	187	11503	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1G	49	-0	-5344	-78	0	159	11617	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1H	49	-0	-5225	-78	0	159	11503	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1I	49	-0	-5341	-58	0	198	11604	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1J	49	-0	-5228	-58	0	198	11516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1K	49	-0	-5341	-81	0	148	11604	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1L	49	-0	-5228	-81	0	148	11516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1M	49	-0	-5341	-58	0	198	11604	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1N	49	-0	-5228	-58	0	198	11516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1O	49	-0	-5341	-81	0	148	11604	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1P	49	-0	-5228	-81	0	148	11516	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.47	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
2	49	-0	-7264	-95	0	236	15720	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.65	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
7	49	-0	-7248	-94	0	234	15710	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.64	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
8	49	-0	-7268	-96	0	237	15700	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.64	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
9	49	-0	-7246	-93	0	232	15730	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.65	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
10	49	-0	-7257	-96	0	237	15730	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.65	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
11	49	-0	-7237	-94	0	233	15700	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.64	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
12	49	-0	-7268	-97	0	239	15700	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.64	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
13	49	-0	-7228	-93	0	230	15740	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.65	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	97	-0	-8258	-62	0	225	10724	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1B	97	-0	-8138	-62	0	225	10699	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1C	97	-0	-8258	-78	0	189	10724	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1D	97	-0	-8138	-78	0	189	10699	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1E	97	-0	-8258	-62	0	225	10724	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1F	97	-0	-8138	-62	0	225	10699	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1G	97	-0	-8258	-78	0	189	10724	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1H	97	-0	-8138	-78	0	189	10699	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1I	97	-0	-8254	-58	0	237	10695	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1J	97	-0	-8142	-58	0	237	10728	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1K	97	-0	-8254	-81	0	176	10695	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1L	97	-0	-8142	-81	0	176	10728	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1M	97	-0	-8254	-58	0	237	10695	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1N	97	-0	-8142	-58	0	237	10728	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1O	97	-0	-8254	-81	0	176	10695	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1P	97	-0	-8142	-81	0	176	10728	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
2	97	-0	-11250	-95	0	282	14553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.60	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
7	97	-0	-11230	-94	0	279	14539	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.60	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
8	97	-0	-11250	-96	0	284	14525	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.60	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
9	97	-0	-11230	-93	0	277	14563	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.60	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
10	97	-0	-11240	-96	0	283	14560	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.60	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
11	97	-0	-11220	-94	0	278	14542	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.60	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
12	97	-0	-11250	-97	0	286	14519	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.60	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
13	97	-0	-11210	-93	0	275	14576	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.60	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_917_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 42 NI 2125 NF 2126 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 4660.00 563.04 6223.04 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm	kg				kg*m		cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	-5608	-84	0	218	6442	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.40	0.00	8.4
1B	0	-0	-5496	-84	0	218	6404	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.39	0.00	8.4
1C	0	-0	-5608	-94	0	180	6442	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.40	0.00	8.4
1D	0	-0	-5496	-94	0	180	6404	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.39	0.00	8.4
1E	0	-0	-5608	-84	0	218	6442	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.40	0.00	8.4
1F	0	-0	-5496	-84	0	218	6404	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.39	0.00	8.4
1G	0	-0	-5608	-94	0	180	6442	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.40	0.00	8.4
1H	0	-0	-5496	-94	0	180	6404	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.39	0.00	8.4
1I	0	-0	-5607	-79	0	230	6469	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.07	0.40	0.00	8.4
1J	0	-0	-5497	-79	0	230	6377	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.39	0.00	8.4
1K	0	-0	-5607	-98	0	167	6469	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.07	0.40	0.00	8.4
1L	0	-0	-5497	-98	0	167	6377	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.39	0.00	8.4
1M	0	-0	-5607	-79	0	230	6469	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.07	0.40	0.00	8.4
1N	0	-0	-5497	-79	0	230	6377	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.39	0.00	8.4
1O	0	-0	-5607	-98	0	167	6469	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.07	0.40	0.00	8.4
1P	0	-0	-5497	-98	0	167	6377	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.07	0.39	0.00	8.4
2	0	-0	-7606	-121	0	271	8668	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.09	0.54	0.00	8.4
7	0	-0	-7594	-120	0	268	8664	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.09	0.54	0.00	8.4
8	0	-0	-7615	-122	0	272	8640	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.09	0.54	0.00	8.4
9	0	-0	-7588	-120	0	266	8688	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.09	0.54	0.00	8.4

10	0	-0	-7605	-122	0	272	8680	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-7585	-120	0	267	8673	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-7620	-123	0	274	8634	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-7576	-119	0	264	8712	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	49	-0	-8522	-84	0	263	6442	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1B	49	-0	-8410	-84	0	263	6404	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
1C	49	-0	-8522	-94	0	220	6442	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1D	49	-0	-8410	-94	0	220	6404	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
1E	49	-0	-8522	-84	0	263	6442	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1F	49	-0	-8410	-84	0	263	6404	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
1G	49	-0	-8522	-94	0	220	6442	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1H	49	-0	-8410	-94	0	220	6404	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
1I	49	-0	-8521	-79	0	278	6469	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1J	49	-0	-8411	-79	0	278	6377	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
1K	49	-0	-8521	-98	0	206	6469	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1L	49	-0	-8411	-98	0	206	6377	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
1M	49	-0	-8521	-79	0	278	6469	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1N	49	-0	-8411	-79	0	278	6377	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
1O	49	-0	-8521	-98	0	206	6469	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1P	49	-0	-8411	-98	0	206	6377	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
2	49	-0	-11588	-121	0	330	8668	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
7	49	-0	-11577	-120	0	326	8664	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
8	49	-0	-11597	-122	0	332	8640	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
9	49	-0	-11574	-120	0	324	8688	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
10	49	-0	-11587	-122	0	331	8680	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
11	49	-0	-11567	-120	0	325	8673	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
12	49	-0	-11605	-123	0	334	8634	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
13	49	-0	-11558	-119	0	322	8712	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	97	-0	-11436	-84	0	309	-1737	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1B	97	-0	-11324	-84	0	309	-1865	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1C	97	-0	-11436	-94	0	261	-1737	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1D	97	-0	-11324	-94	0	261	-1865	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1E	97	-0	-11436	-84	0	309	-1737	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1F	97	-0	-11324	-84	0	309	-1865	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1G	97	-0	-11436	-94	0	261	-1737	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1H	97	-0	-11324	-94	0	261	-1865	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1I	97	-0	-11435	-79	0	326	-1708	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1J	97	-0	-11325	-79	0	326	-1894	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1K	97	-0	-11435	-98	0	244	-1708	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1L	97	-0	-11325	-98	0	244	-1894	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1M	97	-0	-11435	-79	0	326	-1708	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1N	97	-0	-11325	-79	0	326	-1894	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1O	97	-0	-11435	-98	0	244	-1708	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1P	97	-0	-11325	-98	0	244	-1894	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
2	97	-0	-15570	-121	0	389	-2590	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.19	1.11	3.74	0.00	8.4
7	97	-0	-15560	-120	0	385	-2583	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.19	1.11	3.73	0.00	8.4
8	97	-0	-15580	-122	0	391	-2627	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.19	1.11	3.74	0.00	8.4
9	97	-0	-15560	-120	0	382	-2554	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.19	1.11	3.73	0.00	8.4
10	97	-0	-15570	-122	0	390	-2577	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.19	1.11	3.74	0.00	8.4
11	97	-0	-15550	-120	0	384	-2565	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.19	1.11	3.73	0.00	8.4
12	97	-0	-15590	-123	0	394	-2638	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.19	1.12	3.74	0.00	8.4
13	97	-0	-15540	-119	0	379	-2517	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.19	1.11	3.73	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_917_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 43 NI 2126 NF 1916 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 4660.00 563.04 6223.04 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-13420	-239	0	237	-1737	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.16	0.96	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-13240	-239	0	237	-1865	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-13420	-259	0	171	-1737	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.16	0.96	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-13240	-259	0	171	-1865	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-13420	-239	0	237	-1737	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.16	0.96	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-13240	-239	0	237	-1865	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-13420	-259	0	171	-1737	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.16	0.96	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-13240	-259	0	171	-1865	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-13434	-241	0	253	-1708	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.16	0.96	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-13226	-241	0	253	-1894	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-13434	-256	0	155	-1708	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.16	0.96	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-13226	-256	0	155	-1894	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-13434	-241	0	253	-1708	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.16	0.96	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-13226	-241	0	253	-1894	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-13434	-256	0	155	-1708	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.16	0.96	0.00	0.00	8.4

1P	0	-0	-13226	-256	0	155	-1894	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-18310	-341	0	277	-2590	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.22	1.31	4.39	0.00	8.4
7	0	-0	-18300	-344	0	271	-2583	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.22	1.31	4.39	0.00	8.4
8	0	-0	-18320	-343	0	279	-2627	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.22	1.31	4.40	0.00	8.4
9	0	-0	-18290	-343	0	269	-2554	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.22	1.31	4.39	0.00	8.4
10	0	-0	-18300	-341	0	279	-2577	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.22	1.31	4.39	0.00	8.4
11	0	-0	-18280	-346	0	269	-2565	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.22	1.31	4.39	0.00	8.4
12	0	-0	-18310	-343	0	282	-2638	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.22	1.31	4.39	0.00	8.4
13	0	-0	-18270	-343	0	266	-2517	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.22	1.31	4.38	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	49	-0	-16335	-239	0	353	-17422	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.71	0.20	1.13	3.92	0.00	8.4
1B	49	-0	-16155	-239	0	353	-17540	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.72	0.20	1.12	3.88	0.00	8.4
1C	49	-0	-16335	-259	0	296	-17422	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.71	0.20	1.13	3.92	0.00	8.4
1D	49	-0	-16155	-259	0	296	-17540	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.72	0.20	1.12	3.88	0.00	8.4
1E	49	-0	-16335	-239	0	353	-17422	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.71	0.20	1.13	3.92	0.00	8.4
1F	49	-0	-16155	-239	0	353	-17540	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.72	0.20	1.12	3.88	0.00	8.4
1G	49	-0	-16335	-259	0	296	-17422	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.71	0.20	1.13	3.92	0.00	8.4
1H	49	-0	-16155	-259	0	296	-17540	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.72	0.20	1.12	3.88	0.00	8.4
1I	49	-0	-16349	-241	0	371	-17397	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.71	0.20	1.13	3.92	0.00	8.4
1J	49	-0	-16141	-241	0	371	-17565	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.72	0.20	1.12	3.87	0.00	8.4
1K	49	-0	-16349	-256	0	278	-17397	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.71	0.20	1.13	3.92	0.00	8.4
1L	49	-0	-16141	-256	0	278	-17565	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.72	0.20	1.12	3.87	0.00	8.4
1M	49	-0	-16349	-241	0	371	-17397	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.71	0.20	1.13	3.92	0.00	8.4
1N	49	-0	-16141	-241	0	371	-17565	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.72	0.20	1.12	3.87	0.00	8.4
1O	49	-0	-16349	-256	0	278	-17397	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.71	0.20	1.13	3.92	0.00	8.4
1P	49	-0	-16141	-256	0	278	-17565	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.72	0.20	1.12	3.87	0.00	8.4
2	49	-0	-22295	-341	0	443	-24116	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.99	0.27	1.42	5.35	0.00	8.4
7	49	-0	-22285	-344	0	438	-24097	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.99	0.27	1.42	5.35	0.00	8.4
8	49	-0	-22305	-343	0	445	-24159	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.99	0.27	1.42	5.35	0.00	8.4
9	49	-0	-22275	-343	0	436	-24062	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.99	0.27	1.42	5.35	0.00	8.4
10	49	-0	-22280	-341	0	445	-24086	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.99	0.27	1.42	5.35	0.00	8.4
11	49	-0	-22265	-346	0	437	-24057	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.99	0.27	1.42	5.34	0.00	8.4
12	49	-0	-22290	-343	0	448	-24157	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.99	0.27	1.42	5.35	0.00	8.4
13	49	-0	-22250	-343	0	432	-23995	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.98	0.27	1.41	5.34	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	97	-0	-19250	-239	0	470	-17431	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.71	0.24	1.33	4.62	0.00	8.4
1B	97	-0	-19070	-239	0	470	-17729	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.73	0.23	1.32	4.58	0.00	8.4
1C	97	-0	-19250	-259	0	422	-17431	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.71	0.24	1.33	4.62	0.00	8.4
1D	97	-0	-19070	-259	0	422	-17729	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.73	0.23	1.32	4.58	0.00	8.4
1E	97	-0	-19250	-239	0	470	-17431	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.71	0.24	1.33	4.62	0.00	8.4
1F	97	-0	-19070	-239	0	470	-17729	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.73	0.23	1.32	4.58	0.00	8.4
1G	97	-0	-19250	-259	0	422	-17431	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.71	0.24	1.33	4.62	0.00	8.4
1H	97	-0	-19070	-259	0	422	-17729	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.73	0.23	1.32	4.58	0.00	8.4
1I	97	-0	-19264	-241	0	490	-17396	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.71	0.24	1.33	4.62	0.00	8.4
1J	97	-0	-19056	-241	0	490	-17764	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.73	0.23	1.32	4.57	0.00	8.4
1K	97	-0	-19264	-256	0	401	-17396	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.71	0.24	1.33	4.62	0.00	8.4
1L	97	-0	-19056	-256	0	401	-17764	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.73	0.23	1.32	4.57	0.00	8.4
1M	97	-0	-19264	-241	0	490	-17396	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.71	0.24	1.33	4.62	0.00	8.4
1N	97	-0	-19056	-241	0	490	-17764	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.73	0.23	1.32	4.57	0.00	8.4
1O	97	-0	-19264	-256	0	401	-17396	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.71	0.24	1.33	4.62	0.00	8.4
1P	97	-0	-19056	-256	0	401	-17764	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.73	0.23	1.32	4.57	0.00	8.4
2	97	-0	-26280	-341	0	609	-24250	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.99	0.32	1.67	6.31	0.00	8.4
7	97	-0	-26270	-344	0	606	-24230	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.99	0.32	1.67	6.30	0.00	8.4
8	97	-0	-26290	-343	0	612	-24290	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	1.00	0.32	1.67	6.31	0.00	8.4
9	97	-0	-26260	-343	0	602	-24200	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.99	0.32	1.67	6.30	0.00	8.4
10	97	-0	-26260	-341	0	610	-24220	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.99	0.32	1.67	6.30	0.00	8.4
11	97	-0	-26250	-346	0	605	-24190	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.99	0.32	1.67	6.30	0.00	8.4
12	97	-0	-26270	-343	0	615	-24290	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	1.00	0.32	1.67	6.30	0.00	8.4
13	97	-0	-26230	-343	0	599	-24130	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.99	0.32	1.67	6.30	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_918_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 14 NI 1917 NF 2043 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 6937.50 1415.25 9352.75 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
--	--	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
cm																		
1A	0	-0	12518	-620	0	-459	-7799	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.32	0.15	0.90	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	12742	-620	0	-459	-8043	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.16	0.91	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	12518	-633	0	-470	-7799	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.32	0.15	0.90	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	12742	-633	0	-470	-8043	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.16	0.91	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	12518	-620	0	-459	-7799	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.32	0.15	0.90	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	12742	-620	0	-459	-8043	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.16	0.91	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	12518	-633	0	-470	-7799	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.32	0.15	0.90	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	12742	-633	0	-470	-8043	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.16	0.91	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	12373	-615	0	-455	-7642	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.15	0.89	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	12887	-615	0	-455	-8200	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4

1K	0	-0	12373	-639	0	-475	-7642	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.15	0.89	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	12887	-639	0	-475	-8200	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	12373	-615	0	-455	-7642	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.15	0.89	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	12887	-615	0	-455	-8200	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	12373	-639	0	-475	-7642	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.15	0.89	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	12887	-639	0	-475	-8200	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	17550	-872	0	-638	-10590	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.43	0.22	1.26	4.21	0.00	8.4
7	0	-0	17540	-871	0	-636	-10560	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.43	0.22	1.25	4.21	0.00	8.4
8	0	-0	17500	-873	0	-630	-10480	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.43	0.21	1.25	4.20	0.00	8.4
9	0	-0	17580	-870	0	-642	-10650	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.44	0.22	1.26	4.22	0.00	8.4
10	0	-0	17580	-870	0	-639	-10650	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.44	0.22	1.26	4.22	0.00	8.4
11	0	-0	17560	-869	0	-635	-10610	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.43	0.22	1.26	4.21	0.00	8.4
12	0	-0	17500	-872	0	-625	-10460	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.43	0.21	1.25	4.20	0.00	8.4
13	0	-0	17630	-867	0	-646	-10760	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.44	0.22	1.26	4.23	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	46	-0	8475	-620	0	-170	-7401	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1B	46	-0	8699	-620	0	-170	-7666	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1C	46	-0	8475	-633	0	-182	-7401	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1D	46	-0	8699	-633	0	-182	-7666	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1E	46	-0	8475	-620	0	-170	-7401	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1F	46	-0	8699	-620	0	-170	-7666	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1G	46	-0	8475	-633	0	-182	-7401	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
1H	46	-0	8699	-633	0	-182	-7666	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1I	46	-0	8330	-615	0	-177	-7236	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
1J	46	-0	8844	-615	0	-177	-7832	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.32	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1K	46	-0	8330	-639	0	-176	-7236	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
1L	46	-0	8844	-639	0	-176	-7832	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.32	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1M	46	-0	8330	-615	0	-177	-7236	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
1N	46	-0	8844	-615	0	-177	-7832	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.32	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1O	46	-0	8330	-639	0	-176	-7236	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.30	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
1P	46	-0	8844	-639	0	-176	-7832	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.32	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
2	46	-0	11828	-872	0	-237	-10018	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.15	0.85	0.00	0.00	8.4
7	46	-0	11816	-871	0	-235	-9990	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.15	0.85	0.00	0.00	8.4
8	46	-0	11778	-873	0	-228	-9904	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
9	46	-0	11857	-870	0	-242	-10082	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.15	0.85	0.00	0.00	8.4
10	46	-0	11859	-870	0	-239	-10082	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.15	0.85	0.00	0.00	8.4
11	46	-0	11837	-869	0	-235	-10039	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.15	0.85	0.00	0.00	8.4
12	46	-0	11778	-872	0	-224	-9889	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
13	46	-0	11908	-867	0	-247	-10194	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.42	0.15	0.85	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	92	-0	4432	-620	0	118	4	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1B	92	-0	4656	-620	0	118	-48	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1C	92	-0	4432	-633	0	106	4	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1D	92	-0	4656	-633	0	106	-48	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1E	92	-0	4432	-620	0	118	4	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1F	92	-0	4656	-620	0	118	-48	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1G	92	-0	4432	-633	0	106	4	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1H	92	-0	4656	-633	0	106	-48	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1I	92	-0	4287	-615	0	101	27	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1J	92	-0	4801	-615	0	101	-70	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1K	92	-0	4287	-639	0	122	27	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1L	92	-0	4801	-639	0	122	-70	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1M	92	-0	4287	-615	0	101	27	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1N	92	-0	4801	-615	0	101	-70	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1O	92	-0	4287	-639	0	122	27	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1P	92	-0	4801	-639	0	122	-70	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
2	92	-0	6106	-872	0	164	296	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
7	92	-0	6092	-871	0	166	309	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
8	92	-0	6056	-873	0	173	362	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
9	92	-0	6134	-870	0	158	258	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
10	92	-0	6138	-870	0	161	262	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
11	92	-0	6114	-869	0	164	283	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
12	92	-0	6055	-872	0	177	371	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
13	92	-0	6185	-867	0	152	198	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_918_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 30 NI 2043 NF 2073 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 6937.50 1415.25 9352.75 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	5787	-106	0	-111	1727	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	5981	-106	0	-111	-48	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	5787	-120	0	-123	1727	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	5981	-120	0	-123	-48	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	5787	-106	0	-111	1727	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4

1F	0	-0	5981	-106	0	-111	-48	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	5787	-120	0	-123	1727	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	5981	-120	0	-123	-48	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	5691	-107	0	-110	1708	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	6077	-107	0	-110	-70	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	5691	-119	0	-124	1708	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	6077	-119	0	-124	-70	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	5691	-107	0	-110	1708	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	6077	-107	0	-110	-70	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	5691	-119	0	-124	1708	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	6077	-119	0	-124	-70	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	8170	-151	0	-158	2738	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	8173	-152	0	-155	2753	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	8129	-148	0	-150	2785	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	8201	-153	0	-161	2714	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	8184	-152	0	-159	2710	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	8189	-152	0	-155	2734	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	8114	-147	0	-146	2787	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	8235	-156	0	-165	2670	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	46	-0	1746	-106	0	-58	1727	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1B	46	-0	1939	-106	0	-58	1784	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1C	46	-0	1746	-120	0	-73	1727	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1D	46	-0	1939	-120	0	-73	1784	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1E	46	-0	1746	-106	0	-58	1727	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1F	46	-0	1939	-106	0	-58	1784	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1G	46	-0	1746	-120	0	-73	1727	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1H	46	-0	1939	-120	0	-73	1784	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1I	46	-0	1650	-107	0	-59	1708	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1J	46	-0	2035	-107	0	-59	1815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
1K	46	-0	1650	-119	0	-72	1708	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1L	46	-0	2035	-119	0	-72	1815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
1M	46	-0	1650	-107	0	-59	1708	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1N	46	-0	2035	-107	0	-59	1815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
1O	46	-0	1650	-119	0	-72	1708	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1P	46	-0	2035	-119	0	-72	1815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
2	46	-0	2447	-151	0	-88	2738	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
7	46	-0	2450	-152	0	-85	2753	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
8	46	-0	2406	-148	0	-82	2785	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
9	46	-0	2478	-153	0	-91	2714	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
10	46	-0	2460	-152	0	-90	2710	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
11	46	-0	2466	-152	0	-85	2734	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
12	46	-0	2391	-147	0	-79	2787	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
13	46	-0	2512	-156	0	-93	2670	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	92	-0	-2296	-106	0	-4	1727	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1B	92	-0	-2102	-106	0	-4	1784	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1C	92	-0	-2296	-120	0	-23	1727	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1D	92	-0	-2102	-120	0	-23	1784	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1E	92	-0	-2296	-106	0	-4	1727	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1F	92	-0	-2102	-106	0	-4	1784	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1G	92	-0	-2296	-120	0	-23	1727	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1H	92	-0	-2102	-120	0	-23	1784	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1I	92	-0	-2392	-107	0	-7	1708	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1J	92	-0	-2006	-107	0	-7	1815	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1K	92	-0	-2392	-119	0	-20	1708	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1L	92	-0	-2006	-119	0	-20	1815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1M	92	-0	-2392	-107	0	-7	1708	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1N	92	-0	-2006	-107	0	-7	1815	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1O	92	-0	-2392	-119	0	-20	1708	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1P	92	-0	-2006	-119	0	-20	1815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
2	92	-0	-3276	-151	0	-19	2738	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
7	92	-0	-3273	-152	0	-16	2753	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
8	92	-0	-3318	-148	0	-14	2785	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
9	92	-0	-3245	-153	0	-20	2714	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
10	92	-0	-3263	-152	0	-20	2710	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
11	92	-0	-3258	-152	0	-15	2734	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
12	92	-0	-3332	-147	0	-11	2787	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
13	92	-0	-3211	-156	0	-22	2670	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_918_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 31 NI 2073 NF 1941 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 6937.50 1415.25 9352.75 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m			cmq				Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm

1A	0	-0	1480	-39	0	-32	1756	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	1634	-39	0	-32	1590	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	1480	-53	0	-52	1756	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	1634	-53	0	-52	1590	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	1480	-39	0	-32	1756	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	1634	-39	0	-32	1590	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	1480	-53	0	-52	1756	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	1634	-53	0	-52	1590	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	1400	-40	0	-36	1815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	1714	-40	0	-36	1531	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	1400	-52	0	-48	1815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	1714	-52	0	-48	1531	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	1400	-40	0	-36	1815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	1714	-40	0	-36	1531	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	1400	-52	0	-48	1815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	1714	-52	0	-48	1531	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	2043	-57	0	-59	2548	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	2045	-58	0	-56	2564	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	2007	-54	0	-55	2575	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	2069	-60	0	-60	2538	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	2058	-58	0	-60	2525	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	2060	-59	0	-55	2552	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	1998	-52	0	-52	2571	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	2100	-63	0	-62	2509	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	46	-0	-2561	-39	0	-9	1756	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1B	46	-0	-2408	-39	0	-9	1590	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1C	46	-0	-2561	-53	0	-34	1756	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1D	46	-0	-2408	-53	0	-34	1590	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1E	46	-0	-2561	-39	0	-9	1756	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1F	46	-0	-2408	-39	0	-9	1590	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1G	46	-0	-2561	-53	0	-34	1756	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1H	46	-0	-2408	-53	0	-34	1590	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1I	46	-0	-2642	-40	0	-14	1815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1J	46	-0	-2327	-40	0	-14	1531	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1K	46	-0	-2642	-52	0	-29	1815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1L	46	-0	-2327	-52	0	-29	1531	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1M	46	-0	-2642	-40	0	-14	1815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1N	46	-0	-2327	-40	0	-14	1531	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1O	46	-0	-2642	-52	0	-29	1815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1P	46	-0	-2327	-52	0	-29	1531	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
2	46	-0	-3680	-57	0	-33	2548	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
7	46	-0	-3678	-58	0	-30	2564	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
8	46	-0	-3716	-54	0	-30	2575	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
9	46	-0	-3654	-60	0	-33	2538	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
10	46	-0	-3665	-58	0	-33	2525	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
11	46	-0	-3663	-59	0	-28	2552	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
12	46	-0	-3725	-52	0	-28	2571	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
13	46	-0	-3623	-63	0	-33	2509	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	92	-0	-6603	-39	0	15	-459	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1B	92	-0	-6449	-39	0	15	-766	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1C	92	-0	-6603	-53	0	-16	-459	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1D	92	-0	-6449	-53	0	-16	-766	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1E	92	-0	-6603	-39	0	15	-459	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1F	92	-0	-6449	-39	0	15	-766	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1G	92	-0	-6603	-53	0	-16	-459	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1H	92	-0	-6449	-53	0	-16	-766	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1I	92	-0	-6683	-40	0	8	-327	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1J	92	-0	-6369	-40	0	8	-898	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1K	92	-0	-6683	-52	0	-9	-327	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1L	92	-0	-6369	-52	0	-9	-898	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1M	92	-0	-6683	-40	0	8	-327	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1N	92	-0	-6369	-40	0	8	-898	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
1O	92	-0	-6683	-52	0	-9	-327	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1P	92	-0	-6369	-52	0	-9	-898	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
2	92	-0	-9403	-57	0	-7	-838	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
7	92	-0	-9402	-58	0	-3	-821	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
8	92	-0	-9439	-54	0	-5	-844	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
9	92	-0	-9378	-60	0	-5	-824	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
10	92	-0	-9388	-58	0	-7	-847	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
11	92	-0	-9386	-59	0	-1	-818	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
12	92	-0	-9449	-52	0	-4	-857	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
13	92	-0	-9346	-63	0	-4	-824	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.11	0.67	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_918_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 32 NI 1941 NF 2013 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 6937.50 1415.25 9352.75 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	-7977	18	0	13	-459	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.10	0.57	0.00	8.4
1B	0	-0	-6625	18	0	13	-766	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.08	0.47	0.00	8.4
1C	0	-0	-7977	-95	0	-19	-459	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.10	0.57	0.00	8.4
1D	0	-0	-6625	-95	0	-19	-766	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.08	0.47	0.00	8.4
1E	0	-0	-7977	18	0	13	-459	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.10	0.57	0.00	8.4
1F	0	-0	-6625	18	0	13	-766	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.08	0.47	0.00	8.4
1G	0	-0	-7977	-95	0	-19	-459	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.10	0.57	0.00	8.4
1H	0	-0	-6625	-95	0	-19	-766	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.08	0.47	0.00	8.4
1I	0	-0	-8603	-16	0	6	-327	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.11	0.62	0.00	8.4
1J	0	-0	-5999	-16	0	6	-898	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.07	0.43	0.00	8.4
1K	0	-0	-8603	-62	0	-12	-327	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.11	0.62	0.00	8.4
1L	0	-0	-5999	-62	0	-12	-898	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.07	0.43	0.00	8.4
1M	0	-0	-8603	-16	0	6	-327	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.11	0.62	0.00	8.4
1N	0	-0	-5999	-16	0	6	-898	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.07	0.43	0.00	8.4
1O	0	-0	-8603	-62	0	-12	-327	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.11	0.62	0.00	8.4
1P	0	-0	-5999	-62	0	-12	-898	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.07	0.43	0.00	8.4
2	0	-0	-11190	-58	0	-11	-838	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.14	0.80	0.00	8.4
7	0	-0	-11070	-36	0	-7	-821	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.14	0.79	0.00	8.4
8	0	-0	-10960	-42	0	-9	-844	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.13	0.78	0.00	8.4
9	0	-0	-11320	-53	0	-9	-824	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.14	0.81	0.00	8.4
10	0	-0	-11040	-65	0	-11	-847	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.14	0.79	0.00	8.4
11	0	-0	-10840	-29	0	-4	-818	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.13	0.78	0.00	8.4
12	0	-0	-10660	-39	0	-8	-857	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.13	0.76	0.00	8.4
13	0	-0	-11250	-57	0	-8	-824	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.14	0.80	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	40	-0	-11482	18	0	5	-10404	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.43	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1B	40	-0	-10129	18	0	5	-9345	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
1C	40	-0	-11482	-95	0	20	-10404	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.43	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1D	40	-0	-10129	-95	0	20	-9345	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
1E	40	-0	-11482	18	0	5	-10404	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.43	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1F	40	-0	-10129	18	0	5	-9345	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
1G	40	-0	-11482	-95	0	20	-10404	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.43	0.14	0.82	0.00	0.00	8.4
1H	40	-0	-10129	-95	0	20	-9345	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.38	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
1I	40	-0	-12108	-16	0	9	-10807	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.44	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4
1J	40	-0	-9503	-16	0	9	-8942	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.37	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1K	40	-0	-12108	-62	0	16	-10807	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.44	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4
1L	40	-0	-9503	-62	0	16	-8942	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.37	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1M	40	-0	-12108	-16	0	9	-10807	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.44	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4
1N	40	-0	-9503	-16	0	9	-8942	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.37	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1O	40	-0	-12108	-62	0	16	-10807	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.44	0.15	0.87	0.00	0.00	8.4
1P	40	-0	-9503	-62	0	16	-8942	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.37	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
2	40	-0	-16150	-58	0	12	-14739	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.61	0.20	1.16	3.88	0.00	8.4
7	40	-0	-16030	-36	0	8	-14612	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.60	0.20	1.15	3.85	0.00	8.4
8	40	-0	-15920	-42	0	8	-14531	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.60	0.20	1.14	3.82	0.00	8.4
9	40	-0	-16280	-53	0	12	-14845	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.61	0.20	1.16	3.91	0.00	8.4
10	40	-0	-16000	-65	0	16	-14605	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.60	0.20	1.14	3.84	0.00	8.4
11	40	-0	-15800	-29	0	7	-14396	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.59	0.19	1.13	3.79	0.00	8.4
12	40	-0	-15620	-39	0	8	-14266	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.59	0.19	1.12	3.75	0.00	8.4
13	40	-0	-16215	-57	0	14	-14781	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.61	0.20	1.16	3.89	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	80	-0	-14986	18	0	-3	-9732	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.40	0.18	1.07	3.60	0.00	8.4
1B	80	-0	-13634	18	0	-3	-8724	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
1C	80	-0	-14986	-95	0	59	-9732	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.40	0.18	1.07	3.60	0.00	8.4
1D	80	-0	-13634	-95	0	59	-8724	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
1E	80	-0	-14986	18	0	-3	-9732	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.40	0.18	1.07	3.60	0.00	8.4
1F	80	-0	-13634	18	0	-3	-8724	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
1G	80	-0	-14986	-95	0	59	-9732	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.40	0.18	1.07	3.60	0.00	8.4
1H	80	-0	-13634	-95	0	59	-8724	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.17	0.98	0.00	0.00	8.4
1I	80	-0	-15612	-16	0	11	-10017	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.41	0.19	1.12	3.75	0.00	8.4
1J	80	-0	-13008	-16	0	11	-8439	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.35	0.16	0.93	0.00	0.00	8.4
1K	80	-0	-15612	-62	0	45	-10017	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.41	0.19	1.12	3.75	0.00	8.4
1L	80	-0	-13008	-62	0	45	-8439	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.35	0.16	0.93	0.00	0.00	8.4
1M	80	-0	-15612	-16	0	11	-10017	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.41	0.19	1.12	3.75	0.00	8.4
1N	80	-0	-13008	-16	0	11	-8439	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.35	0.16	0.93	0.00	0.00	8.4
1O	80	-0	-15612	-62	0	45	-10017	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.41	0.19	1.12	3.75	0.00	8.4
1P	80	-0	-13008	-62	0	45	-8439	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.35	0.16	0.93	0.00	0.00	8.4
2	80	-0	-21110	-58	0	35	-13720	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.56	0.26	1.51	5.07	0.00	8.4
7	80	-0	-20990	-36	0	22	-13610	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.56	0.26	1.50	5.04	0.00	8.4
8	80	-0	-20880	-42	0	25	-13540	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.56	0.26	1.49	5.01	0.00	8.4
9	80	-0	-21240	-53	0	33	-13810	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.57	0.26	1.52	5.10	0.00	8.4
10	80	-0	-20960	-65	0	42	-13600	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.56	0.26	1.50	5.03	0.00	8.4
11	80	-0	-20760	-29	0	19	-13420	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.55	0.25	1.49	4.98	0.00	8.4
12	80	-0	-20580	-39	0	23	-13310	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.55	0.25	1.47	4.94	0.00	8.4
13	80	-0	-21180	-57	0	37	-13750	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.56	0.26	1.52	5.08	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_918_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 33 NI 2013 NF 2012 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 6937.50 1415.25 9352.75 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	16401	102	0	35	-8724	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.20	1.17	3.94	0.00	8.4
1B	0	-0	17879	102	0	35	-9732	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.40	0.22	1.28	4.29	0.00	8.4
1C	0	-0	16401	-165	0	-136	-8724	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.20	1.17	3.94	0.00	8.4
1D	0	-0	17879	-165	0	-136	-9732	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.40	0.22	1.28	4.29	0.00	8.4
1E	0	-0	16401	102	0	35	-8724	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.20	1.17	3.94	0.00	8.4
1F	0	-0	17879	102	0	35	-9732	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.40	0.22	1.28	4.29	0.00	8.4
1G	0	-0	16401	-165	0	-136	-8724	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.20	1.17	3.94	0.00	8.4
1H	0	-0	17879	-165	0	-136	-9732	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.40	0.22	1.28	4.29	0.00	8.4
1I	0	-0	15996	24	0	-10	-8439	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.35	0.20	1.14	3.84	0.00	8.4
1J	0	-0	18284	24	0	-10	-10017	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.41	0.22	1.31	4.39	0.00	8.4
1K	0	-0	15996	-86	0	-91	-8439	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.35	0.20	1.14	3.84	0.00	8.4
1L	0	-0	18284	-86	0	-91	-10017	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.41	0.22	1.31	4.39	0.00	8.4
1M	0	-0	15996	24	0	-10	-8439	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.35	0.20	1.14	3.84	0.00	8.4
1N	0	-0	18284	24	0	-10	-10017	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.41	0.22	1.31	4.39	0.00	8.4
1O	0	-0	15996	-86	0	-91	-8439	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.35	0.20	1.14	3.84	0.00	8.4
1P	0	-0	18284	-86	0	-91	-10017	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.41	0.22	1.31	4.39	0.00	8.4
2	0	-0	25240	-21	0	-56	-13720	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.56	0.31	1.81	6.06	0.00	8.4
7	0	-0	25070	-73	0	-91	-13610	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.56	0.31	1.79	6.02	0.00	8.4
8	0	-0	24950	-50	0	-76	-13540	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.56	0.31	1.79	5.99	0.00	8.4
9	0	-0	25380	-39	0	-68	-13810	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.57	0.31	1.82	6.09	0.00	8.4
10	0	-0	25050	-5	0	-45	-13600	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.56	0.31	1.79	6.01	0.00	8.4
11	0	-0	24760	-91	0	-104	-13420	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.55	0.30	1.77	5.94	0.00	8.4
12	0	-0	24580	-53	0	-78	-13310	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.55	0.30	1.76	5.90	0.00	8.4
13	0	-0	25290	-35	0	-65	-13750	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.56	0.31	1.81	6.07	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	40	-0	12901	102	0	-8	-8724	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1B	40	-0	14379	102	0	-8	-9732	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.40	0.18	1.03	3.45	0.00	8.4
1C	40	-0	12901	-165	0	-69	-8724	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1D	40	-0	14379	-165	0	-69	-9732	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.40	0.18	1.03	3.45	0.00	8.4
1E	40	-0	12901	102	0	-8	-8724	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.36	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1F	40	-0	14379	102	0	-8	-9732	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.40	0.18	1.03	3.45	0.00	8.4
1G	40	-0	12901	-165	0	-69	-8724	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.36	0.16	0.92	0.00	0.00	8.4
1H	40	-0	14379	-165	0	-69	-9732	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.40	0.18	1.03	3.45	0.00	8.4
1I	40	-0	12496	24	0	-25	-8439	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.35	0.15	0.89	0.00	0.00	8.4
1J	40	-0	14784	24	0	-25	-10017	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.41	0.18	1.06	3.55	0.00	8.4
1K	40	-0	12496	-86	0	-52	-8439	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.35	0.15	0.89	0.00	0.00	8.4
1L	40	-0	14784	-86	0	-52	-10017	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.41	0.18	1.06	3.55	0.00	8.4
1M	40	-0	12496	24	0	-25	-8439	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.35	0.15	0.89	0.00	0.00	8.4
1N	40	-0	14784	24	0	-25	-10017	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.41	0.18	1.06	3.55	0.00	8.4
1O	40	-0	12496	-86	0	-52	-8439	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.35	0.15	0.89	0.00	0.00	8.4
1P	40	-0	14784	-86	0	-52	-10017	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.41	0.18	1.06	3.55	0.00	8.4
2	40	-0	20280	-21	0	-48	-13720	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.56	0.25	1.45	4.87	0.00	8.4
7	40	-0	20110	-73	0	-62	-13610	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.56	0.25	1.44	4.83	0.00	8.4
8	40	-0	19990	-50	0	-56	-13540	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.56	0.25	1.43	4.80	0.00	8.4
9	40	-0	20420	-39	0	-53	-13810	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.57	0.25	1.46	4.90	0.00	8.4
10	40	-0	20085	-5	0	-43	-13600	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.56	0.25	1.44	4.82	0.00	8.4
11	40	-0	19800	-91	0	-67	-13420	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.55	0.24	1.42	4.75	0.00	8.4
12	40	-0	19615	-53	0	-57	-13310	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.55	0.24	1.40	4.71	0.00	8.4
13	40	-0	20330	-35	0	-51	-13750	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.56	0.25	1.45	4.88	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	80	-0	9401	102	0	-50	1562	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1B	80	-0	10879	102	0	-50	1734	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1C	80	-0	9401	-165	0	-1	1562	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1D	80	-0	10879	-165	0	-1	1734	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1E	80	-0	9401	102	0	-50	1562	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1F	80	-0	10879	102	0	-50	1734	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1G	80	-0	9401	-165	0	-1	1562	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1H	80	-0	10879	-165	0	-1	1734	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1I	80	-0	8996	24	0	-40	1523	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1J	80	-0	11284	24	0	-40	1773	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1K	80	-0	8996	-86	0	-12	1523	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1L	80	-0	11284	-86	0	-12	1773	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1M	80	-0	8996	24	0	-40	1523	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1N	80	-0	11284	24	0	-40	1773	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1O	80	-0	8996	-86	0	-12	1523	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
1P	80	-0	11284	-86	0	-12	1773	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
2	80	-0	15320	-21	0	-39	2451	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.19	1.10	3.68	0.00	8.4
7	80	-0	15150	-73	0	-34	2427	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.19	1.08	3.64	0.00	8.4
8	80	-0	15030	-50	0	-36	2402	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.18	1.08	3.61	0.00	8.4
9	80	-0	15460	-39	0	-37	2477	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.19	1.11	3.71	0.00	8.4
10	80	-0	15120	-5	0	-41	2414	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.19	1.08	3.63	0.00	8.4
11	80	-0	14840	-91	0	-31	2374	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.18	1.06	3.56	0.00	8.4
12	80	-0	14650	-53	0	-36	2332	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.18	1.05	3.52	0.00	8.4
13	80	-0	15370	-35	0	-37	2456	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.19	1.10	3.69	0.00	8.4

Nome travata: **Trave_918_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 34 NI 2012 NF 2011 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
 qy medio: 1000.00 6937.50 1415.25 9352.75 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	9218	15	0	2	6556	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.11	0.66	0.00	8.4
1B	0	-0	10152	15	0	2	6119	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.12	0.73	0.00	8.4
1C	0	-0	9218	-76	0	-52	6556	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.11	0.66	0.00	8.4
1D	0	-0	10152	-76	0	-52	6119	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.12	0.73	0.00	8.4
1E	0	-0	9218	15	0	2	6556	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.11	0.66	0.00	8.4
1F	0	-0	10152	15	0	2	6119	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.12	0.73	0.00	8.4
1G	0	-0	9218	-76	0	-52	6556	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.11	0.66	0.00	8.4
1H	0	-0	10152	-76	0	-52	6119	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.12	0.73	0.00	8.4
1I	0	-0	9122	-11	0	-10	6546	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.11	0.65	0.00	8.4
1J	0	-0	10248	-11	0	-10	6006	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.13	0.73	0.00	8.4
1K	0	-0	9122	-50	0	-40	6546	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.11	0.65	0.00	8.4
1L	0	-0	10248	-50	0	-40	6006	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.13	0.73	0.00	8.4
1M	0	-0	9122	-11	0	-10	6546	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.11	0.65	0.00	8.4
1N	0	-0	10248	-11	0	-10	6006	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.13	0.73	0.00	8.4
1O	0	-0	9122	-50	0	-40	6546	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.11	0.65	0.00	8.4
1P	0	-0	10248	-50	0	-40	6006	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.13	0.73	0.00	8.4
2	0	-0	14110	-34	0	-39	9745	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.17	1.01	3.39	8.4
7	0	-0	13980	-54	0	-32	9620	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.17	1.00	3.36	8.4
8	0	-0	13930	-44	0	-35	9552	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.17	1.00	0.00	8.4
9	0	-0	14190	-42	0	-36	9839	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.17	1.02	3.41	8.4
10	0	-0	14050	-28	0	-41	9665	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.17	1.01	3.37	8.4
11	0	-0	13840	-60	0	-29	9457	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.17	0.99	0.00	8.4
12	0	-0	13750	-44	0	-35	9344	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.17	0.98	0.00	8.4
13	0	-0	14200	-42	0	-36	9822	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.17	1.02	3.41	8.4
apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	
1A	40	-0	5714	15	0	31	7035	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.07	0.41	0.00	8.4
1B	40	-0	6649	15	0	31	6119	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.08	0.48	0.00	8.4
1C	40	-0	5714	-76	0	-57	7035	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.07	0.41	0.00	8.4
1D	40	-0	6649	-76	0	-57	6119	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.08	0.48	0.00	8.4
1E	40	-0	5714	15	0	31	7035	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.07	0.41	0.00	8.4
1F	40	-0	6649	15	0	31	6119	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.08	0.48	0.00	8.4
1G	40	-0	5714	-76	0	-57	7035	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.07	0.41	0.00	8.4
1H	40	-0	6649	-76	0	-57	6119	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.08	0.48	0.00	8.4
1I	40	-0	5619	-11	0	7	7148	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.07	0.40	0.00	8.4
1J	40	-0	6744	-11	0	7	6006	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.08	0.48	0.00	8.4
1K	40	-0	5619	-50	0	-33	7148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.07	0.40	0.00	8.4
1L	40	-0	6744	-50	0	-33	6006	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.08	0.48	0.00	8.4
1M	40	-0	5619	-11	0	7	7148	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.07	0.40	0.00	8.4
1N	40	-0	6744	-11	0	7	6006	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.08	0.48	0.00	8.4
1O	40	-0	5619	-50	0	-33	7148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.07	0.40	0.00	8.4
1P	40	-0	6744	-50	0	-33	6006	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.08	0.48	0.00	8.4
2	40	-0	9148	-34	0	-25	9745	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.11	0.65	0.00	8.4
7	40	-0	9020	-54	0	-11	9620	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.11	0.65	0.00	8.4
8	40	-0	8968	-44	0	-18	9552	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.39	0.11	0.64	0.00	8.4
9	40	-0	9232	-42	0	-19	9839	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.11	0.66	0.00	8.4
10	40	-0	9092	-28	0	-29	9665	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.11	0.65	0.00	8.4
11	40	-0	8882	-60	0	-5	9457	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.39	0.11	0.64	0.00	8.4
12	40	-0	8791	-44	0	-17	9344	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.38	0.11	0.63	0.00	8.4
13	40	-0	9238	-42	0	-20	9822	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.11	0.66	0.00	8.4
apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	
1A	80	-0	2211	15	0	61	7035	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.03	0.16	0.00	8.4
1B	80	-0	3145	15	0	61	6119	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.04	0.23	0.00	8.4
1C	80	-0	2211	-76	0	-63	7035	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.03	0.16	0.00	8.4
1D	80	-0	3145	-76	0	-63	6119	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.04	0.23	0.00	8.4
1E	80	-0	2211	15	0	61	7035	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.03	0.16	0.00	8.4
1F	80	-0	3145	15	0	61	6119	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.04	0.23	0.00	8.4
1G	80	-0	2211	-76	0	-63	7035	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.03	0.16	0.00	8.4
1H	80	-0	3145	-76	0	-63	6119	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.04	0.23	0.00	8.4
1I	80	-0	2115	-11	0	25	7148	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.03	0.15	0.00	8.4
1J	80	-0	3241	-11	0	25	6006	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.04	0.23	0.00	8.4
1K	80	-0	2115	-50	0	-26	7148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.03	0.15	0.00	8.4
1L	80	-0	3241	-50	0	-26	6006	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.04	0.23	0.00	8.4
1M	80	-0	2115	-11	0	25	7148	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.29	0.03	0.15	0.00	8.4
1N	80	-0	3241	-11	0	25	6006	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.04	0.23	0.00	8.4
1O	80	-0	2115	-50	0	-26	7148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.29	0.03	0.15	0.00	8.4
1P	80	-0	3241	-50	0	-26	6006	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.04	0.23	0.00	8.4
2	80	-0	4187	-34	0	-12	9745	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.05	0.30	0.00	8.4
7	80	-0	4060	-54	0	11	9620	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.29	0.00	8.4
8	80	-0	4006	-44	0	-0	9552	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.29	0.00	8.4
9	80	-0	4273	-42	0	-3	9839	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.40	0.05	0.31	0.00	8.4
10	80	-0	4133	-28	0	-18	9665	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.40	0.05	0.30	0.00	8.4

11	80	-0	3923	-60	0	19	9457	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.39	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
12	80	-0	3832	-44	0	1	9344	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.38	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
13	80	-0	4276	-42	0	-3	9822	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.40	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_918_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 35 NI 2011 NF 2010 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 6937.50 1415.25 9352.75 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	3772	31	0	64	8197	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	4670	31	0	64	6926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	3772	-79	0	-60	8197	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	4670	-79	0	-60	6926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	3772	31	0	64	8197	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	4670	31	0	64	6926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	3772	-79	0	-60	8197	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	4670	-79	0	-60	6926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	3713	2	0	28	8332	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	4729	2	0	28	6791	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	3713	-50	0	-24	8332	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	4729	-50	0	-24	6791	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	3713	2	0	28	8332	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	4729	2	0	28	6791	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	3713	-50	0	-24	8332	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	4729	-50	0	-24	6791	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	6008	-41	0	-8	11151	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	5884	-24	0	15	10979	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.45	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	5837	-29	0	3	10890	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.45	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	6089	-38	0	1	11278	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	6054	-46	0	-15	11091	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.46	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	5848	-17	0	23	10797	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	5769	-26	0	4	10655	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	6189	-41	0	1	11300	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	40	-0	269	31	0	52	8197	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1B	40	-0	1166	31	0	52	6926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1C	40	-0	269	-79	0	-30	8197	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1D	40	-0	1166	-79	0	-30	6926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1E	40	-0	269	31	0	52	8197	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1F	40	-0	1166	31	0	52	6926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1G	40	-0	269	-79	0	-30	8197	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1H	40	-0	1166	-79	0	-30	6926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1I	40	-0	210	2	0	30	8332	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1J	40	-0	1225	2	0	30	6791	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1K	40	-0	210	-50	0	-7	8332	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1L	40	-0	1225	-50	0	-7	6791	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1M	40	-0	210	2	0	30	8332	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1N	40	-0	1225	2	0	30	6791	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1O	40	-0	210	-50	0	-7	8332	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1P	40	-0	1225	-50	0	-7	6791	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
2	40	-0	1048	-41	0	9	11151	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
7	40	-0	923	-24	0	24	10979	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.45	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
8	40	-0	876	-29	0	15	10890	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.45	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
9	40	-0	1128	-38	0	17	11278	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
10	40	-0	1094	-46	0	4	11091	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
11	40	-0	887	-17	0	30	10797	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
12	40	-0	808	-26	0	15	10655	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
13	40	-0	1228	-41	0	17	11300	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	80	-0	-3235	31	0	41	8197	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1B	80	-0	-2337	31	0	41	6926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1C	80	-0	-3235	-79	0	0	8197	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1D	80	-0	-2337	-79	0	0	6926	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1E	80	-0	-3235	31	0	41	8197	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1F	80	-0	-2337	31	0	41	6926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1G	80	-0	-3235	-79	0	0	8197	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1H	80	-0	-2337	-79	0	0	6926	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1I	80	-0	-3294	2	0	32	8332	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1J	80	-0	-2278	2	0	32	6791	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1K	80	-0	-3294	-50	0	10	8332	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1L	80	-0	-2278	-50	0	10	6791	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1M	80	-0	-3294	2	0	32	8332	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1N	80	-0	-2278	2	0	32	6791	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1O	80	-0	-3294	-50	0	10	8332	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1P	80	-0	-2278	-50	0	10	6791	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4

2	80	-0	-3912	-41	0	25	11151	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
7	80	-0	-4037	-24	0	34	10979	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.45	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
8	80	-0	-4084	-29	0	27	10890	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.45	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
9	80	-0	-3832	-38	0	32	11278	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
10	80	-0	-3866	-46	0	22	11091	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
11	80	-0	-4073	-17	0	36	10797	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
12	80	-0	-4152	-26	0	25	10655	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
13	80	-0	-3732	-41	0	33	11300	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.46	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_918_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 36 NI 2010 NF 1970 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 6937.50 1415.25 9352.75 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-588	186	0	54	7963	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	59	186	0	54	6335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-588	-102	0	33	7963	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	59	-102	0	33	6335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-588	186	0	54	7963	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	59	186	0	54	6335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-588	-102	0	33	7963	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	59	-102	0	33	6335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-640	111	0	60	8119	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	110	111	0	60	6179	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-640	-27	0	28	8119	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	110	-27	0	28	6179	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-640	111	0	60	8119	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	110	111	0	60	6179	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-640	-27	0	28	8119	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	110	-27	0	28	6179	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-654	42	0	62	10580	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-730	91	0	65	10360	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-767	69	0	58	10250	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.42	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-590	60	0	69	10740	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-545	26	0	60	10540	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-671	109	0	65	10160	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.42	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-734	71	0	54	9989	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.41	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-437	56	0	72	10800	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	40	-0	-4091	186	0	-23	7963	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1B	40	-0	-3444	186	0	-23	6335	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1C	40	-0	-4091	-102	0	77	7963	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1D	40	-0	-3444	-102	0	77	6335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1E	40	-0	-4091	186	0	-23	7963	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1F	40	-0	-3444	186	0	-23	6335	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1G	40	-0	-4091	-102	0	77	7963	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1H	40	-0	-3444	-102	0	77	6335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1I	40	-0	-4143	111	0	9	8119	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1J	40	-0	-3393	111	0	9	6179	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1K	40	-0	-4143	-27	0	46	8119	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1L	40	-0	-3393	-27	0	46	6179	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1M	40	-0	-4143	111	0	9	8119	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1N	40	-0	-3393	111	0	9	6179	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1O	40	-0	-4143	-27	0	46	8119	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1P	40	-0	-3393	-27	0	46	6179	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
2	40	-0	-5617	42	0	45	10580	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
7	40	-0	-5690	91	0	28	10360	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
8	40	-0	-5729	69	0	31	10250	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.42	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
9	40	-0	-5550	60	0	45	10740	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
10	40	-0	-5508	26	0	50	10540	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
11	40	-0	-5630	109	0	22	10160	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.42	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
12	40	-0	-5692	71	0	26	9989	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.41	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
13	40	-0	-5399	56	0	50	10800	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	80	-0	-7594	186	0	-100	7963	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1B	80	-0	-6948	186	0	-100	6335	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1C	80	-0	-7594	-102	0	121	7963	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1D	80	-0	-6948	-102	0	121	6335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1E	80	-0	-7594	186	0	-100	7963	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1F	80	-0	-6948	186	0	-100	6335	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1G	80	-0	-7594	-102	0	121	7963	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1H	80	-0	-6948	-102	0	121	6335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1I	80	-0	-7646	111	0	-43	8119	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1J	80	-0	-6896	111	0	-43	6179	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1K	80	-0	-7646	-27	0	64	8119	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4

1L	80	-0	-6896	-27	0	64	6179	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1M	80	-0	-7646	111	0	-43	8119	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1N	80	-0	-6896	111	0	-43	6179	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1O	80	-0	-7646	-27	0	64	8119	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1P	80	-0	-6896	-27	0	64	6179	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
2	80	-0	-10580	42	0	28	10580	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.13	0.76	0.00	0.00	8.4
7	80	-0	-10650	91	0	-8	10360	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.13	0.76	0.00	0.00	8.4
8	80	-0	-10690	69	0	4	10250	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.42	0.13	0.76	0.00	0.00	8.4
9	80	-0	-10510	60	0	21	10740	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
10	80	-0	-10470	26	0	40	10540	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
11	80	-0	-10590	109	0	-21	10160	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.42	0.13	0.76	0.00	0.00	8.4
12	80	-0	-10650	71	0	-2	9989	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.41	0.13	0.76	0.00	0.00	8.4
13	80	-0	-10360	56	0	28	10800	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_918_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 189 NI 1970 NF 1934 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 6937.50 1415.25 9352.75 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-10469	870	0	47	5212	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.21	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-9387	870	0	47	3076	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-10469	433	0	-137	5212	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.21	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-9387	433	0	-137	3076	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-10469	870	0	47	5212	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.21	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-9387	870	0	47	3076	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-10469	433	0	-137	5212	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.21	0.13	0.75	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-9387	433	0	-137	3076	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-10836	948	0	8	5402	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.22	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-9020	948	0	8	2886	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.12	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-10836	354	0	-98	5402	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-9020	354	0	-98	2886	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-10836	948	0	8	5402	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.22	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-9020	948	0	8	2886	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.12	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-10836	354	0	-98	5402	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-9020	354	0	-98	2886	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-14600	987	0	-58	6103	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.25	0.18	1.04	3.50	0.00	8.4
7	0	-0	-14680	929	0	-87	5820	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.24	0.18	1.05	3.52	0.00	8.4
8	0	-0	-14790	900	0	-74	5684	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.23	0.18	1.06	3.55	0.00	8.4
9	0	-0	-14460	1029	0	-68	6314	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.26	0.18	1.03	3.47	0.00	8.4
10	0	-0	-14380	994	0	-48	6147	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.25	0.18	1.03	3.45	0.00	8.4
11	0	-0	-14520	897	0	-96	5674	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.23	0.18	1.04	3.48	0.00	8.4
12	0	-0	-14710	849	0	-74	5448	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.18	1.05	3.53	0.00	8.4
13	0	-0	-14150	1063	0	-65	6497	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.27	0.17	1.01	3.40	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	3	-0	-10700	870	0	28	5212	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.21	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1B	3	-0	-9618	870	0	28	3076	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1C	3	-0	-10700	433	0	-153	5212	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.21	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1D	3	-0	-9618	433	0	-153	3076	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1E	3	-0	-10700	870	0	28	5212	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.21	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1F	3	-0	-9618	870	0	28	3076	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1G	3	-0	-10700	433	0	-153	5212	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.21	0.13	0.77	0.00	0.00	8.4
1H	3	-0	-9618	433	0	-153	3076	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1I	3	-0	-11067	948	0	-4	5402	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.22	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
1J	3	-0	-9251	948	0	-4	2886	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.12	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
1K	3	-0	-11067	354	0	-121	5402	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
1L	3	-0	-9251	354	0	-121	2886	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
1M	3	-0	-11067	948	0	-4	5402	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.22	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
1N	3	-0	-9251	948	0	-4	2886	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.12	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
1O	3	-0	-11067	354	0	-121	5402	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
1P	3	-0	-9251	354	0	-121	2886	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
2	3	-0	-14930	987	0	-84	6103	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.25	0.18	1.07	3.58	0.00	8.4
7	3	-0	-15010	929	0	-111	5820	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.24	0.18	1.07	3.60	0.00	8.4
8	3	-0	-15120	900	0	-98	5684	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.23	0.19	1.08	3.63	0.00	8.4
9	3	-0	-14790	1029	0	-95	6314	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.26	0.18	1.06	3.55	0.00	8.4
10	3	-0	-14710	994	0	-75	6147	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.25	0.18	1.05	3.53	0.00	8.4
11	3	-0	-14850	897	0	-120	5674	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.23	0.18	1.06	3.56	0.00	8.4
12	3	-0	-15040	849	0	-97	5448	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.18	1.08	3.61	0.00	8.4
13	3	-0	-14480	1063	0	-93	6497	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.27	0.18	1.04	3.48	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	5	-0	-10931	870	0	10	5212	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.21	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1B	5	-0	-9849	870	0	10	3076	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1C	5	-0	-10931	433	0	-169	5212	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.21	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1D	5	-0	-9849	433	0	-169	3076	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1E	5	-0	-10931	870	0	10	5212	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.21	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1F	5	-0	-9849	870	0	10	3076	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4

1G	5	-0	-10931	433	0	-169	5212	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.21	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1H	5	-0	-9849	433	0	-169	3076	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.13	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1I	5	-0	-11298	948	0	-16	5402	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1J	5	-0	-9482	948	0	-16	2886	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1K	5	-0	-11298	354	0	-144	5402	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1L	5	-0	-9482	354	0	-144	2886	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1M	5	-0	-11298	948	0	-16	5402	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1N	5	-0	-9482	948	0	-16	2886	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1O	5	-0	-11298	354	0	-144	5402	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1P	5	-0	-9482	354	0	-144	2886	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
2	5	-0	-15260	987	0	-110	6103	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.25	0.19	1.09	3.66	0.00	8.4
7	5	-0	-15340	929	0	-136	5820	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.24	0.19	1.10	3.68	0.00	8.4
8	5	-0	-15450	900	0	-121	5684	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.23	0.19	1.11	3.71	0.00	8.4
9	5	-0	-15120	1029	0	-122	6314	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.26	0.19	1.08	3.63	0.00	8.4
10	5	-0	-15040	994	0	-101	6147	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.25	0.18	1.08	3.61	0.00	8.4
11	5	-0	-15180	897	0	-143	5674	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.23	0.19	1.09	3.64	0.00	8.4
12	5	-0	-15370	849	0	-119	5448	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.22	0.19	1.10	3.69	0.00	8.4
13	5	-0	-14810	1063	0	-121	6497	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.27	0.18	1.06	3.55	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_919_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 15 NI 1918 NF 1963 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 3675.00 749.70 5424.70 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	21150	-1891	0	-26	-6863	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.26	1.51	5.08	0.00	8.4
1B	0	-0	23730	-1891	0	-26	-8213	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.29	1.70	5.69	0.00	8.4
1C	0	-0	21150	-2787	0	-799	-6863	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.26	1.51	5.08	0.00	8.4
1D	0	-0	23730	-2787	0	-799	-8213	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.29	1.70	5.69	0.00	8.4
1E	0	-0	21150	-1891	0	-26	-6863	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.26	1.51	5.08	0.00	8.4
1F	0	-0	23730	-1891	0	-26	-8213	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.29	1.70	5.69	0.00	8.4
1G	0	-0	21150	-2787	0	-799	-6863	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.26	1.51	5.08	0.00	8.4
1H	0	-0	23730	-2787	0	-799	-8213	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.29	1.70	5.69	0.00	8.4
1I	0	-0	20999	-1752	0	-254	-6867	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.26	1.50	5.04	0.00	8.4
1J	0	-0	23881	-1752	0	-254	-8209	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.29	1.71	5.73	0.00	8.4
1K	0	-0	20999	-2926	0	-571	-6867	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.26	1.50	5.04	0.00	8.4
1L	0	-0	23881	-2926	0	-571	-8209	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.29	1.71	5.73	0.00	8.4
1M	0	-0	20999	-1752	0	-254	-6867	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.26	1.50	5.04	0.00	8.4
1N	0	-0	23881	-1752	0	-254	-8209	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.29	1.71	5.73	0.00	8.4
1O	0	-0	20999	-2926	0	-571	-6867	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.26	1.50	5.04	0.00	8.4
1P	0	-0	23881	-2926	0	-571	-8209	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.29	1.71	5.73	0.00	8.4
2	0	-0	32900	-3426	0	-490	-10970	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.45	0.40	2.35	7.90	0.00	8.4
7	0	-0	32690	-3354	0	-749	-10800	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.44	0.40	2.34	7.85	0.00	8.4
8	0	-0	32570	-3240	0	-603	-10700	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.44	0.40	2.33	7.82	0.00	8.4
9	0	-0	33030	-3531	0	-592	-11070	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.45	0.41	2.36	7.93	0.00	8.4
10	0	-0	32590	-3417	0	-411	-10920	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.45	0.40	2.33	7.82	0.00	8.4
11	0	-0	32240	-3296	0	-844	-10640	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.44	0.40	2.31	7.74	0.00	8.4
12	0	-0	32050	-3107	0	-600	-10480	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.43	0.39	2.29	7.69	0.00	8.4
13	0	-0	32820	-3591	0	-582	-11080	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.45	0.40	2.35	7.88	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	3	-0	21015	-1891	0	40	-6863	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.26	1.50	5.04	0.00	8.4
1B	3	-0	23595	-1891	0	40	-8213	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.29	1.69	5.66	0.00	8.4
1C	3	-0	21015	-2787	0	-740	-6863	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.26	1.50	5.04	0.00	8.4
1D	3	-0	23595	-2787	0	-740	-8213	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.29	1.69	5.66	0.00	8.4
1E	3	-0	21015	-1891	0	40	-6863	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.26	1.50	5.04	0.00	8.4
1F	3	-0	23595	-1891	0	40	-8213	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.29	1.69	5.66	0.00	8.4
1G	3	-0	21015	-2787	0	-740	-6863	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.26	1.50	5.04	0.00	8.4
1H	3	-0	23595	-2787	0	-740	-8213	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.29	1.69	5.66	0.00	8.4
1I	3	-0	20864	-1752	0	-197	-6867	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.26	1.49	5.01	0.00	8.4
1J	3	-0	23746	-1752	0	-197	-8209	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.29	1.70	5.70	0.00	8.4
1K	3	-0	20864	-2926	0	-503	-6867	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.26	1.49	5.01	0.00	8.4
1L	3	-0	23746	-2926	0	-503	-8209	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.29	1.70	5.70	0.00	8.4
1M	3	-0	20864	-1752	0	-197	-6867	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.26	1.49	5.01	0.00	8.4
1N	3	-0	23746	-1752	0	-197	-8209	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.29	1.70	5.70	0.00	8.4
1O	3	-0	20864	-2926	0	-503	-6867	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.26	1.49	5.01	0.00	8.4
1P	3	-0	23746	-2926	0	-503	-8209	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.29	1.70	5.70	0.00	8.4
2	3	-0	32705	-3426	0	-399	-10970	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.45	0.40	2.34	7.85	0.00	8.4
7	3	-0	32500	-3354	0	-660	-10800	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.44	0.40	2.33	7.80	0.00	8.4
8	3	-0	32380	-3240	0	-517	-10700	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.44	0.40	2.32	7.77	0.00	8.4
9	3	-0	32840	-3531	0	-498	-11070	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.45	0.40	2.35	7.88	0.00	8.4
10	3	-0	32400	-3417	0	-320	-10920	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.45	0.40	2.32	7.78	0.00	8.4
11	3	-0	32050	-3296	0	-757	-10640	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.44	0.39	2.29	7.69	0.00	8.4
12	3	-0	31860	-3107	0	-518	-10480	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.43	0.39	2.28	7.65	0.00	8.4
13	3	-0	32630	-3591	0	-486	-11080	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.45	0.40	2.33	7.83	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	5	-0	20880	-1891	0	105	-5748	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.26	1.49	5.01	0.00	8.4
----	---	----	-------	-------	---	-----	-------	-------	------	------	-------	------	------	------	------	------	------	-----

1B	5	-0	23460	-1891	0	105	-6964	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.29	1.68	5.63	0.00	8.4
1C	5	-0	20880	-2787	0	-681	-5748	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.26	1.49	5.01	0.00	8.4
1D	5	-0	23460	-2787	0	-681	-6964	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.29	1.68	5.63	0.00	8.4
1E	5	-0	20880	-1891	0	105	-5748	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.26	1.49	5.01	0.00	8.4
1F	5	-0	23460	-1891	0	105	-6964	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.29	1.68	5.63	0.00	8.4
1G	5	-0	20880	-2787	0	-681	-5748	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.26	1.49	5.01	0.00	8.4
1H	5	-0	23460	-2787	0	-681	-6964	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.29	1.68	5.63	0.00	8.4
1I	5	-0	20729	-1752	0	-140	-5757	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.25	1.48	4.97	0.00	8.4
1J	5	-0	23611	-1752	0	-140	-6955	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.29	1.69	5.67	0.00	8.4
1K	5	-0	20729	-2926	0	-436	-5757	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.25	1.48	4.97	0.00	8.4
1L	5	-0	23611	-2926	0	-436	-6955	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.29	1.69	5.67	0.00	8.4
1M	5	-0	20729	-1752	0	-140	-5757	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.25	1.48	4.97	0.00	8.4
1N	5	-0	23611	-1752	0	-140	-6955	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.29	1.69	5.67	0.00	8.4
1O	5	-0	20729	-2926	0	-436	-5757	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.25	1.48	4.97	0.00	8.4
1P	5	-0	23611	-2926	0	-436	-6955	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.29	1.69	5.67	0.00	8.4
2	5	-0	32510	-3426	0	-308	-9238	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.38	0.40	2.33	7.80	0.00	8.4
7	5	-0	32310	-3354	0	-572	-9079	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.37	0.40	2.31	7.75	0.00	8.4
8	5	-0	32190	-3240	0	-431	-8988	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.37	0.40	2.30	7.73	0.00	8.4
9	5	-0	32650	-3531	0	-405	-9326	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.38	0.40	2.34	7.84	0.00	8.4
10	5	-0	32210	-3417	0	-230	-9206	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.38	0.40	2.30	7.73	0.00	8.4
11	5	-0	31860	-3296	0	-669	-8941	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.37	0.39	2.28	7.65	0.00	8.4
12	5	-0	31670	-3107	0	-435	-8790	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.36	0.39	2.27	7.60	0.00	8.4
13	5	-0	32440	-3591	0	-391	-9352	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.38	0.40	2.32	7.79	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_919_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 21 NI 1963 NF 2001 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 3675.00 749.70 5424.70 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	15646	87	0	318	-5748	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.19	1.12	3.75	0.00	8.4
1B	0	-0	16534	87	0	318	-6964	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.20	1.18	3.97	0.00	8.4
1C	0	-0	15646	-524	0	-521	-5748	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.19	1.12	3.75	0.00	8.4
1D	0	-0	16534	-524	0	-521	-6964	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.20	1.18	3.97	0.00	8.4
1E	0	-0	15646	87	0	318	-5748	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.19	1.12	3.75	0.00	8.4
1F	0	-0	16534	87	0	318	-6964	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.20	1.18	3.97	0.00	8.4
1G	0	-0	15646	-524	0	-521	-5748	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.19	1.12	3.75	0.00	8.4
1H	0	-0	16534	-524	0	-521	-6964	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.20	1.18	3.97	0.00	8.4
1I	0	-0	15599	-96	0	63	-5757	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.19	1.12	3.74	0.00	8.4
1J	0	-0	16581	-96	0	63	-6955	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.20	1.19	3.98	0.00	8.4
1K	0	-0	15599	-342	0	-266	-5757	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.19	1.12	3.74	0.00	8.4
1L	0	-0	16581	-342	0	-266	-6955	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.20	1.19	3.98	0.00	8.4
1M	0	-0	15599	-96	0	63	-5757	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.19	1.12	3.74	0.00	8.4
1N	0	-0	16581	-96	0	63	-6955	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.20	1.19	3.98	0.00	8.4
1O	0	-0	15599	-342	0	-266	-5757	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.19	1.12	3.74	0.00	8.4
1P	0	-0	16581	-342	0	-266	-6955	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.20	1.19	3.98	0.00	8.4
2	0	-0	23360	-235	0	-32	-9238	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.38	0.29	1.67	5.61	0.00	8.4
7	0	-0	23310	-431	0	-307	-9079	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.37	0.29	1.67	5.59	0.00	8.4
8	0	-0	23240	-319	0	-174	-8988	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.37	0.29	1.66	5.58	0.00	8.4
9	0	-0	23430	-314	0	-121	-9326	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.38	0.29	1.68	5.62	0.00	8.4
10	0	-0	23170	-177	0	46	-9206	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.28	1.66	5.56	0.00	8.4
11	0	-0	23080	-504	0	-411	-8941	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.37	0.28	1.65	5.54	0.00	8.4
12	0	-0	22970	-317	0	-190	-8790	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.36	0.28	1.64	5.51	0.00	8.4
13	0	-0	23280	-309	0	-102	-9352	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.38	0.29	1.67	5.59	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	13501	87	0	292	5568	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.23	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	14389	87	0	292	-6964	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.18	1.03	3.45	0.00	8.4
1C	42	-0	13501	-524	0	-312	5568	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.23	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
1D	42	-0	14389	-524	0	-312	-6964	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.18	1.03	3.45	0.00	8.4
1E	42	-0	13501	87	0	292	5568	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.23	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	14389	87	0	292	-6964	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.18	1.03	3.45	0.00	8.4
1G	42	-0	13501	-524	0	-312	5568	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.23	0.17	0.97	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	14389	-524	0	-312	-6964	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.18	1.03	3.45	0.00	8.4
1I	42	-0	13454	-96	0	128	5545	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.23	0.17	0.96	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	14436	-96	0	128	-6955	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.18	1.03	3.46	0.00	8.4
1K	42	-0	13454	-342	0	-148	5545	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.23	0.17	0.96	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	14436	-342	0	-148	-6955	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.18	1.03	3.46	0.00	8.4
1M	42	-0	13454	-96	0	128	5545	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.23	0.17	0.96	0.00	0.00	8.4
1N	42	-0	14436	-96	0	128	-6955	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.18	1.03	3.46	0.00	8.4
1O	42	-0	13454	-342	0	-148	5545	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.23	0.17	0.96	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	14436	-342	0	-148	-6955	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.18	1.03	3.46	0.00	8.4
2	42	-0	20350	-235	0	66	-9238	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.25	1.46	4.88	0.00	8.4
7	42	-0	20295	-431	0	-126	7905	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.32	0.25	1.45	4.87	0.00	8.4
8	42	-0	20230	-319	0	-41	7940	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.33	0.25	1.45	4.86	0.00	8.4
9	42	-0	20415	-314	0	10	-9326	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.25	1.46	4.90	0.00	8.4
10	42	-0	20155	-177	0	120	-9206	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.25	1.44	4.84	0.00	8.4
11	42	-0	20065	-504	0	-200	7851	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.32	0.25	1.44	4.82	0.00	8.4
12	42	-0	19955	-317	0	-57	7909	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.32	0.25	1.43	4.79	0.00	8.4

13	42	-0	20265	-309	0	27	-9352	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.38	0.25	1.45	4.86	0.00	8.4
apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																		
1A	84	-0	11356	87	0	266	5568	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1B	84	-0	12244	87	0	266	5064	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1C	84	-0	11356	-524	0	-103	5568	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1D	84	-0	12244	-524	0	-103	5064	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1E	84	-0	11356	87	0	266	5568	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1F	84	-0	12244	87	0	266	5064	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1G	84	-0	11356	-524	0	-103	5568	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1H	84	-0	12244	-524	0	-103	5064	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1I	84	-0	11309	-96	0	194	5545	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1J	84	-0	12291	-96	0	194	5087	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1K	84	-0	11309	-342	0	-30	5545	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1L	84	-0	12291	-342	0	-30	5087	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1M	84	-0	11309	-96	0	194	5545	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1N	84	-0	12291	-96	0	194	5087	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1O	84	-0	11309	-342	0	-30	5545	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
1P	84	-0	12291	-342	0	-30	5087	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
2	84	-0	17340	-235	0	164	7790	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.21	1.24	4.16	0.00	8.4
7	84	-0	17280	-431	0	54	7905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.21	1.24	4.15	0.00	8.4
8	84	-0	17220	-319	0	93	7940	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.21	1.23	4.13	0.00	8.4
9	84	-0	17400	-314	0	141	7757	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.21	1.24	4.18	0.00	8.4
10	84	-0	17140	-177	0	194	7659	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.21	1.23	4.11	0.00	8.4
11	84	-0	17050	-504	0	11	7851	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.21	1.22	4.09	0.00	8.4
12	84	-0	16940	-317	0	76	7909	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.21	1.21	4.07	0.00	8.4
13	84	-0	17250	-309	0	156	7605	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.31	0.21	1.23	4.14	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_919_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 22 NI 2001 NF 2000 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 3675.00 749.70 5424.70 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	9756	219	0	163	10671	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	10944	219	0	163	10789	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	9756	-258	0	-151	10671	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.44	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	10944	-258	0	-151	10789	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.44	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	9756	219	0	163	10671	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	10944	219	0	163	10789	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	9756	-258	0	-151	10671	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.44	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	10944	-258	0	-151	10789	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.44	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	9833	73	0	94	10689	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	10867	73	0	94	10772	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	9833	-112	0	-82	10689	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.44	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	10867	-112	0	-82	10772	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.44	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	9833	73	0	94	10689	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	10867	73	0	94	10772	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.44	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	9833	-112	0	-82	10689	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.44	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	10867	-112	0	-82	10772	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.44	0.13	0.78	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	15040	39	0	49	15658	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.64	0.18	1.08	3.61	0.00	8.4
7	0	-0	14890	-123	0	-49	15694	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.64	0.18	1.07	3.57	0.00	8.4
8	0	-0	14860	-42	0	-11	15714	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.65	0.18	1.06	3.57	0.00	8.4
9	0	-0	15070	-15	0	26	15640	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.64	0.19	1.08	3.62	0.00	8.4
10	0	-0	14960	85	0	77	15485	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.64	0.18	1.07	3.59	0.00	8.4
11	0	-0	14710	-185	0	-86	15546	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.64	0.18	1.05	3.53	0.00	8.4
12	0	-0	14670	-50	0	-23	15583	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.64	0.18	1.05	3.52	0.00	8.4
13	0	-0	15030	-5	0	39	15468	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.63	0.18	1.08	3.61	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	7614	219	0	60	11908	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.49	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	8802	219	0	60	12452	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.51	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1C	42	-0	7614	-258	0	-32	11908	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1D	42	-0	8802	-258	0	-32	12452	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.51	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1E	42	-0	7614	219	0	60	11908	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.49	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	8802	219	0	60	12452	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.51	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1G	42	-0	7614	-258	0	-32	11908	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	8802	-258	0	-32	12452	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.51	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1I	42	-0	7691	73	0	80	11904	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.49	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	8724	73	0	80	12456	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.51	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1K	42	-0	7691	-112	0	-51	11904	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	8724	-112	0	-51	12456	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.51	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1M	42	-0	7691	73	0	80	11904	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.49	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1N	42	-0	8724	73	0	80	12456	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.51	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
1O	42	-0	7691	-112	0	-51	11904	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	8724	-112	0	-51	12456	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.51	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
2	42	-0	12024	39	0	33	17850	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.73	0.15	0.83	0.00	0.00	8.4
7	42	-0	11874	-123	0	3	17840	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.73	0.15	0.82	0.00	0.00	8.4

8	42	-0	11848	-42	0	7	17850	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.73	0.15	0.82	0.00	0.00	8.4
9	42	-0	12059	-15	0	33	17850	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.73	0.15	0.83	0.00	0.00	8.4
10	42	-0	11948	85	0	42	17660	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.72	0.15	0.83	0.00	0.00	8.4
11	42	-0	11698	-185	0	-9	17640	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.72	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
12	42	-0	11658	-50	0	-2	17670	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.73	0.14	0.81	0.00	0.00	8.4
13	42	-0	12016	-5	0	41	17660	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.72	0.15	0.83	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	84	-0	5471	219	0	-42	11908	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1B	84	-0	6659	219	0	-42	12452	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.51	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1C	84	-0	5471	-258	0	87	11908	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.49	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1D	84	-0	6659	-258	0	87	12452	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.51	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1E	84	-0	5471	219	0	-42	11908	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1F	84	-0	6659	219	0	-42	12452	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.51	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1G	84	-0	5471	-258	0	87	11908	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.49	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1H	84	-0	6659	-258	0	87	12452	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.51	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1I	84	-0	5548	73	0	66	11904	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.49	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1J	84	-0	6582	73	0	66	12456	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.51	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1K	84	-0	5548	-112	0	-21	11904	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1L	84	-0	6582	-112	0	-21	12456	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.51	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1M	84	-0	5548	73	0	66	11904	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.49	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1N	84	-0	6582	73	0	66	12456	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.51	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
1O	84	-0	5548	-112	0	-21	11904	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1P	84	-0	6582	-112	0	-21	12456	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.51	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
2	84	-0	9009	39	0	16	17850	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.73	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
7	84	-0	8859	-123	0	54	17840	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.73	0.11	0.61	0.00	0.00	8.4
8	84	-0	8835	-42	0	24	17850	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.73	0.11	0.61	0.00	0.00	8.4
9	84	-0	9048	-15	0	39	17850	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.73	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
10	84	-0	8937	85	0	6	17660	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.72	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
11	84	-0	8686	-185	0	68	17640	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.72	0.11	0.60	0.00	0.00	8.4
12	84	-0	8647	-50	0	19	17670	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.73	0.11	0.60	0.00	0.00	8.4
13	84	-0	9001	-5	0	43	17660	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.72	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_919_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 23 NI 2000 NF 1999 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 3675.00 749.70 5424.70 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	6789	157	0	82	16003	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.66	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	7467	157	0	82	15814	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.65	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	6789	-151	0	-55	16003	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.66	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	7467	-151	0	-55	15814	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.65	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	6789	157	0	82	16003	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.66	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	7467	157	0	82	15814	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.65	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	6789	-151	0	-55	16003	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.66	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	7467	-151	0	-55	15814	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.65	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	6960	74	0	56	16096	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.66	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	7296	74	0	56	15721	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.65	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	6960	-68	0	-28	16096	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.66	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	7296	-68	0	-28	15721	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.65	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	6960	74	0	56	16096	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.66	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	7296	74	0	56	15721	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.65	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	6960	-68	0	-28	16096	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.66	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	7296	-68	0	-28	15721	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.65	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	10290	48	0	3	23233	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.95	0.13	0.65	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	10200	-57	0	44	23176	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.95	0.13	0.65	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	10210	-8	0	13	23191	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.95	0.13	0.65	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	10280	16	0	26	23228	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.95	0.13	0.65	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	10250	77	0	-9	23022	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.95	0.13	0.65	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	10100	-97	0	60	22924	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.94	0.12	0.64	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	10120	-16	0	8	22964	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.94	0.12	0.64	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	10240	24	0	30	23017	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.94	0.13	0.65	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	4645	157	0	139	16877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.69	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	5323	157	0	139	15823	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.65	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1C	42	-0	4645	-151	0	-114	16877	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.69	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1D	42	-0	5323	-151	0	-114	15823	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.65	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1E	42	-0	4645	157	0	139	16877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.69	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	5323	157	0	139	15823	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.65	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1G	42	-0	4645	-151	0	-114	16877	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.69	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	5323	-151	0	-114	15823	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.65	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1I	42	-0	4816	74	0	67	16677	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.68	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	5152	74	0	67	16023	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.66	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1K	42	-0	4816	-68	0	-42	16677	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.68	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	5152	-68	0	-42	16023	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.66	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1M	42	-0	4816	74	0	67	16677	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.68	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4

1N	42	-0	5152	74	0	67	16023	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.66	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1O	42	-0	4816	-68	0	-42	16677	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.68	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	5152	-68	0	-42	16023	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.66	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
2	42	-0	7278	48	0	-17	23940	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.98	0.09	0.46	0.00	0.00	8.4
7	42	-0	7186	-57	0	68	23850	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.98	0.09	0.46	0.00	0.00	8.4
8	42	-0	7200	-8	0	16	23880	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.98	0.09	0.46	0.00	0.00	8.4
9	42	-0	7268	16	0	19	23930	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.98	0.09	0.46	0.00	0.00	8.4
10	42	-0	7238	77	0	-41	23710	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.97	0.09	0.46	0.00	0.00	8.4
11	42	-0	7086	-97	0	101	23570	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.97	0.09	0.45	0.00	0.00	8.4
12	42	-0	7109	-16	0	15	23620	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.97	0.09	0.45	0.00	0.00	8.4
13	42	-0	7225	24	0	20	23700	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.97	0.09	0.46	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	84	-0	2501	157	0	196	16877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.69	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1B	84	-0	3179	157	0	196	15823	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.65	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1C	84	-0	2501	-151	0	-173	16877	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.69	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1D	84	-0	3179	-151	0	-173	15823	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.65	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1E	84	-0	2501	157	0	196	16877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.69	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1F	84	-0	3179	157	0	196	15823	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.65	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1G	84	-0	2501	-151	0	-173	16877	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.69	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1H	84	-0	3179	-151	0	-173	15823	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.65	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1I	84	-0	2672	74	0	78	16677	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.68	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1J	84	-0	3008	74	0	78	16023	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.66	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1K	84	-0	2672	-68	0	-55	16677	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.68	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1L	84	-0	3008	-68	0	-55	16023	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.66	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1M	84	-0	2672	74	0	78	16677	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.68	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1N	84	-0	3008	74	0	78	16023	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.66	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1O	84	-0	2672	-68	0	-55	16677	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.68	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1P	84	-0	3008	-68	0	-55	16023	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.66	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
2	84	-0	4265	48	0	-37	23940	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.98	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
7	84	-0	4173	-57	0	92	23850	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.98	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
8	84	-0	4189	-8	0	19	23880	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.98	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
9	84	-0	4256	16	0	12	23930	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.98	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
10	84	-0	4226	77	0	-73	23710	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.97	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
11	84	-0	4072	-97	0	141	23570	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.97	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
12	84	-0	4098	-16	0	21	23620	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.97	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
13	84	-0	4210	24	0	9	23700	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.97	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_919_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 24 NI 1999 NF 1998 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 3675.00 749.70 5424.70 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	3528	70	0	197	18396	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.76	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	4072	70	0	197	17084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.70	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	3528	-62	0	-176	18396	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.76	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	4072	-62	0	-176	17084	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.70	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	3528	70	0	197	18396	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.76	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	4072	70	0	197	17084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.70	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	3528	-62	0	-176	18396	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.76	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	4072	-62	0	-176	17084	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.70	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	3500	45	0	78	18049	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	4100	45	0	78	17431	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.72	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	3500	-37	0	-57	18049	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.74	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	4100	-37	0	-57	17431	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.72	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	3500	45	0	78	18049	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	4100	45	0	78	17431	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.72	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	3500	-37	0	-57	18049	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.74	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	4100	-37	0	-57	17431	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.72	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	5409	22	0	-39	25940	3.08	13.85	15.39	3.08	0.12	0.96	0.07	0.33	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	5358	-18	0	92	25810	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.96	0.07	0.33	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	5389	-3	0	19	25870	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.96	0.07	0.33	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	5379	14	0	11	25910	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.96	0.07	0.33	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	5409	34	0	-76	25720	3.08	13.85	15.39	3.08	0.12	0.95	0.07	0.33	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	5324	-33	0	142	25500	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.95	0.07	0.33	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	5377	-9	0	21	25590	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.95	0.07	0.33	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	5359	20	0	8	25660	3.08	3.08	15.39	3.08	0.12	0.95	0.07	0.33	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 12.32 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	1384	70	0	220	18396	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.76	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	1928	70	0	220	17084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.70	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1C	42	-0	1384	-62	0	-202	18396	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.76	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1D	42	-0	1928	-62	0	-202	17084	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.70	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1E	42	-0	1384	70	0	220	18396	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.76	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	1928	70	0	220	17084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.70	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1G	42	-0	1384	-62	0	-202	18396	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.76	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	1928	-62	0	-202	17084	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.70	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4

1I	42	-0	1356	45	0	88	18049	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	1956	45	0	88	17431	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.72	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1K	42	-0	1356	-37	0	-70	18049	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	1956	-37	0	-70	17431	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.72	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1M	42	-0	1356	45	0	88	18049	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1N	42	-0	1956	45	0	88	17431	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.72	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1O	42	-0	1356	-37	0	-70	18049	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	1956	-37	0	-70	17431	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.72	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
2	42	-0	2396	22	0	-48	25940	3.08	13.85	15.39	3.08	0.12	0.96	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
7	42	-0	2345	-18	0	99	25810	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.96	0.03	0.14	0.00	0.00	8.4
8	42	-0	2376	-3	0	20	25870	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.96	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
9	42	-0	2366	14	0	5	25910	3.08	3.08	15.39	3.08	0.12	0.96	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
10	42	-0	2396	34	0	-90	25720	3.08	13.85	15.39	3.08	0.12	0.95	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
11	42	-0	2311	-33	0	156	25500	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.95	0.03	0.14	0.00	0.00	8.4
12	42	-0	2364	-9	0	24	25590	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.95	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
13	42	-0	2346	20	0	-0	25660	3.08	3.08	15.39	3.08	0.12	0.95	0.03	0.14	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 12.32 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	84	-0	-760	70	0	244	18396	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.76	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1B	84	-0	-217	70	0	244	17084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.70	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1C	84	-0	-760	-62	0	-229	18396	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.76	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1D	84	-0	-217	-62	0	-229	17084	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.70	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1E	84	-0	-760	70	0	244	18396	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.76	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1F	84	-0	-217	70	0	244	17084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.70	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1G	84	-0	-760	-62	0	-229	18396	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.76	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1H	84	-0	-217	-62	0	-229	17084	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.70	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1I	84	-0	-789	45	0	97	18049	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1J	84	-0	-188	45	0	97	17431	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.72	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	84	-0	-789	-37	0	-82	18049	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.74	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1L	84	-0	-188	-37	0	-82	17431	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.72	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1M	84	-0	-789	45	0	97	18049	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1N	84	-0	-188	45	0	97	17431	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.72	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	84	-0	-789	-37	0	-82	18049	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.74	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1P	84	-0	-188	-37	0	-82	17431	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.72	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
2	84	-0	-618	22	0	-58	25940	3.08	13.85	15.39	3.08	0.12	0.96	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
7	84	-0	-669	-18	0	107	25810	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.96	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
8	84	-0	-637	-3	0	21	25870	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.96	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
9	84	-0	-648	14	0	-1	25910	3.08	3.08	15.39	3.08	0.12	0.96	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
10	84	-0	-617	34	0	-104	25720	3.08	13.85	15.39	3.08	0.12	0.95	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
11	84	-0	-702	-33	0	170	25500	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.95	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
12	84	-0	-649	-9	0	28	25590	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.95	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
13	84	-0	-667	20	0	-9	25660	3.08	3.08	15.39	3.08	0.12	0.95	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 12.32 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_919_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 25 NI 1998 NF 1997 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 3675.00 749.70 5424.70 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	454	42	0	244	18396	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.76	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	781	42	0	244	17084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.70	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	454	-35	0	-230	18396	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.76	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	781	-35	0	-230	17084	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.70	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	454	42	0	244	18396	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.76	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	781	42	0	244	17084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.70	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	454	-35	0	-230	18396	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.76	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	781	-35	0	-230	17084	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.70	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	373	30	0	98	18049	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	863	30	0	98	17431	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.72	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	373	-23	0	-83	18049	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.74	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	863	-23	0	-83	17431	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.72	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	373	30	0	98	18049	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	863	30	0	98	17431	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.72	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	373	-23	0	-83	18049	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.74	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	863	-23	0	-83	17431	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.72	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	765	-6	0	-58	25940	3.08	13.85	15.39	3.08	0.12	0.96	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	733	21	0	107	25810	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.96	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	755	0	0	21	25870	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.96	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	744	9	0	-1	25910	3.08	3.08	15.39	3.08	0.12	0.96	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	806	-13	0	-104	25720	3.08	13.85	15.39	3.08	0.12	0.95	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	753	31	0	170	25500	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.95	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	789	-2	0	28	25590	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.95	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	771	12	0	-9	25660	3.08	3.08	15.39	3.08	0.12	0.95	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 12.32 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	-1690	42	0	232	18396	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	-1363	42	0	232	17084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.70	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1C	42	-0	-1690	-35	0	-220	18396	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4

1D	42	-0	-1363	-35	0	-220	17084	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.70	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1E	42	-0	-1690	42	0	232	18396	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	-1363	42	0	232	17084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.70	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1G	42	-0	-1690	-35	0	-220	18396	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	-1363	-35	0	-220	17084	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.70	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1I	42	-0	-1771	30	0	99	18049	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	-1281	30	0	99	17431	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.72	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1K	42	-0	-1771	-23	0	-87	18049	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	-1281	-23	0	-87	17431	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.72	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1M	42	-0	-1771	30	0	99	18049	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1N	42	-0	-1281	30	0	99	17431	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.72	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1O	42	-0	-1771	-23	0	-87	18049	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.74	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	-1281	-23	0	-87	17431	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.72	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
2	42	-0	-2248	-6	0	-55	25940	3.08	13.85	15.39	3.08	0.12	0.96	0.03	0.14	0.00	0.00	8.4
7	42	-0	-2280	21	0	98	25810	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.96	0.03	0.14	0.00	0.00	8.4
8	42	-0	-2258	0	0	21	25870	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.96	0.03	0.14	0.00	0.00	8.4
9	42	-0	-2269	9	0	-5	25910	3.08	3.08	15.39	3.08	0.12	0.96	0.03	0.14	0.00	0.00	8.4
10	42	-0	-2207	-13	0	-98	25720	3.08	13.85	15.39	3.08	0.12	0.95	0.03	0.14	0.00	0.00	8.4
11	42	-0	-2261	31	0	157	25500	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.95	0.03	0.14	0.00	0.00	8.4
12	42	-0	-2224	-2	0	29	25590	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.95	0.03	0.14	0.00	0.00	8.4
13	42	-0	-2242	12	0	-14	25660	3.08	13.85	15.39	3.08	0.12	0.95	0.03	0.14	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 12.32 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	84	-0	-3833	42	0	220	18396	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.76	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1B	84	-0	-3507	42	0	220	17084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.70	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1C	84	-0	-3833	-35	0	-211	18396	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.76	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1D	84	-0	-3507	-35	0	-211	17084	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.70	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1E	84	-0	-3833	42	0	220	18396	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.76	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1F	84	-0	-3507	42	0	220	17084	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.70	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1G	84	-0	-3833	-35	0	-211	18396	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.76	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1H	84	-0	-3507	-35	0	-211	17084	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.70	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1I	84	-0	-3915	30	0	100	18049	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1J	84	-0	-3425	30	0	100	17431	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.72	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1K	84	-0	-3915	-23	0	-91	18049	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.74	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1L	84	-0	-3425	-23	0	-91	17431	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.72	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1M	84	-0	-3915	30	0	100	18049	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1N	84	-0	-3425	30	0	100	17431	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.72	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1O	84	-0	-3915	-23	0	-91	18049	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.74	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1P	84	-0	-3425	-23	0	-91	17431	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.72	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
2	84	-0	-5261	-6	0	-53	25940	3.08	13.85	15.39	3.08	0.12	0.96	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
7	84	-0	-5293	21	0	89	25810	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.96	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
8	84	-0	-5271	0	0	21	25870	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.96	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
9	84	-0	-5282	9	0	-8	25910	3.08	3.08	15.39	3.08	0.12	0.96	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
10	84	-0	-5220	-13	0	-93	25720	3.08	13.85	15.39	3.08	0.12	0.95	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
11	84	-0	-5274	31	0	144	25500	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.95	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
12	84	-0	-5237	-2	0	30	25590	13.85	3.08	15.39	3.08	0.12	0.95	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
13	84	-0	-5255	12	0	-19	25660	3.08	13.85	15.39	3.08	0.12	0.95	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 12.32 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_919_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 26 NI 1997 NF 1996 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 3675.00 749.70 5424.70 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2636	134	0	220	17228	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.71	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-2542	134	0	220	15692	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.64	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-2636	-124	0	-210	17228	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.71	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-2542	-124	0	-210	15692	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.64	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-2636	134	0	220	17228	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.71	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-2542	134	0	220	15692	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.64	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-2636	-124	0	-210	17228	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.71	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-2542	-124	0	-210	15692	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.64	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-2667	55	0	101	16901	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.69	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-2511	55	0	101	16019	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.66	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-2667	-45	0	-91	16901	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.69	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-2511	-45	0	-91	16019	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.66	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-2667	55	0	101	16901	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.69	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-2511	55	0	101	16019	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.66	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-2667	-45	0	-91	16901	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.69	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-2511	-45	0	-91	16019	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.66	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-3894	-33	0	-51	24060	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.99	0.05	0.25	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-3926	62	0	89	23900	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.98	0.05	0.25	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-3942	7	0	22	23980	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.98	0.05	0.25	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-3873	6	0	-8	24010	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.99	0.05	0.25	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-3809	-59	0	-91	23870	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.98	0.05	0.24	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-3863	99	0	143	23610	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.97	0.05	0.25	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-3890	8	0	31	23730	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.97	0.05	0.25	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-3775	5	0	-19	23790	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.98	0.05	0.24	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	-4780	134	0	167	17228	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.71	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	-4686	134	0	167	15692	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.64	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1C	42	-0	-4780	-124	0	-161	17228	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.71	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1D	42	-0	-4686	-124	0	-161	15692	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.64	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1E	42	-0	-4780	134	0	167	17228	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.71	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	-4686	134	0	167	15692	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.64	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1G	42	-0	-4780	-124	0	-161	17228	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.71	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	-4686	-124	0	-161	15692	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.64	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1I	42	-0	-4811	55	0	85	16901	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.69	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	-4655	55	0	85	16019	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.66	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1K	42	-0	-4811	-45	0	-80	16901	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.69	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	-4655	-45	0	-80	16019	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.66	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1M	42	-0	-4811	55	0	85	16901	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.69	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1N	42	-0	-4655	55	0	85	16019	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.66	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1O	42	-0	-4811	-45	0	-80	16901	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.69	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	-4655	-45	0	-80	16019	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.66	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
2	42	-0	-6907	-33	0	-38	24060	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.99	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
7	42	-0	-6939	62	0	63	23900	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.98	0.09	0.44	0.00	0.00	8.4
8	42	-0	-6956	7	0	19	23980	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.98	0.09	0.44	0.00	0.00	8.4
9	42	-0	-6886	6	0	-10	24010	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.99	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
10	42	-0	-6822	-59	0	-67	23870	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.98	0.08	0.43	0.00	0.00	8.4
11	42	-0	-6876	99	0	102	23610	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.97	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
12	42	-0	-6903	8	0	28	23730	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.97	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
13	42	-0	-6788	5	0	-21	23790	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.98	0.08	0.43	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	84	-0	-6924	134	0	114	16876	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.69	0.09	0.48	0.00	0.00	8.4
1B	84	-0	-6830	134	0	114	15319	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.63	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1C	84	-0	-6924	-124	0	-112	16876	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.69	0.09	0.48	0.00	0.00	8.4
1D	84	-0	-6830	-124	0	-112	15319	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.63	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1E	84	-0	-6924	134	0	114	16876	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.69	0.09	0.48	0.00	0.00	8.4
1F	84	-0	-6830	134	0	114	15319	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.63	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1G	84	-0	-6924	-124	0	-112	16876	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.69	0.09	0.48	0.00	0.00	8.4
1H	84	-0	-6830	-124	0	-112	15319	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.63	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1I	84	-0	-6955	55	0	70	16562	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.68	0.09	0.48	0.00	0.00	8.4
1J	84	-0	-6799	55	0	70	15633	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.64	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1K	84	-0	-6955	-45	0	-68	16562	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.68	0.09	0.48	0.00	0.00	8.4
1L	84	-0	-6799	-45	0	-68	15633	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.64	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1M	84	-0	-6955	55	0	70	16562	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.68	0.09	0.48	0.00	0.00	8.4
1N	84	-0	-6799	55	0	70	15633	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.64	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1O	84	-0	-6955	-45	0	-68	16562	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.68	0.09	0.48	0.00	0.00	8.4
1P	84	-0	-6799	-45	0	-68	15633	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.64	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
2	84	-0	-9920	-33	0	-24	23469	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.96	0.12	0.63	0.00	0.00	8.4
7	84	-0	-9952	62	0	38	23306	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.96	0.12	0.63	0.00	0.00	8.4
8	84	-0	-9969	7	0	16	23375	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.96	0.12	0.63	0.00	0.00	8.4
9	84	-0	-9899	6	0	-13	23428	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.96	0.12	0.63	0.00	0.00	8.4
10	84	-0	-9836	-59	0	-42	23305	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.96	0.12	0.63	0.00	0.00	8.4
11	84	-0	-9889	99	0	61	23033	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.95	0.12	0.63	0.00	0.00	8.4
12	84	-0	-9916	8	0	25	23147	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.95	0.12	0.63	0.00	0.00	8.4
13	84	-0	-9801	5	0	-23	23237	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.95	0.12	0.62	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_919_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 27 NI 1996 NF 1995 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 3675.00 749.70 5424.70 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-5856	255	0	119	13255	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-5350	255	0	119	11745	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-5856	-214	0	-106	13255	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.54	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-5350	-214	0	-106	11745	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.48	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-5856	255	0	119	13255	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-5350	255	0	119	11745	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-5856	-214	0	-106	13255	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.54	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-5350	-214	0	-106	11745	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.48	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-6103	111	0	78	12924	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.53	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-5103	111	0	78	12076	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.50	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-6103	-69	0	-65	12924	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.53	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-5103	-69	0	-65	12076	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.50	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-6103	111	0	78	12924	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.53	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-5103	111	0	78	12076	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.50	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-6103	-69	0	-65	12924	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.53	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-5103	-69	0	-65	12076	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.50	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-8246	-38	0	-15	18280	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.75	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-8301	123	0	44	18100	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-8374	38	0	25	18160	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.75	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-8163	21	0	-5	18250	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.75	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4

10	0	-0	-8118	-83	0	-32	18160	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.75	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-8210	185	0	66	17860	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.73	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-8331	43	0	34	17960	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-7980	14	0	-16	18110	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.74	0.10	0.55	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	-8000	255	0	1	13255	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	-7494	255	0	1	11745	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1C	42	-0	-8000	-214	0	-5	13255	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1D	42	-0	-7494	-214	0	-5	11745	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1E	42	-0	-8000	255	0	1	13255	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	-7494	255	0	1	11745	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1G	42	-0	-8000	-214	0	-5	13255	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.54	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	-7494	-214	0	-5	11745	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.48	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1I	42	-0	-8247	111	0	4	12924	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.53	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	-7247	111	0	4	12076	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.50	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1K	42	-0	-8247	-69	0	-8	12924	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.53	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	-7247	-69	0	-8	12076	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.50	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1M	42	-0	-8247	111	0	4	12924	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.53	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1N	42	-0	-7247	111	0	4	12076	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.50	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
1O	42	-0	-8247	-69	0	-8	12924	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.53	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	-7247	-69	0	-8	12076	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.50	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
2	42	-0	-11258	-38	0	1	18280	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.75	0.14	0.78	0.00	0.00	8.4
7	42	-0	-11316	123	0	-7	18100	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.14	0.78	0.00	0.00	8.4
8	42	-0	-11387	38	0	9	18160	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.75	0.14	0.79	0.00	0.00	8.4
9	42	-0	-11176	21	0	-14	18250	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.75	0.14	0.77	0.00	0.00	8.4
10	42	-0	-11129	-83	0	2	18160	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.75	0.14	0.77	0.00	0.00	8.4
11	42	-0	-11225	185	0	-11	17860	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.73	0.14	0.78	0.00	0.00	8.4
12	42	-0	-11346	43	0	16	17960	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.74	0.14	0.78	0.00	0.00	8.4
13	42	-0	-10995	14	0	-22	18110	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.74	0.14	0.76	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	84	-0	-10144	255	0	-117	12082	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.50	0.12	0.73	0.00	0.00	8.4
1B	84	-0	-9638	255	0	-117	10308	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.42	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1C	84	-0	-10144	-214	0	95	12082	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.50	0.12	0.73	0.00	0.00	8.4
1D	84	-0	-9638	-214	0	95	10308	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.42	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1E	84	-0	-10144	255	0	-117	12082	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.50	0.12	0.73	0.00	0.00	8.4
1F	84	-0	-9638	255	0	-117	10308	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.42	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1G	84	-0	-10144	-214	0	95	12082	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.50	0.12	0.73	0.00	0.00	8.4
1H	84	-0	-9638	-214	0	95	10308	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.42	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1I	84	-0	-10391	111	0	-70	11938	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1J	84	-0	-9391	111	0	-70	10453	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.43	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1K	84	-0	-10391	-69	0	48	11938	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.49	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1L	84	-0	-9391	-69	0	48	10453	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1M	84	-0	-10391	111	0	-70	11938	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.49	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1N	84	-0	-9391	111	0	-70	10453	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.43	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
1O	84	-0	-10391	-69	0	48	11938	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.49	0.13	0.74	0.00	0.00	8.4
1P	84	-0	-9391	-69	0	48	10453	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.43	0.12	0.67	0.00	0.00	8.4
2	84	-0	-14270	-38	0	17	16327	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.67	0.18	1.02	3.42	0.00	8.4
7	84	-0	-14330	123	0	-59	16127	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.66	0.18	1.03	3.44	0.00	8.4
8	84	-0	-14400	38	0	-7	16163	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.66	0.18	1.03	3.46	0.00	8.4
9	84	-0	-14190	21	0	-23	16321	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.67	0.17	1.02	3.41	0.00	8.4
10	84	-0	-14140	-83	0	37	16247	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.67	0.17	1.01	3.39	0.00	8.4
11	84	-0	-14240	185	0	-88	15915	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.65	0.17	1.02	3.42	0.00	8.4
12	84	-0	-14360	43	0	-2	15976	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.66	0.18	1.03	3.45	0.00	8.4
13	84	-0	-14010	14	0	-28	16239	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.67	0.17	1.00	3.36	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_919_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 28 NI 1995 NF 1962 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 3675.00 749.70 5424.70 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-11152	537	0	149	6776	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-9608	537	0	149	5266	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-11152	-253	0	-80	6776	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-9608	-253	0	-80	5266	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-11152	537	0	149	6776	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-9608	537	0	149	5266	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-11152	-253	0	-80	6776	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-9608	-253	0	-80	5266	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-11165	347	0	117	6502	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-9595	347	0	117	5540	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-11165	-63	0	-48	6502	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-9595	-63	0	-48	5540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-11165	347	0	117	6502	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-9595	347	0	117	5540	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-11165	-63	0	-48	6502	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.14	0.80	0.00	0.00	8.4

1P	0	-0	-9595	-63	0	-48	5540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-15260	106	0	82	8862	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.19	1.09	3.66	0.00	8.4
7	0	-0	-15150	338	0	5	8631	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.19	1.08	3.64	0.00	8.4
8	0	-0	-15290	236	0	64	8630	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.19	1.09	3.67	0.00	8.4
9	0	-0	-15110	171	0	36	8898	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.37	0.19	1.08	3.63	0.00	8.4
10	0	-0	-15120	38	0	102	8850	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.19	1.08	3.63	0.00	8.4
11	0	-0	-14940	426	0	-25	8466	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.18	1.07	3.59	0.00	8.4
12	0	-0	-15170	255	0	72	8464	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.19	1.09	3.64	0.00	8.4
13	0	-0	-14880	146	0	26	8910	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.37	0.18	1.06	3.57	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	42	-0	-13297	537	0	236	6776	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1B	42	-0	-11753	537	0	236	5266	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1C	42	-0	-13297	-253	0	-286	6776	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1D	42	-0	-11753	-253	0	-286	5266	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1E	42	-0	-13297	537	0	236	6776	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1F	42	-0	-11753	537	0	236	5266	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1G	42	-0	-13297	-253	0	-286	6776	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1H	42	-0	-11753	-253	0	-286	5266	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1I	42	-0	-13310	347	0	-62	6502	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1J	42	-0	-11740	347	0	-62	5540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1K	42	-0	-13310	-63	0	12	6502	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1L	42	-0	-11740	-63	0	12	5540	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1M	42	-0	-13310	347	0	-62	6502	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.27	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1N	42	-0	-11740	347	0	-62	5540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
1O	42	-0	-13310	-63	0	12	6502	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.27	0.16	0.95	0.00	0.00	8.4
1P	42	-0	-11740	-63	0	12	5540	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.14	0.84	0.00	0.00	8.4
2	42	-0	-18270	106	0	38	8862	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.22	1.31	4.38	0.00	8.4
7	42	-0	-18165	338	0	-136	8631	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.22	1.30	4.36	0.00	8.4
8	42	-0	-18305	236	0	-35	8630	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.22	1.31	4.39	0.00	8.4
9	42	-0	-18125	171	0	-35	8898	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.22	1.30	4.35	0.00	8.4
10	42	-0	-18130	38	0	86	8850	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.22	1.30	4.35	0.00	8.4
11	42	-0	-17955	426	0	-203	8466	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.22	1.28	4.31	0.00	8.4
12	42	-0	-18185	255	0	-35	8464	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.22	1.30	4.36	0.00	8.4
13	42	-0	-17890	146	0	-35	8910	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.37	0.22	1.28	4.29	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	84	-0	-15442	537	0	324	-3972	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.19	1.10	3.71	0.00	8.4
1B	84	-0	-13898	537	0	324	-4944	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.20	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
1C	84	-0	-15442	-253	0	-492	-3972	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.16	0.19	1.10	3.71	0.00	8.4
1D	84	-0	-13898	-253	0	-492	-4944	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.20	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
1E	84	-0	-15442	537	0	324	-3972	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.16	0.19	1.10	3.71	0.00	8.4
1F	84	-0	-13898	537	0	324	-4944	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.20	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
1G	84	-0	-15442	-253	0	-492	-3972	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.16	0.19	1.10	3.71	0.00	8.4
1H	84	-0	-13898	-253	0	-492	-4944	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.20	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
1I	84	-0	-15455	347	0	-241	-3660	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.19	1.11	3.71	0.00	8.4
1J	84	-0	-13885	347	0	-241	-5256	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
1K	84	-0	-15455	-63	0	72	-3660	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.19	1.11	3.71	0.00	8.4
1L	84	-0	-13885	-63	0	72	-5256	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.22	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
1M	84	-0	-15455	347	0	-241	-3660	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.19	1.11	3.71	0.00	8.4
1N	84	-0	-13885	347	0	-241	-5256	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.22	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
1O	84	-0	-15455	-63	0	72	-3660	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.15	0.19	1.11	3.71	0.00	8.4
1P	84	-0	-13885	-63	0	72	-5256	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.22	0.17	0.99	0.00	0.00	8.4
2	84	-0	-21280	106	0	-7	-6428	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.26	1.52	5.11	0.00	8.4
7	84	-0	-21180	338	0	-278	-6570	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.27	0.26	1.52	5.08	0.00	8.4
8	84	-0	-21320	236	0	-134	-6687	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.27	0.26	1.53	5.12	0.00	8.4
9	84	-0	-21140	171	0	-107	-6271	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.26	0.26	1.51	5.07	0.00	8.4
10	84	-0	-21140	38	0	70	-6320	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.26	0.26	1.51	5.07	0.00	8.4
11	84	-0	-20970	426	0	-381	-6557	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.27	0.26	1.50	5.03	0.00	8.4
12	84	-0	-21200	255	0	-142	-6752	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.28	0.26	1.52	5.09	0.00	8.4
13	84	-0	-20900	146	0	-96	-6059	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.25	0.26	1.50	5.02	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_919_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 29 NI 1962 NF 1919 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 6937.50 1415.25 9352.75 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-22316	2197	0	274	-3972	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.27	1.60	5.36	0.00	8.4
1B	0	-0	-18444	2197	0	274	-4944	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.23	1.32	4.43	0.00	8.4
1C	0	-0	-22316	793	0	-647	-3972	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.27	1.60	5.36	0.00	8.4
1D	0	-0	-18444	793	0	-647	-4944	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.23	1.32	4.43	0.00	8.4
1E	0	-0	-22316	2197	0	274	-3972	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.27	1.60	5.36	0.00	8.4
1F	0	-0	-18444	2197	0	274	-4944	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.20	0.23	1.32	4.43	0.00	8.4
1G	0	-0	-22316	793	0	-647	-3972	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.27	1.60	5.36	0.00	8.4
1H	0	-0	-18444	793	0	-647	-4944	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.23	1.32	4.43	0.00	8.4
1I	0	-0	-22773	2393	0	31	-3660	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.15	0.28	1.63	5.47	0.00	8.4
1J	0	-0	-17987	2393	0	31	-5256	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.22	1.29	4.32	0.00	8.4

1K	0	-0	-22773	597	0	-404	-3660	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.28	1.63	5.47	0.00	8.4
1L	0	-0	-17987	597	0	-404	-5256	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.22	1.29	4.32	0.00	8.4
1M	0	-0	-22773	2393	0	31	-3660	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.15	0.28	1.63	5.47	0.00	8.4
1N	0	-0	-17987	2393	0	31	-5256	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.22	1.29	4.32	0.00	8.4
1O	0	-0	-22773	597	0	-404	-3660	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.28	1.63	5.47	0.00	8.4
1P	0	-0	-17987	597	0	-404	-5256	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.22	1.29	4.32	0.00	8.4
2	0	-0	-29730	2053	0	-146	-6428	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.37	2.13	7.13	0.00	8.4
7	0	-0	-29570	2307	0	-435	-6570	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.27	0.36	2.12	7.10	0.00	8.4
8	0	-0	-29930	2358	0	-297	-6687	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.27	0.37	2.14	7.18	0.00	8.4
9	0	-0	-29350	1953	0	-237	-6271	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.36	2.10	7.04	0.00	8.4
10	0	-0	-29480	1957	0	-63	-6320	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.36	2.11	7.07	0.00	8.4
11	0	-0	-29230	2381	0	-544	-6557	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.27	0.36	2.09	7.01	0.00	8.4
12	0	-0	-29810	2466	0	-315	-6752	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.37	2.13	7.15	0.00	8.4
13	0	-0	-28860	1791	0	-214	-6059	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.35	2.06	6.93	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	3	-0	-22551	2197	0	252	-16315	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.67	0.28	1.61	5.41	0.00	8.4
1B	3	-0	-18679	2197	0	252	-15256	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.63	0.23	1.34	4.48	0.00	8.4
1C	3	-0	-22551	793	0	-705	-16315	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.67	0.28	1.61	5.41	0.00	8.4
1D	3	-0	-18679	793	0	-705	-15256	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.63	0.23	1.34	4.48	0.00	8.4
1E	3	-0	-22551	2197	0	252	-16315	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.67	0.28	1.61	5.41	0.00	8.4
1F	3	-0	-18679	2197	0	252	-15256	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.63	0.23	1.34	4.48	0.00	8.4
1G	3	-0	-22551	793	0	-705	-16315	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.67	0.28	1.61	5.41	0.00	8.4
1H	3	-0	-18679	793	0	-705	-15256	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.63	0.23	1.34	4.48	0.00	8.4
1I	3	-0	-23008	2393	0	14	-16195	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.66	0.28	1.65	5.52	0.00	8.4
1J	3	-0	-18222	2393	0	14	-15376	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.63	0.22	1.30	4.37	0.00	8.4
1K	3	-0	-23008	597	0	-467	-16195	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.66	0.28	1.65	5.52	0.00	8.4
1L	3	-0	-18222	597	0	-467	-15376	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.63	0.22	1.30	4.37	0.00	8.4
1M	3	-0	-23008	2393	0	14	-16195	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.66	0.28	1.65	5.52	0.00	8.4
1N	3	-0	-18222	2393	0	14	-15376	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.63	0.22	1.30	4.37	0.00	8.4
1O	3	-0	-23008	597	0	-467	-16195	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.66	0.28	1.65	5.52	0.00	8.4
1P	3	-0	-18222	597	0	-467	-15376	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.63	0.22	1.30	4.37	0.00	8.4
2	3	-0	-30060	2053	0	-200	-22945	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.94	0.37	1.91	7.21	0.00	8.4
7	3	-0	-29900	2307	0	-496	-23000	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.94	0.37	1.90	7.18	0.00	8.4
8	3	-0	-30255	2358	0	-360	-23311	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.96	0.37	1.92	7.26	0.00	8.4
9	3	-0	-29680	1953	0	-288	-22579	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.93	0.36	1.89	7.12	0.00	8.4
10	3	-0	-29810	1957	0	-115	-22700	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.93	0.37	1.90	7.15	0.00	8.4
11	3	-0	-29560	2381	0	-607	-22800	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.93	0.36	1.88	7.09	0.00	8.4
12	3	-0	-30140	2466	0	-380	-23314	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.96	0.37	1.92	7.23	0.00	8.4
13	3	-0	-29190	1791	0	-261	-22098	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.91	0.36	1.86	7.01	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	5	-0	-22786	2197	0	230	-5069	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.28	1.63	5.47	0.00	8.4
1B	5	-0	-18914	2197	0	230	-6031	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.23	1.35	4.54	0.00	8.4
1C	5	-0	-22786	793	0	-762	-5069	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.21	0.28	1.63	5.47	0.00	8.4
1D	5	-0	-18914	793	0	-762	-6031	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.23	1.35	4.54	0.00	8.4
1E	5	-0	-22786	2197	0	230	-5069	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.21	0.28	1.63	5.47	0.00	8.4
1F	5	-0	-18914	2197	0	230	-6031	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.23	1.35	4.54	0.00	8.4
1G	5	-0	-22786	793	0	-762	-5069	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.21	0.28	1.63	5.47	0.00	8.4
1H	5	-0	-18914	793	0	-762	-6031	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.23	1.35	4.54	0.00	8.4
1I	5	-0	-23243	2393	0	-2	-4663	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.29	1.66	5.58	0.00	8.4
1J	5	-0	-18457	2393	0	-2	-6437	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.26	0.23	1.32	4.43	0.00	8.4
1K	5	-0	-23243	597	0	-530	-4663	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.29	1.66	5.58	0.00	8.4
1L	5	-0	-18457	597	0	-530	-6437	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.23	1.32	4.43	0.00	8.4
1M	5	-0	-23243	2393	0	-2	-4663	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.29	1.66	5.58	0.00	8.4
1N	5	-0	-18457	2393	0	-2	-6437	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.26	0.23	1.32	4.43	0.00	8.4
1O	5	-0	-23243	597	0	-530	-4663	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.29	1.66	5.58	0.00	8.4
1P	5	-0	-18457	597	0	-530	-6437	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.23	1.32	4.43	0.00	8.4
2	5	-0	-30390	2053	0	-255	-8021	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.37	2.17	7.29	0.00	8.4
7	5	-0	-30230	2307	0	-557	-8155	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.37	2.16	7.25	0.00	8.4
8	5	-0	-30580	2358	0	-422	-8290	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.38	2.19	7.34	0.00	8.4
9	5	-0	-30010	1953	0	-340	-7844	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.32	0.37	2.15	7.20	0.00	8.4
10	5	-0	-30140	1957	0	-166	-7900	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.32	0.37	2.16	7.23	0.00	8.4
11	5	-0	-29890	2381	0	-670	-8124	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.33	0.37	2.14	7.17	0.00	8.4
12	5	-0	-30470	2466	0	-445	-8350	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.37	2.18	7.31	0.00	8.4
13	5	-0	-29520	1791	0	-308	-7606	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.31	0.36	2.11	7.08	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_908_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 16 NI 2039 NF 1972 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 2386.63 2.37 3389.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg				kg*m		cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	4479	665	0	384	1446	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	4879	665	0	384	1318	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	4479	341	0	260	1446	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	4879	341	0	260	1318	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	4479	665	0	384	1446	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4

1F	0	-0	4879	665	0	384	1318	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	4479	341	0	260	1446	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	4879	341	0	260	1318	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	4553	744	0	382	1433	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	4805	744	0	382	1331	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	4553	261	0	262	1433	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	4805	261	0	262	1331	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	4553	744	0	382	1433	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	4805	744	0	382	1331	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	4553	261	0	262	1433	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	4805	261	0	262	1331	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	6177	716	0	446	1902	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	6231	673	0	467	1885	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	6201	696	0	452	1888	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	6200	694	0	460	1901	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	6089	723	0	433	1876	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	6178	652	0	468	1847	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	6127	689	0	444	1852	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	6127	687	0	458	1874	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	12	-0	4055	665	0	341	1446	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1B	12	-0	4456	665	0	341	1318	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1C	12	-0	4055	341	0	177	1446	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1D	12	-0	4456	341	0	177	1318	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1E	12	-0	4055	665	0	341	1446	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1F	12	-0	4456	665	0	341	1318	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1G	12	-0	4055	341	0	177	1446	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1H	12	-0	4456	341	0	177	1318	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1I	12	-0	4129	744	0	349	1433	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1J	12	-0	4382	744	0	349	1331	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1K	12	-0	4129	261	0	170	1433	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1L	12	-0	4382	261	0	170	1331	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1M	12	-0	4129	744	0	349	1433	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1N	12	-0	4382	744	0	349	1331	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1O	12	-0	4129	261	0	170	1433	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1P	12	-0	4382	261	0	170	1331	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
2	12	-0	5626	716	0	356	1902	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
7	12	-0	5680	673	0	382	1885	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
8	12	-0	5650	696	0	365	1888	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
9	12	-0	5650	694	0	374	1901	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
10	12	-0	5538	723	0	343	1876	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
11	12	-0	5627	652	0	386	1847	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
12	12	-0	5576	689	0	358	1852	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
13	12	-0	5576	687	0	372	1874	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	25	-0	3632	665	0	298	1446	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1B	25	-0	4032	665	0	298	1318	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1C	25	-0	3632	341	0	95	1446	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1D	25	-0	4032	341	0	95	1318	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1E	25	-0	3632	665	0	298	1446	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1F	25	-0	4032	665	0	298	1318	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1G	25	-0	3632	341	0	95	1446	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1H	25	-0	4032	341	0	95	1318	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1I	25	-0	3706	744	0	315	1433	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1J	25	-0	3958	744	0	315	1331	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1K	25	-0	3706	261	0	78	1433	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1L	25	-0	3958	261	0	78	1331	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1M	25	-0	3706	744	0	315	1433	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1N	25	-0	3958	744	0	315	1331	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1O	25	-0	3706	261	0	78	1433	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1P	25	-0	3958	261	0	78	1331	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
2	25	-0	5076	716	0	267	1902	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
7	25	-0	5130	673	0	298	1885	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
8	25	-0	5099	696	0	278	1888	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
9	25	-0	5099	694	0	287	1901	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
10	25	-0	4987	723	0	253	1876	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
11	25	-0	5076	652	0	305	1847	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
12	25	-0	5026	689	0	272	1852	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
13	25	-0	5025	687	0	286	1874	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_908_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 17 NI 1972 NF 2090 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 2444.00 14.08 3458.08 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm

1A	0	-0	3028	224	0	298	2741	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	3450	224	0	298	3055	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	3028	-71	0	49	2741	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	3450	-71	0	49	3055	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	3028	224	0	298	2741	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	3450	224	0	298	3055	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	3028	-71	0	49	2741	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	3450	-71	0	49	3055	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	3139	249	0	322	2804	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	3339	249	0	322	2992	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.12	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	3139	-96	0	25	2804	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	3339	-96	0	25	2992	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.12	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	3139	249	0	322	2804	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	3339	249	0	322	2992	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.12	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	3139	-96	0	25	2804	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	3339	-96	0	25	2992	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.12	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	4221	93	0	232	3877	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	4284	138	0	271	3923	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	4257	112	0	247	3898	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	4240	118	0	256	3896	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	4192	76	0	216	3823	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	4298	152	0	280	3898	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	4252	108	0	240	3858	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	4225	119	0	255	3854	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	49	-0	1331	224	0	188	2741	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1B	49	-0	1752	224	0	188	3055	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1C	49	-0	1331	-71	0	84	2741	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1D	49	-0	1752	-71	0	84	3055	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1E	49	-0	1331	224	0	188	2741	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1F	49	-0	1752	224	0	188	3055	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1G	49	-0	1331	-71	0	84	2741	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1H	49	-0	1752	-71	0	84	3055	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1I	49	-0	1442	249	0	199	2804	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1J	49	-0	1641	249	0	199	2992	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.12	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1K	49	-0	1442	-96	0	72	2804	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1L	49	-0	1641	-96	0	72	2992	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.12	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1M	49	-0	1442	249	0	199	2804	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1N	49	-0	1641	249	0	199	2992	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.12	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1O	49	-0	1442	-96	0	72	2804	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1P	49	-0	1641	-96	0	72	2992	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.12	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
2	49	-0	2009	93	0	187	3877	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
7	49	-0	2073	138	0	203	3923	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
8	49	-0	2045	112	0	192	3898	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
9	49	-0	2028	118	0	198	3896	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
10	49	-0	1980	76	0	179	3823	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
11	49	-0	2086	152	0	205	3898	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
12	49	-0	2040	108	0	187	3858	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
13	49	-0	2013	119	0	197	3854	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.16	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	98	-0	-366	224	0	77	2741	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1B	98	-0	55	224	0	77	3055	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1C	98	-0	-366	-71	0	118	2741	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1D	98	-0	55	-71	0	118	3055	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1E	98	-0	-366	224	0	77	2741	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1F	98	-0	55	224	0	77	3055	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1G	98	-0	-366	-71	0	118	2741	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1H	98	-0	55	-71	0	118	3055	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1I	98	-0	-255	249	0	76	2804	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1J	98	-0	-56	249	0	76	2992	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1K	98	-0	-255	-96	0	120	2804	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1L	98	-0	-56	-96	0	120	2992	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1M	98	-0	-255	249	0	76	2804	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1N	98	-0	-56	249	0	76	2992	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1O	98	-0	-255	-96	0	120	2804	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1P	98	-0	-56	-96	0	120	2992	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
2	98	-0	-203	93	0	141	3877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
7	98	-0	-139	138	0	135	3923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
8	98	-0	-167	112	0	137	3898	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
9	98	-0	-183	118	0	139	3896	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
10	98	-0	-231	76	0	141	3823	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
11	98	-0	-125	152	0	130	3898	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
12	98	-0	-171	108	0	134	3858	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
13	98	-0	-198	119	0	138	3854	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_908_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 18 NI 2090 NF 2056 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	--																
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	1519	241	0	112	3622	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.11	0.00	8.4
1B	0	-0	2063	241	0	112	3075	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.15	0.00	8.4
1C	0	-0	1519	-75	0	85	3622	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.11	0.00	8.4
1D	0	-0	2063	-75	0	85	3075	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.15	0.00	8.4
1E	0	-0	1519	241	0	112	3622	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.11	0.00	8.4
1F	0	-0	2063	241	0	112	3075	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.15	0.00	8.4
1G	0	-0	1519	-75	0	85	3622	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.11	0.00	8.4
1H	0	-0	2063	-75	0	85	3075	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.15	0.00	8.4
1I	0	-0	1545	251	0	119	3279	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.11	0.00	8.4
1J	0	-0	2037	251	0	119	3419	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.15	0.00	8.4
1K	0	-0	1545	-85	0	78	3279	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.11	0.00	8.4
1L	0	-0	2037	-85	0	78	3419	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.15	0.00	8.4
1M	0	-0	1545	251	0	119	3279	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.11	0.00	8.4
1N	0	-0	2037	251	0	119	3419	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.15	0.00	8.4
1O	0	-0	1545	-85	0	78	3279	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.11	0.00	8.4
1P	0	-0	2037	-85	0	78	3419	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.15	0.00	8.4
2	0	-0	2436	99	0	138	4513	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.17	0.00	8.4
7	0	-0	2491	149	0	142	4585	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.18	0.00	8.4
8	0	-0	2476	118	0	138	4553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.18	0.00	8.4
9	0	-0	2439	128	0	142	4533	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.17	0.00	8.4
10	0	-0	2396	81	0	135	4439	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.17	0.00	8.4
11	0	-0	2487	165	0	141	4559	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.18	0.00	8.4
12	0	-0	2462	114	0	135	4506	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.18	0.00	8.4
13	0	-0	2401	130	0	141	4472	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.17	0.00	8.4
apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	
1A	49	-0	-229	241	0	-6	3622	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.02	0.00	8.4
1B	49	-0	315	241	0	-6	3075	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.02	0.00	8.4
1C	49	-0	-229	-75	0	122	3622	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.02	0.00	8.4
1D	49	-0	315	-75	0	122	3075	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.02	0.00	8.4
1E	49	-0	-229	241	0	-6	3622	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.02	0.00	8.4
1F	49	-0	315	241	0	-6	3075	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.02	0.00	8.4
1G	49	-0	-229	-75	0	122	3622	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.02	0.00	8.4
1H	49	-0	315	-75	0	122	3075	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.02	0.00	8.4
1I	49	-0	-203	251	0	-5	3279	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.01	0.00	8.4
1J	49	-0	289	251	0	-5	3419	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.02	0.00	8.4
1K	49	-0	-203	-85	0	121	3279	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.01	0.00	8.4
1L	49	-0	289	-85	0	121	3419	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.02	0.00	8.4
1M	49	-0	-203	251	0	-5	3279	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.01	0.00	8.4
1N	49	-0	289	251	0	-5	3419	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.02	0.00	8.4
1O	49	-0	-203	-85	0	121	3279	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.01	0.00	8.4
1P	49	-0	289	-85	0	121	3419	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.02	0.00	8.4
2	49	-0	152	99	0	90	4513	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.01	0.00	8.4
7	49	-0	207	149	0	69	4585	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.01	0.00	8.4
8	49	-0	192	118	0	80	4553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.01	0.00	8.4
9	49	-0	155	128	0	79	4533	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.01	0.00	8.4
10	49	-0	112	81	0	96	4439	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.00	0.01	0.00	8.4
11	49	-0	203	165	0	60	4559	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.00	0.01	0.00	8.4
12	49	-0	178	114	0	80	4506	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.00	0.01	0.00	8.4
13	49	-0	117	130	0	78	4472	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.00	0.01	0.00	8.4
apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	
1A	98	-0	-1977	241	0	-125	3622	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.14	0.00	8.4
1B	98	-0	-1433	241	0	-125	3075	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.10	0.00	8.4
1C	98	-0	-1977	-75	0	159	3622	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.14	0.00	8.4
1D	98	-0	-1433	-75	0	159	3075	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.10	0.00	8.4
1E	98	-0	-1977	241	0	-125	3622	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.14	0.00	8.4
1F	98	-0	-1433	241	0	-125	3075	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.10	0.00	8.4
1G	98	-0	-1977	-75	0	159	3622	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.14	0.00	8.4
1H	98	-0	-1433	-75	0	159	3075	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.10	0.00	8.4
1I	98	-0	-1951	251	0	-129	3279	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.14	0.00	8.4
1J	98	-0	-1459	251	0	-129	3419	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	8.4
1K	98	-0	-1951	-85	0	163	3279	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.14	0.00	8.4
1L	98	-0	-1459	-85	0	163	3419	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	8.4
1M	98	-0	-1951	251	0	-129	3279	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.14	0.00	8.4
1N	98	-0	-1459	251	0	-129	3419	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	8.4
1O	98	-0	-1951	-85	0	163	3279	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.14	0.00	8.4
1P	98	-0	-1459	-85	0	163	3419	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	8.4
2	98	-0	-2132	99	0	41	4513	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.15	0.00	8.4
7	98	-0	-2077	149	0	-5	4585	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.15	0.00	8.4
8	98	-0	-2092	118	0	22	4553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.15	0.00	8.4
9	98	-0	-2129	128	0	16	4533	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.15	0.00	8.4
10	98	-0	-2172	81	0	56	4439	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.16	0.00	8.4
11	98	-0	-2080	165	0	-21	4559	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.15	0.00	8.4
12	98	-0	-2106	114	0	24	4506	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.15	0.00	8.4
13	98	-0	-2167	130	0	14	4472	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.16	0.00	8.4
apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	

Nome travata: **Trave_908_IP1** Descrizione: **Trave_9****ASTA NUM. 19** NI 2056 NF 1971 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 2626.97 51.40 3678.37 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	-1140	148	0	201	3330	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.08	0.00	8.4
1B	0	-0	-1016	148	0	201	2550	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.07	0.00	8.4
1C	0	-0	-1140	-24	0	-180	3330	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.08	0.00	8.4
1D	0	-0	-1016	-24	0	-180	2550	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.07	0.00	8.4
1E	0	-0	-1140	148	0	201	3330	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.08	0.00	8.4
1F	0	-0	-1016	148	0	201	2550	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.07	0.00	8.4
1G	0	-0	-1140	-24	0	-180	3330	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.08	0.00	8.4
1H	0	-0	-1016	-24	0	-180	2550	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.07	0.00	8.4
1I	0	-0	-1159	159	0	210	3174	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	8.4
1J	0	-0	-997	159	0	210	2706	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.01	0.07	0.00	8.4
1K	0	-0	-1159	-35	0	-189	3174	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	8.4
1L	0	-0	-997	-35	0	-189	2706	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.01	0.07	0.00	8.4
1M	0	-0	-1159	159	0	210	3174	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	8.4
1N	0	-0	-997	159	0	210	2706	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.01	0.07	0.00	8.4
1O	0	-0	-1159	-35	0	-189	3174	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	8.4
1P	0	-0	-997	-35	0	-189	2706	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.01	0.07	0.00	8.4
2	0	-0	-1474	98	0	37	4027	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.11	0.00	8.4
7	0	-0	-1467	73	0	-24	4126	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.10	0.00	8.4
8	0	-0	-1478	87	0	11	4086	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.11	0.00	8.4
9	0	-0	-1464	86	0	4	4048	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.10	0.00	8.4
10	0	-0	-1461	106	0	57	3933	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.10	0.00	8.4
11	0	-0	-1449	64	0	-45	4098	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.10	0.00	8.4
12	0	-0	-1468	86	0	14	4032	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.17	0.02	0.11	0.00	8.4
13	0	-0	-1445	85	0	2	3969	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.10	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	49	-0	-2938	148	0	128	3330	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.21	0.00	8.4
1B	49	-0	-2815	148	0	128	2550	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.20	0.00	8.4
1C	49	-0	-2938	-24	0	-169	3330	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.21	0.00	8.4
1D	49	-0	-2815	-24	0	-169	2550	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.20	0.00	8.4
1E	49	-0	-2938	148	0	128	3330	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.21	0.00	8.4
1F	49	-0	-2815	148	0	128	2550	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.20	0.00	8.4
1G	49	-0	-2938	-24	0	-169	3330	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.21	0.00	8.4
1H	49	-0	-2815	-24	0	-169	2550	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.20	0.00	8.4
1I	49	-0	-2958	159	0	132	3174	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.21	0.00	8.4
1J	49	-0	-2795	159	0	132	2706	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.20	0.00	8.4
1K	49	-0	-2958	-35	0	-172	3174	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.21	0.00	8.4
1L	49	-0	-2795	-35	0	-172	2706	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.20	0.00	8.4
1M	49	-0	-2958	159	0	132	3174	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.21	0.00	8.4
1N	49	-0	-2795	159	0	132	2706	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.20	0.00	8.4
1O	49	-0	-2958	-35	0	-172	3174	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.21	0.00	8.4
1P	49	-0	-2795	-35	0	-172	2706	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.03	0.20	0.00	8.4
2	49	-0	-3830	98	0	-11	4027	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.05	0.27	0.00	8.4
7	49	-0	-3823	73	0	-60	4126	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.05	0.27	0.00	8.4
8	49	-0	-3834	87	0	-31	4086	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.05	0.27	0.00	8.4
9	49	-0	-3820	86	0	-38	4048	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.05	0.27	0.00	8.4
10	49	-0	-3818	106	0	5	3933	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.27	0.00	8.4
11	49	-0	-3805	64	0	-76	4098	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.05	0.27	0.00	8.4
12	49	-0	-3824	86	0	-29	4032	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.17	0.05	0.27	0.00	8.4
13	49	-0	-3801	85	0	-40	3969	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.05	0.27	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	98	-0	-4737	148	0	56	2998	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.34	0.00	8.4
1B	98	-0	-4613	148	0	56	-297	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.33	0.00	8.4
1C	98	-0	-4737	-24	0	-157	2998	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.34	0.00	8.4
1D	98	-0	-4613	-24	0	-157	-297	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.33	0.00	8.4
1E	98	-0	-4737	148	0	56	2998	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.34	0.00	8.4
1F	98	-0	-4613	148	0	56	-297	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.33	0.00	8.4
1G	98	-0	-4737	-24	0	-157	2998	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.34	0.00	8.4
1H	98	-0	-4613	-24	0	-157	-297	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.06	0.33	0.00	8.4
1I	98	-0	-4756	159	0	54	2781	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.34	0.00	8.4
1J	98	-0	-4594	159	0	54	-70	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.33	0.00	8.4
1K	98	-0	-4756	-35	0	-155	2781	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.34	0.00	8.4
1L	98	-0	-4594	-35	0	-155	-70	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.33	0.00	8.4
1M	98	-0	-4756	159	0	54	2781	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.34	0.00	8.4
1N	98	-0	-4594	159	0	54	-70	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.33	0.00	8.4
1O	98	-0	-4756	-35	0	-155	2781	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.06	0.34	0.00	8.4
1P	98	-0	-4594	-35	0	-155	-70	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.06	0.33	0.00	8.4
2	98	-0	-6187	98	0	-59	3496	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.08	0.44	0.00	8.4
7	98	-0	-6179	73	0	-95	3599	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.08	0.44	0.00	8.4
8	98	-0	-6190	87	0	-74	3554	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.08	0.44	0.00	8.4
9	98	-0	-6177	86	0	-80	3523	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.08	0.44	0.00	8.4
10	98	-0	-6174	106	0	-47	3409	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.08	0.44	0.00	8.4
11	98	-0	-6161	64	0	-107	3579	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.08	0.44	0.00	8.4
12	98	-0	-6180	86	0	-71	3505	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.08	0.44	0.00	8.4
13	98	-0	-6157	85	0	-82	3452	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.08	0.44	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_908_IP1** Descrizione: **Trave_9****ASTA NUM. 20** NI 1971 NF 1975 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 2691.42 64.55 3755.97 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	-10864	1200	0	146	520	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.13	0.78	0.00	8.4
1B	0	-0	-8046	1200	0	146	-296	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.10	0.58	0.00	8.4
1C	0	-0	-10864	-183	0	-175	520	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.02	0.13	0.78	0.00	8.4
1D	0	-0	-8046	-183	0	-175	-296	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.01	0.10	0.58	0.00	8.4
1E	0	-0	-10864	1200	0	146	520	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.13	0.78	0.00	8.4
1F	0	-0	-8046	1200	0	146	-296	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.10	0.58	0.00	8.4
1G	0	-0	-10864	-183	0	-175	520	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.02	0.13	0.78	0.00	8.4
1H	0	-0	-8046	-183	0	-175	-296	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.01	0.10	0.58	0.00	8.4
1I	0	-0	-11592	1410	0	181	294	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.14	0.83	0.00	8.4
1J	0	-0	-7318	1410	0	181	-69	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.00	0.09	0.52	0.00	8.4
1K	0	-0	-11592	-393	0	-210	294	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.01	0.14	0.83	0.00	8.4
1L	0	-0	-7318	-393	0	-210	-69	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.01	0.09	0.52	0.00	8.4
1M	0	-0	-11592	1410	0	181	294	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.14	0.83	0.00	8.4
1N	0	-0	-7318	1410	0	181	-69	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.00	0.09	0.52	0.00	8.4
1O	0	-0	-11592	-393	0	-210	294	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.01	0.14	0.83	0.00	8.4
1P	0	-0	-7318	-393	0	-210	-69	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.01	0.09	0.52	0.00	8.4
2	0	-0	-13760	630	0	-40	261	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.01	0.17	0.98	0.00	8.4
7	0	-0	-13910	827	0	5	368	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.17	1.00	0.00	8.4
8	0	-0	-13970	697	0	-21	317	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.01	0.17	1.00	0.00	8.4
9	0	-0	-13640	758	0	-16	292	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.01	0.17	0.98	0.00	8.4
10	0	-0	-13380	554	0	-56	180	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.01	0.16	0.96	0.00	8.4
11	0	-0	-13620	884	0	20	357	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.17	0.97	0.00	8.4
12	0	-0	-13720	667	0	-24	273	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.01	0.17	0.98	0.00	8.4
13	0	-0	-13170	768	0	-15	232	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.01	0.16	0.94	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	20	-0	-11611	1200	0	-95	-7901	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.32	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1B	20	-0	-8794	1200	0	-95	-6496	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.27	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1C	20	-0	-11611	-183	0	-138	-7901	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.32	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1D	20	-0	-8794	-183	0	-138	-6496	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.27	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1E	20	-0	-11611	1200	0	-95	-7901	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.32	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1F	20	-0	-8794	1200	0	-95	-6496	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.27	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1G	20	-0	-11611	-183	0	-138	-7901	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.32	0.14	0.83	0.00	0.00	8.4
1H	20	-0	-8794	-183	0	-138	-6496	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.27	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1I	20	-0	-12340	1410	0	-103	-8594	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.35	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1J	20	-0	-8065	1410	0	-103	-5803	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1K	20	-0	-12340	-393	0	-130	-8594	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.35	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1L	20	-0	-8065	-393	0	-130	-5803	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1M	20	-0	-12340	1410	0	-103	-8594	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.35	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1N	20	-0	-8065	1410	0	-103	-5803	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1O	20	-0	-12340	-393	0	-130	-8594	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.35	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1P	20	-0	-8065	-393	0	-130	-5803	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
2	20	-0	-14745	630	0	-167	-10315	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.42	0.18	1.05	3.54	0.00	8.4
7	20	-0	-14895	827	0	-161	-10316	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.42	0.18	1.07	3.57	0.00	8.4
8	20	-0	-14955	697	0	-161	-10410	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.43	0.18	1.07	3.59	0.00	8.4
9	20	-0	-14625	758	0	-168	-10195	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.42	0.18	1.05	3.51	0.00	8.4
10	20	-0	-14360	554	0	-167	-10116	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.18	1.03	3.45	0.00	8.4
11	20	-0	-14600	884	0	-157	-10113	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.18	1.04	3.50	0.00	8.4
12	20	-0	-14700	667	0	-158	-10270	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.42	0.18	1.05	3.53	0.00	8.4
13	20	-0	-14155	768	0	-169	-9916	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.41	0.17	1.01	3.40	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	40	-0	-12359	1200	0	-336	-4324	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1B	40	-0	-9541	1200	0	-336	-3646	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1C	40	-0	-12359	-183	0	-101	-4324	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1D	40	-0	-9541	-183	0	-101	-3646	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1E	40	-0	-12359	1200	0	-336	-4324	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1F	40	-0	-9541	1200	0	-336	-3646	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1G	40	-0	-12359	-183	0	-101	-4324	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.15	0.88	0.00	0.00	8.4
1H	40	-0	-9541	-183	0	-101	-3646	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
1I	40	-0	-13087	1410	0	-388	-4721	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
1J	40	-0	-8813	1410	0	-388	-3249	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1K	40	-0	-13087	-393	0	-50	-4721	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
1L	40	-0	-8813	-393	0	-50	-3249	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1M	40	-0	-13087	1410	0	-388	-4721	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
1N	40	-0	-8813	1410	0	-388	-3249	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
1O	40	-0	-13087	-393	0	-50	-4721	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.16	0.94	0.00	0.00	8.4
1P	40	-0	-8813	-393	0	-50	-3249	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
2	40	-0	-15730	630	0	-293	-5661	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.19	1.13	3.78	0.00	8.4
7	40	-0	-15880	827	0	-327	-5613	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.19	1.14	3.81	0.00	8.4
8	40	-0	-15940	697	0	-301	-5687	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.20	1.14	3.83	0.00	8.4
9	40	-0	-15610	758	0	-320	-5579	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.19	1.12	3.75	0.00	8.4
10	40	-0	-15340	554	0	-278	-5586	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.19	1.10	3.68	0.00	8.4

11	40	-0	-15580	884	0	-334	-5506	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.19	1.11	3.74	0.00	8.4
12	40	-0	-15680	667	0	-292	-5630	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.19	1.12	3.76	0.00	8.4
13	40	-0	-15140	768	0	-323	-5451	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.19	1.08	3.63	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_910_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 111 NI 1927 NF 1928 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m			cmq				Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	4235	-59	0	130	-2667	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.05	0.30	0.00	8.4
1B	0	-0	6319	-59	0	130	-3953	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.08	0.45	0.00	8.4
1C	0	-0	4235	-154	0	-366	-2667	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.05	0.30	0.00	8.4
1D	0	-0	6319	-154	0	-366	-3953	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.08	0.45	0.00	8.4
1E	0	-0	4235	-59	0	130	-2667	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.05	0.30	0.00	8.4
1F	0	-0	6319	-59	0	130	-3953	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.08	0.45	0.00	8.4
1G	0	-0	4235	-154	0	-366	-2667	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.05	0.30	0.00	8.4
1H	0	-0	6319	-154	0	-366	-3953	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.08	0.45	0.00	8.4
1I	0	-0	3359	-53	0	235	-2053	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.04	0.24	0.00	8.4
1J	0	-0	7195	-53	0	235	-4567	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.51	0.00	8.4
1K	0	-0	3359	-160	0	-471	-2053	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.04	0.24	0.00	8.4
1L	0	-0	7195	-160	0	-471	-4567	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.51	0.00	8.4
1M	0	-0	3359	-53	0	235	-2053	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.04	0.24	0.00	8.4
1N	0	-0	7195	-53	0	235	-4567	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.51	0.00	8.4
1O	0	-0	3359	-160	0	-471	-2053	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.04	0.24	0.00	8.4
1P	0	-0	7195	-160	0	-471	-4567	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.51	0.00	8.4
2	0	-0	7622	-156	0	-158	-4727	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.55	0.00	8.4
7	0	-0	7713	-174	0	-222	-4785	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.09	0.55	0.00	8.4
8	0	-0	7895	-205	0	-292	-4891	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.10	0.56	0.00	8.4
9	0	-0	7424	-103	0	-55	-4617	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.53	0.00	8.4
10	0	-0	7458	-146	0	-132	-4631	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.53	0.00	8.4
11	0	-0	7610	-175	0	-240	-4728	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.54	0.00	8.4
12	0	-0	7913	-228	0	-357	-4904	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.10	0.57	0.00	8.4
13	0	-0	7129	-57	0	40	-4448	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.09	0.51	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	13	-0	4105	-59	0	139	-2667	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.05	0.29	0.00	8.4
1B	13	-0	6189	-59	0	139	-3953	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.08	0.44	0.00	8.4
1C	13	-0	4105	-154	0	-347	-2667	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.05	0.29	0.00	8.4
1D	13	-0	6189	-154	0	-347	-3953	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.08	0.44	0.00	8.4
1E	13	-0	4105	-59	0	139	-2667	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.05	0.29	0.00	8.4
1F	13	-0	6189	-59	0	139	-3953	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.08	0.44	0.00	8.4
1G	13	-0	4105	-154	0	-347	-2667	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.05	0.29	0.00	8.4
1H	13	-0	6189	-154	0	-347	-3953	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.08	0.44	0.00	8.4
1I	13	-0	3229	-53	0	247	-2053	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.04	0.23	0.00	8.4
1J	13	-0	7065	-53	0	247	-4567	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.51	0.00	8.4
1K	13	-0	3229	-160	0	-456	-2053	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.04	0.23	0.00	8.4
1L	13	-0	7065	-160	0	-456	-4567	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.51	0.00	8.4
1M	13	-0	3229	-53	0	247	-2053	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.04	0.23	0.00	8.4
1N	13	-0	7065	-53	0	247	-4567	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.51	0.00	8.4
1O	13	-0	3229	-160	0	-456	-2053	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.04	0.23	0.00	8.4
1P	13	-0	7065	-160	0	-456	-4567	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.51	0.00	8.4
2	13	-0	7453	-156	0	-138	-4727	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.53	0.00	8.4
7	13	-0	7544	-174	0	-200	-4785	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.09	0.54	0.00	8.4
8	13	-0	7726	-205	0	-266	-4891	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.09	0.55	0.00	8.4
9	13	-0	7255	-103	0	-41	-4617	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.52	0.00	8.4
10	13	-0	7289	-146	0	-113	-4631	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.52	0.00	8.4
11	13	-0	7441	-175	0	-217	-4728	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.53	0.00	8.4
12	13	-0	7744	-228	0	-327	-4904	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.10	0.55	0.00	8.4
13	13	-0	6960	-57	0	47	-4448	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.09	0.50	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	26	-0	3975	-59	0	148	-1599	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.28	0.00	8.4
1B	26	-0	6059	-59	0	148	-2345	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.07	0.43	0.00	8.4
1C	26	-0	3975	-154	0	-329	-1599	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.28	0.00	8.4
1D	26	-0	6059	-154	0	-329	-2345	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.07	0.43	0.00	8.4
1E	26	-0	3975	-59	0	148	-1599	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.28	0.00	8.4
1F	26	-0	6059	-59	0	148	-2345	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.07	0.43	0.00	8.4
1G	26	-0	3975	-154	0	-329	-1599	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.28	0.00	8.4
1H	26	-0	6059	-154	0	-329	-2345	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.07	0.43	0.00	8.4
1I	26	-0	3099	-53	0	259	-1213	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.04	0.22	0.00	8.4
1J	26	-0	6935	-53	0	259	-2731	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.09	0.50	0.00	8.4
1K	26	-0	3099	-160	0	-440	-1213	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.04	0.22	0.00	8.4
1L	26	-0	6935	-160	0	-440	-2731	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.09	0.50	0.00	8.4
1M	26	-0	3099	-53	0	259	-1213	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.04	0.22	0.00	8.4
1N	26	-0	6935	-53	0	259	-2731	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.09	0.50	0.00	8.4
1O	26	-0	3099	-160	0	-440	-1213	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.04	0.22	0.00	8.4
1P	26	-0	6935	-160	0	-440	-2731	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.09	0.50	0.00	8.4

2	26	-0	7284	-156	0	-117	-2789	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
7	26	-0	7375	-174	0	-177	-2824	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
8	26	-0	7557	-205	0	-239	-2883	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
9	26	-0	7086	-103	0	-28	-2731	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
10	26	-0	7120	-146	0	-94	-2736	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
11	26	-0	7272	-175	0	-194	-2793	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.09	0.52	0.00	0.00	8.4
12	26	-0	7575	-228	0	-297	-2891	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
13	26	-0	6791	-57	0	55	-2638	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_910_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 112 NI 1928 NF 1989 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	2535	159	0	148	-1599	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	3917	159	0	148	-2345	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	2535	-221	0	-302	-1599	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	3917	-221	0	-302	-2345	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	2535	159	0	148	-1599	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	3917	159	0	148	-2345	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	2535	-221	0	-302	-1599	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	3917	-221	0	-302	-2345	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	2190	231	0	239	-1213	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	4262	231	0	239	-2731	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	2190	-293	0	-393	-1213	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	4262	-293	0	-393	-2731	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	2190	231	0	239	-1213	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	4262	231	0	239	-2731	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	2190	-293	0	-393	-1213	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	4262	-293	0	-393	-2731	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	4611	-33	0	-98	-2789	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	4687	-83	0	-157	-2824	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	4778	-152	0	-213	-2883	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	4515	71	0	-16	-2731	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	4503	-14	0	-76	-2736	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	4631	-98	0	-174	-2793	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	4781	-212	0	-268	-2891	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	4343	158	0	62	-2638	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	19	-0	2348	159	0	118	-1599	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1B	19	-0	3729	159	0	118	-2345	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1C	19	-0	2348	-221	0	-260	-1599	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1D	19	-0	3729	-221	0	-260	-2345	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1E	19	-0	2348	159	0	118	-1599	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1F	19	-0	3729	159	0	118	-2345	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1G	19	-0	2348	-221	0	-260	-1599	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1H	19	-0	3729	-221	0	-260	-2345	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1I	19	-0	2003	231	0	196	-1213	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1J	19	-0	4074	231	0	196	-2731	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1K	19	-0	2003	-293	0	-338	-1213	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1L	19	-0	4074	-293	0	-338	-2731	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1M	19	-0	2003	231	0	196	-1213	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1N	19	-0	4074	231	0	196	-2731	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1O	19	-0	2003	-293	0	-338	-1213	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1P	19	-0	4074	-293	0	-338	-2731	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
2	19	-0	4367	-33	0	-92	-2789	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
7	19	-0	4444	-83	0	-141	-2824	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
8	19	-0	4534	-152	0	-185	-2883	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
9	19	-0	4271	71	0	-29	-2731	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
10	19	-0	4260	-14	0	-73	-2736	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
11	19	-0	4387	-98	0	-155	-2793	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
12	19	-0	4538	-212	0	-228	-2891	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
13	19	-0	4100	158	0	32	-2638	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	2160	159	0	88	-670	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	3542	159	0	88	-995	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	2160	-221	0	-219	-670	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	3542	-221	0	-219	-995	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	2160	159	0	88	-670	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	3542	159	0	88	-995	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	2160	-221	0	-219	-670	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	3542	-221	0	-219	-995	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	1815	231	0	153	-447	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	3887	231	0	153	-1218	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	1815	-293	0	-283	-447	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4

1L	38	-0	3887	-293	0	-283	-1218	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	1815	231	0	153	-447	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	3887	231	0	153	-1218	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	1815	-293	0	-283	-447	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	3887	-293	0	-283	-1218	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	4123	-33	0	-86	-1152	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	4200	-83	0	-126	-1158	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	4290	-152	0	-156	-1182	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	4027	71	0	-42	-1129	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	4016	-14	0	-71	-1139	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	4143	-98	0	-137	-1148	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	4294	-212	0	-188	-1190	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	3856	158	0	3	-1101	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_910_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 113 NI 1989 NF 1929 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	1756	168	0	91	-670	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	2836	168	0	91	-995	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	1756	-245	0	-204	-670	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	2836	-245	0	-204	-995	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	1756	168	0	91	-670	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	2836	168	0	91	-995	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	1756	-245	0	-204	-670	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	2836	-245	0	-204	-995	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	1594	247	0	148	-447	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	2998	247	0	148	-1218	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	1594	-324	0	-262	-447	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	2998	-324	0	-262	-1218	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	1594	247	0	148	-447	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	2998	247	0	148	-1218	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	1594	-324	0	-262	-447	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	2998	-324	0	-262	-1218	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	3263	-43	0	-74	-1152	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	3329	-97	0	-112	-1158	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	3387	-159	0	-141	-1182	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	3203	50	0	-33	-1129	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	3184	-23	0	-59	-1139	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	3294	-114	0	-123	-1148	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	3390	-217	0	-171	-1190	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	3084	132	0	9	-1101	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	19	-0	1569	168	0	59	-670	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1B	19	-0	2648	168	0	59	-995	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1C	19	-0	1569	-245	0	-158	-670	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1D	19	-0	2648	-245	0	-158	-995	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1E	19	-0	1569	168	0	59	-670	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1F	19	-0	2648	168	0	59	-995	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1G	19	-0	1569	-245	0	-158	-670	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1H	19	-0	2648	-245	0	-158	-995	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1I	19	-0	1406	247	0	102	-447	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1J	19	-0	2811	247	0	102	-1218	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1K	19	-0	1406	-324	0	-201	-447	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1L	19	-0	2811	-324	0	-201	-1218	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1M	19	-0	1406	247	0	102	-447	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1N	19	-0	2811	247	0	102	-1218	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1O	19	-0	1406	-324	0	-201	-447	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1P	19	-0	2811	-324	0	-201	-1218	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
2	19	-0	3019	-43	0	-65	-1152	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
7	19	-0	3086	-97	0	-94	-1158	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
8	19	-0	3143	-159	0	-111	-1182	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
9	19	-0	2960	50	0	-42	-1129	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
10	19	-0	2940	-23	0	-54	-1139	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
11	19	-0	3050	-114	0	-102	-1148	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
12	19	-0	3146	-217	0	-130	-1190	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
13	19	-0	2840	132	0	-15	-1101	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	1381	168	0	28	174	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	2461	168	0	28	-257	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	1381	-245	0	-112	174	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	2461	-245	0	-112	-257	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	1381	168	0	28	174	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	2461	168	0	28	-257	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4

1G	38	-0	1381	-245	0	-112	174	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	2461	-245	0	-112	-257	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	1219	247	0	56	198	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	2623	247	0	56	-281	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	1219	-324	0	-140	198	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	2623	-324	0	-140	-281	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	1219	247	0	56	198	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	2623	247	0	56	-281	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	1219	-324	0	-140	198	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	2623	-324	0	-140	-281	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	2775	-43	0	-57	-20	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	2842	-97	0	-76	-1	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	2899	-159	0	-81	-4	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	2716	50	0	-51	-19	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	2696	-23	0	-50	-36	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	2807	-114	0	-80	-4	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	2902	-217	0	-89	-10	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	2596	132	0	-40	-36	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_910_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 114 NI 1929 NF 1988 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	1270	137	0	28	547	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	2156	137	0	28	-257	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	1270	-209	0	-100	547	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	2156	-209	0	-100	-257	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	1270	137	0	28	547	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	2156	137	0	28	-257	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	1270	-209	0	-100	547	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	2156	-209	0	-100	-257	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	1194	211	0	52	504	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	2232	211	0	52	-281	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	1194	-283	0	-124	504	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	2232	-283	0	-124	-281	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	1194	211	0	52	504	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	2232	211	0	52	-281	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	1194	-283	0	-124	504	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	2232	-283	0	-124	-281	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	2431	-43	0	-48	-20	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	2487	-87	0	-65	-1	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	2527	-134	0	-69	-4	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	2390	27	0	-44	-19	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	2369	-26	0	-41	-36	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	2463	-100	0	-70	-4	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	2530	-179	0	-76	-10	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	2301	90	0	-35	-36	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	10	-0	1170	137	0	15	547	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1B	10	-0	2056	137	0	15	-257	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1C	10	-0	1170	-209	0	-79	547	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1D	10	-0	2056	-209	0	-79	-257	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1E	10	-0	1170	137	0	15	547	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1F	10	-0	2056	137	0	15	-257	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1G	10	-0	1170	-209	0	-79	547	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1H	10	-0	2056	-209	0	-79	-257	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1I	10	-0	1094	211	0	31	504	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1J	10	-0	2132	211	0	31	-281	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1K	10	-0	1094	-283	0	-95	504	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1L	10	-0	2132	-283	0	-95	-281	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1M	10	-0	1094	211	0	31	504	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1N	10	-0	2132	211	0	31	-281	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1O	10	-0	1094	-283	0	-95	504	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1P	10	-0	2132	-283	0	-95	-281	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
2	10	-0	2301	-43	0	-44	440	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
7	10	-0	2357	-87	0	-57	471	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
8	10	-0	2397	-134	0	-56	476	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
9	10	-0	2260	27	0	-47	433	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
10	10	-0	2239	-26	0	-39	412	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
11	10	-0	2333	-100	0	-60	462	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
12	10	-0	2400	-179	0	-58	470	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
13	10	-0	2171	90	0	-44	398	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	20	-0	1070	137	0	1	547	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
----	----	----	------	-----	---	---	-----	------	------	-------	------	------	------	------	------	------	------	-----

1B	20	-0	1956	137	0	1	14	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1C	20	-0	1070	-209	0	-58	547	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1D	20	-0	1956	-209	0	-58	14	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.00	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1E	20	-0	1070	137	0	1	547	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1F	20	-0	1956	137	0	1	14	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1G	20	-0	1070	-209	0	-58	547	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1H	20	-0	1956	-209	0	-58	14	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.00	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1I	20	-0	994	211	0	10	504	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1J	20	-0	2032	211	0	10	58	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
1K	20	-0	994	-283	0	-67	504	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1L	20	-0	2032	-283	0	-67	58	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.00	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
1M	20	-0	994	211	0	10	504	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1N	20	-0	2032	211	0	10	58	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
1O	20	-0	994	-283	0	-67	504	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1P	20	-0	2032	-283	0	-67	58	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.00	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
2	20	-0	2171	-43	0	-40	440	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
7	20	-0	2227	-87	0	-48	471	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
8	20	-0	2267	-134	0	-42	476	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
9	20	-0	2130	27	0	-50	433	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
10	20	-0	2109	-26	0	-36	412	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
11	20	-0	2203	-100	0	-50	462	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
12	20	-0	2270	-179	0	-40	470	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
13	20	-0	2041	90	0	-53	398	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_910_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 115 NI 1988 NF 1930 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	1007	132	0	-2	863	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	1769	132	0	-2	214	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	1007	-225	0	-46	863	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	1769	-225	0	-46	214	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	1007	132	0	-2	863	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	1769	132	0	-2	214	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	1007	-225	0	-46	863	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	1769	-225	0	-46	214	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	978	213	0	4	785	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	1798	213	0	4	292	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	978	-306	0	-52	785	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	1798	-306	0	-52	292	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	978	213	0	4	785	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	1798	213	0	4	292	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	978	-306	0	-52	785	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	1798	-306	0	-52	292	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	1965	-58	0	-34	807	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	2015	-103	0	-40	848	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	2044	-148	0	-33	858	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	1936	8	0	-46	794	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	1914	-41	0	-31	768	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	1997	-116	0	-42	836	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	2046	-192	0	-29	853	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	1865	69	0	-52	746	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	10	-0	907	132	0	-16	863	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1B	10	-0	1669	132	0	-16	214	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1C	10	-0	907	-225	0	-23	863	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1D	10	-0	1669	-225	0	-23	214	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1E	10	-0	907	132	0	-16	863	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1F	10	-0	1669	132	0	-16	214	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1G	10	-0	907	-225	0	-23	863	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1H	10	-0	1669	-225	0	-23	214	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1I	10	-0	878	213	0	-18	785	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1J	10	-0	1698	213	0	-18	292	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1K	10	-0	878	-306	0	-21	785	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1L	10	-0	1698	-306	0	-21	292	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1M	10	-0	878	213	0	-18	785	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1N	10	-0	1698	213	0	-18	292	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1O	10	-0	878	-306	0	-21	785	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1P	10	-0	1698	-306	0	-21	292	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
2	10	-0	1835	-58	0	-28	807	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
7	10	-0	1885	-103	0	-30	848	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
8	10	-0	1914	-148	0	-18	858	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
9	10	-0	1806	8	0	-47	794	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
10	10	-0	1784	-41	0	-27	768	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
11	10	-0	1867	-116	0	-30	836	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
12	10	-0	1916	-192	0	-10	853	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4

13	10	-0	1735	69	0	-59	746	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
apost= --		aant= 10.78		ainf= 10.78		asup= --		(e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4										
1A	20	-0	807	132	0	-29	863	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1B	20	-0	1569	132	0	-29	214	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1C	20	-0	807	-225	0	-1	863	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1D	20	-0	1569	-225	0	-1	214	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1E	20	-0	807	132	0	-29	863	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1F	20	-0	1569	132	0	-29	214	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1G	20	-0	807	-225	0	-1	863	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1H	20	-0	1569	-225	0	-1	214	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1I	20	-0	778	213	0	-40	785	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1J	20	-0	1598	213	0	-40	292	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1K	20	-0	778	-306	0	11	785	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1L	20	-0	1598	-306	0	11	292	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1M	20	-0	778	213	0	-40	785	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1N	20	-0	1598	213	0	-40	292	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1O	20	-0	778	-306	0	11	785	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1P	20	-0	1598	-306	0	11	292	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
2	20	-0	1705	-58	0	-22	807	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
7	20	-0	1755	-103	0	-20	848	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
8	20	-0	1784	-148	0	-3	858	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
9	20	-0	1676	8	0	-48	794	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
10	20	-0	1654	-41	0	-23	768	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
11	20	-0	1737	-116	0	-18	836	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
12	20	-0	1786	-192	0	9	853	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
13	20	-0	1605	69	0	-65	746	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_910_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 116 NI 1930 NF 1987 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m								Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	708	155	0	6	1233	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	1268	155	0	6	423	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	708	-284	0	-30	1233	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	1268	-284	0	-30	423	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	708	155	0	6	1233	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	1268	155	0	6	423	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	708	-284	0	-30	1233	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	1268	-284	0	-30	423	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	741	246	0	19	1138	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	1235	246	0	19	540	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	741	-375	0	-44	1138	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	1235	-375	0	-44	540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	741	246	0	19	1138	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	1235	246	0	19	540	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	741	-375	0	-44	1138	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	1235	-375	0	-44	540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	1375	-80	0	-19	1232	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	1415	-136	0	-15	1287	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	1428	-178	0	2	1303	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	1364	-20	0	-46	1214	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	1341	-58	0	-20	1180	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	1408	-153	0	-14	1272	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	1429	-223	0	16	1298	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	1322	40	0	-65	1150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	19	-0	520	155	0	59	1254	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1B	19	-0	1080	155	0	59	423	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1C	19	-0	520	-284	0	-59	1254	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1D	19	-0	1080	-284	0	-59	423	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1E	19	-0	520	155	0	59	1254	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1F	19	-0	1080	155	0	59	423	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1G	19	-0	520	-284	0	-59	1254	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1H	19	-0	1080	-284	0	-59	423	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1I	19	-0	554	246	0	89	1138	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1J	19	-0	1047	246	0	89	540	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1K	19	-0	554	-375	0	-89	1138	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	19	-0	1047	-375	0	-89	540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1M	19	-0	554	246	0	89	1138	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1N	19	-0	1047	246	0	89	540	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1O	19	-0	554	-375	0	-89	1138	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	19	-0	1047	-375	0	-89	540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
2	19	-0	1131	-80	0	-4	1232	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
7	19	-0	1171	-136	0	10	1287	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4

8	19	-0	1184	-178	0	36	1303	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
9	19	-0	1120	-20	0	-42	1214	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
10	19	-0	1097	-58	0	-9	1180	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
11	19	-0	1164	-153	0	15	1272	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
12	19	-0	1185	-223	0	57	1298	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
13	19	-0	1078	40	0	-73	1150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	333	155	0	112	1254	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	893	155	0	112	423	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	333	-284	0	-88	1254	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	893	-284	0	-88	423	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	333	155	0	112	1254	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	893	155	0	112	423	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	333	-284	0	-88	1254	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	893	-284	0	-88	423	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	366	246	0	159	1138	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	860	246	0	159	540	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	366	-375	0	-135	1138	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	860	-375	0	-135	540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	366	246	0	159	1138	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	860	246	0	159	540	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	366	-375	0	-135	1138	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	860	-375	0	-135	540	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	888	-80	0	11	1232	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	928	-136	0	36	1287	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	941	-178	0	69	1303	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	877	-20	0	-39	1214	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	854	-58	0	2	1180	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	920	-153	0	43	1272	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	942	-223	0	99	1298	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	835	40	0	-81	1150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_910_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 117 NI 1987 NF 1931 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	269	164	0	111	1395	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	8.4
1B	0	-0	600	164	0	111	460	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	8.4
1C	0	-0	269	-307	0	-86	1395	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	8.4
1D	0	-0	600	-307	0	-86	460	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	8.4
1E	0	-0	269	164	0	111	1395	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	8.4
1F	0	-0	600	164	0	111	460	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	8.4
1G	0	-0	269	-307	0	-86	1395	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	8.4
1H	0	-0	600	-307	0	-86	460	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	8.4
1I	0	-0	342	263	0	159	1250	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	8.4
1J	0	-0	527	263	0	159	612	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.04	0.00	8.4
1K	0	-0	342	-407	0	-134	1250	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.03	0.00	8.4
1L	0	-0	527	-407	0	-134	612	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.04	0.00	8.4
1M	0	-0	342	263	0	159	1250	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	8.4
1N	0	-0	527	263	0	159	612	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.04	0.00	8.4
1O	0	-0	342	-407	0	-134	1250	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.03	0.00	8.4
1P	0	-0	527	-407	0	-134	612	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.04	0.00	8.4
2	0	-0	584	-89	0	12	1359	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	8.4
7	0	-0	610	-150	0	37	1425	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	8.4
8	0	-0	607	-184	0	70	1439	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	8.4
9	0	-0	590	-44	0	-38	1344	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	8.4
10	0	-0	569	-67	0	3	1302	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	8.4
11	0	-0	613	-168	0	44	1410	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	8.4
12	0	-0	607	-224	0	100	1434	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	8.4
13	0	-0	579	9	0	-80	1276	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	19	-0	81	164	0	169	1388	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1B	19	-0	413	164	0	169	460	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1C	19	-0	81	-307	0	-117	1388	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1D	19	-0	413	-307	0	-117	460	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1E	19	-0	81	164	0	169	1388	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1F	19	-0	413	164	0	169	460	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1G	19	-0	81	-307	0	-117	1388	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1H	19	-0	413	-307	0	-117	460	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1I	19	-0	155	263	0	235	1250	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1J	19	-0	339	263	0	235	612	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1K	19	-0	155	-407	0	-183	1250	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1L	19	-0	339	-407	0	-183	612	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1M	19	-0	155	263	0	235	1250	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4

1N	19	-0	339	263	0	235	612	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1O	19	-0	155	-407	0	-183	1250	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1P	19	-0	339	-407	0	-183	612	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
2	19	-0	340	-89	0	29	1359	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
7	19	-0	366	-150	0	65	1425	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
8	19	-0	363	-184	0	105	1439	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
9	19	-0	346	-44	0	-30	1344	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
10	19	-0	326	-67	0	16	1302	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
11	19	-0	369	-168	0	76	1410	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
12	19	-0	363	-224	0	142	1434	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
13	19	-0	335	9	0	-82	1276	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	-106	164	0	226	1402	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	225	164	0	226	460	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	-106	-307	0	-148	1402	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	225	-307	0	-148	460	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	-106	164	0	226	1402	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	225	164	0	226	460	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	-106	-307	0	-148	1402	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	225	-307	0	-148	460	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	-33	263	0	310	1250	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	152	263	0	310	612	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	-33	-407	0	-232	1250	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	152	-407	0	-232	612	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	-33	263	0	310	1250	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	152	263	0	310	612	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	-33	-407	0	-232	1250	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	152	-407	0	-232	612	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	97	-89	0	46	1359	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	123	-150	0	93	1425	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	119	-184	0	139	1439	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	102	-44	0	-21	1344	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	82	-67	0	28	1302	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	125	-168	0	107	1410	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	120	-224	0	184	1434	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	91	9	0	-83	1276	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_910_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 118 NI 1931 NF 1986 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	-237	177	0	218	1402	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	8.4
1B	0	-0	-25	177	0	218	460	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-237	-347	0	-142	1402	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	8.4
1D	0	-0	-25	-347	0	-142	460	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-237	177	0	218	1402	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	8.4
1F	0	-0	-25	177	0	218	460	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-237	-347	0	-142	1402	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	8.4
1H	0	-0	-25	-347	0	-142	460	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-249	303	0	299	1250	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	8.4
1J	0	-0	-13	303	0	299	612	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.00	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-249	-474	0	-223	1250	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	8.4
1L	0	-0	-13	-474	0	-223	612	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.04	0.00	8.4
1M	0	-0	-249	303	0	299	1250	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	8.4
1N	0	-0	-13	303	0	299	612	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.00	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-249	-474	0	-223	1250	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	8.4
1P	0	-0	-13	-474	0	-223	612	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.04	0.00	8.4
2	0	-0	-218	-109	0	44	1359	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	8.4
7	0	-0	-208	-174	0	90	1425	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	8.4
8	0	-0	-226	-205	0	135	1439	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	8.4
9	0	-0	-198	-71	0	-22	1344	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	8.4
10	0	-0	-213	-84	0	27	1302	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	8.4
11	0	-0	-196	-193	0	103	1410	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	8.4
12	0	-0	-226	-244	0	179	1434	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	8.4
13	0	-0	-180	-21	0	-82	1276	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.01	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	10	-0	-337	177	0	253	1402	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1B	10	-0	-125	177	0	253	460	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1C	10	-0	-337	-347	0	-160	1402	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1D	10	-0	-125	-347	0	-160	460	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1E	10	-0	-337	177	0	253	1402	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1F	10	-0	-125	177	0	253	460	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1G	10	-0	-337	-347	0	-160	1402	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1H	10	-0	-125	-347	0	-160	460	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4

1I	10	-0	-349	303	0	346	1250	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1J	10	-0	-113	303	0	346	612	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	10	-0	-349	-474	0	-253	1250	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	10	-0	-113	-474	0	-253	612	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1M	10	-0	-349	303	0	346	1250	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1N	10	-0	-113	303	0	346	612	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	10	-0	-349	-474	0	-253	1250	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	10	-0	-113	-474	0	-253	612	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
2	10	-0	-348	-109	0	55	1359	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
7	10	-0	-338	-174	0	107	1425	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
8	10	-0	-356	-205	0	155	1439	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
9	10	-0	-328	-71	0	-14	1344	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
10	10	-0	-343	-84	0	36	1302	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
11	10	-0	-326	-193	0	123	1410	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
12	10	-0	-356	-244	0	203	1434	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
13	10	-0	-310	-21	0	-80	1276	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	20	-0	-437	177	0	288	1402	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1B	20	-0	-225	177	0	288	460	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1C	20	-0	-437	-347	0	-177	1402	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1D	20	-0	-225	-347	0	-177	460	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1E	20	-0	-437	177	0	288	1402	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1F	20	-0	-225	177	0	288	460	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1G	20	-0	-437	-347	0	-177	1402	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1H	20	-0	-225	-347	0	-177	460	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1I	20	-0	-449	303	0	394	1250	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1J	20	-0	-213	303	0	394	612	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1K	20	-0	-449	-474	0	-284	1250	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	20	-0	-213	-474	0	-284	612	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1M	20	-0	-449	303	0	394	1250	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1N	20	-0	-213	303	0	394	612	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1O	20	-0	-449	-474	0	-284	1250	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	20	-0	-213	-474	0	-284	612	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
2	20	-0	-478	-109	0	66	1359	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
7	20	-0	-468	-174	0	124	1425	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
8	20	-0	-486	-205	0	176	1439	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
9	20	-0	-458	-71	0	-7	1344	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
10	20	-0	-473	-84	0	44	1302	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
11	20	-0	-456	-193	0	142	1410	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
12	20	-0	-486	-244	0	228	1434	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
13	20	-0	-440	-21	0	-78	1276	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_910_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 119 NI 1986 NF 1932 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-552	170	0	270	1363	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-376	170	0	270	407	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-552	-353	0	-168	1363	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-376	-353	0	-168	407	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-552	170	0	270	1363	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-376	170	0	270	407	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-552	-353	0	-168	1363	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-376	-353	0	-168	407	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-641	298	0	367	1193	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-287	298	0	367	577	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-641	-481	0	-265	1193	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-287	-481	0	-265	577	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-641	298	0	367	1193	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-287	298	0	367	577	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-641	-481	0	-265	1193	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-287	-481	0	-265	577	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-699	-118	0	61	1290	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-699	-183	0	116	1357	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-727	-211	0	165	1368	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-669	-84	0	-10	1278	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-681	-93	0	40	1233	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-681	-202	0	132	1345	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-727	-248	0	214	1363	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-631	-37	0	-77	1214	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	10	-0	-652	170	0	305	1363	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1B	10	-0	-476	170	0	305	407	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1C	10	-0	-652	-353	0	-184	1363	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4

1D	10	-0	-476	-353	0	-184	407	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1E	10	-0	-652	170	0	305	1363	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1F	10	-0	-476	170	0	305	407	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1G	10	-0	-652	-353	0	-184	1363	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1H	10	-0	-476	-353	0	-184	407	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1I	10	-0	-741	298	0	416	1193	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1J	10	-0	-387	298	0	416	577	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1K	10	-0	-741	-481	0	-295	1193	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1L	10	-0	-387	-481	0	-295	577	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1M	10	-0	-741	298	0	416	1193	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1N	10	-0	-387	298	0	416	577	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1O	10	-0	-741	-481	0	-295	1193	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1P	10	-0	-387	-481	0	-295	577	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
2	10	-0	-829	-118	0	72	1290	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
7	10	-0	-829	-183	0	134	1357	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
8	10	-0	-857	-211	0	186	1368	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
9	10	-0	-799	-84	0	-1	1278	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
10	10	-0	-811	-93	0	50	1233	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
11	10	-0	-811	-202	0	153	1345	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
12	10	-0	-857	-248	0	239	1363	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
13	10	-0	-761	-37	0	-73	1214	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	20	-0	-752	170	0	340	1363	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1B	20	-0	-576	170	0	340	407	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1C	20	-0	-752	-353	0	-201	1363	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1D	20	-0	-576	-353	0	-201	407	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1E	20	-0	-752	170	0	340	1363	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1F	20	-0	-576	170	0	340	407	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1G	20	-0	-752	-353	0	-201	1363	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1H	20	-0	-576	-353	0	-201	407	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1I	20	-0	-841	298	0	464	1193	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1J	20	-0	-487	298	0	464	577	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1K	20	-0	-841	-481	0	-325	1193	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1L	20	-0	-487	-481	0	-325	577	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1M	20	-0	-841	298	0	464	1193	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1N	20	-0	-487	298	0	464	577	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1O	20	-0	-841	-481	0	-325	1193	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1P	20	-0	-487	-481	0	-325	577	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
2	20	-0	-959	-118	0	84	1290	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
7	20	-0	-959	-183	0	153	1357	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
8	20	-0	-987	-211	0	207	1368	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
9	20	-0	-929	-84	0	7	1278	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
10	20	-0	-941	-93	0	59	1233	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
11	20	-0	-941	-202	0	173	1345	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
12	20	-0	-987	-248	0	264	1363	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
13	20	-0	-891	-37	0	-69	1214	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_910_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 120 NI 1932 NF 1985 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1081	35	0	323	1241	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-685	35	0	323	303	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-1081	-145	0	-195	1241	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-685	-145	0	-195	303	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-1081	35	0	323	1241	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-685	35	0	323	303	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-1081	-145	0	-195	1241	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-685	-145	0	-195	303	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-1204	71	0	441	1054	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-562	71	0	441	490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-1204	-181	0	-312	1054	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-562	-181	0	-312	490	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-1204	71	0	441	1054	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-562	71	0	441	490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-1204	-181	0	-312	1054	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-562	-181	0	-312	490	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-1320	-75	0	78	1124	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-1335	-98	0	143	1191	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-1380	-92	0	196	1196	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-1273	-87	0	3	1118	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-1280	-65	0	54	1071	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-1306	-105	0	163	1183	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-1381	-94	0	251	1192	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-1202	-87	0	-71	1062	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	19	-0	-1268	35	0	351	1241	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1B	19	-0	-872	35	0	351	303	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1C	19	-0	-1268	-145	0	-201	1241	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1D	19	-0	-872	-145	0	-201	303	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1E	19	-0	-1268	35	0	351	1241	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1F	19	-0	-872	35	0	351	303	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1G	19	-0	-1268	-145	0	-201	1241	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1H	19	-0	-872	-145	0	-201	303	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1I	19	-0	-1391	71	0	475	1054	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1J	19	-0	-749	71	0	475	490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1K	19	-0	-1391	-181	0	-325	1054	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1L	19	-0	-749	-181	0	-325	490	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1M	19	-0	-1391	71	0	475	1054	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1N	19	-0	-749	71	0	475	490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1O	19	-0	-1391	-181	0	-325	1054	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1P	19	-0	-749	-181	0	-325	490	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
2	19	-0	-1564	-75	0	92	1124	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
7	19	-0	-1578	-98	0	162	1191	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
8	19	-0	-1624	-92	0	214	1196	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
9	19	-0	-1516	-87	0	19	1118	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
10	19	-0	-1524	-65	0	66	1071	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
11	19	-0	-1550	-105	0	182	1183	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
12	19	-0	-1624	-94	0	269	1192	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
13	19	-0	-1446	-87	0	-55	1062	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	-1456	35	0	378	1241	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	-1060	35	0	378	-47	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	-1456	-145	0	-208	1241	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	-1060	-145	0	-208	-47	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	-1456	35	0	378	1241	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	-1060	35	0	378	-47	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	-1456	-145	0	-208	1241	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	-1060	-145	0	-208	-47	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	-1579	71	0	508	1054	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	-937	71	0	508	490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	-1579	-181	0	-338	1054	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	-937	-181	0	-338	490	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	-1579	71	0	508	1054	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	-937	71	0	508	490	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	-1579	-181	0	-338	1054	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	-937	-181	0	-338	490	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	-1807	-75	0	106	1124	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	-1822	-98	0	180	1191	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	-1867	-92	0	231	1196	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	-1760	-87	0	36	1118	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	-1768	-65	0	78	1071	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	-1793	-105	0	202	1183	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	-1868	-94	0	286	1192	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	-1689	-87	0	-39	1062	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_910_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 121 NI 1985 NF 1933 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1832	170	0	357	789	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-1162	170	0	357	-47	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-1832	-197	0	-203	789	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-1162	-197	0	-203	-47	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-1832	170	0	357	789	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-1162	170	0	357	-47	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-1832	-197	0	-203	789	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-1162	-197	0	-203	-47	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-1990	267	0	482	594	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-1004	267	0	482	148	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-1990	-294	0	-328	594	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-1004	-294	0	-328	148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-1990	267	0	482	594	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-1004	267	0	482	148	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-1990	-294	0	-328	594	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-1004	-294	0	-328	148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-2203	-30	0	95	538	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-2235	14	0	166	599	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-2300	67	0	215	588	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-2136	-107	0	28	550	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4

10	0	-0	-2140	-46	0	68	499	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-2194	28	0	187	602	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-2302	116	0	268	582	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-2028	-174	0	-44	519	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	19	-0	-2019	170	0	326	789	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1B	19	-0	-1350	170	0	326	-1036	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1C	19	-0	-2019	-197	0	-167	789	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1D	19	-0	-1350	-197	0	-167	-1036	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1E	19	-0	-2019	170	0	326	789	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1F	19	-0	-1350	170	0	326	-1036	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1G	19	-0	-2019	-197	0	-167	789	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1H	19	-0	-1350	-197	0	-167	-1036	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1I	19	-0	-2178	267	0	433	594	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1J	19	-0	-1191	267	0	433	-817	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1K	19	-0	-2178	-294	0	-273	594	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1L	19	-0	-1191	-294	0	-273	-817	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1M	19	-0	-2178	267	0	433	594	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1N	19	-0	-1191	267	0	433	-817	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1O	19	-0	-2178	-294	0	-273	594	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1P	19	-0	-1191	-294	0	-273	-817	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
2	19	-0	-2446	-30	0	101	538	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
7	19	-0	-2478	14	0	164	599	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
8	19	-0	-2544	67	0	202	588	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
9	19	-0	-2380	-107	0	48	550	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
10	19	-0	-2384	-46	0	77	499	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
11	19	-0	-2438	28	0	182	602	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
12	19	-0	-2546	116	0	246	582	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
13	19	-0	-2272	-174	0	-11	519	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	-2207	170	0	294	789	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	-1537	170	0	294	-648	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	-2207	-197	0	-130	789	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	-1537	-197	0	-130	-648	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	-2207	170	0	294	789	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	-1537	170	0	294	-648	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	-2207	-197	0	-130	789	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	-1537	-197	0	-130	-648	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	-2365	267	0	383	594	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	-1379	267	0	383	-571	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	-2365	-294	0	-219	594	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	-1379	-294	0	-219	-571	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	-2365	267	0	383	594	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	-1379	267	0	383	-571	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	-2365	-294	0	-219	594	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	-1379	-294	0	-219	-571	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	-2690	-30	0	106	-380	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	-2722	14	0	161	-330	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	-2787	67	0	190	-366	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	-2623	-107	0	68	-343	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	-2628	-46	0	86	-395	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	-2681	28	0	177	-312	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	-2790	116	0	225	-372	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	-2516	-174	0	22	-333	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_910_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 122 NI 1933 NF 1984 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2268	687	0	283	127	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-1432	687	0	283	-648	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-2268	-533	0	-141	127	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-1432	-533	0	-141	-648	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-2268	687	0	283	127	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-1432	687	0	283	-648	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-2268	-533	0	-141	127	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-1432	-533	0	-141	-648	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-2445	975	0	371	50	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-1255	975	0	371	-571	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-2445	-821	0	-229	50	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-1255	-821	0	-229	-571	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-2445	975	0	371	50	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-1255	975	0	371	-571	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-2445	-821	0	-229	50	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4

1P	0	-0	-1255	-821	0	-229	-571	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-2703	74	0	90	-380	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-2744	227	0	145	-330	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-2820	346	0	173	-366	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-2625	-92	0	52	-343	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-2626	18	0	69	-395	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-2696	273	0	160	-312	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-2822	472	0	208	-372	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-2497	-258	0	6	-333	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	26	-0	-2528	687	0	104	-1717	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1B	26	-0	-1692	687	0	104	-2041	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1C	26	-0	-2528	-533	0	-2	-1717	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1D	26	-0	-1692	-533	0	-2	-2041	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1E	26	-0	-2528	687	0	104	-1717	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1F	26	-0	-1692	687	0	104	-2041	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1G	26	-0	-2528	-533	0	-2	-1717	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1H	26	-0	-1692	-533	0	-2	-2041	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1I	26	-0	-2705	975	0	117	-1769	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1J	26	-0	-1515	975	0	117	-1990	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1K	26	-0	-2705	-821	0	-16	-1769	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1L	26	-0	-1515	-821	0	-16	-1990	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1M	26	-0	-2705	975	0	117	-1769	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1N	26	-0	-1515	975	0	117	-1990	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1O	26	-0	-2705	-821	0	-16	-1769	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1P	26	-0	-1515	-821	0	-16	-1990	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
2	26	-0	-3041	74	0	71	-2717	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
7	26	-0	-3082	227	0	86	-2700	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
8	26	-0	-3158	346	0	83	-2796	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
9	26	-0	-2963	-92	0	76	-2619	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
10	26	-0	-2964	18	0	65	-2672	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
11	26	-0	-3034	273	0	89	-2644	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
12	26	-0	-3160	472	0	85	-2803	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
13	26	-0	-2835	-258	0	73	-2509	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	52	-0	-2788	687	0	-75	-983	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1B	52	-0	-1952	687	0	-75	-1733	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1C	52	-0	-2788	-533	0	136	-983	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1D	52	-0	-1952	-533	0	136	-1733	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1E	52	-0	-2788	687	0	-75	-983	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1F	52	-0	-1952	687	0	-75	-1733	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1G	52	-0	-2788	-533	0	136	-983	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1H	52	-0	-1952	-533	0	136	-1733	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1I	52	-0	-2965	975	0	-137	-825	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1J	52	-0	-1775	975	0	-137	-1891	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1K	52	-0	-2965	-821	0	198	-825	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1L	52	-0	-1775	-821	0	198	-1891	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1M	52	-0	-2965	975	0	-137	-825	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1N	52	-0	-1775	975	0	-137	-1891	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1O	52	-0	-2965	-821	0	198	-825	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1P	52	-0	-1775	-821	0	198	-1891	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
2	52	-0	-3379	74	0	52	-1961	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
7	52	-0	-3420	227	0	27	-1933	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
8	52	-0	-3496	346	0	-7	-2009	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
9	52	-0	-3301	-92	0	100	-1883	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
10	52	-0	-3302	18	0	60	-1936	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
11	52	-0	-3372	273	0	18	-1890	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
12	52	-0	-3498	472	0	-38	-2016	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
13	52	-0	-3173	-258	0	141	-1807	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_910_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 123 NI 1984 NF 1934 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg				kg*m		cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-4518	1389	0	226	-983	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.04	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-2862	1389	0	226	-1733	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.04	0.20	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-4518	-308	0	-110	-983	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-2862	-308	0	-110	-1733	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.04	0.20	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-4518	1389	0	226	-983	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.04	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-2862	1389	0	226	-1733	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.04	0.20	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-4518	-308	0	-110	-983	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-2862	-308	0	-110	-1733	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.04	0.20	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-4943	1784	0	316	-825	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-2437	1784	0	316	-1891	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4

1K	0	-0	-4943	-703	0	-200	-825	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-2437	-703	0	-200	-1891	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-4943	1784	0	316	-825	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-2437	1784	0	316	-1891	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-4943	-703	0	-200	-825	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-2437	-703	0	-200	-1891	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-5362	725	0	95	-1961	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-5485	941	0	54	-1933	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-5629	1088	0	10	-2009	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-5206	523	0	158	-1883	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-5211	643	0	108	-1936	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-5415	1003	0	41	-1890	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-5655	1247	0	-34	-2016	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-4950	306	0	214	-1807	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	26	-0	-4778	1389	0	306	-4413	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1B	26	-0	-3122	1389	0	306	-4422	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1C	26	-0	-4778	-308	0	-471	-4413	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1D	26	-0	-3122	-308	0	-471	-4422	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1E	26	-0	-4778	1389	0	306	-4413	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1F	26	-0	-3122	1389	0	306	-4422	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1G	26	-0	-4778	-308	0	-471	-4413	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1H	26	-0	-3122	-308	0	-471	-4422	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1I	26	-0	-5203	1784	0	499	-4266	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1J	26	-0	-2697	1784	0	499	-4569	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1K	26	-0	-5203	-703	0	-664	-4266	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1L	26	-0	-2697	-703	0	-664	-4569	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1M	26	-0	-5203	1784	0	499	-4266	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1N	26	-0	-2697	1784	0	499	-4569	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1O	26	-0	-5203	-703	0	-664	-4266	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1P	26	-0	-2697	-703	0	-664	-4569	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
2	26	-0	-5700	725	0	-94	-6381	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
7	26	-0	-5823	941	0	-190	-6449	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
8	26	-0	-5967	1088	0	-273	-6638	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.27	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
9	26	-0	-5544	523	0	22	-6181	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.25	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
10	26	-0	-5549	643	0	-59	-6237	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
11	26	-0	-5753	1003	0	-220	-6351	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.26	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
12	26	-0	-5993	1247	0	-358	-6665	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.27	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
13	26	-0	-5288	306	0	134	-5904	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.24	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	52	-0	-5038	1389	0	386	-2912	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1B	52	-0	-3382	1389	0	386	-3912	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1C	52	-0	-5038	-308	0	-832	-2912	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1D	52	-0	-3382	-308	0	-832	-3912	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1E	52	-0	-5038	1389	0	386	-2912	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1F	52	-0	-3382	1389	0	386	-3912	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1G	52	-0	-5038	-308	0	-832	-2912	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1H	52	-0	-3382	-308	0	-832	-3912	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1I	52	-0	-5463	1784	0	682	-2331	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1J	52	-0	-2957	1784	0	682	-4493	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1K	52	-0	-5463	-703	0	-1128	-2331	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1L	52	-0	-2957	-703	0	-1128	-4493	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1M	52	-0	-5463	1784	0	682	-2331	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1N	52	-0	-2957	1784	0	682	-4493	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.18	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1O	52	-0	-5463	-703	0	-1128	-2331	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1P	52	-0	-2957	-703	0	-1128	-4493	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.18	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
2	52	-0	-6038	725	0	-282	-4925	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
7	52	-0	-6161	941	0	-435	-4961	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
8	52	-0	-6305	1088	0	-556	-5111	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.21	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
9	52	-0	-5882	523	0	-114	-4766	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
10	52	-0	-5887	643	0	-226	-4821	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
11	52	-0	-6091	1003	0	-481	-4881	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.20	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
12	52	-0	-6331	1247	0	-682	-5132	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.21	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
13	52	-0	-5626	306	0	54	-4556	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_911_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 124 NI 1934 NF 1935 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m			cmq				Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	5335	-444	0	247	-3477	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.14	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	7165	-444	0	247	-4665	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	5335	-2340	0	-1482	-3477	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	7165	-2340	0	-1482	-4665	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	5335	-444	0	247	-3477	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.14	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4

1F	0	-0	7165	-444	0	247	-4665	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	5335	-2340	0	-1482	-3477	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	7165	-2340	0	-1482	-4665	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	4225	34	0	584	-2853	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	8275	34	0	584	-5289	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	4225	-2818	0	-1820	-2853	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	8275	-2818	0	-1820	-5289	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	4225	34	0	584	-2853	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	8275	34	0	584	-5289	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	4225	-2818	0	-1820	-2853	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	8275	-2818	0	-1820	-5289	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.10	0.59	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	8960	-1966	0	-826	-5795	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	9040	-2211	0	-1062	-5888	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	9298	-2399	0	-1225	-6027	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.11	0.67	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	8683	-1708	0	-591	-5641	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	8796	-1859	0	-737	-5676	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	8928	-2268	0	-1131	-5831	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	9358	-2582	0	-1401	-6062	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.11	0.67	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	8334	-1429	0	-346	-5419	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	13	-0	5205	-444	0	304	-3477	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.14	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1B	13	-0	7035	-444	0	304	-4665	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1C	13	-0	5205	-2340	0	-1178	-3477	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1D	13	-0	7035	-2340	0	-1178	-4665	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1E	13	-0	5205	-444	0	304	-3477	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.14	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1F	13	-0	7035	-444	0	304	-4665	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1G	13	-0	5205	-2340	0	-1178	-3477	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1H	13	-0	7035	-2340	0	-1178	-4665	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1I	13	-0	4095	34	0	580	-2853	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1J	13	-0	8145	34	0	580	-5289	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1K	13	-0	4095	-2818	0	-1454	-2853	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1L	13	-0	8145	-2818	0	-1454	-5289	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1M	13	-0	4095	34	0	580	-2853	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1N	13	-0	8145	34	0	580	-5289	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
1O	13	-0	4095	-2818	0	-1454	-2853	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1P	13	-0	8145	-2818	0	-1454	-5289	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
2	13	-0	8791	-1966	0	-571	-5795	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
7	13	-0	8871	-2211	0	-775	-5888	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
8	13	-0	9129	-2399	0	-913	-6027	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
9	13	-0	8514	-1708	0	-369	-5641	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
10	13	-0	8627	-1859	0	-496	-5676	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.23	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
11	13	-0	8759	-2268	0	-836	-5831	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.24	0.11	0.63	0.00	0.00	8.4
12	13	-0	9189	-2582	0	-1065	-6062	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.25	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
13	13	-0	8165	-1429	0	-160	-5419	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.22	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	26	-0	5075	-444	0	362	-2087	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1B	26	-0	6905	-444	0	362	-2871	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1C	26	-0	5075	-2340	0	-874	-2087	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1D	26	-0	6905	-2340	0	-874	-2871	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1E	26	-0	5075	-444	0	362	-2087	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1F	26	-0	6905	-444	0	362	-2871	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1G	26	-0	5075	-2340	0	-874	-2087	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1H	26	-0	6905	-2340	0	-874	-2871	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1I	26	-0	3965	34	0	576	-1777	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1J	26	-0	8015	34	0	576	-3181	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1K	26	-0	3965	-2818	0	-1087	-1777	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1L	26	-0	8015	-2818	0	-1087	-3181	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1M	26	-0	3965	34	0	576	-1777	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1N	26	-0	8015	34	0	576	-3181	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1O	26	-0	3965	-2818	0	-1087	-1777	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1P	26	-0	8015	-2818	0	-1087	-3181	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
2	26	-0	8622	-1966	0	-315	-3509	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
7	26	-0	8702	-2211	0	-488	-3582	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
8	26	-0	8960	-2399	0	-601	-3654	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
9	26	-0	8345	-1708	0	-147	-3427	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.10	0.60	0.00	0.00	8.4
10	26	-0	8458	-1859	0	-254	-3433	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.10	0.61	0.00	0.00	8.4
11	26	-0	8590	-2268	0	-541	-3554	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.11	0.61	0.00	0.00	8.4
12	26	-0	9020	-2582	0	-730	-3673	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.15	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
13	26	-0	7996	-1429	0	26	-3296	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.14	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_911_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 125 NI 1935 NF 1983 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm

1A	0	-0	3428	817	0	354	-2087	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	4622	817	0	354	-2871	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	3428	-1460	0	-802	-2087	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	4622	-1460	0	-802	-2871	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	3428	817	0	354	-2087	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	4622	817	0	354	-2871	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	3428	-1460	0	-802	-2087	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	4622	-1460	0	-802	-2871	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	2766	1269	0	551	-1777	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	5284	1269	0	551	-3181	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.13	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	2766	-1913	0	-1000	-1777	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	5284	-1913	0	-1000	-3181	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	2766	1269	0	551	-1777	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	5284	1269	0	551	-3181	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.13	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	2766	-1913	0	-1000	-1777	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	5284	-1913	0	-1000	-3181	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	5708	-382	0	-273	-3509	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	5739	-685	0	-434	-3582	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	5897	-886	0	-541	-3654	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	5539	-97	0	-114	-3427	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	5616	-273	0	-215	-3433	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	5668	-778	0	-485	-3554	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	5931	-1111	0	-663	-3673	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	5335	202	0	50	-3296	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	19	-0	3240	817	0	201	-2087	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1B	19	-0	4434	817	0	201	-2871	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1C	19	-0	3240	-1460	0	-529	-2087	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1D	19	-0	4434	-1460	0	-529	-2871	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1E	19	-0	3240	817	0	201	-2087	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1F	19	-0	4434	817	0	201	-2871	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.12	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1G	19	-0	3240	-1460	0	-529	-2087	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1H	19	-0	4434	-1460	0	-529	-2871	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.12	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1I	19	-0	2578	1269	0	314	-1777	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1J	19	-0	5097	1269	0	314	-3181	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.13	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1K	19	-0	2578	-1913	0	-642	-1777	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1L	19	-0	5097	-1913	0	-642	-3181	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1M	19	-0	2578	1269	0	314	-1777	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1N	19	-0	5097	1269	0	314	-3181	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.13	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1O	19	-0	2578	-1913	0	-642	-1777	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1P	19	-0	5097	-1913	0	-642	-3181	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
2	19	-0	5464	-382	0	-201	-3509	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
7	19	-0	5496	-685	0	-306	-3582	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
8	19	-0	5654	-886	0	-375	-3654	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
9	19	-0	5296	-97	0	-95	-3427	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
10	19	-0	5372	-273	0	-164	-3433	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
11	19	-0	5424	-778	0	-339	-3554	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
12	19	-0	5688	-1111	0	-455	-3673	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.15	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
13	19	-0	5091	202	0	12	-3296	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	3053	817	0	48	-769	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	4247	817	0	48	-1311	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	3053	-1460	0	-255	-769	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	4247	-1460	0	-255	-1311	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	3053	817	0	48	-769	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	4247	817	0	48	-1311	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	3053	-1460	0	-255	-769	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	4247	-1460	0	-255	-1311	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	2391	1269	0	77	-756	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	4909	1269	0	77	-1324	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	2391	-1913	0	-284	-756	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	4909	-1913	0	-284	-1324	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	2391	1269	0	77	-756	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	4909	1269	0	77	-1324	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	2391	-1913	0	-284	-756	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	4909	-1913	0	-284	-1324	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	5220	-382	0	-129	-1460	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	5252	-685	0	-177	-1521	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	5410	-886	0	-209	-1534	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	5052	-97	0	-77	-1442	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	5128	-273	0	-113	-1418	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	5180	-778	0	-193	-1520	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	5444	-1111	0	-246	-1540	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	4847	202	0	-26	-1387	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_911_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 126 NI 1983 NF 1936 SEZ. Rp B= 0.800

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	--																
	cm		kg			kg*m			cmq				Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	2672	556	0	45	-769	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.19	0.00	8.4
1B	0	-0	3604	556	0	45	-1311	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.26	0.00	8.4
1C	0	-0	2672	-714	0	-202	-769	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.19	0.00	8.4
1D	0	-0	3604	-714	0	-202	-1311	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.26	0.00	8.4
1E	0	-0	2672	556	0	45	-769	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.19	0.00	8.4
1F	0	-0	3604	556	0	45	-1311	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.26	0.00	8.4
1G	0	-0	2672	-714	0	-202	-769	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.19	0.00	8.4
1H	0	-0	3604	-714	0	-202	-1311	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.26	0.00	8.4
1I	0	-0	2168	781	0	64	-756	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	8.4
1J	0	-0	4108	781	0	64	-1324	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.29	0.00	8.4
1K	0	-0	2168	-939	0	-221	-756	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	8.4
1L	0	-0	4108	-939	0	-221	-1324	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.29	0.00	8.4
1M	0	-0	2168	781	0	64	-756	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	8.4
1N	0	-0	4108	781	0	64	-1324	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.29	0.00	8.4
1O	0	-0	2168	-939	0	-221	-756	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	8.4
1P	0	-0	4108	-939	0	-221	-1324	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.29	0.00	8.4
2	0	-0	4429	-61	0	-95	-1460	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.05	0.32	0.00	8.4
7	0	-0	4461	-234	0	-135	-1521	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.05	0.32	0.00	8.4
8	0	-0	4577	-356	0	-163	-1534	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.06	0.33	0.00	8.4
9	0	-0	4303	118	0	-49	-1442	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.05	0.31	0.00	8.4
10	0	-0	4358	-1	0	-82	-1418	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.05	0.31	0.00	8.4
11	0	-0	4411	-290	0	-149	-1520	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.05	0.32	0.00	8.4
12	0	-0	4605	-492	0	-195	-1540	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.06	0.33	0.00	8.4
13	0	-0	4147	297	0	-6	-1387	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.06	0.05	0.30	0.00	8.4
apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	
1A	19	-0	2485	556	0	-61	-769	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	8.4
1B	19	-0	3416	556	0	-61	-1311	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.24	0.00	8.4
1C	19	-0	2485	-714	0	-66	-769	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	8.4
1D	19	-0	3416	-714	0	-66	-1311	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.24	0.00	8.4
1E	19	-0	2485	556	0	-61	-769	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	8.4
1F	19	-0	3416	556	0	-61	-1311	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.24	0.00	8.4
1G	19	-0	2485	-714	0	-66	-769	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	8.4
1H	19	-0	3416	-714	0	-66	-1311	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.24	0.00	8.4
1I	19	-0	1981	781	0	-90	-756	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	8.4
1J	19	-0	3920	781	0	-90	-1324	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.28	0.00	8.4
1K	19	-0	1981	-939	0	-38	-756	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	8.4
1L	19	-0	3920	-939	0	-38	-1324	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.28	0.00	8.4
1M	19	-0	1981	781	0	-90	-756	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	8.4
1N	19	-0	3920	781	0	-90	-1324	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.28	0.00	8.4
1O	19	-0	1981	-939	0	-38	-756	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	8.4
1P	19	-0	3920	-939	0	-38	-1324	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.05	0.28	0.00	8.4
2	19	-0	4186	-61	0	-84	-1460	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.05	0.30	0.00	8.4
7	19	-0	4217	-234	0	-92	-1521	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.05	0.30	0.00	8.4
8	19	-0	4333	-356	0	-96	-1534	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.05	0.31	0.00	8.4
9	19	-0	4059	118	0	-72	-1442	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.05	0.29	0.00	8.4
10	19	-0	4114	-1	0	-82	-1418	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.05	0.29	0.00	8.4
11	19	-0	4167	-290	0	-95	-1520	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.05	0.30	0.00	8.4
12	19	-0	4361	-492	0	-103	-1540	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.05	0.31	0.00	8.4
13	19	-0	3904	297	0	-62	-1387	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.06	0.05	0.28	0.00	8.4
apost= -- aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	
1A	38	-0	2297	556	0	-167	343	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.03	0.16	0.00	8.4
1B	38	-0	3229	556	0	-167	-211	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.23	0.00	8.4
1C	38	-0	2297	-714	0	69	343	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.03	0.16	0.00	8.4
1D	38	-0	3229	-714	0	69	-211	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.23	0.00	8.4
1E	38	-0	2297	556	0	-167	343	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.03	0.16	0.00	8.4
1F	38	-0	3229	556	0	-167	-211	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.23	0.00	8.4
1G	38	-0	2297	-714	0	69	343	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.03	0.16	0.00	8.4
1H	38	-0	3229	-714	0	69	-211	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.23	0.00	8.4
1I	38	-0	1793	781	0	-243	-151	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	8.4
1J	38	-0	3733	781	0	-243	283	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.05	0.27	0.00	8.4
1K	38	-0	1793	-939	0	145	-151	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	8.4
1L	38	-0	3733	-939	0	145	283	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.05	0.27	0.00	8.4
1M	38	-0	1793	781	0	-243	-151	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	8.4
1N	38	-0	3733	781	0	-243	283	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.05	0.27	0.00	8.4
1O	38	-0	1793	-939	0	145	-151	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	8.4
1P	38	-0	3733	-939	0	145	283	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.05	0.27	0.00	8.4
2	38	-0	3942	-61	0	-72	109	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.00	0.05	0.28	0.00	8.4
7	38	-0	3973	-234	0	-48	60	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.00	0.05	0.28	0.00	8.4
8	38	-0	4089	-356	0	-29	91	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.00	0.05	0.29	0.00	8.4
9	38	-0	3815	118	0	-94	81	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.00	0.05	0.27	0.00	8.4
10	38	-0	3871	-1	0	-82	125	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.05	0.28	0.00	8.4
11	38	-0	3923	-290	0	-41	43	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.00	0.05	0.28	0.00	8.4
12	38	-0	4117	-492	0	-10	95	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.00	0.05	0.29	0.00	8.4
13	38	-0	3660	297	0	-117	77	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.00	0.04	0.26	0.00	8.4
apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	

Nome travata: **Trave_911_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 127 NI 1936 NF 1981 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	2065	164	0	123	1423	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.15	0.00	8.4
1B	0	-0	2715	164	0	123	-211	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	8.4
1C	0	-0	2065	-286	0	-180	1423	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.15	0.00	8.4
1D	0	-0	2715	-286	0	-180	-211	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	8.4
1E	0	-0	2065	164	0	123	1423	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.15	0.00	8.4
1F	0	-0	2715	164	0	123	-211	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	8.4
1G	0	-0	2065	-286	0	-180	1423	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.15	0.00	8.4
1H	0	-0	2715	-286	0	-180	-211	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	8.4
1I	0	-0	1717	221	0	212	1182	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.12	0.00	8.4
1J	0	-0	3063	221	0	212	-151	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.22	0.00	8.4
1K	0	-0	1717	-343	0	-269	1182	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.12	0.00	8.4
1L	0	-0	3063	-343	0	-269	-151	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.22	0.00	8.4
1M	0	-0	1717	221	0	212	1182	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.12	0.00	8.4
1N	0	-0	3063	221	0	212	-151	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.22	0.00	8.4
1O	0	-0	1717	-343	0	-269	1182	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.12	0.00	8.4
1P	0	-0	3063	-343	0	-269	-151	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.04	0.22	0.00	8.4
2	0	-0	3344	-62	0	-45	1858	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.24	0.00	8.4
7	0	-0	3373	-130	0	-12	1825	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.04	0.24	0.00	8.4
8	0	-0	3449	-185	0	12	1895	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.25	0.00	8.4
9	0	-0	3259	25	0	-75	1785	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.04	0.23	0.00	8.4
10	0	-0	3294	-40	0	-58	1848	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.24	0.00	8.4
11	0	-0	3342	-152	0	-2	1791	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.04	0.24	0.00	8.4
12	0	-0	3469	-244	0	38	1910	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.25	0.00	8.4
13	0	-0	3152	106	0	-107	1726	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.04	0.23	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	34	-0	1730	164	0	217	1926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.12	0.00	8.4
1B	34	-0	2380	164	0	217	960	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.17	0.00	8.4
1C	34	-0	1730	-286	0	-234	1926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.12	0.00	8.4
1D	34	-0	2380	-286	0	-234	960	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.17	0.00	8.4
1E	34	-0	1730	164	0	217	1926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.12	0.00	8.4
1F	34	-0	2380	164	0	217	960	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.17	0.00	8.4
1G	34	-0	1730	-286	0	-234	1926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.12	0.00	8.4
1H	34	-0	2380	-286	0	-234	960	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.17	0.00	8.4
1I	34	-0	1382	221	0	321	1974	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.10	0.00	8.4
1J	34	-0	2728	221	0	321	780	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.20	0.00	8.4
1K	34	-0	1382	-343	0	-338	1974	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.10	0.00	8.4
1L	34	-0	2728	-343	0	-338	780	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.20	0.00	8.4
1M	34	-0	1382	221	0	321	1974	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.10	0.00	8.4
1N	34	-0	2728	221	0	321	780	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.20	0.00	8.4
1O	34	-0	1382	-343	0	-338	1974	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.10	0.00	8.4
1P	34	-0	2728	-343	0	-338	780	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.20	0.00	8.4
2	34	-0	2908	-62	0	-25	2058	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.21	0.00	8.4
7	34	-0	2938	-130	0	32	2028	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.21	0.00	8.4
8	34	-0	3014	-185	0	74	2111	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.22	0.00	8.4
9	34	-0	2824	25	0	-83	1972	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.20	0.00	8.4
10	34	-0	2858	-40	0	-45	2040	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.20	0.00	8.4
11	34	-0	2906	-152	0	49	1991	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.04	0.21	0.00	8.4
12	34	-0	3034	-244	0	119	2128	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.22	0.00	8.4
13	34	-0	2716	106	0	-143	1897	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.19	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	67	-0	1395	164	0	311	1926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.10	0.00	8.4
1B	67	-0	2045	164	0	311	960	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.15	0.00	8.4
1C	67	-0	1395	-286	0	-287	1926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.10	0.00	8.4
1D	67	-0	2045	-286	0	-287	960	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.15	0.00	8.4
1E	67	-0	1395	164	0	311	1926	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.10	0.00	8.4
1F	67	-0	2045	164	0	311	960	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.15	0.00	8.4
1G	67	-0	1395	-286	0	-287	1926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.10	0.00	8.4
1H	67	-0	2045	-286	0	-287	960	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.03	0.15	0.00	8.4
1I	67	-0	1047	221	0	431	2106	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.07	0.00	8.4
1J	67	-0	2393	221	0	431	780	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.17	0.00	8.4
1K	67	-0	1047	-343	0	-407	2106	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.07	0.00	8.4
1L	67	-0	2393	-343	0	-407	780	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.17	0.00	8.4
1M	67	-0	1047	221	0	431	2106	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.07	0.00	8.4
1N	67	-0	2393	221	0	431	780	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.17	0.00	8.4
1O	67	-0	1047	-343	0	-407	2106	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.07	0.00	8.4
1P	67	-0	2393	-343	0	-407	780	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.17	0.00	8.4
2	67	-0	2473	-62	0	-4	2058	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.18	0.00	8.4
7	67	-0	2502	-130	0	75	2028	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.18	0.00	8.4
8	67	-0	2578	-185	0	136	2111	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.18	0.00	8.4
9	67	-0	2388	25	0	-92	1972	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.17	0.00	8.4
10	67	-0	2423	-40	0	-32	2040	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.17	0.00	8.4
11	67	-0	2471	-152	0	100	1991	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.18	0.00	8.4
12	67	-0	2598	-244	0	201	2128	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.03	0.19	0.00	8.4
13	67	-0	2281	106	0	-179	1897	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.16	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_911_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 128 NI 1981 NF 1982 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	1386	1	0	322	2651	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.10	0.00	8.4
1B	0	-0	1766	1	0	322	1671	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.13	0.00	8.4
1C	0	-0	1386	-58	0	-282	2651	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.10	0.00	8.4
1D	0	-0	1766	-58	0	-282	1671	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.13	0.00	8.4
1E	0	-0	1386	1	0	322	2651	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.10	0.00	8.4
1F	0	-0	1766	1	0	322	1671	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.13	0.00	8.4
1G	0	-0	1386	-58	0	-282	2651	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.10	0.00	8.4
1H	0	-0	1766	-58	0	-282	1671	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.13	0.00	8.4
1I	0	-0	1174	44	0	443	2720	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.01	0.08	0.00	8.4
1J	0	-0	1978	44	0	443	1344	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	8.4
1K	0	-0	1174	-102	0	-403	2720	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.01	0.08	0.00	8.4
1L	0	-0	1978	-102	0	-403	1344	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	8.4
1M	0	-0	1174	44	0	443	2720	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.01	0.08	0.00	8.4
1N	0	-0	1978	44	0	443	1344	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	8.4
1O	0	-0	1174	-102	0	-403	2720	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.01	0.08	0.00	8.4
1P	0	-0	1978	-102	0	-403	1344	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	8.4
2	0	-0	2193	-32	0	7	3205	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.16	0.00	8.4
7	0	-0	2223	-38	0	87	3191	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.16	0.00	8.4
8	0	-0	2262	-45	0	149	3294	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.16	0.00	8.4
9	0	-0	2146	-14	0	-83	3095	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.15	0.00	8.4
10	0	-0	2158	-32	0	-21	3169	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.15	0.00	8.4
11	0	-0	2208	-42	0	112	3146	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.16	0.00	8.4
12	0	-0	2274	-53	0	215	3318	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.16	0.00	8.4
13	0	-0	2080	-2	0	-171	2985	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	34	-0	1051	1	0	328	2877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.08	0.00	8.4
1B	34	-0	1431	1	0	328	1671	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.10	0.00	8.4
1C	34	-0	1051	-58	0	-269	2877	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.08	0.00	8.4
1D	34	-0	1431	-58	0	-269	1671	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.10	0.00	8.4
1E	34	-0	1051	1	0	328	2877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.08	0.00	8.4
1F	34	-0	1431	1	0	328	1671	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.10	0.00	8.4
1G	34	-0	1051	-58	0	-269	2877	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.08	0.00	8.4
1H	34	-0	1431	-58	0	-269	1671	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.10	0.00	8.4
1I	34	-0	839	44	0	437	3150	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	8.4
1J	34	-0	1643	44	0	437	1344	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	8.4
1K	34	-0	839	-102	0	-378	3150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	8.4
1L	34	-0	1643	-102	0	-378	1344	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	8.4
1M	34	-0	839	44	0	437	3150	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	8.4
1N	34	-0	1643	44	0	437	1344	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	8.4
1O	34	-0	839	-102	0	-378	3150	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	8.4
1P	34	-0	1643	-102	0	-378	1344	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	8.4
2	34	-0	1758	-32	0	18	3235	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.13	0.00	8.4
7	34	-0	1788	-38	0	100	3226	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.13	0.00	8.4
8	34	-0	1826	-45	0	164	3335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.13	0.00	8.4
9	34	-0	1710	-14	0	-78	3118	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.12	0.00	8.4
10	34	-0	1722	-32	0	-10	3194	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.12	0.00	8.4
11	34	-0	1772	-42	0	126	3178	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.13	0.00	8.4
12	34	-0	1838	-53	0	233	3360	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.13	0.00	8.4
13	34	-0	1644	-2	0	-170	2999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.12	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	67	-0	717	1	0	335	2877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.05	0.00	8.4
1B	67	-0	1096	1	0	335	1671	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	8.4
1C	67	-0	717	-58	0	-256	2877	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.05	0.00	8.4
1D	67	-0	1096	-58	0	-256	1671	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	8.4
1E	67	-0	717	1	0	335	2877	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.05	0.00	8.4
1F	67	-0	1096	1	0	335	1671	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	8.4
1G	67	-0	717	-58	0	-256	2877	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.05	0.00	8.4
1H	67	-0	1096	-58	0	-256	1671	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	8.4
1I	67	-0	504	44	0	431	3204	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.04	0.00	8.4
1J	67	-0	1309	44	0	431	1344	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.09	0.00	8.4
1K	67	-0	504	-102	0	-352	3204	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.04	0.00	8.4
1L	67	-0	1309	-102	0	-352	1344	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.09	0.00	8.4
1M	67	-0	504	44	0	431	3204	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.04	0.00	8.4
1N	67	-0	1309	44	0	431	1344	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.09	0.00	8.4
1O	67	-0	504	-102	0	-352	3204	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.04	0.00	8.4
1P	67	-0	1309	-102	0	-352	1344	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.09	0.00	8.4
2	67	-0	1322	-32	0	29	3235	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.09	0.00	8.4
7	67	-0	1352	-38	0	112	3226	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.10	0.00	8.4
8	67	-0	1391	-45	0	179	3335	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	8.4
9	67	-0	1275	-14	0	-73	3118	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.09	0.00	8.4
10	67	-0	1287	-32	0	0	3194	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.09	0.00	8.4

11	67	-0	1337	-42	0	140	3178	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
12	67	-0	1403	-53	0	251	3360	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
13	67	-0	1209	-2	0	-169	2999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_911_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 129 NI 1982 NF 1937 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	633	98	0	334	3127	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	787	98	0	334	1923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	633	-125	0	-250	3127	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	787	-125	0	-250	1923	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	633	98	0	334	3127	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	787	98	0	334	1923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	633	-125	0	-250	3127	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	787	-125	0	-250	1923	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	599	173	0	428	3511	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	821	173	0	428	1539	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	599	-200	0	-345	3511	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	821	-200	0	-345	1539	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	599	173	0	428	3511	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	821	173	0	428	1539	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	599	-200	0	-345	3511	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	821	-200	0	-345	1539	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	965	-18	0	33	3590	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	999	3	0	116	3603	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	997	30	0	182	3711	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	961	-53	0	-69	3470	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	946	-27	0	5	3536	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	1002	8	0	143	3558	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	999	54	0	254	3737	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	940	-86	0	-165	3337	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	34	-0	298	98	0	303	3127	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1B	34	-0	452	98	0	303	1923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1C	34	-0	298	-125	0	-210	3127	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1D	34	-0	452	-125	0	-210	1923	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1E	34	-0	298	98	0	303	3127	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1F	34	-0	452	98	0	303	1923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1G	34	-0	298	-125	0	-210	3127	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1H	34	-0	452	-125	0	-210	1923	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1I	34	-0	264	173	0	375	3511	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1J	34	-0	486	173	0	375	1539	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1K	34	-0	264	-200	0	-282	3511	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1L	34	-0	486	-200	0	-282	1539	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1M	34	-0	264	173	0	375	3511	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1N	34	-0	486	173	0	375	1539	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1O	34	-0	264	-200	0	-282	3511	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1P	34	-0	486	-200	0	-282	1539	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
2	34	-0	530	-18	0	39	3590	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
7	34	-0	563	3	0	115	3603	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
8	34	-0	562	30	0	172	3711	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
9	34	-0	526	-53	0	-51	3470	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
10	34	-0	510	-27	0	14	3536	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
11	34	-0	566	8	0	140	3558	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
12	34	-0	564	54	0	236	3737	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
13	34	-0	504	-86	0	-136	3337	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	67	-0	-37	98	0	271	3127	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1B	67	-0	117	98	0	271	1923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1C	67	-0	-37	-125	0	-170	3127	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1D	67	-0	117	-125	0	-170	1923	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1E	67	-0	-37	98	0	271	3127	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1F	67	-0	117	98	0	271	1923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1G	67	-0	-37	-125	0	-170	3127	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1H	67	-0	117	-125	0	-170	1923	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1I	67	-0	-71	173	0	322	3511	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1J	67	-0	151	173	0	322	1539	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	67	-0	-71	-200	0	-220	3511	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1L	67	-0	151	-200	0	-220	1539	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1M	67	-0	-71	173	0	322	3511	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1N	67	-0	151	173	0	322	1539	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	67	-0	-71	-200	0	-220	3511	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1P	67	-0	151	-200	0	-220	1539	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4

2	67	-0	94	-18	0	45	3590	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
7	67	-0	128	3	0	114	3603	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
8	67	-0	126	30	0	162	3711	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
9	67	-0	90	-53	0	-33	3470	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
10	67	-0	75	-27	0	23	3536	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
11	67	-0	131	8	0	137	3558	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
12	67	-0	128	54	0	218	3737	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
13	67	-0	69	-86	0	-107	3337	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_911_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 130 NI 1937 NF 1938 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-393	118	0	267	3127	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	44	118	0	267	1923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-393	-140	0	-159	3127	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	44	-140	0	-159	1923	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-393	118	0	267	3127	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	44	118	0	267	1923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-393	-140	0	-159	3127	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	44	-140	0	-159	1923	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-457	177	0	316	3511	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	107	177	0	316	1539	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-457	-199	0	-208	3511	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	107	-199	0	-208	1539	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-457	177	0	316	3511	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	107	177	0	316	1539	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-457	-199	0	-208	3511	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	107	-199	0	-208	1539	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-296	-20	0	50	3590	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-256	10	0	117	3603	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-306	64	0	164	3711	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-250	-99	0	-27	3470	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-299	-32	0	29	3536	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-234	18	0	140	3558	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-316	108	0	219	3737	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-222	-164	0	-99	3337	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	-768	118	0	224	3127	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	-331	118	0	224	1923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	-768	-140	0	-107	3127	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	-331	-140	0	-107	1923	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	-768	118	0	224	3127	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	-331	118	0	224	1923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	-768	-140	0	-107	3127	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	-331	-140	0	-107	1923	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	-832	177	0	252	3511	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	-268	177	0	252	1539	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	-832	-199	0	-136	3511	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	-268	-199	0	-136	1539	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	-832	177	0	252	3511	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	-268	177	0	252	1539	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	-832	-199	0	-136	3511	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	-268	-199	0	-136	1539	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	-783	-20	0	58	3590	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	-744	10	0	113	3603	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	-793	64	0	140	3711	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	-737	-99	0	10	3470	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	-787	-32	0	41	3536	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	-721	18	0	133	3558	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	-803	108	0	178	3737	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	-710	-164	0	-38	3337	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	75	-0	-1143	118	0	180	3127	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1B	75	-0	-706	118	0	180	1923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1C	75	-0	-1143	-140	0	-55	3127	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1D	75	-0	-706	-140	0	-55	1923	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1E	75	-0	-1143	118	0	180	3127	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1F	75	-0	-706	118	0	180	1923	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1G	75	-0	-1143	-140	0	-55	3127	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1H	75	-0	-706	-140	0	-55	1923	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1I	75	-0	-1207	177	0	188	3511	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1J	75	-0	-643	177	0	188	1539	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1K	75	-0	-1207	-199	0	-63	3511	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4

1L	75	-0	-643	-199	0	-63	1539	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1M	75	-0	-1207	177	0	188	3511	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1N	75	-0	-643	177	0	188	1539	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1O	75	-0	-1207	-199	0	-63	3511	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1P	75	-0	-643	-199	0	-63	1539	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
2	75	-0	-1271	-20	0	65	3590	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
7	75	-0	-1231	10	0	109	3603	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
8	75	-0	-1281	64	0	116	3711	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
9	75	-0	-1224	-99	0	48	3470	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
10	75	-0	-1274	-32	0	52	3536	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
11	75	-0	-1209	18	0	126	3558	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
12	75	-0	-1291	108	0	138	3737	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
13	75	-0	-1197	-164	0	23	3337	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_911_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 131 NI 1938 NF 1980 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1365	337	0	185	2553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-486	337	0	185	1673	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-1365	-392	0	-58	2553	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-486	-392	0	-58	1673	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-1365	337	0	185	2553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-486	337	0	185	1673	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-1365	-392	0	-58	2553	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-486	-392	0	-58	1673	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-1508	456	0	193	2888	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-343	456	0	193	1338	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-1508	-511	0	-66	2888	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-343	-511	0	-66	1338	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-1508	456	0	193	2888	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-343	456	0	193	1338	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-1508	-511	0	-66	2888	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-343	-511	0	-66	1338	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-1350	-80	0	66	3003	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-1276	22	0	111	3045	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-1368	115	0	117	3116	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-1264	-220	0	51	2918	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-1352	-112	0	53	2946	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-1229	58	0	129	3017	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-1382	212	0	138	3135	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-1208	-347	0	28	2804	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	28	-0	-1647	337	0	87	2553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1B	28	-0	-769	337	0	87	1673	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1C	28	-0	-1647	-392	0	55	2553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1D	28	-0	-769	-392	0	55	1673	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1E	28	-0	-1647	337	0	87	2553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1F	28	-0	-769	337	0	87	1673	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1G	28	-0	-1647	-392	0	55	2553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1H	28	-0	-769	-392	0	55	1673	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1I	28	-0	-1790	456	0	57	2888	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1J	28	-0	-626	456	0	57	1338	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1K	28	-0	-1790	-511	0	86	2888	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1L	28	-0	-626	-511	0	86	1338	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1M	28	-0	-1790	456	0	57	2888	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1N	28	-0	-626	456	0	57	1338	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1O	28	-0	-1790	-511	0	86	2888	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1P	28	-0	-626	-511	0	86	1338	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
2	28	-0	-1718	-80	0	89	3003	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
7	28	-0	-1644	22	0	105	3045	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
8	28	-0	-1735	115	0	85	3116	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
9	28	-0	-1631	-220	0	113	2918	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
10	28	-0	-1720	-112	0	85	2946	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
11	28	-0	-1596	58	0	112	3017	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
12	28	-0	-1749	212	0	78	3135	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
13	28	-0	-1576	-347	0	126	2804	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	56	-0	-1929	337	0	-10	2553	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1B	56	-0	-1051	337	0	-10	1673	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1C	56	-0	-1929	-392	0	168	2553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1D	56	-0	-1051	-392	0	168	1673	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1E	56	-0	-1929	337	0	-10	2553	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1F	56	-0	-1051	337	0	-10	1673	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4

1G	56	-0	-1929	-392	0	168	2553	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1H	56	-0	-1051	-392	0	168	1673	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1I	56	-0	-2072	456	0	-80	2888	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1J	56	-0	-908	456	0	-80	1338	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1K	56	-0	-2072	-511	0	238	2888	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1L	56	-0	-908	-511	0	238	1338	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1M	56	-0	-2072	456	0	-80	2888	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1N	56	-0	-908	456	0	-80	1338	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1O	56	-0	-2072	-511	0	238	2888	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1P	56	-0	-908	-511	0	238	1338	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
2	56	-0	-2085	-80	0	111	3003	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
7	56	-0	-2011	22	0	99	3045	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
8	56	-0	-2102	115	0	52	3116	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
9	56	-0	-1998	-220	0	176	2918	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
10	56	-0	-2087	-112	0	116	2946	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
11	56	-0	-1963	58	0	96	3017	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
12	56	-0	-2116	212	0	18	3135	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
13	56	-0	-1943	-347	0	224	2804	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_911_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 132 NI 1980 NF 1919 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-3191	484	0	183	1646	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-1489	484	0	183	1216	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-3191	-1312	0	-131	1646	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-1489	-1312	0	-131	1216	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-3191	484	0	183	1646	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-1489	484	0	183	1216	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-3191	-1312	0	-131	1646	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-1489	-1312	0	-131	1216	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-3759	680	0	270	1884	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-921	680	0	270	978	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-3759	-1509	0	-219	1884	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.08	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-921	-1509	0	-219	978	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-3759	680	0	270	1884	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-921	680	0	270	978	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-3759	-1509	0	-219	1884	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.08	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-921	-1509	0	-219	978	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-3361	-724	0	43	2032	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-3316	-453	0	13	2117	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-3511	-328	0	-45	2136	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-3163	-923	0	122	1996	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-3328	-802	0	55	1975	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-3254	-350	0	4	2115	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-3579	-141	0	-92	2147	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-2999	-1133	0	186	1914	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	28	-0	-3474	484	0	553	1646	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1B	28	-0	-1771	484	0	553	1216	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1C	28	-0	-3474	-1312	0	-267	1646	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1D	28	-0	-1771	-1312	0	-267	1216	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1E	28	-0	-3474	484	0	553	1646	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1F	28	-0	-1771	484	0	553	1216	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1G	28	-0	-3474	-1312	0	-267	1646	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1H	28	-0	-1771	-1312	0	-267	1216	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1I	28	-0	-4042	680	0	695	1884	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1J	28	-0	-1203	680	0	695	978	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1K	28	-0	-4042	-1509	0	-410	1884	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.08	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1L	28	-0	-1203	-1509	0	-410	978	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1M	28	-0	-4042	680	0	695	1884	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1N	28	-0	-1203	680	0	695	978	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1O	28	-0	-4042	-1509	0	-410	1884	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.08	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1P	28	-0	-1203	-1509	0	-410	978	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
2	28	-0	-3728	-724	0	248	2032	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
7	28	-0	-3684	-453	0	141	2117	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
8	28	-0	-3878	-328	0	48	2136	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
9	28	-0	-3530	-923	0	383	1996	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
10	28	-0	-3696	-802	0	281	1975	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
11	28	-0	-3621	-350	0	103	2115	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
12	28	-0	-3946	-141	0	-52	2147	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
13	28	-0	-3366	-1133	0	506	1914	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	57	-0	-3756	484	0	923	-343	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
----	----	----	-------	-----	---	-----	------	-------	------	------	-------	------	------	------	------	------	------	-----

1B	57	-0	-2054	484	0	923	1216	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1C	57	-0	-3756	-1312	0	-403	-343	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.01	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1D	57	-0	-2054	-1312	0	-403	1216	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1E	57	-0	-3756	484	0	923	-343	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1F	57	-0	-2054	484	0	923	1216	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1G	57	-0	-3756	-1312	0	-403	-343	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.01	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
1H	57	-0	-2054	-1312	0	-403	1216	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1I	57	-0	-4324	680	0	1120	-408	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1J	57	-0	-1486	680	0	1120	978	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1K	57	-0	-4324	-1509	0	-601	-408	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.02	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1L	57	-0	-1486	-1509	0	-601	978	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1M	57	-0	-4324	680	0	1120	-408	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1N	57	-0	-1486	680	0	1120	978	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1O	57	-0	-4324	-1509	0	-601	-408	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.02	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1P	57	-0	-1486	-1509	0	-601	978	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
2	57	-0	-4095	-724	0	452	-74	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
7	57	-0	-4051	-453	0	269	2117	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
8	57	-0	-4246	-328	0	140	-56	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.00	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
9	57	-0	-3898	-923	0	644	1996	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
10	57	-0	-4063	-802	0	508	-113	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
11	57	-0	-3988	-350	0	202	2115	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.09	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
12	57	-0	-4313	-141	0	-12	-83	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.00	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
13	57	-0	-3733	-1133	0	826	1914	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_907_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 133 NI 1965 NF 2005 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	5537	536	0	234	-2546	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.07	0.40	0.00	8.4
1B	0	-0	6903	536	0	234	-3258	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.08	0.49	0.00	8.4
1C	0	-0	5537	-957	0	-736	-2546	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.07	0.40	0.00	8.4
1D	0	-0	6903	-957	0	-736	-3258	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.08	0.49	0.00	8.4
1E	0	-0	5537	536	0	234	-2546	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.07	0.40	0.00	8.4
1F	0	-0	6903	536	0	234	-3258	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.08	0.49	0.00	8.4
1G	0	-0	5537	-957	0	-736	-2546	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.07	0.40	0.00	8.4
1H	0	-0	6903	-957	0	-736	-3258	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.08	0.49	0.00	8.4
1I	0	-0	4652	1234	0	770	-2018	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.06	0.33	0.00	8.4
1J	0	-0	7788	1234	0	770	-3786	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.10	0.56	0.00	8.4
1K	0	-0	4652	-1654	0	-1272	-2018	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.06	0.33	0.00	8.4
1L	0	-0	7788	-1654	0	-1272	-3786	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.10	0.56	0.00	8.4
1M	0	-0	4652	1234	0	770	-2018	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.06	0.33	0.00	8.4
1N	0	-0	7788	1234	0	770	-3786	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.10	0.56	0.00	8.4
1O	0	-0	4652	-1654	0	-1272	-2018	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.06	0.33	0.00	8.4
1P	0	-0	7788	-1654	0	-1272	-3786	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.10	0.56	0.00	8.4
2	0	-0	8934	-385	0	-412	-4094	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.11	0.64	0.00	8.4
7	0	-0	8853	-228	0	-323	-4074	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.11	0.63	0.00	8.4
8	0	-0	9023	-424	0	-458	-4160	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.11	0.65	0.00	8.4
9	0	-0	8749	-175	0	-264	-3995	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.11	0.63	0.00	8.4
10	0	-0	8839	-432	0	-436	-4052	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.11	0.63	0.00	8.4
11	0	-0	8705	-169	0	-287	-4019	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.11	0.62	0.00	8.4
12	0	-0	8987	-496	0	-512	-4162	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.11	0.64	0.00	8.4
13	0	-0	8530	-81	0	-190	-3887	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.10	0.61	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	33	-0	5204	536	0	30	-2546	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.06	0.37	0.00	8.4
1B	33	-0	6570	536	0	30	-3258	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.08	0.47	0.00	8.4
1C	33	-0	5204	-957	0	-392	-2546	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.06	0.37	0.00	8.4
1D	33	-0	6570	-957	0	-392	-3258	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.08	0.47	0.00	8.4
1E	33	-0	5204	536	0	30	-2546	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.06	0.37	0.00	8.4
1F	33	-0	6570	536	0	30	-3258	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.08	0.47	0.00	8.4
1G	33	-0	5204	-957	0	-392	-2546	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.06	0.37	0.00	8.4
1H	33	-0	6570	-957	0	-392	-3258	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.08	0.47	0.00	8.4
1I	33	-0	4319	1234	0	370	-2018	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.31	0.00	8.4
1J	33	-0	7455	1234	0	370	-3786	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.09	0.53	0.00	8.4
1K	33	-0	4319	-1654	0	-733	-2018	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.31	0.00	8.4
1L	33	-0	7455	-1654	0	-733	-3786	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.09	0.53	0.00	8.4
1M	33	-0	4319	1234	0	370	-2018	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.31	0.00	8.4
1N	33	-0	7455	1234	0	370	-3786	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.09	0.53	0.00	8.4
1O	33	-0	4319	-1654	0	-733	-2018	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.31	0.00	8.4
1P	33	-0	7455	-1654	0	-733	-3786	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.09	0.53	0.00	8.4
2	33	-0	8502	-385	0	-284	-4094	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.10	0.61	0.00	8.4
7	33	-0	8420	-228	0	-247	-4074	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.10	0.60	0.00	8.4
8	33	-0	8590	-424	0	-316	-4160	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.11	0.61	0.00	8.4
9	33	-0	8316	-175	0	-206	-3995	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.10	0.59	0.00	8.4
10	33	-0	8406	-432	0	-292	-4052	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.10	0.60	0.00	8.4
11	33	-0	8272	-169	0	-231	-4019	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.10	0.59	0.00	8.4
12	33	-0	8554	-496	0	-347	-4162	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.11	0.61	0.00	8.4

13	33	-0	8098	-81	0	-163	-3887	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																		
1A	67	-0	4871	536	0	-175	890	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.04	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1B	67	-0	6237	536	0	-175	1144	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1C	67	-0	4871	-957	0	-47	890	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.04	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1D	67	-0	6237	-957	0	-47	1144	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1E	67	-0	4871	536	0	-175	890	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.04	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1F	67	-0	6237	536	0	-175	1144	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1G	67	-0	4871	-957	0	-47	890	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.04	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1H	67	-0	6237	-957	0	-47	1144	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1I	67	-0	3986	1234	0	-29	848	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.03	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1J	67	-0	7122	1234	0	-29	1186	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1K	67	-0	3986	-1654	0	-194	848	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.03	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1L	67	-0	7122	-1654	0	-194	1186	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1M	67	-0	3986	1234	0	-29	848	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.03	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1N	67	-0	7122	1234	0	-29	1186	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1O	67	-0	3986	-1654	0	-194	848	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.03	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1P	67	-0	7122	-1654	0	-194	1186	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
2	67	-0	8069	-385	0	-155	1566	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
7	67	-0	7988	-228	0	-171	1532	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
8	67	-0	8157	-424	0	-176	1558	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
9	67	-0	7883	-175	0	-148	1541	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
10	67	-0	7974	-432	0	-149	1544	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
11	67	-0	7839	-169	0	-175	1488	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
12	67	-0	8122	-496	0	-182	1532	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.10	0.58	0.00	0.00	8.4
13	67	-0	7665	-81	0	-136	1503	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.09	0.55	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_907_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 134 NI 2005 NF 2006 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	3885	346	0	-44	3176	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	5061	346	0	-44	3258	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	3885	-623	0	-205	3176	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	5061	-623	0	-205	3258	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	3885	346	0	-44	3176	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	5061	346	0	-44	3258	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	3885	-623	0	-205	3176	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	5061	-623	0	-205	3258	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	3317	883	0	-64	2921	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	5629	883	0	-64	2835	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	3317	-1160	0	-185	2921	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	5629	-1160	0	-185	2835	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	3317	883	0	-64	2921	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	5629	883	0	-64	2835	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	3317	-1160	0	-185	2921	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	5629	-1160	0	-185	2835	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	6455	-243	0	-171	4943	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	6366	-155	0	-198	4862	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	6504	-294	0	-191	4960	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	6311	-92	0	-175	4842	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	6402	-271	0	-160	4893	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	6253	-125	0	-205	4759	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	6484	-356	0	-194	4924	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	6162	-19	0	-167	4726	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	33	-0	3553	346	0	154	4288	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1B	33	-0	4728	346	0	154	3258	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1C	33	-0	3553	-623	0	-311	4288	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1D	33	-0	4728	-623	0	-311	3258	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1E	33	-0	3553	346	0	154	4288	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1F	33	-0	4728	346	0	154	3258	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1G	33	-0	3553	-623	0	-311	4288	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1H	33	-0	4728	-623	0	-311	3258	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1I	33	-0	2984	883	0	304	4565	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1J	33	-0	5297	883	0	304	2835	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1K	33	-0	2984	-1160	0	-461	4565	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1L	33	-0	5297	-1160	0	-461	2835	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1M	33	-0	2984	883	0	304	4565	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1N	33	-0	5297	883	0	304	2835	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
1O	33	-0	2984	-1160	0	-461	4565	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1P	33	-0	5297	-1160	0	-461	2835	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
2	33	-0	6022	-243	0	-90	5574	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
7	33	-0	5933	-155	0	-146	5481	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4

8	33	-0	6072	-294	0	-93	5600	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
9	33	-0	5878	-92	0	-145	5454	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
10	33	-0	5970	-271	0	-69	5517	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
11	33	-0	5820	-125	0	-164	5362	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
12	33	-0	6052	-356	0	-75	5560	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
13	33	-0	5730	-19	0	-161	5317	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	67	-0	3220	346	0	352	4288	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1B	67	-0	4396	346	0	352	3258	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1C	67	-0	3220	-623	0	-416	4288	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1D	67	-0	4396	-623	0	-416	3258	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1E	67	-0	3220	346	0	352	4288	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1F	67	-0	4396	346	0	352	3258	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1G	67	-0	3220	-623	0	-416	4288	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1H	67	-0	4396	-623	0	-416	3258	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1I	67	-0	2652	883	0	673	4711	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1J	67	-0	4964	883	0	673	2835	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1K	67	-0	2652	-1160	0	-737	4711	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1L	67	-0	4964	-1160	0	-737	2835	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1M	67	-0	2652	883	0	673	4711	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1N	67	-0	4964	883	0	673	2835	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1O	67	-0	2652	-1160	0	-737	4711	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1P	67	-0	4964	-1160	0	-737	2835	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
2	67	-0	5590	-243	0	-9	5574	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
7	67	-0	5500	-155	0	-95	5481	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
8	67	-0	5639	-294	0	5	5600	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
9	67	-0	5446	-92	0	-114	5454	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
10	67	-0	5537	-271	0	21	5517	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
11	67	-0	5388	-125	0	-122	5362	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
12	67	-0	5619	-356	0	43	5560	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
13	67	-0	5297	-19	0	-155	5317	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_907_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 135 NI 2006 NF 1940 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	3144	104	0	356	5932	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	4000	104	0	356	5131	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	3144	-325	0	-403	5932	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	4000	-325	0	-403	5131	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	3144	104	0	356	5932	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	4000	104	0	356	5131	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	3144	-325	0	-403	5932	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.24	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	4000	-325	0	-403	5131	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	2794	413	0	684	6172	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	4350	413	0	684	4475	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	2794	-634	0	-731	6172	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	4350	-634	0	-731	4475	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	2794	413	0	684	6172	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.25	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	4350	413	0	684	4475	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	2794	-634	0	-731	6172	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.25	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	4350	-634	0	-731	4475	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	5171	-185	0	-1	8279	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	5094	-159	0	-83	8146	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	5193	-230	0	16	8317	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	5071	-106	0	-106	8107	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	5136	-190	0	29	8204	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	5008	-148	0	-109	7982	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.33	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	5172	-265	0	56	8266	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	4969	-59	0	-147	7916	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.32	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	33	-0	2812	104	0	461	6729	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1B	33	-0	3667	104	0	461	5131	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1C	33	-0	2812	-325	0	-436	6729	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1D	33	-0	3667	-325	0	-436	5131	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1E	33	-0	2812	104	0	461	6729	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1F	33	-0	3667	104	0	461	5131	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1G	33	-0	2812	-325	0	-436	6729	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1H	33	-0	3667	-325	0	-436	5131	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1I	33	-0	2461	413	0	894	7385	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1J	33	-0	4018	413	0	894	4475	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1K	33	-0	2461	-634	0	-868	7385	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1L	33	-0	4018	-634	0	-868	4475	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1M	33	-0	2461	413	0	894	7385	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4

1N	33	-0	4018	413	0	894	4475	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1O	33	-0	2461	-634	0	-868	7385	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1P	33	-0	4018	-634	0	-868	4475	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
2	33	-0	4738	-185	0	61	8729	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
7	33	-0	4662	-159	0	-30	8584	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
8	33	-0	4760	-230	0	92	8769	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
9	33	-0	4638	-106	0	-71	8542	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
10	33	-0	4704	-190	0	92	8649	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
11	33	-0	4575	-148	0	-60	8408	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
12	33	-0	4739	-265	0	144	8715	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
13	33	-0	4536	-59	0	-128	8337	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	67	-0	2479	104	0	567	6729	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1B	67	-0	3335	104	0	567	5131	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1C	67	-0	2479	-325	0	-468	6729	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1D	67	-0	3335	-325	0	-468	5131	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1E	67	-0	2479	104	0	567	6729	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1F	67	-0	3335	104	0	567	5131	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1G	67	-0	2479	-325	0	-468	6729	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1H	67	-0	3335	-325	0	-468	5131	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1I	67	-0	2129	413	0	1104	7385	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1J	67	-0	3685	413	0	1104	4475	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1K	67	-0	2129	-634	0	-1005	7385	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1L	67	-0	3685	-634	0	-1005	4475	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1M	67	-0	2129	413	0	1104	7385	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1N	67	-0	3685	413	0	1104	4475	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
1O	67	-0	2129	-634	0	-1005	7385	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1P	67	-0	3685	-634	0	-1005	4475	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
2	67	-0	4306	-185	0	122	8729	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
7	67	-0	4229	-159	0	23	8584	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
8	67	-0	4327	-230	0	168	8769	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
9	67	-0	4206	-106	0	-36	8542	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
10	67	-0	4271	-190	0	155	8649	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
11	67	-0	4142	-148	0	-11	8408	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.35	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
12	67	-0	4306	-265	0	232	8715	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
13	67	-0	4104	-59	0	-108	8337	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.34	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_907_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 136 NI 1940 NF 2072 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2878	618	0	735	6815	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-2076	618	0	735	5229	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-2878	-332	0	-454	6815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-2076	-332	0	-454	5229	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-2878	618	0	735	6815	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-2076	618	0	735	5229	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-2878	-332	0	-454	6815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-2076	-332	0	-454	5229	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-3185	976	0	1205	7377	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-1769	976	0	1205	4667	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-3185	-690	0	-924	7377	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-1769	-690	0	-924	4667	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-3185	976	0	1205	7377	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-1769	976	0	1205	4667	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-3185	-690	0	-924	7377	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-1769	-690	0	-924	4667	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-3784	267	0	269	8880	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-3704	155	0	133	8724	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-3801	277	0	289	8905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.37	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-3687	139	0	105	8700	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-3741	299	0	311	8799	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-3608	113	0	85	8539	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-3770	317	0	344	8841	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-3579	86	0	38	8498	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	-3261	618	0	498	6815	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	-2459	618	0	498	5229	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	-3261	-332	0	-326	6815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	-2459	-332	0	-326	5229	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	-3261	618	0	498	6815	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	-2459	618	0	498	5229	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	-3261	-332	0	-326	6815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	-2459	-332	0	-326	5229	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.21	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4

1I	38	-0	-3568	976	0	831	7377	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	-2152	976	0	831	4667	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	-3568	-690	0	-660	7377	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	-2152	-690	0	-660	4667	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	-3568	976	0	831	7377	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.30	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	-2152	976	0	831	4667	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	-3568	-690	0	-660	7377	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.30	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	-2152	-690	0	-660	4667	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	-4282	267	0	166	8880	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	-4202	155	0	74	8724	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	-4300	277	0	183	8905	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.37	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	-4185	139	0	52	8700	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	-4240	299	0	196	8799	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	-4106	113	0	42	8539	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	-4268	317	0	223	8841	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.36	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	-4078	86	0	5	8498	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.35	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	77	-0	-3644	618	0	261	6221	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1B	77	-0	-2842	618	0	261	4830	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1C	77	-0	-3644	-332	0	-199	6221	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1D	77	-0	-2842	-332	0	-199	4830	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1E	77	-0	-3644	618	0	261	6221	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.26	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1F	77	-0	-2842	618	0	261	4830	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1G	77	-0	-3644	-332	0	-199	6221	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.26	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1H	77	-0	-2842	-332	0	-199	4830	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.20	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1I	77	-0	-3951	976	0	457	6707	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1J	77	-0	-2535	976	0	457	4344	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1K	77	-0	-3951	-690	0	-395	6707	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1L	77	-0	-2535	-690	0	-395	4344	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1M	77	-0	-3951	976	0	457	6707	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.28	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1N	77	-0	-2535	976	0	457	4344	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1O	77	-0	-3951	-690	0	-395	6707	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.28	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1P	77	-0	-2535	-690	0	-395	4344	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
2	77	-0	-4780	267	0	64	8098	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
7	77	-0	-4701	155	0	14	7961	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
8	77	-0	-4798	277	0	76	8119	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
9	77	-0	-4683	139	0	-1	7941	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
10	77	-0	-4738	299	0	81	8027	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
11	77	-0	-4605	113	0	-2	7800	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.32	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
12	77	-0	-4767	317	0	101	8062	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.33	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
13	77	-0	-4576	86	0	-28	7766	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.32	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_907_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 137 NI 2072 NF 2042 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-3539	641	0	238	4315	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-2485	641	0	238	3343	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-3539	-342	0	-192	4315	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-2485	-342	0	-192	3343	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-3539	641	0	238	4315	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-2485	641	0	238	3343	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-3539	-342	0	-192	4315	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-2485	-342	0	-192	3343	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-3864	1001	0	427	4640	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-2160	1001	0	427	3018	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-3864	-702	0	-381	4640	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-2160	-702	0	-381	3018	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-3864	1001	0	427	4640	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-2160	1001	0	427	3018	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-3864	-702	0	-381	4640	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-2160	-702	0	-381	3018	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-4491	272	0	54	5597	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-4376	156	0	7	5502	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-4500	283	0	66	5609	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-4369	140	0	-8	5491	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-4459	307	0	69	5548	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-4268	114	0	-8	5391	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.22	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-4474	325	0	89	5568	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.23	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-4256	87	0	-34	5372	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	-3922	641	0	-8	4315	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	-2869	641	0	-8	3343	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	-3922	-342	0	-60	4315	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4

1D	38	-0	-2869	-342	0	-60	3343	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	-3922	641	0	-8	4315	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	-2869	641	0	-8	3343	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	-3922	-342	0	-60	4315	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	-2869	-342	0	-60	3343	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	-4247	1001	0	43	4640	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	-2544	1001	0	43	3018	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	-4247	-702	0	-112	4640	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	-2544	-702	0	-112	3018	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	-4247	1001	0	43	4640	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.19	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	-2544	1001	0	43	3018	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	-4247	-702	0	-112	4640	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	-2544	-702	0	-112	3018	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	-4989	272	0	-50	5597	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	-4874	156	0	-53	5502	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	-4998	283	0	-43	5609	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	-4868	140	0	-62	5491	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	-4957	307	0	-48	5548	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	-4766	114	0	-52	5391	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	-4972	325	0	-35	5568	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.23	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	-4754	87	0	-67	5372	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.22	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	77	-0	-4306	641	0	-255	3565	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1B	77	-0	-3252	641	0	-255	2843	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1C	77	-0	-4306	-342	0	71	3565	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1D	77	-0	-3252	-342	0	71	2843	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1E	77	-0	-4306	641	0	-255	3565	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1F	77	-0	-3252	641	0	-255	2843	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1G	77	-0	-4306	-342	0	71	3565	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1H	77	-0	-3252	-342	0	71	2843	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1I	77	-0	-4631	1001	0	-341	3809	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1J	77	-0	-2927	1001	0	-341	2599	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1K	77	-0	-4631	-702	0	157	3809	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1L	77	-0	-2927	-702	0	157	2599	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1M	77	-0	-4631	1001	0	-341	3809	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1N	77	-0	-2927	1001	0	-341	2599	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1O	77	-0	-4631	-702	0	157	3809	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1P	77	-0	-2927	-702	0	157	2599	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
2	77	-0	-5487	272	0	-155	4642	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
7	77	-0	-5373	156	0	-112	4577	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
8	77	-0	-5496	283	0	-151	4652	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
9	77	-0	-5366	140	0	-115	4567	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
10	77	-0	-5455	307	0	-166	4602	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
11	77	-0	-5264	114	0	-96	4491	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
12	77	-0	-5470	325	0	-160	4617	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.19	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
13	77	-0	-5252	87	0	-100	4475	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.18	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_907_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 138 NI 2042 NF 2036 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-4720	647	0	101	1312	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-3588	647	0	101	1142	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-4720	-270	0	-264	1312	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-3588	-270	0	-264	1142	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-4720	647	0	101	1312	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-3588	647	0	101	1142	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-4720	-270	0	-264	1312	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.06	0.34	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-3588	-270	0	-264	1142	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-5116	986	0	200	1386	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-3192	986	0	200	1068	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-5116	-610	0	-363	1386	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-3192	-610	0	-363	1068	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.04	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-5116	986	0	200	1386	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-3192	986	0	200	1068	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.04	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-5116	-610	0	-363	1386	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-3192	-610	0	-363	1068	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.04	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-6040	331	0	-140	1772	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-5919	222	0	-93	1766	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-6058	341	0	-137	1777	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-5903	207	0	-96	1760	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-6004	362	0	-153	1748	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-5803	181	0	-76	1737	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-6033	379	0	-148	1756	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-5775	155	0	-80	1728	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	38	-0	-5103	647	0	204	-3243	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1B	38	-0	-3972	647	0	204	-2383	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1C	38	-0	-5103	-270	0	-512	-3243	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1D	38	-0	-3972	-270	0	-512	-2383	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1E	38	-0	-5103	647	0	204	-3243	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1F	38	-0	-3972	647	0	204	-2383	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1G	38	-0	-5103	-270	0	-512	-3243	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
1H	38	-0	-3972	-270	0	-512	-2383	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1I	38	-0	-5500	986	0	433	-3526	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.14	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1J	38	-0	-3575	986	0	433	-2099	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1K	38	-0	-5500	-610	0	-741	-3526	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1L	38	-0	-3575	-610	0	-741	-2099	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1M	38	-0	-5500	986	0	433	-3526	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.14	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1N	38	-0	-3575	986	0	433	-2099	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1O	38	-0	-5500	-610	0	-741	-3526	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.14	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1P	38	-0	-3575	-610	0	-741	-2099	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
2	38	-0	-6538	331	0	-267	-4059	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
7	38	-0	-6418	222	0	-179	-3956	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
8	38	-0	-6556	341	0	-267	-4070	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
9	38	-0	-6401	207	0	-175	-3947	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
10	38	-0	-6502	362	0	-292	-4050	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
11	38	-0	-6301	181	0	-145	-3879	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
12	38	-0	-6532	379	0	-293	-4069	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
13	38	-0	-6273	155	0	-139	-3863	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	77	-0	-5487	647	0	307	-2605	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1B	77	-0	-4355	647	0	307	-1899	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1C	77	-0	-5487	-270	0	-760	-2605	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1D	77	-0	-4355	-270	0	-760	-1899	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1E	77	-0	-5487	647	0	307	-2605	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.11	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1F	77	-0	-4355	647	0	307	-1899	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1G	77	-0	-5487	-270	0	-760	-2605	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.11	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1H	77	-0	-4355	-270	0	-760	-1899	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1I	77	-0	-5883	986	0	667	-2832	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1J	77	-0	-3959	986	0	667	-1672	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1K	77	-0	-5883	-610	0	-1119	-2832	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1L	77	-0	-3959	-610	0	-1119	-1672	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1M	77	-0	-5883	986	0	667	-2832	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.12	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1N	77	-0	-3959	986	0	667	-1672	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1O	77	-0	-5883	-610	0	-1119	-2832	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.12	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1P	77	-0	-3959	-610	0	-1119	-1672	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
2	77	-0	-7037	331	0	-394	-3241	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
7	77	-0	-6916	222	0	-264	-3155	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
8	77	-0	-7054	341	0	-398	-3249	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
9	77	-0	-6899	207	0	-254	-3147	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
10	77	-0	-7000	362	0	-431	-3237	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
11	77	-0	-6799	181	0	-214	-3094	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
12	77	-0	-7030	379	0	-438	-3251	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
13	77	-0	-6771	155	0	-199	-3082	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_905_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 156 NI 1917 NF 2018 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq				Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm		
1A	0	-0	6105	189	0	490	-7058	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	7767	189	0	490	-8384	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	6105	-191	0	-124	-7058	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	7767	-191	0	-124	-8384	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	6105	189	0	490	-7058	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	7767	189	0	490	-8384	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	6105	-191	0	-124	-7058	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.07	0.44	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	7767	-191	0	-124	-8384	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.10	0.56	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	5917	225	0	560	-6827	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	7955	225	0	560	-8615	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.35	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	5917	-227	0	-193	-6827	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	7955	-227	0	-193	-8615	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.35	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	5917	225	0	560	-6827	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	7955	225	0	560	-8615	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.35	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	5917	-227	0	-193	-6827	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	7955	-227	0	-193	-8615	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.35	0.10	0.57	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	10170	63	0	329	-11210	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.46	0.12	0.73	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	10010	15	0	250	-11090	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.45	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	9983	-142	0	83	-11050	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.45	0.12	0.71	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	10220	172	0	453	-11260	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.46	0.13	0.73	0.00	0.00	8.4

10	0	-0	10050	70	0	347	-11080	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.45	0.12	0.72	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	9776	-10	0	214	-10880	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.45	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	9734	-271	0	-63	-10820	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.44	0.12	0.70	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	10140	253	0	553	-11180	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.46	0.12	0.73	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	41	-0	5696	189	0	413	-7058	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1B	41	-0	7359	189	0	413	-8384	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1C	41	-0	5696	-191	0	-46	-7058	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1D	41	-0	7359	-191	0	-46	-8384	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1E	41	-0	5696	189	0	413	-7058	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.29	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1F	41	-0	7359	189	0	413	-8384	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.34	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1G	41	-0	5696	-191	0	-46	-7058	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.29	0.07	0.41	0.00	0.00	8.4
1H	41	-0	7359	-191	0	-46	-8384	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.34	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1I	41	-0	5509	225	0	468	-6827	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1J	41	-0	7546	225	0	468	-8615	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.35	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1K	41	-0	5509	-227	0	-101	-6827	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1L	41	-0	7546	-227	0	-101	-8615	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.35	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1M	41	-0	5509	225	0	468	-6827	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.28	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1N	41	-0	7546	225	0	468	-8615	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.35	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
1O	41	-0	5509	-227	0	-101	-6827	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.28	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1P	41	-0	7546	-227	0	-101	-8615	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.35	0.09	0.54	0.00	0.00	8.4
2	41	-0	9640	63	0	304	-11210	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.46	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
7	41	-0	9478	15	0	243	-11090	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.45	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
8	41	-0	9452	-142	0	141	-11050	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.45	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
9	41	-0	9692	172	0	382	-11260	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.46	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4
10	41	-0	9518	70	0	318	-11080	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.45	0.12	0.68	0.00	0.00	8.4
11	41	-0	9246	-10	0	218	-10880	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.45	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
12	41	-0	9203	-271	0	48	-10820	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.44	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
13	41	-0	9608	253	0	449	-11180	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.46	0.12	0.69	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	82	-0	5288	189	0	336	-2456	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1B	82	-0	6950	189	0	336	-2324	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1C	82	-0	5288	-191	0	32	-2456	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1D	82	-0	6950	-191	0	32	-2324	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1E	82	-0	5288	189	0	336	-2456	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1F	82	-0	6950	189	0	336	-2324	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1G	82	-0	5288	-191	0	32	-2456	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1H	82	-0	6950	-191	0	32	-2324	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1I	82	-0	5100	225	0	376	-2303	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1J	82	-0	7138	225	0	376	-2477	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1K	82	-0	5100	-227	0	-8	-2303	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1L	82	-0	7138	-227	0	-8	-2477	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1M	82	-0	5100	225	0	376	-2303	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1N	82	-0	7138	225	0	376	-2477	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1O	82	-0	5100	-227	0	-8	-2303	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
1P	82	-0	7138	-227	0	-8	-2477	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
2	82	-0	9110	63	0	278	-3334	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4
7	82	-0	8947	15	0	237	-3345	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
8	82	-0	8921	-142	0	199	-3332	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
9	82	-0	9163	172	0	312	-3346	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.11	0.66	0.00	0.00	8.4
10	82	-0	8987	70	0	289	-3309	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.11	0.64	0.00	0.00	8.4
11	82	-0	8715	-10	0	222	-3329	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
12	82	-0	8672	-271	0	158	-3307	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.11	0.62	0.00	0.00	8.4
13	82	-0	9075	253	0	346	-3331	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.11	0.65	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_905_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 157 NI 2018 NF 2017 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	3325	336	0	290	-2324	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	4349	336	0	290	-2456	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	3325	-89	0	-10	-2324	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	4349	-89	0	-10	-2456	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	3325	336	0	290	-2324	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	4349	336	0	290	-2456	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	3325	-89	0	-10	-2324	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.04	0.24	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	4349	-89	0	-10	-2456	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	3229	387	0	322	-2303	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	4445	387	0	322	-2477	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	3229	-141	0	-43	-2303	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	4445	-141	0	-43	-2477	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	3229	387	0	322	-2303	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	4445	387	0	322	-2477	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	3229	-141	0	-43	-2303	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4

1P	0	-0	4445	-141	0	-43	-2477	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	5619	210	0	227	-3334	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	5527	154	0	186	-3345	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	5506	41	0	157	-3332	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	5654	294	0	255	-3346	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	5548	225	0	236	-3309	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	5396	131	0	169	-3329	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	5360	-57	0	120	-3307	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.38	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	5608	365	0	283	-3331	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	41	-0	2917	336	0	152	-2182	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1B	41	-0	3941	336	0	152	-2456	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1C	41	-0	2917	-89	0	26	-2182	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1D	41	-0	3941	-89	0	26	-2456	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1E	41	-0	2917	336	0	152	-2182	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1F	41	-0	3941	336	0	152	-2456	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1G	41	-0	2917	-89	0	26	-2182	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1H	41	-0	3941	-89	0	26	-2456	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
1I	41	-0	2821	387	0	164	-2303	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1J	41	-0	4037	387	0	164	-2477	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1K	41	-0	2821	-141	0	14	-2303	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1L	41	-0	4037	-141	0	14	-2477	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1M	41	-0	2821	387	0	164	-2303	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1N	41	-0	4037	387	0	164	-2477	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
1O	41	-0	2821	-141	0	14	-2303	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1P	41	-0	4037	-141	0	14	-2477	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
2	41	-0	5088	210	0	141	-3334	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
7	41	-0	4996	154	0	124	-3345	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
8	41	-0	4975	41	0	140	-3332	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
9	41	-0	5124	294	0	135	-3346	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
10	41	-0	5017	225	0	145	-3309	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
11	41	-0	4865	131	0	116	-3329	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
12	41	-0	4830	-57	0	143	-3307	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
13	41	-0	5077	365	0	134	-3331	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.14	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	82	-0	2509	336	0	15	844	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1B	82	-0	3533	336	0	15	-24	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1C	82	-0	2509	-89	0	63	844	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1D	82	-0	3533	-89	0	63	-24	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1E	82	-0	2509	336	0	15	844	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1F	82	-0	3533	336	0	15	-24	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1G	82	-0	2509	-89	0	63	844	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1H	82	-0	3533	-89	0	63	-24	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1I	82	-0	2413	387	0	6	-25	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1J	82	-0	3629	387	0	6	845	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1K	82	-0	2413	-141	0	72	-25	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1L	82	-0	3629	-141	0	72	845	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1M	82	-0	2413	387	0	6	-25	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1N	82	-0	3629	387	0	6	845	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
1O	82	-0	2413	-141	0	72	-25	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1P	82	-0	3629	-141	0	72	845	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
2	82	-0	4557	210	0	55	821	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
7	82	-0	4466	154	0	61	735	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
8	82	-0	4444	41	0	123	730	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
9	82	-0	4593	294	0	15	837	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
10	82	-0	4486	225	0	53	788	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.06	0.32	0.00	0.00	8.4
11	82	-0	4334	131	0	62	644	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
12	82	-0	4299	-57	0	166	636	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
13	82	-0	4546	365	0	-15	815	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_905_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 158 NI 2017 NF 2016 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	Fx, M Bielle V, Mx			-----	-----	-----
cm		kg			kg*m			cmq								cmq/m		cm
1A	0	-0	2279	336	0	65	2037	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	2801	336	0	65	-24	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	2279	-95	0	7	2037	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	2801	-95	0	7	-24	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	2279	336	0	65	2037	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	2801	336	0	65	-24	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	2279	-95	0	7	2037	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	2801	-95	0	7	-24	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	2233	386	0	76	2013	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	2847	386	0	76	-25	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4

1K	0	-0	2233	-145	0	-4	2013	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	2847	-145	0	-4	-25	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	2233	386	0	76	2013	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	2847	386	0	76	-25	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	2233	-145	0	-4	2013	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	2847	-145	0	-4	-25	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	3643	205	0	51	2727	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	3606	146	0	57	2621	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	3589	99	0	122	2608	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	3666	248	0	8	2755	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.05	0.26	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	3605	220	0	48	2673	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	3543	123	0	59	2498	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	3515	44	0	167	2475	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	3643	293	0	-23	2721	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	41	-0	1871	336	0	104	2797	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1B	41	-0	2393	336	0	104	1505	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1C	41	-0	1871	-95	0	-130	2797	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1D	41	-0	2393	-95	0	-130	1505	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1E	41	-0	1871	336	0	104	2797	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1F	41	-0	2393	336	0	104	1505	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1G	41	-0	1871	-95	0	-130	2797	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1H	41	-0	2393	-95	0	-130	1505	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1I	41	-0	1825	386	0	135	2837	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1J	41	-0	2439	386	0	135	1465	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1K	41	-0	1825	-145	0	-162	2837	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1L	41	-0	2439	-145	0	-162	1465	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1M	41	-0	1825	386	0	135	2837	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1N	41	-0	2439	386	0	135	1465	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1O	41	-0	1825	-145	0	-162	2837	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1P	41	-0	2439	-145	0	-162	1465	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
2	41	-0	3112	205	0	-33	3363	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
7	41	-0	3076	146	0	-2	3247	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
8	41	-0	3058	99	0	82	3228	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
9	41	-0	3135	248	0	-93	3398	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
10	41	-0	3074	220	0	-42	3298	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
11	41	-0	3012	123	0	9	3104	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
12	41	-0	2984	44	0	150	3073	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
13	41	-0	3112	293	0	-143	3356	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	82	-0	1463	336	0	143	2797	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1B	82	-0	1985	336	0	143	1505	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1C	82	-0	1463	-95	0	-268	2797	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1D	82	-0	1985	-95	0	-268	1505	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1E	82	-0	1463	336	0	143	2797	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1F	82	-0	1985	336	0	143	1505	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1G	82	-0	1463	-95	0	-268	2797	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1H	82	-0	1985	-95	0	-268	1505	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1I	82	-0	1417	386	0	194	2837	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1J	82	-0	2031	386	0	194	1465	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
1K	82	-0	1417	-145	0	-319	2837	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1L	82	-0	2031	-145	0	-319	1465	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
1M	82	-0	1417	386	0	194	2837	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1N	82	-0	2031	386	0	194	1465	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
1O	82	-0	1417	-145	0	-319	2837	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1P	82	-0	2031	-145	0	-319	1465	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
2	82	-0	2582	205	0	-116	3363	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
7	82	-0	2545	146	0	-62	3247	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
8	82	-0	2527	99	0	42	3228	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
9	82	-0	2604	248	0	-195	3398	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
10	82	-0	2544	220	0	-132	3298	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
11	82	-0	2482	123	0	-42	3104	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
12	82	-0	2453	44	0	132	3073	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
13	82	-0	2581	293	0	-262	3356	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.14	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_905_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 159 NI 2016 NF 2015 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	892	226	0	149	3193	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	1014	226	0	149	1999	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	892	-16	0	-279	3193	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	1014	-16	0	-279	1999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	892	226	0	149	3193	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4

1F	0	-0	1014	226	0	149	1999	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	892	-16	0	-279	3193	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	1014	-16	0	-279	1999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	899	254	0	202	3238	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	1006	254	0	202	1954	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	899	-44	0	-332	3238	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	1006	-44	0	-332	1954	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	899	254	0	202	3238	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	1006	254	0	202	1954	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	899	-44	0	-332	3238	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	1006	-44	0	-332	1954	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	1254	169	0	-122	3953	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	1286	136	0	-65	3863	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	1275	162	0	39	3836	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	1259	161	0	-201	3993	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	1245	178	0	-138	3882	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	1299	123	0	-44	3732	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	1281	166	0	130	3685	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	1255	164	0	-270	3947	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	41	-0	483	226	0	155	3193	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1B	41	-0	605	226	0	155	1999	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1C	41	-0	483	-16	0	-371	3193	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1D	41	-0	605	-16	0	-371	1999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1E	41	-0	483	226	0	155	3193	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1F	41	-0	605	226	0	155	1999	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1G	41	-0	483	-16	0	-371	3193	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1H	41	-0	605	-16	0	-371	1999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1I	41	-0	491	254	0	220	3238	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1J	41	-0	598	254	0	220	1954	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1K	41	-0	491	-44	0	-436	3238	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	41	-0	598	-44	0	-436	1954	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1M	41	-0	491	254	0	220	3238	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1N	41	-0	598	254	0	220	1954	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1O	41	-0	491	-44	0	-436	3238	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	41	-0	598	-44	0	-436	1954	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
2	41	-0	723	169	0	-191	3953	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
7	41	-0	755	136	0	-121	3863	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
8	41	-0	744	162	0	-27	3836	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
9	41	-0	728	161	0	-267	3993	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
10	41	-0	714	178	0	-211	3882	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
11	41	-0	768	123	0	-94	3732	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
12	41	-0	750	166	0	63	3685	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
13	41	-0	724	164	0	-337	3947	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	82	-0	75	226	0	162	3193	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1B	82	-0	197	226	0	162	1999	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1C	82	-0	75	-16	0	-464	3193	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1D	82	-0	197	-16	0	-464	1999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1E	82	-0	75	226	0	162	3193	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1F	82	-0	197	226	0	162	1999	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1G	82	-0	75	-16	0	-464	3193	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1H	82	-0	197	-16	0	-464	1999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1I	82	-0	83	254	0	237	3238	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1J	82	-0	189	254	0	237	1954	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	82	-0	83	-44	0	-539	3238	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1L	82	-0	189	-44	0	-539	1954	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1M	82	-0	83	254	0	237	3238	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1N	82	-0	189	254	0	237	1954	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	82	-0	83	-44	0	-539	3238	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1P	82	-0	189	-44	0	-539	1954	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
2	82	-0	192	169	0	-260	3953	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
7	82	-0	224	136	0	-176	3863	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
8	82	-0	213	162	0	-93	3836	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
9	82	-0	198	161	0	-332	3993	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
10	82	-0	183	178	0	-283	3882	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
11	82	-0	237	123	0	-144	3732	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
12	82	-0	219	166	0	-5	3685	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
13	82	-0	193	164	0	-404	3947	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_905_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 160 NI 2015 NF 2014 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m			cmq				Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm

1A	0	-0	-649	297	0	173	3193	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	-3	297	0	173	1999	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-649	-132	0	-472	3193	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	-3	-132	0	-472	1999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-649	297	0	173	3193	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	-3	297	0	173	1999	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-649	-132	0	-472	3193	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	-3	-132	0	-472	1999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-641	344	0	252	3238	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-12	344	0	252	1954	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-641	-179	0	-551	3238	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-12	-179	0	-551	1954	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-641	344	0	252	3238	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-12	344	0	252	1954	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-641	-179	0	-551	3238	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-12	-179	0	-551	1954	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-655	87	0	-259	3953	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-571	148	0	-173	3863	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-584	256	0	-90	3836	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-654	7	0	-332	3993	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-640	68	0	-283	3882	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-499	170	0	-139	3732	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-521	350	0	-2	3685	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-639	-66	0	-404	3947	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	41	-0	-1058	297	0	52	3193	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1B	41	-0	-411	297	0	52	1999	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1C	41	-0	-1058	-132	0	-418	3193	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1D	41	-0	-411	-132	0	-418	1999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1E	41	-0	-1058	297	0	52	3193	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1F	41	-0	-411	297	0	52	1999	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1G	41	-0	-1058	-132	0	-418	3193	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1H	41	-0	-411	-132	0	-418	1999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1I	41	-0	-1049	344	0	111	3238	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1J	41	-0	-420	344	0	111	1954	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1K	41	-0	-1049	-179	0	-478	3238	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1L	41	-0	-420	-179	0	-478	1954	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1M	41	-0	-1049	344	0	111	3238	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1N	41	-0	-420	344	0	111	1954	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1O	41	-0	-1049	-179	0	-478	3238	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1P	41	-0	-420	-179	0	-478	1954	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
2	41	-0	-1186	87	0	-295	3953	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
7	41	-0	-1101	148	0	-233	3863	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
8	41	-0	-1114	256	0	-195	3836	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
9	41	-0	-1185	7	0	-334	3993	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
10	41	-0	-1171	68	0	-311	3882	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
11	41	-0	-1030	170	0	-209	3732	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
12	41	-0	-1052	350	0	-145	3685	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
13	41	-0	-1170	-66	0	-377	3947	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	82	-0	-1466	297	0	-69	3099	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1B	82	-0	-820	297	0	-69	1999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1C	82	-0	-1466	-132	0	-365	3099	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1D	82	-0	-820	-132	0	-365	1999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1E	82	-0	-1466	297	0	-69	3099	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1F	82	-0	-820	297	0	-69	1999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1G	82	-0	-1466	-132	0	-365	3099	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1H	82	-0	-820	-132	0	-365	1999	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1I	82	-0	-1458	344	0	-29	3145	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1J	82	-0	-828	344	0	-29	1954	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1K	82	-0	-1458	-179	0	-404	3145	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1L	82	-0	-828	-179	0	-404	1954	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1M	82	-0	-1458	344	0	-29	3145	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1N	82	-0	-828	344	0	-29	1954	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1O	82	-0	-1458	-179	0	-404	3145	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1P	82	-0	-828	-179	0	-404	1954	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
2	82	-0	-1717	87	0	-330	3883	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
7	82	-0	-1632	148	0	-294	3818	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
8	82	-0	-1645	256	0	-299	3786	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
9	82	-0	-1716	7	0	-337	3923	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
10	82	-0	-1702	68	0	-339	3816	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
11	82	-0	-1561	170	0	-278	3708	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
12	82	-0	-1583	350	0	-287	3654	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
13	82	-0	-1701	-66	0	-350	3882	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_905_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 161 NI 2014 NF 1918 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 1000.00 1000.00 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	--																
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	-2707	1174	0	-25	2332	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.19	0.00	8.4
1B	0	-0	-1103	1174	0	-25	1660	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.09	0.00	8.4
1C	0	-0	-2707	-616	0	-200	2332	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.19	0.00	8.4
1D	0	-0	-1103	-616	0	-200	1660	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	8.4
1E	0	-0	-2707	1174	0	-25	2332	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.19	0.00	8.4
1F	0	-0	-1103	1174	0	-25	1660	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.09	0.00	8.4
1G	0	-0	-2707	-616	0	-200	2332	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.19	0.00	8.4
1H	0	-0	-1103	-616	0	-200	1660	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.08	0.00	8.4
1I	0	-0	-2818	1386	0	7	2382	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.20	0.00	8.4
1J	0	-0	-992	1386	0	7	1610	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.11	0.00	8.4
1K	0	-0	-2818	-828	0	-232	2382	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.20	0.00	8.4
1L	0	-0	-992	-828	0	-232	1610	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.07	0.00	8.4
1M	0	-0	-2818	1386	0	7	2382	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.20	0.00	8.4
1N	0	-0	-992	1386	0	7	1610	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.07	0.02	0.11	0.00	8.4
1O	0	-0	-2818	-828	0	-232	2382	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.20	0.00	8.4
1P	0	-0	-992	-828	0	-232	1610	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.07	0.01	0.07	0.00	8.4
2	0	-0	-3073	272	0	-170	2985	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.22	0.00	8.4
7	0	-0	-2872	523	0	-153	2964	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.21	0.00	8.4
8	0	-0	-2870	721	0	-166	2925	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.21	0.00	8.4
9	0	-0	-3107	91	0	-169	3025	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.22	0.00	8.4
10	0	-0	-3037	194	0	-174	2926	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.22	0.00	8.4
11	0	-0	-2704	612	0	-146	2891	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.19	0.00	8.4
12	0	-0	-2700	942	0	-167	2826	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.03	0.19	0.00	8.4
13	0	-0	-3094	-108	0	-173	2992	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.04	0.22	0.00	8.4
apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	
1A	41	-0	-3115	1174	0	-505	2332	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.04	0.22	0.00	8.4
1B	41	-0	-1512	1174	0	-505	1660	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.02	0.11	0.00	8.4
1C	41	-0	-3115	-616	0	51	2332	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.04	0.22	0.00	8.4
1D	41	-0	-1512	-616	0	51	1660	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.02	0.11	0.00	8.4
1E	41	-0	-3115	1174	0	-505	2332	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.04	0.22	0.00	8.4
1F	41	-0	-1512	1174	0	-505	1660	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.02	0.11	0.00	8.4
1G	41	-0	-3115	-616	0	51	2332	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.04	0.22	0.00	8.4
1H	41	-0	-1512	-616	0	51	1660	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.02	0.11	0.00	8.4
1I	41	-0	-3227	1386	0	-560	2382	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.04	0.23	0.00	8.4
1J	41	-0	-1400	1386	0	-560	1610	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.02	0.11	0.00	8.4
1K	41	-0	-3227	-828	0	106	2382	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.04	0.23	0.00	8.4
1L	41	-0	-1400	-828	0	106	1610	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.02	0.10	0.00	8.4
1M	41	-0	-3227	1386	0	-560	2382	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.04	0.23	0.00	8.4
1N	41	-0	-1400	1386	0	-560	1610	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.07	0.02	0.11	0.00	8.4
1O	41	-0	-3227	-828	0	106	2382	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.10	0.04	0.23	0.00	8.4
1P	41	-0	-1400	-828	0	106	1610	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.07	0.02	0.10	0.00	8.4
2	41	-0	-3604	272	0	-281	2985	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.04	0.26	0.00	8.4
7	41	-0	-3403	523	0	-367	2964	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.04	0.24	0.00	8.4
8	41	-0	-3401	721	0	-460	2925	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.04	0.24	0.00	8.4
9	41	-0	-3638	91	0	-206	3025	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.04	0.26	0.00	8.4
10	41	-0	-3568	194	0	-254	2926	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.04	0.26	0.00	8.4
11	41	-0	-3234	612	0	-396	2891	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.04	0.23	0.00	8.4
12	41	-0	-3231	942	0	-552	2826	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.04	0.23	0.00	8.4
13	41	-0	-3625	-108	0	-129	2992	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.12	0.04	0.26	0.00	8.4
apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	
1A	82	-0	-3524	1174	0	-984	-214	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.02	0.04	0.25	0.00	8.4
1B	82	-0	-1920	1174	0	-984	1431	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.02	0.14	0.00	8.4
1C	82	-0	-3524	-616	0	303	-214	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.04	0.25	0.00	8.4
1D	82	-0	-1920	-616	0	303	1431	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.02	0.14	0.00	8.4
1E	82	-0	-3524	1174	0	-984	-214	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.02	0.04	0.25	0.00	8.4
1F	82	-0	-1920	1174	0	-984	1431	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.02	0.14	0.00	8.4
1G	82	-0	-3524	-616	0	303	-214	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.04	0.25	0.00	8.4
1H	82	-0	-1920	-616	0	303	1431	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.02	0.14	0.00	8.4
1I	82	-0	-3635	1386	0	-1126	-254	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.04	0.26	0.00	8.4
1J	82	-0	-1809	1386	0	-1126	1412	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.02	0.13	0.00	8.4
1K	82	-0	-3635	-828	0	445	-254	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.04	0.26	0.00	8.4
1L	82	-0	-1809	-828	0	445	1412	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.02	0.13	0.00	8.4
1M	82	-0	-3635	1386	0	-1126	-254	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.04	0.26	0.00	8.4
1N	82	-0	-1809	1386	0	-1126	1412	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.06	0.02	0.13	0.00	8.4
1O	82	-0	-3635	-828	0	445	-254	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.04	0.26	0.00	8.4
1P	82	-0	-1809	-828	0	445	1412	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.06	0.02	0.13	0.00	8.4
2	82	-0	-4134	272	0	-392	2205	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.05	0.30	0.00	8.4
7	82	-0	-3934	523	0	-580	2243	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.05	0.28	0.00	8.4
8	82	-0	-3932	721	0	-755	2205	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.05	0.28	0.00	8.4
9	82	-0	-4168	91	0	-244	2234	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.05	0.30	0.00	8.4
10	82	-0	-4099	194	0	-333	2156	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.05	0.29	0.00	8.4
11	82	-0	-3765	612	0	-646	2219	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.05	0.27	0.00	8.4
12	82	-0	-3762	942	0	-937	2156	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.05	0.27	0.00	8.4
13	82	-0	-4156	-108	0	-85	2206	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.05	0.30	0.00	8.4
apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																	

Nome travata: **Trave_902_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 172 NI 1942 NF 2113 SEZ. Rp B= 0.800

qy medio: 1000.00 361.50 73.75 1435.25 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	1813	418	0	153	-3994	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.02	0.13	0.00	8.4
1B	0	-0	4763	418	0	153	-4198	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.06	0.34	0.00	8.4
1C	0	-0	1813	-245	0	-61	-3994	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.02	0.13	0.00	8.4
1D	0	-0	4763	-245	0	-61	-4198	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.06	0.34	0.00	8.4
1E	0	-0	1813	418	0	153	-3994	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.02	0.13	0.00	8.4
1F	0	-0	4763	418	0	153	-4198	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.06	0.34	0.00	8.4
1G	0	-0	1813	-245	0	-61	-3994	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.02	0.13	0.00	8.4
1H	0	-0	4763	-245	0	-61	-4198	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.06	0.34	0.00	8.4
1I	0	-0	2460	272	0	107	-3944	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.03	0.18	0.00	8.4
1J	0	-0	4116	272	0	107	-4248	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.05	0.29	0.00	8.4
1K	0	-0	2460	-100	0	-14	-3944	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.03	0.18	0.00	8.4
1L	0	-0	4116	-100	0	-14	-4248	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.05	0.29	0.00	8.4
1M	0	-0	2460	272	0	107	-3944	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.03	0.18	0.00	8.4
1N	0	-0	4116	272	0	107	-4248	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.05	0.29	0.00	8.4
1O	0	-0	2460	-100	0	-14	-3944	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.03	0.18	0.00	8.4
1P	0	-0	4116	-100	0	-14	-4248	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.05	0.29	0.00	8.4
2	0	-0	4641	164	0	77	-5502	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.06	0.33	0.00	8.4
7	0	-0	4207	66	0	46	-5503	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.05	0.30	0.00	8.4
8	0	-0	4489	129	0	66	-5498	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.06	0.32	0.00	8.4
9	0	-0	4412	113	0	62	-5505	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.05	0.32	0.00	8.4
10	0	-0	4741	191	0	86	-5461	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.06	0.34	0.00	8.4
11	0	-0	4016	29	0	34	-5463	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.05	0.29	0.00	8.4
12	0	-0	4486	133	0	66	-5455	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.06	0.32	0.00	8.4
13	0	-0	4359	107	0	60	-5465	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.05	0.31	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	47	-0	1153	418	0	-43	-2528	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.01	0.08	0.00	8.4
1B	47	-0	4103	418	0	-43	-4198	13.85	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.05	0.29	0.00	8.4
1C	47	-0	1153	-245	0	54	-2528	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.01	0.08	0.00	8.4
1D	47	-0	4103	-245	0	54	-4198	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.05	0.29	0.00	8.4
1E	47	-0	1153	418	0	-43	-2528	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.10	0.01	0.08	0.00	8.4
1F	47	-0	4103	418	0	-43	-4198	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.05	0.29	0.00	8.4
1G	47	-0	1153	-245	0	54	-2528	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.01	0.08	0.00	8.4
1H	47	-0	4103	-245	0	54	-4198	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.05	0.29	0.00	8.4
1I	47	-0	1800	272	0	-21	-3132	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.02	0.13	0.00	8.4
1J	47	-0	3456	272	0	-21	-4248	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.04	0.25	0.00	8.4
1K	47	-0	1800	-100	0	33	-3132	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.02	0.13	0.00	8.4
1L	47	-0	3456	-100	0	33	-4248	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.04	0.25	0.00	8.4
1M	47	-0	1800	272	0	-21	-3132	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.13	0.02	0.13	0.00	8.4
1N	47	-0	3456	272	0	-21	-4248	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.17	0.04	0.25	0.00	8.4
1O	47	-0	1800	-100	0	33	-3132	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.02	0.13	0.00	8.4
1P	47	-0	3456	-100	0	33	-4248	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.04	0.25	0.00	8.4
2	47	-0	3759	164	0	1	-5498	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.23	0.05	0.27	0.00	8.4
7	47	-0	3325	66	0	15	-5475	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.04	0.24	0.00	8.4
8	47	-0	3607	129	0	5	-5486	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.04	0.26	0.00	8.4
9	47	-0	3530	113	0	9	-5488	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.04	0.25	0.00	8.4
10	47	-0	3859	191	0	-4	-5461	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.05	0.28	0.00	8.4
11	47	-0	3134	29	0	20	-5425	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.04	0.22	0.00	8.4
12	47	-0	3604	133	0	4	-5442	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.04	0.26	0.00	8.4
13	47	-0	3476	107	0	10	-5446	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.22	0.04	0.25	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	94	-0	493	418	0	-239	-165	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	8.4
1B	94	-0	3443	418	0	-239	-3095	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.04	0.25	0.00	8.4
1C	94	-0	493	-245	0	169	-165	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	8.4
1D	94	-0	3443	-245	0	169	-3095	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.13	0.04	0.25	0.00	8.4
1E	94	-0	493	418	0	-239	-165	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	8.4
1F	94	-0	3443	418	0	-239	-3095	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.04	0.25	0.00	8.4
1G	94	-0	493	-245	0	169	-165	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	8.4
1H	94	-0	3443	-245	0	169	-3095	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.13	0.04	0.25	0.00	8.4
1I	94	-0	1140	272	0	-149	-746	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.08	0.00	8.4
1J	94	-0	2796	272	0	-149	-2514	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.03	0.20	0.00	8.4
1K	94	-0	1140	-100	0	80	-746	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.08	0.00	8.4
1L	94	-0	2796	-100	0	80	-2514	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.03	0.20	0.00	8.4
1M	94	-0	1140	272	0	-149	-746	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.08	0.00	8.4
1N	94	-0	2796	272	0	-149	-2514	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.03	0.20	0.00	8.4
1O	94	-0	1140	-100	0	80	-746	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.08	0.00	8.4
1P	94	-0	2796	-100	0	80	-2514	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.03	0.20	0.00	8.4
2	94	-0	2877	164	0	-76	-1975	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.04	0.21	0.00	8.4
7	94	-0	2442	66	0	-16	-2383	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.03	0.17	0.00	8.4
8	94	-0	2724	129	0	-55	-2114	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.03	0.19	0.00	8.4
9	94	-0	2648	113	0	-44	-2192	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.03	0.19	0.00	8.4
10	94	-0	2976	191	0	-93	-1841	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.08	0.04	0.21	0.00	8.4
11	94	-0	2252	29	0	7	-2522	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.03	0.16	0.00	8.4
12	94	-0	2721	133	0	-58	-2073	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.03	0.19	0.00	8.4
13	94	-0	2594	107	0	-40	-2203	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.09	0.03	0.19	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_902_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 173 NI 2113 NF 2114 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
 qy medio: 1000.00 272.88 55.67 1328.54 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	606	13	0	43	-165	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	8.4
1B	0	-0	2874	13	0	43	-3095	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.13	0.04	0.21	0.00	8.4
1C	0	-0	606	3	0	-30	-165	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	8.4
1D	0	-0	2874	3	0	-30	-3095	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.04	0.21	0.00	8.4
1E	0	-0	606	13	0	43	-165	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	8.4
1F	0	-0	2874	13	0	43	-3095	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.13	0.04	0.21	0.00	8.4
1G	0	-0	606	3	0	-30	-165	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	8.4
1H	0	-0	2874	3	0	-30	-3095	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.04	0.21	0.00	8.4
1I	0	-0	1056	13	0	27	-746	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.08	0.00	8.4
1J	0	-0	2424	13	0	27	-2514	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.03	0.17	0.00	8.4
1K	0	-0	1056	3	0	-14	-746	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.08	0.00	8.4
1L	0	-0	2424	3	0	-14	-2514	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.03	0.17	0.00	8.4
1M	0	-0	1056	13	0	27	-746	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.08	0.00	8.4
1N	0	-0	2424	13	0	27	-2514	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.03	0.17	0.00	8.4
1O	0	-0	1056	3	0	-14	-746	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.08	0.00	8.4
1P	0	-0	2424	3	0	-14	-2514	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.03	0.17	0.00	8.4
2	0	-0	2147	10	0	4	-1975	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.03	0.15	0.00	8.4
7	0	-0	2464	12	0	14	-2383	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.03	0.18	0.00	8.4
8	0	-0	2253	11	0	7	-2114	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.03	0.16	0.00	8.4
9	0	-0	2318	11	0	10	-2192	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.03	0.17	0.00	8.4
10	0	-0	2052	10	0	1	-1841	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.03	0.15	0.00	8.4
11	0	-0	2580	12	0	18	-2522	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.03	0.18	0.00	8.4
12	0	-0	2229	10	0	6	-2073	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.03	0.16	0.00	8.4
13	0	-0	2337	12	0	10	-2203	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.03	0.17	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	47	-0	-7	13	0	37	-27	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1B	47	-0	2260	13	0	37	-3074	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.13	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1C	47	-0	-7	3	0	-32	-27	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1D	47	-0	2260	3	0	-32	-3074	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1E	47	-0	-7	13	0	37	-27	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1F	47	-0	2260	13	0	37	-3074	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.13	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1G	47	-0	-7	3	0	-32	-27	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1H	47	-0	2260	3	0	-32	-3074	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.13	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1I	47	-0	442	13	0	23	-626	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1J	47	-0	1811	13	0	23	-2468	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1K	47	-0	442	3	0	-17	-626	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1L	47	-0	1811	3	0	-17	-2468	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1M	47	-0	442	13	0	23	-626	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1N	47	-0	1811	13	0	23	-2468	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1O	47	-0	442	3	0	-17	-626	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1P	47	-0	1811	3	0	-17	-2468	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.10	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
2	47	-0	1332	10	0	-1	-1855	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
7	47	-0	1648	12	0	9	-2281	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
8	47	-0	1438	11	0	2	-2000	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
9	47	-0	1502	11	0	4	-2082	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
10	47	-0	1237	10	0	-4	-1716	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
11	47	-0	1764	12	0	13	-2426	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.10	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
12	47	-0	1413	10	0	1	-1958	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.08	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
13	47	-0	1522	12	0	5	-2094	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	94	-0	-620	13	0	32	-170	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1B	94	-0	1647	13	0	32	-975	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1C	94	-0	-620	3	0	-34	-170	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1D	94	-0	1647	3	0	-34	-975	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1E	94	-0	-620	13	0	32	-170	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1F	94	-0	1647	13	0	32	-975	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1G	94	-0	-620	3	0	-34	-170	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1H	94	-0	1647	3	0	-34	-975	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1I	94	-0	-171	13	0	18	-329	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1J	94	-0	1198	13	0	18	-816	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1K	94	-0	-171	3	0	-20	-329	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1L	94	-0	1198	3	0	-20	-816	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1M	94	-0	-171	13	0	18	-329	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1N	94	-0	1198	13	0	18	-816	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1O	94	-0	-171	3	0	-20	-329	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1P	94	-0	1198	3	0	-20	-816	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
2	94	-0	516	10	0	-6	-725	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
7	94	-0	833	12	0	3	-837	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
8	94	-0	622	11	0	-3	-765	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
9	94	-0	687	11	0	-1	-782	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
10	94	-0	421	10	0	-9	-680	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4

11	94	-0	949	12	0	7	-866	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
12	94	-0	598	10	0	-3	-747	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
13	94	-0	706	12	0	-0	-776	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_902_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 174 NI 2114 NF 2068 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 186.83 38.11 1224.95 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	163	73	0	17	-170	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	1967	73	0	17	-975	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	163	-53	0	-7	-170	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	1967	-53	0	-7	-975	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	163	73	0	17	-170	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	1967	73	0	17	-975	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	163	-53	0	-7	-170	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	1967	-53	0	-7	-975	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	512	46	0	12	-329	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	1618	46	0	12	-816	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	512	-26	0	-2	-329	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	1618	-26	0	-2	-816	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	512	46	0	12	-329	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	1618	46	0	12	-816	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	512	-26	0	-2	-329	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	1618	-26	0	-2	-816	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	1322	5	0	5	-725	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	1571	24	0	8	-837	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	1404	11	0	6	-765	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	1458	15	0	6	-782	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	1237	-0	0	4	-680	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	1653	31	0	9	-866	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	1374	10	0	6	-747	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	1463	17	0	7	-776	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	47	-0	-405	73	0	-18	-440	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1B	47	-0	1400	73	0	-18	-917	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1C	47	-0	-405	-53	0	18	-440	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1D	47	-0	1400	-53	0	18	-917	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1E	47	-0	-405	73	0	-18	-440	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1F	47	-0	1400	73	0	-18	-917	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1G	47	-0	-405	-53	0	18	-440	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1H	47	-0	1400	-53	0	18	-917	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1I	47	-0	-56	46	0	-10	-253	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1J	47	-0	1050	46	0	-10	-738	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1K	47	-0	-56	-26	0	10	-253	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1L	47	-0	1050	-26	0	10	-738	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1M	47	-0	-56	46	0	-10	-253	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1N	47	-0	1050	46	0	-10	-738	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1O	47	-0	-56	-26	0	10	-253	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1P	47	-0	1050	-26	0	10	-738	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
2	47	-0	571	5	0	2	-580	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
7	47	-0	821	24	0	-3	-705	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
8	47	-0	653	11	0	0	-624	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
9	47	-0	707	15	0	-1	-645	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
10	47	-0	486	-0	0	4	-530	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
11	47	-0	902	31	0	-5	-739	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
12	47	-0	623	10	0	1	-604	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
13	47	-0	712	17	0	-1	-638	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	94	-0	-973	73	0	-52	-551	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1B	94	-0	832	73	0	-52	340	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1C	94	-0	-973	-53	0	43	-551	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1D	94	-0	832	-53	0	43	340	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1E	94	-0	-973	73	0	-52	-551	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1F	94	-0	832	73	0	-52	340	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1G	94	-0	-973	-53	0	43	-551	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1H	94	-0	832	-53	0	43	340	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1I	94	-0	-623	46	0	-31	-385	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1J	94	-0	483	46	0	-31	173	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1K	94	-0	-623	-26	0	22	-385	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	94	-0	483	-26	0	22	173	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1M	94	-0	-623	46	0	-31	-385	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1N	94	-0	483	46	0	-31	173	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1O	94	-0	-623	-26	0	22	-385	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	94	-0	483	-26	0	22	173	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4

2	94	-0	-179	5	0	-0	-189	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
7	94	-0	70	24	0	-14	-67	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
8	94	-0	-97	11	0	-5	-152	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
9	94	-0	-44	15	0	-8	-119	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
10	94	-0	-264	-0	0	4	-224	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
11	94	-0	152	31	0	-20	-20	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
12	94	-0	-127	10	0	-4	-162	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
13	94	-0	-38	17	0	-9	-107	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_902_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 175 NI 2068 NF 1946 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 100.79 20.56 1121.35 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	-269	111	0	52	480	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	8.4
1B	0	-0	812	111	0	52	-551	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.06	0.00	8.4
1C	0	-0	-269	-46	0	-42	480	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	8.4
1D	0	-0	812	-46	0	-42	-551	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.06	0.00	8.4
1E	0	-0	-269	111	0	52	480	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	8.4
1F	0	-0	812	111	0	52	-551	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.06	0.00	8.4
1G	0	-0	-269	-46	0	-42	480	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	8.4
1H	0	-0	812	-46	0	-42	-551	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.06	0.00	8.4
1I	0	-0	-61	79	0	32	205	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.00	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	604	79	0	32	-385	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	8.4
1K	0	-0	-61	-14	0	-21	205	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.00	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	604	-14	0	-21	-385	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	8.4
1M	0	-0	-61	79	0	32	205	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.00	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	604	79	0	32	-385	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	8.4
1O	0	-0	-61	-14	0	-21	205	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.00	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	604	-14	0	-21	-385	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	8.4
2	0	-0	316	35	0	13	-189	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.02	0.00	8.4
7	0	-0	465	57	0	-1	-67	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.01	0.03	0.00	8.4
8	0	-0	366	42	0	8	-152	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.03	0.00	8.4
9	0	-0	396	47	0	6	-119	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.00	0.03	0.00	8.4
10	0	-0	262	28	0	18	-224	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.02	0.00	8.4
11	0	-0	510	65	0	-6	-20	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.01	0.04	0.00	8.4
12	0	-0	344	40	0	10	-162	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.02	0.00	8.4
13	0	-0	396	49	0	5	-107	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.00	0.03	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	47	-0	-792	111	0	74	611	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1B	47	-0	290	111	0	74	-952	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1C	47	-0	-792	-46	0	-94	611	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1D	47	-0	290	-46	0	-94	-952	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1E	47	-0	-792	111	0	74	611	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1F	47	-0	290	111	0	74	-952	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1G	47	-0	-792	-46	0	-94	611	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1H	47	-0	290	-46	0	-94	-952	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1I	47	-0	-584	79	0	38	334	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1J	47	-0	82	79	0	38	-579	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	47	-0	-584	-14	0	-58	334	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	47	-0	82	-14	0	-58	-579	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1M	47	-0	-584	79	0	38	334	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1N	47	-0	82	79	0	38	-579	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	47	-0	-584	-14	0	-58	334	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	47	-0	82	-14	0	-58	-579	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
2	47	-0	-370	35	0	-3	-395	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
7	47	-0	-221	57	0	-28	-67	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
8	47	-0	-320	42	0	-11	-152	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
9	47	-0	-289	47	0	-17	-119	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
10	47	-0	-424	28	0	5	-484	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
11	47	-0	-176	65	0	-37	59	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
12	47	-0	-341	40	0	-9	-162	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
13	47	-0	-290	49	0	-18	-107	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	94	-0	-1314	111	0	95	611	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1B	94	-0	-232	111	0	95	-1294	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1C	94	-0	-1314	-46	0	-146	611	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1D	94	-0	-232	-46	0	-146	-1294	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1E	94	-0	-1314	111	0	95	611	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1F	94	-0	-232	111	0	95	-1294	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1G	94	-0	-1314	-46	0	-146	611	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1H	94	-0	-232	-46	0	-146	-1294	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1I	94	-0	-1106	79	0	44	334	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1J	94	-0	-440	79	0	44	-932	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1K	94	-0	-1106	-14	0	-94	334	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4

1L	94	-0	-440	-14	0	-94	-932	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1M	94	-0	-1106	79	0	44	334	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1N	94	-0	-440	79	0	44	-932	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1O	94	-0	-1106	-14	0	-94	334	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1P	94	-0	-440	-14	0	-94	-932	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
2	94	-0	-1056	35	0	-19	-536	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
7	94	-0	-907	57	0	-55	-274	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
8	94	-0	-1006	42	0	-31	-452	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
9	94	-0	-975	47	0	-39	-391	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
10	94	-0	-1110	28	0	-8	-622	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
11	94	-0	-862	65	0	-68	-185	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
12	94	-0	-1027	40	0	-28	-482	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
13	94	-0	-976	49	0	-41	-379	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_902_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 176 NI 1946 NF 1951 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 43.33 8.84 1052.17 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1963	282	0	98	611	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	568	282	0	98	-1294	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-1963	-180	0	-130	611	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	568	-180	0	-130	-1294	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-1963	282	0	98	611	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	568	282	0	98	-1294	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-1963	-180	0	-130	611	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	568	-180	0	-130	-1294	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-1518	175	0	50	249	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	123	175	0	50	-932	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-1518	-73	0	-82	249	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	123	-73	0	-82	-932	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-1518	175	0	50	249	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	123	175	0	50	-932	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-1518	-73	0	-82	249	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	123	-73	0	-82	-932	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-728	100	0	-7	-536	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-1062	28	0	-40	-274	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-827	74	0	-18	-452	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-919	62	0	-25	-391	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-646	122	0	3	-622	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-1203	1	0	-52	-185	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-812	79	0	-15	-482	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-964	58	0	-27	-379	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	16	-0	-2128	282	0	54	611	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1B	16	-0	403	282	0	54	-1294	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1C	16	-0	-2128	-180	0	-102	611	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1D	16	-0	403	-180	0	-102	-1294	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1E	16	-0	-2128	282	0	54	611	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1F	16	-0	403	282	0	54	-1294	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1G	16	-0	-2128	-180	0	-102	611	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
1H	16	-0	403	-180	0	-102	-1294	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1I	16	-0	-1683	175	0	24	-883	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1J	16	-0	-42	175	0	24	-932	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1K	16	-0	-1683	-73	0	-71	-883	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1L	16	-0	-42	-73	0	-71	-932	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1M	16	-0	-1683	175	0	24	-883	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1N	16	-0	-42	175	0	24	-932	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1O	16	-0	-1683	-73	0	-71	-883	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1P	16	-0	-42	-73	0	-71	-932	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
2	16	-0	-943	100	0	-22	-1161	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
7	16	-0	-1278	28	0	-44	-1126	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
8	16	-0	-1043	74	0	-29	-1145	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
9	16	-0	-1134	62	0	-35	-1146	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
10	16	-0	-861	122	0	-16	-1191	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
11	16	-0	-1419	1	0	-52	-1133	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
12	16	-0	-1027	79	0	-28	-1164	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
13	16	-0	-1180	58	0	-36	-1166	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	31	-0	-2293	282	0	10	-59	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1B	31	-0	237	282	0	10	-1167	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1C	31	-0	-2293	-180	0	-74	-59	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1D	31	-0	237	-180	0	-74	-1167	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1E	31	-0	-2293	282	0	10	-59	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1F	31	-0	237	282	0	10	-1167	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4

1G	31	-0	-2293	-180	0	-74	-59	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1H	31	-0	237	-180	0	-74	-1167	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1I	31	-0	-1849	175	0	-2	-281	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1J	31	-0	-207	175	0	-2	-945	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1K	31	-0	-1849	-73	0	-61	-281	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1L	31	-0	-207	-73	0	-61	-945	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1M	31	-0	-1849	175	0	-2	-281	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1N	31	-0	-207	175	0	-2	-945	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1O	31	-0	-1849	-73	0	-61	-281	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1P	31	-0	-207	-73	0	-61	-945	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
2	31	-0	-1159	100	0	-38	-833	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
7	31	-0	-1493	28	0	-49	-676	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
8	31	-0	-1259	74	0	-41	-781	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
9	31	-0	-1350	62	0	-44	-748	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
10	31	-0	-1077	122	0	-35	-893	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
11	31	-0	-1634	1	0	-53	-632	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
12	31	-0	-1243	79	0	-40	-806	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
13	31	-0	-1396	58	0	-45	-751	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= -- asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_902_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 177 NI 1951 NF 1943 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 14.44 2.95 1017.39 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-6705	1246	0	94	-59	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.00	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	1077	1246	0	94	-1167	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.01	0.10	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-6705	-2555	0	-135	-59	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.00	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	1077	-2555	0	-135	-1167	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-6705	1246	0	94	-59	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.00	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	1077	1246	0	94	-1167	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.01	0.10	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-6705	-2555	0	-135	-59	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.00	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	1077	-2555	0	-135	-1167	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-5246	454	0	51	-281	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	-382	454	0	51	-945	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-5246	-1763	0	-92	-281	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.01	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	-382	-1763	0	-92	-945	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-5246	454	0	51	-281	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	-382	454	0	51	-945	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-5246	-1763	0	-92	-281	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.01	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	-382	-1763	0	-92	-945	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-3606	-673	0	-14	-833	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-4667	-1221	0	-45	-676	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-3935	-855	0	-24	-781	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.05	0.28	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-4203	-972	0	-30	-748	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	-3243	-509	0	-5	-893	3.08	3.08	7.70	13.85	0.10	0.04	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-5011	-1422	0	-56	-632	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-3792	-813	0	-22	-806	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-4238	-1007	0	-33	-751	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.03	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	16	-0	-6865	1246	0	-102	-4719	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1B	16	-0	917	1246	0	-102	-1167	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.01	0.10	0.00	0.00	8.4
1C	16	-0	-6865	-2555	0	268	-4719	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1D	16	-0	917	-2555	0	268	-1167	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1E	16	-0	-6865	1246	0	-102	-4719	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.19	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1F	16	-0	917	1246	0	-102	-1167	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.01	0.10	0.00	0.00	8.4
1G	16	-0	-6865	-2555	0	268	-4719	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.19	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
1H	16	-0	917	-2555	0	268	-1167	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1I	16	-0	-5406	454	0	-21	-3948	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1J	16	-0	-542	454	0	-21	-1301	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1K	16	-0	-5406	-1763	0	186	-3948	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1L	16	-0	-542	-1763	0	186	-1301	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1M	16	-0	-5406	454	0	-21	-3948	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.16	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1N	16	-0	-542	454	0	-21	-1301	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1O	16	-0	-5406	-1763	0	186	-3948	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
1P	16	-0	-542	-1763	0	186	-1301	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
2	16	-0	-3814	-673	0	92	-3413	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	8.4
7	16	-0	-4876	-1221	0	148	-3978	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.16	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
8	16	-0	-4144	-855	0	111	-3584	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.15	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
9	16	-0	-4412	-972	0	123	-3734	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.15	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4
10	16	-0	-3452	-509	0	76	-3226	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.13	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
11	16	-0	-5220	-1422	0	168	-4168	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.17	0.06	0.37	0.00	0.00	8.4
12	16	-0	-4000	-813	0	106	-3512	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.14	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
13	16	-0	-4446	-1007	0	126	-3761	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.15	0.05	0.32	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	32	-0	-7025	1246	0	-299	-2222	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
----	----	----	-------	------	---	------	-------	------	-------	------	-------	------	------	------	------	------	------	-----

1B	32	-0	757	1246	0	-299	-878	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.01	0.10	0.00	0.00	8.4
1C	32	-0	-7025	-2555	0	671	-2222	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1D	32	-0	757	-2555	0	671	-878	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.04	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1E	32	-0	-7025	1246	0	-299	-2222	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.09	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1F	32	-0	757	1246	0	-299	-878	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.04	0.01	0.10	0.00	0.00	8.4
1G	32	-0	-7025	-2555	0	671	-2222	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1H	32	-0	757	-2555	0	671	-878	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.04	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1I	32	-0	-5566	454	0	-93	-1984	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1J	32	-0	-702	454	0	-93	-1116	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1K	32	-0	-5566	-1763	0	465	-1984	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1L	32	-0	-702	-1763	0	465	-1116	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1M	32	-0	-5566	454	0	-93	-1984	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.08	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1N	32	-0	-702	454	0	-93	-1116	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1O	32	-0	-5566	-1763	0	465	-1984	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
1P	32	-0	-702	-1763	0	465	-1116	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
2	32	-0	-4023	-673	0	198	-2035	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.29	0.00	0.00	8.4
7	32	-0	-5084	-1221	0	340	-2212	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.06	0.36	0.00	0.00	8.4
8	32	-0	-4352	-855	0	246	-2086	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
9	32	-0	-4620	-972	0	275	-2137	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
10	32	-0	-3660	-509	0	156	-1980	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.04	0.26	0.00	0.00	8.4
11	32	-0	-5428	-1422	0	392	-2276	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.07	0.39	0.00	0.00	8.4
12	32	-0	-4209	-813	0	234	-2066	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.05	0.30	0.00	0.00	8.4
13	32	-0	-4655	-1007	0	285	-2152	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_902_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 178 NI 1943 NF 1952 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 327.81 66.87 1394.68 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	1884	2618	0	625	-1450	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.03	0.21	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	7384	2618	0	625	-2073	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	1884	-358	0	134	-1450	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	7384	-358	0	134	-2073	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	1884	2618	0	625	-1450	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.03	0.21	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	7384	2618	0	625	-2073	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	1884	-358	0	134	-1450	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	7384	-358	0	134	-2073	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.09	0.53	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	2964	1996	0	518	-1536	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	6304	1996	0	518	-1988	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	2964	264	0	241	-1536	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	6304	264	0	241	-1988	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	2964	1996	0	518	-1536	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	6304	1996	0	518	-1988	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	2964	264	0	241	-1536	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	6304	264	0	241	-1988	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	6937	1721	0	545	-2441	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	6173	1294	0	474	-2521	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	6676	1571	0	516	-2454	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	6532	1497	0	512	-2499	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	7080	1848	0	567	-2396	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	5808	1136	0	448	-2530	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	6645	1598	0	518	-2418	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	6406	1473	0	511	-2492	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	14	-0	1689	2618	0	251	-1299	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.21	0.00	0.00	8.4
1B	14	-0	7189	2618	0	251	-2073	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1C	14	-0	1689	-358	0	186	-1299	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1D	14	-0	7189	-358	0	186	-2073	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1E	14	-0	1689	2618	0	251	-1299	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.03	0.21	0.00	0.00	8.4
1F	14	-0	7189	2618	0	251	-2073	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1G	14	-0	1689	-358	0	186	-1299	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1H	14	-0	7189	-358	0	186	-2073	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.09	0.09	0.51	0.00	0.00	8.4
1I	14	-0	2768	1996	0	231	-1536	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1J	14	-0	6109	1996	0	231	-1988	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1K	14	-0	2768	264	0	205	-1536	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1L	14	-0	6109	264	0	205	-1988	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1M	14	-0	2768	1996	0	231	-1536	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1N	14	-0	6109	1996	0	231	-1988	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
1O	14	-0	2768	264	0	205	-1536	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.06	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1P	14	-0	6109	264	0	205	-1988	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.08	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
2	14	-0	6677	1721	0	300	-2441	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.08	0.48	0.00	0.00	8.4
7	14	-0	5913	1294	0	289	-2521	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
8	14	-0	6416	1571	0	292	-2454	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
9	14	-0	6272	1497	0	299	-2499	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.08	0.45	0.00	0.00	8.4
10	14	-0	6820	1848	0	303	-2396	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.08	0.49	0.00	0.00	8.4
11	14	-0	5548	1136	0	286	-2530	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
12	14	-0	6384	1598	0	290	-2418	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4

13	14	-0	6146	1473	0	301	-2492	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.10	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
apost= 10.78 aant= -- ainf= 4.62 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4																		
1A	29	-0	1494	2618	0	-123	592	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.02	0.03	0.21	0.00	0.00	8.4
1B	29	-0	6994	2618	0	-123	-1587	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1C	29	-0	1494	-358	0	238	592	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1D	29	-0	6994	-358	0	238	-1587	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1E	29	-0	1494	2618	0	-123	592	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.02	0.03	0.21	0.00	0.00	8.4
1F	29	-0	6994	2618	0	-123	-1587	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.07	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1G	29	-0	1494	-358	0	238	592	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1H	29	-0	6994	-358	0	238	-1587	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.07	0.09	0.50	0.00	0.00	8.4
1I	29	-0	2573	1996	0	-56	187	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1J	29	-0	5914	1996	0	-56	-1182	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1K	29	-0	2573	264	0	170	187	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1L	29	-0	5914	264	0	170	-1182	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1M	29	-0	2573	1996	0	-56	187	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1N	29	-0	5914	1996	0	-56	-1182	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.05	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
1O	29	-0	2573	264	0	170	187	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1P	29	-0	5914	264	0	170	-1182	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.05	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4
2	29	-0	6416	1721	0	55	-538	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.08	0.46	0.00	0.00	8.4
7	29	-0	5653	1294	0	105	-836	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.07	0.40	0.00	0.00	8.4
8	29	-0	6155	1571	0	68	-626	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
9	29	-0	6012	1497	0	85	-711	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.07	0.43	0.00	0.00	8.4
10	29	-0	6560	1848	0	40	-452	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.08	0.47	0.00	0.00	8.4
11	29	-0	5287	1136	0	124	-949	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.04	0.06	0.38	0.00	0.00	8.4
12	29	-0	6124	1598	0	62	-599	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.02	0.08	0.44	0.00	0.00	8.4
13	29	-0	5885	1473	0	91	-741	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.03	0.07	0.42	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_902_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 179 NI 1952 NF 1947 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 300.88 61.38 1362.26 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	1705	315	0	101	1348	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	2849	315	0	101	-1587	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	1705	-223	0	-2	1348	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	2849	-223	0	-2	-1587	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	1705	315	0	101	1348	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	2849	315	0	101	-1587	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	1705	-223	0	-2	1348	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	2849	-223	0	-2	-1587	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	1913	190	0	93	880	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	2641	190	0	93	-1182	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	1913	-98	0	6	880	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	2641	-98	0	6	-1182	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	1913	190	0	93	880	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	2641	190	0	93	-1182	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	1913	-98	0	6	880	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	2641	-98	0	6	-1182	3.08	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	3116	98	0	60	-538	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	2961	13	0	72	-837	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	3059	52	0	59	-626	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	3039	70	0	71	-712	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	3156	123	0	57	-453	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	2899	-18	0	77	-950	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	3061	47	0	55	-599	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	3029	76	0	75	-741	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= -- ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	14	-0	1515	315	0	130	1348	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1B	14	-0	2658	315	0	130	-1587	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1C	14	-0	1515	-223	0	-45	1348	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1D	14	-0	2658	-223	0	-45	-1587	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1E	14	-0	1515	315	0	130	1348	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1F	14	-0	2658	315	0	130	-1587	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1G	14	-0	1515	-223	0	-45	1348	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1H	14	-0	2658	-223	0	-45	-1587	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1I	14	-0	1722	190	0	100	880	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1J	14	-0	2451	190	0	100	-1182	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1K	14	-0	1722	-98	0	-14	880	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1L	14	-0	2451	-98	0	-14	-1182	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1M	14	-0	1722	190	0	100	880	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1N	14	-0	2451	190	0	100	-1182	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1O	14	-0	1722	-98	0	-14	880	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1P	14	-0	2451	-98	0	-14	-1182	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
2	14	-0	2862	98	0	46	-538	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	8.4
7	14	-0	2707	13	0	70	-837	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4

8	14	-0	2805	52	0	52	-626	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
9	14	-0	2785	70	0	61	-712	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
10	14	-0	2902	123	0	39	-453	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
11	14	-0	2645	-18	0	79	-950	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.04	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
12	14	-0	2807	47	0	49	-599	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4
13	14	-0	2775	76	0	65	-741	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.20	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	29	-0	1324	315	0	160	1348	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1B	29	-0	2468	315	0	160	-1154	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1C	29	-0	1324	-223	0	-87	1348	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1D	29	-0	2468	-223	0	-87	-1154	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1E	29	-0	1324	315	0	160	1348	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1F	29	-0	2468	315	0	160	-1154	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1G	29	-0	1324	-223	0	-87	1348	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1H	29	-0	2468	-223	0	-87	-1154	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1I	29	-0	1532	190	0	106	880	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1J	29	-0	2260	190	0	106	-685	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1K	29	-0	1532	-98	0	-34	880	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1L	29	-0	2260	-98	0	-34	-685	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1M	29	-0	1532	190	0	106	880	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1N	29	-0	2260	190	0	106	-685	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
1O	29	-0	1532	-98	0	-34	880	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1P	29	-0	2260	-98	0	-34	-685	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
2	29	-0	2608	98	0	32	277	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
7	29	-0	2453	13	0	68	-65	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
8	29	-0	2550	52	0	44	173	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
9	29	-0	2531	70	0	51	82	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
10	29	-0	2648	123	0	22	375	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
11	29	-0	2391	-18	0	82	-196	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
12	29	-0	2553	47	0	42	201	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
13	29	-0	2520	76	0	54	50	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.00	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_902_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 180 NI 1947 NF 2110 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 256.38 52.30 1308.69 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	558	124	0	140	1472	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	2906	124	0	140	-1148	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	558	-136	0	-113	1472	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	2906	-136	0	-113	-1148	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	558	124	0	140	1472	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	2906	124	0	140	-1148	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	558	-136	0	-113	1472	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	2906	-136	0	-113	-1148	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	993	66	0	82	1267	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	2471	66	0	82	-679	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	993	-78	0	-55	1267	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	2471	-78	0	-55	-679	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	993	66	0	82	1267	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	2471	66	0	82	-679	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	993	-78	0	-55	1267	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	2471	-78	0	-55	-679	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	2165	-27	0	0	1409	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	2483	12	0	38	-57	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.00	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	2260	-13	0	14	1363	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	2348	-7	0	19	1319	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	2072	-38	0	-11	1439	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	2603	26	0	52	-188	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	2231	-15	0	13	1376	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.03	0.16	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	2377	-5	0	20	1301	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	36	-0	89	124	0	95	1472	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1B	36	-0	2436	124	0	95	-1148	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1C	36	-0	89	-136	0	-63	1472	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1D	36	-0	2436	-136	0	-63	-1148	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1E	36	-0	89	124	0	95	1472	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1F	36	-0	2436	124	0	95	-1148	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1G	36	-0	89	-136	0	-63	1472	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
1H	36	-0	2436	-136	0	-63	-1148	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1I	36	-0	523	66	0	59	1267	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1J	36	-0	2002	66	0	59	781	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1K	36	-0	523	-78	0	-28	1267	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1L	36	-0	2002	-78	0	-28	781	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1M	36	-0	523	66	0	59	1267	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4

1N	36	-0	2002	66	0	59	781	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1O	36	-0	523	-78	0	-28	1267	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1P	36	-0	2002	-78	0	-28	781	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
2	36	-0	1541	-27	0	10	1409	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
7	36	-0	1859	12	0	34	1299	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
8	36	-0	1636	-13	0	19	1374	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
9	36	-0	1724	-7	0	21	1348	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
10	36	-0	1448	-38	0	3	1439	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
11	36	-0	1979	26	0	43	1256	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
12	36	-0	1607	-15	0	19	1381	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
13	36	-0	1752	-5	0	22	1336	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	73	-0	-381	124	0	50	1472	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1B	73	-0	1966	124	0	50	629	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1C	73	-0	-381	-136	0	-14	1472	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1D	73	-0	1966	-136	0	-14	629	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1E	73	-0	-381	124	0	50	1472	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1F	73	-0	1966	124	0	50	629	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1G	73	-0	-381	-136	0	-14	1472	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1H	73	-0	1966	-136	0	-14	629	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1I	73	-0	54	66	0	37	1267	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1J	73	-0	1532	66	0	37	781	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1K	73	-0	54	-78	0	-1	1267	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1L	73	-0	1532	-78	0	-1	781	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1M	73	-0	54	66	0	37	1267	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1N	73	-0	1532	66	0	37	781	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1O	73	-0	54	-78	0	-1	1267	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1P	73	-0	1532	-78	0	-1	781	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
2	73	-0	916	-27	0	20	1409	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
7	73	-0	1234	12	0	29	1299	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
8	73	-0	1011	-13	0	24	1374	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
9	73	-0	1099	-7	0	23	1348	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
10	73	-0	823	-38	0	17	1439	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
11	73	-0	1354	26	0	33	1256	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
12	73	-0	982	-15	0	24	1381	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
13	73	-0	1128	-5	0	23	1336	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_902_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 181 NI 2110 NF 2066 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 188.95 38.55 1227.50 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	-613	111	0	28	1419	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	8.4
1B	0	-0	2869	111	0	28	2130	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.21	0.00	8.4
1C	0	-0	-613	-64	0	-17	1419	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	8.4
1D	0	-0	2869	-64	0	-17	2130	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.21	0.00	8.4
1E	0	-0	-613	111	0	28	1419	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	8.4
1F	0	-0	2869	111	0	28	2130	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.21	0.00	8.4
1G	0	-0	-613	-64	0	-17	1419	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.04	0.00	8.4
1H	0	-0	2869	-64	0	-17	2130	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.04	0.21	0.00	8.4
1I	0	-0	37	72	0	19	1267	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	2219	72	0	19	1942	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.16	0.00	8.4
1K	0	-0	37	-24	0	-8	1267	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	2219	-24	0	-8	1942	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.16	0.00	8.4
1M	0	-0	37	72	0	19	1267	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	2219	72	0	19	1942	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.16	0.00	8.4
1O	0	-0	37	-24	0	-8	1267	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	2219	-24	0	-8	1942	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.03	0.16	0.00	8.4
2	0	-0	1306	20	0	4	1935	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.09	0.00	8.4
7	0	-0	1779	46	0	10	2171	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.13	0.00	8.4
8	0	-0	1451	29	0	6	2006	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.10	0.00	8.4
9	0	-0	1575	33	0	6	2070	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.11	0.00	8.4
10	0	-0	1166	12	0	2	1863	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.08	0.00	8.4
11	0	-0	1956	56	0	13	2256	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.14	0.00	8.4
12	0	-0	1408	28	0	6	1981	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.02	0.10	0.00	8.4
13	0	-0	1614	35	0	7	2087	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.12	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	36	-0	-1055	111	0	-13	1419	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1B	36	-0	2427	111	0	-13	2400	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1C	36	-0	-1055	-64	0	7	1419	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1D	36	-0	2427	-64	0	7	2400	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1E	36	-0	-1055	111	0	-13	1419	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1F	36	-0	2427	111	0	-13	2400	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4
1G	36	-0	-1055	-64	0	7	1419	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
1H	36	-0	2427	-64	0	7	2400	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.03	0.17	0.00	0.00	8.4

1I	36	-0	-405	72	0	-9	1267	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1J	36	-0	1777	72	0	-9	2078	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1K	36	-0	-405	-24	0	2	1267	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1L	36	-0	1777	-24	0	2	2078	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1M	36	-0	-405	72	0	-9	1267	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1N	36	-0	1777	72	0	-9	2078	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1O	36	-0	-405	-24	0	2	1267	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
1P	36	-0	1777	-24	0	2	2078	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
2	36	-0	721	20	0	-3	1935	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
7	36	-0	1194	46	0	-7	2171	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
8	36	-0	866	29	0	-4	2006	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
9	36	-0	990	33	0	-6	2070	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
10	36	-0	581	12	0	-2	1863	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
11	36	-0	1371	56	0	-8	2256	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
12	36	-0	823	28	0	-4	1981	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
13	36	-0	1029	35	0	-6	2087	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	73	-0	-1497	111	0	-54	1419	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1B	73	-0	1985	111	0	-54	2400	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1C	73	-0	-1497	-64	0	30	1419	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1D	73	-0	1985	-64	0	30	2400	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1E	73	-0	-1497	111	0	-54	1419	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1F	73	-0	1985	111	0	-54	2400	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1G	73	-0	-1497	-64	0	30	1419	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1H	73	-0	1985	-64	0	30	2400	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	8.4
1I	73	-0	-847	72	0	-36	1267	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1J	73	-0	1335	72	0	-36	2078	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1K	73	-0	-847	-24	0	12	1267	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1L	73	-0	1335	-24	0	12	2078	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1M	73	-0	-847	72	0	-36	1267	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1N	73	-0	1335	72	0	-36	2078	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1O	73	-0	-847	-24	0	12	1267	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1P	73	-0	1335	-24	0	12	2078	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
2	73	-0	136	20	0	-11	1935	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
7	73	-0	610	46	0	-23	2171	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
8	73	-0	281	29	0	-15	2006	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
9	73	-0	405	33	0	-18	2070	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
10	73	-0	-4	12	0	-7	1863	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
11	73	-0	786	56	0	-28	2256	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
12	73	-0	238	28	0	-14	1981	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
13	73	-0	445	35	0	-19	2087	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_902_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 182 NI 2066 NF 1948 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 121.52 24.79 1146.31 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-985	132	0	18	2916	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	2032	132	0	18	650	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-985	-80	0	-60	2916	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	2032	-80	0	-60	650	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-985	132	0	18	2916	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	2032	132	0	18	650	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-985	-80	0	-60	2916	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	2032	-80	0	-60	650	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.15	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-414	87	0	1	2294	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	1461	87	0	1	972	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-414	-35	0	-42	2294	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	1461	-35	0	-42	972	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-414	87	0	1	2294	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	1461	87	0	1	972	3.08	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-414	-35	0	-42	2294	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	1461	-35	0	-42	972	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	535	21	0	-23	2030	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	948	52	0	-35	2465	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	662	31	0	-27	2148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	769	38	0	-30	2251	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	412	12	0	-19	1914	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	1102	63	0	-39	2662	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	624	29	0	-26	2109	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	803	40	0	-30	2280	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	36	-0	-1400	132	0	47	3580	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1B	36	-0	1618	132	0	47	650	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1C	36	-0	-1400	-80	0	-108	3580	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4

1D	36	-0	1618	-80	0	-108	650	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1E	36	-0	-1400	132	0	47	3580	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1F	36	-0	1618	132	0	47	650	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1G	36	-0	-1400	-80	0	-108	3580	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1H	36	-0	1618	-80	0	-108	650	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1I	36	-0	-828	87	0	13	2840	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1J	36	-0	1046	87	0	13	972	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1K	36	-0	-828	-35	0	-74	2840	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1L	36	-0	1046	-35	0	-74	972	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1M	36	-0	-828	87	0	13	2840	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1N	36	-0	1046	87	0	13	972	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
1O	36	-0	-828	-35	0	-74	2840	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
1P	36	-0	1046	-35	0	-74	972	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
2	36	-0	-11	21	0	-31	2030	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
7	36	-0	403	52	0	-54	2465	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
8	36	-0	116	31	0	-38	2148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
9	36	-0	224	38	0	-43	2251	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
10	36	-0	-133	12	0	-24	1914	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
11	36	-0	556	63	0	-62	2662	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
12	36	-0	79	29	0	-37	2109	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
13	36	-0	258	40	0	-45	2280	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= -- (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	73	-0	-1814	132	0	76	3580	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1B	73	-0	1203	132	0	76	-372	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1C	73	-0	-1814	-80	0	-156	3580	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1D	73	-0	1203	-80	0	-156	-372	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1E	73	-0	-1814	132	0	76	3580	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1F	73	-0	1203	132	0	76	-372	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1G	73	-0	-1814	-80	0	-156	3580	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
1H	73	-0	1203	-80	0	-156	-372	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.09	0.00	0.00	8.4
1I	73	-0	-1242	87	0	26	2840	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1J	73	-0	632	87	0	26	698	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1K	73	-0	-1242	-35	0	-105	2840	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1L	73	-0	632	-35	0	-105	698	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1M	73	-0	-1242	87	0	26	2840	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1N	73	-0	632	87	0	26	698	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
1O	73	-0	-1242	-35	0	-105	2840	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1P	73	-0	632	-35	0	-105	698	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
2	73	-0	-556	21	0	-38	2030	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
7	73	-0	-142	52	0	-73	2465	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
8	73	-0	-429	31	0	-50	2148	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
9	73	-0	-322	38	0	-57	2251	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
10	73	-0	-678	12	0	-29	1914	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
11	73	-0	11	63	0	-85	2662	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
12	73	-0	-467	29	0	-47	2109	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
13	73	-0	-288	40	0	-60	2280	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_902_IP1** Descrizione: **Trave_9**
ASTA NUM. 183 NI 1948 NF 1953 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.
qy medio: 1000.00 65.86 13.44 1079.29 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-54	32	0	77	3580	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	567	32	0	77	-372	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-54	-17	0	-170	3580	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	567	-17	0	-170	-372	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-54	32	0	77	3580	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	567	32	0	77	-372	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-54	-17	0	-170	3580	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	567	-17	0	-170	-372	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	29	34	0	24	2841	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	484	34	0	24	472	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	29	-19	0	-117	2841	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	484	-19	0	-117	472	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	29	34	0	24	2841	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	484	34	0	24	472	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	29	-19	0	-117	2841	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	484	-19	0	-117	472	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	458	13	0	-47	1996	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	383	5	0	-83	2516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	436	7	0	-59	2155	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	416	11	0	-67	2292	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
10	0	-0	469	16	0	-36	1838	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	344	3	0	-97	2704	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	432	6	0	-56	2101	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	398	13	0	-69	2331	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.03	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	24	-0	-309	32	0	73	3580	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1B	24	-0	312	32	0	73	-372	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1C	24	-0	-309	-17	0	-170	3580	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1D	24	-0	312	-17	0	-170	-372	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1E	24	-0	-309	32	0	73	3580	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1F	24	-0	312	32	0	73	-372	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1G	24	-0	-309	-17	0	-170	3580	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1H	24	-0	312	-17	0	-170	-372	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1I	24	-0	-226	34	0	25	2841	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1J	24	-0	229	34	0	25	472	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1K	24	-0	-226	-19	0	-122	2841	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1L	24	-0	229	-19	0	-122	472	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1M	24	-0	-226	34	0	25	2841	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1N	24	-0	229	34	0	25	472	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1O	24	-0	-226	-19	0	-122	2841	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
1P	24	-0	229	-19	0	-122	472	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
2	24	-0	124	13	0	-50	1996	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
7	24	-0	49	5	0	-84	2516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
8	24	-0	102	7	0	-60	2155	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
9	24	-0	82	11	0	-69	2292	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
10	24	-0	135	16	0	-40	1838	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
11	24	-0	10	3	0	-97	2704	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
12	24	-0	98	6	0	-57	2101	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
13	24	-0	64	13	0	-73	2331	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	48	-0	-564	32	0	69	3580	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1B	48	-0	57	32	0	69	-225	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1C	48	-0	-564	-17	0	-170	3580	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1D	48	-0	57	-17	0	-170	-225	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1E	48	-0	-564	32	0	69	3580	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1F	48	-0	57	32	0	69	-225	13.85	3.08	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1G	48	-0	-564	-17	0	-170	3580	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	8.4
1H	48	-0	57	-17	0	-170	-225	3.08	13.85	3.08	13.85	0.11	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1I	48	-0	-481	34	0	25	2841	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1J	48	-0	-26	34	0	25	472	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1K	48	-0	-481	-19	0	-126	2841	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1L	48	-0	-26	-19	0	-126	472	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1M	48	-0	-481	34	0	25	2841	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1N	48	-0	-26	34	0	25	472	13.85	3.08	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
1O	48	-0	-481	-19	0	-126	2841	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.12	0.01	0.03	0.00	0.00	8.4
1P	48	-0	-26	-19	0	-126	472	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	8.4
2	48	-0	-210	13	0	-53	1996	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
7	48	-0	-285	5	0	-86	2516	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
8	48	-0	-232	7	0	-62	2155	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
9	48	-0	-252	11	0	-72	2292	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
10	48	-0	-199	16	0	-44	1838	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	8.4
11	48	-0	-324	3	0	-98	2704	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.11	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
12	48	-0	-236	6	0	-59	2101	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.09	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4
13	48	-0	-270	13	0	-76	2331	3.08	13.85	13.85	3.08	0.11	0.10	0.00	0.02	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

Nome travata: **Trave_902_IP1** Descrizione: **Trave_9**

ASTA NUM. 184 NI 1953 NF 1944 SEZ. Rp B= 0.800 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 1000.00 21.95 4.48 1026.43 kg/m

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-4361	1739	0	242	3435	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.14	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1B	0	-0	3135	1739	0	242	-225	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1C	0	-0	-4361	-974	0	-281	3435	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.14	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1D	0	-0	3135	-974	0	-281	-225	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.01	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1E	0	-0	-4361	1739	0	242	3435	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.14	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1F	0	-0	3135	1739	0	242	-225	13.85	3.08	7.70	13.85	0.10	0.01	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1G	0	-0	-4361	-974	0	-281	3435	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.14	0.05	0.31	0.00	0.00	8.4
1H	0	-0	3135	-974	0	-281	-225	3.08	13.85	7.70	13.85	0.10	0.01	0.04	0.22	0.00	0.00	8.4
1I	0	-0	-2969	1200	0	142	2738	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1J	0	-0	1742	1200	0	142	1170	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1K	0	-0	-2969	-436	0	-181	2738	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1L	0	-0	1742	-436	0	-181	1170	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1M	0	-0	-2969	1200	0	142	2738	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1N	0	-0	1742	1200	0	142	1170	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
1O	0	-0	-2969	-436	0	-181	2738	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1P	0	-0	1742	-436	0	-181	1170	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
2	0	-0	-424	675	0	5	1986	3.08	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
7	0	-0	-1450	292	0	-66	2488	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
8	0	-0	-733	554	0	-16	2139	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
9	0	-0	-1011	461	0	-35	2272	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4

10	0	-0	-105	789	0	26	1830	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
11	0	-0	-1815	151	0	-94	2666	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.11	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
12	0	-0	-620	586	0	-10	2085	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
13	0	-0	-1084	432	0	-41	2306	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4

apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 10.78 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	24	-0	-4604	1739	0	-172	3435	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.14	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1B	24	-0	2891	1739	0	-172	1144	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1C	24	-0	-4604	-974	0	-49	3435	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.14	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1D	24	-0	2891	-974	0	-49	1144	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1E	24	-0	-4604	1739	0	-172	3435	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.14	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1F	24	-0	2891	1739	0	-172	1144	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1G	24	-0	-4604	-974	0	-49	3435	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.14	0.06	0.33	0.00	0.00	8.4
1H	24	-0	2891	-974	0	-49	1144	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	8.4
1I	24	-0	-3212	1200	0	-144	2738	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1J	24	-0	1499	1200	0	-144	1170	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1K	24	-0	-3212	-436	0	-77	2738	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1L	24	-0	1499	-436	0	-77	1170	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1M	24	-0	-3212	1200	0	-144	2738	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1N	24	-0	1499	1200	0	-144	1170	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
1O	24	-0	-3212	-436	0	-77	2738	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	8.4
1P	24	-0	1499	-436	0	-77	1170	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	8.4
2	24	-0	-741	675	0	-155	1986	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	8.4
7	24	-0	-1767	292	0	-136	2488	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.02	0.13	0.00	0.00	8.4
8	24	-0	-1050	554	0	-148	2139	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
9	24	-0	-1328	461	0	-145	2272	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
10	24	-0	-422	789	0	-161	1830	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
11	24	-0	-2132	151	0	-129	2666	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.11	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
12	24	-0	-937	586	0	-149	2085	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	8.4
13	24	-0	-1401	432	0	-144	2306	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4

apost= -- aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

1A	48	-0	-4848	1739	0	-585	3435	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.14	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1B	48	-0	2648	1739	0	-585	1144	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1C	48	-0	-4848	-974	0	183	3435	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.14	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1D	48	-0	2648	-974	0	183	1144	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1E	48	-0	-4848	1739	0	-585	3435	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.14	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1F	48	-0	2648	1739	0	-585	1144	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1G	48	-0	-4848	-974	0	183	3435	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.14	0.06	0.35	0.00	0.00	8.4
1H	48	-0	2648	-974	0	183	1144	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	8.4
1I	48	-0	-3456	1200	0	-429	2738	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1J	48	-0	1256	1200	0	-429	1170	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1K	48	-0	-3456	-436	0	27	2738	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1L	48	-0	1256	-436	0	27	1170	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
1M	48	-0	-3456	1200	0	-429	2738	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1N	48	-0	1256	1200	0	-429	1170	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
1O	48	-0	-3456	-436	0	27	2738	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.11	0.04	0.25	0.00	0.00	8.4
1P	48	-0	1256	-436	0	27	1170	13.85	3.08	13.85	7.70	0.10	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
2	48	-0	-1058	675	0	-315	1986	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.08	0.01	0.08	0.00	0.00	8.4
7	48	-0	-2084	292	0	-205	2488	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.10	0.03	0.15	0.00	0.00	8.4
8	48	-0	-1367	554	0	-279	2139	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	8.4
9	48	-0	-1645	461	0	-254	2272	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4
10	48	-0	-739	789	0	-349	1830	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	8.4
11	48	-0	-2450	151	0	-165	2666	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	8.4
12	48	-0	-1254	586	0	-289	2085	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.02	0.09	0.00	0.00	8.4
13	48	-0	-1718	432	0	-247	2306	3.08	13.85	13.85	7.70	0.10	0.09	0.02	0.12	0.00	0.00	8.4

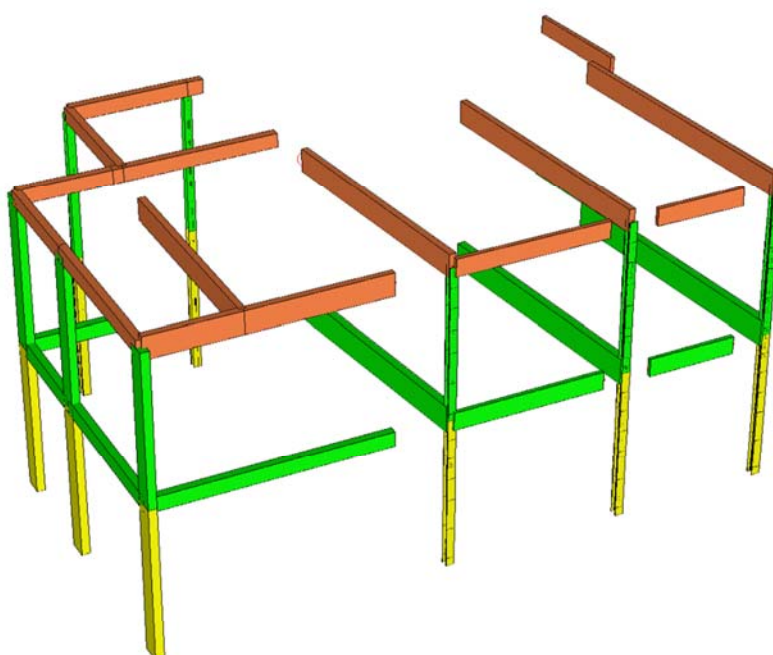
apost= 10.78 aant= 10.78 ainf= 10.78 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 8.4

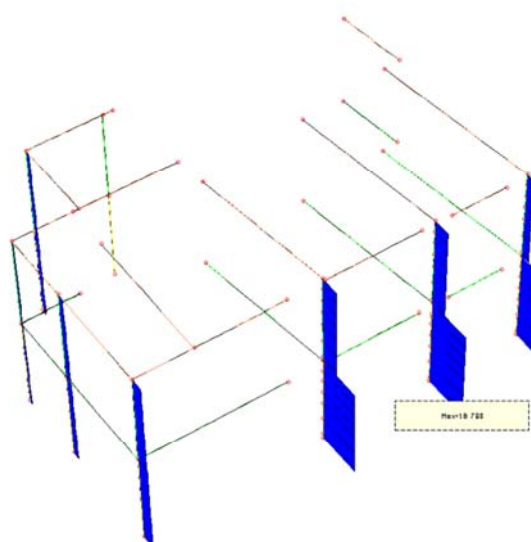
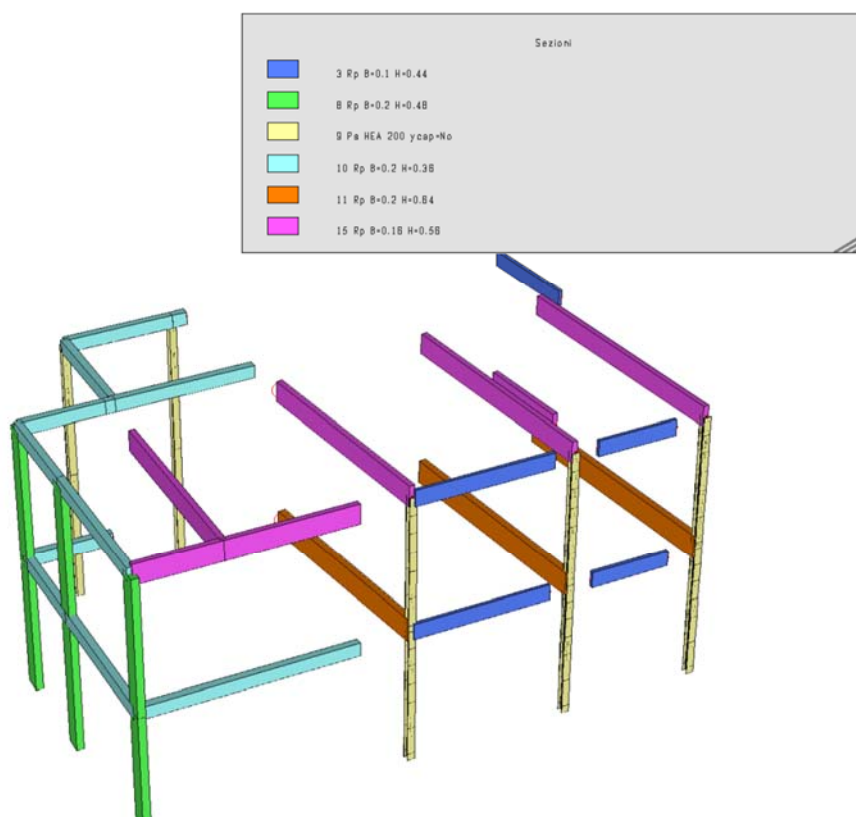
STAMPA SINTETICA (stampa degli elementi con massimo IR a presso-tenso-flessione (Fx, M), IR bielle (taglio))

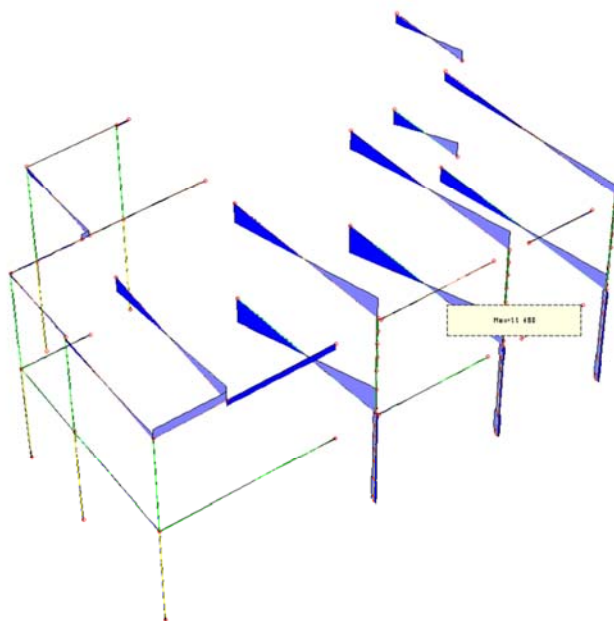
TRAVI						
Gruppo	El.	NC	x -- cm	Fx, M ----- IR	Bielle ----- IR	Note

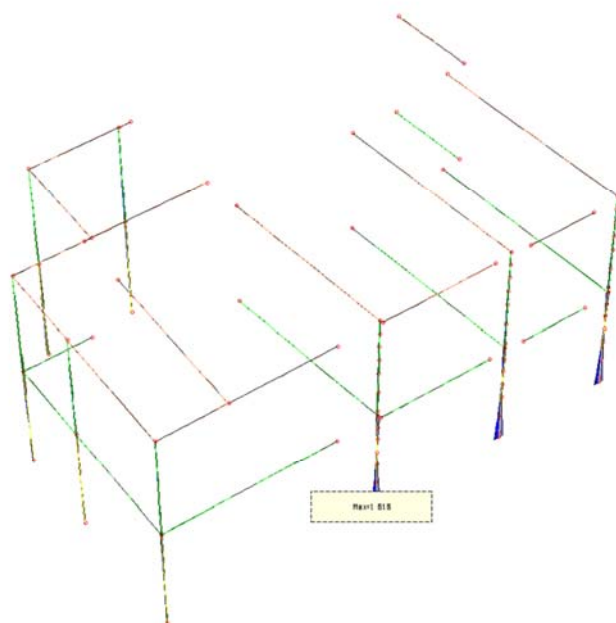
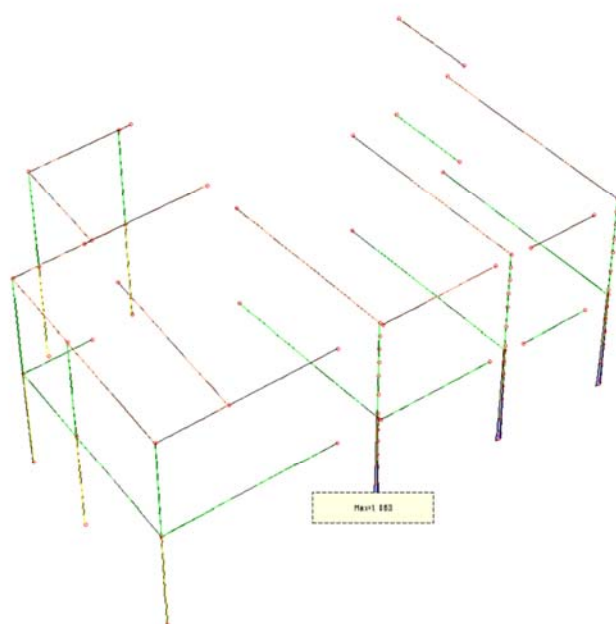
9	43	8	97	1.00	--	
9	15	9	0	--	0.41	

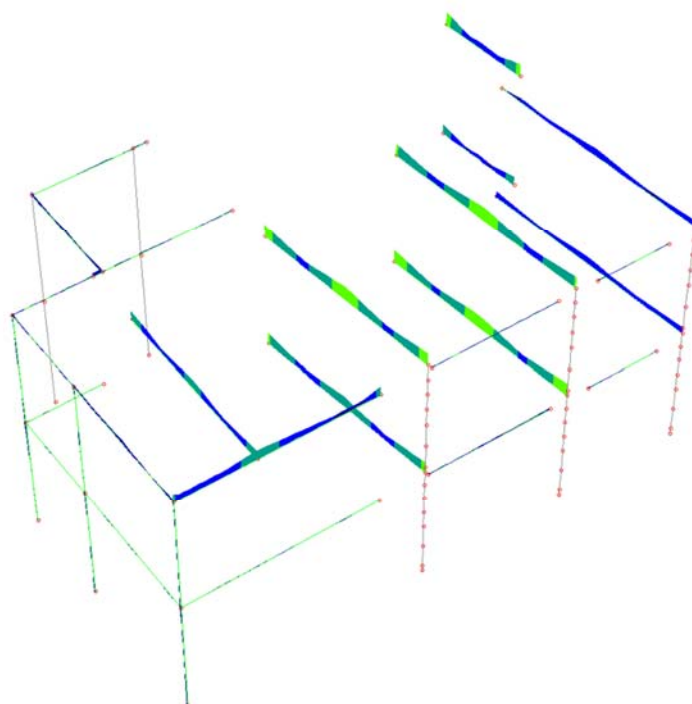
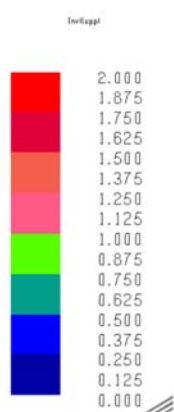
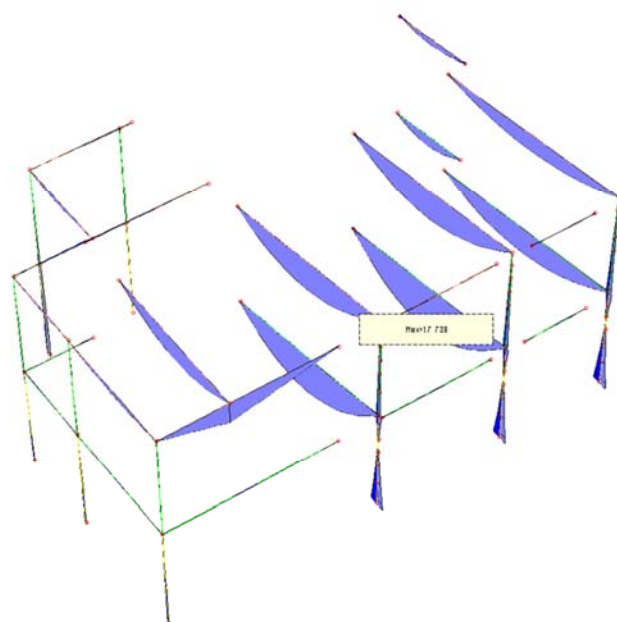
VERIFICA ELEMENTI IN LEGNO E ACCIAIO











AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **NTC 2018 - Eurocodice 5**
 Gruppo: **1** Descrizione: **Travi di solaio P1**
 Tabella: **Tabella travi**
 Tipo legno: **Legno lamellare GL24h** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
 k mod: **0.800**

ASTA NUM. 1 NI 456 NF 457 Lungh. 428.3 cm SEZ. 10 Rp B= 0.200 H= 0.360 m

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 36.00 36.00 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	cm	kg			kg*m						
1A	0	-0	49	1	0	2	59	0.01	0.01	0.00	
1B	0	-0	105	1	0	2	-63	0.01	0.01	0.00	
1C	0	-0	49	-1	0	-3	59	0.01	0.01	0.00	
1D	0	-0	105	-1	0	-3	-63	0.01	0.01	0.00	
1E	0	21	49	1	0	2	59	0.01	0.01	0.00	
1F	0	21	105	1	0	2	-63	0.01	0.01	0.00	
1G	0	21	49	-1	0	-3	59	0.01	0.01	0.00	
1H	0	21	105	-1	0	-3	-63	0.01	0.01	0.00	
1I	0	-0	48	1	0	2	61	0.01	0.01	0.00	
1J	0	-0	106	1	0	2	-65	0.01	0.01	0.00	
1K	0	-0	48	-1	0	-2	61	0.01	0.01	0.00	
1L	0	-0	106	-1	0	-2	-65	0.01	0.01	0.00	
1M	0	21	48	1	0	2	61	0.01	0.01	0.00	
1N	0	21	106	1	0	2	-65	0.01	0.01	0.00	
1O	0	21	48	-1	0	-2	61	0.01	0.01	0.00	
1P	0	21	106	-1	0	-2	-65	0.01	0.01	0.00	
2	0	17	100	-0	0	-0	-2	0.00	0.01	0.00	
7	0	17	101	-0	0	-0	-4	0.00	0.01	0.00	
8	0	17	100	-0	0	-0	-3	0.00	0.01	0.00	
9	0	17	100	-0	0	-0	-3	0.00	0.01	0.00	
10	0	15	99	-0	0	-0	-1	0.00	0.01	0.00	
11	0	16	101	0	0	0	-4	0.00	0.01	0.00	
12	0	15	100	-0	0	-1	-3	0.00	0.01	0.00	
13	0	16	101	0	0	0	-4	0.00	0.01	0.00	
1A	214	-0	-28	1	0	-0	81	0.01	0.00	0.00	
1B	214	-0	28	1	0	-0	80	0.01	0.00	0.00	
1C	214	-0	-28	-1	0	0	81	0.01	0.00	0.00	
1D	214	-0	28	-1	0	0	80	0.01	0.00	0.00	
1E	214	21	-28	1	0	-0	81	0.01	0.00	0.00	
1F	214	21	28	1	0	-0	80	0.01	0.00	0.00	
1G	214	21	-28	-1	0	0	81	0.01	0.00	0.00	
1H	214	21	28	-1	0	0	80	0.01	0.00	0.00	
1I	214	-0	-29	1	0	-0	81	0.01	0.00	0.00	
1J	214	-0	29	1	0	-0	80	0.01	0.00	0.00	
1K	214	-0	-29	-1	0	0	81	0.01	0.00	0.00	
1L	214	-0	29	-1	0	0	80	0.01	0.00	0.00	
1M	214	21	-29	1	0	-0	81	0.01	0.00	0.00	
1N	214	21	29	1	0	-0	80	0.01	0.00	0.00	
1O	214	21	-29	-1	0	0	81	0.01	0.00	0.00	
1P	214	21	29	-1	0	0	80	0.01	0.00	0.00	
2	214	17	-0	-0	0	-0	104	0.02	0.00	0.00	
7	214	17	0	-0	0	-0	104	0.02	0.00	0.00	
8	214	17	-0	-0	0	-0	104	0.02	0.00	0.00	
9	214	17	0	-0	0	-0	104	0.02	0.00	0.00	
10	214	15	-1	-0	0	-0	104	0.02	0.00	0.00	
11	214	16	1	0	0	-0	104	0.02	0.00	0.00	
12	214	15	-0	-0	0	-0	104	0.02	0.00	0.00	
13	214	16	0	0	0	-0	104	0.02	0.00	0.00	
1A	428	-0	-105	1	0	-3	-63	0.01	0.01	0.00	
1B	428	-0	-49	1	0	-3	58	0.01	0.01	0.00	
1C	428	-0	-105	-1	0	3	-63	0.01	0.01	0.00	
1D	428	-0	-49	-1	0	3	58	0.01	0.01	0.00	
1E	428	21	-105	1	0	-3	-63	0.01	0.01	0.00	
1F	428	21	-49	1	0	-3	58	0.01	0.01	0.00	
1G	428	21	-105	-1	0	3	-63	0.01	0.01	0.00	
1H	428	21	-49	-1	0	3	58	0.01	0.01	0.00	
1I	428	-0	-106	1	0	-2	-65	0.01	0.01	0.00	
1J	428	-0	-48	1	0	-2	60	0.01	0.01	0.00	
1K	428	-0	-106	-1	0	2	-65	0.01	0.01	0.00	

1L 428	-0	-48	-1	0	2	60	0.01	0.01	0.00
1M 428	21	-106	1	0	-2	-65	0.01	0.01	0.00
1N 428	21	-48	1	0	-2	60	0.01	0.01	0.00
1O 428	21	-106	-1	0	2	-65	0.01	0.01	0.00
1P 428	21	-48	-1	0	2	60	0.01	0.01	0.00
2 428	17	-101	-0	0	0	-4	0.00	0.01	0.00
7 428	17	-100	-0	0	0	-2	0.00	0.01	0.00
8 428	17	-100	-0	0	0	-3	0.00	0.01	0.00
9 428	17	-100	-0	0	0	-2	0.00	0.01	0.00
10 428	15	-101	-0	0	0	-4	0.00	0.01	0.00
11 428	16	-100	0	0	-0	-1	0.00	0.01	0.00
12 428	15	-100	-0	0	1	-3	0.00	0.01	0.00
13 428	16	-100	0	0	-0	-2	0.00	0.01	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
1A	-0	3	81	42	75	0.943	0.616	0.01	Piano 'zx'
1B	-0	3	80	42	75	0.943	0.616	0.01	Piano 'zx'
1C	-0	3	81	42	75	0.943	0.616	0.01	Piano 'zx'
1D	-0	3	80	42	75	0.943	0.616	0.01	Piano 'zx'
1I	-0	2	81	42	75	0.943	0.616	0.01	Piano 'zx'
1J	-0	2	80	42	75	0.943	0.616	0.01	Piano 'zx'
1K	-0	2	81	42	75	0.943	0.616	0.01	Piano 'zx'
1L	-0	2	80	42	75	0.943	0.616	0.01	Piano 'zx'

ASTA NUM. 2 NI 456 NF 197 Lungh. 569.0 cm SEZ. 10 Rp B= 0.200 H= 0.360 m

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 36.00 36.00 kg/m

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
1A	0	-46	88	1	0	2	48	0.01	0.01	0.00	
1B	0	-46	117	1	0	2	-57	0.01	0.02	0.00	
1C	0	-46	88	-1	0	-2	48	0.01	0.01	0.00	
1D	0	-46	117	-1	0	-2	-57	0.01	0.02	0.00	
1E	0	62	88	1	0	2	48	0.01	0.01	0.00	
1F	0	62	117	1	0	2	-57	0.01	0.02	0.00	
1G	0	62	88	-1	0	-2	48	0.01	0.01	0.00	
1H	0	62	117	-1	0	-2	-57	0.01	0.02	0.00	
1I	0	-33	91	1	0	2	38	0.01	0.01	0.00	
1J	0	-33	114	1	0	2	-46	0.01	0.02	0.00	
1K	0	-33	91	-1	0	-2	38	0.01	0.01	0.00	
1L	0	-33	114	-1	0	-2	-46	0.01	0.02	0.00	
1M	0	49	91	1	0	2	38	0.01	0.01	0.00	
1N	0	49	114	1	0	2	-46	0.01	0.02	0.00	
1O	0	49	91	-1	0	-2	38	0.01	0.01	0.00	
1P	0	49	114	-1	0	-2	-46	0.01	0.02	0.00	
2	0	17	133	-0	0	-0	-5	0.00	0.02	0.00	
7	0	7	134	0	0	0	-7	0.00	0.02	0.00	
8	0	21	133	-0	0	-0	-4	0.00	0.02	0.00	
9	0	6	134	0	0	0	-7	0.00	0.02	0.00	
10	0	18	133	-0	0	-0	-4	0.00	0.02	0.00	
11	0	2	134	0	0	0	-8	0.00	0.02	0.00	
12	0	25	133	-0	0	-0	-3	0.00	0.02	0.00	
13	0	-0	134	0	0	0	-8	0.00	0.02	0.00	
1A 284	-46	-14	1	0	-0	153	0.02	0.00	0.00		
1B 284	-46	15	1	0	-0	131	0.02	0.00	0.00		
1C 284	-46	-14	-1	0	0	153	0.02	0.00	0.00		
1D 284	-46	15	-1	0	0	131	0.02	0.00	0.00		
1E 284	62	-14	1	0	-0	153	0.03	0.00	0.00		
1F 284	62	15	1	0	-0	131	0.02	0.00	0.00		
1G 284	62	-14	-1	0	0	153	0.03	0.00	0.00		
1H 284	62	15	-1	0	0	131	0.02	0.00	0.00		
1I 284	-33	-12	1	0	-0	151	0.02	0.00	0.00		
1J 284	-33	12	1	0	-0	133	0.02	0.00	0.00		
1K 284	-33	-12	-1	0	0	151	0.02	0.00	0.00		
1L 284	-33	12	-1	0	0	133	0.02	0.00	0.00		
1M 284	49	-12	1	0	-0	151	0.02	0.00	0.00		
1N 284	49	12	1	0	-0	133	0.02	0.00	0.00		
1O 284	49	-12	-1	0	0	151	0.02	0.00	0.00		
1P 284	49	12	-1	0	0	133	0.02	0.00	0.00		
2 284	17	0	-0	0	0	185	0.03	0.00	0.00		
7 284	7	1	0	0	-0	185	0.03	0.00	0.00		
8 284	21	-0	-0	0	-0	185	0.03	0.00	0.00		
9 284	6	1	0	0	0	185	0.03	0.00	0.00		
10 284	18	-0	-0	0	0	185	0.03	0.00	0.00		
11 284	2	1	0	0	-0	184	0.03	0.00	0.00		

12	284	25	-0	-0	0	-0	185	0.03	0.00	0.00
13	284	-0	1	0	0	0	184	0.03	0.00	0.00
1A	569	-46	-117	1	0	-2	-33	0.01	0.02	0.00
1B	569	-46	-88	1	0	-2	28	0.00	0.01	0.00
1C	569	-46	-117	-1	0	2	-33	0.01	0.02	0.00
1D	569	-46	-88	-1	0	2	28	0.00	0.01	0.00
1E	569	62	-117	1	0	-2	-33	0.01	0.02	0.00
1F	569	62	-88	1	0	-2	28	0.01	0.01	0.00
1G	569	62	-117	-1	0	2	-33	0.01	0.02	0.00
1H	569	62	-88	-1	0	2	28	0.01	0.01	0.00
1I	569	-33	-114	1	0	-2	-28	0.00	0.02	0.00
1J	569	-33	-90	1	0	-2	22	0.00	0.01	0.00
1K	569	-33	-114	-1	0	2	-28	0.00	0.02	0.00
1L	569	-33	-90	-1	0	2	22	0.00	0.01	0.00
1M	569	49	-114	1	0	-2	-28	0.01	0.02	0.00
1N	569	49	-90	1	0	-2	22	0.00	0.01	0.00
1O	569	49	-114	-1	0	2	-28	0.01	0.02	0.00
1P	569	49	-90	-1	0	2	22	0.00	0.01	0.00
2	569	17	-133	-0	0	0	-4	0.00	0.02	0.00
7	569	7	-132	0	0	-0	-3	0.00	0.02	0.00
8	569	21	-133	-0	0	0	-4	0.00	0.02	0.00
9	569	6	-132	0	0	-0	-3	0.00	0.02	0.00
10	569	18	-133	-0	0	0	-4	0.00	0.02	0.00
11	569	2	-132	0	0	-0	-3	0.00	0.02	0.00
12	569	25	-134	-0	0	0	-5	0.00	0.02	0.00
13	569	-0	-132	0	0	-0	-2	0.00	0.02	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
1A	-46	2	153	55	99	0.859	0.375	0.03	Piano 'zx'
1B	-46	2	131	55	99	0.859	0.375	0.02	Piano 'zx'
1C	-46	2	153	55	99	0.859	0.375	0.03	Piano 'zx'
1D	-46	2	131	55	99	0.859	0.375	0.02	Piano 'zx'
1I	-33	2	151	55	99	0.859	0.375	0.03	Piano 'zx'
1J	-33	2	133	55	99	0.859	0.375	0.02	Piano 'zx'
1K	-33	2	151	55	99	0.859	0.375	0.03	Piano 'zx'
1L	-33	2	133	55	99	0.859	0.375	0.02	Piano 'zx'
13	-0	0	184	55	99	0.859	0.375	0.03	Piano 'zx'

ASTA NUM. 3 NI 458 NF 459 Lungh. 225.0 cm SEZ. 10 Rp B= 0.200 H= 0.360 m

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 36.00 36.00 kg/m

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
1A	0	-122	-24	2	0	1	74	0.01	0.00	0.00	
1B	0	-122	109	2	0	1	-79	0.01	0.02	0.00	
1C	0	-122	-24	-5	0	-4	74	0.01	0.00	0.00	
1D	0	-122	109	-5	0	-4	-79	0.01	0.02	0.00	
1E	0	109	-24	2	0	1	74	0.01	0.00	0.00	
1F	0	109	109	2	0	1	-79	0.01	0.02	0.00	
1G	0	109	-24	-5	0	-4	74	0.01	0.00	0.00	
1H	0	109	109	-5	0	-4	-79	0.01	0.02	0.00	
1I	0	-97	-10	2	0	2	58	0.01	0.00	0.00	
1J	0	-97	95	2	0	2	-62	0.01	0.01	0.00	
1K	0	-97	-10	-5	0	-5	58	0.01	0.00	0.00	
1L	0	-97	95	-5	0	-5	-62	0.01	0.01	0.00	
1M	0	84	-10	2	0	2	58	0.01	0.00	0.00	
1N	0	84	95	2	0	2	-62	0.01	0.01	0.00	
1O	0	84	-10	-5	0	-5	58	0.01	0.00	0.00	
1P	0	84	95	-5	0	-5	-62	0.01	0.01	0.00	
2	0	-9	53	-3	0	-3	-1	0.00	0.01	0.00	
7	0	-13	58	-3	0	-3	-6	0.00	0.01	0.00	
8	0	-10	55	-3	0	-3	-3	0.00	0.01	0.00	
9	0	-11	55	-3	0	-3	-3	0.00	0.01	0.00	
10	0	-6	52	-2	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
11	0	-14	60	-2	0	-2	-8	0.00	0.01	0.00	
12	0	-9	55	-2	0	-2	-2	0.00	0.01	0.00	
13	0	-10	55	-2	0	-2	-3	0.00	0.01	0.00	
1A	113	-122	-65	2	0	-1	24	0.00	0.01	0.00	
1B	113	-122	68	2	0	-1	21	0.00	0.01	0.00	
1C	113	-122	-65	-5	0	2	24	0.00	0.01	0.00	
1D	113	-122	68	-5	0	2	21	0.00	0.01	0.00	
1E	113	109	-65	2	0	-1	24	0.01	0.01	0.00	
1F	113	109	68	2	0	-1	21	0.00	0.01	0.00	
1G	113	109	-65	-5	0	2	24	0.01	0.01	0.00	

1H	113	109	68	-5	0	2	21	0.01	0.01	0.00
1I	113	-97	-51	2	0	-1	24	0.00	0.01	0.00
1J	113	-97	54	2	0	-1	21	0.00	0.01	0.00
1K	113	-97	-51	-5	0	1	24	0.00	0.01	0.00
1L	113	-97	54	-5	0	1	21	0.00	0.01	0.00
1M	113	84	-51	2	0	-1	24	0.00	0.01	0.00
1N	113	84	54	2	0	-1	21	0.00	0.01	0.00
1O	113	84	-51	-5	0	1	24	0.01	0.01	0.00
1P	113	84	54	-5	0	1	21	0.00	0.01	0.00
2	113	-9	1	-3	0	0	30	0.00	0.00	0.00
7	113	-13	5	-3	0	0	29	0.00	0.00	0.00
8	113	-10	2	-3	0	0	30	0.00	0.00	0.00
9	113	-11	3	-3	0	0	29	0.00	0.00	0.00
10	113	-6	-1	-2	0	0	30	0.00	0.00	0.00
11	113	-14	7	-2	0	0	29	0.00	0.00	0.00
12	113	-9	2	-2	0	0	30	0.00	0.00	0.00
13	113	-10	3	-2	0	0	29	0.00	0.00	0.00
1A	225	-122	-105	2	0	-4	-72	0.01	0.01	0.00
1B	225	-122	28	2	0	-4	75	0.01	0.00	0.00
1C	225	-122	-105	-5	0	8	-72	0.01	0.01	0.00
1D	225	-122	28	-5	0	8	75	0.01	0.00	0.00
1E	225	109	-105	2	0	-4	-72	0.01	0.01	0.00
1F	225	109	28	2	0	-4	75	0.01	0.00	0.00
1G	225	109	-105	-5	0	8	-72	0.01	0.01	0.00
1H	225	109	28	-5	0	8	75	0.01	0.00	0.00
1I	225	-97	-91	2	0	-3	-56	0.01	0.01	0.00
1J	225	-97	14	2	0	-3	60	0.01	0.00	0.00
1K	225	-97	-91	-5	0	7	-56	0.01	0.01	0.00
1L	225	-97	14	-5	0	7	60	0.01	0.00	0.00
1M	225	84	-91	2	0	-3	-56	0.01	0.01	0.00
1N	225	84	14	2	0	-3	60	0.01	0.00	0.00
1O	225	84	-91	-5	0	7	-56	0.01	0.01	0.00
1P	225	84	14	-5	0	7	60	0.01	0.00	0.00
2	225	-9	-52	-3	0	3	1	0.00	0.01	0.00
7	225	-13	-47	-3	0	3	6	0.00	0.01	0.00
8	225	-10	-50	-3	0	3	3	0.00	0.01	0.00
9	225	-11	-50	-3	0	3	3	0.00	0.01	0.00
10	225	-6	-54	-2	0	3	-1	0.00	0.01	0.00
11	225	-14	-46	-2	0	3	7	0.00	0.01	0.00
12	225	-9	-51	-2	0	3	2	0.00	0.01	0.00
13	225	-10	-50	-2	0	3	3	0.00	0.01	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
1A	-122	4	74	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano 'zx'
1B	-122	4	79	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano 'zx'
1C	-122	8	74	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano 'zx'
1D	-122	8	79	22	39	0.995	0.952	0.02	Piano 'zx'
1I	-97	3	58	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano 'zx'
1J	-97	3	62	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano 'zx'
1K	-97	7	58	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano 'zx'
1L	-97	7	62	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano 'zx'
2	-9	3	30	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano 'zx'
7	-13	3	29	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano 'zx'
8	-10	3	30	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano 'zx'
9	-11	3	29	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano 'zx'
10	-6	3	30	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano 'zx'
11	-14	3	29	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano 'zx'
12	-9	3	30	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano 'zx'
13	-10	3	29	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano 'zx'

ASTA NUM. 4 NI 11 NF 245 Lungh. 375.3 cm SEZ. 3 Rp B= 0.100 H= 0.440 m

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 22.00 52.10 46.89 120.99 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	cm	kg			kg*m						
1A	0	-0	163	0	0	0	45	0.01	0.04	0.00	
1B	0	-0	222	0	0	0	-56	0.01	0.05	0.00	
1C	0	-0	163	-0	0	-0	45	0.01	0.04	0.00	
1D	0	-0	222	-0	0	-0	-56	0.01	0.05	0.00	
1E	0	0	163	0	0	0	45	0.01	0.04	0.00	
1F	0	0	222	0	0	0	-56	0.01	0.05	0.00	
1G	0	0	163	-0	0	-0	45	0.01	0.04	0.00	
1H	0	0	222	-0	0	-0	-56	0.01	0.05	0.00	
1I	0	-0	168	0	0	0	36	0.01	0.04	0.00	
1J	0	-0	216	0	0	0	-46	0.01	0.05	0.00	

1K	0	-0	168	-0	0	-0	36	0.01	0.04	0.00
1L	0	-0	216	-0	0	-0	-46	0.01	0.05	0.00
1M	0	0	168	0	0	0	36	0.01	0.04	0.00
1N	0	0	216	0	0	0	-46	0.01	0.05	0.00
1O	0	0	168	-0	0	-0	36	0.01	0.04	0.00
1P	0	0	216	-0	0	-0	-46	0.01	0.05	0.00
2	0	0	313	0	0	0	-8	0.00	0.07	0.00
7	0	-0	314	0	0	0	-10	0.00	0.07	0.00
8	0	0	313	-0	0	0	-7	0.00	0.07	0.00
9	0	-0	314	0	0	0	-10	0.00	0.07	0.00
10	0	0	313	-0	0	0	-7	0.00	0.07	0.00
11	0	-0	314	0	0	0	-10	0.00	0.07	0.00
12	0	0	312	-0	0	0	-6	0.00	0.07	0.00
13	0	-0	315	0	0	0	-11	0.00	0.07	0.00

1A	188	-0	-29	0	0	-0	170	0.04	0.01	0.00
1B	188	-0	30	0	0	-0	181	0.04	0.01	0.00
1C	188	-0	-29	-0	0	-0	170	0.04	0.01	0.00
1D	188	-0	30	-0	0	-0	181	0.04	0.01	0.00
1E	188	0	-29	0	0	-0	170	0.04	0.01	0.00
1F	188	0	30	0	0	-0	181	0.04	0.01	0.00
1G	188	0	-29	-0	0	-0	170	0.04	0.01	0.00
1H	188	0	30	-0	0	-0	181	0.04	0.01	0.00
1I	188	-0	-24	0	0	-0	171	0.04	0.01	0.00
1J	188	-0	24	0	0	-0	180	0.04	0.01	0.00
1K	188	-0	-24	-0	0	-0	171	0.04	0.01	0.00
1L	188	-0	24	-0	0	-0	180	0.04	0.01	0.00
1M	188	0	-24	0	0	-0	171	0.04	0.01	0.00
1N	188	0	24	0	0	-0	180	0.04	0.01	0.00
1O	188	0	-24	-0	0	-0	171	0.04	0.01	0.00
1P	188	0	24	-0	0	-0	180	0.04	0.01	0.00
2	188	0	0	0	0	-0	286	0.06	0.00	0.00
7	188	-0	1	0	0	-0	286	0.06	0.00	0.00
8	188	0	-0	-0	0	-0	286	0.06	0.00	0.00
9	188	-0	1	0	0	-0	286	0.06	0.00	0.00
10	188	0	-0	-0	0	-0	286	0.06	0.00	0.00
11	188	-0	2	0	0	-0	286	0.06	0.00	0.00
12	188	0	-1	-0	0	-0	286	0.06	0.00	0.00
13	188	-0	2	0	0	-0	286	0.06	0.00	0.00

1A	375	-0	-221	0	0	-0	-64	0.01	0.05	0.00
1B	375	-0	-162	0	0	-0	57	0.01	0.04	0.00
1C	375	-0	-221	-0	0	0	-64	0.01	0.05	0.00
1D	375	-0	-162	-0	0	0	57	0.01	0.04	0.00
1E	375	0	-221	0	0	-0	-64	0.01	0.05	0.00
1F	375	0	-162	0	0	-0	57	0.01	0.04	0.00
1G	375	0	-221	-0	0	0	-64	0.01	0.05	0.00
1H	375	0	-162	-0	0	0	57	0.01	0.04	0.00
1I	375	-0	-215	0	0	-0	-53	0.01	0.05	0.00
1J	375	-0	-168	0	0	-0	45	0.01	0.04	0.00
1K	375	-0	-215	-0	0	0	-53	0.01	0.05	0.00
1L	375	-0	-168	-0	0	0	45	0.01	0.04	0.00
1M	375	0	-215	0	0	-0	-53	0.01	0.05	0.00
1N	375	0	-168	0	0	-0	45	0.01	0.04	0.00
1O	375	0	-215	-0	0	0	-53	0.01	0.05	0.00
1P	375	0	-168	-0	0	0	45	0.01	0.04	0.00
2	375	0	-313	0	0	0	-7	0.00	0.07	0.00
7	375	-0	-312	0	0	0	-5	0.00	0.07	0.00
8	375	0	-313	-0	0	0	-8	0.00	0.07	0.00
9	375	-0	-311	0	0	0	-4	0.00	0.07	0.00
10	375	0	-313	-0	0	0	-8	0.00	0.07	0.00
11	375	-0	-311	0	0	0	-4	0.00	0.07	0.00
12	375	0	-314	-0	0	0	-9	0.00	0.07	0.00
13	375	-0	-311	0	0	0	-3	0.00	0.07	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
1A	-0	0	170	30	131	0.979	0.222	0.04	Piano 'zx'
1B	-0	0	181	30	131	0.979	0.222	0.04	Piano 'zx'
1C	-0	0	170	30	131	0.979	0.222	0.04	Piano 'zx'
1D	-0	0	181	30	131	0.979	0.222	0.04	Piano 'zx'
1I	-0	0	171	30	131	0.979	0.222	0.04	Piano 'zx'
1J	-0	0	180	30	131	0.979	0.222	0.04	Piano 'zx'
1K	-0	0	171	30	131	0.979	0.222	0.04	Piano 'zx'
1L	-0	0	180	30	131	0.979	0.222	0.04	Piano 'zx'
7	-0	0	286	30	131	0.979	0.222	0.06	Piano 'zx'
9	-0	0	286	30	131	0.979	0.222	0.06	Piano 'zx'
11	-0	0	286	30	131	0.979	0.222	0.06	Piano 'zx'
13	-0	0	286	30	131	0.979	0.222	0.06	Piano 'zx'

ASTA NUM. 5 NI 291 NF 342 Lungh. 218.9 cm SEZ. 3 Rp B= 0.100 H= 0.440 m

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 22.00 42.83 38.54 103.37 kg/m

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy ----- kg	Fz ----- kg	Mx ----- kg*m	My ----- kg*m	Mz ----- kg*m	I.R. -----	I.V. -----	I.Tor. -----	Nota
1A	0	-0	-6	0	0	0	109	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	200	0	0	0	-113	0.02	0.05	0.00	
1C	0	-0	-6	-0	0	-0	109	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	200	-0	0	-0	-113	0.02	0.05	0.00	
1E	0	0	-6	0	0	0	109	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	200	0	0	0	-113	0.02	0.05	0.00	
1G	0	0	-6	-0	0	-0	109	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	200	-0	0	-0	-113	0.02	0.05	0.00	
1I	0	-0	14	0	0	0	88	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	181	0	0	0	-92	0.02	0.04	0.00	
1K	0	-0	14	-0	0	-0	88	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	181	-0	0	-0	-92	0.02	0.04	0.00	
1M	0	0	14	0	0	0	88	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	181	0	0	0	-92	0.02	0.04	0.00	
1O	0	0	14	-0	0	-0	88	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	181	-0	0	-0	-92	0.02	0.04	0.00	
2	0	0	155	-0	0	0	-1	0.00	0.04	0.00	
7	0	0	159	0	0	0	-6	0.00	0.04	0.00	
8	0	0	154	-0	0	0	0	0.00	0.03	0.00	
9	0	-0	160	0	0	0	-6	0.00	0.04	0.00	
10	0	0	154	-0	0	0	-0	0.00	0.03	0.00	
11	0	0	160	0	0	0	-7	0.00	0.04	0.00	
12	0	0	152	-0	0	0	2	0.00	0.03	0.00	
13	0	-0	161	0	0	0	-8	0.00	0.04	0.00	
1A	109	-0	-102	0	0	-0	50	0.01	0.02	0.00	
1B	109	-0	104	0	0	-0	53	0.01	0.02	0.00	
1C	109	-0	-102	-0	0	-0	50	0.01	0.02	0.00	
1D	109	-0	104	-0	0	-0	53	0.01	0.02	0.00	
1E	109	0	-102	0	0	-0	50	0.01	0.02	0.00	
1F	109	0	104	0	0	-0	53	0.01	0.02	0.00	
1G	109	0	-102	-0	0	-0	50	0.01	0.02	0.00	
1H	109	0	104	-0	0	-0	53	0.01	0.02	0.00	
1I	109	-0	-83	0	0	-0	50	0.01	0.02	0.00	
1J	109	-0	84	0	0	-0	53	0.01	0.02	0.00	
1K	109	-0	-83	-0	0	-0	50	0.01	0.02	0.00	
1L	109	-0	84	-0	0	-0	53	0.01	0.02	0.00	
1M	109	0	-83	0	0	-0	50	0.01	0.02	0.00	
1N	109	0	84	0	0	-0	53	0.01	0.02	0.00	
1O	109	0	-83	-0	0	-0	50	0.01	0.02	0.00	
1P	109	0	84	-0	0	-0	53	0.01	0.02	0.00	
2	109	0	-0	-0	0	-0	83	0.02	0.00	0.00	
7	109	0	4	0	0	-0	83	0.02	0.00	0.00	
8	109	0	-2	-0	0	-0	83	0.02	0.00	0.00	
9	109	-0	4	0	0	-0	83	0.02	0.00	0.00	
10	109	0	-2	-0	0	-0	83	0.02	0.00	0.00	
11	109	0	5	0	0	-0	83	0.02	0.00	0.00	
12	109	0	-4	-0	0	-0	83	0.02	0.00	0.00	
13	109	-0	6	0	0	-0	84	0.02	0.00	0.00	
1A	219	-0	-198	0	0	-0	-115	0.02	0.04	0.00	
1B	219	-0	8	0	0	-0	114	0.02	0.00	0.00	
1C	219	-0	-198	-0	0	0	-115	0.02	0.04	0.00	
1D	219	-0	8	-0	0	0	114	0.02	0.00	0.00	
1E	219	0	-198	0	0	-0	-115	0.02	0.04	0.00	
1F	219	0	8	0	0	-0	114	0.02	0.00	0.00	
1G	219	0	-198	-0	0	0	-115	0.02	0.04	0.00	
1H	219	0	8	-0	0	0	114	0.02	0.00	0.00	
1I	219	-0	-179	0	0	-0	-93	0.02	0.04	0.00	
1J	219	-0	-12	0	0	-0	93	0.02	0.00	0.00	
1K	219	-0	-179	-0	0	0	-93	0.02	0.04	0.00	
1L	219	-0	-12	-0	0	0	93	0.02	0.00	0.00	
1M	219	0	-179	0	0	-0	-93	0.02	0.04	0.00	
1N	219	0	-12	0	0	-0	93	0.02	0.00	0.00	
1O	219	0	-179	-0	0	0	-93	0.02	0.04	0.00	
1P	219	0	-12	-0	0	0	93	0.02	0.00	0.00	
2	219	0	-156	-0	0	0	-2	0.00	0.04	0.00	
7	219	0	-152	0	0	-0	2	0.00	0.03	0.00	
8	219	0	-157	-0	0	0	-4	0.00	0.04	0.00	
9	219	-0	-151	0	0	0	3	0.00	0.03	0.00	
10	219	0	-157	-0	0	0	-3	0.00	0.04	0.00	
11	219	0	-150	0	0	0	4	0.00	0.03	0.00	
12	219	0	-159	-0	0	0	-6	0.00	0.04	0.00	
13	219	-0	-150	0	0	0	5	0.00	0.03	0.00	

Verifica di STABILITA'

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz ----- kg*m	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
----	----------------	---------------------	---------------------	-------	-------	-------	-------	------	------

1A	-0	0	115	18	76	1.000	0.595	0.02	Piano 'zx'
1B	-0	0	114	18	76	1.000	0.595	0.02	Piano 'zx'
1C	-0	0	115	18	76	1.000	0.595	0.02	Piano 'zx'
1D	-0	0	114	18	76	1.000	0.595	0.02	Piano 'zx'
1I	-0	0	93	18	76	1.000	0.595	0.02	Piano 'zx'
1J	-0	0	93	18	76	1.000	0.595	0.02	Piano 'zx'
1K	-0	0	93	18	76	1.000	0.595	0.02	Piano 'zx'
1L	-0	0	93	18	76	1.000	0.595	0.02	Piano 'zx'
9	-0	0	83	18	76	1.000	0.595	0.02	Piano 'zx'
13	-0	0	84	18	76	1.000	0.595	0.02	Piano 'zx'

ASTA NUM. 6 NI 1319 NF 113 Lungh. 580.0 cm SEZ. 11 Rp B= 0.200 H= 0.640 m

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 64.00 1283.50 1155.15 2502.65 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	cm	kg			kg*m						
1A	0	-0	5905	0	0	0	-26	0.00	0.46	0.00	
1B	0	-0	6003	0	0	0	-419	0.02	0.47	0.00	
1C	0	-0	5905	-0	0	-0	-26	0.00	0.46	0.00	
1D	0	-0	6003	-0	0	-0	-419	0.02	0.47	0.00	
1E	0	-0	5905	0	0	0	-26	0.00	0.46	0.00	
1F	0	-0	6003	0	0	0	-419	0.02	0.47	0.00	
1G	0	-0	5905	-0	0	-0	-26	0.00	0.46	0.00	
1H	0	-0	6003	-0	0	-0	-419	0.02	0.47	0.00	
1I	0	-0	5894	0	0	0	21	0.00	0.46	0.00	
1J	0	-0	6014	0	0	0	-466	0.02	0.47	0.00	
1K	0	-0	5894	-0	0	-0	21	0.00	0.46	0.00	
1L	0	-0	6014	-0	0	-0	-466	0.02	0.47	0.00	
1M	0	-0	5894	0	0	0	21	0.00	0.46	0.00	
1N	0	-0	6014	0	0	0	-466	0.02	0.47	0.00	
1O	0	-0	5894	-0	0	-0	21	0.00	0.46	0.00	
1P	0	-0	6014	-0	0	-0	-466	0.02	0.47	0.00	
2	0	-0	10170	-0	0	0	-378	0.02	0.79	0.00	
7	0	-0	10170	-0	0	0	-382	0.02	0.79	0.00	
8	0	-0	10170	-0	0	0	-370	0.02	0.79	0.00	
9	0	-0	10170	-0	0	0	-391	0.02	0.79	0.00	
10	0	-0	10170	-0	0	0	-375	0.02	0.79	0.00	
11	0	-0	10170	-0	0	0	-382	0.02	0.79	0.00	
12	0	-0	10160	-0	0	0	-363	0.02	0.79	0.00	
13	0	-0	10170	-0	0	0	-398	0.02	0.79	0.00	
1A	290	-0	-13	0	0	0	8515	0.43	0.00	0.00	
1B	290	-0	86	0	0	0	8414	0.43	0.01	0.00	
1C	290	-0	-13	-0	0	0	8515	0.43	0.00	0.00	
1D	290	-0	86	-0	0	0	8414	0.43	0.01	0.00	
1E	290	-0	-13	0	0	0	8515	0.43	0.00	0.00	
1F	290	-0	86	0	0	0	8414	0.43	0.01	0.00	
1G	290	-0	-13	-0	0	0	8515	0.43	0.00	0.00	
1H	290	-0	86	-0	0	0	8414	0.43	0.01	0.00	
1I	290	-0	-24	0	0	0	8533	0.43	0.00	0.00	
1J	290	-0	97	0	0	0	8396	0.42	0.01	0.00	
1K	290	-0	-24	-0	0	0	8533	0.43	0.00	0.00	
1L	290	-0	97	-0	0	0	8396	0.42	0.01	0.00	
1M	290	-0	-24	0	0	0	8533	0.43	0.00	0.00	
1N	290	-0	97	0	0	0	8396	0.42	0.01	0.00	
1O	290	-0	-24	-0	0	0	8533	0.43	0.00	0.00	
1P	290	-0	97	-0	0	0	8396	0.42	0.01	0.00	
2	290	-0	65	-0	0	0	14455	0.73	0.01	0.00	
7	290	-0	65	-0	0	0	14453	0.73	0.01	0.00	
8	290	-0	65	-0	0	0	14457	0.73	0.01	0.00	
9	290	-0	65	-0	0	0	14450	0.73	0.01	0.00	
10	290	-0	65	-0	0	0	14456	0.73	0.01	0.00	
11	290	-0	65	-0	0	0	14453	0.73	0.01	0.00	
12	290	-0	55	-0	0	0	14460	0.73	0.00	0.00	
13	290	-0	65	-0	0	0	14447	0.73	0.01	0.00	
1A	580	-0	-5930	0	0	0	-105	0.01	0.46	0.00	
1B	580	-0	-5832	0	0	0	85	0.00	0.45	0.00	
1C	580	-0	-5930	-0	0	0	-105	0.01	0.46	0.00	
1D	580	-0	-5832	-0	0	0	85	0.00	0.45	0.00	
1E	580	-0	-5930	0	0	0	-105	0.01	0.46	0.00	
1F	580	-0	-5832	0	0	0	85	0.00	0.45	0.00	
1G	580	-0	-5930	-0	0	0	-105	0.01	0.46	0.00	
1H	580	-0	-5832	-0	0	0	85	0.00	0.45	0.00	
1I	580	-0	-5941	0	0	0	-117	0.01	0.46	0.00	
1J	580	-0	-5821	0	0	0	97	0.00	0.45	0.00	
1K	580	-0	-5941	-0	0	0	-117	0.01	0.46	0.00	
1L	580	-0	-5821	-0	0	0	97	0.00	0.45	0.00	
1M	580	-0	-5941	0	0	0	-117	0.01	0.46	0.00	
1N	580	-0	-5821	0	0	0	97	0.00	0.45	0.00	
1O	580	-0	-5941	-0	0	0	-117	0.01	0.46	0.00	
1P	580	-0	-5821	-0	0	0	97	0.00	0.45	0.00	

2	580	-0	-10040	-0	0	0	-17	0.00	0.78	0.00
7	580	-0	-10040	-0	0	0	-17	0.00	0.78	0.00
8	580	-0	-10040	-0	0	0	-20	0.00	0.78	0.00
9	580	-0	-10040	-0	0	0	-14	0.00	0.78	0.00
10	580	-0	-10040	-0	0	0	-18	0.00	0.78	0.00
11	580	-0	-10040	-0	0	0	-17	0.00	0.78	0.00
12	580	-0	-10050	-0	0	0	-21	0.00	0.78	0.00
13	580	-0	-10040	-0	0	0	-12	0.00	0.78	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
	--	-----							
	kg	kg*m							

ASTA NUM. 7 NI 1318 NF 107 Lungh. 634.0 cm SEZ. 11 Rp B= 0.200 H= 0.640 m

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 64.00 1331.14 1198.02 2593.16 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				

1A	0	-0	6678	0	0	0	-108	0.01	0.52	0.00
1B	0	-0	6734	0	0	0	-418	0.02	0.52	0.00
1C	0	-0	6678	-0	0	-0	-108	0.01	0.52	0.00
1D	0	-0	6734	-0	0	-0	-418	0.02	0.52	0.00
1E	0	-0	6678	0	0	0	-108	0.01	0.52	0.00
1F	0	-0	6734	0	0	0	-418	0.02	0.52	0.00
1G	0	-0	6678	-0	0	-0	-108	0.01	0.52	0.00
1H	0	-0	6734	-0	0	-0	-418	0.02	0.52	0.00
1I	0	-0	6667	0	0	0	-46	0.00	0.52	0.00
1J	0	-0	6745	0	0	0	-480	0.02	0.52	0.00
1K	0	-0	6667	-0	0	-0	-46	0.00	0.52	0.00
1L	0	-0	6745	-0	0	-0	-480	0.02	0.52	0.00
1M	0	-0	6667	0	0	0	-46	0.00	0.52	0.00
1N	0	-0	6745	0	0	0	-480	0.02	0.52	0.00
1O	0	-0	6667	-0	0	-0	-46	0.00	0.52	0.00
1P	0	-0	6745	-0	0	-0	-480	0.02	0.52	0.00
2	0	-0	11450	-0	0	0	-448	0.02	0.89	0.00
7	0	-0	11450	-0	0	0	-449	0.02	0.89	0.00
8	0	-0	11450	-0	0	0	-434	0.02	0.89	0.00
9	0	-0	11460	-0	0	0	-465	0.02	0.89	0.00
10	0	-0	11450	-0	0	0	-448	0.02	0.89	0.00
11	0	-0	11450	-0	0	0	-449	0.02	0.89	0.00
12	0	-0	11450	-0	0	0	-424	0.02	0.89	0.00
13	0	-0	11460	-0	0	0	-475	0.02	0.89	0.00

1A	317	-0	-23	0	0	0	10440	0.53	0.00	0.00
1B	317	-0	33	0	0	0	10309	0.52	0.00	0.00
1C	317	-0	-23	-0	0	0	10440	0.53	0.00	0.00
1D	317	-0	33	-0	0	0	10309	0.52	0.00	0.00
1E	317	-0	-23	0	0	0	10440	0.53	0.00	0.00
1F	317	-0	33	0	0	0	10309	0.52	0.00	0.00
1G	317	-0	-23	-0	0	0	10440	0.53	0.00	0.00
1H	317	-0	33	-0	0	0	10309	0.52	0.00	0.00
1I	317	-0	-34	0	0	0	10466	0.53	0.00	0.00
1J	317	-0	44	0	0	0	10282	0.52	0.00	0.00
1K	317	-0	-34	-0	0	0	10466	0.53	0.00	0.00
1L	317	-0	44	-0	0	0	10282	0.52	0.00	0.00
1M	317	-0	-34	0	0	0	10466	0.53	0.00	0.00
1N	317	-0	44	0	0	0	10282	0.52	0.00	0.00
1O	317	-0	-34	-0	0	0	10466	0.53	0.00	0.00
1P	317	-0	44	-0	0	0	10282	0.52	0.00	0.00
2	317	-0	5	-0	0	0	17720	0.90	0.00	0.00
7	317	-0	5	-0	0	0	17720	0.90	0.00	0.00
8	317	-0	5	-0	0	0	17726	0.90	0.00	0.00
9	317	-0	15	-0	0	0	17713	0.89	0.00	0.00
10	317	-0	5	-0	0	0	17720	0.90	0.00	0.00
11	317	-0	5	-0	0	0	17720	0.90	0.00	0.00
12	317	-0	5	-0	0	0	17730	0.90	0.00	0.00
13	317	-0	15	-0	0	0	17708	0.89	0.00	0.00

1A	634	-0	-6724	0	0	-0	-256	0.01	0.52	0.00
1B	634	-0	-6668	0	0	-0	-208	0.01	0.52	0.00
1C	634	-0	-6724	-0	0	0	-256	0.01	0.52	0.00
1D	634	-0	-6668	-0	0	0	-208	0.01	0.52	0.00
1E	634	-0	-6724	0	0	-0	-256	0.01	0.52	0.00
1F	634	-0	-6668	0	0	-0	-208	0.01	0.52	0.00
1G	634	-0	-6724	-0	0	0	-256	0.01	0.52	0.00
1H	634	-0	-6668	-0	0	0	-208	0.01	0.52	0.00
1I	634	-0	-6735	0	0	-0	-265	0.01	0.52	0.00
1J	634	-0	-6657	0	0	-0	-199	0.01	0.52	0.00

1K	634	-0	-6735	-0	0	0	-265	0.01	0.52	0.00
1L	634	-0	-6657	-0	0	0	-199	0.01	0.52	0.00
1M	634	-0	-6735	0	0	-0	-265	0.01	0.52	0.00
1N	634	-0	-6657	0	0	-0	-199	0.01	0.52	0.00
1O	634	-0	-6735	-0	0	0	-265	0.01	0.52	0.00
1P	634	-0	-6657	-0	0	0	-199	0.01	0.52	0.00
2	634	-0	-11440	-0	0	0	-396	0.02	0.89	0.00
7	634	-0	-11440	-0	0	0	-396	0.02	0.89	0.00
8	634	-0	-11440	-0	0	0	-398	0.02	0.89	0.00
9	634	-0	-11430	-0	0	0	-394	0.02	0.89	0.00
10	634	-0	-11440	-0	0	0	-396	0.02	0.89	0.00
11	634	-0	-11440	-0	0	0	-396	0.02	0.89	0.00
12	634	-0	-11440	-0	0	0	-398	0.02	0.89	0.00
13	634	-0	-11430	-0	0	0	-392	0.02	0.89	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
	--	-----							
	kg	kg*m							

ASTA NUM. 8 NI 328 NF 102 Lungh. 680.0 cm SEZ. 11 Rp B= 0.200 H= 0.640 m

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 64.00 625.60 563.04 1252.64 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
1A	0	-0	3465	0	0	0	-5	0.00	0.27	0.00	
1B	0	-0	3531	0	0	0	-294	0.01	0.27	0.00	
1C	0	-0	3465	-0	0	-0	-5	0.00	0.27	0.00	
1D	0	-0	3531	-0	0	-0	-294	0.01	0.27	0.00	
1E	0	-0	3465	0	0	0	-5	0.00	0.27	0.00	
1F	0	-0	3531	0	0	0	-294	0.01	0.27	0.00	
1G	0	-0	3465	-0	0	-0	-5	0.00	0.27	0.00	
1H	0	-0	3531	-0	0	-0	-294	0.01	0.27	0.00	
1I	0	-0	3452	0	0	0	53	0.00	0.27	0.00	
1J	0	-0	3544	0	0	0	-352	0.02	0.28	0.00	
1K	0	-0	3452	-0	0	-0	53	0.00	0.27	0.00	
1L	0	-0	3544	-0	0	-0	-352	0.02	0.28	0.00	
1M	0	-0	3452	0	0	0	53	0.00	0.27	0.00	
1N	0	-0	3544	0	0	0	-352	0.02	0.28	0.00	
1O	0	-0	3452	-0	0	-0	53	0.00	0.27	0.00	
1P	0	-0	3544	-0	0	-0	-352	0.02	0.28	0.00	
2	0	-0	5928	-0	0	0	-254	0.01	0.46	0.00	
7	0	-0	5928	-0	0	0	-252	0.01	0.46	0.00	
8	0	-0	5928	-0	0	0	-236	0.01	0.46	0.00	
9	0	-0	5930	-0	0	0	-273	0.01	0.46	0.00	
10	0	-0	5928	-0	0	0	-254	0.01	0.46	0.00	
11	0	-0	5928	-0	0	0	-252	0.01	0.46	0.00	
12	0	-0	5928	-0	0	0	-224	0.01	0.46	0.00	
13	0	-0	5932	-0	0	0	-285	0.01	0.46	0.00	
1A	340	-0	-28	0	0	0	5839	0.29	0.00	0.00	
1B	340	-0	38	0	0	0	5774	0.29	0.00	0.00	
1C	340	-0	-28	-0	0	0	5839	0.29	0.00	0.00	
1D	340	-0	38	-0	0	0	5774	0.29	0.00	0.00	
1E	340	-0	-28	0	0	0	5839	0.29	0.00	0.00	
1F	340	-0	38	0	0	0	5774	0.29	0.00	0.00	
1G	340	-0	-28	-0	0	0	5839	0.29	0.00	0.00	
1H	340	-0	38	-0	0	0	5774	0.29	0.00	0.00	
1I	340	-0	-41	0	0	0	5852	0.30	0.00	0.00	
1J	340	-0	51	0	0	0	5761	0.29	0.00	0.00	
1K	340	-0	-41	-0	0	0	5852	0.30	0.00	0.00	
1L	340	-0	51	-0	0	0	5761	0.29	0.00	0.00	
1M	340	-0	-41	0	0	0	5852	0.30	0.00	0.00	
1N	340	-0	51	0	0	0	5761	0.29	0.00	0.00	
1O	340	-0	-41	-0	0	0	5852	0.30	0.00	0.00	
1P	340	-0	51	-0	0	0	5761	0.29	0.00	0.00	
2	340	-0	8	-0	0	0	9839	0.50	0.00	0.00	
7	340	-0	8	-0	0	0	9840	0.50	0.00	0.00	
8	340	-0	8	-0	0	0	9856	0.50	0.00	0.00	
9	340	-0	10	-0	0	0	9828	0.50	0.00	0.00	
10	340	-0	8	-0	0	0	9839	0.50	0.00	0.00	
11	340	-0	8	-0	0	0	9840	0.50	0.00	0.00	
12	340	-0	8	-0	0	0	9867	0.50	0.00	0.00	
13	340	-0	12	-0	0	0	9820	0.50	0.00	0.00	
1A	680	-0	-3521	0	0	-0	-194	0.01	0.27	0.00	
1B	680	-0	-3455	0	0	-0	-35	0.00	0.27	0.00	
1C	680	-0	-3521	-0	0	0	-194	0.01	0.27	0.00	
1D	680	-0	-3455	-0	0	0	-35	0.00	0.27	0.00	

1E	680	-0	-3521	0	0	-0	-194	0.01	0.27	0.00
1F	680	-0	-3455	0	0	-0	-35	0.00	0.27	0.00
1G	680	-0	-3521	-0	0	0	-194	0.01	0.27	0.00
1H	680	-0	-3455	-0	0	0	-35	0.00	0.27	0.00
1I	680	-0	-3534	0	0	-0	-227	0.01	0.27	0.00
1J	680	-0	-3442	0	0	-0	-2	0.00	0.27	0.00
1K	680	-0	-3534	-0	0	0	-227	0.01	0.27	0.00
1L	680	-0	-3442	-0	0	0	-2	0.00	0.27	0.00
1M	680	-0	-3534	0	0	-0	-227	0.01	0.27	0.00
1N	680	-0	-3442	0	0	-0	-2	0.00	0.27	0.00
1O	680	-0	-3534	-0	0	0	-227	0.01	0.27	0.00
1P	680	-0	-3442	-0	0	0	-2	0.00	0.27	0.00
2	680	-0	-5911	-0	0	0	-194	0.01	0.46	0.00
7	680	-0	-5911	-0	0	0	-195	0.01	0.46	0.00
8	680	-0	-5911	-0	0	0	-179	0.01	0.46	0.00
9	680	-0	-5909	-0	0	0	-199	0.01	0.46	0.00
10	680	-0	-5911	-0	0	0	-193	0.01	0.46	0.00
11	680	-0	-5911	-0	0	0	-196	0.01	0.46	0.00
12	680	-0	-5912	-0	0	0	-169	0.01	0.46	0.00
13	680	-0	-5907	-0	0	0	-202	0.01	0.46	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
	--	-----							
	kg	kg*m							

ASTA NUM. 9 NI 457 NF 458 Lungh. 280.7 cm SEZ. 10 Rp B= 0.200 H= 0.360 m

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 36.00 36.00 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm		kg			kg*m					
1A	0	-0	-13	5	0	7	89	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	114	5	0	7	-90	0.02	0.02	0.00	
1C	0	-0	-13	-6	0	-8	89	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	114	-6	0	-8	-90	0.02	0.02	0.00	
1E	0	12	-13	5	0	7	89	0.02	0.00	0.00	
1F	0	12	114	5	0	7	-90	0.02	0.02	0.00	
1G	0	12	-13	-6	0	-8	89	0.02	0.00	0.00	
1H	0	12	114	-6	0	-8	-90	0.02	0.02	0.00	
1I	0	-0	-15	4	0	5	92	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	116	4	0	5	-93	0.02	0.02	0.00	
1K	0	-0	-15	-4	0	-6	92	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	116	-4	0	-6	-93	0.02	0.02	0.00	
1M	0	13	-15	4	0	5	92	0.02	0.00	0.00	
1N	0	13	116	4	0	5	-93	0.02	0.02	0.00	
1O	0	13	-15	-4	0	-6	92	0.02	0.00	0.00	
1P	0	13	116	-4	0	-6	-93	0.02	0.02	0.00	
2	0	10	65	-0	0	-0	0	0.00	0.01	0.00	
7	0	10	66	-0	0	-1	-2	0.00	0.01	0.00	
8	0	10	66	-0	0	-0	-1	0.00	0.01	0.00	
9	0	10	66	-0	0	-1	-2	0.00	0.01	0.00	
10	0	9	64	-0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
11	0	9	67	-0	0	-1	-3	0.00	0.01	0.00	
12	0	9	66	-0	0	-0	-1	0.00	0.01	0.00	
13	0	9	66	-0	0	-1	-2	0.00	0.01	0.00	
1A	140	-0	-64	5	0	0	35	0.01	0.01	0.00	
1B	140	-0	63	5	0	0	34	0.01	0.01	0.00	
1C	140	-0	-64	-6	0	-0	35	0.01	0.01	0.00	
1D	140	-0	63	-6	0	-0	34	0.01	0.01	0.00	
1E	140	12	-64	5	0	0	35	0.01	0.01	0.00	
1F	140	12	63	5	0	0	34	0.01	0.01	0.00	
1G	140	12	-64	-6	0	-0	35	0.01	0.01	0.00	
1H	140	12	63	-6	0	-0	34	0.01	0.01	0.00	
1I	140	-0	-66	4	0	0	35	0.01	0.01	0.00	
1J	140	-0	65	4	0	0	34	0.01	0.01	0.00	
1K	140	-0	-66	-4	0	-0	35	0.01	0.01	0.00	
1L	140	-0	65	-4	0	-0	34	0.01	0.01	0.00	
1M	140	13	-66	4	0	0	35	0.01	0.01	0.00	
1N	140	13	65	4	0	0	34	0.01	0.01	0.00	
1O	140	13	-66	-4	0	-0	35	0.01	0.01	0.00	
1P	140	13	65	-4	0	-0	34	0.01	0.01	0.00	
2	140	10	-1	-0	0	-0	45	0.01	0.00	0.00	
7	140	10	1	-0	0	-0	45	0.01	0.00	0.00	
8	140	10	-0	-0	0	-0	45	0.01	0.00	0.00	
9	140	10	0	-0	0	-0	45	0.01	0.00	0.00	
10	140	9	-2	-0	0	-0	45	0.01	0.00	0.00	
11	140	9	1	-0	0	-0	45	0.01	0.00	0.00	
12	140	9	-0	-0	0	-0	45	0.01	0.00	0.00	

13	140	9	1	-0	0	-0	45	0.01	0.00	0.00
1A	281	-0	-114	5	0	-7	-89	0.02	0.02	0.00
1B	281	-0	13	5	0	-7	87	0.02	0.00	0.00
1C	281	-0	-114	-6	0	8	-89	0.02	0.02	0.00
1D	281	-0	13	-6	0	8	87	0.02	0.00	0.00
1E	281	12	-114	5	0	-7	-89	0.02	0.02	0.00
1F	281	12	13	5	0	-7	87	0.02	0.00	0.00
1G	281	12	-114	-6	0	8	-89	0.02	0.02	0.00
1H	281	12	13	-6	0	8	87	0.02	0.00	0.00
1I	281	-0	-116	4	0	-5	-92	0.02	0.02	0.00
1J	281	-0	15	4	0	-5	90	0.02	0.00	0.00
1K	281	-0	-116	-4	0	6	-92	0.02	0.02	0.00
1L	281	-0	15	-4	0	6	90	0.02	0.00	0.00
1M	281	13	-116	4	0	-5	-92	0.02	0.02	0.00
1N	281	13	15	4	0	-5	90	0.02	0.00	0.00
1O	281	13	-116	-4	0	6	-92	0.02	0.02	0.00
1P	281	13	15	-4	0	6	90	0.02	0.00	0.00
2	281	10	-67	-0	0	0	-3	0.00	0.01	0.00
7	281	10	-65	-0	0	1	0	0.00	0.01	0.00
8	281	10	-66	-0	0	0	-1	0.00	0.01	0.00
9	281	10	-65	-0	0	0	-1	0.00	0.01	0.00
10	281	9	-67	-0	0	0	-3	0.00	0.01	0.00
11	281	9	-64	-0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
12	281	9	-66	-0	0	0	-1	0.00	0.01	0.00
13	281	9	-65	-0	0	0	-0	0.00	0.01	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
1A	-0	7	89	28	49	0.984	0.906	0.02	Piano 'zx'
1B	-0	7	90	28	49	0.984	0.906	0.02	Piano 'zx'
1C	-0	8	89	28	49	0.984	0.906	0.02	Piano 'zx'
1D	-0	8	90	28	49	0.984	0.906	0.02	Piano 'zx'
1I	-0	5	92	28	49	0.984	0.906	0.02	Piano 'zx'
1J	-0	5	93	28	49	0.984	0.906	0.02	Piano 'zx'
1K	-0	6	92	28	49	0.984	0.906	0.02	Piano 'zx'
1L	-0	6	93	28	49	0.984	0.906	0.02	Piano 'zx'

ASTA NUM. 137 NI 101 NF 77 Lungh. 276.0 cm SEZ. 15 Rp B= 0.160 H= 0.560 m

categoria: p.p. y Permanente Congresso qy tot.

qy medio: 44.80 1572.50 1415.25 3032.55 kg/m

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy	Fz	Mx ----- kg*m	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
1A	0	-0	3363	0	0	0	49	0.00	0.37	0.00	
1B	0	-0	3471	0	0	0	-179	0.01	0.38	0.00	
1C	0	-0	3363	-0	0	-0	49	0.00	0.37	0.00	
1D	0	-0	3471	-0	0	-0	-179	0.01	0.38	0.00	
1E	0	-0	3363	0	0	0	49	0.00	0.37	0.00	
1F	0	-0	3471	0	0	0	-179	0.01	0.38	0.00	
1G	0	-0	3363	-0	0	-0	49	0.00	0.37	0.00	
1H	0	-0	3471	-0	0	-0	-179	0.01	0.38	0.00	
1I	0	-0	3341	0	0	0	95	0.01	0.37	0.00	
1J	0	-0	3493	0	0	0	-225	0.02	0.39	0.00	
1K	0	-0	3341	-0	0	-0	95	0.01	0.37	0.00	
1L	0	-0	3493	-0	0	-0	-225	0.02	0.39	0.00	
1M	0	-0	3341	0	0	0	95	0.01	0.37	0.00	
1N	0	-0	3493	0	0	0	-225	0.02	0.39	0.00	
1O	0	-0	3341	-0	0	-0	95	0.01	0.37	0.00	
1P	0	-0	3493	-0	0	-0	-225	0.02	0.39	0.00	
2	0	-0	5853	-0	0	0	-112	0.01	0.65	0.00	
7	0	-0	5852	-0	0	0	-110	0.01	0.65	0.00	
8	0	-0	5861	-0	0	0	-135	0.01	0.65	0.00	
9	0	-0	5851	-0	0	0	-103	0.01	0.65	0.00	
10	0	-0	5853	-0	0	0	-112	0.01	0.65	0.00	
11	0	-0	5851	-0	0	0	-108	0.01	0.65	0.00	
12	0	-0	5865	-0	0	0	-151	0.01	0.65	0.00	
13	0	-0	5849	-0	0	0	-96	0.01	0.65	0.00	
1A	138	-0	-41	0	0	0	2340	0.19	0.00	0.00	
1B	138	-0	67	0	0	0	2263	0.19	0.01	0.00	
1C	138	-0	-41	-0	0	0	2340	0.19	0.00	0.00	
1D	138	-0	67	-0	0	0	2263	0.19	0.01	0.00	
1E	138	-0	-41	0	0	0	2340	0.19	0.00	0.00	
1F	138	-0	67	0	0	0	2263	0.19	0.01	0.00	
1G	138	-0	-41	-0	0	0	2340	0.19	0.00	0.00	
1H	138	-0	67	-0	0	0	2263	0.19	0.01	0.00	
1I	138	-0	-63	0	0	0	2356	0.19	0.01	0.00	

1J	138	-0	89	0	0	0	2247	0.19	0.01	0.00
1K	138	-0	-63	-0	0	0	2356	0.19	0.01	0.00
1L	138	-0	89	-0	0	0	2247	0.19	0.01	0.00
1M	138	-0	-63	0	0	0	2356	0.19	0.01	0.00
1N	138	-0	89	0	0	0	2247	0.19	0.01	0.00
1O	138	-0	-63	-0	0	0	2356	0.19	0.01	0.00
1P	138	-0	89	-0	0	0	2247	0.19	0.01	0.00
2	138	-0	22	-0	0	0	3942	0.33	0.00	0.00
7	138	-0	21	-0	0	0	3943	0.33	0.00	0.00
8	138	-0	30	-0	0	0	3929	0.32	0.00	0.00
9	138	-0	20	-0	0	0	3948	0.33	0.00	0.00
10	138	-0	22	-0	0	0	3942	0.33	0.00	0.00
11	138	-0	20	-0	0	0	3943	0.33	0.00	0.00
12	138	-0	34	-0	0	0	3920	0.32	0.00	0.00
13	138	-0	18	-0	0	0	3952	0.33	0.00	0.00
1A	276	-0	-3445	0	0	-0	-66	0.01	0.38	0.00
1B	276	-0	-3337	0	0	-0	7	0.00	0.37	0.00
1C	276	-0	-3445	-0	0	0	-66	0.01	0.38	0.00
1D	276	-0	-3337	-0	0	0	7	0.00	0.37	0.00
1E	276	-0	-3445	0	0	-0	-66	0.01	0.38	0.00
1F	276	-0	-3337	0	0	-0	7	0.00	0.37	0.00
1G	276	-0	-3445	-0	0	0	-66	0.01	0.38	0.00
1H	276	-0	-3337	-0	0	0	7	0.00	0.37	0.00
1I	276	-0	-3467	0	0	-0	-80	0.01	0.38	0.00
1J	276	-0	-3315	0	0	-0	22	0.00	0.37	0.00
1K	276	-0	-3467	-0	0	0	-80	0.01	0.38	0.00
1L	276	-0	-3315	-0	0	0	22	0.00	0.37	0.00
1M	276	-0	-3467	0	0	-0	-80	0.01	0.38	0.00
1N	276	-0	-3315	0	0	-0	22	0.00	0.37	0.00
1O	276	-0	-3467	-0	0	0	-80	0.01	0.38	0.00
1P	276	-0	-3315	-0	0	0	22	0.00	0.37	0.00
2	276	-0	-5809	-0	0	0	-50	0.00	0.64	0.00
7	276	-0	-5810	-0	0	0	-51	0.00	0.64	0.00
8	276	-0	-5801	-0	0	0	-54	0.00	0.64	0.00
9	276	-0	-5811	-0	0	0	-47	0.00	0.64	0.00
10	276	-0	-5809	-0	0	0	-51	0.00	0.64	0.00
11	276	-0	-5811	-0	0	0	-52	0.00	0.64	0.00
12	276	-0	-5797	-0	0	0	-57	0.00	0.64	0.00
13	276	-0	-5813	-0	0	0	-46	0.00	0.64	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
	--	-----							
	kg	kg*m							

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **NTC 2018 - Eurocodice 5**
 Gruppo: **2** Descrizione: **Travi copertura**
 Tabella: **Tabella travi**
 Tipo legno: **Legno lamellare GL24h** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
 k mod: **0.800**

ASTA NUM. 1 NI 662 NF 658 Lungh. 276.0 cm SEZ. 3 Rp B= 0.100 H= 0.440 m

categoria: p.p. y Permanente Neve qy tot.
 qy medio: 22.00 1595.62 393.12 2010.75 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	cm	kg			kg*m						
1A	0	-0	2084	0	0	0	-112	0.02	0.47	0.00	
1B	0	-0	2336	0	0	0	-439	0.09	0.53	0.00	
1C	0	-0	2084	-0	0	0	-112	0.02	0.47	0.00	
1D	0	-0	2336	-0	0	0	-439	0.09	0.53	0.00	
1E	0	-0	2084	0	0	0	-112	0.02	0.47	0.00	
1F	0	-0	2336	0	0	0	-439	0.09	0.53	0.00	
1G	0	-0	2084	-0	0	0	-112	0.02	0.47	0.00	
1H	0	-0	2336	-0	0	0	-439	0.09	0.53	0.00	
1I	0	-0	2035	0	0	0	-51	0.01	0.46	0.00	
1J	0	-0	2385	0	0	0	-500	0.11	0.54	0.00	
1K	0	-0	2035	-0	0	0	-51	0.01	0.46	0.00	
1L	0	-0	2385	-0	0	0	-500	0.11	0.54	0.00	
1M	0	-0	2035	0	0	0	-51	0.01	0.46	0.00	
1N	0	-0	2385	0	0	0	-500	0.11	0.54	0.00	
1O	0	-0	2035	-0	0	0	-51	0.01	0.46	0.00	
1P	0	-0	2385	-0	0	0	-500	0.11	0.54	0.00	
2	0	-0	3680	0	0	0	-460	0.10	0.83	0.00	
7	0	-0	3679	0	0	0	-459	0.10	0.83	0.00	
8	0	-0	3719	-0	0	0	-567	0.12	0.84	0.00	
9	0	-0	3659	0	0	0	-400	0.09	0.83	0.00	
10	0	-0	3281	0	0	0	-413	0.09	0.74	0.00	
11	0	-0	3279	0	0	0	-411	0.09	0.74	0.00	
12	0	-0	3346	-0	0	0	-591	0.13	0.76	0.00	
13	0	-0	3246	0	0	0	-313	0.07	0.73	0.00	
1A	138	-0	-149	0	0	0	1222	0.26	0.03	0.00	
1B	138	-0	104	0	0	0	1245	0.27	0.02	0.00	
1C	138	-0	-149	-0	0	0	1222	0.26	0.03	0.00	
1D	138	-0	104	-0	0	0	1245	0.27	0.02	0.00	
1E	138	-0	-149	0	0	0	1222	0.26	0.03	0.00	
1F	138	-0	104	0	0	0	1245	0.27	0.02	0.00	
1G	138	-0	-149	-0	0	0	1222	0.26	0.03	0.00	
1H	138	-0	104	-0	0	0	1245	0.27	0.02	0.00	
1I	138	-0	-197	0	0	0	1217	0.26	0.04	0.00	
1J	138	-0	152	0	0	0	1250	0.27	0.03	0.00	
1K	138	-0	-197	-0	0	0	1217	0.26	0.04	0.00	
1L	138	-0	152	-0	0	0	1250	0.27	0.03	0.00	
1M	138	-0	-197	0	0	0	1217	0.26	0.04	0.00	
1N	138	-0	152	0	0	0	1250	0.27	0.03	0.00	
1O	138	-0	-197	-0	0	0	1217	0.26	0.04	0.00	
1P	138	-0	152	-0	0	0	1250	0.27	0.03	0.00	
2	138	-0	-36	0	0	0	2054	0.44	0.01	0.00	
7	138	-0	-37	0	0	0	2054	0.44	0.01	0.00	
8	138	-0	3	-0	0	0	2001	0.43	0.00	0.00	
9	138	-0	-57	0	0	0	2085	0.45	0.01	0.00	
10	138	-0	-28	0	0	0	1831	0.39	0.01	0.00	
11	138	-0	-30	0	0	0	1831	0.39	0.01	0.00	
12	138	-0	37	-0	0	0	1743	0.37	0.01	0.00	
13	138	-0	-63	0	0	0	1883	0.40	0.01	0.00	
1A	276	-0	-2381	0	0	0	-523	0.11	0.54	0.00	
1B	276	-0	-2129	0	0	0	-152	0.03	0.48	0.00	
1C	276	-0	-2381	-0	0	0	-523	0.11	0.54	0.00	
1D	276	-0	-2129	-0	0	0	-152	0.03	0.48	0.00	
1E	276	-0	-2381	0	0	0	-523	0.11	0.54	0.00	
1F	276	-0	-2129	0	0	0	-152	0.03	0.48	0.00	
1G	276	-0	-2381	-0	0	0	-523	0.11	0.54	0.00	
1H	276	-0	-2129	-0	0	0	-152	0.03	0.48	0.00	
1I	276	-0	-2430	0	0	0	-596	0.13	0.55	0.00	
1J	276	-0	-2080	0	0	0	-80	0.02	0.47	0.00	
1K	276	-0	-2430	-0	0	0	-596	0.13	0.55	0.00	

1L	276	-0	-2080	-0	0	0	-80	0.02	0.47	0.00
1M	276	-0	-2430	0	0	0	-596	0.13	0.55	0.00
1N	276	-0	-2080	0	0	0	-80	0.02	0.47	0.00
1O	276	-0	-2430	-0	0	0	-596	0.13	0.55	0.00
1P	276	-0	-2080	-0	0	0	-80	0.02	0.47	0.00
2	276	-0	-3752	0	0	0	-559	0.12	0.85	0.00
7	276	-0	-3753	0	0	0	-561	0.12	0.85	0.00
8	276	-0	-3713	-0	0	0	-559	0.12	0.84	0.00
9	276	-0	-3773	0	0	0	-557	0.12	0.85	0.00
10	276	-0	-3337	0	0	0	-491	0.10	0.75	0.00
11	276	-0	-3339	0	0	0	-493	0.11	0.75	0.00
12	276	-0	-3272	-0	0	0	-489	0.10	0.74	0.00
13	276	-0	-3372	0	0	0	-487	0.10	0.76	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
--	--	-----	-----						
	kg		kg*m						

ASTA NUM. 2 NI 1839 NF 673 Lungh. 580.0 cm SEZ. 15 Rp B= 0.160 H= 0.560 m

categoria: p.p. y Permanente Neve qy tot.
 qy medio: 44.80 1525.35 375.81 1945.97 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm		kg			kg*m					
1A	0	-0	4565	-0	0	0	-72	0.01	0.51	0.00	
1B	0	-0	4575	-0	0	0	-132	0.01	0.51	0.00	
1C	0	-0	4565	-0	0	-0	-72	0.01	0.51	0.00	
1D	0	-0	4575	-0	0	-0	-132	0.01	0.51	0.00	
1E	0	-0	4565	-0	0	0	-72	0.01	0.51	0.00	
1F	0	-0	4575	-0	0	0	-132	0.01	0.51	0.00	
1G	0	-0	4565	-0	0	-0	-72	0.01	0.51	0.00	
1H	0	-0	4575	-0	0	-0	-132	0.01	0.51	0.00	
1I	0	-0	4565	-0	0	0	-70	0.01	0.51	0.00	
1J	0	-0	4575	-0	0	0	-134	0.01	0.51	0.00	
1K	0	-0	4565	-0	0	-0	-70	0.01	0.51	0.00	
1L	0	-0	4575	-0	0	-0	-134	0.01	0.51	0.00	
1M	0	-0	4565	-0	0	0	-70	0.01	0.51	0.00	
1N	0	-0	4575	-0	0	0	-134	0.01	0.51	0.00	
1O	0	-0	4565	-0	0	-0	-70	0.01	0.51	0.00	
1P	0	-0	4575	-0	0	-0	-134	0.01	0.51	0.00	
2	0	-0	7582	-0	0	0	-170	0.01	0.84	0.00	
7	0	-0	7582	-0	0	0	-170	0.01	0.84	0.00	
8	0	-0	7582	-0	0	0	-170	0.01	0.84	0.00	
9	0	-0	7582	-0	0	0	-170	0.01	0.84	0.00	
10	0	-0	6762	-0	0	0	-152	0.01	0.75	0.00	
11	0	-0	6762	-0	0	0	-151	0.01	0.75	0.00	
12	0	-0	6762	-0	0	0	-151	0.01	0.75	0.00	
13	0	-0	6762	-0	0	0	-152	0.01	0.75	0.00	
1A	290	-0	12	-0	0	0	6565	0.54	0.00	0.00	
1B	290	-0	21	-0	0	0	6534	0.54	0.00	0.00	
1C	290	-0	12	-0	0	0	6565	0.54	0.00	0.00	
1D	290	-0	21	-0	0	0	6534	0.54	0.00	0.00	
1E	290	-0	12	-0	0	0	6565	0.54	0.00	0.00	
1F	290	-0	21	-0	0	0	6534	0.54	0.00	0.00	
1G	290	-0	12	-0	0	0	6565	0.54	0.00	0.00	
1H	290	-0	21	-0	0	0	6534	0.54	0.00	0.00	
1I	290	-0	11	-0	0	0	6566	0.54	0.00	0.00	
1J	290	-0	22	-0	0	0	6533	0.54	0.00	0.00	
1K	290	-0	11	-0	0	0	6566	0.54	0.00	0.00	
1L	290	-0	22	-0	0	0	6533	0.54	0.00	0.00	
1M	290	-0	11	-0	0	0	6566	0.54	0.00	0.00	
1N	290	-0	22	-0	0	0	6533	0.54	0.00	0.00	
1O	290	-0	11	-0	0	0	6566	0.54	0.00	0.00	
1P	290	-0	22	-0	0	0	6533	0.54	0.00	0.00	
2	290	-0	28	-0	0	0	10865	0.90	0.00	0.00	
7	290	-0	28	-0	0	0	10865	0.90	0.00	0.00	
8	290	-0	28	-0	0	0	10865	0.90	0.00	0.00	
9	290	-0	28	-0	0	0	10865	0.90	0.00	0.00	
10	290	-0	25	-0	0	0	9689	0.80	0.00	0.00	
11	290	-0	25	-0	0	0	9690	0.80	0.00	0.00	
12	290	-0	25	-0	0	0	9690	0.80	0.00	0.00	
13	290	-0	25	-0	0	0	9689	0.80	0.00	0.00	
1A	580	-0	-4542	-0	0	0	-3	0.00	0.50	0.00	
1B	580	-0	-4532	-0	0	0	-6	0.00	0.50	0.00	
1C	580	-0	-4542	-0	0	0	-3	0.00	0.50	0.00	
1D	580	-0	-4532	-0	0	0	-6	0.00	0.50	0.00	
1E	580	-0	-4542	-0	0	0	-3	0.00	0.50	0.00	

1F	580	-0	-4532	-0	0	0	-6	0.00	0.50	0.00
1G	580	-0	-4542	-0	0	0	-3	0.00	0.50	0.00
1H	580	-0	-4532	-0	0	0	-6	0.00	0.50	0.00
1I	580	-0	-4542	-0	0	0	-3	0.00	0.50	0.00
1J	580	-0	-4532	-0	0	0	-6	0.00	0.50	0.00
1K	580	-0	-4542	-0	0	0	-3	0.00	0.50	0.00
1L	580	-0	-4532	-0	0	0	-6	0.00	0.50	0.00
1M	580	-0	-4542	-0	0	0	-3	0.00	0.50	0.00
1N	580	-0	-4532	-0	0	0	-6	0.00	0.50	0.00
1O	580	-0	-4542	-0	0	0	-3	0.00	0.50	0.00
1P	580	-0	-4532	-0	0	0	-6	0.00	0.50	0.00
2	580	-0	-7526	-0	0	0	-7	0.00	0.83	0.00
7	580	-0	-7526	-0	0	0	-7	0.00	0.83	0.00
8	580	-0	-7526	-0	0	0	-7	0.00	0.83	0.00
9	580	-0	-7526	-0	0	0	-7	0.00	0.83	0.00
10	580	-0	-6712	-0	0	0	-6	0.00	0.74	0.00
11	580	-0	-6712	-0	0	0	-6	0.00	0.74	0.00
12	580	-0	-6712	-0	0	0	-6	0.00	0.74	0.00
13	580	-0	-6712	-0	0	0	-6	0.00	0.74	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
	--								
	kg		kg*m						

ASTA NUM. 3 NI 1838 NF 667 Lungh. 634.0 cm SEZ. 15 Rp B= 0.160 H= 0.560 m

categoria: p.p. y Permanente Neve qy tot.
qy medio: 44.80 1278.87 315.08 1638.76 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	--										
	cm		kg			kg*m					

1A	0	-0	4185	0	0	0	-87	0.01	0.46	0.00
1B	0	-0	4191	0	0	0	-120	0.01	0.46	0.00
1C	0	-0	4185	0	0	-0	-87	0.01	0.46	0.00
1D	0	-0	4191	0	0	-0	-120	0.01	0.46	0.00
1E	0	-0	4185	0	0	0	-87	0.01	0.46	0.00
1F	0	-0	4191	0	0	0	-120	0.01	0.46	0.00
1G	0	-0	4185	0	0	-0	-87	0.01	0.46	0.00
1H	0	-0	4191	0	0	-0	-120	0.01	0.46	0.00
1I	0	-0	4184	0	0	0	-81	0.01	0.46	0.00
1J	0	-0	4192	0	0	0	-126	0.01	0.46	0.00
1K	0	-0	4184	0	0	-0	-81	0.01	0.46	0.00
1L	0	-0	4192	0	0	-0	-126	0.01	0.46	0.00
1M	0	-0	4184	0	0	0	-81	0.01	0.46	0.00
1N	0	-0	4192	0	0	0	-126	0.01	0.46	0.00
1O	0	-0	4184	0	0	-0	-81	0.01	0.46	0.00
1P	0	-0	4192	0	0	-0	-126	0.01	0.46	0.00
2	0	-0	6939	0	0	0	-172	0.01	0.77	0.00
7	0	-0	6939	0	0	0	-172	0.01	0.77	0.00
8	0	-0	6939	0	0	0	-171	0.01	0.77	0.00
9	0	-0	6939	0	0	0	-172	0.01	0.77	0.00
10	0	-0	6191	0	0	0	-153	0.01	0.69	0.00
11	0	-0	6191	0	0	0	-153	0.01	0.69	0.00
12	0	-0	6191	0	0	0	-152	0.01	0.69	0.00
13	0	-0	6192	0	0	0	-154	0.01	0.69	0.00

1A	317	-0	-12	0	0	0	6527	0.54	0.00	0.00
1B	317	-0	-5	0	0	0	6514	0.54	0.00	0.00
1C	317	-0	-12	0	0	0	6527	0.54	0.00	0.00
1D	317	-0	-5	0	0	0	6514	0.54	0.00	0.00
1E	317	-0	-12	0	0	0	6527	0.54	0.00	0.00
1F	317	-0	-5	0	0	0	6514	0.54	0.00	0.00
1G	317	-0	-12	0	0	0	6527	0.54	0.00	0.00
1H	317	-0	-5	0	0	0	6514	0.54	0.00	0.00
1I	317	-0	-13	0	0	0	6529	0.54	0.00	0.00
1J	317	-0	-4	0	0	0	6512	0.54	0.00	0.00
1K	317	-0	-13	0	0	0	6529	0.54	0.00	0.00
1L	317	-0	-4	0	0	0	6512	0.54	0.00	0.00
1M	317	-0	-13	0	0	0	6529	0.54	0.00	0.00
1N	317	-0	-4	0	0	0	6512	0.54	0.00	0.00
1O	317	-0	-13	0	0	0	6529	0.54	0.00	0.00
1P	317	-0	-4	0	0	0	6512	0.54	0.00	0.00
2	317	-0	-14	0	0	0	10804	0.89	0.00	0.00
7	317	-0	-14	0	0	0	10804	0.89	0.00	0.00
8	317	-0	-14	0	0	0	10804	0.89	0.00	0.00
9	317	-0	-14	0	0	0	10804	0.89	0.00	0.00
10	317	-0	-13	0	0	0	9640	0.80	0.00	0.00
11	317	-0	-13	0	0	0	9640	0.80	0.00	0.00
12	317	-0	-13	0	0	0	9640	0.80	0.00	0.00
13	317	-0	-12	0	0	0	9640	0.80	0.00	0.00

1A	634	-0	-4208	0	0	-0	-161	0.01	0.47	0.00
1B	634	-0	-4202	0	0	-0	-154	0.01	0.47	0.00
1C	634	-0	-4208	0	0	0	-161	0.01	0.47	0.00
1D	634	-0	-4202	0	0	0	-154	0.01	0.47	0.00
1E	634	-0	-4208	0	0	-0	-161	0.01	0.47	0.00
1F	634	-0	-4202	0	0	-0	-154	0.01	0.47	0.00
1G	634	-0	-4208	0	0	0	-161	0.01	0.47	0.00
1H	634	-0	-4202	0	0	0	-154	0.01	0.47	0.00
1I	634	-0	-4209	0	0	-0	-163	0.01	0.47	0.00
1J	634	-0	-4201	0	0	-0	-152	0.01	0.47	0.00
1K	634	-0	-4209	0	0	0	-163	0.01	0.47	0.00
1L	634	-0	-4201	0	0	0	-152	0.01	0.47	0.00
1M	634	-0	-4209	0	0	-0	-163	0.01	0.47	0.00
1N	634	-0	-4201	0	0	-0	-152	0.01	0.47	0.00
1O	634	-0	-4209	0	0	0	-163	0.01	0.47	0.00
1P	634	-0	-4201	0	0	0	-152	0.01	0.47	0.00
2	634	-0	-6967	0	0	0	-261	0.02	0.77	0.00
7	634	-0	-6967	0	0	0	-261	0.02	0.77	0.00
8	634	-0	-6967	0	0	0	-261	0.02	0.77	0.00
9	634	-0	-6967	0	0	0	-261	0.02	0.77	0.00
10	634	-0	-6217	0	0	0	-233	0.02	0.69	0.00
11	634	-0	-6217	0	0	-0	-233	0.02	0.69	0.00
12	634	-0	-6217	0	0	0	-233	0.02	0.69	0.00
13	634	-0	-6216	0	0	-0	-232	0.02	0.69	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
	--								
	kg		kg*m						

ASTA NUM. 4 NI 1320 NF 663 Lungh. 680.0 cm SEZ. 15 Rp B= 0.160 H= 0.560 m

categoria: p.p. y Permanente Neve qy tot.
qy medio: 44.80 603.26 148.63 796.68 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	--										
	cm		kg			kg*m					

1A	0	-0	2194	0	0	0	-47	0.00	0.24	0.00
1B	0	-0	2200	0	0	0	-74	0.01	0.24	0.00
1C	0	-0	2194	0	0	-0	-47	0.00	0.24	0.00
1D	0	-0	2200	0	0	-0	-74	0.01	0.24	0.00
1E	0	-0	2194	0	0	0	-47	0.00	0.24	0.00
1F	0	-0	2200	0	0	0	-74	0.01	0.24	0.00
1G	0	-0	2194	0	0	-0	-47	0.00	0.24	0.00
1H	0	-0	2200	0	0	-0	-74	0.01	0.24	0.00
1I	0	-0	2193	0	0	0	-42	0.00	0.24	0.00
1J	0	-0	2201	0	0	0	-79	0.01	0.24	0.00
1K	0	-0	2193	0	0	-0	-42	0.00	0.24	0.00
1L	0	-0	2201	0	0	-0	-79	0.01	0.24	0.00
1M	0	-0	2193	0	0	0	-42	0.00	0.24	0.00
1N	0	-0	2201	0	0	0	-79	0.01	0.24	0.00
1O	0	-0	2193	0	0	-0	-42	0.00	0.24	0.00
1P	0	-0	2201	0	0	-0	-79	0.01	0.24	0.00
2	0	-0	3612	0	0	0	-100	0.01	0.40	0.00
7	0	-0	3612	0	0	0	-100	0.01	0.40	0.00
8	0	-0	3614	0	0	0	-99	0.01	0.40	0.00
9	0	-0	3612	0	0	0	-101	0.01	0.40	0.00
10	0	-0	3234	0	0	0	-90	0.01	0.36	0.00
11	0	-0	3234	0	0	0	-90	0.01	0.36	0.00
12	0	-0	3237	0	0	0	-88	0.01	0.36	0.00
13	0	-0	3233	0	0	0	-91	0.01	0.36	0.00

1A	340	-0	-9	0	0	0	3667	0.30	0.00	0.00
1B	340	-0	-3	0	0	0	3662	0.30	0.00	0.00
1C	340	-0	-9	0	0	0	3667	0.30	0.00	0.00
1D	340	-0	-3	0	0	0	3662	0.30	0.00	0.00
1E	340	-0	-9	0	0	0	3667	0.30	0.00	0.00
1F	340	-0	-3	0	0	0	3662	0.30	0.00	0.00
1G	340	-0	-9	0	0	0	3667	0.30	0.00	0.00
1H	340	-0	-3	0	0	0	3662	0.30	0.00	0.00
1I	340	-0	-10	0	0	0	3668	0.30	0.00	0.00
1J	340	-0	-2	0	0	0	3661	0.30	0.00	0.00
1K	340	-0	-10	0	0	0	3668	0.30	0.00	0.00
1L	340	-0	-2	0	0	0	3661	0.30	0.00	0.00
1M	340	-0	-10	0	0	0	3668	0.30	0.00	0.00
1N	340	-0	-2	0	0	0	3661	0.30	0.00	0.00
1O	340	-0	-10	0	0	0	3668	0.30	0.00	0.00
1P	340	-0	-2	0	0	0	3661	0.30	0.00	0.00
2	340	-0	-10	0	0	0	6024	0.50	0.00	0.00
7	340	-0	-10	0	0	0	6024	0.50	0.00	0.00

8	340	-0	-9	0	0	0	6030	0.50	0.00	0.00
9	340	-0	-11	0	0	0	6021	0.50	0.00	0.00
10	340	-0	-9	0	0	0	5394	0.44	0.00	0.00
11	340	-0	-9	0	0	0	5394	0.44	0.00	0.00
12	340	-0	-7	0	0	0	5403	0.45	0.00	0.00
13	340	-0	-10	0	0	0	5389	0.44	0.00	0.00
1A	680	-0	-2212	0	0	-0	-110	0.01	0.25	0.00
1B	680	-0	-2206	0	0	-0	-93	0.01	0.24	0.00
1C	680	-0	-2212	0	0	0	-110	0.01	0.25	0.00
1D	680	-0	-2206	0	0	0	-93	0.01	0.24	0.00
1E	680	-0	-2212	0	0	-0	-110	0.01	0.25	0.00
1F	680	-0	-2206	0	0	-0	-93	0.01	0.24	0.00
1G	680	-0	-2212	0	0	0	-110	0.01	0.25	0.00
1H	680	-0	-2206	0	0	0	-93	0.01	0.24	0.00
1I	680	-0	-2213	0	0	-0	-114	0.01	0.25	0.00
1J	680	-0	-2205	0	0	-0	-90	0.01	0.24	0.00
1K	680	-0	-2213	0	0	0	-114	0.01	0.25	0.00
1L	680	-0	-2205	0	0	0	-90	0.01	0.24	0.00
1M	680	-0	-2213	0	0	-0	-114	0.01	0.25	0.00
1N	680	-0	-2205	0	0	-0	-90	0.01	0.24	0.00
1O	680	-0	-2213	0	0	0	-114	0.01	0.25	0.00
1P	680	-0	-2205	0	0	0	-90	0.01	0.24	0.00
2	680	-0	-3632	0	0	0	-168	0.01	0.40	0.00
7	680	-0	-3632	0	0	0	-168	0.01	0.40	0.00
8	680	-0	-3631	0	0	0	-158	0.01	0.40	0.00
9	680	-0	-3633	0	0	0	-173	0.01	0.40	0.00
10	680	-0	-3252	0	0	0	-150	0.01	0.36	0.00
11	680	-0	-3252	0	0	0	-150	0.01	0.36	0.00
12	680	-0	-3250	0	0	0	-134	0.01	0.36	0.00
13	680	-0	-3253	0	0	0	-159	0.01	0.36	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
	--	-----	-----						
	kg	kg*m							

ASTA NUM. 5 NI 674 NF 678 Lungh. 375.3 cm SEZ. 3 Rp B= 0.100 H= 0.440 m

categoria: p.p. y Permanente Neve qy tot.
qy medio: 22.00 52.86 13.02 87.89 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	kg			kg*m						

1A	0	-0	109	0	0	0	51	0.01	0.02	0.00
1B	0	-0	175	0	0	0	-64	0.01	0.04	0.00
1C	0	-0	109	-0	0	-0	51	0.01	0.02	0.00
1D	0	-0	175	-0	0	-0	-64	0.01	0.04	0.00
1E	0	0	109	0	0	0	51	0.01	0.02	0.00
1F	0	0	175	0	0	0	-64	0.01	0.04	0.00
1G	0	0	109	-0	0	-0	51	0.01	0.02	0.00
1H	0	0	175	-0	0	-0	-64	0.01	0.04	0.00
1I	0	-0	115	0	0	0	41	0.01	0.03	0.00
1J	0	-0	169	0	0	0	-53	0.01	0.04	0.00
1K	0	-0	115	-0	0	-0	41	0.01	0.03	0.00
1L	0	-0	169	-0	0	-0	-53	0.01	0.04	0.00
1M	0	0	115	0	0	0	41	0.01	0.03	0.00
1N	0	0	169	0	0	0	-53	0.01	0.04	0.00
1O	0	0	115	-0	0	-0	41	0.01	0.03	0.00
1P	0	0	169	-0	0	-0	-53	0.01	0.04	0.00
2	0	-0	221	0	0	0	-9	0.00	0.05	0.00
7	0	0	222	0	0	0	-11	0.00	0.05	0.00
8	0	0	220	0	0	0	-8	0.00	0.05	0.00
9	0	0	222	0	0	0	-11	0.00	0.05	0.00
10	0	-0	202	0	0	0	-8	0.00	0.05	0.00
11	0	0	204	0	0	0	-11	0.00	0.05	0.00
12	0	0	201	0	0	0	-6	0.00	0.05	0.00
13	0	0	204	0	0	0	-11	0.00	0.05	0.00
1A	188	-0	-32	0	0	-0	123	0.03	0.01	0.00
1B	188	-0	34	0	0	-0	132	0.03	0.01	0.00
1C	188	-0	-32	-0	0	-0	123	0.03	0.01	0.00
1D	188	-0	34	-0	0	-0	132	0.03	0.01	0.00
1E	188	0	-32	0	0	-0	123	0.03	0.01	0.00
1F	188	0	34	0	0	-0	132	0.03	0.01	0.00
1G	188	0	-32	-0	0	-0	123	0.03	0.01	0.00
1H	188	0	34	-0	0	-0	132	0.03	0.01	0.00
1I	188	-0	-26	0	0	-0	124	0.03	0.01	0.00
1J	188	-0	28	0	0	-0	131	0.03	0.01	0.00
1K	188	-0	-26	-0	0	-0	124	0.03	0.01	0.00
1L	188	-0	28	-0	0	-0	131	0.03	0.01	0.00

1M	188	0	-26	0	0	-0	124	0.03	0.01	0.00
1N	188	0	28	0	0	-0	131	0.03	0.01	0.00
1O	188	0	-26	-0	0	-0	124	0.03	0.01	0.00
1P	188	0	28	-0	0	-0	131	0.03	0.01	0.00
2	188	-0	1	0	0	-0	199	0.04	0.00	0.00
7	188	0	2	0	0	-0	199	0.04	0.00	0.00
8	188	0	1	0	0	-0	199	0.04	0.00	0.00
9	188	0	3	0	0	-0	199	0.04	0.00	0.00
10	188	-0	1	0	0	-0	183	0.04	0.00	0.00
11	188	0	3	0	0	-0	183	0.04	0.00	0.00
12	188	0	0	0	0	-0	182	0.04	0.00	0.00
13	188	0	3	0	0	-0	183	0.04	0.00	0.00
1A	375	-0	-172	0	0	-0	-69	0.01	0.04	0.00
1B	375	-0	-106	0	0	-0	65	0.01	0.02	0.00
1C	375	-0	-172	-0	0	0	-69	0.01	0.04	0.00
1D	375	-0	-106	-0	0	0	65	0.01	0.02	0.00
1E	375	0	-172	0	0	-0	-69	0.01	0.04	0.00
1F	375	0	-106	0	0	-0	65	0.01	0.02	0.00
1G	375	0	-172	-0	0	0	-69	0.01	0.04	0.00
1H	375	0	-106	-0	0	0	65	0.01	0.02	0.00
1I	375	-0	-166	0	0	-0	-57	0.01	0.04	0.00
1J	375	-0	-112	0	0	-0	52	0.01	0.03	0.00
1K	375	-0	-166	-0	0	0	-57	0.01	0.04	0.00
1L	375	-0	-112	-0	0	0	52	0.01	0.03	0.00
1M	375	0	-166	0	0	-0	-57	0.01	0.04	0.00
1N	375	0	-112	0	0	-0	52	0.01	0.03	0.00
1O	375	0	-166	-0	0	0	-57	0.01	0.04	0.00
1P	375	0	-112	-0	0	0	52	0.01	0.03	0.00
2	375	-0	-218	0	0	0	-4	0.00	0.05	0.00
7	375	0	-217	0	0	0	-2	0.00	0.05	0.00
8	375	0	-218	0	0	0	-5	0.00	0.05	0.00
9	375	0	-217	0	0	0	-2	0.00	0.05	0.00
10	375	-0	-200	0	0	0	-5	0.00	0.05	0.00
11	375	0	-198	0	0	0	-1	0.00	0.04	0.00
12	375	0	-201	0	0	0	-6	0.00	0.05	0.00
13	375	0	-198	0	0	0	-0	0.00	0.04	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
	kg	kg*m							
1A	-0	0	123	30	131	0.979	0.222	0.03	Piano 'zx'
1B	-0	0	132	30	131	0.979	0.222	0.03	Piano 'zx'
1C	-0	0	123	30	131	0.979	0.222	0.03	Piano 'zx'
1D	-0	0	132	30	131	0.979	0.222	0.03	Piano 'zx'
1I	-0	0	124	30	131	0.979	0.222	0.03	Piano 'zx'
1J	-0	0	131	30	131	0.979	0.222	0.03	Piano 'zx'
1K	-0	0	124	30	131	0.979	0.222	0.03	Piano 'zx'
1L	-0	0	131	30	131	0.979	0.222	0.03	Piano 'zx'
2	-0	0	199	30	131	0.979	0.222	0.04	Piano 'zx'
10	-0	0	183	30	131	0.979	0.222	0.04	Piano 'zx'

ASTA NUM. 6 NI 679 NF 680 Lungh. 218.9 cm SEZ. 3 Rp B= 0.100 H= 0.440 m

categoria: p.p. y Permanente Neve qy tot.
qy medio: 22.00 43.46 10.71 76.16 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	cm	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
1A	0	-0	-38	0	0	0	118	0.03	0.01	0.00	
1B	0	-0	183	0	0	0	-122	0.03	0.04	0.00	
1C	0	-0	-38	-0	0	-0	118	0.03	0.01	0.00	
1D	0	-0	183	-0	0	-0	-122	0.03	0.04	0.00	
1E	0	0	-38	0	0	0	118	0.03	0.01	0.00	
1F	0	0	183	0	0	0	-122	0.03	0.04	0.00	
1G	0	0	-38	-0	0	-0	118	0.03	0.01	0.00	
1H	0	0	183	-0	0	-0	-122	0.03	0.04	0.00	
1I	0	-0	-17	0	0	0	96	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	163	0	0	0	-100	0.02	0.04	0.00	
1K	0	-0	-17	-0	0	-0	96	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	163	-0	0	-0	-100	0.02	0.04	0.00	
1M	0	0	-17	0	0	0	96	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	163	0	0	0	-100	0.02	0.04	0.00	
1O	0	0	-17	-0	0	-0	96	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	163	-0	0	-0	-100	0.02	0.04	0.00	
2	0	0	111	0	0	0	-1	0.00	0.03	0.00	
7	0	0	115	0	0	0	-6	0.00	0.03	0.00	
8	0	-0	110	-0	0	0	0	0.00	0.02	0.00	
9	0	0	115	0	0	0	-6	0.00	0.03	0.00	
10	0	0	101	-0	0	0	-0	0.00	0.02	0.00	

11	0	0	107	0	0	0	-7	0.00	0.02	0.00
12	0	-0	99	-0	0	0	2	0.00	0.02	0.00
13	0	0	108	0	0	0	-8	0.00	0.02	0.00
1A	109	-0	-109	0	0	-0	38	0.01	0.02	0.00
1B	109	-0	112	0	0	-0	39	0.01	0.03	0.00
1C	109	-0	-109	-0	0	-0	38	0.01	0.02	0.00
1D	109	-0	112	-0	0	-0	39	0.01	0.03	0.00
1E	109	0	-109	0	0	-0	38	0.01	0.02	0.00
1F	109	0	112	0	0	-0	39	0.01	0.03	0.00
1G	109	0	-109	-0	0	-0	38	0.01	0.02	0.00
1H	109	0	112	-0	0	-0	39	0.01	0.03	0.00
1I	109	-0	-89	0	0	-0	38	0.01	0.02	0.00
1J	109	-0	91	0	0	-0	39	0.01	0.02	0.00
1K	109	-0	-89	-0	0	-0	38	0.01	0.02	0.00
1L	109	-0	91	-0	0	-0	39	0.01	0.02	0.00
1M	109	0	-89	0	0	-0	38	0.01	0.02	0.00
1N	109	0	91	0	0	-0	39	0.01	0.02	0.00
1O	109	0	-89	-0	0	-0	38	0.01	0.02	0.00
1P	109	0	91	-0	0	-0	39	0.01	0.02	0.00
2	109	0	0	0	0	-0	59	0.01	0.00	0.00
7	109	0	4	0	0	-0	60	0.01	0.00	0.00
8	109	-0	-1	-0	0	-0	59	0.01	0.00	0.00
9	109	0	5	0	0	-0	60	0.01	0.00	0.00
10	109	0	-1	-0	0	-0	55	0.01	0.00	0.00
11	109	0	5	0	0	-0	55	0.01	0.00	0.00
12	109	-0	-3	-0	0	-0	55	0.01	0.00	0.00
13	109	0	6	0	0	-0	55	0.01	0.00	0.00
1A	219	-0	-181	0	0	-0	-121	0.03	0.04	0.00
1B	219	-0	40	0	0	-0	122	0.03	0.01	0.00
1C	219	-0	-181	-0	0	0	-121	0.03	0.04	0.00
1D	219	-0	40	-0	0	0	122	0.03	0.01	0.00
1E	219	0	-181	0	0	-0	-121	0.03	0.04	0.00
1F	219	0	40	0	0	-0	122	0.03	0.01	0.00
1G	219	0	-181	-0	0	0	-121	0.03	0.04	0.00
1H	219	0	40	-0	0	0	122	0.03	0.01	0.00
1I	219	-0	-161	0	0	-0	-99	0.02	0.04	0.00
1J	219	-0	20	0	0	-0	100	0.02	0.00	0.00
1K	219	-0	-161	-0	0	0	-99	0.02	0.04	0.00
1L	219	-0	20	-0	0	0	100	0.02	0.00	0.00
1M	219	0	-161	0	0	-0	-99	0.02	0.04	0.00
1N	219	0	20	0	0	-0	100	0.02	0.00	0.00
1O	219	0	-161	-0	0	0	-99	0.02	0.04	0.00
1P	219	0	20	-0	0	0	100	0.02	0.00	0.00
2	219	0	-110	0	0	0	-1	0.00	0.02	0.00
7	219	0	-107	0	0	0	3	0.00	0.02	0.00
8	219	-0	-112	-0	0	0	-2	0.00	0.03	0.00
9	219	0	-106	0	0	0	4	0.00	0.02	0.00
10	219	0	-103	-0	0	0	-2	0.00	0.02	0.00
11	219	0	-96	0	0	0	5	0.00	0.02	0.00
12	219	-0	-105	-0	0	0	-4	0.00	0.02	0.00
13	219	0	-96	0	0	0	6	0.00	0.02	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
	kg	kg*m							
1A	-0	0	121	18	76	1.000	0.595	0.03	Piano 'zx'
1B	-0	0	122	18	76	1.000	0.595	0.03	Piano 'zx'
1C	-0	0	121	18	76	1.000	0.595	0.03	Piano 'zx'
1D	-0	0	122	18	76	1.000	0.595	0.03	Piano 'zx'
1I	-0	0	99	18	76	1.000	0.595	0.02	Piano 'zx'
1J	-0	0	100	18	76	1.000	0.595	0.02	Piano 'zx'
1K	-0	0	99	18	76	1.000	0.595	0.02	Piano 'zx'
1L	-0	0	100	18	76	1.000	0.595	0.02	Piano 'zx'
8	-0	0	59	18	76	1.000	0.595	0.01	Piano 'zx'
12	-0	0	55	18	76	1.000	0.595	0.01	Piano 'zx'

ASTA NUM. 7 NI 686 NF 918 Lungh. 225.0 cm SEZ. 15 Rp B= 0.160 H= 0.560 m

categoria: p.p. y Permanente Neve qy tot.
qy medio: 44.80 0.97 0.24 46.01 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	cm	kg	kg		kg*m	kg*m					
1A	0	-0	2014	0	0	0	-20	0.00	0.22	0.00	
1B	0	-0	2156	0	0	0	-92	0.01	0.24	0.00	
1C	0	-0	2014	0	0	-0	-20	0.00	0.22	0.00	
1D	0	-0	2156	0	0	-0	-92	0.01	0.24	0.00	
1E	0	0	2014	0	0	0	-20	0.00	0.22	0.00	

1F	0	0	2156	0	0	0	-92	0.01	0.24	0.00
1G	0	0	2014	0	0	-0	-20	0.00	0.22	0.00
1H	0	0	2156	0	0	-0	-92	0.01	0.24	0.00
1I	0	-0	2031	0	0	0	-27	0.00	0.23	0.00
1J	0	-0	2139	0	0	0	-84	0.01	0.24	0.00
1K	0	-0	2031	0	0	-0	-27	0.00	0.23	0.00
1L	0	-0	2139	0	0	-0	-84	0.01	0.24	0.00
1M	0	0	2031	0	0	0	-27	0.00	0.23	0.00
1N	0	0	2139	0	0	0	-84	0.01	0.24	0.00
1O	0	0	2031	0	0	-0	-27	0.00	0.23	0.00
1P	0	0	2139	0	0	-0	-84	0.01	0.24	0.00
2	0	0	3406	0	0	0	-90	0.01	0.38	0.00
7	0	-0	3408	0	0	0	-92	0.01	0.38	0.00
8	0	0	3406	0	0	0	-90	0.01	0.38	0.00
9	0	-0	3408	0	0	0	-92	0.01	0.38	0.00
10	0	0	3057	0	0	0	-80	0.01	0.34	0.00
11	0	-0	3060	0	0	0	-84	0.01	0.34	0.00
12	0	0	3057	0	0	0	-80	0.01	0.34	0.00
13	0	0	3060	0	0	0	-83	0.01	0.34	0.00

1A	112	-0	1963	0	0	-0	2212	0.18	0.22	0.00
1B	112	-0	2104	0	0	-0	2309	0.19	0.23	0.00
1C	112	-0	1963	0	0	-0	2212	0.18	0.22	0.00
1D	112	-0	2104	0	0	-0	2309	0.19	0.23	0.00
1E	112	0	1963	0	0	-0	2212	0.18	0.22	0.00
1F	112	0	2104	0	0	-0	2309	0.19	0.23	0.00
1G	112	0	1963	0	0	-0	2212	0.18	0.22	0.00
1H	112	0	2104	0	0	-0	2309	0.19	0.23	0.00
1I	112	-0	1979	0	0	-0	2225	0.18	0.22	0.00
1J	112	-0	2088	0	0	-0	2297	0.19	0.23	0.00
1K	112	-0	1979	0	0	-0	2225	0.18	0.22	0.00
1L	112	-0	2088	0	0	-0	2297	0.19	0.23	0.00
1M	112	0	1979	0	0	-0	2225	0.18	0.22	0.00
1N	112	0	2088	0	0	-0	2297	0.19	0.23	0.00
1O	112	0	1979	0	0	-0	2225	0.18	0.22	0.00
1P	112	0	2088	0	0	-0	2297	0.19	0.23	0.00
2	112	0	3338	0	0	-0	3704	0.31	0.37	0.00
7	112	-0	3340	0	0	-0	3704	0.31	0.37	0.00
8	112	0	3338	0	0	-0	3703	0.31	0.37	0.00
9	112	-0	3340	0	0	-0	3704	0.31	0.37	0.00
10	112	0	2990	0	0	-0	3321	0.27	0.33	0.00
11	112	-0	2993	0	0	-0	3321	0.27	0.33	0.00
12	112	0	2990	0	0	-0	3321	0.27	0.33	0.00
13	112	0	2993	0	0	-0	3322	0.27	0.33	0.00

1A	225	-0	1911	0	0	-0	4385	0.36	0.21	0.00
1B	225	-0	2053	0	0	-0	4653	0.38	0.23	0.00
1C	225	-0	1911	0	0	-0	4385	0.36	0.21	0.00
1D	225	-0	2053	0	0	-0	4653	0.38	0.23	0.00
1E	225	0	1911	0	0	-0	4385	0.36	0.21	0.00
1F	225	0	2053	0	0	-0	4653	0.38	0.23	0.00
1G	225	0	1911	0	0	-0	4385	0.36	0.21	0.00
1H	225	0	2053	0	0	-0	4653	0.38	0.23	0.00
1I	225	-0	1928	0	0	-0	4418	0.36	0.21	0.00
1J	225	-0	2036	0	0	-0	4620	0.38	0.23	0.00
1K	225	-0	1928	0	0	-0	4418	0.36	0.21	0.00
1L	225	-0	2036	0	0	-0	4620	0.38	0.23	0.00
1M	225	0	1928	0	0	-0	4418	0.36	0.21	0.00
1N	225	0	2036	0	0	-0	4620	0.38	0.23	0.00
1O	225	0	1928	0	0	-0	4418	0.36	0.21	0.00
1P	225	0	2036	0	0	-0	4620	0.38	0.23	0.00
2	225	0	3271	0	0	-0	7422	0.61	0.36	0.00
7	225	-0	3273	0	0	-0	7424	0.61	0.36	0.00
8	225	0	3271	0	0	-0	7421	0.61	0.36	0.00
9	225	-0	3273	0	0	-0	7424	0.61	0.36	0.00
10	225	0	2923	0	0	-0	6647	0.55	0.32	0.00
11	225	-0	2926	0	0	-0	6651	0.55	0.32	0.00
12	225	0	2922	0	0	-0	6646	0.55	0.32	0.00
13	225	0	2926	0	0	-0	6651	0.55	0.32	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
	--								
	kg	kg*m							
1A	-0	0	4385	14	49	1.000	0.906	0.36	Piano 'zx'
1B	-0	0	4653	14	49	1.000	0.906	0.38	Piano 'zx'
1C	-0	0	4385	14	49	1.000	0.906	0.36	Piano 'zx'
1D	-0	0	4653	14	49	1.000	0.906	0.38	Piano 'zx'
1I	-0	0	4418	14	49	1.000	0.906	0.36	Piano 'zx'
1J	-0	0	4620	14	49	1.000	0.906	0.38	Piano 'zx'
1K	-0	0	4418	14	49	1.000	0.906	0.36	Piano 'zx'
1L	-0	0	4620	14	49	1.000	0.906	0.38	Piano 'zx'
7	-0	0	7424	14	49	1.000	0.906	0.61	Piano 'zx'
9	-0	0	7424	14	49	1.000	0.906	0.61	Piano 'zx'
11	-0	0	6651	14	49	1.000	0.906	0.55	Piano 'zx'

ASTA NUM. 8 NI 686 NF 687 Lungh. 428.3 cm SEZ. 10 Rp B= 0.200 H= 0.360 m

categoria: p.p. y Permanente Neve qy tot.
qy medio: 36.00 388.13 95.63 519.75 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	cm	kg			kg*m						
1A	0	-0	892	0	0	0	15	0.00	0.12	0.00	
1B	0	-0	920	0	0	0	-41	0.01	0.13	0.00	
1C	0	-0	892	-0	0	-0	15	0.00	0.12	0.00	
1D	0	-0	920	-0	0	-0	-41	0.01	0.13	0.00	
1E	0	0	892	0	0	0	15	0.00	0.12	0.00	
1F	0	0	920	0	0	0	-41	0.01	0.13	0.00	
1G	0	0	892	-0	0	-0	15	0.00	0.12	0.00	
1H	0	0	920	-0	0	-0	-41	0.01	0.13	0.00	
1I	0	-0	892	0	0	0	16	0.00	0.12	0.00	
1J	0	-0	920	0	0	0	-42	0.01	0.13	0.00	
1K	0	-0	892	-0	0	-0	16	0.00	0.12	0.00	
1L	0	-0	920	-0	0	-0	-42	0.01	0.13	0.00	
1M	0	0	892	0	0	0	16	0.00	0.12	0.00	
1N	0	0	920	0	0	0	-42	0.01	0.13	0.00	
1O	0	0	892	-0	0	-0	16	0.00	0.12	0.00	
1P	0	0	920	-0	0	-0	-42	0.01	0.13	0.00	
2	0	-0	1484	0	0	0	-21	0.00	0.20	0.00	
7	0	0	1484	0	0	0	-21	0.00	0.20	0.00	
8	0	0	1484	0	0	0	-21	0.00	0.20	0.00	
9	0	-0	1484	0	0	0	-21	0.00	0.20	0.00	
10	0	-0	1331	0	0	0	-18	0.00	0.18	0.00	
11	0	0	1331	0	0	0	-19	0.00	0.18	0.00	
12	0	0	1331	0	0	0	-19	0.00	0.18	0.00	
13	0	-0	1331	0	0	0	-19	0.00	0.18	0.00	
1A	214	-0	-16	0	0	0	953	0.15	0.00	0.00	
1B	214	-0	12	0	0	0	956	0.15	0.00	0.00	
1C	214	-0	-16	-0	0	0	953	0.15	0.00	0.00	
1D	214	-0	12	-0	0	0	956	0.15	0.00	0.00	
1E	214	0	-16	0	0	0	953	0.15	0.00	0.00	
1F	214	0	12	0	0	0	956	0.15	0.00	0.00	
1G	214	0	-16	-0	0	0	953	0.15	0.00	0.00	
1H	214	0	12	-0	0	0	956	0.15	0.00	0.00	
1I	214	-0	-17	0	0	0	953	0.15	0.00	0.00	
1J	214	-0	12	0	0	0	956	0.15	0.00	0.00	
1K	214	-0	-17	-0	0	0	953	0.15	0.00	0.00	
1L	214	-0	12	-0	0	0	956	0.15	0.00	0.00	
1M	214	0	-17	0	0	0	953	0.15	0.00	0.00	
1N	214	0	12	0	0	0	956	0.15	0.00	0.00	
1O	214	0	-17	-0	0	0	953	0.15	0.00	0.00	
1P	214	0	12	-0	0	0	956	0.15	0.00	0.00	
2	214	-0	-4	0	0	0	1564	0.25	0.00	0.00	
7	214	0	-3	0	0	0	1564	0.25	0.00	0.00	
8	214	0	-3	0	0	0	1564	0.25	0.00	0.00	
9	214	-0	-3	0	0	0	1564	0.25	0.00	0.00	
10	214	-0	-4	0	0	0	1402	0.22	0.00	0.00	
11	214	0	-3	0	0	0	1403	0.22	0.00	0.00	
12	214	0	-3	0	0	0	1403	0.22	0.00	0.00	
13	214	-0	-3	0	0	0	1402	0.22	0.00	0.00	
1A	428	-0	-924	0	0	-0	-54	0.01	0.13	0.00	
1B	428	-0	-897	0	0	-0	9	0.00	0.12	0.00	
1C	428	-0	-924	-0	0	0	-54	0.01	0.13	0.00	
1D	428	-0	-897	-0	0	0	9	0.00	0.12	0.00	
1E	428	0	-924	0	0	-0	-54	0.01	0.13	0.00	
1F	428	0	-897	0	0	-0	9	0.00	0.12	0.00	
1G	428	0	-924	-0	0	0	-54	0.01	0.13	0.00	
1H	428	0	-897	-0	0	0	9	0.00	0.12	0.00	
1I	428	-0	-925	0	0	-0	-55	0.01	0.13	0.00	
1J	428	-0	-896	0	0	-0	10	0.00	0.12	0.00	
1K	428	-0	-925	-0	0	0	-55	0.01	0.13	0.00	
1L	428	-0	-896	-0	0	0	10	0.00	0.12	0.00	
1M	428	0	-925	0	0	-0	-55	0.01	0.13	0.00	
1N	428	0	-896	0	0	-0	10	0.00	0.12	0.00	
1O	428	0	-925	-0	0	0	-55	0.01	0.13	0.00	
1P	428	0	-896	-0	0	0	10	0.00	0.12	0.00	
2	428	-0	-1492	0	0	0	-37	0.01	0.21	0.00	
7	428	0	-1491	0	0	0	-36	0.01	0.21	0.00	
8	428	0	-1491	0	0	0	-37	0.01	0.21	0.00	
9	428	-0	-1491	0	0	-0	-37	0.01	0.21	0.00	
10	428	-0	-1338	0	0	0	-34	0.01	0.18	0.00	
11	428	0	-1337	0	0	0	-32	0.01	0.18	0.00	
12	428	0	-1337	0	0	0	-33	0.01	0.18	0.00	
13	428	-0	-1337	0	0	0	-33	0.01	0.18	0.00	

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
	kg	kg*m							
1A	-0	0	953	42	75	0.943	0.616	0.15	Piano 'zx'
1B	-0	0	956	42	75	0.943	0.616	0.15	Piano 'zx'
1C	-0	0	953	42	75	0.943	0.616	0.15	Piano 'zx'
1D	-0	0	956	42	75	0.943	0.616	0.15	Piano 'zx'
1I	-0	0	953	42	75	0.943	0.616	0.15	Piano 'zx'
1J	-0	0	956	42	75	0.943	0.616	0.15	Piano 'zx'
1K	-0	0	953	42	75	0.943	0.616	0.15	Piano 'zx'
1L	-0	0	956	42	75	0.943	0.616	0.15	Piano 'zx'
2	-0	0	1564	42	75	0.943	0.616	0.25	Piano 'zx'
9	-0	0	1564	42	75	0.943	0.616	0.25	Piano 'zx'
10	-0	0	1402	42	75	0.943	0.616	0.22	Piano 'zx'
13	-0	0	1402	42	75	0.943	0.616	0.22	Piano 'zx'

ASTA NUM. 9 NI 688 NF 689 Lungh. 225.0 cm SEZ. 10 Rp B= 0.200 H= 0.360 m

categoria: p.p. y Permanente Neve qy tot.
qy medio: 36.00 0.63 0.16 36.79 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	cm	kg	kg*m								
1A	0	-0	-178	0	0	-0	40	0.01	0.02	0.00	
1B	0	-0	69	0	0	-0	11	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-0	-178	-0	0	-0	40	0.01	0.02	0.00	
1D	0	-0	69	-0	0	-0	11	0.00	0.01	0.00	
1E	0	0	-178	0	0	-0	40	0.01	0.02	0.00	
1F	0	0	69	0	0	-0	11	0.00	0.01	0.00	
1G	0	0	-178	-0	0	-0	40	0.01	0.02	0.00	
1H	0	0	69	-0	0	-0	11	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-0	-177	0	0	-0	38	0.01	0.02	0.00	
1J	0	-0	68	0	0	-0	13	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-0	-177	-0	0	-0	38	0.01	0.02	0.00	
1L	0	-0	68	-0	0	-0	13	0.00	0.01	0.00	
1M	0	0	-177	0	0	-0	38	0.01	0.02	0.00	
1N	0	0	68	0	0	-0	13	0.00	0.01	0.00	
1O	0	0	-177	-0	0	-0	38	0.01	0.02	0.00	
1P	0	0	68	-0	0	-0	13	0.00	0.01	0.00	
2	0	-0	-97	-0	0	-0	42	0.01	0.01	0.00	
7	0	0	-94	-0	0	-0	41	0.01	0.01	0.00	
8	0	-0	-95	-0	0	-0	42	0.01	0.01	0.00	
9	0	-0	-98	-0	0	-0	42	0.01	0.01	0.00	
10	0	-0	-86	-0	0	-0	38	0.01	0.01	0.00	
11	0	0	-81	-0	0	-0	37	0.01	0.01	0.00	
12	0	-0	-82	-0	0	-0	38	0.01	0.01	0.00	
13	0	-0	-88	-0	0	-0	38	0.01	0.01	0.00	
1A	113	-0	-219	0	0	-0	-184	0.03	0.03	0.00	
1B	113	-0	28	0	0	-0	67	0.01	0.00	0.00	
1C	113	-0	-219	-0	0	0	-184	0.03	0.03	0.00	
1D	113	-0	28	-0	0	0	67	0.01	0.00	0.00	
1E	113	0	-219	0	0	-0	-184	0.03	0.03	0.00	
1F	113	0	28	0	0	-0	67	0.01	0.00	0.00	
1G	113	0	-219	-0	0	0	-184	0.03	0.03	0.00	
1H	113	0	28	-0	0	0	67	0.01	0.00	0.00	
1I	113	-0	-218	0	0	-0	-185	0.03	0.03	0.00	
1J	113	-0	27	0	0	-0	67	0.01	0.00	0.00	
1K	113	-0	-218	-0	0	0	-185	0.03	0.03	0.00	
1L	113	-0	27	-0	0	0	67	0.01	0.00	0.00	
1M	113	0	-218	0	0	-0	-185	0.03	0.03	0.00	
1N	113	0	27	0	0	-0	67	0.01	0.00	0.00	
1O	113	0	-218	-0	0	0	-185	0.03	0.03	0.00	
1P	113	0	27	-0	0	0	67	0.01	0.00	0.00	
2	113	-0	-151	-0	0	0	-97	0.02	0.02	0.00	
7	113	0	-148	-0	0	0	-95	0.02	0.02	0.00	
8	113	-0	-149	-0	0	0	-95	0.02	0.02	0.00	
9	113	-0	-152	-0	0	0	-99	0.02	0.02	0.00	
10	113	-0	-139	-0	0	0	-88	0.01	0.02	0.00	
11	113	0	-135	-0	0	0	-85	0.01	0.02	0.00	
12	113	-0	-135	-0	0	0	-84	0.01	0.02	0.00	
13	113	-0	-141	-0	0	0	-91	0.01	0.02	0.00	
1A	225	-0	-260	0	0	-0	-453	0.07	0.04	0.00	
1B	225	-0	-13	0	0	-0	75	0.01	0.00	0.00	
1C	225	-0	-260	-0	0	0	-453	0.07	0.04	0.00	
1D	225	-0	-13	-0	0	0	75	0.01	0.00	0.00	
1E	225	0	-260	0	0	-0	-453	0.07	0.04	0.00	
1F	225	0	-13	0	0	-0	75	0.01	0.00	0.00	
1G	225	0	-260	-0	0	0	-453	0.07	0.04	0.00	
1H	225	0	-13	-0	0	0	75	0.01	0.00	0.00	
1I	225	-0	-259	0	0	-0	-453	0.07	0.04	0.00	
1J	225	-0	-14	0	0	-0	75	0.01	0.00	0.00	

1K	225	-0	-259	-0	0	0	-453	0.07	0.04	0.00
1L	225	-0	-14	-0	0	0	75	0.01	0.00	0.00
1M	225	0	-259	0	0	-0	-453	0.07	0.04	0.00
1N	225	0	-14	0	0	-0	75	0.01	0.00	0.00
1O	225	0	-259	-0	0	0	-453	0.07	0.04	0.00
1P	225	0	-14	-0	0	0	75	0.01	0.00	0.00
2	225	-0	-205	-0	0	0	-297	0.05	0.03	0.00
7	225	0	-202	-0	0	0	-292	0.05	0.03	0.00
8	225	-0	-202	-0	0	0	-292	0.05	0.03	0.00
9	225	-0	-206	-0	0	0	-300	0.05	0.03	0.00
10	225	-0	-193	-0	0	0	-275	0.04	0.03	0.00
11	225	0	-188	-0	0	0	-266	0.04	0.03	0.00
12	225	-0	-189	-0	0	0	-267	0.04	0.03	0.00
13	225	-0	-195	-0	0	0	-280	0.04	0.03	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota	
	kg	kg*m								
1A	-0	0	453	22	39	0.995	0.952	0.07	Piano	'zx'
1B	-0	0	75	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano	'zx'
1C	-0	0	453	22	39	0.995	0.952	0.07	Piano	'zx'
1D	-0	0	75	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano	'zx'
1I	-0	0	453	22	39	0.995	0.952	0.07	Piano	'zx'
1J	-0	0	75	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano	'zx'
1K	-0	0	453	22	39	0.995	0.952	0.07	Piano	'zx'
1L	-0	0	75	22	39	0.995	0.952	0.01	Piano	'zx'
2	-0	0	297	22	39	0.995	0.952	0.05	Piano	'zx'
8	-0	0	292	22	39	0.995	0.952	0.05	Piano	'zx'
9	-0	0	300	22	39	0.995	0.952	0.05	Piano	'zx'
10	-0	0	275	22	39	0.995	0.952	0.04	Piano	'zx'
12	-0	0	267	22	39	0.995	0.952	0.04	Piano	'zx'
13	-0	0	280	22	39	0.995	0.952	0.04	Piano	'zx'

ASTA NUM. 10 NI 918 NF 691 Lungh. 534.0 cm SEZ. 15 Rp B= 0.160 H= 0.560 m

categoria: p.p. y Permanente Neve qy tot.
qy medio: 44.80 1174.40 289.35 1508.55 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota	
	cm	kg			kg*m							
1A	0	-0	3222	0	0	0	14	0.00	0.36	0.00		
1B	0	-0	3264	0	0	0	-108	0.01	0.36	0.00		
1C	0	-0	3222	-0	0	-0	14	0.00	0.36	0.00		
1D	0	-0	3264	-0	0	-0	-108	0.01	0.36	0.00		
1E	0	0	3222	0	0	0	14	0.00	0.36	0.00		
1F	0	0	3264	0	0	0	-108	0.01	0.36	0.00		
1G	0	0	3222	-0	0	-0	14	0.00	0.36	0.00		
1H	0	0	3264	-0	0	-0	-108	0.01	0.36	0.00		
1I	0	-0	3221	0	0	0	16	0.00	0.36	0.00		
1J	0	-0	3265	0	0	0	-110	0.01	0.36	0.00		
1K	0	-0	3221	-0	0	-0	16	0.00	0.36	0.00		
1L	0	-0	3265	-0	0	-0	-110	0.01	0.36	0.00		
1M	0	0	3221	0	0	0	16	0.00	0.36	0.00		
1N	0	0	3265	0	0	0	-110	0.01	0.36	0.00		
1O	0	0	3221	-0	0	-0	16	0.00	0.36	0.00		
1P	0	0	3265	-0	0	-0	-110	0.01	0.36	0.00		
2	0	0	5370	0	0	0	-78	0.01	0.60	0.00		
7	0	-0	5370	0	0	0	-79	0.01	0.60	0.00		
8	0	0	5370	0	0	0	-78	0.01	0.60	0.00		
9	0	0	5370	0	0	0	-79	0.01	0.60	0.00		
10	0	0	4792	0	0	0	-69	0.01	0.53	0.00		
11	0	-0	4793	0	0	0	-71	0.01	0.53	0.00		
12	0	0	4793	0	0	0	-69	0.01	0.53	0.00		
13	0	0	4793	0	0	0	-71	0.01	0.53	0.00		
1A	267	-0	-33	0	0	0	4271	0.35	0.00	0.00		
1B	267	-0	8	0	0	0	4260	0.35	0.00	0.00		
1C	267	-0	-33	-0	0	0	4271	0.35	0.00	0.00		
1D	267	-0	8	-0	0	0	4260	0.35	0.00	0.00		
1E	267	0	-33	0	0	0	4271	0.35	0.00	0.00		
1F	267	0	8	0	0	0	4260	0.35	0.00	0.00		
1G	267	0	-33	-0	0	0	4271	0.35	0.00	0.00		
1H	267	0	8	-0	0	0	4260	0.35	0.00	0.00		
1I	267	-0	-34	0	0	0	4270	0.35	0.00	0.00		
1J	267	-0	9	0	0	0	4260	0.35	0.00	0.00		
1K	267	-0	-34	-0	0	0	4270	0.35	0.00	0.00		
1L	267	-0	9	-0	0	0	4260	0.35	0.00	0.00		
1M	267	0	-34	0	0	0	4270	0.35	0.00	0.00		
1N	267	0	9	0	0	0	4260	0.35	0.00	0.00		
1O	267	0	-34	-0	0	0	4270	0.35	0.00	0.00		

1P	267	0	9	-0	0	0	4260	0.35	0.00	0.00
2	267	0	-21	0	0	0	7063	0.58	0.00	0.00
7	267	-0	-20	0	0	0	7063	0.58	0.00	0.00
8	267	0	-20	0	0	0	7063	0.58	0.00	0.00
9	267	0	-20	0	0	0	7063	0.58	0.00	0.00
10	267	0	-19	0	0	0	6304	0.52	0.00	0.00
11	267	-0	-18	0	0	0	6304	0.52	0.00	0.00
12	267	0	-19	0	0	0	6304	0.52	0.00	0.00
13	267	0	-18	0	0	0	6304	0.52	0.00	0.00
1A	534	-0	-3289	0	0	-0	-164	0.01	0.36	0.00
1B	534	-0	-3247	0	0	-0	-64	0.01	0.36	0.00
1C	534	-0	-3289	-0	0	0	-164	0.01	0.36	0.00
1D	534	-0	-3247	-0	0	0	-64	0.01	0.36	0.00
1E	534	0	-3289	0	0	-0	-164	0.01	0.36	0.00
1F	534	0	-3247	0	0	-0	-64	0.01	0.36	0.00
1G	534	0	-3289	-0	0	0	-164	0.01	0.36	0.00
1H	534	0	-3247	-0	0	0	-64	0.01	0.36	0.00
1I	534	-0	-3290	0	0	-0	-167	0.01	0.36	0.00
1J	534	-0	-3246	0	0	-0	-61	0.01	0.36	0.00
1K	534	-0	-3290	-0	0	0	-167	0.01	0.36	0.00
1L	534	-0	-3246	-0	0	0	-61	0.01	0.36	0.00
1M	534	0	-3290	0	0	-0	-167	0.01	0.36	0.00
1N	534	0	-3246	0	0	-0	-61	0.01	0.36	0.00
1O	534	0	-3290	-0	0	0	-167	0.01	0.36	0.00
1P	534	0	-3246	-0	0	0	-61	0.01	0.36	0.00
2	534	0	-5412	0	0	0	-189	0.02	0.60	0.00
7	534	-0	-5411	0	0	0	-188	0.02	0.60	0.00
8	534	0	-5411	0	0	0	-189	0.02	0.60	0.00
9	534	0	-5411	0	0	0	-187	0.02	0.60	0.00
10	534	0	-4830	0	0	0	-169	0.01	0.54	0.00
11	534	-0	-4829	0	0	0	-167	0.01	0.54	0.00
12	534	0	-4830	0	0	0	-169	0.01	0.54	0.00
13	534	0	-4829	0	0	0	-167	0.01	0.54	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota	
	kg	kg*m								
1A	-0	0	4271	34	116	0.970	0.278	0.35	Piano	'zx'
1B	-0	0	4260	34	116	0.970	0.278	0.35	Piano	'zx'
1C	-0	0	4271	34	116	0.970	0.278	0.35	Piano	'zx'
1D	-0	0	4260	34	116	0.970	0.278	0.35	Piano	'zx'
1I	-0	0	4270	34	116	0.970	0.278	0.35	Piano	'zx'
1J	-0	0	4260	34	116	0.970	0.278	0.35	Piano	'zx'
1K	-0	0	4270	34	116	0.970	0.278	0.35	Piano	'zx'
1L	-0	0	4260	34	116	0.970	0.278	0.35	Piano	'zx'
7	-0	0	7063	34	116	0.970	0.278	0.58	Piano	'zx'
11	-0	0	6304	34	116	0.970	0.278	0.52	Piano	'zx'

ASTA NUM. 11 NI 689 NF 920 Lungh. 25.0 cm SEZ. 10 Rp B= 0.200 H= 0.360 m

categoria: p.p. y Permanente Neve qy tot.
qy medio: 36.00 0.13 0.03 36.16 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	cm	kg			kg*m						
1A	0	-0	1078	0	0	0	-4	0.00	0.15	0.00	
1B	0	-0	1182	0	0	0	-392	0.06	0.16	0.00	
1C	0	-0	1078	0	0	0	-4	0.00	0.15	0.00	
1D	0	-0	1182	0	0	0	-392	0.06	0.16	0.00	
1E	0	0	1078	0	0	0	-4	0.00	0.15	0.00	
1F	0	0	1182	0	0	0	-392	0.06	0.16	0.00	
1G	0	0	1078	0	0	0	-4	0.00	0.15	0.00	
1H	0	0	1182	0	0	0	-392	0.06	0.16	0.00	
1I	0	-0	1071	0	0	0	25	0.00	0.15	0.00	
1J	0	-0	1189	0	0	0	-422	0.07	0.16	0.00	
1K	0	-0	1071	0	0	0	25	0.00	0.15	0.00	
1L	0	-0	1189	0	0	0	-422	0.07	0.16	0.00	
1M	0	0	1071	0	0	0	25	0.00	0.15	0.00	
1N	0	0	1189	0	0	0	-422	0.07	0.16	0.00	
1O	0	0	1071	0	0	0	25	0.00	0.15	0.00	
1P	0	0	1189	0	0	0	-422	0.07	0.16	0.00	
2	0	0	1833	0	0	0	-305	0.05	0.25	0.00	
7	0	0	1837	0	0	0	-316	0.05	0.25	0.00	
8	0	0	1834	0	0	0	-307	0.05	0.25	0.00	
9	0	0	1836	0	0	0	-315	0.05	0.25	0.00	
10	0	0	1650	0	0	0	-276	0.04	0.23	0.00	
11	0	0	1656	0	0	0	-296	0.05	0.23	0.00	
12	0	0	1651	0	0	0	-280	0.04	0.23	0.00	
13	0	0	1655	0	0	0	-294	0.05	0.23	0.00	

1A	13	-0	1073	0	0	0	130	0.02	0.15	0.00
1B	13	-0	1178	0	0	0	-245	0.04	0.16	0.00
1C	13	-0	1073	0	0	-0	130	0.02	0.15	0.00
1D	13	-0	1178	0	0	-0	-245	0.04	0.16	0.00
1E	13	0	1073	0	0	0	130	0.02	0.15	0.00
1F	13	0	1178	0	0	0	-245	0.04	0.16	0.00
1G	13	0	1073	0	0	-0	130	0.02	0.15	0.00
1H	13	0	1178	0	0	-0	-245	0.04	0.16	0.00
1I	13	-0	1066	0	0	0	159	0.03	0.15	0.00
1J	13	-0	1185	0	0	0	-273	0.04	0.16	0.00
1K	13	-0	1066	0	0	-0	159	0.03	0.15	0.00
1L	13	-0	1185	0	0	-0	-273	0.04	0.16	0.00
1M	13	0	1066	0	0	0	159	0.03	0.15	0.00
1N	13	0	1185	0	0	0	-273	0.04	0.16	0.00
1O	13	0	1066	0	0	-0	159	0.03	0.15	0.00
1P	13	0	1185	0	0	-0	-273	0.04	0.16	0.00
2	13	0	1827	0	0	0	-76	0.01	0.25	0.00
7	13	0	1831	0	0	0	-87	0.01	0.25	0.00
8	13	0	1828	0	0	0	-78	0.01	0.25	0.00
9	13	0	1830	0	0	0	-86	0.01	0.25	0.00
10	13	0	1644	0	0	0	-70	0.01	0.23	0.00
11	13	0	1650	0	0	0	-89	0.01	0.23	0.00
12	13	0	1645	0	0	0	-74	0.01	0.23	0.00
13	13	0	1649	0	0	0	-87	0.01	0.23	0.00

1A	25	-0	1069	0	0	-0	264	0.04	0.15	0.00
1B	25	-0	1173	0	0	-0	-98	0.02	0.16	0.00
1C	25	-0	1069	0	0	-0	264	0.04	0.15	0.00
1D	25	-0	1173	0	0	-0	-98	0.02	0.16	0.00
1E	25	0	1069	0	0	-0	264	0.04	0.15	0.00
1F	25	0	1173	0	0	-0	-98	0.02	0.16	0.00
1G	25	0	1069	0	0	-0	264	0.04	0.15	0.00
1H	25	0	1173	0	0	-0	-98	0.02	0.16	0.00
1I	25	-0	1062	0	0	-0	292	0.05	0.15	0.00
1J	25	-0	1180	0	0	-0	-126	0.02	0.16	0.00
1K	25	-0	1062	0	0	-0	292	0.05	0.15	0.00
1L	25	-0	1180	0	0	-0	-126	0.02	0.16	0.00
1M	25	0	1062	0	0	-0	292	0.05	0.15	0.00
1N	25	0	1180	0	0	-0	-126	0.02	0.16	0.00
1O	25	0	1062	0	0	-0	292	0.05	0.15	0.00
1P	25	0	1180	0	0	-0	-126	0.02	0.16	0.00
2	25	0	1821	0	0	-0	152	0.02	0.25	0.00
7	25	0	1825	0	0	-0	141	0.02	0.25	0.00
8	25	0	1822	0	0	-0	150	0.02	0.25	0.00
9	25	0	1824	0	0	-0	142	0.02	0.25	0.00
10	25	0	1638	0	0	-0	135	0.02	0.23	0.00
11	25	0	1644	0	0	-0	117	0.02	0.23	0.00
12	25	0	1639	0	0	-0	132	0.02	0.23	0.00
13	25	0	1643	0	0	-0	118	0.02	0.23	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc.yx	Kc.zx	I.S.	Nota
	kg	kg*m							
1A	-0	0	264	3	5	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'
1B	-0	0	392	3	5	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'
1C	-0	0	264	3	5	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'
1D	-0	0	392	3	5	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'
1I	-0	0	292	3	5	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'
1J	-0	0	422	3	5	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'
1K	-0	0	292	3	5	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'
1L	-0	0	422	3	5	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'

ASTA NUM. 12 NI 920 NF 922 Lungh. 330.0 cm SEZ. 10 Rp B= 0.200 H= 0.360 m

categoria: p.p. y Permanente Neve qy tot.
qy medio: 36.00 613.34 151.11 800.45 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	cm	kg			kg*m						
1A	0	-0	1061	0	0	0	-2	0.00	0.15	0.00	
1B	0	-0	1087	0	0	0	-50	0.01	0.15	0.00	
1C	0	-0	1061	-0	0	-0	-2	0.00	0.15	0.00	
1D	0	-0	1087	-0	0	-0	-50	0.01	0.15	0.00	
1E	0	0	1061	0	0	0	-2	0.00	0.15	0.00	
1F	0	0	1087	0	0	0	-50	0.01	0.15	0.00	
1G	0	0	1061	-0	0	-0	-2	0.00	0.15	0.00	
1H	0	0	1087	-0	0	-0	-50	0.01	0.15	0.00	
1I	0	-0	1059	0	0	0	0	0.00	0.15	0.00	
1J	0	-0	1089	0	0	0	-52	0.01	0.15	0.00	

1K	0	-0	1059	-0	0	-0	0	0.00	0.15	0.00
1L	0	-0	1089	-0	0	-0	-52	0.01	0.15	0.00
1M	0	0	1059	0	0	0	0	0.00	0.15	0.00
1N	0	0	1089	0	0	0	-52	0.01	0.15	0.00
1O	0	0	1059	-0	0	-0	0	0.00	0.15	0.00
1P	0	0	1089	-0	0	-0	-52	0.01	0.15	0.00
2	0	-0	1771	-0	0	0	-43	0.01	0.24	0.00
7	0	-0	1771	-0	0	0	-43	0.01	0.24	0.00
8	0	0	1771	-0	0	0	-43	0.01	0.24	0.00
9	0	0	1771	-0	0	0	-43	0.01	0.24	0.00
10	0	-0	1583	-0	0	0	-38	0.01	0.22	0.00
11	0	-0	1583	-0	0	0	-39	0.01	0.22	0.00
12	0	0	1583	-0	0	0	-38	0.01	0.22	0.00
13	0	0	1584	-0	0	0	-39	0.01	0.22	0.00

1A	165	-0	-11	0	0	0	864	0.14	0.00	0.00
1B	165	-0	16	0	0	0	859	0.14	0.00	0.00
1C	165	-0	-11	-0	0	0	864	0.14	0.00	0.00
1D	165	-0	16	-0	0	0	859	0.14	0.00	0.00
1E	165	0	-11	0	0	0	864	0.14	0.00	0.00
1F	165	0	16	0	0	0	859	0.14	0.00	0.00
1G	165	0	-11	-0	0	0	864	0.14	0.00	0.00
1H	165	0	16	-0	0	0	859	0.14	0.00	0.00
1I	165	-0	-12	0	0	0	864	0.14	0.00	0.00
1J	165	-0	17	0	0	0	859	0.14	0.00	0.00
1K	165	-0	-12	-0	0	0	864	0.14	0.00	0.00
1L	165	-0	17	-0	0	0	859	0.14	0.00	0.00
1M	165	0	-12	0	0	0	864	0.14	0.00	0.00
1N	165	0	17	0	0	0	859	0.14	0.00	0.00
1O	165	0	-12	-0	0	0	864	0.14	0.00	0.00
1P	165	0	17	-0	0	0	859	0.14	0.00	0.00
2	165	-0	4	-0	0	0	1421	0.23	0.00	0.00
7	165	-0	4	-0	0	0	1421	0.23	0.00	0.00
8	165	0	4	-0	0	0	1421	0.23	0.00	0.00
9	165	0	4	-0	0	0	1421	0.23	0.00	0.00
10	165	-0	4	-0	0	0	1271	0.20	0.00	0.00
11	165	-0	4	-0	0	0	1270	0.20	0.00	0.00
12	165	0	3	-0	0	0	1271	0.20	0.00	0.00
13	165	0	4	-0	0	0	1271	0.20	0.00	0.00

1A	330	-0	-1082	0	0	-0	-38	0.01	0.15	0.00
1B	330	-0	-1056	0	0	-0	1	0.00	0.15	0.00
1C	330	-0	-1082	-0	0	0	-38	0.01	0.15	0.00
1D	330	-0	-1056	-0	0	0	1	0.00	0.15	0.00
1E	330	0	-1082	0	0	-0	-38	0.01	0.15	0.00
1F	330	0	-1056	0	0	-0	1	0.00	0.15	0.00
1G	330	0	-1082	-0	0	0	-38	0.01	0.15	0.00
1H	330	0	-1056	-0	0	0	1	0.00	0.15	0.00
1I	330	-0	-1084	0	0	-0	-40	0.01	0.15	0.00
1J	330	-0	-1054	0	0	-0	3	0.00	0.15	0.00
1K	330	-0	-1084	-0	0	0	-40	0.01	0.15	0.00
1L	330	-0	-1054	-0	0	0	3	0.00	0.15	0.00
1M	330	0	-1084	0	0	-0	-40	0.01	0.15	0.00
1N	330	0	-1054	0	0	-0	3	0.00	0.15	0.00
1O	330	0	-1084	-0	0	0	-40	0.01	0.15	0.00
1P	330	0	-1054	-0	0	0	3	0.00	0.15	0.00
2	330	-0	-1763	-0	0	0	-30	0.00	0.24	0.00
7	330	-0	-1763	-0	0	0	-30	0.00	0.24	0.00
8	330	0	-1763	-0	0	0	-30	0.00	0.24	0.00
9	330	0	-1763	-0	0	0	-30	0.00	0.24	0.00
10	330	-0	-1576	-0	0	0	-27	0.00	0.22	0.00
11	330	-0	-1576	-0	0	0	-27	0.00	0.22	0.00
12	330	0	-1577	-0	0	0	-27	0.00	0.22	0.00
13	330	0	-1576	-0	0	0	-26	0.00	0.22	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
	--	-----							
	kg	kg*m							
1A	-0	0	864	32	58	0.973	0.835	0.14	Piano 'zx'
1B	-0	0	859	32	58	0.973	0.835	0.14	Piano 'zx'
1C	-0	0	864	32	58	0.973	0.835	0.14	Piano 'zx'
1D	-0	0	859	32	58	0.973	0.835	0.14	Piano 'zx'
1I	-0	0	864	32	58	0.973	0.835	0.14	Piano 'zx'
1J	-0	0	859	32	58	0.973	0.835	0.14	Piano 'zx'
1K	-0	0	864	32	58	0.973	0.835	0.14	Piano 'zx'
1L	-0	0	859	32	58	0.973	0.835	0.14	Piano 'zx'
2	-0	0	1421	32	58	0.973	0.835	0.23	Piano 'zx'
7	-0	0	1421	32	58	0.973	0.835	0.23	Piano 'zx'
10	-0	0	1271	32	58	0.973	0.835	0.20	Piano 'zx'
11	-0	0	1270	32	58	0.973	0.835	0.20	Piano 'zx'

ASTA NUM. 13 NI 922 NF 924 Lungh. 295.0 cm SEZ. 10 Rp B= 0.200 H= 0.360 m

categoria: p.p. y Permanente Neve qy tot.

qy medio: 36.00 0.46 0.11 36.57 kg/m

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy ----- kg	Fz ----- kg	Mx ----- kg*m	My ----- kg*m	Mz ----- kg*m	I.R. -----	I.V. -----	I.Tor. -----	Nota
1A	0	-0	76	0	0	0	5	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-0	119	0	0	0	-5	0.00	0.02	0.00	
1C	0	-0	76	0	0	-0	5	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-0	119	0	0	-0	-5	0.00	0.02	0.00	
1E	0	0	76	0	0	0	5	0.00	0.01	0.00	
1F	0	0	119	0	0	0	-5	0.00	0.02	0.00	
1G	0	0	76	0	0	-0	5	0.00	0.01	0.00	
1H	0	0	119	0	0	-0	-5	0.00	0.02	0.00	
1I	0	-0	81	0	0	0	4	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-0	115	0	0	0	-4	0.00	0.02	0.00	
1K	0	-0	81	0	0	-0	4	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-0	115	0	0	-0	-4	0.00	0.02	0.00	
1M	0	0	81	0	0	0	4	0.00	0.01	0.00	
1N	0	0	115	0	0	0	-4	0.00	0.02	0.00	
1O	0	0	81	0	0	-0	4	0.00	0.01	0.00	
1P	0	0	115	0	0	-0	-4	0.00	0.02	0.00	
2	0	0	133	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
7	0	0	125	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
8	0	-0	128	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
9	0	0	127	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
10	0	0	136	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
11	0	0	123	0	0	0	0	0.00	0.02	0.00	
12	0	-0	128	0	0	0	0	0.00	0.02	0.00	
13	0	0	127	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	148	-0	22	0	0	-0	78	0.01	0.00	0.00	
1B	148	-0	65	0	0	-0	131	0.02	0.01	0.00	
1C	148	-0	22	0	0	-0	78	0.01	0.00	0.00	
1D	148	-0	65	0	0	-0	131	0.02	0.01	0.00	
1E	148	0	22	0	0	-0	78	0.01	0.00	0.00	
1F	148	0	65	0	0	-0	131	0.02	0.01	0.00	
1G	148	0	22	0	0	-0	78	0.01	0.00	0.00	
1H	148	0	65	0	0	-0	131	0.02	0.01	0.00	
1I	148	-0	27	0	0	-0	84	0.01	0.00	0.00	
1J	148	-0	61	0	0	-0	126	0.02	0.01	0.00	
1K	148	-0	27	0	0	-0	84	0.01	0.00	0.00	
1L	148	-0	61	0	0	-0	126	0.02	0.01	0.00	
1M	148	0	27	0	0	-0	84	0.01	0.00	0.00	
1N	148	0	61	0	0	-0	126	0.02	0.01	0.00	
1O	148	0	27	0	0	-0	84	0.01	0.00	0.00	
1P	148	0	61	0	0	-0	126	0.02	0.01	0.00	
2	148	0	62	0	0	-0	145	0.02	0.01	0.00	
7	148	0	54	0	0	-0	133	0.02	0.01	0.00	
8	148	-0	57	0	0	-0	137	0.02	0.01	0.00	
9	148	0	57	0	0	-0	137	0.02	0.01	0.00	
10	148	0	66	0	0	-0	150	0.02	0.01	0.00	
11	148	0	53	0	0	-0	130	0.02	0.01	0.00	
12	148	-0	58	0	0	-0	137	0.02	0.01	0.00	
13	148	0	57	0	0	-0	136	0.02	0.01	0.00	
1A	295	-0	-31	0	0	-0	72	0.01	0.00	0.00	
1B	295	-0	11	0	0	-0	187	0.03	0.00	0.00	
1C	295	-0	-31	0	0	-0	72	0.01	0.00	0.00	
1D	295	-0	11	0	0	-0	187	0.03	0.00	0.00	
1E	295	0	-31	0	0	-0	72	0.01	0.00	0.00	
1F	295	0	11	0	0	-0	187	0.03	0.00	0.00	
1G	295	0	-31	0	0	-0	72	0.01	0.00	0.00	
1H	295	0	11	0	0	-0	187	0.03	0.00	0.00	
1I	295	-0	-27	0	0	-0	83	0.01	0.00	0.00	
1J	295	-0	7	0	0	-0	176	0.03	0.00	0.00	
1K	295	-0	-27	0	0	-0	83	0.01	0.00	0.00	
1L	295	-0	7	0	0	-0	176	0.03	0.00	0.00	
1M	295	0	-27	0	0	-0	83	0.01	0.00	0.00	
1N	295	0	7	0	0	-0	176	0.03	0.00	0.00	
1O	295	0	-27	0	0	-0	83	0.01	0.00	0.00	
1P	295	0	7	0	0	-0	176	0.03	0.00	0.00	
2	295	0	-8	0	0	-0	185	0.03	0.00	0.00	
7	295	0	-16	0	0	-0	161	0.03	0.00	0.00	
8	295	-0	-13	0	0	-0	170	0.03	0.00	0.00	
9	295	0	-13	0	0	-0	169	0.03	0.00	0.00	
10	295	0	-4	0	0	-0	195	0.03	0.00	0.00	
11	295	0	-17	0	0	-0	156	0.02	0.00	0.00	
12	295	-0	-12	0	0	-0	170	0.03	0.00	0.00	
13	295	0	-13	0	0	-0	168	0.03	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA'

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz ----- kg*m	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
----	----------------	---------------------	---------------------	-------	-------	-------	-------	------	------

1A	-0	0	78	29	52	0.981	0.889	0.01	Piano 'zx'
1B	-0	0	187	29	52	0.981	0.889	0.03	Piano 'zx'
1C	-0	0	78	29	52	0.981	0.889	0.01	Piano 'zx'
1D	-0	0	187	29	52	0.981	0.889	0.03	Piano 'zx'
1I	-0	0	84	29	52	0.981	0.889	0.01	Piano 'zx'
1J	-0	0	176	29	52	0.981	0.889	0.03	Piano 'zx'
1K	-0	0	84	29	52	0.981	0.889	0.01	Piano 'zx'
1L	-0	0	176	29	52	0.981	0.889	0.03	Piano 'zx'
8	-0	0	170	29	52	0.981	0.889	0.03	Piano 'zx'
12	-0	0	170	29	52	0.981	0.889	0.03	Piano 'zx'

ASTA NUM. 14 NI 924 NF 923 Lungh. 40.2 cm SEZ. 10 Rp B= 0.200 H= 0.360 m

categoria: p.p. y Permanente Neve qy tot.
qy medio: 36.00 1.48 0.36 37.85 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	cm	kg			kg*m						
1A	0	-0	-355	-0	0	-0	179	0.03	0.05	0.00	
1B	0	-0	-313	-0	0	-0	81	0.01	0.04	0.00	
1C	0	-0	-355	-0	0	-0	179	0.03	0.05	0.00	
1D	0	-0	-313	-0	0	-0	81	0.01	0.04	0.00	
1E	0	0	-355	-0	0	-0	179	0.03	0.05	0.00	
1F	0	0	-313	-0	0	-0	81	0.01	0.04	0.00	
1G	0	0	-355	-0	0	-0	179	0.03	0.05	0.00	
1H	0	0	-313	-0	0	-0	81	0.01	0.04	0.00	
1I	0	-0	-351	-0	0	-0	169	0.03	0.05	0.00	
1J	0	-0	-317	-0	0	-0	91	0.01	0.04	0.00	
1K	0	-0	-351	-0	0	-0	169	0.03	0.05	0.00	
1L	0	-0	-317	-0	0	-0	91	0.01	0.04	0.00	
1M	0	0	-351	-0	0	-0	169	0.03	0.05	0.00	
1N	0	0	-317	-0	0	-0	91	0.01	0.04	0.00	
1O	0	0	-351	-0	0	-0	169	0.03	0.05	0.00	
1P	0	0	-317	-0	0	-0	91	0.01	0.04	0.00	
2	0	0	-429	-0	0	-0	186	0.03	0.06	0.00	
7	0	0	-437	-0	0	-0	162	0.03	0.06	0.00	
8	0	-0	-434	-0	0	-0	171	0.03	0.06	0.00	
9	0	0	-435	-0	0	-0	170	0.03	0.06	0.00	
10	0	0	-426	-0	0	-0	197	0.03	0.06	0.00	
11	0	-0	-439	-0	0	-0	156	0.02	0.06	0.00	
12	0	-0	-434	-0	0	-0	171	0.03	0.06	0.00	
13	0	0	-435	-0	0	-0	169	0.03	0.06	0.00	
1A	20	-0	-363	-0	0	-0	115	0.02	0.05	0.00	
1B	20	-0	-321	-0	0	-0	9	0.00	0.04	0.00	
1C	20	-0	-363	-0	0	-0	115	0.02	0.05	0.00	
1D	20	-0	-321	-0	0	-0	9	0.00	0.04	0.00	
1E	20	0	-363	-0	0	-0	115	0.02	0.05	0.00	
1F	20	0	-321	-0	0	-0	9	0.00	0.04	0.00	
1G	20	0	-363	-0	0	-0	115	0.02	0.05	0.00	
1H	20	0	-321	-0	0	-0	9	0.00	0.04	0.00	
1I	20	-0	-359	-0	0	-0	105	0.02	0.05	0.00	
1J	20	-0	-325	-0	0	-0	20	0.00	0.04	0.00	
1K	20	-0	-359	-0	0	-0	105	0.02	0.05	0.00	
1L	20	-0	-325	-0	0	-0	20	0.00	0.04	0.00	
1M	20	0	-359	-0	0	-0	105	0.02	0.05	0.00	
1N	20	0	-325	-0	0	-0	20	0.00	0.04	0.00	
1O	20	0	-359	-0	0	-0	105	0.02	0.05	0.00	
1P	20	0	-325	-0	0	-0	20	0.00	0.04	0.00	
2	20	0	-439	-0	0	-0	99	0.02	0.06	0.00	
7	20	0	-447	-0	0	-0	73	0.01	0.06	0.00	
8	20	-0	-444	-0	0	-0	83	0.01	0.06	0.00	
9	20	0	-445	-0	0	-0	81	0.01	0.06	0.00	
10	20	0	-436	-0	0	-0	110	0.02	0.06	0.00	
11	20	-0	-449	-0	0	-0	66	0.01	0.06	0.00	
12	20	-0	-444	-0	0	-0	83	0.01	0.06	0.00	
13	20	0	-445	-0	0	-0	81	0.01	0.06	0.00	
1A	40	-0	-371	-0	0	0	50	0.01	0.05	0.00	
1B	40	-0	-328	-0	0	0	-65	0.01	0.05	0.00	
1C	40	-0	-371	-0	0	-0	50	0.01	0.05	0.00	
1D	40	-0	-328	-0	0	-0	-65	0.01	0.05	0.00	
1E	40	0	-371	-0	0	0	50	0.01	0.05	0.00	
1F	40	0	-328	-0	0	0	-65	0.01	0.05	0.00	
1G	40	0	-371	-0	0	-0	50	0.01	0.05	0.00	
1H	40	0	-328	-0	0	-0	-65	0.01	0.05	0.00	
1I	40	-0	-366	-0	0	0	39	0.01	0.05	0.00	
1J	40	-0	-332	-0	0	0	-53	0.01	0.05	0.00	
1K	40	-0	-366	-0	0	-0	39	0.01	0.05	0.00	
1L	40	-0	-332	-0	0	-0	-53	0.01	0.05	0.00	
1M	40	0	-366	-0	0	0	39	0.01	0.05	0.00	
1N	40	0	-332	-0	0	0	-53	0.01	0.05	0.00	
1O	40	0	-366	-0	0	-0	39	0.01	0.05	0.00	
1P	40	0	-332	-0	0	-0	-53	0.01	0.05	0.00	

2	40	0	-449	-0	0	0	10	0.00	0.06	0.00
7	40	0	-457	-0	0	0	-18	0.00	0.06	0.00
8	40	-0	-454	-0	0	0	-8	0.00	0.06	0.00
9	40	0	-455	-0	0	-0	-9	0.00	0.06	0.00
10	40	0	-445	-0	0	-0	22	0.00	0.06	0.00
11	40	-0	-459	-0	0	0	-25	0.00	0.06	0.00
12	40	-0	-454	-0	0	0	-8	0.00	0.06	0.00
13	40	0	-455	-0	0	-0	-10	0.00	0.06	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
	--	-----							
	kg	kg*m							
1A	-0	0	179	4	7	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'
1B	-0	0	81	4	7	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'
1C	-0	0	179	4	7	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'
1D	-0	0	81	4	7	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'
1I	-0	0	169	4	7	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'
1J	-0	0	91	4	7	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'
1K	-0	0	169	4	7	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'
1L	-0	0	91	4	7	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'
8	-0	0	171	4	7	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'
11	-0	0	156	4	7	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'
12	-0	0	171	4	7	1.000	1.000	0.00	Piano 'zx'

ASTA NUM. 15 NI 920 NF 919 Lungh. 376.1 cm SEZ. 10 Rp B= 0.200 H= 0.360 m

categoria: p.p. y Permanente Neve qy tot.
qy medio: 36.00 0.95 0.24 37.19 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	--										
	cm		kg			kg*m					
1A	0	-0	-4	0	0	0	266	0.04	0.00	0.00	
1B	0	-0	99	0	0	0	-103	0.02	0.01	0.00	
1C	0	-0	-4	-0	0	-0	266	0.04	0.00	0.00	
1D	0	-0	99	-0	0	-0	-103	0.02	0.01	0.00	
1E	0	0	-4	0	0	0	266	0.04	0.00	0.00	
1F	0	0	99	0	0	0	-103	0.02	0.01	0.00	
1G	0	0	-4	-0	0	-0	266	0.04	0.00	0.00	
1H	0	0	99	-0	0	-0	-103	0.02	0.01	0.00	
1I	0	-0	-11	0	0	0	293	0.05	0.00	0.00	
1J	0	-0	106	0	0	0	-129	0.02	0.01	0.00	
1K	0	-0	-11	-0	0	-0	293	0.05	0.00	0.00	
1L	0	-0	106	-0	0	-0	-129	0.02	0.01	0.00	
1M	0	0	-11	0	0	0	293	0.05	0.00	0.00	
1N	0	0	106	0	0	0	-129	0.02	0.01	0.00	
1O	0	0	-11	-0	0	-0	293	0.05	0.00	0.00	
1P	0	0	106	-0	0	-0	-129	0.02	0.01	0.00	
2	0	0	51	-0	0	-0	150	0.02	0.01	0.00	
7	0	0	54	-0	0	-0	138	0.02	0.01	0.00	
8	0	0	51	-0	0	-0	147	0.02	0.01	0.00	
9	0	-0	53	-0	0	-0	140	0.02	0.01	0.00	
10	0	0	55	-0	0	-0	134	0.02	0.01	0.00	
11	0	0	60	-0	0	-0	113	0.02	0.01	0.00	
12	0	0	56	-0	0	-0	129	0.02	0.01	0.00	
13	0	-0	59	-0	0	-0	116	0.02	0.01	0.00	
1A	188	-0	-74	0	0	-0	186	0.03	0.01	0.00	
1B	188	-0	30	0	0	-0	25	0.00	0.00	0.00	
1C	188	-0	-74	-0	0	-0	186	0.03	0.01	0.00	
1D	188	-0	30	-0	0	-0	25	0.00	0.00	0.00	
1E	188	0	-74	0	0	-0	186	0.03	0.01	0.00	
1F	188	0	30	0	0	-0	25	0.00	0.00	0.00	
1G	188	0	-74	-0	0	-0	186	0.03	0.01	0.00	
1H	188	0	30	-0	0	-0	25	0.00	0.00	0.00	
1I	188	-0	-80	0	0	-0	201	0.03	0.01	0.00	
1J	188	-0	36	0	0	-0	10	0.00	0.00	0.00	
1K	188	-0	-80	-0	0	-0	201	0.03	0.01	0.00	
1L	188	-0	36	-0	0	-0	10	0.00	0.00	0.00	
1M	188	0	-80	0	0	-0	201	0.03	0.01	0.00	
1N	188	0	36	0	0	-0	10	0.00	0.00	0.00	
1O	188	0	-80	-0	0	-0	201	0.03	0.01	0.00	
1P	188	0	36	-0	0	-0	10	0.00	0.00	0.00	
2	188	0	-40	-0	0	-0	160	0.03	0.01	0.00	
7	188	0	-37	-0	0	-0	154	0.02	0.01	0.00	
8	188	0	-40	-0	0	-0	158	0.03	0.01	0.00	
9	188	-0	-38	-0	0	-0	155	0.02	0.01	0.00	
10	188	0	-36	-0	0	-0	151	0.02	0.00	0.00	
11	188	0	-30	-0	0	-0	142	0.02	0.00	0.00	
12	188	0	-35	-0	0	-0	149	0.02	0.00	0.00	
13	188	-0	-31	-0	0	-0	143	0.02	0.00	0.00	

1A	376	-0	-143	0	0	-0	-25	0.00	0.02	0.00
1B	376	-0	-40	0	0	-0	23	0.00	0.01	0.00
1C	376	-0	-143	-0	0	0	-25	0.00	0.02	0.00
1D	376	-0	-40	-0	0	0	23	0.00	0.01	0.00
1E	376	0	-143	0	0	-0	-25	0.00	0.02	0.00
1F	376	0	-40	0	0	-0	23	0.00	0.01	0.00
1G	376	0	-143	-0	0	0	-25	0.00	0.02	0.00
1H	376	0	-40	-0	0	0	23	0.00	0.01	0.00
1I	376	-0	-150	0	0	-0	-21	0.00	0.02	0.00
1J	376	-0	-33	0	0	-0	18	0.00	0.00	0.00
1K	376	-0	-150	-0	0	0	-21	0.00	0.02	0.00
1L	376	-0	-33	-0	0	0	18	0.00	0.00	0.00
1M	376	0	-150	0	0	-0	-21	0.00	0.02	0.00
1N	376	0	-33	0	0	-0	18	0.00	0.00	0.00
1O	376	0	-150	-0	0	0	-21	0.00	0.02	0.00
1P	376	0	-33	-0	0	0	18	0.00	0.00	0.00
2	376	0	-131	-0	0	0	-2	0.00	0.02	0.00
7	376	0	-128	-0	0	0	-1	0.00	0.02	0.00
8	376	0	-131	-0	0	0	-2	0.00	0.02	0.00
9	376	-0	-128	-0	0	0	-1	0.00	0.02	0.00
10	376	0	-127	-0	0	0	-1	0.00	0.02	0.00
11	376	0	-121	-0	0	0	-1	0.00	0.02	0.00
12	376	0	-126	-0	0	0	-2	0.00	0.02	0.00
13	376	-0	-122	-0	0	0	-1	0.00	0.02	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc.yx	Kc.zx	I.S.	Nota
	--								
	kg		kg*m						
1A	-0	0	266	37	66	0.961	0.738	0.04	Piano 'zx'
1B	-0	0	103	37	66	0.961	0.738	0.02	Piano 'zx'
1C	-0	0	266	37	66	0.961	0.738	0.04	Piano 'zx'
1D	-0	0	103	37	66	0.961	0.738	0.02	Piano 'zx'
1I	-0	0	293	37	66	0.961	0.738	0.05	Piano 'zx'
1J	-0	0	129	37	66	0.961	0.738	0.02	Piano 'zx'
1K	-0	0	293	37	66	0.961	0.738	0.05	Piano 'zx'
1L	-0	0	129	37	66	0.961	0.738	0.02	Piano 'zx'
9	-0	0	155	37	66	0.961	0.738	0.02	Piano 'zx'
13	-0	0	143	37	66	0.961	0.738	0.02	Piano 'zx'

ASTA NUM. 16 NI 687 NF 688 Lungh. 280.7 cm SEZ. 10 Rp B= 0.200 H= 0.360 m

categoria: p.p. y Permanente Neve qy tot.
qy medio: 36.00 388.12 95.62 519.75 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	--										
	cm		kg			kg*m					
1A	0	-0	569	0	0	0	32	0.01	0.08	0.00	
1B	0	-0	628	0	0	0	-61	0.01	0.09	0.00	
1C	0	-0	569	-0	0	-0	32	0.01	0.08	0.00	
1D	0	-0	628	-0	0	-0	-61	0.01	0.09	0.00	
1E	0	0	569	0	0	0	32	0.01	0.08	0.00	
1F	0	0	628	0	0	0	-61	0.01	0.09	0.00	
1G	0	0	569	-0	0	-0	32	0.01	0.08	0.00	
1H	0	0	628	-0	0	-0	-61	0.01	0.09	0.00	
1I	0	-0	567	0	0	0	33	0.01	0.08	0.00	
1J	0	-0	630	0	0	0	-62	0.01	0.09	0.00	
1K	0	-0	567	-0	0	-0	33	0.01	0.08	0.00	
1L	0	-0	630	-0	0	-0	-62	0.01	0.09	0.00	
1M	0	0	567	0	0	0	33	0.01	0.08	0.00	
1N	0	0	630	0	0	0	-62	0.01	0.09	0.00	
1O	0	0	567	-0	0	-0	33	0.01	0.08	0.00	
1P	0	0	630	-0	0	-0	-62	0.01	0.09	0.00	
2	0	0	980	-0	0	0	-23	0.00	0.14	0.00	
7	0	-0	981	-0	0	0	-25	0.00	0.14	0.00	
8	0	-0	980	-0	0	0	-24	0.00	0.14	0.00	
9	0	0	981	-0	0	0	-24	0.00	0.14	0.00	
10	0	0	878	-0	0	0	-20	0.00	0.12	0.00	
11	0	-0	880	-0	0	0	-23	0.00	0.12	0.00	
12	0	-0	879	-0	0	0	-21	0.00	0.12	0.00	
13	0	0	880	-0	0	0	-22	0.00	0.12	0.00	
1A	140	-0	-27	0	0	0	412	0.07	0.00	0.00	
1B	140	-0	33	0	0	0	403	0.06	0.00	0.00	
1C	140	-0	-27	-0	0	0	412	0.07	0.00	0.00	
1D	140	-0	33	-0	0	0	403	0.06	0.00	0.00	
1E	140	0	-27	0	0	0	412	0.07	0.00	0.00	
1F	140	0	33	0	0	0	403	0.06	0.00	0.00	
1G	140	0	-27	-0	0	0	412	0.07	0.00	0.00	
1H	140	0	33	-0	0	0	403	0.06	0.00	0.00	

1I	140	-0	-28	0	0	0	412	0.07	0.00	0.00
1J	140	-0	34	0	0	0	404	0.06	0.00	0.00
1K	140	-0	-28	-0	0	0	412	0.07	0.00	0.00
1L	140	-0	34	-0	0	0	404	0.06	0.00	0.00
1M	140	0	-28	0	0	0	412	0.07	0.00	0.00
1N	140	0	34	0	0	0	404	0.06	0.00	0.00
1O	140	0	-28	-0	0	0	412	0.07	0.00	0.00
1P	140	0	34	-0	0	0	404	0.06	0.00	0.00
2	140	0	5	-0	0	0	668	0.11	0.00	0.00
7	140	-0	6	-0	0	0	668	0.11	0.00	0.00
8	140	-0	5	-0	0	0	668	0.11	0.00	0.00
9	140	0	6	-0	0	0	668	0.11	0.00	0.00
10	140	0	4	-0	0	0	599	0.10	0.00	0.00
11	140	-0	5	-0	0	0	599	0.10	0.00	0.00
12	140	-0	5	-0	0	0	599	0.10	0.00	0.00
13	140	0	5	-0	0	0	599	0.10	0.00	0.00
1A	281	-0	-622	0	0	-0	-43	0.01	0.09	0.00
1B	281	-0	-562	0	0	-0	32	0.01	0.08	0.00
1C	281	-0	-622	-0	0	0	-43	0.01	0.09	0.00
1D	281	-0	-562	-0	0	0	32	0.01	0.08	0.00
1E	281	0	-622	0	0	-0	-43	0.01	0.09	0.00
1F	281	0	-562	0	0	-0	32	0.01	0.08	0.00
1G	281	0	-622	-0	0	0	-43	0.01	0.09	0.00
1H	281	0	-562	-0	0	0	32	0.01	0.08	0.00
1I	281	-0	-623	0	0	-0	-45	0.01	0.09	0.00
1J	281	-0	-561	0	0	-0	34	0.01	0.08	0.00
1K	281	-0	-623	-0	0	0	-45	0.01	0.09	0.00
1L	281	-0	-561	-0	0	0	34	0.01	0.08	0.00
1M	281	0	-623	0	0	-0	-45	0.01	0.09	0.00
1N	281	0	-561	0	0	-0	34	0.01	0.08	0.00
1O	281	0	-623	-0	0	0	-45	0.01	0.09	0.00
1P	281	0	-561	-0	0	0	34	0.01	0.08	0.00
2	281	0	-971	-0	0	0	-10	0.00	0.13	0.00
7	281	-0	-970	-0	0	0	-9	0.00	0.13	0.00
8	281	-0	-970	-0	0	0	-9	0.00	0.13	0.00
9	281	0	-970	-0	0	0	-9	0.00	0.13	0.00
10	281	0	-871	-0	0	0	-9	0.00	0.12	0.00
11	281	-0	-869	-0	0	0	-7	0.00	0.12	0.00
12	281	-0	-870	-0	0	0	-9	0.00	0.12	0.00
13	281	0	-870	-0	0	0	-8	0.00	0.12	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
	--								
	kg		kg*m						
1A	-0	0	412	28	49	0.984	0.906	0.07	Piano 'zx'
1B	-0	0	403	28	49	0.984	0.906	0.06	Piano 'zx'
1C	-0	0	412	28	49	0.984	0.906	0.07	Piano 'zx'
1D	-0	0	403	28	49	0.984	0.906	0.06	Piano 'zx'
1I	-0	0	412	28	49	0.984	0.906	0.07	Piano 'zx'
1J	-0	0	404	28	49	0.984	0.906	0.06	Piano 'zx'
1K	-0	0	412	28	49	0.984	0.906	0.07	Piano 'zx'
1L	-0	0	404	28	49	0.984	0.906	0.06	Piano 'zx'
7	-0	0	668	28	49	0.984	0.906	0.11	Piano 'zx'
8	-0	0	668	28	49	0.984	0.906	0.11	Piano 'zx'
11	-0	0	599	28	49	0.984	0.906	0.10	Piano 'zx'
12	-0	0	599	28	49	0.984	0.906	0.10	Piano 'zx'

ASTA NUM. 17 NI 918 NF 677 Lungh. 344.0 cm SEZ. 15 Rp B= 0.160 H= 0.560 m

categoria: p.p. y Permanente Neve qy tot.
qy medio: 44.80 0.78 0.19 45.77 kg/m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	--										
	cm		kg			kg*m					
1A	0	-0	-1298	-0	0	-0	4618	0.38	0.14	0.00	
1B	0	-0	-1224	-0	0	-0	4388	0.36	0.14	0.00	
1C	0	-0	-1298	-0	0	-0	4618	0.38	0.14	0.00	
1D	0	-0	-1224	-0	0	-0	4388	0.36	0.14	0.00	
1E	0	0	-1298	-0	0	-0	4618	0.38	0.14	0.00	
1F	0	0	-1224	-0	0	-0	4388	0.36	0.14	0.00	
1G	0	0	-1298	-0	0	-0	4618	0.38	0.14	0.00	
1H	0	0	-1224	-0	0	-0	4388	0.36	0.14	0.00	
1I	0	-0	-1292	-0	0	-0	4587	0.38	0.14	0.00	
1J	0	-0	-1230	-0	0	-0	4419	0.36	0.14	0.00	
1K	0	-0	-1292	-0	0	-0	4587	0.38	0.14	0.00	
1L	0	-0	-1230	-0	0	-0	4419	0.36	0.14	0.00	
1M	0	0	-1292	-0	0	-0	4587	0.38	0.14	0.00	
1N	0	0	-1230	-0	0	-0	4419	0.36	0.14	0.00	
1O	0	0	-1292	-0	0	-0	4587	0.38	0.14	0.00	

1P	0	0	-1230	-0	0	-0	4419	0.36	0.14	0.00
2	0	0	-2099	-0	0	-0	7397	0.61	0.23	0.00
7	0	0	-2097	-0	0	-0	7397	0.61	0.23	0.00
8	0	-0	-2099	-0	0	-0	7397	0.61	0.23	0.00
9	0	-0	-2097	-0	0	-0	7398	0.61	0.23	0.00
10	0	0	-1870	-0	0	-0	6626	0.55	0.21	0.00
11	0	0	-1867	-0	0	-0	6625	0.55	0.21	0.00
12	0	-0	-1870	-0	0	-0	6625	0.55	0.21	0.00
13	0	-0	-1867	-0	0	-0	6627	0.55	0.21	0.00
1A	172	-0	-1376	-0	0	-0	2398	0.20	0.15	0.00
1B	172	-0	-1303	-0	0	-0	2135	0.18	0.14	0.00
1C	172	-0	-1376	-0	0	-0	2398	0.20	0.15	0.00
1D	172	-0	-1303	-0	0	-0	2135	0.18	0.14	0.00
1E	172	0	-1376	-0	0	-0	2398	0.20	0.15	0.00
1F	172	0	-1303	-0	0	-0	2135	0.18	0.14	0.00
1G	172	0	-1376	-0	0	-0	2398	0.20	0.15	0.00
1H	172	0	-1303	-0	0	-0	2135	0.18	0.14	0.00
1I	172	-0	-1370	-0	0	-0	2369	0.20	0.15	0.00
1J	172	-0	-1309	-0	0	-0	2164	0.18	0.15	0.00
1K	172	-0	-1370	-0	0	-0	2369	0.20	0.15	0.00
1L	172	-0	-1309	-0	0	-0	2164	0.18	0.15	0.00
1M	172	0	-1370	-0	0	-0	2369	0.20	0.15	0.00
1N	172	0	-1309	-0	0	-0	2164	0.18	0.15	0.00
1O	172	0	-1370	-0	0	-0	2369	0.20	0.15	0.00
1P	172	0	-1309	-0	0	-0	2164	0.18	0.15	0.00
2	172	0	-2201	-0	0	-0	3699	0.31	0.24	0.00
7	172	0	-2200	-0	0	-0	3702	0.31	0.24	0.00
8	172	-0	-2202	-0	0	-0	3699	0.31	0.24	0.00
9	172	-0	-2200	-0	0	-0	3703	0.31	0.24	0.00
10	172	0	-1972	-0	0	-0	3322	0.27	0.22	0.00
11	172	0	-1969	-0	0	-0	3326	0.27	0.22	0.00
12	172	-0	-1972	-0	0	-0	3320	0.27	0.22	0.00
13	172	-0	-1970	-0	0	-0	3327	0.27	0.22	0.00
1A	344	-0	-1455	-0	0	0	44	0.00	0.16	0.00
1B	344	-0	-1381	-0	0	0	-254	0.02	0.15	0.00
1C	344	-0	-1455	-0	0	-0	44	0.00	0.16	0.00
1D	344	-0	-1381	-0	0	-0	-254	0.02	0.15	0.00
1E	344	0	-1455	-0	0	0	44	0.00	0.16	0.00
1F	344	0	-1381	-0	0	0	-254	0.02	0.15	0.00
1G	344	0	-1455	-0	0	-0	44	0.00	0.16	0.00
1H	344	0	-1381	-0	0	-0	-254	0.02	0.15	0.00
1I	344	-0	-1449	-0	0	0	16	0.00	0.16	0.00
1J	344	-0	-1387	-0	0	0	-226	0.02	0.15	0.00
1K	344	-0	-1449	-0	0	-0	16	0.00	0.16	0.00
1L	344	-0	-1387	-0	0	-0	-226	0.02	0.15	0.00
1M	344	0	-1449	-0	0	0	16	0.00	0.16	0.00
1N	344	0	-1387	-0	0	0	-226	0.02	0.15	0.00
1O	344	0	-1449	-0	0	-0	16	0.00	0.16	0.00
1P	344	0	-1387	-0	0	-0	-226	0.02	0.15	0.00
2	344	0	-2303	-0	0	0	-174	0.01	0.26	0.00
7	344	0	-2302	-0	0	-0	-169	0.01	0.26	0.00
8	344	-0	-2304	-0	0	0	-176	0.01	0.26	0.00
9	344	-0	-2302	-0	0	0	-168	0.01	0.26	0.00
10	344	0	-2074	-0	0	0	-158	0.01	0.23	0.00
11	344	0	-2071	-0	0	0	-149	0.01	0.23	0.00
12	344	-0	-2075	-0	0	0	-161	0.01	0.23	0.00
13	344	-0	-2072	-0	0	0	-148	0.01	0.23	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
	kg	kg*m							
1A	-0	0	4618	22	75	0.996	0.612	0.38	Piano 'zx'
1B	-0	0	4388	22	75	0.996	0.612	0.36	Piano 'zx'
1C	-0	0	4618	22	75	0.996	0.612	0.38	Piano 'zx'
1D	-0	0	4388	22	75	0.996	0.612	0.36	Piano 'zx'
1I	-0	0	4587	22	75	0.996	0.612	0.38	Piano 'zx'
1J	-0	0	4419	22	75	0.996	0.612	0.36	Piano 'zx'
1K	-0	0	4587	22	75	0.996	0.612	0.38	Piano 'zx'
1L	-0	0	4419	22	75	0.996	0.612	0.36	Piano 'zx'
8	-0	0	7397	22	75	0.996	0.612	0.61	Piano 'zx'
9	-0	0	7398	22	75	0.996	0.612	0.61	Piano 'zx'
12	-0	0	6625	22	75	0.996	0.612	0.55	Piano 'zx'
13	-0	0	6627	22	75	0.996	0.612	0.55	Piano 'zx'

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **NTC 2018 - Eurocodice 5**
 Gruppo: **7** Descrizione: **Pilastri Piano Terra**
 Tabella: **Tabella pilastri**
 Tipo legno: **Legno lamellare GL24h** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
 k mod: **0.800**

ASTA NUM. 1 NI 1860 NF 456 Lungh. 385.0 cm SEZ. 8 Rp B= 0.200 H= 0.480 m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	cm	kg			kg*m						
1A	0	-3615	-107	114	0	182	375	0.06	0.02	0.00	
1B	0	-3615	106	114	0	182	-376	0.06	0.02	0.00	
1C	0	-3615	-107	-117	0	-182	375	0.06	0.02	0.00	
1D	0	-3615	106	-117	0	-182	-376	0.06	0.02	0.00	
1E	0	-3463	-107	114	0	182	375	0.06	0.02	0.00	
1F	0	-3463	106	114	0	182	-376	0.06	0.02	0.00	
1G	0	-3463	-107	-117	0	-182	375	0.06	0.02	0.00	
1H	0	-3463	106	-117	0	-182	-376	0.06	0.02	0.00	
1I	0	-3602	-109	89	0	145	387	0.06	0.01	0.00	
1J	0	-3602	108	89	0	145	-388	0.06	0.01	0.00	
1K	0	-3602	-109	-92	0	-145	387	0.06	0.01	0.00	
1L	0	-3602	108	-92	0	-145	-388	0.06	0.01	0.00	
1M	0	-3476	-109	89	0	145	387	0.06	0.01	0.00	
1N	0	-3476	108	89	0	145	-388	0.06	0.01	0.00	
1O	0	-3476	-109	-92	0	-145	387	0.06	0.01	0.00	
1P	0	-3476	108	-92	0	-145	-388	0.06	0.01	0.00	
2	0	-5602	-2	-5	0	-3	4	0.00	0.00	0.00	
7	0	-5606	-0	1	0	5	-7	0.00	0.00	0.00	
8	0	-5602	-1	-8	0	-7	-1	0.00	0.00	0.00	
9	0	-5606	-2	2	0	6	-4	0.00	0.00	0.00	
10	0	-5099	-3	-6	0	-6	8	0.00	0.00	0.00	
11	0	-5106	0	4	0	8	-10	0.00	0.00	0.00	
12	0	-5100	-0	-11	0	-11	-1	0.00	0.00	0.00	
13	0	-5105	-1	6	0	10	-6	0.00	0.00	0.00	
1A	192	-3523	-107	114	0	-39	155	0.02	0.02	0.00	
1B	192	-3523	106	114	0	-39	-159	0.02	0.02	0.00	
1C	192	-3523	-107	-117	0	45	155	0.02	0.02	0.00	
1D	192	-3523	106	-117	0	45	-159	0.02	0.02	0.00	
1E	192	-3370	-107	114	0	-39	155	0.02	0.02	0.00	
1F	192	-3370	106	114	0	-39	-159	0.02	0.02	0.00	
1G	192	-3370	-107	-117	0	45	155	0.02	0.02	0.00	
1H	192	-3370	106	-117	0	45	-159	0.02	0.02	0.00	
1I	192	-3509	-109	89	0	-28	167	0.02	0.01	0.00	
1J	192	-3509	108	89	0	-28	-172	0.02	0.01	0.00	
1K	192	-3509	-109	-92	0	34	167	0.02	0.01	0.00	
1L	192	-3509	108	-92	0	34	-172	0.02	0.01	0.00	
1M	192	-3384	-109	89	0	-28	167	0.02	0.01	0.00	
1N	192	-3384	108	89	0	-28	-172	0.02	0.01	0.00	
1O	192	-3384	-109	-92	0	34	167	0.02	0.01	0.00	
1P	192	-3384	108	-92	0	34	-172	0.02	0.01	0.00	
2	192	-5482	-2	-5	0	6	-0	0.00	0.00	0.00	
7	192	-5486	-0	1	0	3	-7	0.00	0.00	0.00	
8	192	-5482	-1	-8	0	9	-3	0.00	0.00	0.00	
9	192	-5486	-2	2	0	1	-7	0.00	0.00	0.00	
10	192	-4979	-3	-6	0	6	2	0.00	0.00	0.00	
11	192	-4986	0	4	0	1	-9	0.00	0.00	0.00	
12	192	-4980	-0	-11	0	11	-2	0.00	0.00	0.00	
13	192	-4985	-1	6	0	-2	-9	0.00	0.00	0.00	
1A	385	-3430	-107	114	0	-260	-65	0.06	0.02	0.00	
1B	385	-3430	106	114	0	-260	58	0.06	0.02	0.00	
1C	385	-3430	-107	-117	0	272	-65	0.06	0.02	0.00	
1D	385	-3430	106	-117	0	272	58	0.06	0.02	0.00	
1E	385	-3278	-107	114	0	-260	-65	0.06	0.02	0.00	
1F	385	-3278	106	114	0	-260	58	0.06	0.02	0.00	
1G	385	-3278	-107	-117	0	272	-65	0.06	0.02	0.00	
1H	385	-3278	106	-117	0	272	58	0.06	0.02	0.00	
1I	385	-3417	-109	89	0	-202	-52	0.05	0.01	0.00	
1J	385	-3417	108	89	0	-202	45	0.05	0.01	0.00	
1K	385	-3417	-109	-92	0	213	-52	0.05	0.01	0.00	
1L	385	-3417	108	-92	0	213	45	0.05	0.01	0.00	
1M	385	-3291	-109	89	0	-202	-52	0.05	0.01	0.00	
1N	385	-3291	108	89	0	-202	45	0.05	0.01	0.00	

10	385	-3291	-109	-92	0	213	-52	0.05	0.01	0.00
1P	385	-3291	108	-92	0	213	45	0.05	0.01	0.00
2	385	-5362	-2	-5	0	16	-5	0.01	0.00	0.00
7	385	-5366	-0	1	0	1	-8	0.00	0.00	0.00
8	385	-5362	-1	-8	0	24	-4	0.01	0.00	0.00
9	385	-5365	-2	2	0	-3	-10	0.00	0.00	0.00
10	385	-4859	-3	-6	0	19	-3	0.01	0.00	0.00
11	385	-4865	0	4	0	-6	-9	0.00	0.00	0.00
12	385	-4859	-0	-11	0	33	-2	0.01	0.00	0.00
13	385	-4865	-1	6	0	-13	-11	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
1A	-3615	260	375	28	67	0.983	0.717	0.11	Piano 'zx'
1B	-3615	260	376	28	67	0.983	0.717	0.11	Piano 'zx'
1C	-3615	272	375	28	67	0.983	0.717	0.11	Piano 'zx'
1D	-3615	272	376	28	67	0.983	0.717	0.11	Piano 'zx'
1E	-3463	260	375	28	67	0.983	0.717	0.11	Piano 'zx'
1F	-3463	260	376	28	67	0.983	0.717	0.11	Piano 'zx'
1G	-3463	272	375	28	67	0.983	0.717	0.11	Piano 'zx'
1H	-3463	272	376	28	67	0.983	0.717	0.11	Piano 'zx'
1I	-3602	202	387	28	67	0.983	0.717	0.10	Piano 'zx'
1J	-3602	202	388	28	67	0.983	0.717	0.10	Piano 'zx'
1K	-3602	213	387	28	67	0.983	0.717	0.10	Piano 'zx'
1L	-3602	213	388	28	67	0.983	0.717	0.10	Piano 'zx'
1M	-3476	202	387	28	67	0.983	0.717	0.10	Piano 'zx'
1N	-3476	202	388	28	67	0.983	0.717	0.10	Piano 'zx'
1O	-3476	213	387	28	67	0.983	0.717	0.10	Piano 'zx'
1P	-3476	213	388	28	67	0.983	0.717	0.10	Piano 'zx'
2	-5602	16	5	28	67	0.983	0.717	0.06	Piano 'zx'
7	-5606	5	8	28	67	0.983	0.717	0.06	Piano 'zx'
8	-5602	24	4	28	67	0.983	0.717	0.06	Piano 'zx'
9	-5606	6	10	28	67	0.983	0.717	0.06	Piano 'zx'
10	-5099	19	8	28	67	0.983	0.717	0.05	Piano 'zx'
11	-5106	8	10	28	67	0.983	0.717	0.05	Piano 'zx'
12	-5100	33	2	28	67	0.983	0.717	0.06	Piano 'zx'
13	-5105	13	11	28	67	0.983	0.717	0.05	Piano 'zx'

ASTA NUM. 2 NI 1859 NF 457 Lungh. 385.0 cm SEZ. 8 Rp B= 0.200 H= 0.480 m

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
1A	0	-2056	-115	60	0	122	375	0.05	0.01	0.00	
1B	0	-2056	117	60	0	122	-377	0.05	0.01	0.00	
1C	0	-2056	-115	-57	0	-118	375	0.05	0.01	0.00	
1D	0	-2056	117	-57	0	-118	-377	0.05	0.01	0.00	
1E	0	-1954	-115	60	0	122	375	0.05	0.01	0.00	
1F	0	-1954	117	60	0	122	-377	0.05	0.01	0.00	
1G	0	-1954	-115	-57	0	-118	375	0.05	0.01	0.00	
1H	0	-1954	117	-57	0	-118	-377	0.05	0.01	0.00	
1I	0	-2058	-120	45	0	96	388	0.05	0.01	0.00	
1J	0	-2058	122	45	0	96	-390	0.05	0.01	0.00	
1K	0	-2058	-120	-42	0	-93	388	0.05	0.01	0.00	
1L	0	-2058	122	-42	0	-93	-390	0.05	0.01	0.00	
1M	0	-1952	-120	45	0	96	388	0.05	0.01	0.00	
1N	0	-1952	122	45	0	96	-390	0.05	0.01	0.00	
1O	0	-1952	-120	-42	0	-93	388	0.05	0.01	0.00	
1P	0	-1952	122	-42	0	-93	-390	0.05	0.01	0.00	
2	0	-3116	1	2	0	0	4	0.00	0.00	0.00	
7	0	-3118	3	3	0	6	-7	0.00	0.00	0.00	
8	0	-3117	2	2	0	1	-2	0.00	0.00	0.00	
9	0	-3117	2	3	0	4	-5	0.00	0.00	0.00	
10	0	-2861	-0	1	0	-2	8	0.00	0.00	0.00	
11	0	-2863	4	3	0	8	-10	0.00	0.00	0.00	
12	0	-2862	2	2	0	-0	-2	0.00	0.00	0.00	
13	0	-2863	3	3	0	5	-6	0.00	0.00	0.00	
1A	192	-1964	-115	60	0	-7	145	0.01	0.01	0.00	
1B	192	-1964	117	60	0	-7	-143	0.01	0.01	0.00	
1C	192	-1964	-115	-57	0	5	145	0.01	0.01	0.00	
1D	192	-1964	117	-57	0	5	-143	0.01	0.01	0.00	
1E	192	-1861	-115	60	0	-7	145	0.01	0.01	0.00	
1F	192	-1861	117	60	0	-7	-143	0.01	0.01	0.00	
1G	192	-1861	-115	-57	0	5	145	0.01	0.01	0.00	
1H	192	-1861	117	-57	0	5	-143	0.01	0.01	0.00	
1I	192	-1966	-120	45	0	3	154	0.01	0.01	0.00	
1J	192	-1966	122	45	0	3	-152	0.01	0.01	0.00	
1K	192	-1966	-120	-42	0	-5	154	0.01	0.01	0.00	
1L	192	-1966	122	-42	0	-5	-152	0.01	0.01	0.00	

1M	192	-1859	-120	45	0	3	154	0.01	0.01	0.00
1N	192	-1859	122	45	0	3	-152	0.01	0.01	0.00
1O	192	-1859	-120	-42	0	-5	154	0.01	0.01	0.00
1P	192	-1859	122	-42	0	-5	-152	0.01	0.01	0.00
2	192	-2996	1	2	0	-4	5	0.00	0.00	0.00
7	192	-2998	3	3	0	0	-1	0.00	0.00	0.00
8	192	-2997	2	2	0	-3	2	0.00	0.00	0.00
9	192	-2997	2	3	0	-1	0	0.00	0.00	0.00
10	192	-2740	-0	1	0	-5	7	0.00	0.00	0.00
11	192	-2743	4	3	0	2	-3	0.00	0.00	0.00
12	192	-2742	2	2	0	-4	2	0.00	0.00	0.00
13	192	-2742	3	3	0	-0	-1	0.00	0.00	0.00
1A	385	-1871	-115	60	0	-136	-84	0.03	0.01	0.00
1B	385	-1871	117	60	0	-136	90	0.04	0.01	0.00
1C	385	-1871	-115	-57	0	128	-84	0.03	0.01	0.00
1D	385	-1871	117	-57	0	128	90	0.03	0.01	0.00
1E	385	-1769	-115	60	0	-136	-84	0.03	0.01	0.00
1F	385	-1769	117	60	0	-136	90	0.04	0.01	0.00
1G	385	-1769	-115	-57	0	128	-84	0.03	0.01	0.00
1H	385	-1769	117	-57	0	128	90	0.03	0.01	0.00
1I	385	-1873	-120	45	0	-90	-80	0.02	0.01	0.00
1J	385	-1873	122	45	0	-90	86	0.03	0.01	0.00
1K	385	-1873	-120	-42	0	82	-80	0.02	0.01	0.00
1L	385	-1873	122	-42	0	82	86	0.02	0.01	0.00
1M	385	-1767	-120	45	0	-90	-80	0.02	0.01	0.00
1N	385	-1767	122	45	0	-90	86	0.03	0.01	0.00
1O	385	-1767	-120	-42	0	82	-80	0.02	0.01	0.00
1P	385	-1767	122	-42	0	82	86	0.02	0.01	0.00
2	385	-2876	1	2	0	-8	6	0.00	0.00	0.00
7	385	-2878	3	3	0	-6	5	0.00	0.00	0.00
8	385	-2877	2	2	0	-7	5	0.00	0.00	0.00
9	385	-2877	2	3	0	-6	5	0.00	0.00	0.00
10	385	-2620	-0	1	0	-7	6	0.00	0.00	0.00
11	385	-2623	4	3	0	-5	3	0.00	0.00	0.00
12	385	-2622	2	2	0	-7	5	0.00	0.00	0.00
13	385	-2622	3	3	0	-5	4	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
	--								
	kg	kg*m							
1A	-2056	136	375	28	67	0.983	0.717	0.07	Piano 'zx'
1B	-2056	136	377	28	67	0.983	0.717	0.08	Piano 'zx'
1C	-2056	128	375	28	67	0.983	0.717	0.07	Piano 'zx'
1D	-2056	128	377	28	67	0.983	0.717	0.07	Piano 'zx'
1E	-1954	136	375	28	67	0.983	0.717	0.07	Piano 'zx'
1F	-1954	136	377	28	67	0.983	0.717	0.07	Piano 'zx'
1G	-1954	128	375	28	67	0.983	0.717	0.07	Piano 'zx'
1H	-1954	128	377	28	67	0.983	0.717	0.07	Piano 'zx'
1I	-2058	96	388	28	67	0.983	0.717	0.07	Piano 'zx'
1J	-2058	96	390	28	67	0.983	0.717	0.07	Piano 'zx'
1K	-2058	93	388	28	67	0.983	0.717	0.07	Piano 'zx'
1L	-2058	93	390	28	67	0.983	0.717	0.07	Piano 'zx'
1M	-1952	96	388	28	67	0.983	0.717	0.07	Piano 'zx'
1N	-1952	96	390	28	67	0.983	0.717	0.07	Piano 'zx'
1O	-1952	93	388	28	67	0.983	0.717	0.07	Piano 'zx'
1P	-1952	93	390	28	67	0.983	0.717	0.07	Piano 'zx'
2	-3116	8	6	28	67	0.983	0.717	0.03	Piano 'zx'
7	-3118	6	7	28	67	0.983	0.717	0.03	Piano 'zx'
8	-3117	7	5	28	67	0.983	0.717	0.03	Piano 'zx'
9	-3117	6	5	28	67	0.983	0.717	0.03	Piano 'zx'
10	-2861	7	8	28	67	0.983	0.717	0.03	Piano 'zx'
11	-2863	8	10	28	67	0.983	0.717	0.03	Piano 'zx'
12	-2862	7	5	28	67	0.983	0.717	0.03	Piano 'zx'
13	-2863	5	6	28	67	0.983	0.717	0.03	Piano 'zx'

ASTA NUM. 3 NI 1858 NF 458 Lungh. 385.0 cm SEZ. 8 Rp B= 0.200 H= 0.480 m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	cm	kg			kg*m						
1A	0	-1261	-144	114	0	138	378	0.05	0.02	0.00	
1B	0	-1261	143	114	0	138	-380	0.05	0.02	0.00	
1C	0	-1261	-144	-104	0	-131	378	0.05	0.02	0.00	
1D	0	-1261	143	-104	0	-131	-380	0.05	0.02	0.00	
1E	0	-738	-144	114	0	138	378	0.05	0.02	0.00	
1F	0	-738	143	114	0	138	-380	0.05	0.02	0.00	
1G	0	-738	-144	-104	0	-131	378	0.05	0.02	0.00	
1H	0	-738	143	-104	0	-131	-380	0.05	0.02	0.00	
1I	0	-1249	-149	90	0	109	391	0.05	0.02	0.00	
1J	0	-1249	149	90	0	109	-393	0.05	0.02	0.00	

1K	0	-1249	-149	-81	0	-102	391	0.05	0.02	0.00
1L	0	-1249	149	-81	0	-102	-393	0.05	0.02	0.00
1M	0	-750	-149	90	0	109	391	0.05	0.02	0.00
1N	0	-750	149	90	0	109	-393	0.05	0.02	0.00
1O	0	-750	-149	-81	0	-102	391	0.05	0.02	0.00
1P	0	-750	149	-81	0	-102	-393	0.05	0.02	0.00
2	0	-1473	-2	6	0	2	4	0.00	0.00	0.00
7	0	-1478	1	10	0	10	-7	0.00	0.00	0.00
8	0	-1476	-0	8	0	5	-1	0.00	0.00	0.00
9	0	-1471	0	7	0	5	-4	0.00	0.00	0.00
10	0	-1383	-3	4	0	-1	8	0.00	0.00	0.00
11	0	-1392	2	11	0	13	-10	0.00	0.00	0.00
12	0	-1388	-0	7	0	4	-1	0.00	0.00	0.00
13	0	-1381	1	6	0	5	-6	0.00	0.00	0.00

1A	192	-1168	-144	114	0	-83	98	0.02	0.02	0.00
1B	192	-1168	143	114	0	-83	-100	0.02	0.02	0.00
1C	192	-1168	-144	-104	0	71	98	0.02	0.02	0.00
1D	192	-1168	143	-104	0	71	-100	0.02	0.02	0.00
1E	192	-646	-144	114	0	-83	98	0.02	0.02	0.00
1F	192	-646	143	114	0	-83	-100	0.02	0.02	0.00
1G	192	-646	-144	-104	0	71	98	0.02	0.02	0.00
1H	192	-646	143	-104	0	71	-100	0.02	0.02	0.00
1I	192	-1156	-149	90	0	-66	103	0.02	0.02	0.00
1J	192	-1156	149	90	0	-66	-105	0.02	0.02	0.00
1K	192	-1156	-149	-81	0	54	103	0.02	0.02	0.00
1L	192	-1156	149	-81	0	54	-105	0.02	0.02	0.00
1M	192	-658	-149	90	0	-66	103	0.02	0.02	0.00
1N	192	-658	149	90	0	-66	-105	0.02	0.02	0.00
1O	192	-658	-149	-81	0	54	103	0.02	0.02	0.00
1P	192	-658	149	-81	0	54	-105	0.02	0.02	0.00
2	192	-1352	-2	6	0	-9	0	0.00	0.00	0.00
7	192	-1358	1	10	0	-9	-5	0.00	0.00	0.00
8	192	-1356	-0	8	0	-10	-2	0.00	0.00	0.00
9	192	-1351	0	7	0	-8	-4	0.00	0.00	0.00
10	192	-1263	-3	4	0	-8	2	0.00	0.00	0.00
11	192	-1272	2	11	0	-8	-6	0.00	0.00	0.00
12	192	-1268	-0	7	0	-9	-2	0.00	0.00	0.00
13	192	-1261	1	6	0	-7	-5	0.00	0.00	0.00

1A	385	-1076	-144	114	0	-303	-183	0.08	0.02	0.00
1B	385	-1076	143	114	0	-303	179	0.08	0.02	0.00
1C	385	-1076	-144	-104	0	274	-183	0.07	0.02	0.00
1D	385	-1076	143	-104	0	274	179	0.07	0.02	0.00
1E	385	-554	-144	114	0	-303	-183	0.08	0.02	0.00
1F	385	-554	143	114	0	-303	179	0.08	0.02	0.00
1G	385	-554	-144	-104	0	274	-183	0.07	0.02	0.00
1H	385	-554	143	-104	0	274	179	0.07	0.02	0.00
1I	385	-1064	-149	90	0	-240	-186	0.06	0.02	0.00
1J	385	-1064	149	90	0	-240	182	0.06	0.02	0.00
1K	385	-1064	-149	-81	0	211	-186	0.06	0.02	0.00
1L	385	-1064	149	-81	0	211	182	0.06	0.02	0.00
1M	385	-565	-149	90	0	-240	-186	0.06	0.02	0.00
1N	385	-565	149	90	0	-240	182	0.06	0.02	0.00
1O	385	-565	-149	-81	0	211	-186	0.06	0.02	0.00
1P	385	-565	149	-81	0	211	182	0.06	0.02	0.00
2	385	-1232	-2	6	0	-20	-4	0.00	0.00	0.00
7	385	-1237	1	10	0	-28	-2	0.01	0.00	0.00
8	385	-1235	-0	8	0	-25	-2	0.01	0.00	0.00
9	385	-1231	0	7	0	-22	-3	0.01	0.00	0.00
10	385	-1143	-3	4	0	-15	-4	0.00	0.00	0.00
11	385	-1151	2	11	0	-29	-2	0.01	0.00	0.00
12	385	-1148	-0	7	0	-23	-2	0.01	0.00	0.00
13	385	-1141	1	6	0	-19	-3	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota	
1A	-1261	303	378	28	67	0.983	0.717	0.10	Piano	'zx'
1B	-1261	303	380	28	67	0.983	0.717	0.10	Piano	'zx'
1C	-1261	274	378	28	67	0.983	0.717	0.09	Piano	'zx'
1D	-1261	274	380	28	67	0.983	0.717	0.09	Piano	'zx'
1E	-738	303	378	28	67	0.983	0.717	0.09	Piano	'zx'
1F	-738	303	380	28	67	0.983	0.717	0.09	Piano	'zx'
1G	-738	274	378	28	67	0.983	0.717	0.09	Piano	'zx'
1H	-738	274	380	28	67	0.983	0.717	0.09	Piano	'zx'
1I	-1249	240	391	28	67	0.983	0.717	0.09	Piano	'zx'
1J	-1249	240	393	28	67	0.983	0.717	0.09	Piano	'zx'
1K	-1249	211	391	28	67	0.983	0.717	0.08	Piano	'zx'
1L	-1249	211	393	28	67	0.983	0.717	0.08	Piano	'zx'
1M	-750	240	391	28	67	0.983	0.717	0.08	Piano	'zx'
1N	-750	240	393	28	67	0.983	0.717	0.08	Piano	'zx'
1O	-750	211	391	28	67	0.983	0.717	0.08	Piano	'zx'
1P	-750	211	393	28	67	0.983	0.717	0.08	Piano	'zx'

2	-1473	20	4	28	67	0.983	0.717	0.02	Piano 'zx'
7	-1478	28	7	28	67	0.983	0.717	0.02	Piano 'zx'
8	-1476	25	2	28	67	0.983	0.717	0.02	Piano 'zx'
9	-1471	22	4	28	67	0.983	0.717	0.02	Piano 'zx'
10	-1383	15	8	28	67	0.983	0.717	0.02	Piano 'zx'
11	-1392	29	10	28	67	0.983	0.717	0.02	Piano 'zx'
12	-1388	23	2	28	67	0.983	0.717	0.02	Piano 'zx'
13	-1381	19	6	28	67	0.983	0.717	0.02	Piano 'zx'

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **NTC 2018 - Eurocodice 5**
 Gruppo: **8** Descrizione: **Pilastri Piano Primo**
 Tabella: **Tabella pilastri**
 Tipo legno: **Legno lamellare GL24h** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
 k mod: **0.800**

ASTA NUM. 1 NI 456 NF 686 Lungh. 383.0 cm SEZ. 8 Rp B= 0.200 H= 0.480 m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	cm	kg			kg*m						
1A	0	-3242	-28	48	0	183	63	0.04	0.01	0.00	
1B	0	-3242	48	48	0	183	-76	0.04	0.01	0.00	
1C	0	-3242	-28	-35	0	-163	63	0.04	0.00	0.00	
1D	0	-3242	48	-35	0	-163	-76	0.04	0.01	0.00	
1E	0	-3106	-28	48	0	183	63	0.04	0.01	0.00	
1F	0	-3106	48	48	0	183	-76	0.04	0.01	0.00	
1G	0	-3106	-28	-35	0	-163	63	0.04	0.00	0.00	
1H	0	-3106	48	-35	0	-163	-76	0.04	0.01	0.00	
1I	0	-3226	-28	38	0	143	56	0.03	0.00	0.00	
1J	0	-3226	47	38	0	143	-69	0.04	0.01	0.00	
1K	0	-3226	-28	-25	0	-123	56	0.03	0.00	0.00	
1L	0	-3226	47	-25	0	-123	-69	0.03	0.01	0.00	
1M	0	-3122	-28	38	0	143	56	0.03	0.00	0.00	
1N	0	-3122	47	38	0	143	-69	0.04	0.01	0.00	
1O	0	-3122	-28	-25	0	-123	56	0.03	0.00	0.00	
1P	0	-3122	47	-25	0	-123	-69	0.03	0.01	0.00	
2	0	-5129	15	12	0	22	-8	0.01	0.00	0.00	
7	0	-5131	17	8	0	7	-13	0.00	0.00	0.00	
8	0	-5129	17	13	0	25	-12	0.01	0.00	0.00	
9	0	-5131	16	8	0	7	-9	0.00	0.00	0.00	
10	0	-4626	13	12	0	24	-6	0.01	0.00	0.00	
11	0	-4631	16	6	0	1	-13	0.00	0.00	0.00	
12	0	-4626	15	13	0	30	-13	0.01	0.00	0.00	
13	0	-4630	14	6	0	1	-8	0.00	0.00	0.00	
1A	192	-3150	-28	48	0	96	5	0.02	0.01	0.00	
1B	192	-3150	48	48	0	96	20	0.02	0.01	0.00	
1C	192	-3150	-28	-35	0	-101	5	0.02	0.00	0.00	
1D	192	-3150	48	-35	0	-101	20	0.02	0.01	0.00	
1E	192	-3014	-28	48	0	96	5	0.02	0.01	0.00	
1F	192	-3014	48	48	0	96	20	0.02	0.01	0.00	
1G	192	-3014	-28	-35	0	-101	5	0.02	0.00	0.00	
1H	192	-3014	48	-35	0	-101	20	0.02	0.01	0.00	
1I	192	-3134	-28	38	0	74	0	0.02	0.00	0.00	
1J	192	-3134	47	38	0	74	24	0.02	0.01	0.00	
1K	192	-3134	-28	-25	0	-79	0	0.02	0.00	0.00	
1L	192	-3134	47	-25	0	-79	24	0.02	0.01	0.00	
1M	192	-3030	-28	38	0	74	0	0.02	0.00	0.00	
1N	192	-3030	47	38	0	74	24	0.02	0.01	0.00	
1O	192	-3030	-28	-25	0	-79	0	0.02	0.00	0.00	
1P	192	-3030	47	-25	0	-79	24	0.02	0.01	0.00	
2	192	-5010	15	12	0	-1	21	0.00	0.00	0.00	
7	192	-5012	17	8	0	-9	20	0.00	0.00	0.00	
8	192	-5010	17	13	0	1	19	0.00	0.00	0.00	
9	192	-5012	16	8	0	-9	21	0.00	0.00	0.00	
10	192	-4506	13	12	0	1	19	0.00	0.00	0.00	
11	192	-4512	16	6	0	-11	17	0.00	0.00	0.00	
12	192	-4506	15	13	0	5	16	0.00	0.00	0.00	
13	192	-4510	14	6	0	-11	19	0.00	0.00	0.00	
1A	383	-3058	-28	48	0	9	-54	0.01	0.01	0.00	
1B	383	-3058	48	48	0	9	115	0.01	0.01	0.00	
1C	383	-3058	-28	-35	0	-39	-54	0.01	0.00	0.00	
1D	383	-3058	48	-35	0	-39	115	0.02	0.01	0.00	
1E	383	-2922	-28	48	0	9	-54	0.01	0.01	0.00	
1F	383	-2922	48	48	0	9	115	0.01	0.01	0.00	
1G	383	-2922	-28	-35	0	-39	-54	0.01	0.00	0.00	
1H	383	-2922	48	-35	0	-39	115	0.02	0.01	0.00	
1I	383	-3042	-28	38	0	5	-56	0.01	0.00	0.00	
1J	383	-3042	47	38	0	5	117	0.01	0.01	0.00	
1K	383	-3042	-28	-25	0	-35	-56	0.01	0.00	0.00	
1L	383	-3042	47	-25	0	-35	117	0.02	0.01	0.00	
1M	383	-2938	-28	38	0	5	-56	0.01	0.00	0.00	
1N	383	-2938	47	38	0	5	117	0.01	0.01	0.00	

1O	383	-2938	-28	-25	0	-35	-56	0.01	0.00	0.00
1P	383	-2938	47	-25	0	-35	117	0.02	0.01	0.00
2	383	-4890	15	12	0	-24	49	0.01	0.00	0.00
7	383	-4892	17	8	0	-25	52	0.01	0.00	0.00
8	383	-4890	17	13	0	-24	51	0.01	0.00	0.00
9	383	-4892	16	8	0	-25	51	0.01	0.00	0.00
10	383	-4387	13	12	0	-21	43	0.01	0.00	0.00
11	383	-4392	16	6	0	-22	48	0.01	0.00	0.00
12	383	-4387	15	13	0	-21	46	0.01	0.00	0.00
13	383	-4391	14	6	0	-23	46	0.01	0.00	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
1A	-3242	183	63	28	67	0.983	0.721	0.07	Piano 'zx'
1B	-3242	183	115	28	67	0.983	0.721	0.07	Piano 'zx'
1C	-3242	163	63	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
1D	-3242	163	115	28	67	0.983	0.721	0.07	Piano 'zx'
1E	-3106	183	63	28	67	0.983	0.721	0.07	Piano 'zx'
1F	-3106	183	115	28	67	0.983	0.721	0.07	Piano 'zx'
1G	-3106	163	63	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
1H	-3106	163	115	28	67	0.983	0.721	0.07	Piano 'zx'
1I	-3226	143	56	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
1J	-3226	143	117	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
1K	-3226	123	56	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
1L	-3226	123	117	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
1M	-3122	143	56	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
1N	-3122	143	117	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
1O	-3122	123	56	28	67	0.983	0.721	0.05	Piano 'zx'
1P	-3122	123	117	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
2	-5129	24	49	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
7	-5131	25	52	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
8	-5129	25	51	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
9	-5131	25	51	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
10	-4626	24	43	28	67	0.983	0.721	0.05	Piano 'zx'
11	-4631	22	48	28	67	0.983	0.721	0.05	Piano 'zx'
12	-4626	30	46	28	67	0.983	0.721	0.05	Piano 'zx'
13	-4630	23	46	28	67	0.983	0.721	0.05	Piano 'zx'

ASTA NUM. 2 NI 457 NF 687 Lungh. 383.0 cm SEZ. 8 Rp B= 0.200 H= 0.480 m

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
1A	0	-1709	-47	33	0	123	100	0.03	0.01	0.00	
1B	0	-1709	41	33	0	123	-91	0.03	0.01	0.00	
1C	0	-1709	-47	-30	0	-130	100	0.03	0.01	0.00	
1D	0	-1709	41	-30	0	-130	-91	0.03	0.01	0.00	
1E	0	-1677	-47	33	0	123	100	0.03	0.01	0.00	
1F	0	-1677	41	33	0	123	-91	0.03	0.01	0.00	
1G	0	-1677	-47	-30	0	-130	100	0.03	0.01	0.00	
1H	0	-1677	41	-30	0	-130	-91	0.03	0.01	0.00	
1I	0	-1710	-49	21	0	77	103	0.02	0.01	0.00	
1J	0	-1710	43	21	0	77	-94	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-1710	-49	-18	0	-85	103	0.02	0.01	0.00	
1L	0	-1710	43	-18	0	-85	-94	0.02	0.00	0.00	
1M	0	-1676	-49	21	0	77	103	0.02	0.01	0.00	
1N	0	-1676	43	21	0	77	-94	0.02	0.00	0.00	
1O	0	-1676	-49	-18	0	-85	103	0.02	0.01	0.00	
1P	0	-1676	43	-18	0	-85	-94	0.02	0.00	0.00	
2	0	-2711	-6	2	0	-7	10	0.00	0.00	0.00	
7	0	-2711	-4	3	0	-5	4	0.00	0.00	0.00	
8	0	-2711	-5	2	0	-7	7	0.00	0.00	0.00	
9	0	-2711	-5	2	0	-6	6	0.00	0.00	0.00	
10	0	-2455	-7	1	0	-7	12	0.00	0.00	0.00	
11	0	-2456	-3	3	0	-3	2	0.00	0.00	0.00	
12	0	-2456	-5	2	0	-6	7	0.00	0.00	0.00	
13	0	-2456	-4	2	0	-5	4	0.00	0.00	0.00	
1A	192	-1617	-47	33	0	66	8	0.01	0.01	0.00	
1B	192	-1617	41	33	0	66	-11	0.02	0.01	0.00	
1C	192	-1617	-47	-30	0	-79	8	0.02	0.01	0.00	
1D	192	-1617	41	-30	0	-79	-11	0.02	0.01	0.00	
1E	192	-1585	-47	33	0	66	8	0.01	0.01	0.00	
1F	192	-1585	41	33	0	66	-11	0.02	0.01	0.00	
1G	192	-1585	-47	-30	0	-79	8	0.02	0.01	0.00	
1H	192	-1585	41	-30	0	-79	-11	0.02	0.01	0.00	
1I	192	-1618	-49	21	0	41	8	0.01	0.01	0.00	
1J	192	-1618	43	21	0	41	-11	0.01	0.00	0.00	
1K	192	-1618	-49	-18	0	-54	8	0.01	0.01	0.00	
1L	192	-1618	43	-18	0	-54	-11	0.01	0.00	0.00	

1M	192	-1584	-49	21	0	41	8	0.01	0.01	0.00
1N	192	-1584	43	21	0	41	-11	0.01	0.00	0.00
1O	192	-1584	-49	-18	0	-54	8	0.01	0.01	0.00
1P	192	-1584	43	-18	0	-54	-11	0.01	0.00	0.00
2	192	-2592	-6	2	0	-11	-2	0.00	0.00	0.00
7	192	-2592	-4	3	0	-10	-4	0.00	0.00	0.00
8	192	-2592	-5	2	0	-11	-3	0.00	0.00	0.00
9	192	-2592	-5	2	0	-11	-3	0.00	0.00	0.00
10	192	-2336	-7	1	0	-10	-1	0.00	0.00	0.00
11	192	-2336	-3	3	0	-9	-4	0.00	0.00	0.00
12	192	-2336	-5	2	0	-10	-2	0.00	0.00	0.00
13	192	-2336	-4	2	0	-9	-3	0.00	0.00	0.00

1A	383	-1525	-47	33	0	9	-85	0.01	0.01	0.00
1B	383	-1525	41	33	0	9	69	0.01	0.01	0.00
1C	383	-1525	-47	-30	0	-28	-85	0.01	0.01	0.00
1D	383	-1525	41	-30	0	-28	69	0.01	0.01	0.00
1E	383	-1493	-47	33	0	9	-85	0.01	0.01	0.00
1F	383	-1493	41	33	0	9	69	0.01	0.01	0.00
1G	383	-1493	-47	-30	0	-28	-85	0.01	0.01	0.00
1H	383	-1493	41	-30	0	-28	69	0.01	0.01	0.00
1I	383	-1526	-49	21	0	6	-88	0.01	0.01	0.00
1J	383	-1526	43	21	0	6	72	0.01	0.00	0.00
1K	383	-1526	-49	-18	0	-24	-88	0.01	0.01	0.00
1L	383	-1526	43	-18	0	-24	72	0.01	0.00	0.00
1M	383	-1492	-49	21	0	6	-88	0.01	0.01	0.00
1N	383	-1492	43	21	0	6	72	0.01	0.00	0.00
1O	383	-1492	-49	-18	0	-24	-88	0.01	0.01	0.00
1P	383	-1492	43	-18	0	-24	72	0.01	0.00	0.00
2	383	-2472	-6	2	0	-14	-14	0.00	0.00	0.00
7	383	-2472	-4	3	0	-16	-12	0.00	0.00	0.00
8	383	-2472	-5	2	0	-15	-13	0.00	0.00	0.00
9	383	-2472	-5	2	0	-15	-12	0.00	0.00	0.00
10	383	-2216	-7	1	0	-12	-14	0.00	0.00	0.00
11	383	-2217	-3	3	0	-15	-10	0.00	0.00	0.00
12	383	-2217	-5	2	0	-13	-12	0.00	0.00	0.00
13	383	-2217	-4	2	0	-14	-11	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx	My	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota	
	kg	kg*m								
1A	-1709	123	100	28	67	0.983	0.721	0.05	Piano	'zx'
1B	-1709	123	91	28	67	0.983	0.721	0.04	Piano	'zx'
1C	-1709	130	100	28	67	0.983	0.721	0.05	Piano	'zx'
1D	-1709	130	91	28	67	0.983	0.721	0.05	Piano	'zx'
1E	-1677	123	100	28	67	0.983	0.721	0.05	Piano	'zx'
1F	-1677	123	91	28	67	0.983	0.721	0.04	Piano	'zx'
1G	-1677	130	100	28	67	0.983	0.721	0.05	Piano	'zx'
1H	-1677	130	91	28	67	0.983	0.721	0.05	Piano	'zx'
1I	-1710	77	103	28	67	0.983	0.721	0.04	Piano	'zx'
1J	-1710	77	94	28	67	0.983	0.721	0.04	Piano	'zx'
1K	-1710	85	103	28	67	0.983	0.721	0.04	Piano	'zx'
1L	-1710	85	94	28	67	0.983	0.721	0.04	Piano	'zx'
1M	-1676	77	103	28	67	0.983	0.721	0.04	Piano	'zx'
1N	-1676	77	94	28	67	0.983	0.721	0.04	Piano	'zx'
1O	-1676	85	103	28	67	0.983	0.721	0.04	Piano	'zx'
1P	-1676	85	94	28	67	0.983	0.721	0.04	Piano	'zx'
2	-2711	14	14	28	67	0.983	0.721	0.03	Piano	'zx'
7	-2711	16	12	28	67	0.983	0.721	0.03	Piano	'zx'
8	-2711	15	13	28	67	0.983	0.721	0.03	Piano	'zx'
9	-2711	15	12	28	67	0.983	0.721	0.03	Piano	'zx'
10	-2455	12	14	28	67	0.983	0.721	0.03	Piano	'zx'
11	-2456	15	10	28	67	0.983	0.721	0.03	Piano	'zx'
12	-2456	13	12	28	67	0.983	0.721	0.03	Piano	'zx'
13	-2456	14	11	28	67	0.983	0.721	0.03	Piano	'zx'

ASTA NUM. 3 NI 458 NF 688 Lungh. 383.0 cm SEZ. 8 Rp B= 0.200 H= 0.480 m

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	I.R.	I.V.	I.Tor.	Nota
	cm	kg			kg*m						
1A	0	-875	-81	62	0	238	210	0.06	0.01	0.00	
1B	0	-875	71	62	0	238	-190	0.06	0.01	0.00	
1C	0	-875	-81	-66	0	-264	210	0.07	0.01	0.00	
1D	0	-875	71	-66	0	-264	-190	0.07	0.01	0.00	
1E	0	-569	-81	62	0	238	210	0.06	0.01	0.00	
1F	0	-569	71	62	0	238	-190	0.06	0.01	0.00	
1G	0	-569	-81	-66	0	-264	210	0.07	0.01	0.00	
1H	0	-569	71	-66	0	-264	-190	0.07	0.01	0.00	
1I	0	-875	-84	48	0	182	217	0.05	0.01	0.00	
1J	0	-875	74	48	0	182	-197	0.05	0.01	0.00	

1K	0	-875	-84	-52	0	-209	217	0.06	0.01	0.00
1L	0	-875	74	-52	0	-209	-197	0.06	0.01	0.00
1M	0	-568	-84	48	0	182	217	0.05	0.01	0.00
1N	0	-568	74	48	0	182	-197	0.05	0.01	0.00
1O	0	-568	-84	-52	0	-209	217	0.06	0.01	0.00
1P	0	-568	74	-52	0	-209	-197	0.06	0.01	0.00
2	0	-1112	-10	-3	0	-21	21	0.01	0.00	0.00
7	0	-1114	-7	-3	0	-22	12	0.01	0.00	0.00
8	0	-1114	-8	-2	0	-19	16	0.01	0.00	0.00
9	0	-1110	-8	-3	0	-23	14	0.01	0.00	0.00
10	0	-1024	-10	-3	0	-18	22	0.01	0.00	0.00
11	0	-1027	-5	-3	0	-21	7	0.00	0.00	0.00
12	0	-1028	-7	-2	0	-16	14	0.00	0.00	0.00
13	0	-1021	-6	-4	0	-22	11	0.01	0.00	0.00

1A	192	-783	-81	62	0	120	53	0.03	0.01	0.00
1B	192	-783	71	62	0	120	-53	0.03	0.01	0.00
1C	192	-783	-81	-66	0	-139	53	0.03	0.01	0.00
1D	192	-783	71	-66	0	-139	-53	0.03	0.01	0.00
1E	192	-477	-81	62	0	120	53	0.03	0.01	0.00
1F	192	-477	71	62	0	120	-53	0.03	0.01	0.00
1G	192	-477	-81	-66	0	-139	53	0.03	0.01	0.00
1H	192	-477	71	-66	0	-139	-53	0.03	0.01	0.00
1I	192	-783	-84	48	0	91	56	0.02	0.01	0.00
1J	192	-783	74	48	0	91	-55	0.02	0.01	0.00
1K	192	-783	-84	-52	0	-110	56	0.03	0.01	0.00
1L	192	-783	74	-52	0	-110	-55	0.03	0.01	0.00
1M	192	-477	-84	48	0	91	56	0.02	0.01	0.00
1N	192	-477	74	48	0	91	-55	0.02	0.01	0.00
1O	192	-477	-84	-52	0	-110	56	0.03	0.01	0.00
1P	192	-477	74	-52	0	-110	-55	0.03	0.01	0.00
2	192	-993	-10	-3	0	-15	2	0.00	0.00	0.00
7	192	-995	-7	-3	0	-16	-1	0.00	0.00	0.00
8	192	-995	-8	-2	0	-15	0	0.00	0.00	0.00
9	192	-991	-8	-3	0	-17	-0	0.00	0.00	0.00
10	192	-905	-10	-3	0	-13	3	0.00	0.00	0.00
11	192	-908	-5	-3	0	-15	-2	0.00	0.00	0.00
12	192	-908	-7	-2	0	-12	0	0.00	0.00	0.00
13	192	-901	-6	-4	0	-16	-1	0.00	0.00	0.00

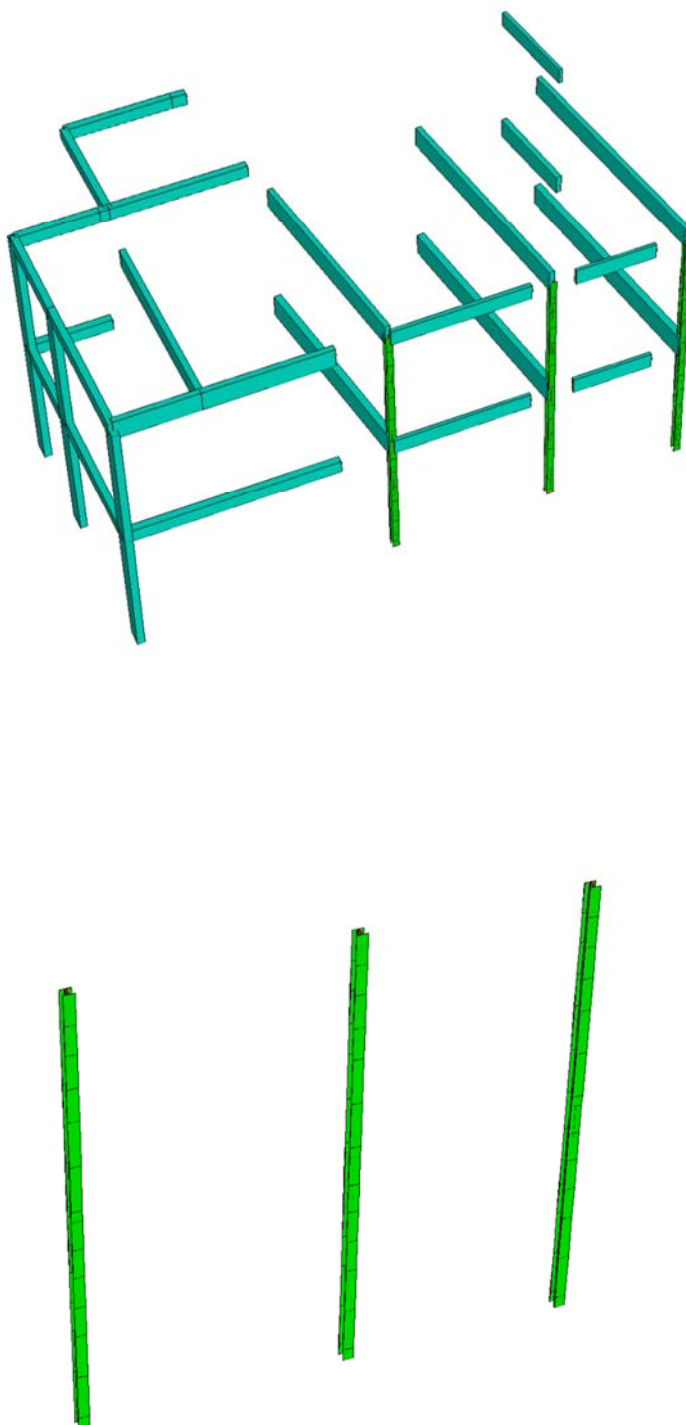
1A	383	-691	-81	62	0	2	-103	0.01	0.01	0.00
1B	383	-691	71	62	0	2	85	0.01	0.01	0.00
1C	383	-691	-81	-66	0	-14	-103	0.01	0.01	0.00
1D	383	-691	71	-66	0	-14	85	0.01	0.01	0.00
1E	383	-385	-81	62	0	2	-103	0.01	0.01	0.00
1F	383	-385	71	62	0	2	85	0.01	0.01	0.00
1G	383	-385	-81	-66	0	-14	-103	0.01	0.01	0.00
1H	383	-385	71	-66	0	-14	85	0.01	0.01	0.00
1I	383	-692	-84	48	0	0	-105	0.01	0.01	0.00
1J	383	-692	74	48	0	0	87	0.01	0.01	0.00
1K	383	-692	-84	-52	0	-12	-105	0.01	0.01	0.00
1L	383	-692	74	-52	0	-12	87	0.01	0.01	0.00
1M	383	-385	-84	48	0	0	-105	0.01	0.01	0.00
1N	383	-385	74	48	0	0	87	0.01	0.01	0.00
1O	383	-385	-84	-52	0	-12	-105	0.01	0.01	0.00
1P	383	-385	74	-52	0	-12	87	0.01	0.01	0.00
2	383	-874	-10	-3	0	-9	-17	0.00	0.00	0.00
7	383	-875	-7	-3	0	-11	-14	0.00	0.00	0.00
8	383	-876	-8	-2	0	-10	-15	0.00	0.00	0.00
9	383	-871	-8	-3	0	-10	-15	0.00	0.00	0.00
10	383	-785	-10	-3	0	-8	-16	0.00	0.00	0.00
11	383	-788	-5	-3	0	-10	-11	0.00	0.00	0.00
12	383	-788	-7	-2	0	-9	-13	0.00	0.00	0.00
13	383	-782	-6	-4	0	-9	-13	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA'

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Sn.yx	Sn.zx	Kc,yx	Kc,zx	I.S.	Nota
1A	-875	238	210	28	67	0.983	0.721	0.07	Piano 'zx'
1B	-875	238	190	28	67	0.983	0.721	0.07	Piano 'zx'
1C	-875	264	210	28	67	0.983	0.721	0.08	Piano 'zx'
1D	-875	264	190	28	67	0.983	0.721	0.08	Piano 'zx'
1E	-569	238	210	28	67	0.983	0.721	0.07	Piano 'zx'
1F	-569	238	190	28	67	0.983	0.721	0.07	Piano 'zx'
1G	-569	264	210	28	67	0.983	0.721	0.07	Piano 'zx'
1H	-569	264	190	28	67	0.983	0.721	0.07	Piano 'zx'
1I	-875	182	217	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
1J	-875	182	197	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
1K	-875	209	217	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
1L	-875	209	197	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
1M	-568	182	217	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
1N	-568	182	197	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
1O	-568	209	217	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'
1P	-568	209	197	28	67	0.983	0.721	0.06	Piano 'zx'

2	-1112	21	21	28	67	0.983	0.721	0.02	Piano 'zx'
7	-1114	22	14	28	67	0.983	0.721	0.02	Piano 'zx'
8	-1114	19	16	28	67	0.983	0.721	0.02	Piano 'zx'
9	-1110	23	15	28	67	0.983	0.721	0.02	Piano 'zx'
10	-1024	18	22	28	67	0.983	0.721	0.01	Piano 'zx'
11	-1027	21	11	28	67	0.983	0.721	0.01	Piano 'zx'
12	-1028	16	14	28	67	0.983	0.721	0.01	Piano 'zx'
13	-1021	22	13	28	67	0.983	0.721	0.01	Piano 'zx'

VERIFICA PILASTRI IN ACCIAIO



AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2018**
 Gruppo: **7** Descrizione: **Pilastri Piano Terra**
 Tabella: **Tabella pilastri** Struttura: **Nuova**
 Tipo acciaio: **S 275** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
 Tipologia sismica yx: **Senza prescrizioni aggiuntive**
 Tipologia sismica zx: **Senza prescrizioni aggiuntive**
 $\gamma M0$: **1.050** $\gamma M1$: **1.050** $\gamma M1'$: **1.050** $\gamma M2$: **1.250** γ_{rv} : **0.000** $\gamma M0$ Pf: **1.000** $\gamma M1$ Pf: **1.000**
 Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 6 NI 837 NF 328 Lungh. 50.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
 Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici ≤ 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg			kg*m							
1A	0	-6029	-579	222	0	294	435	2	0.03	0.05	0.07	
1B	0	-6029	651	222	0	294	-340	2	0.03	0.05	0.07	
1C	0	-6029	-579	-231	0	-280	435	2	0.03	0.05	0.07	
1D	0	-6029	651	-231	0	-280	-340	2	0.03	0.05	0.07	
1E	0	-5603	-579	222	0	294	435	2	0.03	0.05	0.07	
1F	0	-5603	651	222	0	294	-340	2	0.03	0.05	0.07	
1G	0	-5603	-579	-231	0	-280	435	2	0.03	0.05	0.07	
1H	0	-5603	651	-231	0	-280	-340	2	0.03	0.05	0.07	
1I	0	-5991	-802	177	0	234	570	2	0.04	0.05	0.07	
1J	0	-5991	874	177	0	234	-475	2	0.04	0.05	0.06	
1K	0	-5991	-802	-186	0	-221	570	2	0.04	0.05	0.07	
1L	0	-5991	874	-186	0	-221	-475	2	0.04	0.05	0.06	
1M	0	-5641	-802	177	0	234	570	2	0.04	0.05	0.07	
1N	0	-5641	874	177	0	234	-475	2	0.04	0.05	0.06	
1O	0	-5641	-802	-186	0	-221	570	2	0.04	0.05	0.07	
1P	0	-5641	874	-186	0	-221	-475	2	0.04	0.05	0.06	
2	0	-9687	64	-13	0	18	83	2	0.00	0.08	0.01	
7	0	-9679	59	-1	0	3	79	2	0.00	0.08	0.01	
8	0	-9692	-25	-16	0	25	23	2	0.00	0.08	0.01	
9	0	-9677	155	-1	0	-0	144	2	0.01	0.08	0.02	
10	0	-9314	67	-16	0	22	85	2	0.00	0.08	0.01	
11	0	-9301	59	4	0	-4	80	2	0.00	0.08	0.01	
12	0	-9324	-81	-21	0	33	-14	2	0.00	0.08	0.01	
13	0	-9298	219	3	0	-8	187	2	0.01	0.08	0.02	
1A	25	-6020	-579	222	0	351	598	2	0.03	0.05	0.09	
1B	25	-6020	651	222	0	351	-485	2	0.03	0.05	0.09	
1C	25	-6020	-579	-231	0	-335	598	2	0.03	0.05	0.09	
1D	25	-6020	651	-231	0	-335	-485	2	0.03	0.05	0.08	
1E	25	-5594	-579	222	0	351	598	2	0.03	0.05	0.09	
1F	25	-5594	651	222	0	351	-485	2	0.03	0.05	0.09	
1G	25	-5594	-579	-231	0	-335	598	2	0.03	0.05	0.09	
1H	25	-5594	651	-231	0	-335	-485	2	0.03	0.05	0.08	
1I	25	-5982	-802	177	0	281	788	2	0.04	0.05	0.09	
1J	25	-5982	874	177	0	281	-676	2	0.04	0.05	0.08	
1K	25	-5982	-802	-186	0	-264	788	2	0.04	0.05	0.09	
1L	25	-5982	874	-186	0	-264	-676	2	0.04	0.05	0.08	
1M	25	-5632	-802	177	0	281	788	2	0.04	0.05	0.09	
1N	25	-5632	874	177	0	281	-676	2	0.04	0.05	0.08	
1O	25	-5632	-802	-186	0	-264	788	2	0.04	0.05	0.09	
1P	25	-5632	874	-186	0	-264	-676	2	0.04	0.05	0.08	
2	25	-9676	64	-13	0	21	99	2	0.00	0.08	0.01	
7	25	-9668	59	-1	0	3	94	2	0.00	0.08	0.01	
8	25	-9680	-25	-16	0	29	17	2	0.00	0.08	0.01	
9	25	-9666	155	-1	0	0	182	2	0.01	0.08	0.02	
10	25	-9302	67	-16	0	26	102	2	0.00	0.08	0.01	
11	25	-9290	59	4	0	-5	95	2	0.00	0.08	0.01	
12	25	-9312	-81	-21	0	39	-34	2	0.00	0.08	0.01	
13	25	-9286	219	3	0	-9	242	2	0.01	0.08	0.03	
1A	50	-6011	-579	222	0	409	760	2	0.03	0.05	0.11	
1B	50	-6011	651	222	0	409	-630	2	0.03	0.05	0.10	
1C	50	-6011	-579	-231	0	-391	760	2	0.03	0.05	0.10	
1D	50	-6011	651	-231	0	-391	-630	2	0.03	0.05	0.10	
1E	50	-5585	-579	222	0	409	760	2	0.03	0.05	0.11	
1F	50	-5585	651	222	0	409	-630	2	0.03	0.05	0.10	
1G	50	-5585	-579	-231	0	-391	760	2	0.03	0.05	0.10	
1H	50	-5585	651	-231	0	-391	-630	2	0.03	0.05	0.10	
1I	50	-5973	-802	177	0	327	1007	2	0.04	0.05	0.12	
1J	50	-5973	874	177	0	327	-876	2	0.04	0.05	0.10	
1K	50	-5973	-802	-186	0	-308	1007	2	0.04	0.05	0.12	

1L	50	-5973	874	-186	0	-308	-876	2	0.04	0.05	0.10
1M	50	-5623	-802	177	0	327	1007	2	0.04	0.05	0.12
1N	50	-5623	874	177	0	327	-876	2	0.04	0.05	0.10
1O	50	-5623	-802	-186	0	-308	1007	2	0.04	0.05	0.12
1P	50	-5623	874	-186	0	-308	-876	2	0.04	0.05	0.10
2	50	-9664	64	-13	0	25	115	2	0.00	0.08	0.01
7	50	-9656	59	-1	0	3	109	2	0.00	0.08	0.01
8	50	-9669	-25	-16	0	33	11	2	0.00	0.08	0.01
9	50	-9654	155	-1	0	0	221	2	0.01	0.08	0.03
10	50	-9291	67	-16	0	31	119	2	0.00	0.08	0.01
11	50	-9278	59	4	0	-6	110	2	0.00	0.08	0.01
12	50	-9301	-81	-21	0	44	-54	2	0.00	0.08	0.01
13	50	-9275	219	3	0	-10	297	2	0.01	0.08	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-6029	409	760	2	1.0000	0.9839	0.9995	--	--	0.05	--	0.23	Snell. 'zx'= 11
1B	-6029	409	-630	2	1.0000	0.9839	0.9993	--	--	0.05	--	0.22	Snell. 'zx'= 11
1C	-6029	-391	760	2	1.0000	0.9839	0.9995	--	--	0.05	--	0.23	Snell. 'zx'= 11
1D	-6029	-391	-630	2	1.0000	0.9839	0.9993	--	--	0.05	--	0.21	Snell. 'zx'= 11
1E	-5603	409	760	2	1.0000	0.9851	0.9995	--	--	0.05	--	0.23	Snell. 'zx'= 11
1F	-5603	409	-630	2	1.0000	0.9851	0.9994	--	--	0.05	--	0.22	Snell. 'zx'= 11
1G	-5603	-391	760	2	1.0000	0.9851	0.9995	--	--	0.05	--	0.23	Snell. 'zx'= 11
1H	-5603	-391	-630	2	1.0000	0.9851	0.9994	--	--	0.05	--	0.21	Snell. 'zx'= 11
1I	-5991	327	1007	2	1.0000	0.9840	0.9994	--	--	0.05	--	0.24	Snell. 'zx'= 11
1J	-5991	327	-876	2	1.0000	0.9840	0.9993	--	--	0.05	--	0.23	Snell. 'zx'= 11
1K	-5991	-308	1007	2	1.0000	0.9840	0.9994	--	--	0.05	--	0.24	Snell. 'zx'= 11
1L	-5991	-308	-876	2	1.0000	0.9840	0.9993	--	--	0.05	--	0.22	Snell. 'zx'= 11
1M	-5641	327	1007	2	1.0000	0.9850	0.9995	--	--	0.05	--	0.24	Snell. 'zx'= 11
1N	-5641	327	-876	2	1.0000	0.9850	0.9994	--	--	0.05	--	0.22	Snell. 'zx'= 11
1O	-5641	-308	1007	2	1.0000	0.9849	0.9995	--	--	0.05	--	0.24	Snell. 'zx'= 11
1P	-5641	-308	-876	2	1.0000	0.9849	0.9994	--	--	0.05	--	0.22	Snell. 'zx'= 11
2	-9687	25	115	2	1.0000	0.9744	1.0004	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 11
7	-9679	3	109	2	1.0000	0.9759	1.0004	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 11
8	-9692	33	23	2	1.0000	0.9747	0.9982	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 11
9	-9677	0	221	2	1.0000	0.9562	0.9998	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'zx'= 11
10	-9314	31	119	2	1.0000	0.9753	1.0004	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 11
11	-9301	-6	110	2	1.0000	0.9745	1.0005	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 11
12	-9324	44	-54	2	1.0000	0.9757	0.9966	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 11
13	-9298	-10	297	2	1.0000	0.9768	0.9996	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'zx'= 11

ASTA NUM. 7 NI 836 NF 837 Lungh. 50.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-6070	-486	242	0	170	171	2	0.02	0.05	0.04	
1B	0	-6070	536	242	0	170	-100	2	0.02	0.05	0.04	
1C	0	-6070	-486	-249	0	-159	171	2	0.02	0.05	0.04	
1D	0	-6070	536	-249	0	-159	-100	2	0.02	0.05	0.04	
1E	0	-5590	-486	242	0	170	171	2	0.02	0.05	0.04	
1F	0	-5590	536	242	0	170	-100	2	0.02	0.05	0.04	
1G	0	-5590	-486	-249	0	-159	171	2	0.02	0.05	0.04	
1H	0	-5590	536	-249	0	-159	-100	2	0.02	0.05	0.04	
1I	0	-6026	-661	193	0	135	218	2	0.03	0.05	0.03	
1J	0	-6026	711	193	0	135	-148	2	0.03	0.05	0.03	
1K	0	-6026	-661	-199	0	-124	218	2	0.03	0.05	0.03	
1L	0	-6026	711	-199	0	-124	-148	2	0.03	0.05	0.03	
1M	0	-5634	-661	193	0	135	218	2	0.03	0.05	0.03	
1N	0	-5634	711	193	0	135	-148	2	0.03	0.05	0.03	
1O	0	-5634	-661	-199	0	-124	218	2	0.03	0.05	0.03	
1P	0	-5634	711	-199	0	-124	-148	2	0.03	0.05	0.03	
2	0	-9704	44	-11	0	13	61	2	0.00	0.08	0.01	
7	0	-9695	42	2	0	4	59	2	0.00	0.08	0.01	
8	0	-9711	-28	-16	0	17	37	2	0.00	0.08	0.00	
9	0	-9692	119	4	0	2	84	2	0.01	0.08	0.01	
10	0	-9332	46	-14	0	15	63	2	0.00	0.08	0.01	
11	0	-9318	41	7	0	-0	60	2	0.00	0.08	0.01	
12	0	-9344	-74	-22	0	22	24	2	0.00	0.08	0.01	
13	0	-9313	171	10	0	-3	102	2	0.01	0.08	0.01	
1A	25	-6061	-486	242	0	232	303	2	0.02	0.05	0.06	
1B	25	-6061	536	242	0	232	-221	2	0.02	0.05	0.06	
1C	25	-6061	-486	-249	0	-219	303	2	0.02	0.05	0.05	
1D	25	-6061	536	-249	0	-219	-221	2	0.02	0.05	0.05	
1E	25	-5581	-486	242	0	232	303	2	0.02	0.05	0.06	
1F	25	-5581	536	242	0	232	-221	2	0.02	0.05	0.06	

1G	25	-5581	-486	-249	0	-219	303	2	0.02	0.05	0.05
1H	25	-5581	536	-249	0	-219	-221	2	0.02	0.05	0.05
1I	25	-6017	-661	193	0	185	394	2	0.03	0.05	0.05
1J	25	-6017	711	193	0	185	-312	2	0.03	0.05	0.05
1K	25	-6017	-661	-199	0	-172	394	2	0.03	0.05	0.05
1L	25	-6017	711	-199	0	-172	-312	2	0.03	0.05	0.04
1M	25	-5625	-661	193	0	185	394	2	0.03	0.05	0.05
1N	25	-5625	711	193	0	185	-312	2	0.03	0.05	0.05
1O	25	-5625	-661	-199	0	-172	394	2	0.03	0.05	0.05
1P	25	-5625	711	-199	0	-172	-312	2	0.03	0.05	0.04
2	25	-9692	44	-11	0	16	72	2	0.00	0.08	0.01
7	25	-9684	42	2	0	3	69	2	0.00	0.08	0.01
8	25	-9700	-28	-16	0	21	30	2	0.00	0.08	0.01
9	25	-9680	119	4	0	1	114	2	0.01	0.08	0.01
10	25	-9320	46	-14	0	19	74	2	0.00	0.08	0.01
11	25	-9306	41	7	0	-2	70	2	0.00	0.08	0.01
12	25	-9332	-74	-22	0	28	5	2	0.00	0.08	0.01
13	25	-9302	171	10	0	-6	145	2	0.01	0.08	0.02

1A	50	-6052	-486	242	0	294	436	2	0.02	0.05	0.07
1B	50	-6052	536	242	0	294	-341	2	0.02	0.05	0.07
1C	50	-6052	-486	-249	0	-280	436	2	0.02	0.05	0.07
1D	50	-6052	536	-249	0	-280	-341	2	0.02	0.05	0.07
1E	50	-5572	-486	242	0	294	436	2	0.02	0.05	0.07
1F	50	-5572	536	242	0	294	-341	2	0.02	0.05	0.07
1G	50	-5572	-486	-249	0	-280	436	2	0.02	0.05	0.07
1H	50	-5572	536	-249	0	-280	-341	2	0.02	0.05	0.07
1I	50	-6008	-661	193	0	234	571	2	0.03	0.05	0.07
1J	50	-6008	711	193	0	234	-476	2	0.03	0.05	0.06
1K	50	-6008	-661	-199	0	-220	571	2	0.03	0.05	0.07
1L	50	-6008	711	-199	0	-220	-476	2	0.03	0.05	0.06
1M	50	-5616	-661	193	0	234	571	2	0.03	0.05	0.07
1N	50	-5616	711	193	0	234	-476	2	0.03	0.05	0.06
1O	50	-5616	-661	-199	0	-220	571	2	0.03	0.05	0.07
1P	50	-5616	711	-199	0	-220	-476	2	0.03	0.05	0.06
2	50	-9681	44	-11	0	18	83	2	0.00	0.08	0.01
7	50	-9672	42	2	0	3	80	2	0.00	0.08	0.01
8	50	-9688	-28	-16	0	25	23	2	0.00	0.08	0.01
9	50	-9669	119	4	0	-0	144	2	0.01	0.08	0.02
10	50	-9309	46	-14	0	22	86	2	0.00	0.08	0.01
11	50	-9294	41	7	0	-4	81	2	0.00	0.08	0.01
12	50	-9321	-74	-22	0	34	-14	2	0.00	0.08	0.01
13	50	-9290	171	10	0	-8	188	2	0.01	0.08	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-6070	294	436	2	1.0000	0.9826	0.9985	--	--	0.05	--	0.17	Snell. 'zx'= 11
1B	-6070	294	-341	2	1.0000	0.9826	0.9980	--	--	0.05	--	0.16	Snell. 'zx'= 11
1C	-6070	-280	436	2	1.0000	0.9825	0.9985	--	--	0.05	--	0.17	Snell. 'zx'= 11
1D	-6070	-280	-341	2	1.0000	0.9825	0.9980	--	--	0.05	--	0.16	Snell. 'zx'= 11
1E	-5590	294	436	2	1.0000	0.9840	0.9986	--	--	0.05	--	0.17	Snell. 'zx'= 11
1F	-5590	294	-341	2	1.0000	0.9840	0.9982	--	--	0.05	--	0.15	Snell. 'zx'= 11
1G	-5590	-280	436	2	1.0000	0.9839	0.9986	--	--	0.05	--	0.16	Snell. 'zx'= 11
1H	-5590	-280	-341	2	1.0000	0.9839	0.9982	--	--	0.05	--	0.15	Snell. 'zx'= 11
1I	-6026	234	571	2	1.0000	0.9827	0.9985	--	--	0.05	--	0.17	Snell. 'zx'= 11
1J	-6026	234	-476	2	1.0000	0.9827	0.9981	--	--	0.05	--	0.16	Snell. 'zx'= 11
1K	-6026	-220	571	2	1.0000	0.9826	0.9985	--	--	0.05	--	0.17	Snell. 'zx'= 11
1L	-6026	-220	-476	2	1.0000	0.9826	0.9981	--	--	0.05	--	0.16	Snell. 'zx'= 11
1M	-5634	234	571	2	1.0000	0.9839	0.9986	--	--	0.05	--	0.17	Snell. 'zx'= 11
1N	-5634	234	-476	2	1.0000	0.9839	0.9982	--	--	0.05	--	0.16	Snell. 'zx'= 11
1O	-5634	-220	571	2	1.0000	0.9838	0.9986	--	--	0.05	--	0.16	Snell. 'zx'= 11
1P	-5634	-220	-476	2	1.0000	0.9838	0.9982	--	--	0.05	--	0.15	Snell. 'zx'= 11
2	-9704	18	83	2	1.0000	0.9740	1.0005	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 11
7	-9695	4	80	2	1.0000	0.9746	1.0005	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 11
8	-9711	25	37	2	1.0000	0.9737	0.9996	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 11
9	-9692	2	144	2	1.0000	0.9633	0.9993	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 11
10	-9332	22	86	2	1.0000	0.9747	1.0005	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 11
11	-9318	-4	81	2	1.0000	0.9665	1.0005	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 11
12	-9344	34	24	2	1.0000	0.9744	0.9899	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 11
13	-9313	-8	188	2	1.0000	0.9708	0.9989	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 11

ASTA NUM. 8 NI 835 NF 836 Lungh. 55.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy ----- kg	Fz ----- kg	Mx ----- kg*m	My ----- kg*m	Mz ----- kg*m	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-6111	-487	278	0	31	174	2	0.02	0.05	0.02	

1B	0	-6111	536	278	0	31	-131	2	0.02	0.05	0.02
1C	0	-6111	-487	-284	0	-23	174	2	0.02	0.05	0.02
1D	0	-6111	536	-284	0	-23	-131	2	0.02	0.05	0.02
1E	0	-5581	-487	278	0	31	174	2	0.02	0.05	0.02
1F	0	-5581	536	278	0	31	-131	2	0.02	0.05	0.02
1G	0	-5581	-487	-284	0	-23	174	2	0.02	0.05	0.02
1H	0	-5581	536	-284	0	-23	-131	2	0.02	0.05	0.02
1I	0	-6062	-658	222	0	25	221	2	0.03	0.05	0.03
1J	0	-6062	707	222	0	25	-177	2	0.03	0.05	0.02
1K	0	-6062	-658	-227	0	-17	221	2	0.03	0.05	0.03
1L	0	-6062	707	-227	0	-17	-177	2	0.03	0.05	0.02
1M	0	-5630	-658	222	0	25	221	2	0.03	0.05	0.03
1N	0	-5630	707	222	0	25	-177	2	0.03	0.05	0.02
1O	0	-5630	-658	-227	0	-17	221	2	0.03	0.05	0.03
1P	0	-5630	707	-227	0	-17	-177	2	0.03	0.05	0.02
2	0	-9725	43	-11	0	7	37	2	0.00	0.08	0.00
7	0	-9715	41	3	0	5	37	2	0.00	0.08	0.00
8	0	-9733	-28	-16	0	8	53	2	0.00	0.08	0.01
9	0	-9711	118	5	0	5	20	2	0.01	0.08	0.00
10	0	-9353	45	-15	0	8	38	2	0.00	0.08	0.00
11	0	-9337	41	8	0	5	38	2	0.00	0.08	0.00
12	0	-9367	-74	-24	0	9	64	2	0.00	0.08	0.01
13	0	-9331	169	12	0	4	10	2	0.01	0.08	0.00
1A	28	-6102	-487	278	0	100	37	2	0.02	0.05	0.02
1B	28	-6102	536	278	0	100	20	2	0.02	0.05	0.02
1C	28	-6102	-487	-284	0	-91	37	2	0.02	0.05	0.02
1D	28	-6102	536	-284	0	-91	20	2	0.02	0.05	0.02
1E	28	-5571	-487	278	0	100	37	2	0.02	0.05	0.02
1F	28	-5571	536	278	0	100	20	2	0.02	0.05	0.02
1G	28	-5571	-487	-284	0	-91	37	2	0.02	0.05	0.02
1H	28	-5571	536	-284	0	-91	20	2	0.02	0.05	0.02
1I	28	-6053	-658	222	0	80	36	2	0.03	0.05	0.02
1J	28	-6053	707	222	0	80	21	2	0.03	0.05	0.02
1K	28	-6053	-658	-227	0	-71	36	2	0.03	0.05	0.02
1L	28	-6053	707	-227	0	-71	21	2	0.03	0.05	0.02
1M	28	-5620	-658	222	0	80	36	2	0.03	0.05	0.02
1N	28	-5620	707	222	0	80	21	2	0.03	0.05	0.02
1O	28	-5620	-658	-227	0	-71	36	2	0.03	0.05	0.02
1P	28	-5620	707	-227	0	-71	21	2	0.03	0.05	0.02
2	28	-9712	43	-11	0	10	49	2	0.00	0.08	0.01
7	28	-9702	41	3	0	4	48	2	0.00	0.08	0.01
8	28	-9720	-28	-16	0	13	45	2	0.00	0.08	0.01
9	28	-9698	118	5	0	3	52	2	0.01	0.08	0.01
10	28	-9340	45	-15	0	12	51	2	0.00	0.08	0.01
11	28	-9324	41	8	0	2	49	2	0.00	0.08	0.01
12	28	-9354	-74	-24	0	16	44	2	0.00	0.08	0.01
13	28	-9318	169	12	0	0	56	2	0.01	0.08	0.01
1A	55	-6092	-487	278	0	170	-101	2	0.02	0.05	0.04
1B	55	-6092	536	278	0	170	171	2	0.02	0.05	0.04
1C	55	-6092	-487	-284	0	-159	-101	2	0.02	0.05	0.04
1D	55	-6092	536	-284	0	-159	171	2	0.02	0.05	0.04
1E	55	-5562	-487	278	0	170	-101	2	0.02	0.05	0.04
1F	55	-5562	536	278	0	170	171	2	0.02	0.05	0.04
1G	55	-5562	-487	-284	0	-159	-101	2	0.02	0.05	0.04
1H	55	-5562	536	-284	0	-159	171	2	0.02	0.05	0.04
1I	55	-6043	-658	222	0	135	-148	2	0.03	0.05	0.03
1J	55	-6043	707	222	0	135	218	2	0.03	0.05	0.03
1K	55	-6043	-658	-227	0	-124	-148	2	0.03	0.05	0.03
1L	55	-6043	707	-227	0	-124	218	2	0.03	0.05	0.03
1M	55	-5611	-658	222	0	135	-148	2	0.03	0.05	0.03
1N	55	-5611	707	222	0	135	218	2	0.03	0.05	0.03
1O	55	-5611	-658	-227	0	-124	-148	2	0.03	0.05	0.03
1P	55	-5611	707	-227	0	-124	218	2	0.03	0.05	0.03
2	55	-9699	43	-11	0	13	61	2	0.00	0.08	0.01
7	55	-9690	41	3	0	4	59	2	0.00	0.08	0.01
8	55	-9707	-28	-16	0	17	37	2	0.00	0.08	0.00
9	55	-9686	118	5	0	2	85	2	0.01	0.08	0.01
10	55	-9328	45	-15	0	16	63	2	0.00	0.08	0.01
11	55	-9312	41	8	0	-0	60	2	0.00	0.08	0.01
12	55	-9342	-74	-24	0	22	24	2	0.00	0.08	0.01
13	55	-9305	169	12	0	-3	102	2	0.01	0.08	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m											
1A	-6111	170	174	2	1.0000	0.9795	0.9932	--	--	0.05	--	0.11	Snell. 'zx'= 12
1B	-6111	170	171	2	1.0000	0.9795	0.9922	--	--	0.05	--	0.11	Snell. 'zx'= 12
1C	-6111	-159	174	2	1.0000	0.9791	0.9932	--	--	0.05	--	0.11	Snell. 'zx'= 12
1D	-6111	-159	171	2	1.0000	0.9791	0.9922	--	--	0.05	--	0.11	Snell. 'zx'= 12

1E	-5581	170	174	2	1.0000	0.9813	0.9938	--	--	0.05	--	0.11	Snell.	'zx'='	12
1F	-5581	170	171	2	1.0000	0.9813	0.9929	--	--	0.05	--	0.11	Snell.	'zx'='	12
1G	-5581	-159	174	2	1.0000	0.9809	0.9938	--	--	0.05	--	0.10	Snell.	'zx'='	12
1H	-5581	-159	171	2	1.0000	0.9809	0.9929	--	--	0.05	--	0.10	Snell.	'zx'='	12
1I	-6062	135	221	2	1.0000	0.9797	0.9928	--	--	0.05	--	0.11	Snell.	'zx'='	12
1J	-6062	135	218	2	1.0000	0.9797	0.9920	--	--	0.05	--	0.11	Snell.	'zx'='	12
1K	-6062	-124	221	2	1.0000	0.9792	0.9928	--	--	0.05	--	0.10	Snell.	'zx'='	12
1L	-6062	-124	218	2	1.0000	0.9792	0.9920	--	--	0.05	--	0.10	Snell.	'zx'='	12
1M	-5630	135	221	2	1.0000	0.9811	0.9933	--	--	0.05	--	0.10	Snell.	'zx'='	12
1N	-5630	135	218	2	1.0000	0.9811	0.9925	--	--	0.05	--	0.10	Snell.	'zx'='	12
1O	-5630	-124	221	2	1.0000	0.9807	0.9933	--	--	0.05	--	0.10	Snell.	'zx'='	12
1P	-5630	-124	218	2	1.0000	0.9807	0.9925	--	--	0.05	--	0.10	Snell.	'zx'='	12
2	-9725	13	61	2	1.0000	0.9729	1.0002	--	--	0.08	--	0.09	Snell.	'zx'='	12
7	-9715	5	59	2	1.0000	0.9750	1.0003	--	--	0.08	--	0.09	Snell.	'zx'='	12
8	-9733	17	53	2	1.0000	0.9717	1.0011	--	--	0.08	--	0.09	Snell.	'zx'='	12
9	-9711	5	85	2	1.0000	0.9705	0.9967	--	--	0.08	--	0.09	Snell.	'zx'='	12
10	-9353	16	63	2	1.0000	0.9730	1.0002	--	--	0.08	--	0.09	Snell.	'zx'='	12
11	-9337	5	60	2	1.0000	0.9655	1.0003	--	--	0.08	--	0.09	Snell.	'zx'='	12
12	-9367	22	64	2	1.0000	0.9719	0.9980	--	--	0.08	--	0.09	Snell.	'zx'='	12
13	-9331	4	102	2	1.0000	0.9543	0.9956	--	--	0.08	--	0.09	Snell.	'zx'='	12

ASTA NUM. 9 NI 469 NF 835 Lungh. 55.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	kg			kg*m							
<hr/>												
1A	0	-6151	-491	343	0	186	441	2	0.02	0.05	0.05	
1B	0	-6151	539	343	0	186	-424	2	0.02	0.05	0.05	
1C	0	-6151	-491	-348	0	-182	441	2	0.02	0.05	0.05	
1D	0	-6151	539	-348	0	-182	-424	2	0.02	0.05	0.05	
1E	0	-5575	-491	343	0	186	441	2	0.02	0.05	0.05	
1F	0	-5575	539	343	0	186	-424	2	0.02	0.05	0.05	
1G	0	-5575	-491	-348	0	-182	441	2	0.02	0.05	0.05	
1H	0	-5575	539	-348	0	-182	-424	2	0.02	0.05	0.05	
1I	0	-6098	-660	273	0	151	581	2	0.03	0.05	0.07	
1J	0	-6098	709	273	0	151	-564	2	0.03	0.05	0.07	
1K	0	-6098	-660	-279	0	-147	581	2	0.03	0.05	0.07	
1L	0	-6098	709	-279	0	-147	-564	2	0.03	0.05	0.07	
1M	0	-5628	-660	273	0	151	581	2	0.03	0.05	0.07	
1N	0	-5628	709	273	0	151	-564	2	0.03	0.05	0.07	
1O	0	-5628	-660	-279	0	-147	581	2	0.03	0.05	0.07	
1P	0	-5628	709	-279	0	-147	-564	2	0.03	0.05	0.07	
2	0	-9746	43	-12	0	1	14	2	0.00	0.08	0.00	
7	0	-9736	40	5	0	8	15	2	0.00	0.08	0.00	
8	0	-9755	-28	-19	0	-2	68	2	0.00	0.08	0.01	
9	0	-9731	117	8	0	9	-44	2	0.01	0.08	0.01	
10	0	-9375	44	-16	0	-1	14	2	0.00	0.08	0.00	
11	0	-9358	40	12	0	11	16	2	0.00	0.08	0.00	
12	0	-9391	-74	-28	0	-6	105	2	0.00	0.08	0.01	
13	0	-9349	168	16	0	13	-83	2	0.01	0.08	0.01	
<hr/>												
1A	27	-6142	-491	343	0	81	307	2	0.02	0.05	0.04	
1B	27	-6142	539	343	0	81	-277	2	0.02	0.05	0.03	
1C	27	-6142	-491	-348	0	-75	307	2	0.02	0.05	0.04	
1D	27	-6142	539	-348	0	-75	-277	2	0.02	0.05	0.03	
1E	27	-5565	-491	343	0	81	307	2	0.02	0.05	0.04	
1F	27	-5565	539	343	0	81	-277	2	0.02	0.05	0.03	
1G	27	-5565	-491	-348	0	-75	307	2	0.02	0.05	0.04	
1H	27	-5565	539	-348	0	-75	-277	2	0.02	0.05	0.03	
1I	27	-6088	-660	273	0	67	401	2	0.03	0.05	0.05	
1J	27	-6088	709	273	0	67	-370	2	0.03	0.05	0.04	
1K	27	-6088	-660	-279	0	-61	401	2	0.03	0.05	0.05	
1L	27	-6088	709	-279	0	-61	-370	2	0.03	0.05	0.04	
1M	27	-5619	-660	273	0	67	401	2	0.03	0.05	0.05	
1N	27	-5619	709	273	0	67	-370	2	0.03	0.05	0.04	
1O	27	-5619	-660	-279	0	-61	401	2	0.03	0.05	0.05	
1P	27	-5619	709	-279	0	-61	-370	2	0.03	0.05	0.04	
2	27	-9734	43	-12	0	4	26	2	0.00	0.08	0.00	
7	27	-9723	40	5	0	7	26	2	0.00	0.08	0.00	
8	27	-9742	-28	-19	0	3	61	2	0.00	0.08	0.01	
9	27	-9718	117	8	0	7	-12	2	0.01	0.08	0.00	
10	27	-9362	44	-16	0	3	26	2	0.00	0.08	0.00	
11	27	-9345	40	12	0	8	27	2	0.00	0.08	0.00	
12	27	-9378	-74	-28	0	2	85	2	0.00	0.08	0.01	
13	27	-9336	168	16	0	8	-36	2	0.01	0.08	0.00	
<hr/>												
1A	55	-6132	-491	343	0	-23	173	2	0.02	0.05	0.02	
1B	55	-6132	539	343	0	-23	-130	2	0.02	0.05	0.01	
1C	55	-6132	-491	-348	0	31	173	2	0.02	0.05	0.02	
1D	55	-6132	539	-348	0	31	-130	2	0.02	0.05	0.01	
1E	55	-5556	-491	343	0	-23	173	2	0.02	0.05	0.02	
1F	55	-5556	539	343	0	-23	-130	2	0.02	0.05	0.01	
1G	55	-5556	-491	-348	0	31	173	2	0.02	0.05	0.02	
1H	55	-5556	539	-348	0	31	-130	2	0.02	0.05	0.01	
1I	55	-6079	-660	273	0	-17	220	2	0.03	0.05	0.03	
1J	55	-6079	709	273	0	-17	-176	2	0.03	0.05	0.02	
1K	55	-6079	-660	-279	0	25	220	2	0.03	0.05	0.03	

1L	55	-6079	709	-279	0	25	-176	2	0.03	0.05	0.02
1M	55	-5609	-660	273	0	-17	220	2	0.03	0.05	0.03
1N	55	-5609	709	273	0	-17	-176	2	0.03	0.05	0.02
1O	55	-5609	-660	-279	0	25	220	2	0.03	0.05	0.03
1P	55	-5609	709	-279	0	25	-176	2	0.03	0.05	0.02
2	55	-9721	43	-12	0	7	37	2	0.00	0.08	0.00
7	55	-9710	40	5	0	5	37	2	0.00	0.08	0.00
8	55	-9730	-28	-19	0	8	53	2	0.00	0.08	0.01
9	55	-9705	117	8	0	5	20	2	0.01	0.08	0.00
10	55	-9350	44	-16	0	8	38	2	0.00	0.08	0.00
11	55	-9332	40	12	0	5	38	2	0.00	0.08	0.00
12	55	-9365	-74	-28	0	9	64	2	0.00	0.08	0.01
13	55	-9324	168	16	0	4	10	2	0.01	0.08	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-6151	186	441	2	1.0000	0.9764	0.9989	--	--	0.05	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1B	-6151	186	-424	2	1.0000	0.9764	0.9984	--	--	0.05	--	0.14 Snell.	'zx'= 12
1C	-6151	-182	441	2	1.0000	0.9759	0.9989	--	--	0.05	--	0.14 Snell.	'zx'= 12
1D	-6151	-182	-424	2	1.0000	0.9759	0.9984	--	--	0.05	--	0.14 Snell.	'zx'= 12
1E	-5575	186	441	2	1.0000	0.9786	0.9990	--	--	0.05	--	0.14 Snell.	'zx'= 12
1F	-5575	186	-424	2	1.0000	0.9786	0.9985	--	--	0.05	--	0.14 Snell.	'zx'= 12
1G	-5575	-182	441	2	1.0000	0.9782	0.9990	--	--	0.05	--	0.14 Snell.	'zx'= 12
1H	-5575	-182	-424	2	1.0000	0.9782	0.9985	--	--	0.05	--	0.14 Snell.	'zx'= 12
1I	-6098	151	581	2	1.0000	0.9767	0.9988	--	--	0.05	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1J	-6098	151	-564	2	1.0000	0.9767	0.9984	--	--	0.05	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1K	-6098	-147	581	2	1.0000	0.9762	0.9988	--	--	0.05	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1L	-6098	-147	-564	2	1.0000	0.9762	0.9984	--	--	0.05	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1M	-5628	151	581	2	1.0000	0.9785	0.9989	--	--	0.05	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1N	-5628	151	-564	2	1.0000	0.9785	0.9985	--	--	0.05	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1O	-5628	-147	581	2	1.0000	0.9780	0.9989	--	--	0.05	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1P	-5628	-147	-564	2	1.0000	0.9780	0.9985	--	--	0.05	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
2	-9746	7	37	2	1.0000	0.9662	0.9980	--	--	0.08	--	0.09 Snell.	'zx'= 12
7	-9736	8	37	2	1.0000	0.9746	0.9983	--	--	0.08	--	0.09 Snell.	'zx'= 12
8	-9755	8	68	2	1.0000	0.9606	1.0017	--	--	0.08	--	0.09 Snell.	'zx'= 12
9	-9731	9	-44	2	1.0000	0.9726	0.9904	--	--	0.08	--	0.09 Snell.	'zx'= 12
10	-9375	8	38	2	1.0000	0.9634	0.9980	--	--	0.08	--	0.08 Snell.	'zx'= 12
11	-9358	11	38	2	1.0000	0.9720	0.9985	--	--	0.08	--	0.08 Snell.	'zx'= 12
12	-9391	9	105	2	1.0000	0.9562	1.0002	--	--	0.08	--	0.09 Snell.	'zx'= 12
13	-9349	13	-83	2	1.0000	0.9703	0.9937	--	--	0.08	--	0.09 Snell.	'zx'= 12

ASTA NUM. 10 NI 468 NF 469 Lungh. 77.5 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-6197	-489	441	0	527	819	2	0.02	0.05	0.14	
1B	0	-6197	537	441	0	527	-839	2	0.02	0.05	0.14	
1C	0	-6197	-489	-447	0	-527	819	2	0.02	0.05	0.14	
1D	0	-6197	537	-447	0	-527	-839	2	0.02	0.05	0.14	
1E	0	-5581	-489	441	0	527	819	2	0.02	0.05	0.14	
1F	0	-5581	537	441	0	527	-839	2	0.02	0.05	0.14	
1G	0	-5581	-489	-447	0	-527	819	2	0.02	0.05	0.14	
1H	0	-5581	537	-447	0	-527	-839	2	0.02	0.05	0.14	
1I	0	-6139	-654	352	0	424	1087	2	0.03	0.05	0.13	
1J	0	-6139	702	352	0	424	-1107	2	0.03	0.05	0.13	
1K	0	-6139	-654	-358	0	-423	1087	2	0.03	0.05	0.13	
1L	0	-6139	702	-358	0	-423	-1107	2	0.03	0.05	0.13	
1M	0	-5639	-654	352	0	424	1087	2	0.03	0.05	0.13	
1N	0	-5639	702	352	0	424	-1107	2	0.03	0.05	0.13	
1O	0	-5639	-654	-358	0	-423	1087	2	0.03	0.05	0.13	
1P	0	-5639	702	-358	0	-423	-1107	2	0.03	0.05	0.13	
2	0	-9779	42	-13	0	-10	-19	2	0.00	0.08	0.00	
7	0	-9768	40	8	0	14	-16	2	0.00	0.08	0.00	
8	0	-9789	-28	-22	0	-19	90	2	0.00	0.08	0.01	
9	0	-9762	116	11	0	18	-134	2	0.01	0.08	0.02	
10	0	-9408	44	-19	0	-16	-20	2	0.00	0.08	0.00	
11	0	-9390	40	16	0	23	-15	2	0.00	0.08	0.01	
12	0	-9426	-73	-34	0	-32	162	2	0.00	0.08	0.02	
13	0	-9380	166	22	0	30	-211	2	0.01	0.08	0.02	
1A	39	-6183	-489	441	0	357	630	2	0.02	0.05	0.09	
1B	39	-6183	537	441	0	357	-631	2	0.02	0.05	0.09	
1C	39	-6183	-489	-447	0	-354	630	2	0.02	0.05	0.09	
1D	39	-6183	537	-447	0	-354	-631	2	0.02	0.05	0.09	
1E	39	-5567	-489	441	0	357	630	2	0.02	0.05	0.09	
1F	39	-5567	537	441	0	357	-631	2	0.02	0.05	0.09	

1G	39	-5567	-489	-447	0	-354	630	2	0.02	0.05	0.09
1H	39	-5567	537	-447	0	-354	-631	2	0.02	0.05	0.09
1I	39	-6125	-654	352	0	288	834	2	0.03	0.05	0.10
1J	39	-6125	702	352	0	288	-835	2	0.03	0.05	0.10
1K	39	-6125	-654	-358	0	-285	834	2	0.03	0.05	0.10
1L	39	-6125	702	-358	0	-285	-835	2	0.03	0.05	0.10
1M	39	-5625	-654	352	0	288	834	2	0.03	0.05	0.10
1N	39	-5625	702	352	0	288	-835	2	0.03	0.05	0.10
1O	39	-5625	-654	-358	0	-285	834	2	0.03	0.05	0.10
1P	39	-5625	702	-358	0	-285	-835	2	0.03	0.05	0.10
2	39	-9761	42	-13	0	-4	-2	2	0.00	0.08	0.00
7	39	-9750	40	8	0	11	-1	2	0.00	0.08	0.00
8	39	-9772	-28	-22	0	-11	79	2	0.00	0.08	0.01
9	39	-9744	116	11	0	14	-89	2	0.01	0.08	0.01
10	39	-9390	44	-19	0	-9	-3	2	0.00	0.08	0.00
11	39	-9372	40	16	0	17	0	2	0.00	0.08	0.00
12	39	-9408	-73	-34	0	-19	134	2	0.00	0.08	0.02
13	39	-9362	166	22	0	22	-147	2	0.01	0.08	0.02

1A	78	-6169	-489	441	0	187	441	2	0.02	0.05	0.05
1B	78	-6169	537	441	0	187	-423	2	0.02	0.05	0.05
1C	78	-6169	-489	-447	0	-182	441	2	0.02	0.05	0.05
1D	78	-6169	537	-447	0	-182	-423	2	0.02	0.05	0.05
1E	78	-5553	-489	441	0	187	441	2	0.02	0.05	0.05
1F	78	-5553	537	441	0	187	-423	2	0.02	0.05	0.05
1G	78	-5553	-489	-447	0	-182	441	2	0.02	0.05	0.05
1H	78	-5553	537	-447	0	-182	-423	2	0.02	0.05	0.05
1I	78	-6111	-654	352	0	152	581	2	0.03	0.05	0.07
1J	78	-6111	702	352	0	152	-563	2	0.03	0.05	0.06
1K	78	-6111	-654	-358	0	-147	581	2	0.03	0.05	0.07
1L	78	-6111	702	-358	0	-147	-563	2	0.03	0.05	0.06
1M	78	-5611	-654	352	0	152	581	2	0.03	0.05	0.07
1N	78	-5611	702	352	0	152	-563	2	0.03	0.05	0.06
1O	78	-5611	-654	-358	0	-147	581	2	0.03	0.05	0.07
1P	78	-5611	702	-358	0	-147	-563	2	0.03	0.05	0.06
2	78	-9743	42	-13	0	1	14	2	0.00	0.08	0.00
7	78	-9732	40	8	0	8	15	2	0.00	0.08	0.00
8	78	-9754	-28	-22	0	-2	69	2	0.00	0.08	0.01
9	78	-9726	116	11	0	9	-44	2	0.01	0.08	0.01
10	78	-9372	44	-19	0	-1	14	2	0.00	0.08	0.00
11	78	-9354	40	16	0	11	16	2	0.00	0.08	0.00
12	78	-9390	-73	-34	0	-6	105	2	0.00	0.08	0.01
13	78	-9344	166	22	0	13	-82	2	0.01	0.08	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-6197	527	819	2	1.0000	0.9834	1.0017	--	--	0.05	--	0.27	Snell. 'zx'= 17
1B	-6197	527	-839	2	1.0000	0.9834	1.0014	--	--	0.05	--	0.27	Snell. 'zx'= 17
1C	-6197	-527	819	2	1.0000	0.9832	1.0017	--	--	0.05	--	0.27	Snell. 'zx'= 17
1D	-6197	-527	-839	2	1.0000	0.9832	1.0014	--	--	0.05	--	0.27	Snell. 'zx'= 17
1E	-5581	527	819	2	1.0000	0.9850	1.0015	--	--	0.05	--	0.27	Snell. 'zx'= 17
1F	-5581	527	-839	2	1.0000	0.9850	1.0013	--	--	0.05	--	0.27	Snell. 'zx'= 17
1G	-5581	-527	819	2	1.0000	0.9849	1.0015	--	--	0.05	--	0.26	Snell. 'zx'= 17
1H	-5581	-527	-839	2	1.0000	0.9849	1.0013	--	--	0.05	--	0.27	Snell. 'zx'= 17
1I	-6139	424	1087	2	1.0000	0.9836	1.0016	--	--	0.05	--	0.28	Snell. 'zx'= 17
1J	-6139	424	-1107	2	1.0000	0.9836	1.0014	--	--	0.05	--	0.28	Snell. 'zx'= 17
1K	-6139	-423	1087	2	1.0000	0.9834	1.0016	--	--	0.05	--	0.28	Snell. 'zx'= 17
1L	-6139	-423	-1107	2	1.0000	0.9834	1.0014	--	--	0.05	--	0.28	Snell. 'zx'= 17
1M	-5639	424	1087	2	1.0000	0.9849	1.0015	--	--	0.05	--	0.27	Snell. 'zx'= 17
1N	-5639	424	-1107	2	1.0000	0.9849	1.0013	--	--	0.05	--	0.27	Snell. 'zx'= 17
1O	-5639	-423	1087	2	1.0000	0.9848	1.0015	--	--	0.05	--	0.27	Snell. 'zx'= 17
1P	-5639	-423	-1107	2	1.0000	0.9848	1.0013	--	--	0.05	--	0.27	Snell. 'zx'= 17
2	-9779	-10	-19	2	1.0000	0.9643	0.9860	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
7	-9768	14	-16	2	1.0000	0.9786	0.9836	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
8	-9789	-19	90	2	1.0000	0.9684	1.0056	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 17
9	-9762	18	-134	2	1.0000	0.9772	0.9999	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 17
10	-9408	-16	-20	2	1.0000	0.9690	0.9868	--	--	0.08	--	0.08	Snell. 'zx'= 17
11	-9390	23	16	2	1.0000	0.9772	0.9838	--	--	0.08	--	0.08	Snell. 'zx'= 17
12	-9426	-32	162	2	1.0000	0.9712	1.0040	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 17
13	-9380	30	-211	2	1.0000	0.9764	1.0007	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'zx'= 17

ASTA NUM. 11 NI 467 NF 468 Lungh. 77.5 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-6236	-700	576	0	974	1361	2	0.03	0.05	0.26	

1B	0	-6236	759	576	0	974	-1427	2	0.03	0.05	0.26
1C	0	-6236	-700	-583	0	-979	1361	2	0.03	0.05	0.26
1D	0	-6236	759	-583	0	-979	-1427	2	0.03	0.05	0.26
1E	0	-5594	-700	576	0	974	1361	2	0.03	0.05	0.26
1F	0	-5594	759	576	0	974	-1427	2	0.03	0.05	0.26
1G	0	-5594	-700	-583	0	-979	1361	2	0.03	0.05	0.26
1H	0	-5594	759	-583	0	-979	-1427	2	0.03	0.05	0.26
1I	0	-6176	-949	461	0	781	1821	2	0.04	0.05	0.23
1J	0	-6176	1008	461	0	781	-1887	2	0.05	0.05	0.23
1K	0	-6176	-949	-468	0	-786	1821	2	0.04	0.05	0.23
1L	0	-6176	1008	-468	0	-786	-1887	2	0.05	0.05	0.24
1M	0	-5654	-949	461	0	781	1821	2	0.04	0.05	0.23
1N	0	-5654	1008	461	0	781	-1887	2	0.05	0.05	0.23
1O	0	-5654	-949	-468	0	-786	1821	2	0.04	0.05	0.23
1P	0	-5654	1008	-468	0	-786	-1887	2	0.05	0.05	0.24
2	0	-9813	53	-18	0	-23	-60	2	0.00	0.08	0.01
7	0	-9801	48	10	0	22	-54	2	0.00	0.08	0.01
8	0	-9824	-47	-26	0	-39	127	2	0.00	0.08	0.01
9	0	-9795	156	11	0	27	-255	2	0.01	0.08	0.03
10	0	-9443	55	-25	0	-36	-62	2	0.00	0.08	0.01
11	0	-9423	48	21	0	40	-52	2	0.00	0.08	0.01
12	0	-9461	-111	-39	0	-62	248	2	0.00	0.08	0.03
13	0	-9412	228	23	0	48	-387	2	0.01	0.08	0.04
1A	39	-6223	-700	576	0	751	1090	2	0.03	0.05	0.20
1B	39	-6223	759	576	0	751	-1133	2	0.03	0.05	0.20
1C	39	-6223	-700	-583	0	-753	1090	2	0.03	0.05	0.20
1D	39	-6223	759	-583	0	-753	-1133	2	0.03	0.05	0.20
1E	39	-5580	-700	576	0	751	1090	2	0.03	0.05	0.20
1F	39	-5580	759	576	0	751	-1133	2	0.03	0.05	0.20
1G	39	-5580	-700	-583	0	-753	1090	2	0.03	0.05	0.20
1H	39	-5580	759	-583	0	-753	-1133	2	0.03	0.05	0.20
1I	39	-6162	-949	461	0	602	1454	2	0.04	0.05	0.17
1J	39	-6162	1008	461	0	602	-1497	2	0.05	0.05	0.17
1K	39	-6162	-949	-468	0	-605	1454	2	0.04	0.05	0.17
1L	39	-6162	1008	-468	0	-605	-1497	2	0.05	0.05	0.17
1M	39	-5641	-949	461	0	602	1454	2	0.04	0.05	0.17
1N	39	-5641	1008	461	0	602	-1497	2	0.05	0.05	0.17
1O	39	-5641	-949	-468	0	-605	1454	2	0.04	0.05	0.17
1P	39	-5641	1008	-468	0	-605	-1497	2	0.05	0.05	0.17
2	39	-9795	53	-18	0	-16	-39	2	0.00	0.08	0.00
7	39	-9784	48	10	0	18	-35	2	0.00	0.08	0.00
8	39	-9806	-47	-26	0	-29	108	2	0.00	0.08	0.01
9	39	-9777	156	11	0	23	-194	2	0.01	0.08	0.02
10	39	-9425	55	-25	0	-26	-41	2	0.00	0.08	0.01
11	39	-9405	48	21	0	32	-34	2	0.00	0.08	0.01
12	39	-9443	-111	-39	0	-47	205	2	0.00	0.08	0.02
13	39	-9394	228	23	0	39	-299	2	0.01	0.08	0.03
1A	78	-6209	-700	576	0	528	819	2	0.03	0.05	0.14
1B	78	-6209	759	576	0	528	-838	2	0.03	0.05	0.14
1C	78	-6209	-700	-583	0	-527	819	2	0.03	0.05	0.14
1D	78	-6209	759	-583	0	-527	-838	2	0.03	0.05	0.14
1E	78	-5567	-700	576	0	528	819	2	0.03	0.05	0.14
1F	78	-5567	759	576	0	528	-838	2	0.03	0.05	0.14
1G	78	-5567	-700	-583	0	-527	819	2	0.03	0.05	0.14
1H	78	-5567	759	-583	0	-527	-838	2	0.03	0.05	0.14
1I	78	-6149	-949	461	0	424	1087	2	0.04	0.05	0.13
1J	78	-6149	1008	461	0	424	-1106	2	0.05	0.05	0.13
1K	78	-6149	-949	-468	0	-423	1087	2	0.04	0.05	0.13
1L	78	-6149	1008	-468	0	-423	-1106	2	0.05	0.05	0.13
1M	78	-5627	-949	461	0	424	1087	2	0.04	0.05	0.13
1N	78	-5627	1008	461	0	424	-1106	2	0.05	0.05	0.13
1O	78	-5627	-949	-468	0	-423	1087	2	0.04	0.05	0.13
1P	78	-5627	1008	-468	0	-423	-1106	2	0.05	0.05	0.13
2	78	-9777	53	-18	0	-10	-19	2	0.00	0.08	0.00
7	78	-9766	48	10	0	14	-16	2	0.00	0.08	0.00
8	78	-9788	-47	-26	0	-19	90	2	0.00	0.08	0.01
9	78	-9759	156	11	0	18	-133	2	0.01	0.08	0.02
10	78	-9407	55	-25	0	-16	-20	2	0.00	0.08	0.00
11	78	-9387	48	21	0	23	-15	2	0.00	0.08	0.01
12	78	-9425	-111	-39	0	-32	162	2	0.00	0.08	0.02
13	78	-9376	228	23	0	30	-211	2	0.01	0.08	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m	kg*m										
1A	-6236	974	1361	2	1.0000	0.9858	1.0022	--	--	0.05	--	0.44	Snell. 'zx'= 17
1B	-6236	974	-1427	2	1.0000	0.9858	1.0021	--	--	0.05	--	0.45	Snell. 'zx'= 17
1C	-6236	-979	1361	2	1.0000	0.9858	1.0022	--	--	0.05	--	0.44	Snell. 'zx'= 17
1D	-6236	-979	-1427	2	1.0000	0.9858	1.0021	--	--	0.05	--	0.45	Snell. 'zx'= 17

1E	-5594	974	1361	2	1.0000	0.9873	1.0020	--	--	0.05	--	0.43 Snell.	'zx' = 17
1F	-5594	974	-1427	2	1.0000	0.9873	1.0019	--	--	0.05	--	0.44 Snell.	'zx' = 17
1G	-5594	-979	1361	2	1.0000	0.9873	1.0020	--	--	0.05	--	0.43 Snell.	'zx' = 17
1H	-5594	-979	-1427	2	1.0000	0.9873	1.0019	--	--	0.05	--	0.44 Snell.	'zx' = 17
1I	-6176	781	1821	2	1.0000	0.9860	1.0022	--	--	0.05	--	0.45 Snell.	'zx' = 17
1J	-6176	781	-1887	2	1.0000	0.9860	1.0021	--	--	0.05	--	0.45 Snell.	'zx' = 17
1K	-6176	-786	1821	2	1.0000	0.9859	1.0022	--	--	0.05	--	0.45 Snell.	'zx' = 17
1L	-6176	-786	-1887	2	1.0000	0.9859	1.0021	--	--	0.05	--	0.45 Snell.	'zx' = 17
1M	-5654	781	1821	2	1.0000	0.9872	1.0020	--	--	0.05	--	0.44 Snell.	'zx' = 17
1N	-5654	781	-1887	2	1.0000	0.9872	1.0019	--	--	0.05	--	0.45 Snell.	'zx' = 17
1O	-5654	-786	1821	2	1.0000	0.9871	1.0020	--	--	0.05	--	0.44 Snell.	'zx' = 17
1P	-5654	-786	-1887	2	1.0000	0.9871	1.0019	--	--	0.05	--	0.45 Snell.	'zx' = 17
2	-9813	-23	-60	2	1.0000	0.9748	0.9997	--	--	0.08	--	0.09 Snell.	'zx' = 17
7	-9801	22	-54	2	1.0000	0.9799	0.9996	--	--	0.08	--	0.09 Snell.	'zx' = 17
8	-9824	-39	127	2	1.0000	0.9766	1.0050	--	--	0.08	--	0.11 Snell.	'zx' = 17
9	-9795	27	-255	2	1.0000	0.9807	1.0025	--	--	0.08	--	0.12 Snell.	'zx' = 17
10	-9443	-36	-62	2	1.0000	0.9766	0.9998	--	--	0.08	--	0.09 Snell.	'zx' = 17
11	-9423	40	-52	2	1.0000	0.9795	0.9995	--	--	0.08	--	0.09 Snell.	'zx' = 17
12	-9461	-62	248	2	1.0000	0.9780	1.0040	--	--	0.08	--	0.12 Snell.	'zx' = 17
13	-9412	48	-387	2	1.0000	0.9805	1.0026	--	--	0.08	--	0.13 Snell.	'zx' = 17

ASTA NUM. 12 NI 432 NF 467 Lungh. 20.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	kg			kg*m							
<hr/>												
1A	0	-6249	-515	772	0	1132	1463	2	0.02	0.05	0.30	
1B	0	-6249	570	772	0	1132	-1540	2	0.03	0.05	0.30	
1C	0	-6249	-515	-780	0	-1139	1463	2	0.02	0.05	0.30	
1D	0	-6249	570	-780	0	-1139	-1540	2	0.03	0.05	0.30	
1E	0	-5595	-515	772	0	1132	1463	2	0.02	0.05	0.30	
1F	0	-5595	570	772	0	1132	-1540	2	0.03	0.05	0.30	
1G	0	-5595	-515	-780	0	-1139	1463	2	0.02	0.05	0.30	
1H	0	-5595	570	-780	0	-1139	-1540	2	0.03	0.05	0.30	
1I	0	-6187	-731	617	0	907	1967	2	0.03	0.05	0.27	
1J	0	-6187	786	617	0	907	-2044	2	0.04	0.05	0.27	
1K	0	-6187	-731	-624	0	-914	1967	2	0.03	0.05	0.27	
1L	0	-6187	786	-624	0	-914	-2044	2	0.04	0.05	0.27	
1M	0	-5657	-731	617	0	907	1967	2	0.03	0.05	0.27	
1N	0	-5657	786	617	0	907	-2044	2	0.04	0.05	0.27	
1O	0	-5657	-731	-624	0	-914	1967	2	0.03	0.05	0.27	
1P	0	-5657	786	-624	0	-914	-2044	2	0.04	0.05	0.27	
2	0	-9822	52	-22	0	-28	-70	2	0.00	0.08	0.01	
7	0	-9810	42	15	0	25	-62	2	0.00	0.08	0.01	
8	0	-9833	-28	-35	0	-46	132	2	0.00	0.08	0.02	
9	0	-9803	129	20	0	31	-280	2	0.01	0.08	0.03	
10	0	-9452	55	-32	0	-42	-73	2	0.00	0.08	0.01	
11	0	-9432	39	30	0	46	-60	2	0.00	0.08	0.01	
12	0	-9471	-78	-55	0	-73	264	2	0.00	0.08	0.03	
13	0	-9420	184	38	0	56	-424	2	0.01	0.08	0.05	
<hr/>												
1A	10	-6245	-515	772	0	1055	1412	2	0.02	0.05	0.28	
1B	10	-6245	570	772	0	1055	-1483	2	0.03	0.05	0.28	
1C	10	-6245	-515	-780	0	-1061	1412	2	0.02	0.05	0.28	
1D	10	-6245	570	-780	0	-1061	-1483	2	0.03	0.05	0.28	
1E	10	-5592	-515	772	0	1055	1412	2	0.02	0.05	0.28	
1F	10	-5592	570	772	0	1055	-1483	2	0.03	0.05	0.28	
1G	10	-5592	-515	-780	0	-1061	1412	2	0.02	0.05	0.28	
1H	10	-5592	570	-780	0	-1061	-1483	2	0.03	0.05	0.28	
1I	10	-6184	-731	617	0	846	1894	2	0.03	0.05	0.25	
1J	10	-6184	786	617	0	846	-1965	2	0.04	0.05	0.25	
1K	10	-6184	-731	-624	0	-852	1894	2	0.03	0.05	0.25	
1L	10	-6184	786	-624	0	-852	-1965	2	0.04	0.05	0.26	
1M	10	-5653	-731	617	0	846	1894	2	0.03	0.05	0.25	
1N	10	-5653	786	617	0	846	-1965	2	0.04	0.05	0.25	
1O	10	-5653	-731	-624	0	-852	1894	2	0.03	0.05	0.25	
1P	10	-5653	786	-624	0	-852	-1965	2	0.04	0.05	0.26	
2	10	-9818	52	-22	0	-26	-65	2	0.00	0.08	0.01	
7	10	-9806	42	15	0	24	-58	2	0.00	0.08	0.01	
8	10	-9828	-28	-35	0	-43	130	2	0.00	0.08	0.01	
9	10	-9798	129	20	0	29	-267	2	0.01	0.08	0.03	
10	10	-9447	55	-32	0	-39	-68	2	0.00	0.08	0.01	
11	10	-9428	39	30	0	43	-56	2	0.00	0.08	0.01	
12	10	-9466	-78	-55	0	-68	256	2	0.00	0.08	0.03	
13	10	-9416	184	38	0	52	-405	2	0.01	0.08	0.05	
<hr/>												
1A	20	-6242	-515	772	0	978	1361	2	0.02	0.05	0.26	
1B	20	-6242	570	772	0	978	-1427	2	0.03	0.05	0.26	
1C	20	-6242	-515	-780	0	-983	1361	2	0.02	0.05	0.26	
1D	20	-6242	570	-780	0	-983	-1427	2	0.03	0.05	0.26	
1E	20	-5588	-515	772	0	978	1361	2	0.02	0.05	0.26	
1F	20	-5588	570	772	0	978	-1427	2	0.03	0.05	0.26	
1G	20	-5588	-515	-780	0	-983	1361	2	0.02	0.05	0.26	
1H	20	-5588	570	-780	0	-983	-1427	2	0.03	0.05	0.26	
1I	20	-6180	-731	617	0	784	1821	2	0.03	0.05	0.23	
1J	20	-6180	786	617	0	784	-1887	2	0.04	0.05	0.24	
1K	20	-6180	-731	-624	0	-789	1821	2	0.03	0.05	0.23	

1L	20	-6180	786	-624	0	-789	-1887	2	0.04	0.05	0.24
1M	20	-5650	-731	617	0	784	1821	2	0.03	0.05	0.23
1N	20	-5650	786	617	0	784	-1887	2	0.04	0.05	0.24
1O	20	-5650	-731	-624	0	-789	1821	2	0.03	0.05	0.23
1P	20	-5650	786	-624	0	-789	-1887	2	0.04	0.05	0.24
2	20	-9813	52	-22	0	-24	-60	2	0.00	0.08	0.01
7	20	-9801	42	15	0	22	-54	2	0.00	0.08	0.01
8	20	-9824	-28	-35	0	-39	127	2	0.00	0.08	0.01
9	20	-9794	129	20	0	27	-254	2	0.01	0.08	0.03
10	20	-9442	55	-32	0	-36	-62	2	0.00	0.08	0.01
11	20	-9423	39	30	0	40	-52	2	0.00	0.08	0.01
12	20	-9462	-78	-55	0	-62	248	2	0.00	0.08	0.03
13	20	-9411	184	38	0	48	-387	2	0.01	0.08	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-6249	1132	1463	2	1.0000	0.9785	0.9974	--	--	0.05	--	0.49 Snell.	'zx'= 4
1B	-6249	1132	-1540	2	1.0000	0.9785	0.9974	--	--	0.05	--	0.49 Snell.	'zx'= 4
1C	-6249	-1139	1463	2	1.0000	0.9785	0.9974	--	--	0.05	--	0.49 Snell.	'zx'= 4
1D	-6249	-1139	-1540	2	1.0000	0.9785	0.9974	--	--	0.05	--	0.50 Snell.	'zx'= 4
1E	-5595	1132	1463	2	1.0000	0.9808	0.9977	--	--	0.05	--	0.48 Snell.	'zx'= 4
1F	-5595	1132	-1540	2	1.0000	0.9808	0.9977	--	--	0.05	--	0.49 Snell.	'zx'= 4
1G	-5595	-1139	1463	2	1.0000	0.9808	0.9977	--	--	0.05	--	0.48 Snell.	'zx'= 4
1H	-5595	-1139	-1540	2	1.0000	0.9808	0.9977	--	--	0.05	--	0.49 Snell.	'zx'= 4
1I	-6187	907	1967	2	1.0000	0.9787	0.9975	--	--	0.05	--	0.49 Snell.	'zx'= 4
1J	-6187	907	-2044	2	1.0000	0.9787	0.9975	--	--	0.05	--	0.50 Snell.	'zx'= 4
1K	-6187	-914	1967	2	1.0000	0.9787	0.9975	--	--	0.05	--	0.49 Snell.	'zx'= 4
1L	-6187	-914	-2044	2	1.0000	0.9787	0.9975	--	--	0.05	--	0.50 Snell.	'zx'= 4
1M	-5657	907	1967	2	1.0000	0.9806	0.9977	--	--	0.05	--	0.49 Snell.	'zx'= 4
1N	-5657	907	-2044	2	1.0000	0.9806	0.9977	--	--	0.05	--	0.49 Snell.	'zx'= 4
1O	-5657	-914	1967	2	1.0000	0.9806	0.9977	--	--	0.05	--	0.49 Snell.	'zx'= 4
1P	-5657	-914	-2044	2	1.0000	0.9806	0.9977	--	--	0.05	--	0.50 Snell.	'zx'= 4
2	-9822	-28	-70	2	1.0000	0.9661	0.9957	--	--	0.08	--	0.10 Snell.	'zx'= 4
7	-9810	25	-62	2	1.0000	0.9664	0.9958	--	--	0.08	--	0.09 Snell.	'zx'= 4
8	-9833	-46	132	2	1.0000	0.9661	0.9961	--	--	0.08	--	0.11 Snell.	'zx'= 4
9	-9803	31	-280	2	1.0000	0.9663	0.9959	--	--	0.08	--	0.12 Snell.	'zx'= 4
10	-9452	-42	-73	2	1.0000	0.9674	0.9959	--	--	0.08	--	0.10 Snell.	'zx'= 4
11	-9432	46	-60	2	1.0000	0.9676	0.9959	--	--	0.08	--	0.10 Snell.	'zx'= 4
12	-9471	-73	264	2	1.0000	0.9674	0.9962	--	--	0.08	--	0.13 Snell.	'zx'= 4
13	-9420	56	-424	2	1.0000	0.9676	0.9961	--	--	0.08	--	0.14 Snell.	'zx'= 4

ASTA NUM. 13 NI 431 NF 1318 Lungh. 50.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-11042	-614	205	0	294	409	2	0.03	0.09	0.07	
1B	0	-11042	791	205	0	294	-254	2	0.04	0.09	0.07	
1C	0	-11042	-614	-228	0	-276	409	2	0.03	0.09	0.07	
1D	0	-11042	791	-228	0	-276	-254	2	0.04	0.09	0.07	
1E	0	-11018	-614	205	0	294	409	2	0.03	0.09	0.07	
1F	0	-11018	791	205	0	294	-254	2	0.04	0.09	0.07	
1G	0	-11018	-614	-228	0	-276	409	2	0.03	0.09	0.07	
1H	0	-11018	791	-228	0	-276	-254	2	0.04	0.09	0.07	
1I	0	-11043	-874	164	0	235	524	2	0.04	0.09	0.06	
1J	0	-11043	1051	164	0	235	-369	2	0.05	0.09	0.06	
1K	0	-11043	-874	-187	0	-217	524	2	0.04	0.09	0.06	
1L	0	-11043	1051	-187	0	-217	-369	2	0.05	0.09	0.05	
1M	0	-11017	-874	164	0	235	524	2	0.04	0.09	0.06	
1N	0	-11017	1051	164	0	235	-369	2	0.05	0.09	0.06	
1O	0	-11017	-874	-187	0	-217	524	2	0.04	0.09	0.06	
1P	0	-11017	1051	-187	0	-217	-369	2	0.05	0.09	0.05	
2	0	-18570	147	-24	0	22	130	2	0.01	0.15	0.02	
7	0	-18570	158	-13	0	6	137	2	0.01	0.15	0.02	
8	0	-18570	71	-25	0	29	92	2	0.00	0.15	0.01	
9	0	-18570	244	-14	0	3	179	2	0.01	0.15	0.02	
10	0	-17830	146	-27	0	26	130	2	0.01	0.15	0.02	
11	0	-17830	163	-8	0	0	142	2	0.01	0.15	0.02	
12	0	-17830	19	-29	0	38	67	2	0.00	0.15	0.01	
13	0	-17830	308	-11	0	-5	213	2	0.01	0.15	0.03	
1A	25	-11037	-614	205	0	351	606	2	0.03	0.09	0.09	
1B	25	-11037	791	205	0	351	-407	2	0.04	0.09	0.09	
1C	25	-11037	-614	-228	0	-327	606	2	0.03	0.09	0.08	
1D	25	-11037	791	-228	0	-327	-407	2	0.04	0.09	0.08	
1E	25	-11013	-614	205	0	351	606	2	0.03	0.09	0.09	
1F	25	-11013	791	205	0	351	-407	2	0.04	0.09	0.09	

1G	25	-11013	-614	-228	0	-327	606	2	0.03	0.09	0.08
1H	25	-11013	791	-228	0	-327	-407	2	0.04	0.09	0.08
1I	25	-11038	-874	164	0	281	786	2	0.04	0.09	0.09
1J	25	-11038	1051	164	0	281	-587	2	0.05	0.09	0.07
1K	25	-11038	-874	-187	0	-257	786	2	0.04	0.09	0.09
1L	25	-11038	1051	-187	0	-257	-587	2	0.05	0.09	0.07
1M	25	-11012	-874	164	0	281	786	2	0.04	0.09	0.09
1N	25	-11012	1051	164	0	281	-587	2	0.05	0.09	0.07
1O	25	-11012	-874	-187	0	-257	786	2	0.04	0.09	0.09
1P	25	-11012	1051	-187	0	-257	-587	2	0.05	0.09	0.07
2	25	-18560	147	-24	0	28	167	2	0.01	0.15	0.02
7	25	-18560	158	-13	0	10	176	2	0.01	0.15	0.02
8	25	-18560	71	-25	0	35	109	2	0.00	0.15	0.01
9	25	-18560	244	-14	0	7	240	2	0.01	0.15	0.03
10	25	-17820	146	-27	0	33	167	2	0.01	0.15	0.02
11	25	-17820	163	-8	0	2	182	2	0.01	0.15	0.02
12	25	-17815	19	-29	0	45	71	2	0.00	0.15	0.01
13	25	-17820	308	-11	0	-2	290	2	0.01	0.15	0.03

1A	50	-11032	-614	205	0	407	803	2	0.03	0.09	0.11
1B	50	-11032	791	205	0	407	-560	2	0.04	0.09	0.10
1C	50	-11032	-614	-228	0	-378	803	2	0.03	0.09	0.10
1D	50	-11032	791	-228	0	-378	-560	2	0.04	0.09	0.09
1E	50	-11008	-614	205	0	407	803	2	0.03	0.09	0.11
1F	50	-11008	791	205	0	407	-560	2	0.04	0.09	0.10
1G	50	-11008	-614	-228	0	-378	803	2	0.03	0.09	0.10
1H	50	-11008	791	-228	0	-378	-560	2	0.04	0.09	0.09
1I	50	-11033	-874	164	0	327	1048	2	0.04	0.09	0.12
1J	50	-11033	1051	164	0	327	-805	2	0.05	0.09	0.09
1K	50	-11033	-874	-187	0	-297	1048	2	0.04	0.09	0.12
1L	50	-11033	1051	-187	0	-297	-805	2	0.05	0.09	0.09
1M	50	-11007	-874	164	0	327	1048	2	0.04	0.09	0.12
1N	50	-11007	1051	164	0	327	-805	2	0.05	0.09	0.09
1O	50	-11007	-874	-187	0	-297	1048	2	0.04	0.09	0.12
1P	50	-11007	1051	-187	0	-297	-805	2	0.05	0.09	0.09
2	50	-18550	147	-24	0	34	203	2	0.01	0.15	0.02
7	50	-18550	158	-13	0	13	215	2	0.01	0.15	0.03
8	50	-18550	71	-25	0	42	127	2	0.00	0.15	0.02
9	50	-18550	244	-14	0	10	301	2	0.01	0.15	0.04
10	50	-17810	146	-27	0	40	203	2	0.01	0.15	0.02
11	50	-17810	163	-8	0	5	223	2	0.01	0.15	0.03
12	50	-17800	19	-29	0	53	76	2	0.00	0.15	0.01
13	50	-17810	308	-11	0	0	366	2	0.01	0.15	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-11042	407	803	2	1.0000	0.9706	0.9984	--	--	0.09	--	0.28	Snell. 'zx'= 11
1B	-11042	407	-560	2	1.0000	0.9706	0.9979	--	--	0.09	--	0.25	Snell. 'zx'= 11
1C	-11042	-378	803	2	1.0000	0.9707	0.9984	--	--	0.09	--	0.27	Snell. 'zx'= 11
1D	-11042	-378	-560	2	1.0000	0.9707	0.9979	--	--	0.09	--	0.24	Snell. 'zx'= 11
1E	-11018	407	803	2	1.0000	0.9707	0.9984	--	--	0.09	--	0.28	Snell. 'zx'= 11
1F	-11018	407	-560	2	1.0000	0.9707	0.9979	--	--	0.09	--	0.25	Snell. 'zx'= 11
1G	-11018	-378	803	2	1.0000	0.9708	0.9984	--	--	0.09	--	0.27	Snell. 'zx'= 11
1H	-11018	-378	-560	2	1.0000	0.9708	0.9979	--	--	0.09	--	0.24	Snell. 'zx'= 11
1I	-11043	327	1048	2	1.0000	0.9706	0.9983	--	--	0.09	--	0.29	Snell. 'zx'= 11
1J	-11043	327	-805	2	1.0000	0.9706	0.9979	--	--	0.09	--	0.26	Snell. 'zx'= 11
1K	-11043	-297	1048	2	1.0000	0.9707	0.9983	--	--	0.09	--	0.28	Snell. 'zx'= 11
1L	-11043	-297	-805	2	1.0000	0.9707	0.9979	--	--	0.09	--	0.25	Snell. 'zx'= 11
1M	-11017	327	1048	2	1.0000	0.9706	0.9983	--	--	0.09	--	0.29	Snell. 'zx'= 11
1N	-11017	327	-805	2	1.0000	0.9706	0.9979	--	--	0.09	--	0.26	Snell. 'zx'= 11
1O	-11017	-297	1048	2	1.0000	0.9708	0.9983	--	--	0.09	--	0.28	Snell. 'zx'= 11
1P	-11017	-297	-805	2	1.0000	0.9708	0.9979	--	--	0.09	--	0.25	Snell. 'zx'= 11
2	-18570	34	203	2	1.0000	0.9487	0.9994	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 11
7	-18570	13	215	2	1.0000	0.9449	0.9993	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 11
8	-18570	42	127	2	1.0000	0.9500	1.0007	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 11
9	-18570	10	301	2	1.0000	0.9396	0.9987	--	--	0.15	--	0.19	Snell. 'zx'= 11
10	-17830	40	203	2	1.0000	0.9510	0.9995	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 11
11	-17830	5	223	2	1.0000	0.9360	0.9994	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 11
12	-17830	53	76	2	1.0000	0.9525	1.0031	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 11
13	-17830	-5	366	2	1.0000	0.9324	0.9985	--	--	0.15	--	0.19	Snell. 'zx'= 11

ASTA NUM. 14 NI 430 NF 431 Lungh. 50.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- kg			----- kg*m							
1A	0	-11050	-409	232	0	175	172	2	0.02	0.09	0.04	

1B	0	-11050	481	232	0	175	-53	2	0.02	0.09	0.04
1C	0	-11050	-409	-241	0	-160	172	2	0.02	0.09	0.04
1D	0	-11050	481	-241	0	-160	-53	2	0.02	0.09	0.04
1E	0	-11030	-409	232	0	175	172	2	0.02	0.09	0.04
1F	0	-11030	481	232	0	175	-53	2	0.02	0.09	0.04
1G	0	-11030	-409	-241	0	-160	172	2	0.02	0.09	0.04
1H	0	-11030	481	-241	0	-160	-53	2	0.02	0.09	0.04
1I	0	-11049	-570	185	0	139	207	2	0.03	0.09	0.03
1J	0	-11049	642	185	0	139	-88	2	0.03	0.09	0.03
1K	0	-11049	-570	-193	0	-125	207	2	0.03	0.09	0.03
1L	0	-11049	642	-193	0	-125	-88	2	0.03	0.09	0.03
1M	0	-11031	-570	185	0	139	207	2	0.03	0.09	0.03
1N	0	-11031	642	185	0	139	-88	2	0.03	0.09	0.03
1O	0	-11031	-570	-193	0	-125	207	2	0.03	0.09	0.03
1P	0	-11031	642	-193	0	-125	-88	2	0.03	0.09	0.03
2	0	-18580	58	-12	0	16	101	2	0.00	0.15	0.01
7	0	-18580	66	-0	0	7	104	2	0.00	0.15	0.01
8	0	-18580	12	-18	0	20	86	2	0.00	0.15	0.01
9	0	-18580	118	2	0	4	121	2	0.01	0.15	0.01
10	0	-17840	57	-16	0	19	102	2	0.00	0.15	0.01
11	0	-17840	69	4	0	3	108	2	0.00	0.15	0.01
12	0	-17840	-21	-25	0	26	77	2	0.00	0.15	0.01
13	0	-17840	156	9	0	-1	135	2	0.01	0.15	0.02
1A	25	-11045	-409	232	0	234	291	2	0.02	0.09	0.06
1B	25	-11045	481	232	0	234	-153	2	0.02	0.09	0.06
1C	25	-11045	-409	-241	0	-218	291	2	0.02	0.09	0.05
1D	25	-11045	481	-241	0	-218	-153	2	0.02	0.09	0.05
1E	25	-11025	-409	232	0	234	291	2	0.02	0.09	0.06
1F	25	-11025	481	232	0	234	-153	2	0.02	0.09	0.06
1G	25	-11025	-409	-241	0	-218	291	2	0.02	0.09	0.05
1H	25	-11025	481	-241	0	-218	-153	2	0.02	0.09	0.05
1I	25	-11044	-570	185	0	187	366	2	0.03	0.09	0.05
1J	25	-11044	642	185	0	187	-228	2	0.03	0.09	0.05
1K	25	-11044	-570	-193	0	-171	366	2	0.03	0.09	0.04
1L	25	-11044	642	-193	0	-171	-228	2	0.03	0.09	0.04
1M	25	-11026	-570	185	0	187	366	2	0.03	0.09	0.05
1N	25	-11026	642	185	0	187	-228	2	0.03	0.09	0.05
1O	25	-11026	-570	-193	0	-171	366	2	0.03	0.09	0.04
1P	25	-11026	642	-193	0	-171	-228	2	0.03	0.09	0.04
2	25	-18570	58	-12	0	19	116	2	0.00	0.15	0.01
7	25	-18570	66	-0	0	7	121	2	0.00	0.15	0.01
8	25	-18570	12	-18	0	25	89	2	0.00	0.15	0.01
9	25	-18570	118	2	0	4	150	2	0.01	0.15	0.02
10	25	-17830	57	-16	0	22	116	2	0.00	0.15	0.01
11	25	-17830	69	4	0	2	125	2	0.00	0.15	0.01
12	25	-17830	-21	-25	0	32	72	2	0.00	0.15	0.01
13	25	-17830	156	9	0	-3	174	2	0.01	0.15	0.02
1A	50	-11040	-409	232	0	294	409	2	0.02	0.09	0.07
1B	50	-11040	481	232	0	294	-254	2	0.02	0.09	0.07
1C	50	-11040	-409	-241	0	-276	409	2	0.02	0.09	0.07
1D	50	-11040	481	-241	0	-276	-254	2	0.02	0.09	0.07
1E	50	-11020	-409	232	0	294	409	2	0.02	0.09	0.07
1F	50	-11020	481	232	0	294	-254	2	0.02	0.09	0.07
1G	50	-11020	-409	-241	0	-276	409	2	0.02	0.09	0.07
1H	50	-11020	481	-241	0	-276	-254	2	0.02	0.09	0.07
1I	50	-11039	-570	185	0	235	524	2	0.03	0.09	0.06
1J	50	-11039	642	185	0	235	-369	2	0.03	0.09	0.06
1K	50	-11039	-570	-193	0	-217	524	2	0.03	0.09	0.06
1L	50	-11039	642	-193	0	-217	-369	2	0.03	0.09	0.05
1M	50	-11021	-570	185	0	235	524	2	0.03	0.09	0.06
1N	50	-11021	642	185	0	235	-369	2	0.03	0.09	0.06
1O	50	-11021	-570	-193	0	-217	524	2	0.03	0.09	0.06
1P	50	-11021	642	-193	0	-217	-369	2	0.03	0.09	0.05
2	50	-18560	58	-12	0	22	130	2	0.00	0.15	0.02
7	50	-18560	66	-0	0	7	137	2	0.00	0.15	0.02
8	50	-18560	12	-18	0	29	92	2	0.00	0.15	0.01
9	50	-18560	118	2	0	3	180	2	0.01	0.15	0.02
10	50	-17820	57	-16	0	26	131	2	0.00	0.15	0.02
11	50	-17820	69	4	0	0	142	2	0.00	0.15	0.02
12	50	-17820	-21	-25	0	38	67	2	0.00	0.15	0.01
13	50	-17820	156	9	0	-5	213	2	0.01	0.15	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m											
1A	-11050	294	409	2	1.0000	0.9686	0.9976	--	--	0.09	--	0.21	Snell. 'zx'= 11
1B	-11050	294	-254	2	1.0000	0.9686	0.9956	--	--	0.09	--	0.19	Snell. 'zx'= 11
1C	-11050	-276	409	2	1.0000	0.9684	0.9976	--	--	0.09	--	0.20	Snell. 'zx'= 11
1D	-11050	-276	-254	2	1.0000	0.9684	0.9956	--	--	0.09	--	0.18	Snell. 'zx'= 11

1E	-11030	294	409	2	1.0000	0.9686	0.9976	--	--	0.09	--	0.21	Snell.	'zx'='	11
1F	-11030	294	-254	2	1.0000	0.9686	0.9956	--	--	0.09	--	0.19	Snell.	'zx'='	11
1G	-11030	-276	409	2	1.0000	0.9685	0.9976	--	--	0.09	--	0.20	Snell.	'zx'='	11
1H	-11030	-276	-254	2	1.0000	0.9685	0.9956	--	--	0.09	--	0.18	Snell.	'zx'='	11
1I	-11049	235	524	2	1.0000	0.9686	0.9973	--	--	0.09	--	0.21	Snell.	'zx'='	11
1J	-11049	235	-369	2	1.0000	0.9686	0.9958	--	--	0.09	--	0.19	Snell.	'zx'='	11
1K	-11049	-217	524	2	1.0000	0.9683	0.9973	--	--	0.09	--	0.20	Snell.	'zx'='	11
1L	-11049	-217	-369	2	1.0000	0.9683	0.9958	--	--	0.09	--	0.18	Snell.	'zx'='	11
1M	-11031	235	524	2	1.0000	0.9686	0.9973	--	--	0.09	--	0.21	Snell.	'zx'='	11
1N	-11031	235	-369	2	1.0000	0.9686	0.9958	--	--	0.09	--	0.19	Snell.	'zx'='	11
1O	-11031	-217	524	2	1.0000	0.9684	0.9973	--	--	0.09	--	0.20	Snell.	'zx'='	11
1P	-11031	-217	-369	2	1.0000	0.9684	0.9958	--	--	0.09	--	0.18	Snell.	'zx'='	11
2	-18580	22	130	2	1.0000	0.9506	1.0016	--	--	0.15	--	0.17	Snell.	'zx'='	11
7	-18580	7	137	2	1.0000	0.9574	1.0013	--	--	0.15	--	0.17	Snell.	'zx'='	11
8	-18580	29	92	2	1.0000	0.9499	1.0042	--	--	0.15	--	0.17	Snell.	'zx'='	11
9	-18580	4	180	2	1.0000	0.9509	0.9999	--	--	0.15	--	0.18	Snell.	'zx'='	11
10	-17840	26	131	2	1.0000	0.9521	1.0017	--	--	0.15	--	0.17	Snell.	'zx'='	11
11	-17840	3	142	2	1.0000	0.9385	1.0012	--	--	0.15	--	0.16	Snell.	'zx'='	11
12	-17840	38	77	2	1.0000	0.9514	1.0029	--	--	0.15	--	0.17	Snell.	'zx'='	11
13	-17840	-5	213	2	1.0000	0.9377	0.9994	--	--	0.15	--	0.17	Snell.	'zx'='	11

ASTA NUM. 15 NI 418 NF 430 Lungh. 55.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		kg			kg*m						
1A	0	-11071	-423	271	0	34	189	2	0.02	0.09	0.02	
1B	0	-11071	498	271	0	34	-110	2	0.02	0.09	0.01	
1C	0	-11071	-423	-279	0	-24	189	2	0.02	0.09	0.02	
1D	0	-11071	498	-279	0	-24	-110	2	0.02	0.09	0.01	
1E	0	-11049	-423	271	0	34	189	2	0.02	0.09	0.02	
1F	0	-11049	498	271	0	34	-110	2	0.02	0.09	0.01	
1G	0	-11049	-423	-279	0	-24	189	2	0.02	0.09	0.02	
1H	0	-11049	498	-279	0	-24	-110	2	0.02	0.09	0.01	
1I	0	-11069	-589	216	0	27	245	2	0.03	0.09	0.03	
1J	0	-11069	664	216	0	27	-166	2	0.03	0.09	0.02	
1K	0	-11069	-589	-224	0	-17	245	2	0.03	0.09	0.03	
1L	0	-11069	664	-224	0	-17	-166	2	0.03	0.09	0.02	
1M	0	-11051	-589	216	0	27	245	2	0.03	0.09	0.03	
1N	0	-11051	664	216	0	27	-166	2	0.03	0.09	0.02	
1O	0	-11051	-589	-224	0	-17	245	2	0.03	0.09	0.03	
1P	0	-11051	664	-224	0	-17	-166	2	0.03	0.09	0.02	
2	0	-18600	61	-13	0	9	68	2	0.00	0.15	0.01	
7	0	-18600	69	1	0	7	67	2	0.00	0.15	0.01	
8	0	-18600	14	-19	0	10	79	2	0.00	0.15	0.01	
9	0	-18600	122	4	0	7	54	2	0.01	0.15	0.01	
10	0	-17860	60	-16	0	10	70	2	0.00	0.15	0.01	
11	0	-17860	73	6	0	6	68	2	0.00	0.15	0.01	
12	0	-17860	-20	-26	0	12	89	2	0.00	0.15	0.01	
13	0	-17860	162	11	0	5	47	2	0.01	0.15	0.01	
1A	28	-11061	-423	271	0	104	68	2	0.02	0.09	0.03	
1B	28	-11061	498	271	0	104	31	2	0.02	0.09	0.02	
1C	28	-11061	-423	-279	0	-92	68	2	0.02	0.09	0.02	
1D	28	-11061	498	-279	0	-92	31	2	0.02	0.09	0.02	
1E	28	-11039	-423	271	0	104	68	2	0.02	0.09	0.03	
1F	28	-11039	498	271	0	104	31	2	0.02	0.09	0.02	
1G	28	-11039	-423	-279	0	-92	68	2	0.02	0.09	0.02	
1H	28	-11039	498	-279	0	-92	31	2	0.02	0.09	0.02	
1I	28	-11059	-589	216	0	83	78	2	0.03	0.09	0.02	
1J	28	-11059	664	216	0	83	21	2	0.03	0.09	0.02	
1K	28	-11059	-589	-224	0	-71	78	2	0.03	0.09	0.02	
1L	28	-11059	664	-224	0	-71	21	2	0.03	0.09	0.02	
1M	28	-11041	-589	216	0	83	78	2	0.03	0.09	0.02	
1N	28	-11041	664	216	0	83	21	2	0.03	0.09	0.02	
1O	28	-11041	-589	-224	0	-71	78	2	0.03	0.09	0.02	
1P	28	-11041	664	-224	0	-71	21	2	0.03	0.09	0.02	
2	28	-18585	61	-13	0	13	85	2	0.00	0.15	0.01	
7	28	-18585	69	1	0	7	86	2	0.00	0.15	0.01	
8	28	-18585	14	-19	0	15	83	2	0.00	0.15	0.01	
9	28	-18585	122	4	0	6	88	2	0.01	0.15	0.01	
10	28	-17845	60	-16	0	14	86	2	0.00	0.15	0.01	
11	28	-17845	73	6	0	5	88	2	0.00	0.15	0.01	
12	28	-17845	-20	-26	0	19	83	2	0.00	0.15	0.01	
13	28	-17845	162	11	0	2	91	2	0.01	0.15	0.01	
1A	55	-11051	-423	271	0	175	-53	2	0.02	0.09	0.04	
1B	55	-11051	498	271	0	175	173	2	0.02	0.09	0.04	
1C	55	-11051	-423	-279	0	-160	-53	2	0.02	0.09	0.04	
1D	55	-11051	498	-279	0	-160	173	2	0.02	0.09	0.04	
1E	55	-11029	-423	271	0	175	-53	2	0.02	0.09	0.04	
1F	55	-11029	498	271	0	175	173	2	0.02	0.09	0.04	
1G	55	-11029	-423	-279	0	-160	-53	2	0.02	0.09	0.04	
1H	55	-11029	498	-279	0	-160	173	2	0.02	0.09	0.04	
1I	55	-11049	-589	216	0	139	-88	2	0.03	0.09	0.03	
1J	55	-11049	664	216	0	139	208	2	0.03	0.09	0.03	
1K	55	-11049	-589	-224	0	-125	-88	2	0.03	0.09	0.03	

1L	55	-11049	664	-224	0	-125	208	2	0.03	0.09	0.03
1M	55	-11031	-589	216	0	139	-88	2	0.03	0.09	0.03
1N	55	-11031	664	216	0	139	208	2	0.03	0.09	0.03
1O	55	-11031	-589	-224	0	-125	-88	2	0.03	0.09	0.03
1P	55	-11031	664	-224	0	-125	208	2	0.03	0.09	0.03
2	55	-18570	61	-13	0	16	102	2	0.00	0.15	0.01
7	55	-18570	69	1	0	7	105	2	0.00	0.15	0.01
8	55	-18570	14	-19	0	21	87	2	0.00	0.15	0.01
9	55	-18570	122	4	0	5	122	2	0.01	0.15	0.01
10	55	-17830	60	-16	0	19	103	2	0.00	0.15	0.01
11	55	-17830	73	6	0	3	108	2	0.00	0.15	0.01
12	55	-17830	-20	-26	0	26	78	2	0.00	0.15	0.01
13	55	-17830	162	11	0	-1	136	2	0.01	0.15	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-11071	175	189	2	1.0000	0.9630	0.9909	--	--	0.09	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1B	-11071	175	173	2	1.0000	0.9630	0.9872	--	--	0.09	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1C	-11071	-160	189	2	1.0000	0.9622	0.9909	--	--	0.09	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1D	-11071	-160	173	2	1.0000	0.9622	0.9872	--	--	0.09	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1E	-11049	175	189	2	1.0000	0.9631	0.9909	--	--	0.09	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1F	-11049	175	173	2	1.0000	0.9631	0.9872	--	--	0.09	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1G	-11049	-160	189	2	1.0000	0.9623	0.9909	--	--	0.09	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1H	-11049	-160	173	2	1.0000	0.9623	0.9872	--	--	0.09	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1I	-11069	139	245	2	1.0000	0.9630	0.9901	--	--	0.09	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1J	-11069	139	208	2	1.0000	0.9630	0.9855	--	--	0.09	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1K	-11069	-125	245	2	1.0000	0.9620	0.9901	--	--	0.09	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1L	-11069	-125	208	2	1.0000	0.9620	0.9855	--	--	0.09	--	0.14 Snell.	'zx'= 12
1M	-11051	139	245	2	1.0000	0.9631	0.9901	--	--	0.09	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1N	-11051	139	208	2	1.0000	0.9631	0.9855	--	--	0.09	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1O	-11051	-125	245	2	1.0000	0.9621	0.9901	--	--	0.09	--	0.15 Snell.	'zx'= 12
1P	-11051	-125	208	2	1.0000	0.9621	0.9855	--	--	0.09	--	0.14 Snell.	'zx'= 12
2	-18600	16	102	2	1.0000	0.9488	1.0014	--	--	0.15	--	0.17 Snell.	'zx'= 12
7	-18600	7	105	2	1.0000	0.9591	1.0009	--	--	0.15	--	0.17 Snell.	'zx'= 12
8	-18600	21	87	2	1.0000	0.9469	1.0057	--	--	0.15	--	0.17 Snell.	'zx'= 12
9	-18600	7	122	2	1.0000	0.9524	0.9975	--	--	0.15	--	0.17 Snell.	'zx'= 12
10	-17860	19	103	2	1.0000	0.9494	1.0016	--	--	0.15	--	0.16 Snell.	'zx'= 12
11	-17860	6	108	2	1.0000	0.9474	1.0007	--	--	0.15	--	0.16 Snell.	'zx'= 12
12	-17860	26	89	2	1.0000	0.9474	1.0049	--	--	0.15	--	0.16 Snell.	'zx'= 12
13	-17860	5	136	2	1.0000	0.9320	0.9959	--	--	0.15	--	0.16 Snell.	'zx'= 12

ASTA NUM. 16 NI 417 NF 418 Lungh. 55.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-11084	-438	340	0	180	427	2	0.02	0.09	0.05	
1B	0	-11084	517	340	0	180	-392	2	0.02	0.09	0.05	
1C	0	-11084	-438	-348	0	-174	427	2	0.02	0.09	0.05	
1D	0	-11084	517	-348	0	-174	-392	2	0.02	0.09	0.05	
1E	0	-11056	-438	340	0	180	427	2	0.02	0.09	0.05	
1F	0	-11056	517	340	0	180	-392	2	0.02	0.09	0.05	
1G	0	-11056	-438	-348	0	-174	427	2	0.02	0.09	0.05	
1H	0	-11056	517	-348	0	-174	-392	2	0.02	0.09	0.05	
1I	0	-11086	-610	271	0	146	578	2	0.03	0.09	0.07	
1J	0	-11086	689	271	0	146	-542	2	0.03	0.09	0.06	
1K	0	-11086	-610	-279	0	-140	578	2	0.03	0.09	0.07	
1L	0	-11086	689	-279	0	-140	-542	2	0.03	0.09	0.06	
1M	0	-11054	-610	271	0	146	578	2	0.03	0.09	0.07	
1N	0	-11054	689	271	0	146	-542	2	0.03	0.09	0.06	
1O	0	-11054	-610	-279	0	-140	578	2	0.03	0.09	0.07	
1P	0	-11054	689	-279	0	-140	-542	2	0.03	0.09	0.06	
2	0	-18610	65	-14	0	2	33	2	0.00	0.15	0.00	
7	0	-18610	73	3	0	9	27	2	0.00	0.15	0.00	
8	0	-18620	16	-21	0	-1	71	2	0.00	0.15	0.01	
9	0	-18610	128	6	0	10	-15	2	0.01	0.15	0.00	
10	0	-17880	63	-18	0	-0	36	2	0.00	0.15	0.00	
11	0	-17870	76	10	0	12	27	2	0.00	0.15	0.00	
12	0	-17880	-19	-30	0	-5	99	2	0.00	0.15	0.01	
13	0	-17870	168	14	0	13	-45	2	0.01	0.15	0.01	
1A	27	-11074	-438	340	0	78	308	2	0.02	0.09	0.04	
1B	27	-11074	517	340	0	78	-251	2	0.02	0.09	0.03	
1C	27	-11074	-438	-348	0	-70	308	2	0.02	0.09	0.04	
1D	27	-11074	517	-348	0	-70	-251	2	0.02	0.09	0.03	
1E	27	-11046	-438	340	0	78	308	2	0.02	0.09	0.04	
1F	27	-11046	517	340	0	78	-251	2	0.02	0.09	0.03	

1G	27	-11046	-438	-348	0	-70	308	2	0.02	0.09	0.04
1H	27	-11046	517	-348	0	-70	-251	2	0.02	0.09	0.03
1I	27	-11076	-610	271	0	64	411	2	0.03	0.09	0.05
1J	27	-11076	689	271	0	64	-354	2	0.03	0.09	0.04
1K	27	-11076	-610	-279	0	-57	411	2	0.03	0.09	0.05
1L	27	-11076	689	-279	0	-57	-354	2	0.03	0.09	0.04
1M	27	-11044	-610	271	0	64	411	2	0.03	0.09	0.05
1N	27	-11044	689	271	0	64	-354	2	0.03	0.09	0.04
1O	27	-11044	-610	-279	0	-57	411	2	0.03	0.09	0.05
1P	27	-11044	689	-279	0	-57	-354	2	0.03	0.09	0.04
2	27	-18600	65	-14	0	6	51	2	0.00	0.15	0.01
7	27	-18600	73	3	0	8	47	2	0.00	0.15	0.01
8	27	-18605	16	-21	0	5	75	2	0.00	0.15	0.01
9	27	-18600	128	6	0	8	20	2	0.01	0.15	0.00
10	27	-17865	63	-18	0	5	53	2	0.00	0.15	0.01
11	27	-17860	76	10	0	9	48	2	0.00	0.15	0.01
12	27	-17865	-19	-30	0	4	94	2	0.00	0.15	0.01
13	27	-17860	168	14	0	9	1	2	0.01	0.15	0.00

1A	55	-11064	-438	340	0	-24	189	2	0.02	0.09	0.02
1B	55	-11064	517	340	0	-24	-110	2	0.02	0.09	0.01
1C	55	-11064	-438	-348	0	34	189	2	0.02	0.09	0.02
1D	55	-11064	517	-348	0	34	-110	2	0.02	0.09	0.01
1E	55	-11036	-438	340	0	-24	189	2	0.02	0.09	0.02
1F	55	-11036	517	340	0	-24	-110	2	0.02	0.09	0.01
1G	55	-11036	-438	-348	0	34	189	2	0.02	0.09	0.02
1H	55	-11036	517	-348	0	34	-110	2	0.02	0.09	0.01
1I	55	-11066	-610	271	0	-17	244	2	0.03	0.09	0.03
1J	55	-11066	689	271	0	-17	-165	2	0.03	0.09	0.02
1K	55	-11066	-610	-279	0	27	244	2	0.03	0.09	0.03
1L	55	-11066	689	-279	0	27	-165	2	0.03	0.09	0.02
1M	55	-11034	-610	271	0	-17	244	2	0.03	0.09	0.03
1N	55	-11034	689	271	0	-17	-165	2	0.03	0.09	0.02
1O	55	-11034	-610	-279	0	27	244	2	0.03	0.09	0.03
1P	55	-11034	689	-279	0	27	-165	2	0.03	0.09	0.02
2	55	-18590	65	-14	0	9	69	2	0.00	0.15	0.01
7	55	-18590	73	3	0	7	67	2	0.00	0.15	0.01
8	55	-18590	16	-21	0	10	80	2	0.00	0.15	0.01
9	55	-18590	128	6	0	7	55	2	0.01	0.15	0.01
10	55	-17850	63	-18	0	10	71	2	0.00	0.15	0.01
11	55	-17850	76	10	0	6	69	2	0.00	0.15	0.01
12	55	-17850	-19	-30	0	12	89	2	0.00	0.15	0.01
13	55	-17850	168	14	0	6	47	2	0.01	0.15	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-11084	180	427	2	1.0000	0.9573	0.9985	--	--	0.09	--	0.18	Snell. 'zx'= 12
1B	-11084	180	-392	2	1.0000	0.9573	0.9968	--	--	0.09	--	0.18	Snell. 'zx'= 12
1C	-11084	-174	427	2	1.0000	0.9562	0.9985	--	--	0.09	--	0.18	Snell. 'zx'= 12
1D	-11084	-174	-392	2	1.0000	0.9562	0.9968	--	--	0.09	--	0.18	Snell. 'zx'= 12
1E	-11056	180	427	2	1.0000	0.9574	0.9985	--	--	0.09	--	0.18	Snell. 'zx'= 12
1F	-11056	180	-392	2	1.0000	0.9574	0.9968	--	--	0.09	--	0.18	Snell. 'zx'= 12
1G	-11056	-174	427	2	1.0000	0.9563	0.9985	--	--	0.09	--	0.18	Snell. 'zx'= 12
1H	-11056	-174	-392	2	1.0000	0.9563	0.9968	--	--	0.09	--	0.18	Snell. 'zx'= 12
1I	-11086	146	578	2	1.0000	0.9576	0.9983	--	--	0.09	--	0.19	Snell. 'zx'= 12
1J	-11086	146	-542	2	1.0000	0.9576	0.9970	--	--	0.09	--	0.19	Snell. 'zx'= 12
1K	-11086	-140	578	2	1.0000	0.9563	0.9983	--	--	0.09	--	0.19	Snell. 'zx'= 12
1L	-11086	-140	-542	2	1.0000	0.9563	0.9970	--	--	0.09	--	0.19	Snell. 'zx'= 12
1M	-11054	146	578	2	1.0000	0.9577	0.9983	--	--	0.09	--	0.19	Snell. 'zx'= 12
1N	-11054	146	-542	2	1.0000	0.9577	0.9970	--	--	0.09	--	0.19	Snell. 'zx'= 12
1O	-11054	-140	578	2	1.0000	0.9564	0.9983	--	--	0.09	--	0.19	Snell. 'zx'= 12
1P	-11054	-140	-542	2	1.0000	0.9564	0.9970	--	--	0.09	--	0.19	Snell. 'zx'= 12
2	-18610	9	69	2	1.0000	0.9377	0.9981	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 12
7	-18610	9	67	2	1.0000	0.9560	0.9968	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 12
8	-18620	10	80	2	1.0000	0.9297	1.0054	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 12
9	-18610	10	55	2	1.0000	0.9518	0.9846	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 12
10	-17880	10	71	2	1.0000	0.9342	0.9987	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 12
11	-17870	12	69	2	1.0000	0.9502	0.9966	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 12
12	-17880	12	99	2	1.0000	0.9237	1.0052	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 12
13	-17870	13	47	2	1.0000	0.9463	0.9740	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 12

ASTA NUM. 17 NI 405 NF 417 Lungh. 77.5 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-11119	-393	441	0	521	730	2	0.02	0.09	0.13	

1B	0	-11119	468	441	0	521	-752	2	0.02	0.09	0.13
1C	0	-11119	-393	-448	0	-520	730	2	0.02	0.09	0.13
1D	0	-11119	468	-448	0	-520	-752	2	0.02	0.09	0.13
1E	0	-11081	-393	441	0	521	730	2	0.02	0.09	0.13
1F	0	-11081	468	441	0	521	-752	2	0.02	0.09	0.13
1G	0	-11081	-393	-448	0	-520	730	2	0.02	0.09	0.13
1H	0	-11081	468	-448	0	-520	-752	2	0.02	0.09	0.13
1I	0	-11124	-535	352	0	418	991	2	0.02	0.09	0.11
1J	0	-11124	610	352	0	418	-1013	2	0.03	0.09	0.12
1K	0	-11124	-535	-359	0	-417	991	2	0.02	0.09	0.11
1L	0	-11124	610	-359	0	-417	-1013	2	0.03	0.09	0.12
1M	0	-11076	-535	352	0	418	991	2	0.02	0.09	0.11
1N	0	-11076	610	352	0	418	-1013	2	0.03	0.09	0.12
1O	0	-11076	-535	-359	0	-417	991	2	0.02	0.09	0.11
1P	0	-11076	610	-359	0	-417	-1013	2	0.03	0.09	0.12
2	0	-18640	60	-15	0	-10	-13	2	0.00	0.15	0.00
7	0	-18640	69	7	0	14	-26	2	0.00	0.15	0.00
8	0	-18650	16	-24	0	-20	59	2	0.00	0.15	0.01
9	0	-18640	118	11	0	19	-106	2	0.01	0.15	0.01
10	0	-17910	58	-21	0	-16	-9	2	0.00	0.15	0.00
11	0	-17900	73	15	0	23	-30	2	0.00	0.15	0.01
12	0	-17910	-14	-36	0	-33	111	2	0.00	0.15	0.01
13	0	-17900	154	22	0	31	-164	2	0.01	0.15	0.02
1A	39	-11104	-393	441	0	350	578	2	0.02	0.09	0.09
1B	39	-11104	468	441	0	350	-571	2	0.02	0.09	0.09
1C	39	-11104	-393	-448	0	-347	578	2	0.02	0.09	0.09
1D	39	-11104	468	-448	0	-347	-571	2	0.02	0.09	0.09
1E	39	-11066	-393	441	0	350	578	2	0.02	0.09	0.09
1F	39	-11066	468	441	0	350	-571	2	0.02	0.09	0.09
1G	39	-11066	-393	-448	0	-347	578	2	0.02	0.09	0.09
1H	39	-11066	468	-448	0	-347	-571	2	0.02	0.09	0.09
1I	39	-11109	-535	352	0	282	784	2	0.02	0.09	0.09
1J	39	-11109	610	352	0	282	-777	2	0.03	0.09	0.09
1K	39	-11109	-535	-359	0	-279	784	2	0.02	0.09	0.09
1L	39	-11109	610	-359	0	-279	-777	2	0.03	0.09	0.09
1M	39	-11061	-535	352	0	282	784	2	0.02	0.09	0.09
1N	39	-11061	610	352	0	282	-777	2	0.03	0.09	0.09
1O	39	-11061	-535	-359	0	-279	784	2	0.02	0.09	0.09
1P	39	-11061	610	-359	0	-279	-777	2	0.03	0.09	0.09
2	39	-18625	60	-15	0	-4	10	2	0.00	0.15	0.00
7	39	-18625	69	7	0	12	1	2	0.00	0.15	0.00
8	39	-18630	16	-24	0	-10	65	2	0.00	0.15	0.01
9	39	-18625	118	11	0	14	-61	2	0.01	0.15	0.01
10	39	-17890	58	-21	0	-8	14	2	0.00	0.15	0.00
11	39	-17885	73	15	0	18	-2	2	0.00	0.15	0.00
12	39	-17890	-14	-36	0	-19	105	2	0.00	0.15	0.01
13	39	-17885	154	22	0	22	-104	2	0.01	0.15	0.01
1A	78	-11089	-393	441	0	180	427	2	0.02	0.09	0.05
1B	78	-11089	468	441	0	180	-391	2	0.02	0.09	0.05
1C	78	-11089	-393	-448	0	-174	427	2	0.02	0.09	0.05
1D	78	-11089	468	-448	0	-174	-391	2	0.02	0.09	0.05
1E	78	-11051	-393	441	0	180	427	2	0.02	0.09	0.05
1F	78	-11051	468	441	0	180	-391	2	0.02	0.09	0.05
1G	78	-11051	-393	-448	0	-174	427	2	0.02	0.09	0.05
1H	78	-11051	468	-448	0	-174	-391	2	0.02	0.09	0.05
1I	78	-11094	-535	352	0	146	577	2	0.02	0.09	0.07
1J	78	-11094	610	352	0	146	-541	2	0.03	0.09	0.06
1K	78	-11094	-535	-359	0	-140	577	2	0.02	0.09	0.07
1L	78	-11094	610	-359	0	-140	-541	2	0.03	0.09	0.06
1M	78	-11046	-535	352	0	146	577	2	0.02	0.09	0.07
1N	78	-11046	610	352	0	146	-541	2	0.03	0.09	0.06
1O	78	-11046	-535	-359	0	-140	577	2	0.02	0.09	0.07
1P	78	-11046	610	-359	0	-140	-541	2	0.03	0.09	0.06
2	78	-18610	60	-15	0	2	33	2	0.00	0.15	0.00
7	78	-18610	69	7	0	9	28	2	0.00	0.15	0.00
8	78	-18610	16	-24	0	-1	71	2	0.00	0.15	0.01
9	78	-18610	118	11	0	10	-15	2	0.01	0.15	0.00
10	78	-17870	58	-21	0	-0	36	2	0.00	0.15	0.00
11	78	-17870	73	15	0	12	27	2	0.00	0.15	0.00
12	78	-17870	-14	-36	0	-5	100	2	0.00	0.15	0.01
13	78	-17870	154	22	0	14	-45	2	0.01	0.15	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m	kg*m										
1A	-11119	521	730	2	1.0000	0.9699	1.0037	--	--	0.09	--	0.30	Snell. 'zx'= 17
1B	-11119	521	-752	2	1.0000	0.9699	1.0028	--	--	0.09	--	0.30	Snell. 'zx'= 17
1C	-11119	-520	730	2	1.0000	0.9697	1.0037	--	--	0.09	--	0.30	Snell. 'zx'= 17
1D	-11119	-520	-752	2	1.0000	0.9697	1.0028	--	--	0.09	--	0.30	Snell. 'zx'= 17

1E	-11081	521	730	2	1.0000	0.9700	1.0037	--	--	0.09	--	0.30	Snell.	'zx'='	17
1F	-11081	521	-752	2	1.0000	0.9700	1.0028	--	--	0.09	--	0.30	Snell.	'zx'='	17
1G	-11081	-520	730	2	1.0000	0.9698	1.0037	--	--	0.09	--	0.30	Snell.	'zx'='	17
1H	-11081	-520	-752	2	1.0000	0.9698	1.0028	--	--	0.09	--	0.30	Snell.	'zx'='	17
1I	-11124	418	991	2	1.0000	0.9700	1.0037	--	--	0.09	--	0.30	Snell.	'zx'='	17
1J	-11124	418	-1013	2	1.0000	0.9700	1.0030	--	--	0.09	--	0.31	Snell.	'zx'='	17
1K	-11124	-417	991	2	1.0000	0.9697	1.0037	--	--	0.09	--	0.30	Snell.	'zx'='	17
1L	-11124	-417	-1013	2	1.0000	0.9697	1.0030	--	--	0.09	--	0.31	Snell.	'zx'='	17
1M	-11076	418	991	2	1.0000	0.9702	1.0037	--	--	0.09	--	0.30	Snell.	'zx'='	17
1N	-11076	418	-1013	2	1.0000	0.9702	1.0030	--	--	0.09	--	0.31	Snell.	'zx'='	17
1O	-11076	-417	991	2	1.0000	0.9698	1.0037	--	--	0.09	--	0.30	Snell.	'zx'='	17
1P	-11076	-417	-1013	2	1.0000	0.9698	1.0030	--	--	0.09	--	0.31	Snell.	'zx'='	17
2	-18640	-10	33	2	1.0000	0.9275	0.9819	--	--	0.15	--	0.16	Snell.	'zx'='	17
7	-18640	14	28	2	1.0000	0.9617	0.9686	--	--	0.15	--	0.16	Snell.	'zx'='	17
8	-18650	-20	71	2	1.0000	0.9371	1.0121	--	--	0.15	--	0.17	Snell.	'zx'='	17
9	-18640	19	-106	2	1.0000	0.9577	0.9952	--	--	0.15	--	0.17	Snell.	'zx'='	17
10	-17910	-16	36	2	1.0000	0.9384	0.9862	--	--	0.15	--	0.16	Snell.	'zx'='	17
11	-17900	23	-30	2	1.0000	0.9578	0.9706	--	--	0.15	--	0.16	Snell.	'zx'='	17
12	-17910	-33	111	2	1.0000	0.9435	1.0135	--	--	0.15	--	0.17	Snell.	'zx'='	17
13	-17900	31	-164	2	1.0000	0.9553	0.9985	--	--	0.15	--	0.17	Snell.	'zx'='	17

ASTA NUM. 18 NI 404 NF 405 Lungh. 77.5 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg			kg*m							
1A	0	-11143	-754	601	0	986	1312	2	0.03	0.09	0.26	
1B	0	-11143	863	601	0	986	-1418	2	0.04	0.09	0.26	
1C	0	-11143	-754	-612	0	-994	1312	2	0.03	0.09	0.26	
1D	0	-11143	863	-612	0	-994	-1418	2	0.04	0.09	0.26	
1E	0	-11097	-754	601	0	986	1312	2	0.03	0.09	0.26	
1F	0	-11097	863	601	0	986	-1418	2	0.04	0.09	0.26	
1G	0	-11097	-754	-612	0	-994	1312	2	0.03	0.09	0.26	
1H	0	-11097	863	-612	0	-994	-1418	2	0.04	0.09	0.26	
1I	0	-11149	-1062	482	0	791	1814	2	0.05	0.09	0.23	
1J	0	-11149	1171	482	0	791	-1919	2	0.05	0.09	0.24	
1K	0	-11149	-1062	-494	0	-799	1814	2	0.05	0.09	0.23	
1L	0	-11149	1171	-494	0	-799	-1919	2	0.05	0.09	0.24	
1M	0	-11091	-1062	482	0	791	1814	2	0.05	0.09	0.23	
1N	0	-11091	1171	482	0	791	-1919	2	0.05	0.09	0.24	
1O	0	-11091	-1062	-494	0	-799	1814	2	0.05	0.09	0.23	
1P	0	-11091	1171	-494	0	-799	-1919	2	0.05	0.09	0.24	
2	0	-18680	89	-22	0	-26	-82	2	0.00	0.15	0.01	
7	0	-18680	98	7	0	19	-102	2	0.00	0.15	0.01	
8	0	-18680	7	-29	0	-42	53	2	0.00	0.15	0.01	
9	0	-18670	191	7	0	24	-254	2	0.01	0.15	0.03	
10	0	-17940	87	-29	0	-39	-76	2	0.00	0.15	0.01	
11	0	-17940	103	18	0	38	-109	2	0.00	0.15	0.01	
12	0	-17940	-49	-42	0	-65	149	2	0.00	0.15	0.02	
13	0	-17930	257	18	0	45	-363	2	0.01	0.15	0.04	
1A	39	-11128	-754	601	0	753	1021	2	0.03	0.09	0.19	
1B	39	-11128	863	601	0	753	-1085	2	0.04	0.09	0.20	
1C	39	-11128	-754	-612	0	-757	1021	2	0.03	0.09	0.20	
1D	39	-11128	863	-612	0	-757	-1085	2	0.04	0.09	0.20	
1E	39	-11082	-754	601	0	753	1021	2	0.03	0.09	0.19	
1F	39	-11082	863	601	0	753	-1085	2	0.04	0.09	0.20	
1G	39	-11082	-754	-612	0	-757	1021	2	0.03	0.09	0.20	
1H	39	-11082	863	-612	0	-757	-1085	2	0.04	0.09	0.20	
1I	39	-11134	-1062	482	0	604	1402	2	0.05	0.09	0.17	
1J	39	-11134	1171	482	0	604	-1466	2	0.05	0.09	0.17	
1K	39	-11134	-1062	-494	0	-608	1402	2	0.05	0.09	0.17	
1L	39	-11134	1171	-494	0	-608	-1466	2	0.05	0.09	0.17	
1M	39	-11076	-1062	482	0	604	1402	2	0.05	0.09	0.17	
1N	39	-11076	1171	482	0	604	-1466	2	0.05	0.09	0.17	
1O	39	-11076	-1062	-494	0	-608	1402	2	0.05	0.09	0.17	
1P	39	-11076	1171	-494	0	-608	-1466	2	0.05	0.09	0.17	
2	39	-18660	89	-22	0	-18	-47	2	0.00	0.15	0.01	
7	39	-18660	98	7	0	17	-64	2	0.00	0.15	0.01	
8	39	-18660	7	-29	0	-31	56	2	0.00	0.15	0.01	
9	39	-18655	191	7	0	21	-180	2	0.01	0.15	0.02	
10	39	-17920	87	-29	0	-27	-42	2	0.00	0.15	0.01	
11	39	-17920	103	18	0	30	-70	2	0.00	0.15	0.01	
12	39	-17920	-49	-42	0	-49	130	2	0.00	0.15	0.02	
13	39	-17915	257	18	0	38	-263	2	0.01	0.15	0.03	
1A	78	-11113	-754	601	0	521	730	2	0.03	0.09	0.13	
1B	78	-11113	863	601	0	521	-751	2	0.04	0.09	0.13	
1C	78	-11113	-754	-612	0	-520	730	2	0.03	0.09	0.13	
1D	78	-11113	863	-612	0	-520	-751	2	0.04	0.09	0.13	
1E	78	-11067	-754	601	0	521	730	2	0.03	0.09	0.13	
1F	78	-11067	863	601	0	521	-751	2	0.04	0.09	0.13	
1G	78	-11067	-754	-612	0	-520	730	2	0.03	0.09	0.13	
1H	78	-11067	863	-612	0	-520	-751	2	0.04	0.09	0.13	
1I	78	-11119	-1062	482	0	418	991	2	0.05	0.09	0.11	
1J	78	-11119	1171	482	0	418	-1012	2	0.05	0.09	0.12	
1K	78	-11119	-1062	-494	0	-417	991	2	0.05	0.09	0.11	

1L	78	-11119	1171	-494	0	-417	-1012	2	0.05	0.09	0.12
1M	78	-11061	-1062	482	0	418	991	2	0.05	0.09	0.11
1N	78	-11061	1171	482	0	418	-1012	2	0.05	0.09	0.12
1O	78	-11061	-1062	-494	0	-417	991	2	0.05	0.09	0.11
1P	78	-11061	1171	-494	0	-417	-1012	2	0.05	0.09	0.12
2	78	-18640	89	-22	0	-10	-13	2	0.00	0.15	0.00
7	78	-18640	98	7	0	14	-26	2	0.00	0.15	0.00
8	78	-18640	7	-29	0	-20	59	2	0.00	0.15	0.01
9	78	-18640	191	7	0	19	-106	2	0.01	0.15	0.01
10	78	-17900	87	-29	0	-16	-9	2	0.00	0.15	0.00
11	78	-17900	103	18	0	23	-30	2	0.00	0.15	0.01
12	78	-17900	-49	-42	0	-33	111	2	0.00	0.15	0.01
13	78	-17900	257	18	0	31	-164	2	0.01	0.15	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-11143	986	1312	2	1.0000	0.9744	1.0033	--	--	0.09	--	0.47	Snell. 'zx'= 17
1B	-11143	986	-1418	2	1.0000	0.9744	1.0029	--	--	0.09	--	0.49	Snell. 'zx'= 17
1C	-11143	-994	1312	2	1.0000	0.9742	1.0033	--	--	0.09	--	0.48	Snell. 'zx'= 17
1D	-11143	-994	-1418	2	1.0000	0.9742	1.0029	--	--	0.09	--	0.49	Snell. 'zx'= 17
1E	-11097	986	1312	2	1.0000	0.9745	1.0033	--	--	0.09	--	0.47	Snell. 'zx'= 17
1F	-11097	986	-1418	2	1.0000	0.9745	1.0029	--	--	0.09	--	0.49	Snell. 'zx'= 17
1G	-11097	-994	1312	2	1.0000	0.9743	1.0033	--	--	0.09	--	0.48	Snell. 'zx'= 17
1H	-11097	-994	-1418	2	1.0000	0.9743	1.0029	--	--	0.09	--	0.49	Snell. 'zx'= 17
1I	-11149	791	1814	2	1.0000	0.9744	1.0032	--	--	0.09	--	0.49	Snell. 'zx'= 17
1J	-11149	791	-1919	2	1.0000	0.9744	1.0029	--	--	0.09	--	0.50	Snell. 'zx'= 17
1K	-11149	-799	1814	2	1.0000	0.9742	1.0032	--	--	0.09	--	0.49	Snell. 'zx'= 17
1L	-11149	-799	-1919	2	1.0000	0.9742	1.0029	--	--	0.09	--	0.50	Snell. 'zx'= 17
1M	-11091	791	1814	2	1.0000	0.9745	1.0031	--	--	0.09	--	0.49	Snell. 'zx'= 17
1N	-11091	791	-1919	2	1.0000	0.9745	1.0029	--	--	0.09	--	0.50	Snell. 'zx'= 17
1O	-11091	-799	1814	2	1.0000	0.9743	1.0031	--	--	0.09	--	0.49	Snell. 'zx'= 17
1P	-11091	-799	-1919	2	1.0000	0.9743	1.0029	--	--	0.09	--	0.50	Snell. 'zx'= 17
2	-18680	-26	-82	2	1.0000	0.9503	0.9956	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 17
7	-18680	19	-102	2	1.0000	0.9651	0.9979	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 17
8	-18680	-42	59	2	1.0000	0.9544	1.0142	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 17
9	-18670	24	-254	2	1.0000	0.9672	1.0021	--	--	0.15	--	0.19	Snell. 'zx'= 17
10	-17940	-39	-76	2	1.0000	0.9543	0.9947	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 17
11	-17940	38	-109	2	1.0000	0.9625	0.9985	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 17
12	-17940	-65	149	2	1.0000	0.9577	1.0098	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 17
13	-17930	45	-363	2	1.0000	0.9650	1.0028	--	--	0.15	--	0.20	Snell. 'zx'= 17

ASTA NUM. 19 NI 402 NF 404 Lungh. 20.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-11154	-518	832	0	1157	1402	2	0.02	0.09	0.30	
1B	0	-11154	615	832	0	1157	-1528	2	0.03	0.09	0.31	
1C	0	-11154	-518	-842	0	-1167	1402	2	0.02	0.09	0.31	
1D	0	-11154	615	-842	0	-1167	-1528	2	0.03	0.09	0.31	
1E	0	-11106	-518	832	0	1157	1402	2	0.02	0.09	0.30	
1F	0	-11106	615	832	0	1157	-1528	2	0.03	0.09	0.31	
1G	0	-11106	-518	-842	0	-1167	1402	2	0.02	0.09	0.31	
1H	0	-11106	615	-842	0	-1167	-1528	2	0.03	0.09	0.31	
1I	0	-11161	-730	665	0	927	1956	2	0.03	0.09	0.27	
1J	0	-11161	827	665	0	927	-2081	2	0.04	0.09	0.28	
1K	0	-11161	-730	-675	0	-938	1956	2	0.03	0.09	0.28	
1L	0	-11161	827	-675	0	-938	-2081	2	0.04	0.09	0.28	
1M	0	-11099	-730	665	0	927	1956	2	0.03	0.09	0.27	
1N	0	-11099	827	665	0	927	-2081	2	0.04	0.09	0.28	
1O	0	-11099	-730	-675	0	-938	1956	2	0.03	0.09	0.28	
1P	0	-11099	827	-675	0	-938	-2081	2	0.04	0.09	0.28	
2	0	-18690	86	-25	0	-31	-99	2	0.00	0.15	0.01	
7	0	-18680	78	14	0	22	-117	2	0.00	0.15	0.01	
8	0	-18690	35	-40	0	-50	46	2	0.00	0.15	0.01	
9	0	-18680	141	19	0	28	-282	2	0.01	0.15	0.03	
10	0	-17950	89	-36	0	-46	-93	2	0.00	0.15	0.01	
11	0	-17950	75	30	0	44	-124	2	0.00	0.15	0.01	
12	0	-17950	4	-60	0	-77	148	2	0.00	0.15	0.02	
13	0	-17940	180	38	0	53	-398	2	0.01	0.15	0.05	
1A	10	-11149	-518	832	0	1074	1358	2	0.02	0.09	0.28	
1B	10	-11149	615	832	0	1074	-1473	2	0.03	0.09	0.29	
1C	10	-11149	-518	-842	0	-1083	1358	2	0.02	0.09	0.28	
1D	10	-11149	615	-842	0	-1083	-1473	2	0.03	0.09	0.29	
1E	10	-11101	-518	832	0	1074	1358	2	0.02	0.09	0.28	
1F	10	-11101	615	832	0	1074	-1473	2	0.03	0.09	0.29	

1G	10	-11101	-518	-842	0	-1083	1358	2	0.02	0.09	0.28
1H	10	-11101	615	-842	0	-1083	-1473	2	0.03	0.09	0.29
1I	10	-11156	-730	665	0	861	1885	2	0.03	0.09	0.25
1J	10	-11156	827	665	0	861	-2000	2	0.04	0.09	0.26
1K	10	-11156	-730	-675	0	-870	1885	2	0.03	0.09	0.26
1L	10	-11156	827	-675	0	-870	-2000	2	0.04	0.09	0.26
1M	10	-11094	-730	665	0	861	1885	2	0.03	0.09	0.25
1N	10	-11094	827	665	0	861	-2000	2	0.04	0.09	0.26
1O	10	-11094	-730	-675	0	-870	1885	2	0.03	0.09	0.26
1P	10	-11094	827	-675	0	-870	-2000	2	0.04	0.09	0.26
2	10	-18685	86	-25	0	-29	-90	2	0.00	0.15	0.01
7	10	-18680	78	14	0	21	-110	2	0.00	0.15	0.01
8	10	-18685	35	-40	0	-46	50	2	0.00	0.15	0.01
9	10	-18675	141	19	0	26	-268	2	0.01	0.15	0.03
10	10	-17945	89	-36	0	-42	-85	2	0.00	0.15	0.01
11	10	-17945	75	30	0	41	-117	2	0.00	0.15	0.01
12	10	-17945	4	-60	0	-71	149	2	0.00	0.15	0.02
13	10	-17935	180	38	0	49	-381	2	0.01	0.15	0.05
1A	20	-11144	-518	832	0	990	1313	2	0.02	0.09	0.26
1B	20	-11144	615	832	0	990	-1418	2	0.03	0.09	0.26
1C	20	-11144	-518	-842	0	-999	1313	2	0.02	0.09	0.26
1D	20	-11144	615	-842	0	-999	-1418	2	0.03	0.09	0.27
1E	20	-11096	-518	832	0	990	1313	2	0.02	0.09	0.26
1F	20	-11096	615	832	0	990	-1418	2	0.03	0.09	0.26
1G	20	-11096	-518	-842	0	-999	1313	2	0.02	0.09	0.26
1H	20	-11096	615	-842	0	-999	-1418	2	0.03	0.09	0.27
1I	20	-11151	-730	665	0	794	1814	2	0.03	0.09	0.23
1J	20	-11151	827	665	0	794	-1919	2	0.04	0.09	0.24
1K	20	-11151	-730	-675	0	-803	1814	2	0.03	0.09	0.24
1L	20	-11151	827	-675	0	-803	-1919	2	0.04	0.09	0.24
1M	20	-11089	-730	665	0	794	1814	2	0.03	0.09	0.23
1N	20	-11089	827	665	0	794	-1919	2	0.04	0.09	0.24
1O	20	-11089	-730	-675	0	-803	1814	2	0.03	0.09	0.24
1P	20	-11089	827	-675	0	-803	-1919	2	0.04	0.09	0.24
2	20	-18680	86	-25	0	-26	-82	2	0.00	0.15	0.01
7	20	-18680	78	14	0	20	-102	2	0.00	0.15	0.01
8	20	-18680	35	-40	0	-42	53	2	0.00	0.15	0.01
9	20	-18670	141	19	0	24	-254	2	0.01	0.15	0.03
10	20	-17940	89	-36	0	-39	-76	2	0.00	0.15	0.01
11	20	-17940	75	30	0	38	-109	2	0.00	0.15	0.01
12	20	-17940	4	-60	0	-65	149	2	0.00	0.15	0.02
13	20	-17930	180	38	0	46	-363	2	0.01	0.15	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-11154	1157	1402	2	1.0000	0.9616	0.9955	--	--	0.09	--	0.52	Snell. 'zx'= 4
1B	-11154	1157	-1528	2	1.0000	0.9616	0.9954	--	--	0.09	--	0.53	Snell. 'zx'= 4
1C	-11154	-1167	1402	2	1.0000	0.9616	0.9955	--	--	0.09	--	0.52	Snell. 'zx'= 4
1D	-11154	-1167	-1528	2	1.0000	0.9616	0.9954	--	--	0.09	--	0.54	Snell. 'zx'= 4
1E	-11106	1157	1402	2	1.0000	0.9618	0.9955	--	--	0.09	--	0.52	Snell. 'zx'= 4
1F	-11106	1157	-1528	2	1.0000	0.9618	0.9955	--	--	0.09	--	0.53	Snell. 'zx'= 4
1G	-11106	-1167	1402	2	1.0000	0.9618	0.9955	--	--	0.09	--	0.52	Snell. 'zx'= 4
1H	-11106	-1167	-1528	2	1.0000	0.9618	0.9955	--	--	0.09	--	0.54	Snell. 'zx'= 4
1I	-11161	927	1956	2	1.0000	0.9616	0.9954	--	--	0.09	--	0.53	Snell. 'zx'= 4
1J	-11161	927	-2081	2	1.0000	0.9616	0.9954	--	--	0.09	--	0.54	Snell. 'zx'= 4
1K	-11161	-938	1956	2	1.0000	0.9616	0.9954	--	--	0.09	--	0.53	Snell. 'zx'= 4
1L	-11161	-938	-2081	2	1.0000	0.9616	0.9954	--	--	0.09	--	0.55	Snell. 'zx'= 4
1M	-11099	927	1956	2	1.0000	0.9618	0.9955	--	--	0.09	--	0.53	Snell. 'zx'= 4
1N	-11099	927	-2081	2	1.0000	0.9618	0.9954	--	--	0.09	--	0.54	Snell. 'zx'= 4
1O	-11099	-938	1956	2	1.0000	0.9618	0.9955	--	--	0.09	--	0.53	Snell. 'zx'= 4
1P	-11099	-938	-2081	2	1.0000	0.9618	0.9954	--	--	0.09	--	0.55	Snell. 'zx'= 4
2	-18690	-31	-99	2	1.0000	0.9355	0.9917	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 4
7	-18680	22	-117	2	1.0000	0.9359	0.9920	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 4
8	-18690	-50	53	2	1.0000	0.9355	0.9920	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 4
9	-18680	28	-282	2	1.0000	0.9358	0.9922	--	--	0.15	--	0.19	Snell. 'zx'= 4
10	-17950	-46	-93	2	1.0000	0.9381	0.9919	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 4
11	-17950	44	-124	2	1.0000	0.9383	0.9923	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 4
12	-17950	-77	149	2	1.0000	0.9381	0.9931	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 4
13	-17940	53	-399	2	1.0000	0.9382	0.9925	--	--	0.15	--	0.21	Snell. 'zx'= 4

ASTA NUM. 20 NI 391 NF 1319 Lungh. 50.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy ----- kg	Fz ----- kg	Mx ----- kg*m	My ----- kg*m	Mz ----- kg*m	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-10935	-564	136	0	354	434	2	0.03	0.09	0.09	

1B	0	-10935	669	136	0	354	-319	2	0.03	0.09	0.09	
1C	0	-10935	-564	-230	0	-202	434	2	0.03	0.09	0.05	
1D	0	-10935	669	-230	0	-202	-319	2	0.03	0.09	0.05	
1E	0	-10405	-564	136	0	354	434	2	0.03	0.09	0.09	
1F	0	-10405	669	136	0	354	-319	2	0.03	0.09	0.09	
1G	0	-10405	-564	-230	0	-202	434	2	0.03	0.09	0.05	
1H	0	-10405	669	-230	0	-202	-319	2	0.03	0.09	0.05	
1I	0	-10890	-735	99	0	296	536	2	0.03	0.09	0.07	
1J	0	-10890	840	99	0	296	-420	2	0.04	0.09	0.07	
1K	0	-10890	-735	-193	0	-143	536	2	0.03	0.09	0.06	
1L	0	-10890	840	-193	0	-143	-420	2	0.04	0.09	0.05	
1M	0	-10450	-735	99	0	296	536	2	0.03	0.09	0.07	
1N	0	-10450	840	99	0	296	-420	2	0.04	0.09	0.07	
1O	0	-10450	-735	-193	0	-143	536	2	0.03	0.09	0.06	
1P	0	-10450	840	-193	0	-143	-420	2	0.04	0.09	0.05	
2	0	-17930	78	-84	0	136	90	2	0.00	0.15	0.03	
7	0	-17920	103	-74	0	120	110	2	0.00	0.15	0.03	
8	0	-17930	46	-87	0	142	70	2	0.00	0.15	0.03	
9	0	-17920	144	-74	0	118	136	2	0.01	0.15	0.03	
10	0	-17120	72	-86	0	137	86	2	0.00	0.14	0.03	
11	0	-17110	114	-69	0	111	120	2	0.01	0.14	0.03	
12	0	-17130	19	-90	0	147	53	2	0.00	0.14	0.04	
13	0	-17110	182	-69	0	107	163	2	0.01	0.14	0.03	
1A	25	-10925	-564	136	0	411	601	2	0.03	0.09	0.10	
1B	25	-10925	669	136	0	411	-460	2	0.03	0.09	0.10	
1C	25	-10925	-564	-230	0	-235	601	2	0.03	0.09	0.07	
1D	25	-10925	669	-230	0	-235	-460	2	0.03	0.09	0.06	
1E	25	-10395	-564	136	0	411	601	2	0.03	0.09	0.10	
1F	25	-10395	669	136	0	411	-460	2	0.03	0.09	0.10	
1G	25	-10395	-564	-230	0	-235	601	2	0.03	0.09	0.07	
1H	25	-10395	669	-230	0	-235	-460	2	0.03	0.09	0.06	
1I	25	-10880	-735	99	0	344	745	2	0.03	0.09	0.09	
1J	25	-10880	840	99	0	344	-604	2	0.04	0.09	0.09	
1K	25	-10880	-735	-193	0	-168	745	2	0.03	0.09	0.09	
1L	25	-10880	840	-193	0	-168	-604	2	0.04	0.09	0.07	
1M	25	-10440	-735	99	0	344	745	2	0.03	0.09	0.09	
1N	25	-10440	840	99	0	344	-604	2	0.04	0.09	0.09	
1O	25	-10440	-735	-193	0	-168	745	2	0.03	0.09	0.09	
1P	25	-10440	840	-193	0	-168	-604	2	0.04	0.09	0.07	
2	25	-17920	78	-84	0	157	109	2	0.00	0.15	0.04	
7	25	-17910	103	-74	0	139	136	2	0.00	0.15	0.03	
8	25	-17920	46	-87	0	164	81	2	0.00	0.15	0.04	
9	25	-17910	144	-74	0	137	172	2	0.01	0.15	0.03	
10	25	-17110	72	-86	0	159	104	2	0.00	0.14	0.04	
11	25	-17095	114	-69	0	128	148	2	0.01	0.14	0.03	
12	25	-17115	19	-90	0	170	58	2	0.00	0.14	0.04	
13	25	-17095	182	-69	0	125	209	2	0.01	0.14	0.03	
1A	50	-10915	-564	136	0	469	768	2	0.03	0.09	0.12	
1B	50	-10915	669	136	0	469	-600	2	0.03	0.09	0.12	
1C	50	-10915	-564	-230	0	-269	768	2	0.03	0.09	0.09	
1D	50	-10915	669	-230	0	-269	-600	2	0.03	0.09	0.07	
1E	50	-10385	-564	136	0	469	768	2	0.03	0.09	0.12	
1F	50	-10385	669	136	0	469	-600	2	0.03	0.09	0.12	
1G	50	-10385	-564	-230	0	-269	768	2	0.03	0.09	0.09	
1H	50	-10385	669	-230	0	-269	-600	2	0.03	0.09	0.07	
1I	50	-10870	-735	99	0	392	955	2	0.03	0.09	0.11	
1J	50	-10870	840	99	0	392	-787	2	0.04	0.09	0.10	
1K	50	-10870	-735	-193	0	-192	955	2	0.03	0.09	0.11	
1L	50	-10870	840	-193	0	-192	-787	2	0.04	0.09	0.09	
1M	50	-10430	-735	99	0	392	955	2	0.03	0.09	0.11	
1N	50	-10430	840	99	0	392	-787	2	0.04	0.09	0.10	
1O	50	-10430	-735	-193	0	-192	955	2	0.03	0.09	0.11	
1P	50	-10430	840	-193	0	-192	-787	2	0.04	0.09	0.09	
2	50	-17910	78	-84	0	178	129	2	0.00	0.15	0.04	
7	50	-17900	103	-74	0	157	162	2	0.00	0.15	0.04	
8	50	-17910	46	-87	0	185	93	2	0.00	0.15	0.05	
9	50	-17900	144	-74	0	155	208	2	0.01	0.15	0.04	
10	50	-17100	72	-86	0	180	122	2	0.00	0.14	0.04	
11	50	-17080	114	-69	0	145	177	2	0.01	0.14	0.04	
12	50	-17100	19	-90	0	192	62	2	0.00	0.14	0.05	
13	50	-17080	182	-69	0	142	254	2	0.01	0.14	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m	kg*m										
1A	-10935	469	768	2	1.0000	0.9714	0.9990	--	--	0.09	--	0.29	Snell. 'zx'= 11
1B	-10935	469	-600	2	1.0000	0.9714	0.9986	--	--	0.09	--	0.27	Snell. 'zx'= 11
1C	-10935	-269	768	2	1.0000	0.9713	0.9990	--	--	0.09	--	0.24	Snell. 'zx'= 11
1D	-10935	-269	-600	2	1.0000	0.9713	0.9986	--	--	0.09	--	0.22	Snell. 'zx'= 11

1E	-10405	469	768	2	1.0000	0.9728	0.9990	--	--	0.09	--	0.28	Snell.	'zx'='	11
1F	-10405	469	-600	2	1.0000	0.9728	0.9987	--	--	0.09	--	0.26	Snell.	'zx'='	11
1G	-10405	-269	768	2	1.0000	0.9727	0.9990	--	--	0.09	--	0.24	Snell.	'zx'='	11
1H	-10405	-269	-600	2	1.0000	0.9727	0.9987	--	--	0.09	--	0.22	Snell.	'zx'='	11
1I	-10890	392	955	2	1.0000	0.9715	0.9989	--	--	0.09	--	0.29	Snell.	'zx'='	11
1J	-10890	392	-787	2	1.0000	0.9715	0.9987	--	--	0.09	--	0.27	Snell.	'zx'='	11
1K	-10890	-192	955	2	1.0000	0.9714	0.9989	--	--	0.09	--	0.24	Snell.	'zx'='	11
1L	-10890	-192	-787	2	1.0000	0.9714	0.9987	--	--	0.09	--	0.23	Snell.	'zx'='	11
1M	-10450	392	955	2	1.0000	0.9727	0.9990	--	--	0.09	--	0.29	Snell.	'zx'='	11
1N	-10450	392	-787	2	1.0000	0.9727	0.9987	--	--	0.09	--	0.27	Snell.	'zx'='	11
1O	-10450	-192	955	2	1.0000	0.9725	0.9990	--	--	0.09	--	0.24	Snell.	'zx'='	11
1P	-10450	-192	-787	2	1.0000	0.9725	0.9987	--	--	0.09	--	0.22	Snell.	'zx'='	11
2	-17930	178	129	2	1.0000	0.9534	1.0003	--	--	0.15	--	0.20	Snell.	'zx'='	11
7	-17920	157	161	2	1.0000	0.9534	1.0001	--	--	0.15	--	0.20	Snell.	'zx'='	11
8	-17930	185	93	2	1.0000	0.9534	1.0011	--	--	0.15	--	0.20	Snell.	'zx'='	11
9	-17920	155	208	2	1.0000	0.9533	0.9997	--	--	0.15	--	0.21	Snell.	'zx'='	11
10	-17120	180	123	2	1.0000	0.9554	1.0004	--	--	0.14	--	0.20	Snell.	'zx'='	11
11	-17110	145	177	2	1.0000	0.9555	1.0000	--	--	0.14	--	0.20	Snell.	'zx'='	11
12	-17130	192	62	2	1.0000	0.9555	1.0025	--	--	0.14	--	0.19	Snell.	'zx'='	11
13	-17110	142	254	2	1.0000	0.9553	0.9995	--	--	0.14	--	0.20	Snell.	'zx'='	11

ASTA NUM. 21 NI 390 NF 391 Lungh. 50.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		kg			kg*m						
<hr/>												
1A	0	-10967	-478	164	0	230	173	2	0.02	0.09	0.06	
1B	0	-10967	542	164	0	230	-89	2	0.02	0.09	0.06	
1C	0	-10967	-478	-248	0	-120	173	2	0.02	0.09	0.03	
1D	0	-10967	542	-248	0	-120	-89	2	0.02	0.09	0.03	
1E	0	-10393	-478	164	0	230	173	2	0.02	0.09	0.06	
1F	0	-10393	542	164	0	230	-89	2	0.02	0.09	0.06	
1G	0	-10393	-478	-248	0	-120	173	2	0.02	0.09	0.03	
1H	0	-10393	542	-248	0	-120	-89	2	0.02	0.09	0.03	
1I	0	-10916	-613	122	0	193	203	2	0.03	0.09	0.05	
1J	0	-10916	678	122	0	193	-119	2	0.03	0.09	0.05	
1K	0	-10916	-613	-206	0	-82	203	2	0.03	0.09	0.02	
1L	0	-10916	678	-206	0	-82	-119	2	0.03	0.09	0.02	
1M	0	-10444	-613	122	0	193	203	2	0.03	0.09	0.05	
1N	0	-10444	678	122	0	193	-119	2	0.03	0.09	0.05	
1O	0	-10444	-613	-206	0	-82	203	2	0.03	0.09	0.02	
1P	0	-10444	678	-206	0	-82	-119	2	0.03	0.09	0.02	
2	0	-17950	46	-76	0	98	68	2	0.00	0.15	0.02	
7	0	-17940	67	-65	0	88	77	2	0.00	0.15	0.02	
8	0	-17950	22	-80	0	102	59	2	0.00	0.15	0.02	
9	0	-17940	97	-63	0	87	88	2	0.00	0.15	0.02	
10	0	-17140	40	-78	0	99	67	2	0.00	0.14	0.02	
11	0	-17120	75	-59	0	81	83	2	0.00	0.14	0.02	
12	0	-17140	1	-84	0	105	53	2	0.00	0.14	0.03	
13	0	-17120	126	-57	0	79	101	2	0.01	0.14	0.02	
<hr/>												
1A	25	-10957	-478	164	0	292	304	2	0.02	0.09	0.07	
1B	25	-10957	542	164	0	292	-204	2	0.02	0.09	0.07	
1C	25	-10957	-478	-248	0	-160	304	2	0.02	0.09	0.04	
1D	25	-10957	542	-248	0	-160	-204	2	0.02	0.09	0.04	
1E	25	-10383	-478	164	0	292	304	2	0.02	0.09	0.07	
1F	25	-10383	542	164	0	292	-204	2	0.02	0.09	0.07	
1G	25	-10383	-478	-248	0	-160	304	2	0.02	0.09	0.04	
1H	25	-10383	542	-248	0	-160	-204	2	0.02	0.09	0.04	
1I	25	-10906	-613	122	0	244	369	2	0.03	0.09	0.06	
1J	25	-10906	678	122	0	244	-270	2	0.03	0.09	0.06	
1K	25	-10906	-613	-206	0	-113	369	2	0.03	0.09	0.04	
1L	25	-10906	678	-206	0	-113	-270	2	0.03	0.09	0.03	
1M	25	-10434	-613	122	0	244	369	2	0.03	0.09	0.06	
1N	25	-10434	678	122	0	244	-270	2	0.03	0.09	0.06	
1O	25	-10434	-613	-206	0	-113	369	2	0.03	0.09	0.04	
1P	25	-10434	678	-206	0	-113	-270	2	0.03	0.09	0.03	
2	25	-17935	46	-76	0	117	79	2	0.00	0.15	0.03	
7	25	-17925	67	-65	0	104	94	2	0.00	0.15	0.03	
8	25	-17940	22	-80	0	122	65	2	0.00	0.15	0.03	
9	25	-17925	97	-63	0	102	112	2	0.00	0.15	0.03	
10	25	-17125	40	-78	0	118	77	2	0.00	0.14	0.03	
11	25	-17110	75	-59	0	96	102	2	0.00	0.14	0.02	
12	25	-17130	1	-84	0	126	53	2	0.00	0.14	0.03	
13	25	-17110	126	-57	0	93	132	2	0.01	0.14	0.02	
<hr/>												
1A	50	-10947	-478	164	0	354	435	2	0.02	0.09	0.09	
1B	50	-10947	542	164	0	354	-319	2	0.02	0.09	0.09	
1C	50	-10947	-478	-248	0	-201	435	2	0.02	0.09	0.05	
1D	50	-10947	542	-248	0	-201	-319	2	0.02	0.09	0.05	
1E	50	-10373	-478	164	0	354	435	2	0.02	0.09	0.09	
1F	50	-10373	542	164	0	354	-319	2	0.02	0.09	0.09	
1G	50	-10373	-478	-248	0	-201	435	2	0.02	0.09	0.05	
1H	50	-10373	542	-248	0	-201	-319	2	0.02	0.09	0.05	
1I	50	-10896	-613	122	0	295	536	2	0.03	0.09	0.07	
1J	50	-10896	678	122	0	295	-420	2	0.03	0.09	0.07	
1K	50	-10896	-613	-206	0	-143	536	2	0.03	0.09	0.06	

1L	50	-10896	678	-206	0	-143	-420	2	0.03	0.09	0.05
1M	50	-10424	-613	122	0	295	536	2	0.03	0.09	0.07
1N	50	-10424	678	122	0	295	-420	2	0.03	0.09	0.07
1O	50	-10424	-613	-206	0	-143	536	2	0.03	0.09	0.06
1P	50	-10424	678	-206	0	-143	-420	2	0.03	0.09	0.05
2	50	-17920	46	-76	0	136	90	2	0.00	0.15	0.03
7	50	-17910	67	-65	0	120	110	2	0.00	0.15	0.03
8	50	-17930	22	-80	0	142	70	2	0.00	0.15	0.03
9	50	-17910	97	-63	0	118	136	2	0.00	0.15	0.03
10	50	-17110	40	-78	0	138	87	2	0.00	0.14	0.03
11	50	-17100	75	-59	0	111	121	2	0.00	0.14	0.03
12	50	-17120	1	-84	0	147	53	2	0.00	0.14	0.04
13	50	-17100	126	-57	0	108	164	2	0.01	0.14	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-10967	354	435	2	1.0000	0.9697	0.9974	--	--	0.09	--	0.22	Snell. 'zx'= 11
1B	-10967	354	-319	2	1.0000	0.9697	0.9963	--	--	0.09	--	0.21	Snell. 'zx'= 11
1C	-10967	-201	435	2	1.0000	0.9688	0.9974	--	--	0.09	--	0.19	Snell. 'zx'= 11
1D	-10967	-201	-319	2	1.0000	0.9688	0.9963	--	--	0.09	--	0.17	Snell. 'zx'= 11
1E	-10393	354	435	2	1.0000	0.9713	0.9975	--	--	0.09	--	0.22	Snell. 'zx'= 11
1F	-10393	354	-319	2	1.0000	0.9713	0.9965	--	--	0.09	--	0.20	Snell. 'zx'= 11
1G	-10393	-201	435	2	1.0000	0.9705	0.9975	--	--	0.09	--	0.18	Snell. 'zx'= 11
1H	-10393	-201	-319	2	1.0000	0.9705	0.9965	--	--	0.09	--	0.17	Snell. 'zx'= 11
1I	-10916	295	536	2	1.0000	0.9699	0.9972	--	--	0.09	--	0.22	Snell. 'zx'= 11
1J	-10916	295	-420	2	1.0000	0.9699	0.9963	--	--	0.09	--	0.21	Snell. 'zx'= 11
1K	-10916	-143	536	2	1.0000	0.9687	0.9972	--	--	0.09	--	0.19	Snell. 'zx'= 11
1L	-10916	-143	-420	2	1.0000	0.9687	0.9963	--	--	0.09	--	0.17	Snell. 'zx'= 11
1M	-10444	295	536	2	1.0000	0.9712	0.9973	--	--	0.09	--	0.22	Snell. 'zx'= 11
1N	-10444	295	-420	2	1.0000	0.9712	0.9965	--	--	0.09	--	0.20	Snell. 'zx'= 11
1O	-10444	-143	536	2	1.0000	0.9701	0.9973	--	--	0.09	--	0.18	Snell. 'zx'= 11
1P	-10444	-143	-420	2	1.0000	0.9701	0.9965	--	--	0.09	--	0.17	Snell. 'zx'= 11
2	-17950	136	90	2	1.0000	0.9522	1.0011	--	--	0.15	--	0.19	Snell. 'zx'= 11
7	-17940	120	111	2	1.0000	0.9525	1.0004	--	--	0.15	--	0.19	Snell. 'zx'= 11
8	-17950	142	70	2	1.0000	0.9521	1.0026	--	--	0.15	--	0.19	Snell. 'zx'= 11
9	-17940	118	136	2	1.0000	0.9525	0.9995	--	--	0.15	--	0.19	Snell. 'zx'= 11
10	-17140	137	87	2	1.0000	0.9543	1.0014	--	--	0.14	--	0.18	Snell. 'zx'= 11
11	-17120	111	121	2	1.0000	0.9547	1.0002	--	--	0.14	--	0.18	Snell. 'zx'= 11
12	-17140	147	53	2	1.0000	0.9542	1.0047	--	--	0.14	--	0.18	Snell. 'zx'= 11
13	-17120	108	164	2	1.0000	0.9548	0.9991	--	--	0.14	--	0.19	Snell. 'zx'= 11

ASTA NUM. 22 NI 389 NF 390 Lungh. 55.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-10997	-476	215	0	76	194	2	0.02	0.09	0.02	
1B	0	-10997	535	215	0	76	-142	2	0.02	0.09	0.02	
1C	0	-10997	-476	-291	0	-7	194	2	0.02	0.09	0.02	
1D	0	-10997	535	-291	0	-7	-142	2	0.02	0.09	0.02	
1E	0	-10383	-476	215	0	76	194	2	0.02	0.09	0.02	
1F	0	-10383	535	215	0	76	-142	2	0.02	0.09	0.02	
1G	0	-10383	-476	-291	0	-7	194	2	0.02	0.09	0.02	
1H	0	-10383	535	-291	0	-7	-142	2	0.02	0.09	0.02	
1I	0	-10941	-613	164	0	66	232	2	0.03	0.09	0.03	
1J	0	-10941	672	164	0	66	-180	2	0.03	0.09	0.02	
1K	0	-10941	-613	-239	0	3	232	2	0.03	0.09	0.03	
1L	0	-10941	672	-239	0	3	-180	2	0.03	0.09	0.02	
1M	0	-10439	-613	164	0	66	232	2	0.03	0.09	0.03	
1N	0	-10439	672	164	0	66	-180	2	0.03	0.09	0.02	
1O	0	-10439	-613	-239	0	3	232	2	0.03	0.09	0.03	
1P	0	-10439	672	-239	0	3	-180	2	0.03	0.09	0.02	
2	0	-17960	41	-70	0	60	46	2	0.00	0.15	0.01	
7	0	-17950	61	-57	0	57	44	2	0.00	0.15	0.01	
8	0	-17970	16	-75	0	61	50	2	0.00	0.15	0.01	
9	0	-17950	93	-55	0	56	37	2	0.00	0.15	0.01	
10	0	-17150	35	-72	0	59	48	2	0.00	0.14	0.01	
11	0	-17140	70	-50	0	54	45	2	0.00	0.14	0.01	
12	0	-17160	-5	-80	0	61	56	2	0.00	0.14	0.01	
13	0	-17130	122	-47	0	53	35	2	0.01	0.14	0.01	
1A	28	-10987	-476	215	0	153	52	2	0.02	0.09	0.04	
1B	28	-10987	535	215	0	153	16	2	0.02	0.09	0.04	
1C	28	-10987	-476	-291	0	-63	52	2	0.02	0.09	0.02	
1D	28	-10987	535	-291	0	-63	16	2	0.02	0.09	0.02	
1E	28	-10373	-476	215	0	153	52	2	0.02	0.09	0.04	
1F	28	-10373	535	215	0	153	16	2	0.02	0.09	0.04	

1G	28	-10373	-476	-291	0	-63	52	2	0.02	0.09	0.02
1H	28	-10373	535	-291	0	-63	16	2	0.02	0.09	0.02
1I	28	-10931	-613	164	0	129	56	2	0.03	0.09	0.03
1J	28	-10931	672	164	0	129	12	2	0.03	0.09	0.03
1K	28	-10931	-613	-239	0	-40	56	2	0.03	0.09	0.01
1L	28	-10931	672	-239	0	-40	12	2	0.03	0.09	0.01
1M	28	-10429	-613	164	0	129	56	2	0.03	0.09	0.03
1N	28	-10429	672	164	0	129	12	2	0.03	0.09	0.03
1O	28	-10429	-613	-239	0	-40	56	2	0.03	0.09	0.01
1P	28	-10429	672	-239	0	-40	12	2	0.03	0.09	0.01
2	28	-17950	41	-70	0	79	57	2	0.00	0.15	0.02
7	28	-17940	61	-57	0	72	61	2	0.00	0.15	0.02
8	28	-17955	16	-75	0	81	55	2	0.00	0.15	0.02
9	28	-17935	93	-55	0	72	63	2	0.00	0.15	0.02
10	28	-17140	35	-72	0	79	58	2	0.00	0.14	0.02
11	28	-17125	70	-50	0	68	64	2	0.00	0.14	0.02
12	28	-17145	-5	-80	0	83	55	2	0.00	0.14	0.02
13	28	-17120	122	-47	0	66	68	2	0.01	0.14	0.02
1A	55	-10977	-476	215	0	230	-90	2	0.02	0.09	0.06
1B	55	-10977	535	215	0	230	174	2	0.02	0.09	0.06
1C	55	-10977	-476	-291	0	-119	-90	2	0.02	0.09	0.03
1D	55	-10977	535	-291	0	-119	174	2	0.02	0.09	0.03
1E	55	-10363	-476	215	0	230	-90	2	0.02	0.09	0.06
1F	55	-10363	535	215	0	230	174	2	0.02	0.09	0.06
1G	55	-10363	-476	-291	0	-119	-90	2	0.02	0.09	0.03
1H	55	-10363	535	-291	0	-119	174	2	0.02	0.09	0.03
1I	55	-10921	-613	164	0	193	-119	2	0.03	0.09	0.05
1J	55	-10921	672	164	0	193	203	2	0.03	0.09	0.05
1K	55	-10921	-613	-239	0	-82	-119	2	0.03	0.09	0.02
1L	55	-10921	672	-239	0	-82	203	2	0.03	0.09	0.02
1M	55	-10419	-613	164	0	193	-119	2	0.03	0.09	0.05
1N	55	-10419	672	164	0	193	203	2	0.03	0.09	0.05
1O	55	-10419	-613	-239	0	-82	-119	2	0.03	0.09	0.02
1P	55	-10419	672	-239	0	-82	203	2	0.03	0.09	0.02
2	55	-17940	41	-70	0	98	68	2	0.00	0.15	0.02
7	55	-17930	61	-57	0	88	78	2	0.00	0.15	0.02
8	55	-17940	16	-75	0	102	60	2	0.00	0.15	0.02
9	55	-17920	93	-55	0	87	88	2	0.00	0.15	0.02
10	55	-17130	35	-72	0	99	67	2	0.00	0.14	0.02
11	55	-17110	70	-50	0	81	84	2	0.00	0.14	0.02
12	55	-17130	-5	-80	0	105	53	2	0.00	0.14	0.03
13	55	-17110	122	-47	0	79	101	2	0.01	0.14	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-10997	230	194	2	1.0000	0.9656	0.9891	--	--	0.09	--	0.17	Snell. 'zx'= 12
1B	-10997	230	174	2	1.0000	0.9656	0.9853	--	--	0.09	--	0.16	Snell. 'zx'= 12
1C	-10997	-119	194	2	1.0000	0.9609	0.9891	--	--	0.09	--	0.14	Snell. 'zx'= 12
1D	-10997	-119	174	2	1.0000	0.9609	0.9853	--	--	0.09	--	0.14	Snell. 'zx'= 12
1E	-10383	230	194	2	1.0000	0.9675	0.9897	--	--	0.09	--	0.16	Snell. 'zx'= 12
1F	-10383	230	174	2	1.0000	0.9675	0.9862	--	--	0.09	--	0.16	Snell. 'zx'= 12
1G	-10383	-119	194	2	1.0000	0.9631	0.9897	--	--	0.09	--	0.14	Snell. 'zx'= 12
1H	-10383	-119	174	2	1.0000	0.9631	0.9862	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 12
1I	-10941	193	232	2	1.0000	0.9660	0.9886	--	--	0.09	--	0.16	Snell. 'zx'= 12
1J	-10941	193	203	2	1.0000	0.9660	0.9848	--	--	0.09	--	0.16	Snell. 'zx'= 12
1K	-10941	-82	232	2	1.0000	0.9595	0.9886	--	--	0.09	--	0.14	Snell. 'zx'= 12
1L	-10941	-82	203	2	1.0000	0.9595	0.9848	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 12
1M	-10439	193	232	2	1.0000	0.9675	0.9891	--	--	0.09	--	0.16	Snell. 'zx'= 12
1N	-10439	193	203	2	1.0000	0.9675	0.9855	--	--	0.09	--	0.15	Snell. 'zx'= 12
1O	-10439	-82	232	2	1.0000	0.9614	0.9891	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 12
1P	-10439	-82	203	2	1.0000	0.9614	0.9855	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 12
2	-17960	98	68	2	1.0000	0.9516	1.0014	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 12
7	-17950	88	78	2	1.0000	0.9526	0.9996	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 12
8	-17970	102	60	2	1.0000	0.9512	1.0044	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 12
9	-17950	87	88	2	1.0000	0.9528	0.9972	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 12
10	-17150	99	67	2	1.0000	0.9535	1.0021	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 12
11	-17140	81	84	2	1.0000	0.9552	0.9992	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 12
12	-17160	105	56	2	1.0000	0.9530	1.0059	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 12
13	-17130	79	101	2	1.0000	0.9555	0.9960	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 12

ASTA NUM. 23 NI 366 NF 389 Lungh. 55.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-11034	-480	302	0	169	452	2	0.02	0.09	0.05	

1B	0	-11034	535	302	0	169	-430	2	0.02	0.09	0.05
1C	0	-11034	-480	-371	0	-138	452	2	0.02	0.09	0.05
1D	0	-11034	535	-371	0	-138	-430	2	0.02	0.09	0.05
1E	0	-10386	-480	302	0	169	452	2	0.02	0.09	0.05
1F	0	-10386	535	302	0	169	-430	2	0.02	0.09	0.05
1G	0	-10386	-480	-371	0	-138	452	2	0.02	0.09	0.05
1H	0	-10386	535	-371	0	-138	-430	2	0.02	0.09	0.05
1I	0	-10975	-618	234	0	140	568	2	0.03	0.09	0.07
1J	0	-10975	674	234	0	140	-546	2	0.03	0.09	0.06
1K	0	-10975	-618	-303	0	-109	568	2	0.03	0.09	0.07
1L	0	-10975	674	-303	0	-109	-546	2	0.03	0.09	0.06
1M	0	-10445	-618	234	0	140	568	2	0.03	0.09	0.07
1N	0	-10445	674	234	0	140	-546	2	0.03	0.09	0.06
1O	0	-10445	-618	-303	0	-109	568	2	0.03	0.09	0.07
1P	0	-10445	674	-303	0	-109	-546	2	0.03	0.09	0.06
2	0	-17980	38	-66	0	24	25	2	0.00	0.15	0.01
7	0	-17970	59	-49	0	30	12	2	0.00	0.15	0.01
8	0	-17980	13	-72	0	21	44	2	0.00	0.15	0.01
9	0	-17970	90	-47	0	31	-12	2	0.00	0.15	0.01
10	0	-17170	32	-69	0	21	31	2	0.00	0.14	0.01
11	0	-17150	67	-41	0	31	9	2	0.00	0.14	0.01
12	0	-17180	-9	-79	0	17	61	2	0.00	0.14	0.01
13	0	-17150	119	-37	0	33	-31	2	0.01	0.14	0.01
1A	27	-11024	-480	302	0	81	323	2	0.02	0.09	0.04
1B	27	-11024	535	302	0	81	-286	2	0.02	0.09	0.03
1C	27	-11024	-480	-371	0	-31	323	2	0.02	0.09	0.04
1D	27	-11024	535	-371	0	-31	-286	2	0.02	0.09	0.03
1E	27	-10376	-480	302	0	81	323	2	0.02	0.09	0.04
1F	27	-10376	535	302	0	81	-286	2	0.02	0.09	0.03
1G	27	-10376	-480	-371	0	-31	323	2	0.02	0.09	0.04
1H	27	-10376	535	-371	0	-31	-286	2	0.02	0.09	0.03
1I	27	-10965	-618	234	0	72	400	2	0.03	0.09	0.05
1J	27	-10965	674	234	0	72	-362	2	0.03	0.09	0.04
1K	27	-10965	-618	-303	0	-21	400	2	0.03	0.09	0.05
1L	27	-10965	674	-303	0	-21	-362	2	0.03	0.09	0.04
1M	27	-10435	-618	234	0	72	400	2	0.03	0.09	0.05
1N	27	-10435	674	234	0	72	-362	2	0.03	0.09	0.04
1O	27	-10435	-618	-303	0	-21	400	2	0.03	0.09	0.05
1P	27	-10435	674	-303	0	-21	-362	2	0.03	0.09	0.04
2	27	-17965	38	-66	0	42	36	2	0.00	0.15	0.01
7	27	-17955	59	-49	0	43	28	2	0.00	0.15	0.01
8	27	-17970	13	-72	0	41	47	2	0.00	0.15	0.01
9	27	-17955	90	-47	0	44	13	2	0.00	0.15	0.01
10	27	-17160	32	-69	0	40	40	2	0.00	0.14	0.01
11	27	-17140	67	-41	0	43	27	2	0.00	0.14	0.01
12	27	-17165	-9	-79	0	39	59	2	0.00	0.14	0.01
13	27	-17135	119	-37	0	43	2	2	0.01	0.14	0.01
1A	55	-11014	-480	302	0	-6	195	2	0.02	0.09	0.02
1B	55	-11014	535	302	0	-6	-142	2	0.02	0.09	0.02
1C	55	-11014	-480	-371	0	76	195	2	0.02	0.09	0.02
1D	55	-11014	535	-371	0	76	-142	2	0.02	0.09	0.02
1E	55	-10366	-480	302	0	-6	195	2	0.02	0.09	0.02
1F	55	-10366	535	302	0	-6	-142	2	0.02	0.09	0.02
1G	55	-10366	-480	-371	0	76	195	2	0.02	0.09	0.02
1H	55	-10366	535	-371	0	76	-142	2	0.02	0.09	0.02
1I	55	-10955	-618	234	0	3	232	2	0.03	0.09	0.03
1J	55	-10955	674	234	0	3	-179	2	0.03	0.09	0.02
1K	55	-10955	-618	-303	0	66	232	2	0.03	0.09	0.03
1L	55	-10955	674	-303	0	66	-179	2	0.03	0.09	0.02
1M	55	-10425	-618	234	0	3	232	2	0.03	0.09	0.03
1N	55	-10425	674	234	0	3	-179	2	0.03	0.09	0.02
1O	55	-10425	-618	-303	0	66	232	2	0.03	0.09	0.03
1P	55	-10425	674	-303	0	66	-179	2	0.03	0.09	0.02
2	55	-17950	38	-66	0	60	46	2	0.00	0.15	0.01
7	55	-17940	59	-49	0	57	44	2	0.00	0.15	0.01
8	55	-17960	13	-72	0	61	51	2	0.00	0.15	0.01
9	55	-17940	90	-47	0	56	38	2	0.00	0.15	0.01
10	55	-17150	32	-69	0	59	49	2	0.00	0.14	0.01
11	55	-17130	67	-41	0	54	46	2	0.00	0.14	0.01
12	55	-17150	-9	-79	0	61	56	2	0.00	0.14	0.01
13	55	-17120	119	-37	0	53	35	2	0.01	0.14	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m	kg*m										
1A	-11034	169	452	2	1.0000	0.9591	0.9984	--	--	0.09	--	0.18	Snell. 'zx'= 12
1B	-11034	169	-430	2	1.0000	0.9591	0.9973	--	--	0.09	--	0.18	Snell. 'zx'= 12
1C	-11034	-138	452	2	1.0000	0.9503	0.9984	--	--	0.09	--	0.17	Snell. 'zx'= 12
1D	-11034	-138	-430	2	1.0000	0.9503	0.9973	--	--	0.09	--	0.17	Snell. 'zx'= 12

1E	-10386	169	452	2	1.0000	0.9615	0.9985	--	--	0.09	--	0.18	Snell.	'zx'='	12
1F	-10386	169	-430	2	1.0000	0.9615	0.9975	--	--	0.09	--	0.17	Snell.	'zx'='	12
1G	-10386	-138	452	2	1.0000	0.9533	0.9985	--	--	0.09	--	0.17	Snell.	'zx'='	12
1H	-10386	-138	-430	2	1.0000	0.9533	0.9975	--	--	0.09	--	0.17	Snell.	'zx'='	12
1I	-10975	140	568	2	1.0000	0.9604	0.9981	--	--	0.09	--	0.19	Snell.	'zx'='	12
1J	-10975	140	-546	2	1.0000	0.9604	0.9973	--	--	0.09	--	0.19	Snell.	'zx'='	12
1K	-10975	-109	568	2	1.0000	0.9496	0.9981	--	--	0.09	--	0.18	Snell.	'zx'='	12
1L	-10975	-109	-546	2	1.0000	0.9496	0.9973	--	--	0.09	--	0.18	Snell.	'zx'='	12
1M	-10445	140	568	2	1.0000	0.9623	0.9982	--	--	0.09	--	0.18	Snell.	'zx'='	12
1N	-10445	140	-546	2	1.0000	0.9623	0.9974	--	--	0.09	--	0.18	Snell.	'zx'='	12
1O	-10445	-109	568	2	1.0000	0.9520	0.9982	--	--	0.09	--	0.18	Snell.	'zx'='	12
1P	-10445	-109	-546	2	1.0000	0.9520	0.9974	--	--	0.09	--	0.17	Snell.	'zx'='	12
2	-17980	60	46	2	1.0000	0.9456	0.9994	--	--	0.15	--	0.17	Snell.	'zx'='	12
7	-17970	57	44	2	1.0000	0.9493	0.9946	--	--	0.15	--	0.17	Snell.	'zx'='	12
8	-17980	61	51	2	1.0000	0.9443	1.0046	--	--	0.15	--	0.17	Snell.	'zx'='	12
9	-17970	56	38	2	1.0000	0.9499	0.9848	--	--	0.15	--	0.17	Snell.	'zx'='	12
10	-17170	59	49	2	1.0000	0.9470	1.0008	--	--	0.14	--	0.16	Snell.	'zx'='	12
11	-17150	54	46	2	1.0000	0.9531	0.9936	--	--	0.14	--	0.16	Snell.	'zx'='	12
12	-17180	61	61	2	1.0000	0.9450	1.0054	--	--	0.14	--	0.16	Snell.	'zx'='	12
13	-17150	53	35	2	1.0000	0.9541	0.9763	--	--	0.14	--	0.16	Snell.	'zx'='	12

ASTA NUM. 24 NI 364 NF 366 Lungh. 77.5 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg			kg*m							
1A	0	-11069	-489	430	0	502	828	2	0.02	0.09	0.13	
1B	0	-11069	544	430	0	502	-848	2	0.02	0.09	0.13	
1C	0	-11069	-489	-495	0	-521	828	2	0.02	0.09	0.13	
1D	0	-11069	544	-495	0	-521	-848	2	0.02	0.09	0.13	
1E	0	-10391	-489	430	0	502	828	2	0.02	0.09	0.13	
1F	0	-10391	544	430	0	502	-848	2	0.02	0.09	0.13	
1G	0	-10391	-489	-495	0	-521	828	2	0.02	0.09	0.13	
1H	0	-10391	544	-495	0	-521	-848	2	0.02	0.09	0.13	
1I	0	-11006	-631	337	0	401	1055	2	0.03	0.09	0.12	
1J	0	-11006	685	337	0	401	-1075	2	0.03	0.09	0.12	
1K	0	-11006	-631	-402	0	-420	1055	2	0.03	0.09	0.12	
1L	0	-11006	685	-402	0	-420	-1075	2	0.03	0.09	0.12	
1M	0	-10454	-631	337	0	401	1055	2	0.03	0.09	0.12	
1N	0	-10454	685	337	0	401	-1075	2	0.03	0.09	0.12	
1O	0	-10454	-631	-402	0	-420	1055	2	0.03	0.09	0.12	
1P	0	-10454	685	-402	0	-420	-1075	2	0.03	0.09	0.12	
2	0	-18010	37	-64	0	-26	-3	2	0.00	0.15	0.01	
7	0	-18000	58	-42	0	-2	-33	2	0.00	0.15	0.00	
8	0	-18020	12	-73	0	-35	35	2	0.00	0.15	0.01	
9	0	-18000	90	-39	0	1	-81	2	0.00	0.15	0.01	
10	0	-17200	31	-69	0	-32	7	2	0.00	0.14	0.01	
11	0	-17180	66	-31	0	7	-42	2	0.00	0.14	0.00	
12	0	-17210	-11	-83	0	-47	70	2	0.00	0.14	0.01	
13	0	-17180	120	-26	0	13	-123	2	0.01	0.14	0.01	
1A	39	-11054	-489	430	0	335	640	2	0.02	0.09	0.09	
1B	39	-11054	544	430	0	335	-638	2	0.02	0.09	0.09	
1C	39	-11054	-489	-495	0	-329	640	2	0.02	0.09	0.08	
1D	39	-11054	544	-495	0	-329	-638	2	0.02	0.09	0.08	
1E	39	-10376	-489	430	0	335	640	2	0.02	0.09	0.09	
1F	39	-10376	544	430	0	335	-638	2	0.02	0.09	0.09	
1G	39	-10376	-489	-495	0	-329	640	2	0.02	0.09	0.08	
1H	39	-10376	544	-495	0	-329	-638	2	0.02	0.09	0.08	
1I	39	-10991	-631	337	0	270	811	2	0.03	0.09	0.09	
1J	39	-10991	685	337	0	270	-810	2	0.03	0.09	0.09	
1K	39	-10991	-631	-402	0	-264	811	2	0.03	0.09	0.09	
1L	39	-10991	685	-402	0	-264	-810	2	0.03	0.09	0.09	
1M	39	-10439	-631	337	0	270	811	2	0.03	0.09	0.09	
1N	39	-10439	685	337	0	270	-810	2	0.03	0.09	0.09	
1O	39	-10439	-631	-402	0	-264	811	2	0.03	0.09	0.09	
1P	39	-10439	685	-402	0	-264	-810	2	0.03	0.09	0.09	
2	39	-17990	37	-64	0	-1	12	2	0.00	0.15	0.00	
7	39	-17980	58	-42	0	14	-10	2	0.00	0.15	0.00	
8	39	-18000	12	-73	0	-7	39	2	0.00	0.15	0.00	
9	39	-17980	90	-39	0	16	-46	2	0.00	0.15	0.01	
10	39	-17185	31	-69	0	-5	19	2	0.00	0.14	0.00	
11	39	-17165	66	-31	0	19	-17	2	0.00	0.14	0.00	
12	39	-17190	-11	-83	0	-15	66	2	0.00	0.14	0.01	
13	39	-17160	120	-26	0	23	-77	2	0.01	0.14	0.01	
1A	78	-11039	-489	430	0	169	451	2	0.02	0.09	0.05	
1B	78	-11039	544	430	0	169	-429	2	0.02	0.09	0.05	
1C	78	-11039	-489	-495	0	-138	451	2	0.02	0.09	0.05	
1D	78	-11039	544	-495	0	-138	-429	2	0.02	0.09	0.05	
1E	78	-10361	-489	430	0	169	451	2	0.02	0.09	0.05	
1F	78	-10361	544	430	0	169	-429	2	0.02	0.09	0.05	
1G	78	-10361	-489	-495	0	-138	451	2	0.02	0.09	0.05	
1H	78	-10361	544	-495	0	-138	-429	2	0.02	0.09	0.05	
1I	78	-10976	-631	337	0	140	567	2	0.03	0.09	0.07	
1J	78	-10976	685	337	0	140	-545	2	0.03	0.09	0.06	
1K	78	-10976	-631	-402	0	-109	567	2	0.03	0.09	0.07	

1L	78	-10976	685	-402	0	-109	-545	2	0.03	0.09	0.06
1M	78	-10424	-631	337	0	140	567	2	0.03	0.09	0.07
1N	78	-10424	685	337	0	140	-545	2	0.03	0.09	0.06
1O	78	-10424	-631	-402	0	-109	567	2	0.03	0.09	0.07
1P	78	-10424	685	-402	0	-109	-545	2	0.03	0.09	0.06
2	78	-17970	37	-64	0	24	26	2	0.00	0.15	0.01
7	78	-17960	58	-42	0	30	12	2	0.00	0.15	0.01
8	78	-17980	12	-73	0	21	44	2	0.00	0.15	0.01
9	78	-17960	90	-39	0	31	-11	2	0.00	0.15	0.01
10	78	-17170	31	-69	0	21	31	2	0.00	0.14	0.01
11	78	-17150	66	-31	0	32	9	2	0.00	0.14	0.01
12	78	-17170	-11	-83	0	17	62	2	0.00	0.14	0.01
13	78	-17140	120	-26	0	33	-30	2	0.01	0.14	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-11069	502	828	2	1.0000	0.9699	1.0031	--	--	0.09	--	0.30	Snell. 'zx'= 17
1B	-11069	502	-848	2	1.0000	0.9699	1.0025	--	--	0.09	--	0.31	Snell. 'zx'= 17
1C	-11069	-521	828	2	1.0000	0.9681	1.0031	--	--	0.09	--	0.31	Snell. 'zx'= 17
1D	-11069	-521	-848	2	1.0000	0.9681	1.0025	--	--	0.09	--	0.31	Snell. 'zx'= 17
1E	-10391	502	828	2	1.0000	0.9717	1.0029	--	--	0.09	--	0.30	Snell. 'zx'= 17
1F	-10391	502	-848	2	1.0000	0.9717	1.0024	--	--	0.09	--	0.30	Snell. 'zx'= 17
1G	-10391	-521	828	2	1.0000	0.9701	1.0029	--	--	0.09	--	0.30	Snell. 'zx'= 17
1H	-10391	-521	-848	2	1.0000	0.9701	1.0024	--	--	0.09	--	0.30	Snell. 'zx'= 17
1I	-11006	401	1055	2	1.0000	0.9704	1.0030	--	--	0.09	--	0.31	Snell. 'zx'= 17
1J	-11006	401	-1075	2	1.0000	0.9704	1.0025	--	--	0.09	--	0.31	Snell. 'zx'= 17
1K	-11006	-420	1055	2	1.0000	0.9682	1.0030	--	--	0.09	--	0.31	Snell. 'zx'= 17
1L	-11006	-420	-1075	2	1.0000	0.9682	1.0025	--	--	0.09	--	0.31	Snell. 'zx'= 17
1M	-10454	401	1055	2	1.0000	0.9718	1.0028	--	--	0.09	--	0.30	Snell. 'zx'= 17
1N	-10454	401	-1075	2	1.0000	0.9718	1.0024	--	--	0.09	--	0.30	Snell. 'zx'= 17
1O	-10454	-420	1055	2	1.0000	0.9698	1.0028	--	--	0.09	--	0.31	Snell. 'zx'= 17
1P	-10454	-420	-1075	2	1.0000	0.9698	1.0024	--	--	0.09	--	0.31	Snell. 'zx'= 17
2	-18010	-26	26	2	1.0000	0.9015	0.9895	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 17
7	-18000	30	-33	2	1.0000	0.9344	0.9828	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 17
8	-18020	-35	44	2	1.0000	0.9133	1.0111	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 17
9	-18000	31	-81	2	1.0000	0.9390	0.9953	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 17
10	-17200	-32	31	2	1.0000	0.9155	0.9978	--	--	0.14	--	0.15	Snell. 'zx'= 17
11	-17180	32	-42	2	1.0000	0.9491	0.9873	--	--	0.14	--	0.15	Snell. 'zx'= 17
12	-17210	-47	70	2	1.0000	0.9264	1.0125	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 17
13	-17180	33	-123	2	1.0000	0.9552	0.9980	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 17

ASTA NUM. 25 NI 363 NF 364 Lungh. 77.5 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-11109	-738	627	0	987	1400	2	0.03	0.09	0.26	
1B	0	-11109	810	627	0	987	-1475	2	0.04	0.09	0.27	
1C	0	-11109	-738	-694	0	-1058	1400	2	0.03	0.09	0.28	
1D	0	-11109	810	-694	0	-1058	-1475	2	0.04	0.09	0.28	
1E	0	-10411	-738	627	0	987	1400	2	0.03	0.09	0.26	
1F	0	-10411	810	627	0	987	-1475	2	0.04	0.09	0.27	
1G	0	-10411	-738	-694	0	-1058	1400	2	0.03	0.09	0.28	
1H	0	-10411	810	-694	0	-1058	-1475	2	0.04	0.09	0.28	
1I	0	-11043	-952	497	0	785	1793	2	0.04	0.09	0.23	
1J	0	-11043	1023	497	0	785	-1867	2	0.05	0.09	0.23	
1K	0	-11043	-952	-564	0	-857	1793	2	0.04	0.09	0.25	
1L	0	-11043	1023	-564	0	-857	-1867	2	0.05	0.09	0.25	
1M	0	-10477	-952	497	0	785	1793	2	0.04	0.09	0.23	
1N	0	-10477	1023	497	0	785	-1867	2	0.05	0.09	0.23	
1O	0	-10477	-952	-564	0	-857	1793	2	0.04	0.09	0.25	
1P	0	-10477	1023	-564	0	-857	-1867	2	0.05	0.09	0.25	
2	0	-18040	47	-69	0	-80	-39	2	0.00	0.15	0.02	
7	0	-18030	76	-39	0	-33	-91	2	0.00	0.15	0.01	
8	0	-18050	11	-80	0	-97	26	2	0.00	0.15	0.02	
9	0	-18030	123	-37	0	-27	-176	2	0.01	0.15	0.02	
10	0	-17240	39	-76	0	-91	-23	2	0.00	0.14	0.02	
11	0	-17210	87	-26	0	-13	-110	2	0.00	0.14	0.01	
12	0	-17240	-22	-93	0	-119	87	2	0.00	0.14	0.03	
13	0	-17210	165	-21	0	-3	-251	2	0.01	0.14	0.03	
1A	39	-11094	-738	627	0	745	1114	2	0.03	0.09	0.19	
1B	39	-11094	810	627	0	745	-1161	2	0.04	0.09	0.20	
1C	39	-11094	-738	-694	0	-790	1114	2	0.03	0.09	0.21	
1D	39	-11094	810	-694	0	-790	-1161	2	0.04	0.09	0.21	
1E	39	-10396	-738	627	0	745	1114	2	0.03	0.09	0.19	
1F	39	-10396	810	627	0	745	-1161	2	0.04	0.09	0.20	

1G	39	-10396	-738	-694	0	-790	1114	2	0.03	0.09	0.21
1H	39	-10396	810	-694	0	-790	-1161	2	0.04	0.09	0.21
1I	39	-11028	-952	497	0	593	1424	2	0.04	0.09	0.17
1J	39	-11028	1023	497	0	593	-1471	2	0.05	0.09	0.17
1K	39	-11028	-952	-564	0	-638	1424	2	0.04	0.09	0.18
1L	39	-11028	1023	-564	0	-638	-1471	2	0.05	0.09	0.18
1M	39	-10462	-952	497	0	593	1424	2	0.04	0.09	0.17
1N	39	-10462	1023	497	0	593	-1471	2	0.05	0.09	0.17
1O	39	-10462	-952	-564	0	-638	1424	2	0.04	0.09	0.18
1P	39	-10462	1023	-564	0	-638	-1471	2	0.05	0.09	0.18
2	39	-18025	47	-69	0	-53	-21	2	0.00	0.15	0.01
7	39	-18010	76	-39	0	-18	-62	2	0.00	0.15	0.01
8	39	-18030	11	-80	0	-66	31	2	0.00	0.15	0.02
9	39	-18010	123	-37	0	-13	-128	2	0.01	0.15	0.02
10	39	-17220	39	-76	0	-61	-8	2	0.00	0.14	0.01
11	39	-17195	87	-26	0	-3	-76	2	0.00	0.14	0.01
12	39	-17225	-22	-93	0	-83	79	2	0.00	0.14	0.02
13	39	-17190	165	-21	0	5	-187	2	0.01	0.14	0.02

1A	78	-11079	-738	627	0	502	828	2	0.03	0.09	0.13
1B	78	-11079	810	627	0	502	-848	2	0.04	0.09	0.13
1C	78	-11079	-738	-694	0	-521	828	2	0.03	0.09	0.13
1D	78	-11079	810	-694	0	-521	-848	2	0.04	0.09	0.13
1E	78	-10381	-738	627	0	502	828	2	0.03	0.09	0.13
1F	78	-10381	810	627	0	502	-848	2	0.04	0.09	0.13
1G	78	-10381	-738	-694	0	-521	828	2	0.03	0.09	0.13
1H	78	-10381	810	-694	0	-521	-848	2	0.04	0.09	0.13
1I	78	-11013	-952	497	0	401	1055	2	0.04	0.09	0.12
1J	78	-11013	1023	497	0	401	-1074	2	0.05	0.09	0.12
1K	78	-11013	-952	-564	0	-420	1055	2	0.04	0.09	0.12
1L	78	-11013	1023	-564	0	-420	-1074	2	0.05	0.09	0.12
1M	78	-10447	-952	497	0	401	1055	2	0.04	0.09	0.12
1N	78	-10447	1023	497	0	401	-1074	2	0.05	0.09	0.12
1O	78	-10447	-952	-564	0	-420	1055	2	0.04	0.09	0.12
1P	78	-10447	1023	-564	0	-420	-1074	2	0.05	0.09	0.12
2	78	-18010	47	-69	0	-26	-3	2	0.00	0.15	0.01
7	78	-17990	76	-39	0	-2	-32	2	0.00	0.15	0.00
8	78	-18010	11	-80	0	-35	35	2	0.00	0.15	0.01
9	78	-17990	123	-37	0	1	-81	2	0.01	0.15	0.01
10	78	-17200	39	-76	0	-32	8	2	0.00	0.14	0.01
11	78	-17180	87	-26	0	7	-42	2	0.00	0.14	0.00
12	78	-17210	-22	-93	0	-47	70	2	0.00	0.14	0.01
13	78	-17170	165	-21	0	13	-123	2	0.01	0.14	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-11109	987	1400	2	1.0000	0.9740	1.0038	--	--	0.09	--	0.48	Snell. 'zx'= 17
1B	-11109	987	-1475	2	1.0000	0.9740	1.0036	--	--	0.09	--	0.49	Snell. 'zx'= 17
1C	-11109	-1058	1400	2	1.0000	0.9736	1.0038	--	--	0.09	--	0.50	Snell. 'zx'= 17
1D	-11109	-1058	-1475	2	1.0000	0.9736	1.0036	--	--	0.09	--	0.51	Snell. 'zx'= 17
1E	-10411	987	1400	2	1.0000	0.9756	1.0036	--	--	0.09	--	0.48	Snell. 'zx'= 17
1F	-10411	987	-1475	2	1.0000	0.9756	1.0033	--	--	0.09	--	0.49	Snell. 'zx'= 17
1G	-10411	-1058	1400	2	1.0000	0.9752	1.0036	--	--	0.09	--	0.50	Snell. 'zx'= 17
1H	-10411	-1058	-1475	2	1.0000	0.9752	1.0033	--	--	0.09	--	0.50	Snell. 'zx'= 17
1I	-11043	785	1793	2	1.0000	0.9742	1.0037	--	--	0.09	--	0.48	Snell. 'zx'= 17
1J	-11043	785	-1867	2	1.0000	0.9742	1.0036	--	--	0.09	--	0.49	Snell. 'zx'= 17
1K	-11043	-857	1793	2	1.0000	0.9737	1.0037	--	--	0.09	--	0.50	Snell. 'zx'= 17
1L	-11043	-857	-1867	2	1.0000	0.9737	1.0036	--	--	0.09	--	0.51	Snell. 'zx'= 17
1M	-10477	785	1793	2	1.0000	0.9755	1.0036	--	--	0.09	--	0.48	Snell. 'zx'= 17
1N	-10477	785	-1867	2	1.0000	0.9755	1.0034	--	--	0.09	--	0.49	Snell. 'zx'= 17
1O	-10477	-857	1793	2	1.0000	0.9750	1.0036	--	--	0.09	--	0.49	Snell. 'zx'= 17
1P	-10477	-857	-1867	2	1.0000	0.9750	1.0034	--	--	0.09	--	0.50	Snell. 'zx'= 17
2	-18040	-80	-39	2	1.0000	0.9505	0.9935	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 17
7	-18030	-33	-91	2	1.0000	0.9405	1.0005	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 17
8	-18050	-97	35	2	1.0000	0.9519	1.0102	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 17
9	-18030	-27	-176	2	1.0000	0.9360	1.0030	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 17
10	-17240	-91	-23	2	1.0000	0.9538	0.9846	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 17
11	-17210	-13	-110	2	1.0000	0.9185	1.0011	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 17
12	-17240	-119	87	2	1.0000	0.9553	1.0109	--	--	0.14	--	0.18	Snell. 'zx'= 17
13	-17210	13	-251	2	1.0000	0.9304	1.0036	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 17

ASTA NUM. 26 NI 350 NF 363 Lungh. 20.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy ----- kg	Fz ----- kg	Mx ----- kg*m	My ----- kg*m	Mz ----- kg*m	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-11113	-545	854	0	1163	1508	2	0.02	0.09	0.31	

1B	0	-11113	616	854	0	1163	-1597	2	0.03	0.09	0.31
1C	0	-11113	-545	-925	0	-1248	1508	2	0.02	0.09	0.33
1D	0	-11113	616	-925	0	-1248	-1597	2	0.03	0.09	0.33
1E	0	-10407	-545	854	0	1163	1508	2	0.02	0.09	0.31
1F	0	-10407	616	854	0	1163	-1597	2	0.03	0.09	0.31
1G	0	-10407	-545	-925	0	-1248	1508	2	0.02	0.09	0.33
1H	0	-10407	616	-925	0	-1248	-1597	2	0.03	0.09	0.33
1I	0	-11047	-708	677	0	925	1934	2	0.03	0.09	0.27
1J	0	-11047	778	677	0	925	-2023	2	0.03	0.09	0.28
1K	0	-11047	-708	-747	0	-1010	1934	2	0.03	0.09	0.29
1L	0	-11047	778	-747	0	-1010	-2023	2	0.03	0.09	0.30
1M	0	-10473	-708	677	0	925	1934	2	0.03	0.09	0.27
1N	0	-10473	778	677	0	925	-2023	2	0.03	0.09	0.28
1O	0	-10473	-708	-747	0	-1010	1934	2	0.03	0.09	0.29
1P	0	-10473	778	-747	0	-1010	-2023	2	0.03	0.09	0.30
2	0	-18050	53	-77	0	-95	-50	2	0.00	0.15	0.02
7	0	-18040	68	-35	0	-40	-105	2	0.00	0.15	0.01
8	0	-18060	25	-92	0	-115	22	2	0.00	0.15	0.03
9	0	-18040	105	-30	0	-33	-197	2	0.00	0.15	0.02
10	0	-17240	49	-86	0	-108	-32	2	0.00	0.14	0.03
11	0	-17220	73	-16	0	-16	-124	2	0.00	0.14	0.01
12	0	-17250	2	-112	0	-142	86	2	0.00	0.14	0.03
13	0	-17220	136	-7	0	-5	-278	2	0.01	0.14	0.03
1A	10	-11113	-545	854	0	1078	1454	2	0.02	0.09	0.29
1B	10	-11113	616	854	0	1078	-1536	2	0.03	0.09	0.29
1C	10	-11113	-545	-925	0	-1156	1454	2	0.02	0.09	0.30
1D	10	-11113	616	-925	0	-1156	-1536	2	0.03	0.09	0.31
1E	10	-10407	-545	854	0	1078	1454	2	0.02	0.09	0.29
1F	10	-10407	616	854	0	1078	-1536	2	0.03	0.09	0.29
1G	10	-10407	-545	-925	0	-1156	1454	2	0.02	0.09	0.30
1H	10	-10407	616	-925	0	-1156	-1536	2	0.03	0.09	0.31
1I	10	-11047	-708	677	0	857	1863	2	0.03	0.09	0.25
1J	10	-11047	778	677	0	857	-1945	2	0.03	0.09	0.26
1K	10	-11047	-708	-747	0	-936	1863	2	0.03	0.09	0.27
1L	10	-11047	778	-747	0	-936	-1945	2	0.03	0.09	0.27
1M	10	-10473	-708	677	0	857	1863	2	0.03	0.09	0.25
1N	10	-10473	778	677	0	857	-1945	2	0.03	0.09	0.26
1O	10	-10473	-708	-747	0	-936	1863	2	0.03	0.09	0.27
1P	10	-10473	778	-747	0	-936	-1945	2	0.03	0.09	0.27
2	10	-18045	53	-77	0	-88	-44	2	0.00	0.15	0.02
7	10	-18035	68	-35	0	-36	-98	2	0.00	0.15	0.01
8	10	-18055	25	-92	0	-106	24	2	0.00	0.15	0.03
9	10	-18035	105	-30	0	-30	-187	2	0.00	0.15	0.02
10	10	-17240	49	-86	0	-100	-27	2	0.00	0.14	0.02
11	10	-17215	73	-16	0	-14	-117	2	0.00	0.14	0.01
12	10	-17245	2	-112	0	-130	87	2	0.00	0.14	0.03
13	10	-17215	136	-7	0	-4	-264	2	0.01	0.14	0.03
1A	20	-11113	-545	854	0	993	1400	2	0.02	0.09	0.26
1B	20	-11113	616	854	0	993	-1475	2	0.03	0.09	0.27
1C	20	-11113	-545	-925	0	-1064	1400	2	0.02	0.09	0.28
1D	20	-11113	616	-925	0	-1064	-1475	2	0.03	0.09	0.28
1E	20	-10407	-545	854	0	993	1400	2	0.02	0.09	0.26
1F	20	-10407	616	854	0	993	-1475	2	0.03	0.09	0.27
1G	20	-10407	-545	-925	0	-1064	1400	2	0.02	0.09	0.28
1H	20	-10407	616	-925	0	-1064	-1475	2	0.03	0.09	0.28
1I	20	-11047	-708	677	0	790	1793	2	0.03	0.09	0.23
1J	20	-11047	778	677	0	790	-1867	2	0.03	0.09	0.24
1K	20	-11047	-708	-747	0	-861	1793	2	0.03	0.09	0.25
1L	20	-11047	778	-747	0	-861	-1867	2	0.03	0.09	0.25
1M	20	-10473	-708	677	0	790	1793	2	0.03	0.09	0.23
1N	20	-10473	778	677	0	790	-1867	2	0.03	0.09	0.24
1O	20	-10473	-708	-747	0	-861	1793	2	0.03	0.09	0.25
1P	20	-10473	778	-747	0	-861	-1867	2	0.03	0.09	0.25
2	20	-18040	53	-77	0	-80	-39	2	0.00	0.15	0.02
7	20	-18030	68	-35	0	-33	-91	2	0.00	0.15	0.01
8	20	-18050	25	-92	0	-97	27	2	0.00	0.15	0.02
9	20	-18030	105	-30	0	-27	-176	2	0.00	0.15	0.02
10	20	-17240	49	-86	0	-91	-23	2	0.00	0.14	0.02
11	20	-17210	73	-16	0	-12	-110	2	0.00	0.14	0.01
12	20	-17240	2	-112	0	-119	87	2	0.00	0.14	0.03
13	20	-17210	136	-7	0	-3	-251	2	0.01	0.14	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m	kg*m										
1A	-11113	1163	1508	2	1.0000	0.9617	0.9955	--	--	0.09	--	0.53 Snell.	'zx'= 4
1B	-11113	1163	-1597	2	1.0000	0.9617	0.9954	--	--	0.09	--	0.54 Snell.	'zx'= 4
1C	-11113	-1248	1508	2	1.0000	0.9617	0.9955	--	--	0.09	--	0.55 Snell.	'zx'= 4
1D	-11113	-1248	-1597	2	1.0000	0.9617	0.9954	--	--	0.09	--	0.56 Snell.	'zx'= 4

1E	-10407	1163	1508	2	1.0000	0.9642	0.9957	--	--	0.09	--	0.53	Snell.	'zx'='	4
1F	-10407	1163	-1597	2	1.0000	0.9642	0.9957	--	--	0.09	--	0.54	Snell.	'zx'='	4
1G	-10407	-1248	1508	2	1.0000	0.9642	0.9957	--	--	0.09	--	0.55	Snell.	'zx'='	4
1H	-10407	-1248	-1597	2	1.0000	0.9642	0.9957	--	--	0.09	--	0.56	Snell.	'zx'='	4
1I	-11047	925	1934	2	1.0000	0.9620	0.9955	--	--	0.09	--	0.53	Snell.	'zx'='	4
1J	-11047	925	-2023	2	1.0000	0.9620	0.9955	--	--	0.09	--	0.54	Snell.	'zx'='	4
1K	-11047	-1010	1934	2	1.0000	0.9619	0.9955	--	--	0.09	--	0.55	Snell.	'zx'='	4
1L	-11047	-1010	-2023	2	1.0000	0.9619	0.9955	--	--	0.09	--	0.56	Snell.	'zx'='	4
1M	-10473	925	1934	2	1.0000	0.9639	0.9957	--	--	0.09	--	0.52	Snell.	'zx'='	4
1N	-10473	925	-2023	2	1.0000	0.9639	0.9957	--	--	0.09	--	0.53	Snell.	'zx'='	4
1O	-10473	-1010	1934	2	1.0000	0.9639	0.9957	--	--	0.09	--	0.54	Snell.	'zx'='	4
1P	-10473	-1010	-2023	2	1.0000	0.9639	0.9957	--	--	0.09	--	0.55	Snell.	'zx'='	4
2	-18050	-95	-50	2	1.0000	0.9377	0.9917	--	--	0.15	--	0.18	Snell.	'zx'='	4
7	-18040	-40	-105	2	1.0000	0.9376	0.9923	--	--	0.15	--	0.17	Snell.	'zx'='	4
8	-18060	-115	27	2	1.0000	0.9377	0.9919	--	--	0.15	--	0.18	Snell.	'zx'='	4
9	-18040	-33	-197	2	1.0000	0.9375	0.9924	--	--	0.15	--	0.18	Snell.	'zx'='	4
10	-17240	-108	-32	2	1.0000	0.9405	0.9916	--	--	0.14	--	0.17	Snell.	'zx'='	4
11	-17220	-16	-124	2	1.0000	0.9401	0.9927	--	--	0.14	--	0.16	Snell.	'zx'='	4
12	-17250	-142	87	2	1.0000	0.9405	0.9933	--	--	0.14	--	0.18	Snell.	'zx'='	4
13	-17220	-5	-278	2	1.0000	0.9391	0.9928	--	--	0.14	--	0.18	Snell.	'zx'='	4

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2018**
 Gruppo: **8** Descrizione: **Pilastri Piano Primo**
 Tabella: **Tabella pilastri** Struttura: **Nuova**
 Tipo acciaio: **S 275** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
 Tipologia sismica yx: **Senza prescrizioni aggiuntive**
 Tipologia sismica zx: **Senza prescrizioni aggiuntive**
 γM0: **1.050** γM1': **1.050** γM1'': **1.050** γM2: **1.250** γrv: **0.000** γM0 Pf: **1.000** γM1 Pf: **1.000**
 Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 6 NI 1840 NF 1320 Lungh. 50.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
 Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg			kg*m							
1A	0	-2237	-109	22	0	55	119	2	0.00	0.02	0.01	
1B	0	-2237	192	22	0	55	-55	2	0.01	0.02	0.01	
1C	0	-2237	-109	-29	0	-49	119	2	0.00	0.02	0.01	
1D	0	-2237	192	-29	0	-49	-55	2	0.01	0.02	0.01	
1E	0	-2183	-109	22	0	55	119	2	0.00	0.02	0.01	
1F	0	-2183	192	22	0	55	-55	2	0.01	0.02	0.01	
1G	0	-2183	-109	-29	0	-49	119	2	0.00	0.02	0.01	
1H	0	-2183	192	-29	0	-49	-55	2	0.01	0.02	0.01	
1I	0	-2233	-160	16	0	45	147	2	0.01	0.02	0.02	
1J	0	-2233	243	16	0	45	-83	2	0.01	0.02	0.01	
1K	0	-2233	-160	-23	0	-39	147	2	0.01	0.02	0.02	
1L	0	-2233	243	-23	0	-39	-83	2	0.01	0.02	0.01	
1M	0	-2187	-160	16	0	45	147	2	0.01	0.02	0.02	
1N	0	-2187	243	16	0	45	-83	2	0.01	0.02	0.01	
1O	0	-2187	-160	-23	0	-39	147	2	0.01	0.02	0.02	
1P	0	-2187	243	-23	0	-39	-83	2	0.01	0.02	0.01	
2	0	-3626	68	-6	0	6	53	2	0.00	0.03	0.01	
7	0	-3625	69	-6	0	4	52	2	0.00	0.03	0.01	
8	0	-3628	87	-5	0	6	42	2	0.00	0.03	0.00	
9	0	-3625	49	-7	0	4	63	2	0.00	0.03	0.01	
10	0	-3249	63	-5	0	6	46	2	0.00	0.03	0.01	
11	0	-3248	65	-6	0	3	46	2	0.00	0.03	0.01	
12	0	-3252	95	-4	0	6	29	2	0.00	0.03	0.00	
13	0	-3246	31	-7	0	2	64	2	0.00	0.03	0.01	
1A	25	-2228	-109	22	0	50	93	2	0.00	0.02	0.01	
1B	25	-2228	192	22	0	50	-8	2	0.01	0.02	0.01	
1C	25	-2228	-109	-29	0	-42	93	2	0.00	0.02	0.01	
1D	25	-2228	192	-29	0	-42	-8	2	0.01	0.02	0.01	
1E	25	-2174	-109	22	0	50	93	2	0.00	0.02	0.01	
1F	25	-2174	192	22	0	50	-8	2	0.01	0.02	0.01	
1G	25	-2174	-109	-29	0	-42	93	2	0.00	0.02	0.01	
1H	25	-2174	192	-29	0	-42	-8	2	0.01	0.02	0.01	
1I	25	-2224	-160	16	0	41	108	2	0.01	0.02	0.01	
1J	25	-2224	243	16	0	41	-23	2	0.01	0.02	0.01	
1K	25	-2224	-160	-23	0	-34	108	2	0.01	0.02	0.01	
1L	25	-2224	243	-23	0	-34	-23	2	0.01	0.02	0.01	
1M	25	-2178	-160	16	0	41	108	2	0.01	0.02	0.01	
1N	25	-2178	243	16	0	41	-23	2	0.01	0.02	0.01	
1O	25	-2178	-160	-23	0	-34	108	2	0.01	0.02	0.01	
1P	25	-2178	243	-23	0	-34	-23	2	0.01	0.02	0.01	
2	25	-3614	68	-6	0	7	70	2	0.00	0.03	0.01	
7	25	-3614	69	-6	0	6	70	2	0.00	0.03	0.01	
8	25	-3616	87	-5	0	8	64	2	0.00	0.03	0.01	
9	25	-3614	49	-7	0	5	76	2	0.00	0.03	0.01	
10	25	-3238	63	-5	0	7	62	2	0.00	0.03	0.01	
11	25	-3236	65	-6	0	4	62	2	0.00	0.03	0.01	
12	25	-3240	95	-4	0	8	53	2	0.00	0.03	0.01	
13	25	-3234	31	-7	0	4	72	2	0.00	0.03	0.01	
1A	50	-2219	-109	22	0	45	67	2	0.00	0.02	0.01	
1B	50	-2219	192	22	0	45	39	2	0.01	0.02	0.01	
1C	50	-2219	-109	-29	0	-35	67	2	0.00	0.02	0.01	
1D	50	-2219	192	-29	0	-35	39	2	0.01	0.02	0.01	
1E	50	-2165	-109	22	0	45	67	2	0.00	0.02	0.01	
1F	50	-2165	192	22	0	45	39	2	0.01	0.02	0.01	
1G	50	-2165	-109	-29	0	-35	67	2	0.00	0.02	0.01	
1H	50	-2165	192	-29	0	-35	39	2	0.01	0.02	0.01	
1I	50	-2215	-160	16	0	38	69	2	0.01	0.02	0.01	
1J	50	-2215	243	16	0	38	37	2	0.01	0.02	0.01	
1K	50	-2215	-160	-23	0	-28	69	2	0.01	0.02	0.01	

1L	50	-2215	243	-23	0	-28	37	2	0.01	0.02	0.01
1M	50	-2169	-160	16	0	38	69	2	0.01	0.02	0.01
1N	50	-2169	243	16	0	38	37	2	0.01	0.02	0.01
1O	50	-2169	-160	-23	0	-28	69	2	0.01	0.02	0.01
1P	50	-2169	243	-23	0	-28	37	2	0.01	0.02	0.01
2	50	-3603	68	-6	0	8	87	2	0.00	0.03	0.01
7	50	-3602	69	-6	0	7	87	2	0.00	0.03	0.01
8	50	-3605	87	-5	0	9	86	2	0.00	0.03	0.01
9	50	-3602	49	-7	0	7	88	2	0.00	0.03	0.01
10	50	-3226	63	-5	0	8	78	2	0.00	0.03	0.01
11	50	-3225	65	-6	0	6	78	2	0.00	0.03	0.01
12	50	-3229	95	-4	0	9	77	2	0.00	0.03	0.01
13	50	-3223	31	-7	0	6	79	2	0.00	0.03	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2237	55	119	2	1.0000	0.9944	0.9998	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1B	-2237	55	-55	2	1.0000	0.9944	0.9974	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
1C	-2237	-49	119	2	1.0000	0.9941	0.9998	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
1D	-2237	-49	-55	2	1.0000	0.9941	0.9974	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
1E	-2183	55	119	2	1.0000	0.9945	0.9998	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
1F	-2183	55	-55	2	1.0000	0.9945	0.9974	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
1G	-2183	-49	119	2	1.0000	0.9942	0.9998	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
1H	-2183	-49	-55	2	1.0000	0.9942	0.9974	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
1I	-2233	45	147	2	1.0000	0.9945	0.9996	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1J	-2233	45	-83	2	1.0000	0.9945	0.9978	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
1K	-2233	-39	147	2	1.0000	0.9941	0.9996	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
1L	-2233	-39	-83	2	1.0000	0.9941	0.9978	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
1M	-2187	45	147	2	1.0000	0.9946	0.9996	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1N	-2187	45	-83	2	1.0000	0.9946	0.9979	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
1O	-2187	-39	147	2	1.0000	0.9942	0.9996	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
1P	-2187	-39	-83	2	1.0000	0.9942	0.9979	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
2	-3626	8	87	2	1.0000	0.9901	0.9998	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
7	-3625	7	87	2	1.0000	0.9895	0.9998	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
8	-3628	9	86	2	1.0000	0.9903	0.9994	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
9	-3625	7	88	2	1.0000	0.9894	1.0001	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
10	-3249	8	78	2	1.0000	0.9912	0.9998	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
11	-3248	6	78	2	1.0000	0.9902	0.9997	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
12	-3252	9	77	2	1.0000	0.9915	0.9992	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
13	-3246	6	79	2	1.0000	0.9900	1.0004	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 11

ASTA NUM. 7 NI 1841 NF 1840 Lungh. 50.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-2277	-110	20	0	63	175	2	0.00	0.02	0.02	
1B	0	-2277	174	20	0	63	-142	2	0.01	0.02	0.02	
1C	0	-2277	-110	-25	0	-59	175	2	0.00	0.02	0.02	
1D	0	-2277	174	-25	0	-59	-142	2	0.01	0.02	0.02	
1E	0	-2167	-110	20	0	63	175	2	0.00	0.02	0.02	
1F	0	-2167	174	20	0	63	-142	2	0.01	0.02	0.02	
1G	0	-2167	-110	-25	0	-59	175	2	0.00	0.02	0.02	
1H	0	-2167	174	-25	0	-59	-142	2	0.01	0.02	0.02	
1I	0	-2267	-161	15	0	51	228	2	0.01	0.02	0.03	
1J	0	-2267	225	15	0	51	-195	2	0.01	0.02	0.02	
1K	0	-2267	-161	-20	0	-47	228	2	0.01	0.02	0.03	
1L	0	-2267	225	-20	0	-47	-195	2	0.01	0.02	0.02	
1M	0	-2177	-161	15	0	51	228	2	0.01	0.02	0.03	
1N	0	-2177	225	15	0	51	-195	2	0.01	0.02	0.02	
1O	0	-2177	-161	-20	0	-47	228	2	0.01	0.02	0.03	
1P	0	-2177	225	-20	0	-47	-195	2	0.01	0.02	0.02	
2	0	-3640	53	-4	0	4	27	2	0.00	0.03	0.00	
7	0	-3638	54	-5	0	2	26	2	0.00	0.03	0.00	
8	0	-3642	72	-3	0	5	7	2	0.00	0.03	0.00	
9	0	-3637	33	-5	0	1	47	2	0.00	0.03	0.01	
10	0	-3264	50	-3	0	4	22	2	0.00	0.03	0.00	
11	0	-3261	52	-5	0	0	20	2	0.00	0.03	0.00	
12	0	-3268	82	-2	0	5	-11	2	0.00	0.03	0.00	
13	0	-3259	17	-5	0	-0	56	2	0.00	0.03	0.01	
1A	25	-2268	-110	20	0	59	148	2	0.00	0.02	0.02	
1B	25	-2268	174	20	0	59	-99	2	0.01	0.02	0.01	
1C	25	-2268	-110	-25	0	-54	148	2	0.00	0.02	0.02	
1D	25	-2268	174	-25	0	-54	-99	2	0.01	0.02	0.01	
1E	25	-2158	-110	20	0	59	148	2	0.00	0.02	0.02	
1F	25	-2158	174	20	0	59	-99	2	0.01	0.02	0.01	

1G	25	-2158	-110	-25	0	-54	148	2	0.00	0.02	0.02
1H	25	-2158	174	-25	0	-54	-99	2	0.01	0.02	0.01
1I	25	-2258	-161	15	0	48	187	2	0.01	0.02	0.02
1J	25	-2258	225	15	0	48	-139	2	0.01	0.02	0.02
1K	25	-2258	-161	-20	0	-43	187	2	0.01	0.02	0.02
1L	25	-2258	225	-20	0	-43	-139	2	0.01	0.02	0.02
1M	25	-2168	-161	15	0	48	187	2	0.01	0.02	0.02
1N	25	-2168	225	15	0	48	-139	2	0.01	0.02	0.02
1O	25	-2168	-161	-20	0	-43	187	2	0.01	0.02	0.02
1P	25	-2168	225	-20	0	-43	-139	2	0.01	0.02	0.02
2	25	-3628	53	-4	0	5	40	2	0.00	0.03	0.00
7	25	-3626	54	-5	0	3	39	2	0.00	0.03	0.00
8	25	-3630	72	-3	0	6	25	2	0.00	0.03	0.00
9	25	-3626	33	-5	0	3	56	2	0.00	0.03	0.01
10	25	-3252	50	-3	0	5	34	2	0.00	0.03	0.00
11	25	-3250	52	-5	0	2	33	2	0.00	0.03	0.00
12	25	-3256	82	-2	0	6	9	2	0.00	0.03	0.00
13	25	-3248	17	-5	0	1	60	2	0.00	0.03	0.01

1A	50	-2259	-110	20	0	54	120	2	0.00	0.02	0.01
1B	50	-2259	174	20	0	54	-55	2	0.01	0.02	0.01
1C	50	-2259	-110	-25	0	-48	120	2	0.00	0.02	0.01
1D	50	-2259	174	-25	0	-48	-55	2	0.01	0.02	0.01
1E	50	-2149	-110	20	0	54	120	2	0.00	0.02	0.01
1F	50	-2149	174	20	0	54	-55	2	0.01	0.02	0.01
1G	50	-2149	-110	-25	0	-48	120	2	0.00	0.02	0.01
1H	50	-2149	174	-25	0	-48	-55	2	0.01	0.02	0.01
1I	50	-2249	-161	15	0	45	147	2	0.01	0.02	0.02
1J	50	-2249	225	15	0	45	-82	2	0.01	0.02	0.01
1K	50	-2249	-161	-20	0	-38	147	2	0.01	0.02	0.02
1L	50	-2249	225	-20	0	-38	-82	2	0.01	0.02	0.01
1M	50	-2159	-161	15	0	45	147	2	0.01	0.02	0.02
1N	50	-2159	225	15	0	45	-82	2	0.01	0.02	0.01
1O	50	-2159	-161	-20	0	-38	147	2	0.01	0.02	0.02
1P	50	-2159	225	-20	0	-38	-82	2	0.01	0.02	0.01
2	50	-3617	53	-4	0	6	53	2	0.00	0.03	0.01
7	50	-3615	54	-5	0	4	53	2	0.00	0.03	0.01
8	50	-3619	72	-3	0	6	43	2	0.00	0.03	0.00
9	50	-3614	33	-5	0	4	64	2	0.00	0.03	0.01
10	50	-3241	50	-3	0	6	47	2	0.00	0.03	0.01
11	50	-3238	52	-5	0	3	46	2	0.00	0.03	0.01
12	50	-3244	82	-2	0	7	29	2	0.00	0.03	0.00
13	50	-3236	17	-5	0	3	65	2	0.00	0.03	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2277	63	175	2	1.0000	0.9944	1.0000	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1B	-2277	63	-142	2	1.0000	0.9944	0.9994	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1C	-2277	-59	175	2	1.0000	0.9942	1.0000	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1D	-2277	-59	-142	2	1.0000	0.9942	0.9994	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1E	-2167	63	175	2	1.0000	0.9947	1.0000	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1F	-2167	63	-142	2	1.0000	0.9947	0.9995	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1G	-2167	-59	175	2	1.0000	0.9945	1.0000	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1H	-2167	-59	-142	2	1.0000	0.9945	0.9995	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1I	-2267	51	228	2	1.0000	0.9945	0.9999	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 11
1J	-2267	51	-195	2	1.0000	0.9945	0.9995	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1K	-2267	-47	228	2	1.0000	0.9943	0.9999	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 11
1L	-2267	-47	-195	2	1.0000	0.9943	0.9995	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1M	-2177	51	228	2	1.0000	0.9947	0.9999	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 11
1N	-2177	51	-195	2	1.0000	0.9947	0.9995	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1O	-2177	-47	228	2	1.0000	0.9945	0.9999	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 11
1P	-2177	-47	-195	2	1.0000	0.9945	0.9995	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
2	-3640	6	53	2	1.0000	0.9901	0.9995	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
7	-3638	4	53	2	1.0000	0.9888	0.9994	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
8	-3642	6	43	2	1.0000	0.9905	0.9984	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
9	-3637	4	64	2	1.0000	0.9885	1.0002	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 11
10	-3264	6	47	2	1.0000	0.9913	0.9994	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 11
11	-3261	3	46	2	1.0000	0.9887	0.9993	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 11
12	-3268	7	29	2	1.0000	0.9918	0.9970	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 11
13	-3259	3	65	2	1.0000	0.9879	1.0005	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 11

ASTA NUM. 8 NI 1842 NF 1841 Lungh. 55.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy	Fz	Mx ----- kg*m	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-2319	-100	20	0	71	231	2	0.00	0.02	0.03	

1B	0	-2319	164	20	0	71	-232	2	0.01	0.02	0.03
1C	0	-2319	-100	-24	0	-70	231	2	0.00	0.02	0.03
1D	0	-2319	164	-24	0	-70	-232	2	0.01	0.02	0.03
1E	0	-2153	-100	20	0	71	231	2	0.00	0.02	0.03
1F	0	-2153	164	20	0	71	-232	2	0.01	0.02	0.03
1G	0	-2153	-100	-24	0	-70	231	2	0.00	0.02	0.03
1H	0	-2153	164	-24	0	-70	-232	2	0.01	0.02	0.03
1I	0	-2304	-149	15	0	57	310	2	0.01	0.02	0.04
1J	0	-2304	213	15	0	57	-311	2	0.01	0.02	0.04
1K	0	-2304	-149	-19	0	-55	310	2	0.01	0.02	0.04
1L	0	-2304	213	-19	0	-55	-311	2	0.01	0.02	0.04
1M	0	-2168	-149	15	0	57	310	2	0.01	0.02	0.04
1N	0	-2168	213	15	0	57	-311	2	0.01	0.02	0.04
1O	0	-2168	-149	-19	0	-55	310	2	0.01	0.02	0.04
1P	0	-2168	213	-19	0	-55	-311	2	0.01	0.02	0.04
2	0	-3657	52	-3	0	2	-1	2	0.00	0.03	0.00
7	0	-3654	54	-5	0	-1	-3	2	0.00	0.03	0.00
8	0	-3659	71	-3	0	3	-32	2	0.00	0.03	0.00
9	0	-3653	33	-5	0	-1	30	2	0.00	0.03	0.00
10	0	-3281	49	-3	0	3	-5	2	0.00	0.03	0.00
11	0	-3277	51	-5	0	-2	-7	2	0.00	0.03	0.00
12	0	-3285	81	-2	0	5	-56	2	0.00	0.03	0.01
13	0	-3274	16	-6	0	-3	48	2	0.00	0.03	0.01
1A	28	-2309	-100	20	0	67	203	2	0.00	0.02	0.02
1B	28	-2309	164	20	0	67	-187	2	0.01	0.02	0.02
1C	28	-2309	-100	-24	0	-64	203	2	0.00	0.02	0.02
1D	28	-2309	164	-24	0	-64	-187	2	0.01	0.02	0.02
1E	28	-2143	-100	20	0	67	203	2	0.00	0.02	0.02
1F	28	-2143	164	20	0	67	-187	2	0.01	0.02	0.02
1G	28	-2143	-100	-24	0	-64	203	2	0.00	0.02	0.02
1H	28	-2143	164	-24	0	-64	-187	2	0.01	0.02	0.02
1I	28	-2294	-149	15	0	54	269	2	0.01	0.02	0.03
1J	28	-2294	213	15	0	54	-253	2	0.01	0.02	0.03
1K	28	-2294	-149	-19	0	-51	269	2	0.01	0.02	0.03
1L	28	-2294	213	-19	0	-51	-253	2	0.01	0.02	0.03
1M	28	-2158	-149	15	0	54	269	2	0.01	0.02	0.03
1N	28	-2158	213	15	0	54	-253	2	0.01	0.02	0.03
1O	28	-2158	-149	-19	0	-51	269	2	0.01	0.02	0.03
1P	28	-2158	213	-19	0	-51	-253	2	0.01	0.02	0.03
2	28	-3644	52	-3	0	3	13	2	0.00	0.03	0.00
7	28	-3642	54	-5	0	1	12	2	0.00	0.03	0.00
8	28	-3646	71	-3	0	4	-12	2	0.00	0.03	0.00
9	28	-3640	33	-5	0	0	39	2	0.00	0.03	0.00
10	28	-3268	49	-3	0	3	9	2	0.00	0.03	0.00
11	28	-3264	51	-5	0	-1	7	2	0.00	0.03	0.00
12	28	-3272	81	-2	0	5	-33	2	0.00	0.03	0.00
13	28	-3262	16	-6	0	-1	52	2	0.00	0.03	0.01
1A	55	-2299	-100	20	0	63	176	2	0.00	0.02	0.02
1B	55	-2299	164	20	0	63	-142	2	0.01	0.02	0.02
1C	55	-2299	-100	-24	0	-59	176	2	0.00	0.02	0.02
1D	55	-2299	164	-24	0	-59	-142	2	0.01	0.02	0.02
1E	55	-2133	-100	20	0	63	176	2	0.00	0.02	0.02
1F	55	-2133	164	20	0	63	-142	2	0.01	0.02	0.02
1G	55	-2133	-100	-24	0	-59	176	2	0.00	0.02	0.02
1H	55	-2133	164	-24	0	-59	-142	2	0.01	0.02	0.02
1I	55	-2284	-149	15	0	51	228	2	0.01	0.02	0.03
1J	55	-2284	213	15	0	51	-195	2	0.01	0.02	0.02
1K	55	-2284	-149	-19	0	-47	228	2	0.01	0.02	0.03
1L	55	-2284	213	-19	0	-47	-195	2	0.01	0.02	0.02
1M	55	-2148	-149	15	0	51	228	2	0.01	0.02	0.03
1N	55	-2148	213	15	0	51	-195	2	0.01	0.02	0.02
1O	55	-2148	-149	-19	0	-47	228	2	0.01	0.02	0.03
1P	55	-2148	213	-19	0	-47	-195	2	0.01	0.02	0.02
2	55	-3631	52	-3	0	4	27	2	0.00	0.03	0.00
7	55	-3629	54	-5	0	2	26	2	0.00	0.03	0.00
8	55	-3634	71	-3	0	5	7	2	0.00	0.03	0.00
9	55	-3627	33	-5	0	2	48	2	0.00	0.03	0.01
10	55	-3256	49	-3	0	4	22	2	0.00	0.03	0.00
11	55	-3251	51	-5	0	1	21	2	0.00	0.03	0.00
12	55	-3260	81	-2	0	5	-11	2	0.00	0.03	0.00
13	55	-3249	16	-6	0	0	57	2	0.00	0.03	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m											
1A	-2319	71	231	2	1.0000	0.9947	1.0004	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 12
1B	-2319	71	-232	2	1.0000	0.9947	1.0001	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 12
1C	-2319	-70	231	2	1.0000	0.9946	1.0004	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 12
1D	-2319	-70	-232	2	1.0000	0.9946	1.0001	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 12

1E	-2153	71	231	2	1.0000	0.9951	1.0004	--	--	0.02	--	0.06	Snell.	'zx' =	12
1F	-2153	71	-232	2	1.0000	0.9951	1.0001	--	--	0.02	--	0.06	Snell.	'zx' =	12
1G	-2153	-70	231	2	1.0000	0.9950	1.0004	--	--	0.02	--	0.06	Snell.	'zx' =	12
1H	-2153	-70	-232	2	1.0000	0.9950	1.0001	--	--	0.02	--	0.06	Snell.	'zx' =	12
1I	-2304	57	310	2	1.0000	0.9948	1.0003	--	--	0.02	--	0.07	Snell.	'zx' =	12
1J	-2304	57	-311	2	1.0000	0.9948	1.0001	--	--	0.02	--	0.07	Snell.	'zx' =	12
1K	-2304	-55	310	2	1.0000	0.9946	1.0003	--	--	0.02	--	0.07	Snell.	'zx' =	12
1L	-2304	-55	-311	2	1.0000	0.9946	1.0001	--	--	0.02	--	0.07	Snell.	'zx' =	12
1M	-2168	57	310	2	1.0000	0.9951	1.0003	--	--	0.02	--	0.07	Snell.	'zx' =	12
1N	-2168	57	-311	2	1.0000	0.9951	1.0001	--	--	0.02	--	0.07	Snell.	'zx' =	12
1O	-2168	-55	310	2	1.0000	0.9949	1.0003	--	--	0.02	--	0.07	Snell.	'zx' =	12
1P	-2168	-55	-311	2	1.0000	0.9949	1.0001	--	--	0.02	--	0.07	Snell.	'zx' =	12
2	-3657	4	27	2	1.0000	0.9898	0.9978	--	--	0.03	--	0.03	Snell.	'zx' =	12
7	-3654	2	26	2	1.0000	0.9846	0.9976	--	--	0.03	--	0.03	Snell.	'zx' =	12
8	-3659	5	-32	2	1.0000	0.9906	0.9972	--	--	0.03	--	0.04	Snell.	'zx' =	12
9	-3653	2	48	2	1.0000	0.9824	1.0001	--	--	0.03	--	0.04	Snell.	'zx' =	12
10	-3281	4	22	2	1.0000	0.9912	0.9975	--	--	0.03	--	0.03	Snell.	'zx' =	12
11	-3277	-2	21	2	1.0000	0.9867	0.9971	--	--	0.03	--	0.03	Snell.	'zx' =	12
12	-3285	5	-56	2	1.0000	0.9923	0.9988	--	--	0.03	--	0.03	Snell.	'zx' =	12
13	-3274	-3	57	2	1.0000	0.9879	1.0008	--	--	0.03	--	0.03	Snell.	'zx' =	12

ASTA NUM. 9 NI 1843 NF 1842 Lungh. 55.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
	cm		kg			kg*m						
1A	0	-2362	-91	21	0	80	281	2	0.00	0.02	0.03	
1B	0	-2362	154	21	0	80	-317	2	0.01	0.02	0.04	
1C	0	-2362	-91	-26	0	-81	281	2	0.00	0.02	0.03	
1D	0	-2362	154	-26	0	-81	-317	2	0.01	0.02	0.04	
1E	0	-2138	-91	21	0	80	281	2	0.00	0.02	0.03	
1F	0	-2138	154	21	0	80	-317	2	0.01	0.02	0.04	
1G	0	-2138	-91	-26	0	-81	281	2	0.00	0.02	0.03	
1H	0	-2138	154	-26	0	-81	-317	2	0.01	0.02	0.04	
1I	0	-2341	-138	16	0	63	386	2	0.01	0.02	0.04	
1J	0	-2341	200	16	0	63	-421	2	0.01	0.02	0.05	
1K	0	-2341	-138	-20	0	-64	386	2	0.01	0.02	0.04	
1L	0	-2341	200	-20	0	-64	-421	2	0.01	0.02	0.05	
1M	0	-2159	-138	16	0	63	386	2	0.01	0.02	0.04	
1N	0	-2159	200	16	0	63	-421	2	0.01	0.02	0.05	
1O	0	-2159	-138	-20	0	-64	386	2	0.01	0.02	0.04	
1P	0	-2159	200	-20	0	-64	-421	2	0.01	0.02	0.05	
2	0	-3674	52	-3	0	1	-29	2	0.00	0.03	0.00	
7	0	-3670	53	-5	0	-3	-32	2	0.00	0.03	0.00	
8	0	-3677	71	-2	0	2	-71	2	0.00	0.03	0.01	
9	0	-3668	32	-6	0	-4	13	2	0.00	0.03	0.00	
10	0	-3299	48	-3	0	1	-31	2	0.00	0.03	0.00	
11	0	-3293	51	-6	0	-5	-35	2	0.00	0.03	0.00	
12	0	-3304	81	-1	0	4	-100	2	0.00	0.03	0.01	
13	0	-3290	16	-6	0	-6	40	2	0.00	0.03	0.00	
1A	28	-2352	-91	21	0	75	256	2	0.00	0.02	0.03	
1B	28	-2352	154	21	0	75	-275	2	0.01	0.02	0.03	
1C	28	-2352	-91	-26	0	-75	256	2	0.00	0.02	0.03	
1D	28	-2352	154	-26	0	-75	-275	2	0.01	0.02	0.03	
1E	28	-2128	-91	21	0	75	256	2	0.00	0.02	0.03	
1F	28	-2128	154	21	0	75	-275	2	0.01	0.02	0.03	
1G	28	-2128	-91	-26	0	-75	256	2	0.00	0.02	0.03	
1H	28	-2128	154	-26	0	-75	-275	2	0.01	0.02	0.03	
1I	28	-2331	-138	16	0	60	348	2	0.01	0.02	0.04	
1J	28	-2331	200	16	0	60	-366	2	0.01	0.02	0.04	
1K	28	-2331	-138	-20	0	-59	348	2	0.01	0.02	0.04	
1L	28	-2331	200	-20	0	-59	-366	2	0.01	0.02	0.04	
1M	28	-2149	-138	16	0	60	348	2	0.01	0.02	0.04	
1N	28	-2149	200	16	0	60	-366	2	0.01	0.02	0.04	
1O	28	-2149	-138	-20	0	-59	348	2	0.01	0.02	0.04	
1P	28	-2149	200	-20	0	-59	-366	2	0.01	0.02	0.04	
2	28	-3661	52	-3	0	1	-15	2	0.00	0.03	0.00	
7	28	-3657	53	-5	0	-2	-17	2	0.00	0.03	0.00	
8	28	-3664	71	-2	0	3	-51	2	0.00	0.03	0.01	
9	28	-3656	32	-6	0	-3	22	2	0.00	0.03	0.00	
10	28	-3286	48	-3	0	2	-17	2	0.00	0.03	0.00	
11	28	-3280	51	-6	0	-4	-21	2	0.00	0.03	0.00	
12	28	-3291	81	-1	0	4	-77	2	0.00	0.03	0.01	
13	28	-3277	16	-6	0	-5	44	2	0.00	0.03	0.01	
1A	55	-2342	-91	21	0	71	231	2	0.00	0.02	0.03	
1B	55	-2342	154	21	0	71	-232	2	0.01	0.02	0.03	
1C	55	-2342	-91	-26	0	-70	231	2	0.00	0.02	0.03	
1D	55	-2342	154	-26	0	-70	-232	2	0.01	0.02	0.03	
1E	55	-2118	-91	21	0	71	231	2	0.00	0.02	0.03	
1F	55	-2118	154	21	0	71	-232	2	0.01	0.02	0.03	
1G	55	-2118	-91	-26	0	-70	231	2	0.00	0.02	0.03	
1H	55	-2118	154	-26	0	-70	-232	2	0.01	0.02	0.03	
1I	55	-2321	-138	16	0	57	310	2	0.01	0.02	0.04	
1J	55	-2321	200	16	0	57	-311	2	0.01	0.02	0.04	
1K	55	-2321	-138	-20	0	-55	310	2	0.01	0.02	0.04	

1L	55	-2321	200	-20	0	-55	-311	2	0.01	0.02	0.04
1M	55	-2139	-138	16	0	57	310	2	0.01	0.02	0.04
1N	55	-2139	200	16	0	57	-311	2	0.01	0.02	0.04
1O	55	-2139	-138	-20	0	-55	310	2	0.01	0.02	0.04
1P	55	-2139	200	-20	0	-55	-311	2	0.01	0.02	0.04
2	55	-3648	52	-3	0	2	-1	2	0.00	0.03	0.00
7	55	-3644	53	-5	0	-1	-3	2	0.00	0.03	0.00
8	55	-3651	71	-2	0	3	-32	2	0.00	0.03	0.00
9	55	-3643	32	-6	0	-1	30	2	0.00	0.03	0.00
10	55	-3273	48	-3	0	3	-4	2	0.00	0.03	0.00
11	55	-3267	51	-6	0	-2	-7	2	0.00	0.03	0.00
12	55	-3278	81	-1	0	5	-55	2	0.00	0.03	0.01
13	55	-3264	16	-6	0	-3	48	2	0.00	0.03	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2362	80	281	2	1.0000	0.9947	1.0005	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 12
1B	-2362	80	-317	2	1.0000	0.9947	1.0003	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1C	-2362	-81	281	2	1.0000	0.9946	1.0005	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 12
1D	-2362	-81	-317	2	1.0000	0.9946	1.0003	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1E	-2138	80	281	2	1.0000	0.9952	1.0005	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 12
1F	-2138	80	-317	2	1.0000	0.9952	1.0003	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 12
1G	-2138	-81	281	2	1.0000	0.9951	1.0005	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 12
1H	-2138	-81	-317	2	1.0000	0.9951	1.0003	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 12
1I	-2341	63	386	2	1.0000	0.9948	1.0005	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1J	-2341	63	-421	2	1.0000	0.9948	1.0003	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1K	-2341	-64	386	2	1.0000	0.9946	1.0005	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1L	-2341	-64	-421	2	1.0000	0.9946	1.0003	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1M	-2159	63	386	2	1.0000	0.9952	1.0004	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1N	-2159	63	-421	2	1.0000	0.9952	1.0003	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1O	-2159	-64	386	2	1.0000	0.9950	1.0004	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1P	-2159	-64	-421	2	1.0000	0.9950	1.0003	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
2	-3674	2	-29	2	1.0000	0.9880	0.9981	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 12
7	-3670	-3	-32	2	1.0000	0.9876	0.9982	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 12
8	-3677	3	-71	2	1.0000	0.9903	0.9995	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 12
9	-3668	-4	30	2	1.0000	0.9881	0.9994	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 12
10	-3299	3	-31	2	1.0000	0.9905	0.9986	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 12
11	-3293	-5	-35	2	1.0000	0.9901	0.9988	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 12
12	-3304	5	-100	2	1.0000	0.9925	0.9999	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 12
13	-3290	-6	48	2	1.0000	0.9903	1.0007	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 12

ASTA NUM. 10 NI 928 NF 1843 Lungh. 77.5 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-2412	-76	25	0	91	341	2	0.00	0.02	0.04	
1B	0	-2412	138	25	0	91	-423	2	0.01	0.02	0.05	
1C	0	-2412	-76	-30	0	-96	341	2	0.00	0.02	0.04	
1D	0	-2412	138	-30	0	-96	-423	2	0.01	0.02	0.05	
1E	0	-2132	-76	25	0	91	341	2	0.00	0.02	0.04	
1F	0	-2132	138	25	0	91	-423	2	0.01	0.02	0.05	
1G	0	-2132	-76	-30	0	-96	341	2	0.00	0.02	0.04	
1H	0	-2132	138	-30	0	-96	-423	2	0.01	0.02	0.05	
1I	0	-2386	-118	19	0	70	478	2	0.01	0.02	0.06	
1J	0	-2386	180	19	0	70	-561	2	0.01	0.02	0.06	
1K	0	-2386	-118	-24	0	-75	478	2	0.01	0.02	0.06	
1L	0	-2386	180	-24	0	-75	-561	2	0.01	0.02	0.06	
1M	0	-2158	-118	19	0	70	478	2	0.01	0.02	0.06	
1N	0	-2158	180	19	0	70	-561	2	0.01	0.02	0.06	
1O	0	-2158	-118	-24	0	-75	478	2	0.01	0.02	0.06	
1P	0	-2158	180	-24	0	-75	-561	2	0.01	0.02	0.06	
2	0	-3701	51	-3	0	-2	-68	2	0.00	0.03	0.01	
7	0	-3697	52	-6	0	-8	-72	2	0.00	0.03	0.01	
8	0	-3705	70	-2	0	1	-125	2	0.00	0.03	0.01	
9	0	-3695	32	-6	0	-9	-11	2	0.00	0.03	0.00	
10	0	-3327	48	-2	0	-0	-67	2	0.00	0.03	0.01	
11	0	-3319	50	-7	0	-10	-73	2	0.00	0.03	0.01	
12	0	-3333	80	-0	0	4	-161	2	0.00	0.03	0.02	
13	0	-3316	16	-7	0	-12	28	2	0.00	0.03	0.00	
1A	39	-2398	-76	25	0	85	311	2	0.00	0.02	0.04	
1B	39	-2398	138	25	0	85	-370	2	0.01	0.02	0.04	
1C	39	-2398	-76	-30	0	-88	311	2	0.00	0.02	0.04	
1D	39	-2398	138	-30	0	-88	-370	2	0.01	0.02	0.04	
1E	39	-2119	-76	25	0	85	311	2	0.00	0.02	0.04	
1F	39	-2119	138	25	0	85	-370	2	0.01	0.02	0.04	

1G	39	-2119	-76	-30	0	-88	311	2	0.00	0.02	0.04
1H	39	-2119	138	-30	0	-88	-370	2	0.01	0.02	0.04
1I	39	-2372	-118	19	0	66	432	2	0.01	0.02	0.05
1J	39	-2372	180	19	0	66	-491	2	0.01	0.02	0.06
1K	39	-2372	-118	-24	0	-69	432	2	0.01	0.02	0.05
1L	39	-2372	180	-24	0	-69	-491	2	0.01	0.02	0.06
1M	39	-2145	-118	19	0	66	432	2	0.01	0.02	0.05
1N	39	-2145	180	19	0	66	-491	2	0.01	0.02	0.06
1O	39	-2145	-118	-24	0	-69	432	2	0.01	0.02	0.05
1P	39	-2145	180	-24	0	-69	-491	2	0.01	0.02	0.06
2	39	-3684	51	-3	0	-1	-49	2	0.00	0.03	0.01
7	39	-3679	52	-6	0	-5	-52	2	0.00	0.03	0.01
8	39	-3687	70	-2	0	2	-97	2	0.00	0.03	0.01
9	39	-3677	32	-6	0	-6	1	2	0.00	0.03	0.00
10	39	-3309	48	-2	0	1	-49	2	0.00	0.03	0.01
11	39	-3302	50	-7	0	-8	-54	2	0.00	0.03	0.01
12	39	-3315	80	-0	0	4	-130	2	0.00	0.03	0.02
13	39	-3298	16	-7	0	-9	34	2	0.00	0.03	0.00
1A	78	-2385	-76	25	0	79	282	2	0.00	0.02	0.03
1B	78	-2385	138	25	0	79	-317	2	0.01	0.02	0.04
1C	78	-2385	-76	-30	0	-80	282	2	0.00	0.02	0.03
1D	78	-2385	138	-30	0	-80	-317	2	0.01	0.02	0.04
1E	78	-2105	-76	25	0	79	282	2	0.00	0.02	0.03
1F	78	-2105	138	25	0	79	-317	2	0.01	0.02	0.04
1G	78	-2105	-76	-30	0	-80	282	2	0.00	0.02	0.03
1H	78	-2105	138	-30	0	-80	-317	2	0.01	0.02	0.04
1I	78	-2359	-118	19	0	62	386	2	0.01	0.02	0.04
1J	78	-2359	180	19	0	62	-421	2	0.01	0.02	0.05
1K	78	-2359	-118	-24	0	-63	386	2	0.01	0.02	0.04
1L	78	-2359	180	-24	0	-63	-421	2	0.01	0.02	0.05
1M	78	-2131	-118	19	0	62	386	2	0.01	0.02	0.04
1N	78	-2131	180	19	0	62	-421	2	0.01	0.02	0.05
1O	78	-2131	-118	-24	0	-63	386	2	0.01	0.02	0.04
1P	78	-2131	180	-24	0	-63	-421	2	0.01	0.02	0.05
2	78	-3666	51	-3	0	1	-29	2	0.00	0.03	0.00
7	78	-3661	52	-6	0	-3	-31	2	0.00	0.03	0.00
8	78	-3669	70	-2	0	2	-70	2	0.00	0.03	0.01
9	78	-3659	32	-6	0	-4	13	2	0.00	0.03	0.00
10	78	-3291	48	-2	0	1	-30	2	0.00	0.03	0.00
11	78	-3284	50	-7	0	-5	-34	2	0.00	0.03	0.00
12	78	-3297	80	-0	0	4	-99	2	0.00	0.03	0.01
13	78	-3280	16	-7	0	-6	40	2	0.00	0.03	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2412	91	341	2	1.0000	0.9963	1.0016	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 17
1B	-2412	91	-423	2	1.0000	0.9963	1.0013	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
1C	-2412	-96	341	2	1.0000	0.9961	1.0016	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 17
1D	-2412	-96	-423	2	1.0000	0.9961	1.0013	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
1E	-2132	91	341	2	1.0000	0.9967	1.0014	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 17
1F	-2132	91	-423	2	1.0000	0.9967	1.0012	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
1G	-2132	-96	341	2	1.0000	0.9966	1.0014	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 17
1H	-2132	-96	-423	2	1.0000	0.9966	1.0012	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
1I	-2386	70	478	2	1.0000	0.9964	1.0015	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
1J	-2386	70	-561	2	1.0000	0.9964	1.0013	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'= 17
1K	-2386	-75	478	2	1.0000	0.9962	1.0015	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
1L	-2386	-75	-561	2	1.0000	0.9962	1.0013	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'= 17
1M	-2158	70	478	2	1.0000	0.9967	1.0014	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
1N	-2158	70	-561	2	1.0000	0.9967	1.0012	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'= 17
1O	-2158	-75	478	2	1.0000	0.9965	1.0014	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
1P	-2158	-75	-561	2	1.0000	0.9965	1.0012	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'= 17
2	-3701	-2	-68	2	1.0000	0.9840	1.0004	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 17
7	-3697	-8	-72	2	1.0000	0.9907	1.0005	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 17
8	-3705	2	-125	2	1.0000	0.9906	1.0011	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 17
9	-3695	-9	13	2	1.0000	0.9909	0.9942	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 17
10	-3327	1	-67	2	1.0000	0.9866	1.0005	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 17
11	-3319	-10	-73	2	1.0000	0.9922	1.0006	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 17
12	-3333	4	-161	2	1.0000	0.9956	1.0013	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 17
13	-3316	-12	40	2	1.0000	0.9923	1.0016	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 17

ASTA NUM. 11 NI 927 NF 928 Lungh. 77.5 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-2463	-133	28	0	96	444	2	0.01	0.02	0.05	

1B	0	-2463	219	28	0	96	-593	2	0.01	0.02	0.07	
1C	0	-2463	-133	-37	0	-106	444	2	0.01	0.02	0.05	
1D	0	-2463	219	-37	0	-106	-593	2	0.01	0.02	0.07	
1E	0	-2127	-133	28	0	96	444	2	0.01	0.02	0.05	
1F	0	-2127	219	28	0	96	-593	2	0.01	0.02	0.07	
1G	0	-2127	-133	-37	0	-106	444	2	0.01	0.02	0.05	
1H	0	-2127	219	-37	0	-106	-593	2	0.01	0.02	0.07	
1I	0	-2431	-204	21	0	71	636	2	0.01	0.02	0.07	
1J	0	-2431	290	21	0	71	-786	2	0.01	0.02	0.09	
1K	0	-2431	-204	-29	0	-82	636	2	0.01	0.02	0.07	
1L	0	-2431	290	-29	0	-82	-786	2	0.01	0.02	0.09	
1M	0	-2159	-204	21	0	71	636	2	0.01	0.02	0.07	
1N	0	-2159	290	21	0	71	-786	2	0.01	0.02	0.09	
1O	0	-2159	-204	-29	0	-82	636	2	0.01	0.02	0.07	
1P	0	-2159	290	-29	0	-82	-786	2	0.01	0.02	0.09	
2	0	-3730	71	-5	0	-6	-123	2	0.00	0.03	0.01	
7	0	-3724	74	-9	0	-14	-129	2	0.00	0.03	0.01	
8	0	-3734	103	-6	0	-3	-204	2	0.00	0.03	0.02	
9	0	-3722	39	-8	0	-14	-41	2	0.00	0.03	0.00	
10	0	-3356	67	-5	0	-4	-119	2	0.00	0.03	0.01	
11	0	-3347	72	-10	0	-18	-128	2	0.00	0.03	0.01	
12	0	-3364	121	-5	0	1	-254	2	0.01	0.03	0.03	
13	0	-3343	13	-8	0	-18	18	2	0.00	0.03	0.00	
1A	39	-2449	-133	28	0	93	393	2	0.01	0.02	0.05	
1B	39	-2449	219	28	0	93	-509	2	0.01	0.02	0.06	
1C	39	-2449	-133	-37	0	-101	393	2	0.01	0.02	0.05	
1D	39	-2449	219	-37	0	-101	-509	2	0.01	0.02	0.06	
1E	39	-2114	-133	28	0	93	393	2	0.01	0.02	0.05	
1F	39	-2114	219	28	0	93	-509	2	0.01	0.02	0.06	
1G	39	-2114	-133	-37	0	-101	393	2	0.01	0.02	0.05	
1H	39	-2114	219	-37	0	-101	-509	2	0.01	0.02	0.06	
1I	39	-2418	-204	21	0	71	557	2	0.01	0.02	0.06	
1J	39	-2418	290	21	0	71	-673	2	0.01	0.02	0.08	
1K	39	-2418	-204	-29	0	-78	557	2	0.01	0.02	0.06	
1L	39	-2418	290	-29	0	-78	-673	2	0.01	0.02	0.08	
1M	39	-2145	-204	21	0	71	557	2	0.01	0.02	0.06	
1N	39	-2145	290	21	0	71	-673	2	0.01	0.02	0.08	
1O	39	-2145	-204	-29	0	-78	557	2	0.01	0.02	0.06	
1P	39	-2145	290	-29	0	-78	-673	2	0.01	0.02	0.08	
2	39	-3712	71	-5	0	-4	-95	2	0.00	0.03	0.01	
7	39	-3706	74	-9	0	-11	-100	2	0.00	0.03	0.01	
8	39	-3716	103	-6	0	-1	-164	2	0.00	0.03	0.02	
9	39	-3704	39	-8	0	-12	-26	2	0.00	0.03	0.00	
10	39	-3338	67	-5	0	-2	-93	2	0.00	0.03	0.01	
11	39	-3329	72	-10	0	-14	-100	2	0.00	0.03	0.01	
12	39	-3346	121	-5	0	2	-208	2	0.01	0.03	0.02	
13	39	-3325	13	-8	0	-15	23	2	0.00	0.03	0.00	
1A	77	-2436	-133	28	0	91	341	2	0.01	0.02	0.04	
1B	77	-2436	219	28	0	91	-424	2	0.01	0.02	0.05	
1C	77	-2436	-133	-37	0	-95	341	2	0.01	0.02	0.04	
1D	77	-2436	219	-37	0	-95	-424	2	0.01	0.02	0.05	
1E	77	-2100	-133	28	0	91	341	2	0.01	0.02	0.04	
1F	77	-2100	219	28	0	91	-424	2	0.01	0.02	0.05	
1G	77	-2100	-133	-37	0	-95	341	2	0.01	0.02	0.04	
1H	77	-2100	219	-37	0	-95	-424	2	0.01	0.02	0.05	
1I	77	-2404	-204	21	0	70	478	2	0.01	0.02	0.06	
1J	77	-2404	290	21	0	70	-561	2	0.01	0.02	0.06	
1K	77	-2404	-204	-29	0	-74	478	2	0.01	0.02	0.06	
1L	77	-2404	290	-29	0	-74	-561	2	0.01	0.02	0.06	
1M	77	-2132	-204	21	0	70	478	2	0.01	0.02	0.06	
1N	77	-2132	290	21	0	70	-561	2	0.01	0.02	0.06	
1O	77	-2132	-204	-29	0	-74	478	2	0.01	0.02	0.06	
1P	77	-2132	290	-29	0	-74	-561	2	0.01	0.02	0.06	
2	77	-3694	71	-5	0	-2	-68	2	0.00	0.03	0.01	
7	77	-3688	74	-9	0	-7	-71	2	0.00	0.03	0.01	
8	77	-3698	103	-6	0	1	-124	2	0.00	0.03	0.01	
9	77	-3686	39	-8	0	-9	-11	2	0.00	0.03	0.00	
10	77	-3320	67	-5	0	-0	-67	2	0.00	0.03	0.01	
11	77	-3311	72	-10	0	-10	-73	2	0.00	0.03	0.01	
12	77	-3328	121	-5	0	4	-161	2	0.01	0.03	0.02	
13	77	-3307	13	-8	0	-12	28	2	0.00	0.03	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m											
1A	-2463	96	444	2	1.0000	0.9966	1.0014	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
1B	-2463	96	-593	2	1.0000	0.9966	1.0012	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 17
1C	-2463	-106	444	2	1.0000	0.9963	1.0014	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'= 17
1D	-2463	-106	-593	2	1.0000	0.9963	1.0012	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 17

1E	-2127	96	444	2	1.0000	0.9971	1.0012	--	--	0.02	--	0.09	Snell.	'zx'='	17
1F	-2127	96	-593	2	1.0000	0.9971	1.0011	--	--	0.02	--	0.11	Snell.	'zx'='	17
1G	-2127	-106	444	2	1.0000	0.9968	1.0012	--	--	0.02	--	0.09	Snell.	'zx'='	17
1H	-2127	-106	-593	2	1.0000	0.9968	1.0011	--	--	0.02	--	0.11	Snell.	'zx'='	17
1I	-2431	71	636	2	1.0000	0.9968	1.0014	--	--	0.02	--	0.11	Snell.	'zx'='	17
1J	-2431	71	-786	2	1.0000	0.9968	1.0012	--	--	0.02	--	0.13	Snell.	'zx'='	17
1K	-2431	-82	636	2	1.0000	0.9964	1.0014	--	--	0.02	--	0.11	Snell.	'zx'='	17
1L	-2431	-82	-786	2	1.0000	0.9964	1.0012	--	--	0.02	--	0.13	Snell.	'zx'='	17
1M	-2159	71	636	2	1.0000	0.9972	1.0012	--	--	0.02	--	0.11	Snell.	'zx'='	17
1N	-2159	71	-786	2	1.0000	0.9972	1.0011	--	--	0.02	--	0.13	Snell.	'zx'='	17
1O	-2159	-82	636	2	1.0000	0.9968	1.0012	--	--	0.02	--	0.11	Snell.	'zx'='	17
1P	-2159	-82	-786	2	1.0000	0.9968	1.0011	--	--	0.02	--	0.13	Snell.	'zx'='	17
2	-3730	-6	-123	2	1.0000	0.9893	1.0011	--	--	0.03	--	0.05	Snell.	'zx'='	17
7	-3724	-14	-129	2	1.0000	0.9914	1.0011	--	--	0.03	--	0.05	Snell.	'zx'='	17
8	-3734	-3	-204	2	1.0000	0.9843	1.0014	--	--	0.03	--	0.06	Snell.	'zx'='	17
9	-3722	-15	-41	2	1.0000	0.9920	0.9996	--	--	0.03	--	0.04	Snell.	'zx'='	17
10	-3356	-4	-119	2	1.0000	0.9889	1.0010	--	--	0.03	--	0.04	Snell.	'zx'='	17
11	-3347	-18	-128	2	1.0000	0.9926	1.0010	--	--	0.03	--	0.05	Snell.	'zx'='	17
12	-3364	4	-255	2	1.0000	0.9894	1.0013	--	--	0.03	--	0.06	Snell.	'zx'='	17
13	-3343	-18	28	2	1.0000	0.9933	1.0014	--	--	0.03	--	0.04	Snell.	'zx'='	17

ASTA NUM. 12 NI 328 NF 927 Lungh. 18.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg			kg*m							
1A	0	-2494	-59	45	0	96	455	2	0.00	0.02	0.05	
1B	0	-2494	132	45	0	96	-618	2	0.01	0.02	0.07	
1C	0	-2494	-59	-52	0	-108	455	2	0.00	0.02	0.05	
1D	0	-2494	132	-52	0	-108	-618	2	0.01	0.02	0.07	
1E	0	-2102	-59	45	0	96	455	2	0.00	0.02	0.05	
1F	0	-2102	132	45	0	96	-618	2	0.01	0.02	0.07	
1G	0	-2102	-59	-52	0	-108	455	2	0.00	0.02	0.05	
1H	0	-2102	132	-52	0	-108	-618	2	0.01	0.02	0.07	
1I	0	-2457	-99	36	0	71	655	2	0.00	0.02	0.08	
1J	0	-2457	172	36	0	71	-817	2	0.01	0.02	0.09	
1K	0	-2457	-99	-42	0	-83	655	2	0.00	0.02	0.08	
1L	0	-2457	172	-42	0	-83	-817	2	0.01	0.02	0.09	
1M	0	-2139	-99	36	0	71	655	2	0.00	0.02	0.08	
1N	0	-2139	172	36	0	71	-817	2	0.01	0.02	0.09	
1O	0	-2139	-99	-42	0	-83	655	2	0.00	0.02	0.08	
1P	0	-2139	172	-42	0	-83	-817	2	0.01	0.02	0.09	
2	0	-3731	60	-4	0	-6	-134	2	0.00	0.03	0.02	
7	0	-3725	62	-7	0	-15	-139	2	0.00	0.03	0.02	
8	0	-3737	80	-2	0	-4	-218	2	0.00	0.03	0.03	
9	0	-3722	40	-8	0	-16	-48	2	0.00	0.03	0.01	
10	0	-3359	57	-3	0	-4	-129	2	0.00	0.03	0.01	
11	0	-3347	59	-8	0	-19	-138	2	0.00	0.03	0.02	
12	0	-3367	89	-0	0	1	-270	2	0.00	0.03	0.03	
13	0	-3342	24	-10	0	-20	14	2	0.00	0.03	0.00	
1A	9	-2490	-59	45	0	96	450	2	0.00	0.02	0.05	
1B	9	-2490	132	45	0	96	-606	2	0.01	0.02	0.07	
1C	9	-2490	-59	-52	0	-107	450	2	0.00	0.02	0.05	
1D	9	-2490	132	-52	0	-107	-606	2	0.01	0.02	0.07	
1E	9	-2099	-59	45	0	96	450	2	0.00	0.02	0.05	
1F	9	-2099	132	45	0	96	-606	2	0.01	0.02	0.07	
1G	9	-2099	-59	-52	0	-107	450	2	0.00	0.02	0.05	
1H	9	-2099	132	-52	0	-107	-606	2	0.01	0.02	0.07	
1I	9	-2453	-99	36	0	71	646	2	0.00	0.02	0.07	
1J	9	-2453	172	36	0	71	-801	2	0.01	0.02	0.09	
1K	9	-2453	-99	-42	0	-82	646	2	0.00	0.02	0.07	
1L	9	-2453	172	-42	0	-82	-801	2	0.01	0.02	0.09	
1M	9	-2136	-99	36	0	71	646	2	0.00	0.02	0.07	
1N	9	-2136	172	36	0	71	-801	2	0.01	0.02	0.09	
1O	9	-2136	-99	-42	0	-82	646	2	0.00	0.02	0.07	
1P	9	-2136	172	-42	0	-82	-801	2	0.01	0.02	0.09	
2	9	-3727	60	-4	0	-6	-128	2	0.00	0.03	0.01	
7	9	-3720	62	-7	0	-15	-134	2	0.00	0.03	0.02	
8	9	-3732	80	-2	0	-3	-211	2	0.00	0.03	0.02	
9	9	-3718	40	-8	0	-15	-44	2	0.00	0.03	0.01	
10	9	-3354	57	-3	0	-4	-124	2	0.00	0.03	0.01	
11	9	-3343	59	-8	0	-18	-133	2	0.00	0.03	0.02	
12	9	-3363	89	-0	0	1	-262	2	0.00	0.03	0.03	
13	9	-3338	24	-10	0	-19	17	2	0.00	0.03	0.00	
1A	18	-2487	-59	45	0	95	445	2	0.00	0.02	0.05	
1B	18	-2487	132	45	0	95	-594	2	0.01	0.02	0.07	
1C	18	-2487	-59	-52	0	-106	445	2	0.00	0.02	0.05	
1D	18	-2487	132	-52	0	-106	-594	2	0.01	0.02	0.07	
1E	18	-2095	-59	45	0	95	445	2	0.00	0.02	0.05	
1F	18	-2095	132	45	0	95	-594	2	0.01	0.02	0.07	
1G	18	-2095	-59	-52	0	-106	445	2	0.00	0.02	0.05	
1H	18	-2095	132	-52	0	-106	-594	2	0.01	0.02	0.07	
1I	18	-2450	-99	36	0	71	637	2	0.00	0.02	0.07	
1J	18	-2450	172	36	0	71	-786	2	0.01	0.02	0.09	
1K	18	-2450	-99	-42	0	-82	637	2	0.00	0.02	0.07	

1L	18	-2450	172	-42	0	-82	-786	2	0.01	0.02	0.09
1M	18	-2132	-99	36	0	71	637	2	0.00	0.02	0.07
1N	18	-2132	172	36	0	71	-786	2	0.01	0.02	0.09
1O	18	-2132	-99	-42	0	-82	637	2	0.00	0.02	0.07
1P	18	-2132	172	-42	0	-82	-786	2	0.01	0.02	0.09
2	18	-3723	60	-4	0	-6	-123	2	0.00	0.03	0.01
7	18	-3716	62	-7	0	-14	-128	2	0.00	0.03	0.01
8	18	-3728	80	-2	0	-3	-204	2	0.00	0.03	0.02
9	18	-3713	40	-8	0	-14	-40	2	0.00	0.03	0.00
10	18	-3350	57	-3	0	-4	-119	2	0.00	0.03	0.01
11	18	-3339	59	-8	0	-18	-128	2	0.00	0.03	0.01
12	18	-3359	89	-0	0	1	-254	2	0.00	0.03	0.03
13	18	-3334	24	-10	0	-18	19	2	0.00	0.03	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2494	96	455	2	1.0000	0.9914	0.9989	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'= 4
1B	-2494	96	-618	2	1.0000	0.9914	0.9989	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 4
1C	-2494	-108	455	2	1.0000	0.9914	0.9989	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'= 4
1D	-2494	-108	-618	2	1.0000	0.9914	0.9989	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 4
1E	-2102	96	455	2	1.0000	0.9928	0.9991	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 4
1F	-2102	96	-618	2	1.0000	0.9928	0.9991	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 4
1G	-2102	-108	455	2	1.0000	0.9928	0.9991	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'= 4
1H	-2102	-108	-618	2	1.0000	0.9928	0.9991	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 4
1I	-2457	71	655	2	1.0000	0.9916	0.9989	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 4
1J	-2457	71	-817	2	1.0000	0.9916	0.9989	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 4
1K	-2457	-83	655	2	1.0000	0.9915	0.9989	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 4
1L	-2457	-83	-817	2	1.0000	0.9915	0.9989	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 4
1M	-2139	71	655	2	1.0000	0.9926	0.9991	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 4
1N	-2139	71	-817	2	1.0000	0.9926	0.9991	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 4
1O	-2139	-83	655	2	1.0000	0.9926	0.9991	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 4
1P	-2139	-83	-817	2	1.0000	0.9926	0.9991	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 4
2	-3731	-6	-134	2	1.0000	0.9870	0.9983	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 4
7	-3725	-15	-139	2	1.0000	0.9871	0.9983	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 4
8	-3737	-4	-218	2	1.0000	0.9869	0.9983	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 4
9	-3722	-16	-48	2	1.0000	0.9871	0.9982	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 4
10	-3359	-4	-129	2	1.0000	0.9882	0.9985	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 4
11	-3347	-19	-138	2	1.0000	0.9884	0.9985	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 4
12	-3367	1	-270	2	1.0000	0.9883	0.9985	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 4
13	-3342	-20	19	2	1.0000	0.9884	0.9983	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 4

ASTA NUM. 13 NI 913 NF 1838 Lungh. 50.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-4197	-60	19	0	55	131	2	0.00	0.03	0.02	
1B	0	-4197	227	19	0	55	-35	2	0.01	0.03	0.01	
1C	0	-4197	-60	-35	0	-48	131	2	0.00	0.03	0.02	
1D	0	-4197	227	-35	0	-48	-35	2	0.01	0.03	0.01	
1E	0	-4193	-60	19	0	55	131	2	0.00	0.03	0.02	
1F	0	-4193	227	19	0	55	-35	2	0.01	0.03	0.01	
1G	0	-4193	-60	-35	0	-48	131	2	0.00	0.03	0.02	
1H	0	-4193	227	-35	0	-48	-35	2	0.01	0.03	0.01	
1I	0	-4197	-109	13	0	46	160	2	0.00	0.03	0.02	
1J	0	-4197	276	13	0	46	-65	2	0.01	0.03	0.01	
1K	0	-4197	-109	-29	0	-38	160	2	0.00	0.03	0.02	
1L	0	-4197	276	-29	0	-38	-65	2	0.01	0.03	0.01	
1M	0	-4193	-109	13	0	46	160	2	0.00	0.03	0.02	
1N	0	-4193	276	13	0	46	-65	2	0.01	0.03	0.01	
1O	0	-4193	-109	-29	0	-38	160	2	0.00	0.03	0.02	
1P	0	-4193	276	-29	0	-38	-65	2	0.01	0.03	0.01	
2	0	-6944	141	-13	0	6	78	2	0.01	0.06	0.01	
7	0	-6944	138	-14	0	5	79	2	0.01	0.06	0.01	
8	0	-6944	154	-12	0	7	71	2	0.01	0.06	0.01	
9	0	-6944	124	-14	0	5	87	2	0.01	0.06	0.01	
10	0	-6198	131	-11	0	6	68	2	0.01	0.05	0.01	
11	0	-6198	127	-13	0	4	69	2	0.01	0.05	0.01	
12	0	-6198	153	-11	0	7	56	2	0.01	0.05	0.01	
13	0	-6198	102	-13	0	3	83	2	0.00	0.05	0.01	
1A	25	-4188	-60	19	0	51	117	2	0.00	0.03	0.01	
1B	25	-4188	227	19	0	51	20	2	0.01	0.03	0.01	
1C	25	-4188	-60	-35	0	-40	117	2	0.00	0.03	0.01	
1D	25	-4188	227	-35	0	-40	20	2	0.01	0.03	0.01	
1E	25	-4184	-60	19	0	51	117	2	0.00	0.03	0.01	
1F	25	-4184	227	19	0	51	20	2	0.01	0.03	0.01	

1G	25	-4184	-60	-35	0	-40	117	2	0.00	0.03	0.01
1H	25	-4184	227	-35	0	-40	20	2	0.01	0.03	0.01
1I	25	-4188	-109	13	0	43	134	2	0.00	0.03	0.02
1J	25	-4188	276	13	0	43	3	2	0.01	0.03	0.01
1K	25	-4188	-109	-29	0	-32	134	2	0.00	0.03	0.02
1L	25	-4188	276	-29	0	-32	3	2	0.01	0.03	0.01
1M	25	-4184	-109	13	0	43	134	2	0.00	0.03	0.02
1N	25	-4184	276	13	0	43	3	2	0.01	0.03	0.01
1O	25	-4184	-109	-29	0	-32	134	2	0.00	0.03	0.02
1P	25	-4184	276	-29	0	-32	3	2	0.01	0.03	0.01
2	25	-6932	141	-13	0	10	113	2	0.01	0.06	0.01
7	25	-6932	138	-14	0	8	114	2	0.01	0.06	0.01
8	25	-6932	154	-12	0	10	110	2	0.01	0.06	0.01
9	25	-6932	124	-14	0	8	118	2	0.01	0.06	0.01
10	25	-6186	131	-11	0	9	100	2	0.01	0.05	0.01
11	25	-6186	127	-13	0	7	101	2	0.01	0.05	0.01
12	25	-6186	153	-11	0	10	94	2	0.01	0.05	0.01
13	25	-6186	102	-13	0	6	108	2	0.00	0.05	0.01
1A	50	-4179	-60	19	0	47	103	2	0.00	0.03	0.01
1B	50	-4179	227	19	0	47	76	2	0.01	0.03	0.01
1C	50	-4179	-60	-35	0	-32	103	2	0.00	0.03	0.01
1D	50	-4179	227	-35	0	-32	76	2	0.01	0.03	0.01
1E	50	-4175	-60	19	0	47	103	2	0.00	0.03	0.01
1F	50	-4175	227	19	0	47	76	2	0.01	0.03	0.01
1G	50	-4175	-60	-35	0	-32	103	2	0.00	0.03	0.01
1H	50	-4175	227	-35	0	-32	76	2	0.01	0.03	0.01
1I	50	-4179	-109	13	0	40	108	2	0.00	0.03	0.01
1J	50	-4179	276	13	0	40	71	2	0.01	0.03	0.01
1K	50	-4179	-109	-29	0	-25	108	2	0.00	0.03	0.01
1L	50	-4179	276	-29	0	-25	71	2	0.01	0.03	0.01
1M	50	-4175	-109	13	0	40	108	2	0.00	0.03	0.01
1N	50	-4175	276	13	0	40	71	2	0.01	0.03	0.01
1O	50	-4175	-109	-29	0	-25	108	2	0.00	0.03	0.01
1P	50	-4175	276	-29	0	-25	71	2	0.01	0.03	0.01
2	50	-6921	141	-13	0	13	149	2	0.01	0.06	0.02
7	50	-6921	138	-14	0	12	149	2	0.01	0.06	0.02
8	50	-6921	154	-12	0	13	148	2	0.01	0.06	0.02
9	50	-6921	124	-14	0	12	149	2	0.01	0.06	0.02
10	50	-6175	131	-11	0	12	133	2	0.01	0.05	0.02
11	50	-6175	127	-13	0	10	133	2	0.01	0.05	0.02
12	50	-6174	153	-11	0	12	132	2	0.01	0.05	0.02
13	50	-6175	102	-13	0	10	134	2	0.00	0.05	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-4197	55	131	2	1.0000	0.9896	1.0004	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 11
1B	-4197	55	76	2	1.0000	0.9896	0.9959	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 11
1C	-4197	-48	131	2	1.0000	0.9885	1.0004	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 11
1D	-4197	-48	76	2	1.0000	0.9885	0.9959	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1E	-4193	55	131	2	1.0000	0.9896	1.0004	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 11
1F	-4193	55	76	2	1.0000	0.9896	0.9959	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 11
1G	-4193	-48	131	2	1.0000	0.9885	1.0004	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 11
1H	-4193	-48	76	2	1.0000	0.9885	0.9959	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1I	-4197	46	160	2	1.0000	0.9898	1.0000	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 11
1J	-4197	46	71	2	1.0000	0.9898	0.9943	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1K	-4197	-38	160	2	1.0000	0.9884	1.0000	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 11
1L	-4197	-38	71	2	1.0000	0.9884	0.9943	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1M	-4193	46	160	2	1.0000	0.9898	1.0000	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 11
1N	-4193	46	71	2	1.0000	0.9898	0.9943	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
1O	-4193	-38	160	2	1.0000	0.9884	1.0000	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 11
1P	-4193	-38	71	2	1.0000	0.9884	0.9943	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 11
2	-6944	13	149	2	1.0000	0.9794	0.9991	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 11
7	-6944	12	149	2	1.0000	0.9785	0.9992	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 11
8	-6944	13	148	2	1.0000	0.9797	0.9988	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 11
9	-6944	12	149	2	1.0000	0.9784	0.9995	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 11
10	-6198	12	133	2	1.0000	0.9817	0.9991	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 11
11	-6198	10	133	2	1.0000	0.9803	0.9992	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 11
12	-6198	12	132	2	1.0000	0.9822	0.9986	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 11
13	-6198	10	134	2	1.0000	0.9800	0.9997	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 11

ASTA NUM. 14 NI 912 NF 913 Lungh. 50.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-4205	-91	21	0	65	177	2	0.00	0.03	0.02	

1B	0	-4205	184	21	0	65	-127	2	0.01	0.03	0.02
1C	0	-4205	-91	-27	0	-60	177	2	0.00	0.03	0.02
1D	0	-4205	184	-27	0	-60	-127	2	0.01	0.03	0.01
1E	0	-4199	-91	21	0	65	177	2	0.00	0.03	0.02
1F	0	-4199	184	21	0	65	-127	2	0.01	0.03	0.02
1G	0	-4199	-91	-27	0	-60	177	2	0.00	0.03	0.02
1H	0	-4199	184	-27	0	-60	-127	2	0.01	0.03	0.01
1I	0	-4204	-140	15	0	52	231	2	0.01	0.03	0.03
1J	0	-4204	234	15	0	52	-181	2	0.01	0.03	0.02
1K	0	-4204	-140	-22	0	-48	231	2	0.01	0.03	0.03
1L	0	-4204	234	-22	0	-48	-181	2	0.01	0.03	0.02
1M	0	-4200	-140	15	0	52	231	2	0.01	0.03	0.03
1N	0	-4200	234	15	0	52	-181	2	0.01	0.03	0.02
1O	0	-4200	-140	-22	0	-48	231	2	0.01	0.03	0.03
1P	0	-4200	234	-22	0	-48	-181	2	0.01	0.03	0.02
2	0	-6950	80	-5	0	4	39	2	0.00	0.06	0.00
7	0	-6950	78	-6	0	2	41	2	0.00	0.06	0.00
8	0	-6950	94	-5	0	5	25	2	0.00	0.06	0.00
9	0	-6950	63	-6	0	2	57	2	0.00	0.06	0.01
10	0	-6204	77	-4	0	4	30	2	0.00	0.05	0.00
11	0	-6204	73	-6	0	1	34	2	0.00	0.05	0.00
12	0	-6204	99	-4	0	6	7	2	0.00	0.05	0.00
13	0	-6204	48	-7	0	0	60	2	0.00	0.05	0.01
1A	25	-4196	-91	21	0	60	154	2	0.00	0.03	0.02
1B	25	-4196	184	21	0	60	-81	2	0.01	0.03	0.01
1C	25	-4196	-91	-27	0	-54	154	2	0.00	0.03	0.02
1D	25	-4196	184	-27	0	-54	-81	2	0.01	0.03	0.01
1E	25	-4190	-91	21	0	60	154	2	0.00	0.03	0.02
1F	25	-4190	184	21	0	60	-81	2	0.01	0.03	0.01
1G	25	-4190	-91	-27	0	-54	154	2	0.00	0.03	0.02
1H	25	-4190	184	-27	0	-54	-81	2	0.01	0.03	0.01
1I	25	-4195	-140	15	0	49	196	2	0.01	0.03	0.02
1J	25	-4195	234	15	0	49	-123	2	0.01	0.03	0.01
1K	25	-4195	-140	-22	0	-43	196	2	0.01	0.03	0.02
1L	25	-4195	234	-22	0	-43	-123	2	0.01	0.03	0.01
1M	25	-4191	-140	15	0	49	196	2	0.01	0.03	0.02
1N	25	-4191	234	15	0	49	-123	2	0.01	0.03	0.01
1O	25	-4191	-140	-22	0	-43	196	2	0.01	0.03	0.02
1P	25	-4191	234	-22	0	-43	-123	2	0.01	0.03	0.01
2	25	-6938	80	-5	0	5	59	2	0.00	0.06	0.01
7	25	-6938	78	-6	0	4	61	2	0.00	0.06	0.01
8	25	-6938	94	-5	0	6	49	2	0.00	0.06	0.01
9	25	-6938	63	-6	0	3	73	2	0.00	0.06	0.01
10	25	-6192	77	-4	0	5	49	2	0.00	0.05	0.01
11	25	-6192	73	-6	0	2	52	2	0.00	0.05	0.01
12	25	-6192	99	-4	0	6	32	2	0.00	0.05	0.00
13	25	-6192	48	-7	0	2	72	2	0.00	0.05	0.01
1A	50	-4187	-91	21	0	55	132	2	0.00	0.03	0.02
1B	50	-4187	184	21	0	55	-35	2	0.01	0.03	0.01
1C	50	-4187	-91	-27	0	-48	132	2	0.00	0.03	0.02
1D	50	-4187	184	-27	0	-48	-35	2	0.01	0.03	0.01
1E	50	-4181	-91	21	0	55	132	2	0.00	0.03	0.02
1F	50	-4181	184	21	0	55	-35	2	0.01	0.03	0.01
1G	50	-4181	-91	-27	0	-48	132	2	0.00	0.03	0.02
1H	50	-4181	184	-27	0	-48	-35	2	0.01	0.03	0.01
1I	50	-4186	-140	15	0	46	161	2	0.01	0.03	0.02
1J	50	-4186	234	15	0	46	-64	2	0.01	0.03	0.01
1K	50	-4186	-140	-22	0	-38	161	2	0.01	0.03	0.02
1L	50	-4186	234	-22	0	-38	-64	2	0.01	0.03	0.01
1M	50	-4182	-140	15	0	46	161	2	0.01	0.03	0.02
1N	50	-4182	234	15	0	46	-64	2	0.01	0.03	0.01
1O	50	-4182	-140	-22	0	-38	161	2	0.01	0.03	0.02
1P	50	-4182	234	-22	0	-38	-64	2	0.01	0.03	0.01
2	50	-6927	80	-5	0	7	79	2	0.00	0.06	0.01
7	50	-6927	78	-6	0	5	80	2	0.00	0.06	0.01
8	50	-6927	94	-5	0	7	72	2	0.00	0.06	0.01
9	50	-6927	63	-6	0	5	88	2	0.00	0.06	0.01
10	50	-6181	77	-4	0	6	68	2	0.00	0.05	0.01
11	50	-6181	73	-6	0	4	70	2	0.00	0.05	0.01
12	50	-6181	99	-4	0	7	56	2	0.00	0.05	0.01
13	50	-6181	48	-7	0	3	84	2	0.00	0.05	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m											
1A	-4205	65	177	2	1.0000	0.9896	1.0003	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 11
1B	-4205	65	-127	2	1.0000	0.9896	0.9985	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 11
1C	-4205	-60	177	2	1.0000	0.9893	1.0003	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 11
1D	-4205	-60	-127	2	1.0000	0.9893	0.9985	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 11

1E	-4199	65	177	2	1.0000	0.9896	1.0003	--	--	0.03	--	0.07 Snell.	'zx'='	11
1F	-4199	65	-127	2	1.0000	0.9896	0.9985	--	--	0.03	--	0.06 Snell.	'zx'='	11
1G	-4199	-60	177	2	1.0000	0.9893	1.0003	--	--	0.03	--	0.07 Snell.	'zx'='	11
1H	-4199	-60	-127	2	1.0000	0.9893	0.9985	--	--	0.03	--	0.06 Snell.	'zx'='	11
1I	-4204	52	231	2	1.0000	0.9897	1.0001	--	--	0.03	--	0.07 Snell.	'zx'='	11
1J	-4204	52	-181	2	1.0000	0.9897	0.9988	--	--	0.03	--	0.07 Snell.	'zx'='	11
1K	-4204	-48	231	2	1.0000	0.9893	1.0001	--	--	0.03	--	0.07 Snell.	'zx'='	11
1L	-4204	-48	-181	2	1.0000	0.9893	0.9988	--	--	0.03	--	0.07 Snell.	'zx'='	11
1M	-4200	52	231	2	1.0000	0.9897	1.0001	--	--	0.03	--	0.07 Snell.	'zx'='	11
1N	-4200	52	-181	2	1.0000	0.9897	0.9988	--	--	0.03	--	0.07 Snell.	'zx'='	11
1O	-4200	-48	231	2	1.0000	0.9893	1.0001	--	--	0.03	--	0.07 Snell.	'zx'='	11
1P	-4200	-48	-181	2	1.0000	0.9893	0.9988	--	--	0.03	--	0.07 Snell.	'zx'='	11
2	-6950	7	79	2	1.0000	0.9806	0.9989	--	--	0.06	--	0.07 Snell.	'zx'='	11
7	-6950	5	80	2	1.0000	0.9783	0.9990	--	--	0.06	--	0.07 Snell.	'zx'='	11
8	-6950	7	72	2	1.0000	0.9812	0.9981	--	--	0.06	--	0.07 Snell.	'zx'='	11
9	-6950	5	88	2	1.0000	0.9779	0.9998	--	--	0.06	--	0.07 Snell.	'zx'='	11
10	-6204	6	68	2	1.0000	0.9829	0.9987	--	--	0.05	--	0.06 Snell.	'zx'='	11
11	-6204	4	70	2	1.0000	0.9785	0.9990	--	--	0.05	--	0.06 Snell.	'zx'='	11
12	-6204	7	56	2	1.0000	0.9838	0.9970	--	--	0.05	--	0.06 Snell.	'zx'='	11
13	-6204	3	84	2	1.0000	0.9773	1.0002	--	--	0.05	--	0.06 Snell.	'zx'='	11

ASTA NUM. 15 NI 911 NF 912 Lungh. 55.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg			kg*m							
1A	0	-4215	-78	19	0	73	220	2	0.00	0.03	0.03	
1B	0	-4215	174	19	0	73	-222	2	0.01	0.03	0.03	
1C	0	-4215	-78	-26	0	-72	220	2	0.00	0.03	0.03	
1D	0	-4215	174	-26	0	-72	-222	2	0.01	0.03	0.03	
1E	0	-4209	-78	19	0	73	220	2	0.00	0.03	0.03	
1F	0	-4209	174	19	0	73	-222	2	0.01	0.03	0.03	
1G	0	-4209	-78	-26	0	-72	220	2	0.00	0.03	0.03	
1H	0	-4209	174	-26	0	-72	-222	2	0.01	0.03	0.03	
1I	0	-4215	-123	14	0	58	299	2	0.01	0.03	0.03	
1J	0	-4215	220	14	0	58	-301	2	0.01	0.03	0.03	
1K	0	-4215	-123	-20	0	-57	299	2	0.01	0.03	0.03	
1L	0	-4215	220	-20	0	-57	-301	2	0.01	0.03	0.03	
1M	0	-4209	-123	14	0	58	299	2	0.01	0.03	0.03	
1N	0	-4209	220	14	0	58	-301	2	0.01	0.03	0.03	
1O	0	-4209	-123	-20	0	-57	299	2	0.01	0.03	0.03	
1P	0	-4209	220	-20	0	-57	-301	2	0.01	0.03	0.03	
2	0	-6958	82	-5	0	2	-5	2	0.00	0.06	0.00	
7	0	-6958	80	-7	0	-1	-2	2	0.00	0.06	0.00	
8	0	-6958	96	-5	0	3	-27	2	0.00	0.06	0.00	
9	0	-6958	65	-7	0	-2	22	2	0.00	0.06	0.00	
10	0	-6214	79	-4	0	2	-13	2	0.00	0.05	0.00	
11	0	-6213	75	-7	0	-3	-7	2	0.00	0.05	0.00	
12	0	-6214	102	-3	0	4	-48	2	0.00	0.05	0.01	
13	0	-6213	50	-7	0	-4	33	2	0.00	0.05	0.00	
1A	28	-4205	-78	19	0	69	199	2	0.00	0.03	0.02	
1B	28	-4205	174	19	0	69	-174	2	0.01	0.03	0.02	
1C	28	-4205	-78	-26	0	-66	199	2	0.00	0.03	0.02	
1D	28	-4205	174	-26	0	-66	-174	2	0.01	0.03	0.02	
1E	28	-4199	-78	19	0	69	199	2	0.00	0.03	0.02	
1F	28	-4199	174	19	0	69	-174	2	0.01	0.03	0.02	
1G	28	-4199	-78	-26	0	-66	199	2	0.00	0.03	0.02	
1H	28	-4199	174	-26	0	-66	-174	2	0.01	0.03	0.02	
1I	28	-4205	-123	14	0	55	265	2	0.01	0.03	0.03	
1J	28	-4205	220	14	0	55	-241	2	0.01	0.03	0.03	
1K	28	-4205	-123	-20	0	-53	265	2	0.01	0.03	0.03	
1L	28	-4205	220	-20	0	-53	-241	2	0.01	0.03	0.03	
1M	28	-4199	-123	14	0	55	265	2	0.01	0.03	0.03	
1N	28	-4199	220	14	0	55	-241	2	0.01	0.03	0.03	
1O	28	-4199	-123	-20	0	-53	265	2	0.01	0.03	0.03	
1P	28	-4199	220	-20	0	-53	-241	2	0.01	0.03	0.03	
2	28	-6946	82	-5	0	3	17	2	0.00	0.06	0.00	
7	28	-6946	80	-7	0	0	20	2	0.00	0.06	0.00	
8	28	-6946	96	-5	0	4	-0	2	0.00	0.06	0.00	
9	28	-6946	65	-7	0	0	40	2	0.00	0.06	0.00	
10	28	-6201	79	-4	0	3	9	2	0.00	0.05	0.00	
11	28	-6200	75	-7	0	-1	14	2	0.00	0.05	0.00	
12	28	-6201	102	-3	0	5	-20	2	0.00	0.05	0.00	
13	28	-6200	50	-7	0	-2	47	2	0.00	0.05	0.01	
1A	55	-4195	-78	19	0	65	177	2	0.00	0.03	0.02	
1B	55	-4195	174	19	0	65	-126	2	0.01	0.03	0.02	
1C	55	-4195	-78	-26	0	-60	177	2	0.00	0.03	0.02	
1D	55	-4195	174	-26	0	-60	-126	2	0.01	0.03	0.01	
1E	55	-4189	-78	19	0	65	177	2	0.00	0.03	0.02	
1F	55	-4189	174	19	0	65	-126	2	0.01	0.03	0.02	
1G	55	-4189	-78	-26	0	-60	177	2	0.00	0.03	0.02	
1H	55	-4189	174	-26	0	-60	-126	2	0.01	0.03	0.01	
1I	55	-4195	-123	14	0	52	232	2	0.01	0.03	0.03	
1J	55	-4195	220	14	0	52	-181	2	0.01	0.03	0.02	
1K	55	-4195	-123	-20	0	-48	232	2	0.01	0.03	0.03	

1L	55	-4195	220	-20	0	-48	-181	2	0.01	0.03	0.02
1M	55	-4189	-123	14	0	52	232	2	0.01	0.03	0.03
1N	55	-4189	220	14	0	52	-181	2	0.01	0.03	0.02
1O	55	-4189	-123	-20	0	-48	232	2	0.01	0.03	0.03
1P	55	-4189	220	-20	0	-48	-181	2	0.01	0.03	0.02
2	55	-6933	82	-5	0	4	40	2	0.00	0.06	0.00
7	55	-6933	80	-7	0	2	42	2	0.00	0.06	0.00
8	55	-6933	96	-5	0	5	26	2	0.00	0.06	0.00
9	55	-6933	65	-7	0	2	58	2	0.00	0.06	0.01
10	55	-6188	79	-4	0	4	31	2	0.00	0.05	0.00
11	55	-6188	75	-7	0	1	35	2	0.00	0.05	0.00
12	55	-6188	102	-3	0	6	8	2	0.00	0.05	0.00
13	55	-6188	50	-7	0	0	61	2	0.00	0.05	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-4215	73	220	2	1.0000	0.9905	1.0009	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1B	-4215	73	-222	2	1.0000	0.9905	0.9999	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1C	-4215	-72	220	2	1.0000	0.9901	1.0009	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1D	-4215	-72	-222	2	1.0000	0.9901	0.9999	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1E	-4209	73	220	2	1.0000	0.9905	1.0009	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1F	-4209	73	-222	2	1.0000	0.9905	0.9999	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1G	-4209	-72	220	2	1.0000	0.9901	1.0009	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1H	-4209	-72	-222	2	1.0000	0.9901	0.9999	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1I	-4215	58	299	2	1.0000	0.9906	1.0007	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1J	-4215	58	-301	2	1.0000	0.9906	1.0000	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1K	-4215	-57	299	2	1.0000	0.9901	1.0007	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1L	-4215	-57	-301	2	1.0000	0.9901	1.0000	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1M	-4209	58	299	2	1.0000	0.9906	1.0007	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1N	-4209	58	-301	2	1.0000	0.9906	1.0000	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1O	-4209	-57	299	2	1.0000	0.9901	1.0007	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1P	-4209	-57	-301	2	1.0000	0.9901	1.0000	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
2	-6958	4	40	2	1.0000	0.9786	0.9953	--	--	0.06	--	0.06	Snell. 'zx'= 12
7	-6958	2	42	2	1.0000	0.9682	0.9959	--	--	0.06	--	0.06	Snell. 'zx'= 12
8	-6958	5	-27	2	1.0000	0.9803	0.9896	--	--	0.06	--	0.06	Snell. 'zx'= 12
9	-6958	2	58	2	1.0000	0.9649	0.9987	--	--	0.06	--	0.06	Snell. 'zx'= 12
10	-6214	4	31	2	1.0000	0.9817	0.9942	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 12
11	-6213	-3	35	2	1.0000	0.9747	0.9954	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 12
12	-6214	6	-48	2	1.0000	0.9839	0.9956	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 12
13	-6213	-4	61	2	1.0000	0.9766	0.9998	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 12

ASTA NUM. 16 NI 894 NF 911 Lungh. 55.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-4227	-65	19	0	80	256	2	0.00	0.03	0.03	
1B	0	-4227	165	19	0	80	-312	2	0.01	0.03	0.04	
1C	0	-4227	-65	-26	0	-83	256	2	0.00	0.03	0.03	
1D	0	-4227	165	-26	0	-83	-312	2	0.01	0.03	0.04	
1E	0	-4217	-65	19	0	80	256	2	0.00	0.03	0.03	
1F	0	-4217	165	19	0	80	-312	2	0.01	0.03	0.04	
1G	0	-4217	-65	-26	0	-83	256	2	0.00	0.03	0.03	
1H	0	-4217	165	-26	0	-83	-312	2	0.01	0.03	0.04	
1I	0	-4228	-107	14	0	63	359	2	0.00	0.03	0.04	
1J	0	-4228	207	14	0	63	-415	2	0.01	0.03	0.05	
1K	0	-4228	-107	-21	0	-66	359	2	0.00	0.03	0.04	
1L	0	-4228	207	-21	0	-66	-415	2	0.01	0.03	0.05	
1M	0	-4216	-107	14	0	63	359	2	0.00	0.03	0.04	
1N	0	-4216	207	14	0	63	-415	2	0.01	0.03	0.05	
1O	0	-4216	-107	-21	0	-66	359	2	0.00	0.03	0.04	
1P	0	-4216	207	-21	0	-66	-415	2	0.01	0.03	0.05	
2	0	-6967	85	-5	0	-1	-51	2	0.00	0.06	0.01	
7	0	-6967	83	-7	0	-5	-46	2	0.00	0.06	0.01	
8	0	-6967	99	-5	0	0	-80	2	0.00	0.06	0.01	
9	0	-6967	67	-8	0	-6	-14	2	0.00	0.06	0.00	
10	0	-6224	81	-5	0	-0	-56	2	0.00	0.05	0.01	
11	0	-6223	78	-8	0	-7	-49	2	0.00	0.05	0.01	
12	0	-6224	104	-3	0	2	-105	2	0.00	0.05	0.01	
13	0	-6223	52	-8	0	-8	5	2	0.00	0.05	0.00	
1A	28	-4217	-65	19	0	77	238	2	0.00	0.03	0.03	
1B	28	-4217	165	19	0	77	-267	2	0.01	0.03	0.03	
1C	28	-4217	-65	-26	0	-78	238	2	0.00	0.03	0.03	
1D	28	-4217	165	-26	0	-78	-267	2	0.01	0.03	0.03	
1E	28	-4207	-65	19	0	77	238	2	0.00	0.03	0.03	
1F	28	-4207	165	19	0	77	-267	2	0.01	0.03	0.03	

1G	28	-4207	-65	-26	0	-78	238	2	0.00	0.03	0.03	
1H	28	-4207	165	-26	0	-78	-267	2	0.01	0.03	0.03	
1I	28	-4218	-107	14	0	60	329	2	0.00	0.03	0.04	
1J	28	-4218	207	14	0	60	-358	2	0.01	0.03	0.04	
1K	28	-4218	-107	-21	0	-61	329	2	0.00	0.03	0.04	
1L	28	-4218	207	-21	0	-61	-358	2	0.01	0.03	0.04	
1M	28	-4206	-107	14	0	60	329	2	0.00	0.03	0.04	
1N	28	-4206	207	14	0	60	-358	2	0.01	0.03	0.04	
1O	28	-4206	-107	-21	0	-61	329	2	0.00	0.03	0.04	
1P	28	-4206	207	-21	0	-61	-358	2	0.01	0.03	0.04	
2	28	-6954	85	-5	0	0	-28	2	0.00	0.06	0.00	
7	28	-6954	83	-7	0	-3	-24	2	0.00	0.06	0.00	
8	28	-6954	99	-5	0	2	-53	2	0.00	0.06	0.01	
9	28	-6954	67	-8	0	-4	5	2	0.00	0.06	0.00	
10	28	-6211	81	-5	0	1	-34	2	0.00	0.05	0.00	
11	28	-6210	78	-8	0	-5	-27	2	0.00	0.05	0.00	
12	28	-6212	104	-3	0	3	-76	2	0.00	0.05	0.01	
13	28	-6210	52	-8	0	-6	20	2	0.00	0.05	0.00	
1A	55	-4207	-65	19	0	73	221	2	0.00	0.03	0.03	
1B	55	-4207	165	19	0	73	-222	2	0.01	0.03	0.03	
1C	55	-4207	-65	-26	0	-72	221	2	0.00	0.03	0.03	
1D	55	-4207	165	-26	0	-72	-222	2	0.01	0.03	0.03	
1E	55	-4197	-65	19	0	73	221	2	0.00	0.03	0.03	
1F	55	-4197	165	19	0	73	-222	2	0.01	0.03	0.03	
1G	55	-4197	-65	-26	0	-72	221	2	0.00	0.03	0.03	
1H	55	-4197	165	-26	0	-72	-222	2	0.01	0.03	0.03	
1I	55	-4208	-107	14	0	58	300	2	0.00	0.03	0.03	
1J	55	-4208	207	14	0	58	-301	2	0.01	0.03	0.03	
1K	55	-4208	-107	-21	0	-57	300	2	0.00	0.03	0.03	
1L	55	-4208	207	-21	0	-57	-301	2	0.01	0.03	0.03	
1M	55	-4196	-107	14	0	58	300	2	0.00	0.03	0.03	
1N	55	-4196	207	14	0	58	-301	2	0.01	0.03	0.03	
1O	55	-4196	-107	-21	0	-57	300	2	0.00	0.03	0.03	
1P	55	-4196	207	-21	0	-57	-301	2	0.01	0.03	0.03	
2	55	-6942	85	-5	0	2	-4	2	0.00	0.06	0.00	
7	55	-6942	83	-7	0	-1	-1	2	0.00	0.06	0.00	
8	55	-6942	99	-5	0	3	-26	2	0.00	0.06	0.00	
9	55	-6941	67	-8	0	-2	23	2	0.00	0.06	0.00	
10	55	-6198	81	-5	0	2	-12	2	0.00	0.05	0.00	
11	55	-6198	78	-8	0	-3	-6	2	0.00	0.05	0.00	
12	55	-6199	104	-3	0	4	-47	2	0.00	0.05	0.01	
13	55	-6197	52	-8	0	-3	34	2	0.00	0.05	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-4227	80	256	2	1.0000	0.9906	1.0011	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1B	-4227	80	-312	2	1.0000	0.9906	1.0005	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1C	-4227	-83	256	2	1.0000	0.9903	1.0011	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1D	-4227	-83	-312	2	1.0000	0.9903	1.0005	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1E	-4217	80	256	2	1.0000	0.9906	1.0011	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1F	-4217	80	-312	2	1.0000	0.9906	1.0005	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1G	-4217	-83	256	2	1.0000	0.9904	1.0011	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1H	-4217	-83	-312	2	1.0000	0.9904	1.0005	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1I	-4228	63	359	2	1.0000	0.9907	1.0010	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1J	-4228	63	-415	2	1.0000	0.9907	1.0006	--	--	0.03	--	0.10	Snell. 'zx'= 12
1K	-4228	-66	359	2	1.0000	0.9903	1.0010	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1L	-4228	-66	-415	2	1.0000	0.9903	1.0006	--	--	0.03	--	0.10	Snell. 'zx'= 12
1M	-4216	63	359	2	1.0000	0.9908	1.0010	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1N	-4216	63	-415	2	1.0000	0.9908	1.0006	--	--	0.03	--	0.10	Snell. 'zx'= 12
1O	-4216	-66	359	2	1.0000	0.9904	1.0010	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1P	-4216	-66	-415	2	1.0000	0.9904	1.0006	--	--	0.03	--	0.10	Snell. 'zx'= 12
2	-6967	2	-51	2	1.0000	0.9682	0.9967	--	--	0.06	--	0.06	Snell. 'zx'= 12
7	-6967	-5	-46	2	1.0000	0.9770	0.9962	--	--	0.06	--	0.06	Snell. 'zx'= 12
8	-6967	3	-80	2	1.0000	0.9763	0.9982	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 12
9	-6967	-6	23	2	1.0000	0.9775	0.9922	--	--	0.06	--	0.06	Snell. 'zx'= 12
10	-6224	2	-56	2	1.0000	0.9758	0.9978	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 12
11	-6223	-7	-49	2	1.0000	0.9811	0.9973	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 12
12	-6224	4	-105	2	1.0000	0.9827	0.9992	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 12
13	-6223	-8	34	2	1.0000	0.9815	0.9975	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 12

ASTA NUM. 17 NI 893 NF 894 Lungh. 77.5 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-4248	-37	25	0	88	285	2	0.00	0.04	0.03	

1B	0	-4248	125	25	0	88	-408	2	0.01	0.04	0.05
1C	0	-4248	-37	-31	0	-96	285	2	0.00	0.04	0.03
1D	0	-4248	125	-31	0	-96	-408	2	0.01	0.04	0.05
1E	0	-4232	-37	25	0	88	285	2	0.00	0.03	0.03
1F	0	-4232	125	25	0	88	-408	2	0.01	0.03	0.05
1G	0	-4232	-37	-31	0	-96	285	2	0.00	0.03	0.03
1H	0	-4232	125	-31	0	-96	-408	2	0.01	0.03	0.05
1I	0	-4249	-67	21	0	68	411	2	0.00	0.04	0.05
1J	0	-4249	155	21	0	68	-534	2	0.01	0.04	0.06
1K	0	-4249	-67	-27	0	-75	411	2	0.00	0.04	0.05
1L	0	-4249	155	-27	0	-75	-534	2	0.01	0.04	0.06
1M	0	-4231	-67	21	0	68	411	2	0.00	0.03	0.05
1N	0	-4231	155	21	0	68	-534	2	0.01	0.03	0.06
1O	0	-4231	-67	-27	0	-75	411	2	0.00	0.03	0.05
1P	0	-4231	155	-27	0	-75	-534	2	0.01	0.03	0.06
2	0	-6987	75	-4	0	-4	-108	2	0.00	0.06	0.01
7	0	-6987	73	-7	0	-10	-102	2	0.00	0.06	0.01
8	0	-6988	86	-3	0	-1	-146	2	0.00	0.06	0.02
9	0	-6987	61	-7	0	-11	-60	2	0.00	0.06	0.01
10	0	-6245	71	-3	0	-3	-111	2	0.00	0.05	0.01
11	0	-6244	68	-8	0	-13	-101	2	0.00	0.05	0.01
12	0	-6245	90	-1	0	2	-174	2	0.00	0.05	0.02
13	0	-6244	47	-9	0	-15	-30	2	0.00	0.05	0.00
1A	39	-4234	-37	25	0	84	271	2	0.00	0.04	0.03
1B	39	-4234	125	25	0	84	-360	2	0.01	0.04	0.04
1C	39	-4234	-37	-31	0	-89	271	2	0.00	0.04	0.03
1D	39	-4234	125	-31	0	-89	-360	2	0.01	0.04	0.04
1E	39	-4218	-37	25	0	84	271	2	0.00	0.03	0.03
1F	39	-4218	125	25	0	84	-360	2	0.01	0.03	0.04
1G	39	-4218	-37	-31	0	-89	271	2	0.00	0.03	0.03
1H	39	-4218	125	-31	0	-89	-360	2	0.01	0.03	0.04
1I	39	-4235	-67	21	0	65	385	2	0.00	0.04	0.04
1J	39	-4235	155	21	0	65	-474	2	0.01	0.04	0.05
1K	39	-4235	-67	-27	0	-70	385	2	0.00	0.04	0.04
1L	39	-4235	155	-27	0	-70	-474	2	0.01	0.04	0.05
1M	39	-4217	-67	21	0	65	385	2	0.00	0.03	0.04
1N	39	-4217	155	21	0	65	-474	2	0.01	0.03	0.05
1O	39	-4217	-67	-27	0	-70	385	2	0.00	0.03	0.04
1P	39	-4217	155	-27	0	-70	-474	2	0.01	0.03	0.05
2	39	-6970	75	-4	0	-2	-79	2	0.00	0.06	0.01
7	39	-6969	73	-7	0	-8	-74	2	0.00	0.06	0.01
8	39	-6970	86	-3	0	-0	-112	2	0.00	0.06	0.01
9	39	-6969	61	-7	0	-8	-36	2	0.00	0.06	0.00
10	39	-6227	71	-3	0	-1	-83	2	0.00	0.05	0.01
11	39	-6226	68	-8	0	-10	-74	2	0.00	0.05	0.01
12	39	-6227	90	-1	0	2	-139	2	0.00	0.05	0.02
13	39	-6226	47	-9	0	-11	-12	2	0.00	0.05	0.00
1A	78	-4220	-37	25	0	80	257	2	0.00	0.03	0.03
1B	78	-4220	125	25	0	80	-312	2	0.01	0.03	0.04
1C	78	-4220	-37	-31	0	-83	257	2	0.00	0.03	0.03
1D	78	-4220	125	-31	0	-83	-312	2	0.01	0.03	0.04
1E	78	-4204	-37	25	0	80	257	2	0.00	0.03	0.03
1F	78	-4204	125	25	0	80	-312	2	0.01	0.03	0.04
1G	78	-4204	-37	-31	0	-83	257	2	0.00	0.03	0.03
1H	78	-4204	125	-31	0	-83	-312	2	0.01	0.03	0.04
1I	78	-4221	-67	21	0	63	359	2	0.00	0.03	0.04
1J	78	-4221	155	21	0	63	-414	2	0.01	0.03	0.05
1K	78	-4221	-67	-27	0	-66	359	2	0.00	0.03	0.04
1L	78	-4221	155	-27	0	-66	-414	2	0.01	0.03	0.05
1M	78	-4203	-67	21	0	63	359	2	0.00	0.03	0.04
1N	78	-4203	155	21	0	63	-414	2	0.01	0.03	0.05
1O	78	-4203	-67	-27	0	-66	359	2	0.00	0.03	0.04
1P	78	-4203	155	-27	0	-66	-414	2	0.01	0.03	0.05
2	78	-6952	75	-4	0	-1	-50	2	0.00	0.06	0.01
7	78	-6951	73	-7	0	-5	-46	2	0.00	0.06	0.01
8	78	-6952	86	-3	0	1	-79	2	0.00	0.06	0.01
9	78	-6951	61	-7	0	-6	-13	2	0.00	0.06	0.00
10	78	-6209	71	-3	0	-0	-56	2	0.00	0.05	0.01
11	78	-6208	68	-8	0	-7	-48	2	0.00	0.05	0.01
12	78	-6209	90	-1	0	2	-104	2	0.00	0.05	0.01
13	78	-6208	47	-9	0	-8	6	2	0.00	0.05	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m											
1A	-4248	88	285	2	1.0000	0.9938	1.0032	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
1B	-4248	88	-408	2	1.0000	0.9938	1.0024	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 17
1C	-4248	-96	285	2	1.0000	0.9934	1.0032	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
1D	-4248	-96	-408	2	1.0000	0.9934	1.0024	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'zx'= 17

1E	-4232	88	285	2	1.0000	0.9938	1.0032	--	--	0.03	--	0.09	Snell.	'zx'='	17
1F	-4232	88	-408	2	1.0000	0.9938	1.0024	--	--	0.03	--	0.10	Snell.	'zx'='	17
1G	-4232	-96	285	2	1.0000	0.9934	1.0032	--	--	0.03	--	0.09	Snell.	'zx'='	17
1H	-4232	-96	-408	2	1.0000	0.9934	1.0024	--	--	0.03	--	0.10	Snell.	'zx'='	17
1I	-4249	68	411	2	1.0000	0.9939	1.0031	--	--	0.04	--	0.10	Snell.	'zx'='	17
1J	-4249	68	-534	2	1.0000	0.9939	1.0025	--	--	0.04	--	0.11	Snell.	'zx'='	17
1K	-4249	-75	411	2	1.0000	0.9934	1.0031	--	--	0.04	--	0.10	Snell.	'zx'='	17
1L	-4249	-75	-534	2	1.0000	0.9934	1.0025	--	--	0.04	--	0.11	Snell.	'zx'='	17
1M	-4231	68	411	2	1.0000	0.9940	1.0031	--	--	0.03	--	0.10	Snell.	'zx'='	17
1N	-4231	68	-534	2	1.0000	0.9940	1.0025	--	--	0.03	--	0.11	Snell.	'zx'='	17
1O	-4231	-75	411	2	1.0000	0.9934	1.0031	--	--	0.03	--	0.10	Snell.	'zx'='	17
1P	-4231	-75	-534	2	1.0000	0.9934	1.0025	--	--	0.03	--	0.11	Snell.	'zx'='	17
2	-6987	-4	-108	2	1.0000	0.9791	1.0012	--	--	0.06	--	0.07	Snell.	'zx'='	17
7	-6987	-10	-102	2	1.0000	0.9834	1.0010	--	--	0.06	--	0.07	Snell.	'zx'='	17
8	-6988	-1	-146	2	1.0000	0.9684	1.0019	--	--	0.06	--	0.07	Snell.	'zx'='	17
9	-6987	-11	-60	2	1.0000	0.9834	0.9989	--	--	0.06	--	0.07	Snell.	'zx'='	17
10	-6245	-3	-111	2	1.0000	0.9791	1.0014	--	--	0.05	--	0.07	Snell.	'zx'='	17
11	-6244	-13	-101	2	1.0000	0.9859	1.0012	--	--	0.05	--	0.07	Snell.	'zx'='	17
12	-6245	2	-174	2	1.0000	0.9878	1.0022	--	--	0.05	--	0.07	Snell.	'zx'='	17
13	-6244	-15	-30	2	1.0000	0.9858	0.9955	--	--	0.05	--	0.06	Snell.	'zx'='	17

ASTA NUM. 18 NI 892 NF 893 Lungh. 77.5 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
	cm		kg			kg*m						
1A	0	-4270	-125	29	0	86	382	2	0.01	0.04	0.04	
1B	0	-4270	289	29	0	86	-632	2	0.01	0.04	0.07	
1C	0	-4270	-125	-44	0	-106	382	2	0.01	0.04	0.04	
1D	0	-4270	289	-44	0	-106	-632	2	0.01	0.04	0.07	
1E	0	-4248	-125	29	0	86	382	2	0.01	0.04	0.04	
1F	0	-4248	289	29	0	86	-632	2	0.01	0.04	0.07	
1G	0	-4248	-125	-44	0	-106	382	2	0.01	0.04	0.04	
1H	0	-4248	289	-44	0	-106	-632	2	0.01	0.04	0.07	
1I	0	-4273	-202	21	0	63	568	2	0.01	0.04	0.07	
1J	0	-4273	366	21	0	63	-818	2	0.02	0.04	0.09	
1K	0	-4273	-202	-37	0	-82	568	2	0.01	0.04	0.07	
1L	0	-4273	366	-37	0	-82	-818	2	0.02	0.04	0.09	
1M	0	-4245	-202	21	0	63	568	2	0.01	0.04	0.07	
1N	0	-4245	366	21	0	63	-818	2	0.02	0.04	0.09	
1O	0	-4245	-202	-37	0	-82	568	2	0.01	0.04	0.07	
1P	0	-4245	366	-37	0	-82	-818	2	0.02	0.04	0.09	
2	0	-7009	140	-12	0	-13	-216	2	0.01	0.06	0.02	
7	0	-7009	137	-15	0	-22	-207	2	0.01	0.06	0.02	
8	0	-7010	168	-13	0	-11	-276	2	0.01	0.06	0.03	
9	0	-7008	105	-13	0	-21	-140	2	0.00	0.06	0.02	
10	0	-6267	136	-11	0	-11	-216	2	0.01	0.05	0.02	
11	0	-6266	130	-16	0	-25	-201	2	0.01	0.05	0.02	
12	0	-6268	183	-12	0	-8	-315	2	0.01	0.05	0.04	
13	0	-6265	77	-13	0	-25	-90	2	0.00	0.05	0.01	
1A	39	-4256	-125	29	0	87	334	2	0.01	0.04	0.04	
1B	39	-4256	289	29	0	87	-520	2	0.01	0.04	0.06	
1C	39	-4256	-125	-44	0	-101	334	2	0.01	0.04	0.04	
1D	39	-4256	289	-44	0	-101	-520	2	0.01	0.04	0.06	
1E	39	-4234	-125	29	0	87	334	2	0.01	0.04	0.04	
1F	39	-4234	289	29	0	87	-520	2	0.01	0.04	0.06	
1G	39	-4234	-125	-44	0	-101	334	2	0.01	0.04	0.04	
1H	39	-4234	289	-44	0	-101	-520	2	0.01	0.04	0.06	
1I	39	-4259	-202	21	0	65	490	2	0.01	0.04	0.06	
1J	39	-4259	366	21	0	65	-676	2	0.02	0.04	0.08	
1K	39	-4259	-202	-37	0	-79	490	2	0.01	0.04	0.06	
1L	39	-4259	366	-37	0	-79	-676	2	0.02	0.04	0.08	
1M	39	-4231	-202	21	0	65	490	2	0.01	0.03	0.06	
1N	39	-4231	366	21	0	65	-676	2	0.02	0.03	0.08	
1O	39	-4231	-202	-37	0	-79	490	2	0.01	0.03	0.06	
1P	39	-4231	366	-37	0	-79	-676	2	0.02	0.03	0.08	
2	39	-6991	140	-12	0	-9	-162	2	0.01	0.06	0.02	
7	39	-6991	137	-15	0	-16	-154	2	0.01	0.06	0.02	
8	39	-6992	168	-13	0	-6	-210	2	0.01	0.06	0.02	
9	39	-6990	105	-13	0	-16	-100	2	0.00	0.06	0.01	
10	39	-6249	136	-11	0	-7	-163	2	0.01	0.05	0.02	
11	39	-6248	130	-16	0	-19	-150	2	0.01	0.05	0.02	
12	39	-6250	183	-12	0	-3	-244	2	0.01	0.05	0.03	
13	39	-6247	77	-13	0	-20	-60	2	0.00	0.05	0.01	
1A	77	-4242	-125	29	0	88	286	2	0.01	0.04	0.03	
1B	77	-4242	289	29	0	88	-408	2	0.01	0.04	0.05	
1C	77	-4242	-125	-44	0	-96	286	2	0.01	0.04	0.03	
1D	77	-4242	289	-44	0	-96	-408	2	0.01	0.04	0.05	
1E	77	-4220	-125	29	0	88	286	2	0.01	0.03	0.03	
1F	77	-4220	289	29	0	88	-408	2	0.01	0.03	0.05	
1G	77	-4220	-125	-44	0	-96	286	2	0.01	0.03	0.03	
1H	77	-4220	289	-44	0	-96	-408	2	0.01	0.03	0.05	
1I	77	-4245	-202	21	0	68	411	2	0.01	0.04	0.05	
1J	77	-4245	366	21	0	68	-534	2	0.02	0.04	0.06	
1K	77	-4245	-202	-37	0	-75	411	2	0.01	0.04	0.05	

1L	77	-4245	366	-37	0	-75	-534	2	0.02	0.04	0.06
1M	77	-4217	-202	21	0	68	411	2	0.01	0.03	0.05
1N	77	-4217	366	21	0	68	-534	2	0.02	0.03	0.06
1O	77	-4217	-202	-37	0	-75	411	2	0.01	0.03	0.05
1P	77	-4217	366	-37	0	-75	-534	2	0.02	0.03	0.06
2	77	-6973	140	-12	0	-4	-108	2	0.01	0.06	0.01
7	77	-6973	137	-15	0	-10	-101	2	0.01	0.06	0.01
8	77	-6974	168	-13	0	-1	-145	2	0.01	0.06	0.02
9	77	-6972	105	-13	0	-11	-59	2	0.00	0.06	0.01
10	77	-6231	136	-11	0	-2	-110	2	0.01	0.05	0.01
11	77	-6231	130	-16	0	-13	-100	2	0.01	0.05	0.01
12	77	-6232	183	-12	0	2	-173	2	0.01	0.05	0.02
13	77	-6229	77	-13	0	-14	-30	2	0.00	0.05	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-4270	88	382	2	1.0000	0.9944	1.0024	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 17
1B	-4270	88	-632	2	1.0000	0.9944	1.0018	--	--	0.04	--	0.13	Snell. 'zx'= 17
1C	-4270	-106	382	2	1.0000	0.9937	1.0024	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 17
1D	-4270	-106	-632	2	1.0000	0.9937	1.0018	--	--	0.04	--	0.13	Snell. 'zx'= 17
1E	-4248	88	382	2	1.0000	0.9944	1.0023	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 17
1F	-4248	88	-632	2	1.0000	0.9944	1.0018	--	--	0.04	--	0.13	Snell. 'zx'= 17
1G	-4248	-106	382	2	1.0000	0.9938	1.0023	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 17
1H	-4248	-106	-632	2	1.0000	0.9938	1.0018	--	--	0.04	--	0.13	Snell. 'zx'= 17
1I	-4273	68	568	2	1.0000	0.9939	1.0022	--	--	0.04	--	0.12	Snell. 'zx'= 17
1J	-4273	68	-818	2	1.0000	0.9939	1.0018	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'zx'= 17
1K	-4273	-82	568	2	1.0000	0.9938	1.0022	--	--	0.04	--	0.12	Snell. 'zx'= 17
1L	-4273	-82	-818	2	1.0000	0.9938	1.0018	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'zx'= 17
1M	-4245	68	568	2	1.0000	0.9939	1.0022	--	--	0.04	--	0.12	Snell. 'zx'= 17
1N	-4245	68	-818	2	1.0000	0.9939	1.0018	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'zx'= 17
1O	-4245	-82	568	2	1.0000	0.9938	1.0022	--	--	0.04	--	0.12	Snell. 'zx'= 17
1P	-4245	-82	-818	2	1.0000	0.9938	1.0018	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'zx'= 17
2	-7009	-13	-216	2	1.0000	0.9802	1.0015	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
7	-7009	-22	-207	2	1.0000	0.9828	1.0015	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
8	-7010	-11	-275	2	1.0000	0.9774	1.0018	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
9	-7008	-21	-140	2	1.0000	0.9837	1.0008	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 17
10	-6267	-11	-216	2	1.0000	0.9813	1.0015	--	--	0.05	--	0.08	Snell. 'zx'= 17
11	-6266	-25	-201	2	1.0000	0.9853	1.0014	--	--	0.05	--	0.08	Snell. 'zx'= 17
12	-6268	-8	-315	2	1.0000	0.9749	1.0018	--	--	0.05	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
13	-6265	-25	-90	2	1.0000	0.9864	1.0000	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 17

ASTA NUM. 19 NI 1318 NF 892 Lungh. 18.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-4274	-38	63	0	84	386	2	0.00	0.04	0.04	
1B	0	-4274	165	63	0	84	-658	2	0.01	0.04	0.08	
1C	0	-4274	-38	-74	0	-106	386	2	0.00	0.04	0.04	
1D	0	-4274	165	-74	0	-106	-658	2	0.01	0.04	0.08	
1E	0	-4242	-38	63	0	84	386	2	0.00	0.04	0.04	
1F	0	-4242	165	63	0	84	-658	2	0.01	0.04	0.08	
1G	0	-4242	-38	-74	0	-106	386	2	0.00	0.04	0.04	
1H	0	-4242	165	-74	0	-106	-658	2	0.01	0.04	0.08	
1I	0	-4278	-40	53	0	61	574	2	0.00	0.04	0.07	
1J	0	-4278	168	53	0	61	-846	2	0.01	0.04	0.10	
1K	0	-4278	-40	-64	0	-82	574	2	0.00	0.04	0.07	
1L	0	-4278	168	-64	0	-82	-846	2	0.01	0.04	0.10	
1M	0	-4238	-40	53	0	61	574	2	0.00	0.04	0.07	
1N	0	-4238	168	53	0	61	-846	2	0.01	0.04	0.10	
1O	0	-4238	-40	-64	0	-82	574	2	0.00	0.04	0.07	
1P	0	-4238	168	-64	0	-82	-846	2	0.01	0.04	0.10	
2	0	-7004	109	-8	0	-15	-235	2	0.00	0.06	0.03	
7	0	-7004	106	-11	0	-23	-226	2	0.00	0.06	0.03	
8	0	-7005	123	-7	0	-12	-297	2	0.01	0.06	0.03	
9	0	-7003	90	-11	0	-23	-156	2	0.00	0.06	0.02	
10	0	-6263	105	-7	0	-12	-234	2	0.00	0.05	0.03	
11	0	-6262	100	-12	0	-27	-218	2	0.00	0.05	0.03	
12	0	-6265	128	-5	0	-8	-337	2	0.01	0.05	0.04	
13	0	-6260	73	-12	0	-27	-102	2	0.00	0.05	0.01	
1A	9	-4270	-38	63	0	85	385	2	0.00	0.04	0.04	
1B	9	-4270	165	63	0	85	-645	2	0.01	0.04	0.07	
1C	9	-4270	-38	-74	0	-105	385	2	0.00	0.04	0.04	
1D	9	-4270	165	-74	0	-105	-645	2	0.01	0.04	0.07	
1E	9	-4239	-38	63	0	85	385	2	0.00	0.04	0.04	
1F	9	-4239	165	63	0	85	-645	2	0.01	0.04	0.07	

1G	9	-4239	-38	-74	0	-105	385	2	0.00	0.04	0.04
1H	9	-4239	165	-74	0	-105	-645	2	0.01	0.04	0.07
1I	9	-4275	-40	53	0	62	572	2	0.00	0.04	0.07
1J	9	-4275	168	53	0	62	-832	2	0.01	0.04	0.10
1K	9	-4275	-40	-64	0	-82	572	2	0.00	0.04	0.07
1L	9	-4275	168	-64	0	-82	-832	2	0.01	0.04	0.10
1M	9	-4234	-40	53	0	62	572	2	0.00	0.04	0.07
1N	9	-4234	168	53	0	62	-832	2	0.01	0.04	0.10
1O	9	-4234	-40	-64	0	-82	572	2	0.00	0.04	0.07
1P	9	-4234	168	-64	0	-82	-832	2	0.01	0.04	0.10
2	9	-7000	109	-8	0	-14	-225	2	0.00	0.06	0.03
7	9	-7000	106	-11	0	-22	-216	2	0.00	0.06	0.02
8	9	-7001	123	-7	0	-12	-286	2	0.01	0.06	0.03
9	9	-6998	90	-11	0	-22	-148	2	0.00	0.06	0.02
10	9	-6258	105	-7	0	-12	-225	2	0.00	0.05	0.03
11	9	-6258	100	-12	0	-26	-209	2	0.00	0.05	0.02
12	9	-6260	128	-5	0	-8	-325	2	0.01	0.05	0.04
13	9	-6256	73	-12	0	-26	-95	2	0.00	0.05	0.01

1A	18	-4267	-38	63	0	86	383	2	0.00	0.04	0.04
1B	18	-4267	165	63	0	86	-632	2	0.01	0.04	0.07
1C	18	-4267	-38	-74	0	-105	383	2	0.00	0.04	0.04
1D	18	-4267	165	-74	0	-105	-632	2	0.01	0.04	0.07
1E	18	-4235	-38	63	0	86	383	2	0.00	0.04	0.04
1F	18	-4235	165	63	0	86	-632	2	0.01	0.04	0.07
1G	18	-4235	-38	-74	0	-105	383	2	0.00	0.04	0.04
1H	18	-4235	165	-74	0	-105	-632	2	0.01	0.04	0.07
1I	18	-4271	-40	53	0	63	569	2	0.00	0.04	0.07
1J	18	-4271	168	53	0	63	-818	2	0.01	0.04	0.09
1K	18	-4271	-40	-64	0	-82	569	2	0.00	0.04	0.07
1L	18	-4271	168	-64	0	-82	-818	2	0.01	0.04	0.09
1M	18	-4231	-40	53	0	63	569	2	0.00	0.03	0.07
1N	18	-4231	168	53	0	63	-818	2	0.01	0.03	0.09
1O	18	-4231	-40	-64	0	-82	569	2	0.00	0.03	0.07
1P	18	-4231	168	-64	0	-82	-818	2	0.01	0.03	0.09
2	18	-6996	109	-8	0	-13	-216	2	0.00	0.06	0.02
7	18	-6996	106	-11	0	-21	-206	2	0.00	0.06	0.02
8	18	-6997	123	-7	0	-11	-275	2	0.01	0.06	0.03
9	18	-6994	90	-11	0	-21	-140	2	0.00	0.06	0.02
10	18	-6254	105	-7	0	-11	-215	2	0.00	0.05	0.02
11	18	-6254	100	-12	0	-25	-200	2	0.00	0.05	0.02
12	18	-6256	128	-5	0	-7	-314	2	0.01	0.05	0.04
13	18	-6252	73	-12	0	-24	-89	2	0.00	0.05	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m											
1A	-4274	86	386	2	1.0000	0.9853	0.9982	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 4
1B	-4274	86	-658	2	1.0000	0.9853	0.9981	--	--	0.04	--	0.13	Snell. 'zx'= 4
1C	-4274	-106	386	2	1.0000	0.9853	0.9982	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 4
1D	-4274	-106	-658	2	1.0000	0.9853	0.9981	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 4
1E	-4242	86	386	2	1.0000	0.9854	0.9982	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 4
1F	-4242	86	-658	2	1.0000	0.9854	0.9981	--	--	0.04	--	0.13	Snell. 'zx'= 4
1G	-4242	-106	386	2	1.0000	0.9854	0.9982	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 4
1H	-4242	-106	-658	2	1.0000	0.9854	0.9981	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 4
1I	-4278	63	574	2	1.0000	0.9853	0.9982	--	--	0.04	--	0.12	Snell. 'zx'= 4
1J	-4278	63	-846	2	1.0000	0.9853	0.9981	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'zx'= 4
1K	-4278	-82	574	2	1.0000	0.9853	0.9982	--	--	0.04	--	0.12	Snell. 'zx'= 4
1L	-4278	-82	-846	2	1.0000	0.9853	0.9981	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'zx'= 4
1M	-4238	63	574	2	1.0000	0.9854	0.9982	--	--	0.04	--	0.12	Snell. 'zx'= 4
1N	-4238	63	-846	2	1.0000	0.9854	0.9981	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'zx'= 4
1O	-4238	-82	574	2	1.0000	0.9854	0.9982	--	--	0.04	--	0.12	Snell. 'zx'= 4
1P	-4238	-82	-846	2	1.0000	0.9854	0.9981	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'zx'= 4
2	-7004	-15	-235	2	1.0000	0.9756	0.9968	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 4
7	-7004	-23	-226	2	1.0000	0.9757	0.9968	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 4
8	-7005	-12	-297	2	1.0000	0.9756	0.9968	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 4
9	-7003	-23	-156	2	1.0000	0.9756	0.9968	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 4
10	-6263	-13	-234	2	1.0000	0.9782	0.9972	--	--	0.05	--	0.08	Snell. 'zx'= 4
11	-6262	-27	-218	2	1.0000	0.9782	0.9972	--	--	0.05	--	0.08	Snell. 'zx'= 4
12	-6265	-8	-337	2	1.0000	0.9781	0.9972	--	--	0.05	--	0.09	Snell. 'zx'= 4
13	-6260	-27	-102	2	1.0000	0.9782	0.9971	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 4

ASTA NUM. 20 NI 875 NF 1839 Lungh. 50.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg				kg*m						
1A	0	-4613	-86	9	0	109	142	2	0.00	0.04	0.03	

1B	0	-4613	189	9	0	109	-31	2	0.01	0.04	0.03
1C	0	-4613	-86	-80	0	-26	142	2	0.00	0.04	0.02
1D	0	-4613	189	-80	0	-26	-31	2	0.01	0.04	0.01
1E	0	-4541	-86	9	0	109	142	2	0.00	0.04	0.03
1F	0	-4541	189	9	0	109	-31	2	0.01	0.04	0.03
1G	0	-4541	-86	-80	0	-26	142	2	0.00	0.04	0.02
1H	0	-4541	189	-80	0	-26	-31	2	0.01	0.04	0.01
1I	0	-4607	-126	-0	0	96	166	2	0.01	0.04	0.02
1J	0	-4607	229	-0	0	96	-56	2	0.01	0.04	0.02
1K	0	-4607	-126	-71	0	-13	166	2	0.01	0.04	0.02
1L	0	-4607	229	-71	0	-13	-56	2	0.01	0.04	0.01
1M	0	-4547	-126	-0	0	96	166	2	0.01	0.04	0.02
1N	0	-4547	229	-0	0	96	-56	2	0.01	0.04	0.02
1O	0	-4547	-126	-71	0	-13	166	2	0.01	0.04	0.02
1P	0	-4547	229	-71	0	-13	-56	2	0.01	0.04	0.01
2	0	-7587	89	-60	0	70	90	2	0.00	0.06	0.02
7	0	-7586	84	-61	0	68	93	2	0.00	0.06	0.02
8	0	-7587	95	-59	0	71	86	2	0.00	0.06	0.02
9	0	-7585	76	-61	0	68	97	2	0.00	0.06	0.02
10	0	-6768	85	-56	0	65	77	2	0.00	0.06	0.02
11	0	-6766	76	-58	0	61	82	2	0.00	0.06	0.01
12	0	-6769	95	-55	0	66	72	2	0.00	0.06	0.02
13	0	-6766	63	-59	0	61	89	2	0.00	0.06	0.01
1A	25	-4604	-86	9	0	107	122	2	0.00	0.04	0.03
1B	25	-4604	189	9	0	107	15	2	0.01	0.04	0.03
1C	25	-4604	-86	-80	0	-6	122	2	0.00	0.04	0.01
1D	25	-4604	189	-80	0	-6	15	2	0.01	0.04	0.00
1E	25	-4532	-86	9	0	107	122	2	0.00	0.04	0.03
1F	25	-4532	189	9	0	107	15	2	0.01	0.04	0.03
1G	25	-4532	-86	-80	0	-6	122	2	0.00	0.04	0.01
1H	25	-4532	189	-80	0	-6	15	2	0.01	0.04	0.00
1I	25	-4598	-126	-0	0	97	135	2	0.01	0.04	0.02
1J	25	-4598	229	-0	0	97	1	2	0.01	0.04	0.02
1K	25	-4598	-126	-71	0	4	135	2	0.01	0.04	0.02
1L	25	-4598	229	-71	0	4	1	2	0.01	0.04	0.00
1M	25	-4538	-126	-0	0	97	135	2	0.01	0.04	0.02
1N	25	-4538	229	-0	0	97	1	2	0.01	0.04	0.02
1O	25	-4538	-126	-71	0	4	135	2	0.01	0.04	0.02
1P	25	-4538	229	-71	0	4	1	2	0.01	0.04	0.00
2	25	-7576	89	-60	0	85	112	2	0.00	0.06	0.02
7	25	-7574	84	-61	0	83	113	2	0.00	0.06	0.02
8	25	-7576	95	-59	0	86	110	2	0.00	0.06	0.02
9	25	-7574	76	-61	0	83	116	2	0.00	0.06	0.02
10	25	-6756	85	-56	0	79	99	2	0.00	0.06	0.02
11	25	-6754	76	-58	0	76	101	2	0.00	0.06	0.02
12	25	-6758	95	-55	0	80	95	2	0.00	0.06	0.02
13	25	-6754	63	-59	0	76	105	2	0.00	0.06	0.02
1A	50	-4595	-86	9	0	106	101	2	0.00	0.04	0.03
1B	50	-4595	189	9	0	106	61	2	0.01	0.04	0.03
1C	50	-4595	-86	-80	0	13	101	2	0.00	0.04	0.01
1D	50	-4595	189	-80	0	13	61	2	0.01	0.04	0.01
1E	50	-4523	-86	9	0	106	101	2	0.00	0.04	0.03
1F	50	-4523	189	9	0	106	61	2	0.01	0.04	0.03
1G	50	-4523	-86	-80	0	13	101	2	0.00	0.04	0.01
1H	50	-4523	189	-80	0	13	61	2	0.01	0.04	0.01
1I	50	-4589	-126	-0	0	97	105	2	0.01	0.04	0.02
1J	50	-4589	229	-0	0	97	57	2	0.01	0.04	0.02
1K	50	-4589	-126	-71	0	22	105	2	0.01	0.04	0.01
1L	50	-4589	229	-71	0	22	57	2	0.01	0.04	0.01
1M	50	-4529	-126	-0	0	97	105	2	0.01	0.04	0.02
1N	50	-4529	229	-0	0	97	57	2	0.01	0.04	0.02
1O	50	-4529	-126	-71	0	22	105	2	0.01	0.04	0.01
1P	50	-4529	229	-71	0	22	57	2	0.01	0.04	0.01
2	50	-7564	89	-60	0	100	134	2	0.00	0.06	0.02
7	50	-7562	84	-61	0	98	134	2	0.00	0.06	0.02
8	50	-7564	95	-59	0	100	134	2	0.00	0.06	0.02
9	50	-7562	76	-61	0	99	135	2	0.00	0.06	0.02
10	50	-6745	85	-56	0	93	120	2	0.00	0.06	0.02
11	50	-6743	76	-58	0	90	120	2	0.00	0.06	0.02
12	50	-6746	95	-55	0	93	119	2	0.00	0.06	0.02
13	50	-6743	63	-59	0	90	121	2	0.00	0.06	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m											
1A	-4613	109	142	2	1.0000	0.9893	1.0002	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 11
1B	-4613	109	61	2	1.0000	0.9893	0.9953	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 11
1C	-4613	-26	142	2	1.0000	0.9797	1.0002	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 11
1D	-4613	-26	61	2	1.0000	0.9797	0.9953	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 11

1E	-4541	109	142	2	1.0000	0.9895	1.0001	--	--	0.04	--	0.08	Snell.	'zx'='	11
1F	-4541	109	61	2	1.0000	0.9895	0.9953	--	--	0.04	--	0.07	Snell.	'zx'='	11
1G	-4541	-26	142	2	1.0000	0.9800	1.0001	--	--	0.04	--	0.06	Snell.	'zx'='	11
1H	-4541	-26	61	2	1.0000	0.9800	0.9953	--	--	0.04	--	0.05	Snell.	'zx'='	11
1I	-4607	97	166	2	1.0000	0.9895	0.9998	--	--	0.04	--	0.08	Snell.	'zx'='	11
1J	-4607	97	57	2	1.0000	0.9895	0.9935	--	--	0.04	--	0.07	Snell.	'zx'='	11
1K	-4607	22	166	2	1.0000	0.9790	0.9998	--	--	0.04	--	0.06	Snell.	'zx'='	11
1L	-4607	22	57	2	1.0000	0.9790	0.9935	--	--	0.04	--	0.05	Snell.	'zx'='	11
1M	-4547	97	166	2	1.0000	0.9896	0.9998	--	--	0.04	--	0.08	Snell.	'zx'='	11
1N	-4547	97	57	2	1.0000	0.9896	0.9935	--	--	0.04	--	0.07	Snell.	'zx'='	11
1O	-4547	22	166	2	1.0000	0.9793	0.9998	--	--	0.04	--	0.06	Snell.	'zx'='	11
1P	-4547	22	57	2	1.0000	0.9793	0.9935	--	--	0.04	--	0.05	Snell.	'zx'='	11
2	-7587	100	134	2	1.0000	0.9796	1.0000	--	--	0.06	--	0.10	Snell.	'zx'='	11
7	-7586	98	134	2	1.0000	0.9795	1.0001	--	--	0.06	--	0.10	Snell.	'zx'='	11
8	-7587	100	134	2	1.0000	0.9796	0.9998	--	--	0.06	--	0.10	Snell.	'zx'='	11
9	-7585	99	135	2	1.0000	0.9795	1.0003	--	--	0.06	--	0.10	Snell.	'zx'='	11
10	-6768	93	120	2	1.0000	0.9818	0.9998	--	--	0.06	--	0.09	Snell.	'zx'='	11
11	-6766	90	120	2	1.0000	0.9816	1.0000	--	--	0.06	--	0.09	Snell.	'zx'='	11
12	-6769	93	119	2	1.0000	0.9818	0.9996	--	--	0.06	--	0.09	Snell.	'zx'='	11
13	-6766	90	121	2	1.0000	0.9815	1.0004	--	--	0.06	--	0.09	Snell.	'zx'='	11

ASTA NUM. 21 NI 874 NF 875 Lungh. 50.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg			kg*m							
1A	0	-4651	-89	0	0	108	186	2	0.00	0.04	0.03	
1B	0	-4651	165	0	0	108	-113	2	0.01	0.04	0.03	
1C	0	-4651	-89	-69	0	-59	186	2	0.00	0.04	0.02	
1D	0	-4651	165	-69	0	-59	-113	2	0.01	0.04	0.01	
1E	0	-4517	-89	0	0	108	186	2	0.00	0.04	0.03	
1F	0	-4517	165	0	0	108	-113	2	0.01	0.04	0.03	
1G	0	-4517	-89	-69	0	-59	186	2	0.00	0.04	0.02	
1H	0	-4517	165	-69	0	-59	-113	2	0.01	0.04	0.01	
1I	0	-4638	-126	-7	0	92	229	2	0.01	0.04	0.03	
1J	0	-4638	202	-7	0	92	-155	2	0.01	0.04	0.02	
1K	0	-4638	-126	-62	0	-43	229	2	0.01	0.04	0.03	
1L	0	-4638	202	-62	0	-43	-155	2	0.01	0.04	0.02	
1M	0	-4530	-126	-7	0	92	229	2	0.01	0.04	0.03	
1N	0	-4530	202	-7	0	92	-155	2	0.01	0.04	0.02	
1O	0	-4530	-126	-62	0	-43	229	2	0.01	0.04	0.03	
1P	0	-4530	202	-62	0	-43	-155	2	0.01	0.04	0.02	
2	0	-7592	67	-58	0	42	58	2	0.00	0.06	0.01	
7	0	-7589	61	-59	0	39	63	2	0.00	0.06	0.01	
8	0	-7593	73	-57	0	43	51	2	0.00	0.06	0.01	
9	0	-7589	53	-59	0	38	72	2	0.00	0.06	0.01	
10	0	-6775	65	-54	0	38	46	2	0.00	0.06	0.01	
11	0	-6771	56	-56	0	33	55	2	0.00	0.06	0.01	
12	0	-6776	75	-53	0	40	35	2	0.00	0.06	0.01	
13	0	-6770	42	-57	0	33	69	2	0.00	0.06	0.01	
1A	25	-4642	-89	0	0	109	164	2	0.00	0.04	0.03	
1B	25	-4642	165	0	0	109	-72	2	0.01	0.04	0.03	
1C	25	-4642	-89	-69	0	-43	164	2	0.00	0.04	0.02	
1D	25	-4642	165	-69	0	-43	-72	2	0.01	0.04	0.01	
1E	25	-4508	-89	0	0	109	164	2	0.00	0.04	0.03	
1F	25	-4508	165	0	0	109	-72	2	0.01	0.04	0.03	
1G	25	-4508	-89	-69	0	-43	164	2	0.00	0.04	0.02	
1H	25	-4508	165	-69	0	-43	-72	2	0.01	0.04	0.01	
1I	25	-4629	-126	-7	0	94	198	2	0.01	0.04	0.02	
1J	25	-4629	202	-7	0	94	-105	2	0.01	0.04	0.02	
1K	25	-4629	-126	-62	0	-28	198	2	0.01	0.04	0.02	
1L	25	-4629	202	-62	0	-28	-105	2	0.01	0.04	0.01	
1M	25	-4521	-126	-7	0	94	198	2	0.01	0.04	0.02	
1N	25	-4521	202	-7	0	94	-105	2	0.01	0.04	0.02	
1O	25	-4521	-126	-62	0	-28	198	2	0.01	0.04	0.02	
1P	25	-4521	202	-62	0	-28	-105	2	0.01	0.04	0.01	
2	25	-7580	67	-58	0	56	74	2	0.00	0.06	0.01	
7	25	-7578	61	-59	0	54	78	2	0.00	0.06	0.01	
8	25	-7581	73	-57	0	57	69	2	0.00	0.06	0.01	
9	25	-7578	53	-59	0	53	85	2	0.00	0.06	0.01	
10	25	-6764	65	-54	0	52	62	2	0.00	0.06	0.01	
11	25	-6760	56	-56	0	47	69	2	0.00	0.06	0.01	
12	25	-6764	75	-53	0	53	54	2	0.00	0.06	0.01	
13	25	-6758	42	-57	0	47	80	2	0.00	0.06	0.01	
1A	50	-4633	-89	0	0	109	142	2	0.00	0.04	0.03	
1B	50	-4633	165	0	0	109	-31	2	0.01	0.04	0.03	
1C	50	-4633	-89	-69	0	-26	142	2	0.00	0.04	0.02	
1D	50	-4633	165	-69	0	-26	-31	2	0.01	0.04	0.01	
1E	50	-4499	-89	0	0	109	142	2	0.00	0.04	0.03	
1F	50	-4499	165	0	0	109	-31	2	0.01	0.04	0.03	
1G	50	-4499	-89	-69	0	-26	142	2	0.00	0.04	0.02	
1H	50	-4499	165	-69	0	-26	-31	2	0.01	0.04	0.01	
1I	50	-4620	-126	-7	0	96	167	2	0.01	0.04	0.02	
1J	50	-4620	202	-7	0	96	-55	2	0.01	0.04	0.02	
1K	50	-4620	-126	-62	0	-13	167	2	0.01	0.04	0.02	

1L	50	-4620	202	-62	0	-13	-55	2	0.01	0.04	0.01
1M	50	-4512	-126	-7	0	96	167	2	0.01	0.04	0.02
1N	50	-4512	202	-7	0	96	-55	2	0.01	0.04	0.02
1O	50	-4512	-126	-62	0	-13	167	2	0.01	0.04	0.02
1P	50	-4512	202	-62	0	-13	-55	2	0.01	0.04	0.01
2	50	-7569	67	-58	0	71	91	2	0.00	0.06	0.02
7	50	-7566	61	-59	0	68	94	2	0.00	0.06	0.02
8	50	-7569	73	-57	0	71	87	2	0.00	0.06	0.02
9	50	-7566	53	-59	0	68	98	2	0.00	0.06	0.02
10	50	-6752	65	-54	0	65	78	2	0.00	0.06	0.02
11	50	-6748	56	-56	0	61	83	2	0.00	0.06	0.01
12	50	-6753	75	-53	0	66	73	2	0.00	0.06	0.02
13	50	-6747	42	-57	0	61	90	2	0.00	0.06	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-4651	109	186	2	1.0000	0.9894	1.0004	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 11
1B	-4651	109	-113	2	1.0000	0.9894	0.9984	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 11
1C	-4651	-59	186	2	1.0000	0.9857	1.0004	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 11
1D	-4651	-59	-113	2	1.0000	0.9857	0.9984	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 11
1E	-4517	109	186	2	1.0000	0.9897	1.0003	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 11
1F	-4517	109	-113	2	1.0000	0.9897	0.9984	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 11
1G	-4517	-59	186	2	1.0000	0.9861	1.0003	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 11
1H	-4517	-59	-113	2	1.0000	0.9861	0.9984	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 11
1I	-4638	96	229	2	1.0000	0.9892	1.0002	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 11
1J	-4638	96	-155	2	1.0000	0.9892	0.9987	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 11
1K	-4638	-43	229	2	1.0000	0.9849	1.0002	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 11
1L	-4638	-43	-155	2	1.0000	0.9849	0.9987	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 11
1M	-4530	96	229	2	1.0000	0.9895	1.0002	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 11
1N	-4530	96	-155	2	1.0000	0.9895	0.9987	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 11
1O	-4530	-43	229	2	1.0000	0.9852	1.0002	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 11
1P	-4530	-43	-155	2	1.0000	0.9852	0.9987	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 11
2	-7592	71	91	2	1.0000	0.9784	0.9997	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 11
7	-7589	68	94	2	1.0000	0.9782	1.0000	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 11
8	-7593	71	87	2	1.0000	0.9785	0.9994	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 11
9	-7589	68	98	2	1.0000	0.9781	1.0004	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 11
10	-6775	65	78	2	1.0000	0.9806	0.9995	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 11
11	-6771	61	83	2	1.0000	0.9802	0.9999	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 11
12	-6776	66	73	2	1.0000	0.9808	0.9989	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 11
13	-6770	61	90	2	1.0000	0.9802	1.0005	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 11

ASTA NUM. 22 NI 873 NF 874 Lungh. 55.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-4690	-75	-11	0	100	228	2	0.00	0.04	0.03	
1B	0	-4690	160	-11	0	100	-200	2	0.01	0.04	0.02	
1C	0	-4690	-75	-63	0	-92	228	2	0.00	0.04	0.03	
1D	0	-4690	160	-63	0	-92	-200	2	0.01	0.04	0.02	
1E	0	-4496	-75	-11	0	100	228	2	0.00	0.04	0.03	
1F	0	-4496	160	-11	0	100	-200	2	0.01	0.04	0.02	
1G	0	-4496	-75	-63	0	-92	228	2	0.00	0.04	0.03	
1H	0	-4496	160	-63	0	-92	-200	2	0.01	0.04	0.02	
1I	0	-4672	-109	-17	0	81	289	2	0.00	0.04	0.03	
1J	0	-4672	193	-17	0	81	-261	2	0.01	0.04	0.03	
1K	0	-4672	-109	-57	0	-73	289	2	0.00	0.04	0.03	
1L	0	-4672	193	-57	0	-73	-261	2	0.01	0.04	0.03	
1M	0	-4514	-109	-17	0	81	289	2	0.00	0.04	0.03	
1N	0	-4514	193	-17	0	81	-261	2	0.01	0.04	0.03	
1O	0	-4514	-109	-57	0	-73	289	2	0.00	0.04	0.03	
1P	0	-4514	193	-57	0	-73	-261	2	0.01	0.04	0.03	
2	0	-7600	74	-62	0	8	18	2	0.00	0.06	0.00	
7	0	-7596	68	-63	0	4	27	2	0.00	0.06	0.00	
8	0	-7601	80	-61	0	9	8	2	0.00	0.06	0.00	
9	0	-7596	60	-64	0	4	40	2	0.00	0.06	0.00	
10	0	-6784	72	-58	0	6	7	2	0.00	0.06	0.00	
11	0	-6778	62	-61	0	0	22	2	0.00	0.06	0.00	
12	0	-6786	82	-57	0	9	-9	2	0.00	0.06	0.00	
13	0	-6777	48	-62	0	-1	44	2	0.00	0.06	0.01	
1A	28	-4680	-75	-11	0	104	208	2	0.00	0.04	0.03	
1B	28	-4680	160	-11	0	104	-156	2	0.01	0.04	0.03	
1C	28	-4680	-75	-63	0	-75	208	2	0.00	0.04	0.02	
1D	28	-4680	160	-63	0	-75	-156	2	0.01	0.04	0.02	
1E	28	-4486	-75	-11	0	104	208	2	0.00	0.04	0.03	
1F	28	-4486	160	-11	0	104	-156	2	0.01	0.04	0.03	

1G	28	-4486	-75	-63	0	-75	208	2	0.00	0.04	0.02
1H	28	-4486	160	-63	0	-75	-156	2	0.01	0.04	0.02
1I	28	-4662	-109	-17	0	87	259	2	0.00	0.04	0.03
1J	28	-4662	193	-17	0	87	-208	2	0.01	0.04	0.02
1K	28	-4662	-109	-57	0	-58	259	2	0.00	0.04	0.03
1L	28	-4662	193	-57	0	-58	-208	2	0.01	0.04	0.02
1M	28	-4504	-109	-17	0	87	259	2	0.00	0.04	0.03
1N	28	-4504	193	-17	0	87	-208	2	0.01	0.04	0.02
1O	28	-4504	-109	-57	0	-58	259	2	0.00	0.04	0.03
1P	28	-4504	193	-57	0	-58	-208	2	0.01	0.04	0.02
2	28	-7587	74	-62	0	25	38	2	0.00	0.06	0.01
7	28	-7584	68	-63	0	22	45	2	0.00	0.06	0.01
8	28	-7588	80	-61	0	26	30	2	0.00	0.06	0.01
9	28	-7583	60	-64	0	21	56	2	0.00	0.06	0.01
10	28	-6772	72	-58	0	22	27	2	0.00	0.06	0.01
11	28	-6766	62	-61	0	17	39	2	0.00	0.06	0.00
12	28	-6774	82	-57	0	24	13	2	0.00	0.06	0.01
13	28	-6764	48	-62	0	16	57	2	0.00	0.06	0.01

1A	55	-4670	-75	-11	0	108	187	2	0.00	0.04	0.03
1B	55	-4670	160	-11	0	108	-112	2	0.01	0.04	0.03
1C	55	-4670	-75	-63	0	-59	187	2	0.00	0.04	0.02
1D	55	-4670	160	-63	0	-59	-112	2	0.01	0.04	0.01
1E	55	-4476	-75	-11	0	108	187	2	0.00	0.04	0.03
1F	55	-4476	160	-11	0	108	-112	2	0.01	0.04	0.03
1G	55	-4476	-75	-63	0	-59	187	2	0.00	0.04	0.02
1H	55	-4476	160	-63	0	-59	-112	2	0.01	0.04	0.01
1I	55	-4652	-109	-17	0	92	230	2	0.00	0.04	0.03
1J	55	-4652	193	-17	0	92	-155	2	0.01	0.04	0.02
1K	55	-4652	-109	-57	0	-43	230	2	0.00	0.04	0.03
1L	55	-4652	193	-57	0	-43	-155	2	0.01	0.04	0.02
1M	55	-4494	-109	-17	0	92	230	2	0.00	0.04	0.03
1N	55	-4494	193	-17	0	92	-155	2	0.01	0.04	0.02
1O	55	-4494	-109	-57	0	-43	230	2	0.00	0.04	0.03
1P	55	-4494	193	-57	0	-43	-155	2	0.01	0.04	0.02
2	55	-7574	74	-62	0	42	58	2	0.00	0.06	0.01
7	55	-7571	68	-63	0	39	64	2	0.00	0.06	0.01
8	55	-7576	80	-61	0	43	52	2	0.00	0.06	0.01
9	55	-7570	60	-64	0	39	73	2	0.00	0.06	0.01
10	55	-6759	72	-58	0	38	47	2	0.00	0.06	0.01
11	55	-6753	62	-61	0	33	56	2	0.00	0.06	0.01
12	55	-6761	82	-57	0	40	36	2	0.00	0.06	0.01
13	55	-6752	48	-62	0	33	70	2	0.00	0.06	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-4690	108	228	2	1.0000	0.9897	1.0010	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1B	-4690	108	-200	2	1.0000	0.9897	0.9999	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1C	-4690	-92	228	2	1.0000	0.9876	1.0010	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1D	-4690	-92	-200	2	1.0000	0.9876	0.9999	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1E	-4496	108	228	2	1.0000	0.9901	1.0010	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1F	-4496	108	-200	2	1.0000	0.9901	0.9999	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1G	-4496	-92	228	2	1.0000	0.9881	1.0010	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1H	-4496	-92	-200	2	1.0000	0.9881	0.9999	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
1I	-4672	92	289	2	1.0000	0.9894	1.0009	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1J	-4672	92	-261	2	1.0000	0.9894	1.0000	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1K	-4672	-73	289	2	1.0000	0.9873	1.0009	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1L	-4672	-73	-261	2	1.0000	0.9873	1.0000	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1M	-4514	92	289	2	1.0000	0.9898	1.0009	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1N	-4514	92	-261	2	1.0000	0.9898	1.0000	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1O	-4514	-73	289	2	1.0000	0.9877	1.0009	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1P	-4514	-73	-261	2	1.0000	0.9877	1.0000	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
2	-7600	42	58	2	1.0000	0.9745	0.9980	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
7	-7596	39	64	2	1.0000	0.9736	0.9988	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
8	-7601	43	52	2	1.0000	0.9749	0.9968	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
9	-7596	39	73	2	1.0000	0.9734	0.9997	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 12
10	-6784	38	47	2	1.0000	0.9770	0.9972	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 12
11	-6778	33	56	2	1.0000	0.9753	0.9988	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 12
12	-6786	40	36	2	1.0000	0.9776	0.9945	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 12
13	-6777	33	70	2	1.0000	0.9750	1.0002	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 12

ASTA NUM. 23 NI 856 NF 873 Lungh. 55.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-4729	-64	-21	0	82	264	2	0.00	0.04	0.03	

1B	0	-4729	153	-21	0	82	-284	2	0.01	0.04	0.03
1C	0	-4729	-64	-62	0	-118	264	2	0.00	0.04	0.03
1D	0	-4729	153	-62	0	-118	-284	2	0.01	0.04	0.03
1E	0	-4475	-64	-21	0	82	264	2	0.00	0.04	0.03
1F	0	-4475	153	-21	0	82	-284	2	0.01	0.04	0.03
1G	0	-4475	-64	-62	0	-118	264	2	0.00	0.04	0.03
1H	0	-4475	153	-62	0	-118	-284	2	0.01	0.04	0.03
1I	0	-4705	-94	-26	0	61	341	2	0.00	0.04	0.04
1J	0	-4705	183	-26	0	61	-361	2	0.01	0.04	0.04
1K	0	-4705	-94	-57	0	-98	341	2	0.00	0.04	0.04
1L	0	-4705	183	-57	0	-98	-361	2	0.01	0.04	0.04
1M	0	-4499	-94	-26	0	61	341	2	0.00	0.04	0.04
1N	0	-4499	183	-26	0	61	-361	2	0.01	0.04	0.04
1O	0	-4499	-94	-57	0	-98	341	2	0.00	0.04	0.04
1P	0	-4499	183	-57	0	-98	-361	2	0.01	0.04	0.04
2	0	-7609	78	-69	0	-30	-24	2	0.00	0.06	0.01
7	0	-7604	72	-71	0	-34	-12	2	0.00	0.06	0.01
8	0	-7611	84	-68	0	-28	-38	2	0.00	0.06	0.01
9	0	-7603	64	-71	0	-35	5	2	0.00	0.06	0.01
10	0	-6794	75	-65	0	-30	-33	2	0.00	0.06	0.01
11	0	-6787	65	-68	0	-37	-13	2	0.00	0.06	0.01
12	0	-6797	86	-64	0	-26	-56	2	0.00	0.06	0.01
13	0	-6786	52	-69	0	-38	16	2	0.00	0.06	0.01
1A	28	-4720	-64	-21	0	91	246	2	0.00	0.04	0.03
1B	28	-4720	153	-21	0	91	-242	2	0.01	0.04	0.03
1C	28	-4720	-64	-62	0	-105	246	2	0.00	0.04	0.03
1D	28	-4720	153	-62	0	-105	-242	2	0.01	0.04	0.03
1E	28	-4465	-64	-21	0	91	246	2	0.00	0.04	0.03
1F	28	-4465	153	-21	0	91	-242	2	0.01	0.04	0.03
1G	28	-4465	-64	-62	0	-105	246	2	0.00	0.04	0.03
1H	28	-4465	153	-62	0	-105	-242	2	0.01	0.04	0.03
1I	28	-4695	-94	-26	0	71	315	2	0.00	0.04	0.04
1J	28	-4695	183	-26	0	71	-311	2	0.01	0.04	0.04
1K	28	-4695	-94	-57	0	-85	315	2	0.00	0.04	0.04
1L	28	-4695	183	-57	0	-85	-311	2	0.01	0.04	0.04
1M	28	-4490	-94	-26	0	71	315	2	0.00	0.04	0.04
1N	28	-4490	183	-26	0	71	-311	2	0.01	0.04	0.04
1O	28	-4490	-94	-57	0	-85	315	2	0.00	0.04	0.04
1P	28	-4490	183	-57	0	-85	-311	2	0.01	0.04	0.04
2	28	-7596	78	-69	0	-11	-3	2	0.00	0.06	0.00
7	28	-7592	72	-71	0	-15	8	2	0.00	0.06	0.00
8	28	-7598	84	-68	0	-9	-15	2	0.00	0.06	0.00
9	28	-7590	64	-71	0	-16	23	2	0.00	0.06	0.00
10	28	-6782	75	-65	0	-12	-12	2	0.00	0.06	0.00
11	28	-6774	65	-68	0	-18	5	2	0.00	0.06	0.00
12	28	-6784	86	-64	0	-9	-32	2	0.00	0.06	0.00
13	28	-6773	52	-69	0	-20	30	2	0.00	0.06	0.00
1A	55	-4710	-64	-21	0	100	229	2	0.00	0.04	0.03
1B	55	-4710	153	-21	0	100	-200	2	0.01	0.04	0.02
1C	55	-4710	-64	-62	0	-91	229	2	0.00	0.04	0.03
1D	55	-4710	153	-62	0	-91	-200	2	0.01	0.04	0.02
1E	55	-4456	-64	-21	0	100	229	2	0.00	0.04	0.03
1F	55	-4456	153	-21	0	100	-200	2	0.01	0.04	0.02
1G	55	-4456	-64	-62	0	-91	229	2	0.00	0.04	0.03
1H	55	-4456	153	-62	0	-91	-200	2	0.01	0.04	0.02
1I	55	-4686	-94	-26	0	81	290	2	0.00	0.04	0.03
1J	55	-4686	183	-26	0	81	-260	2	0.01	0.04	0.03
1K	55	-4686	-94	-57	0	-72	290	2	0.00	0.04	0.03
1L	55	-4686	183	-57	0	-72	-260	2	0.01	0.04	0.03
1M	55	-4480	-94	-26	0	81	290	2	0.00	0.04	0.03
1N	55	-4480	183	-26	0	81	-260	2	0.01	0.04	0.03
1O	55	-4480	-94	-57	0	-72	290	2	0.00	0.04	0.03
1P	55	-4480	183	-57	0	-72	-260	2	0.01	0.04	0.03
2	55	-7583	78	-69	0	8	19	2	0.00	0.06	0.00
7	55	-7579	72	-71	0	4	28	2	0.00	0.06	0.00
8	55	-7585	84	-68	0	10	9	2	0.00	0.06	0.00
9	55	-7578	64	-71	0	4	40	2	0.00	0.06	0.00
10	55	-6769	75	-65	0	6	8	2	0.00	0.06	0.00
11	55	-6761	65	-68	0	0	23	2	0.00	0.06	0.00
12	55	-6772	86	-64	0	9	-9	2	0.00	0.06	0.00
13	55	-6760	52	-69	0	-1	45	2	0.00	0.06	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m											
1A	-4729	100	264	2	1.0000	0.9888	1.0013	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 12
1B	-4729	100	-284	2	1.0000	0.9888	1.0005	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 12
1C	-4729	-118	264	2	1.0000	0.9885	1.0013	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 12
1D	-4729	-118	-284	2	1.0000	0.9885	1.0005	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 12

1E	-4475	100	264	2	1.0000	0.9894	1.0012	--	--	0.04	--	0.09	Snell.	'zx' =	12
1F	-4475	100	-284	2	1.0000	0.9894	1.0005	--	--	0.04	--	0.09	Snell.	'zx' =	12
1G	-4475	-118	264	2	1.0000	0.9891	1.0012	--	--	0.04	--	0.10	Snell.	'zx' =	12
1H	-4475	-118	-284	2	1.0000	0.9891	1.0005	--	--	0.04	--	0.10	Snell.	'zx' =	12
1I	-4705	81	341	2	1.0000	0.9884	1.0012	--	--	0.04	--	0.10	Snell.	'zx' =	12
1J	-4705	81	-361	2	1.0000	0.9884	1.0006	--	--	0.04	--	0.10	Snell.	'zx' =	12
1K	-4705	-98	341	2	1.0000	0.9883	1.0012	--	--	0.04	--	0.10	Snell.	'zx' =	12
1L	-4705	-98	-361	2	1.0000	0.9883	1.0006	--	--	0.04	--	0.10	Snell.	'zx' =	12
1M	-4499	81	341	2	1.0000	0.9889	1.0011	--	--	0.04	--	0.10	Snell.	'zx' =	12
1N	-4499	81	-361	2	1.0000	0.9889	1.0006	--	--	0.04	--	0.10	Snell.	'zx' =	12
1O	-4499	-98	341	2	1.0000	0.9888	1.0011	--	--	0.04	--	0.10	Snell.	'zx' =	12
1P	-4499	-98	-361	2	1.0000	0.9888	1.0006	--	--	0.04	--	0.10	Snell.	'zx' =	12
2	-7609	-30	-24	2	1.0000	0.9691	0.9902	--	--	0.06	--	0.07	Snell.	'zx' =	12
7	-7604	-34	28	2	1.0000	0.9708	0.9926	--	--	0.06	--	0.07	Snell.	'zx' =	12
8	-7611	-28	-38	2	1.0000	0.9682	0.9941	--	--	0.06	--	0.07	Snell.	'zx' =	12
9	-7603	-35	40	2	1.0000	0.9710	0.9967	--	--	0.06	--	0.08	Snell.	'zx' =	12
10	-6794	-30	-33	2	1.0000	0.9729	0.9946	--	--	0.06	--	0.07	Snell.	'zx' =	12
11	-6787	-37	23	2	1.0000	0.9752	0.9926	--	--	0.06	--	0.07	Snell.	'zx' =	12
12	-6797	-26	-56	2	1.0000	0.9717	0.9972	--	--	0.06	--	0.07	Snell.	'zx' =	12
13	-6786	-38	45	2	1.0000	0.9754	0.9986	--	--	0.06	--	0.07	Snell.	'zx' =	12

ASTA NUM. 24 NI 855 NF 856 Lungh. 77.5 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg			kg*m							
1A	0	-4776	-51	-13	0	35	304	2	0.00	0.04	0.04	
1B	0	-4776	144	-13	0	35	-395	2	0.01	0.04	0.05	
1C	0	-4776	-51	-83	0	-146	304	2	0.00	0.04	0.04	
1D	0	-4776	144	-83	0	-146	-395	2	0.01	0.04	0.05	
1E	0	-4464	-51	-13	0	35	304	2	0.00	0.04	0.04	
1F	0	-4464	144	-13	0	35	-395	2	0.01	0.04	0.05	
1G	0	-4464	-51	-83	0	-146	304	2	0.00	0.04	0.04	
1H	0	-4464	144	-83	0	-146	-395	2	0.01	0.04	0.05	
1I	0	-4746	-78	-19	0	15	402	2	0.00	0.04	0.05	
1J	0	-4746	171	-19	0	15	-493	2	0.01	0.04	0.06	
1K	0	-4746	-78	-77	0	-126	402	2	0.00	0.04	0.05	
1L	0	-4746	171	-77	0	-126	-493	2	0.01	0.04	0.06	
1M	0	-4494	-78	-19	0	15	402	2	0.00	0.04	0.05	
1N	0	-4494	171	-19	0	15	-493	2	0.01	0.04	0.06	
1O	0	-4494	-78	-77	0	-126	402	2	0.00	0.04	0.05	
1P	0	-4494	171	-77	0	-126	-493	2	0.01	0.04	0.06	
2	0	-7629	81	-80	0	-92	-86	2	0.00	0.06	0.02	
7	0	-7624	75	-82	0	-98	-69	2	0.00	0.06	0.02	
8	0	-7632	87	-79	0	-89	-105	2	0.00	0.06	0.02	
9	0	-7623	66	-82	0	-99	-45	2	0.00	0.06	0.02	
10	0	-6816	78	-76	0	-88	-93	2	0.00	0.06	0.02	
11	0	-6807	68	-78	0	-97	-65	2	0.00	0.06	0.02	
12	0	-6820	89	-74	0	-83	-124	2	0.00	0.06	0.02	
13	0	-6805	54	-79	0	-100	-25	2	0.00	0.06	0.02	
1A	39	-4763	-51	-13	0	58	284	2	0.00	0.04	0.03	
1B	39	-4763	144	-13	0	58	-339	2	0.01	0.04	0.04	
1C	39	-4763	-51	-83	0	-132	284	2	0.00	0.04	0.03	
1D	39	-4763	144	-83	0	-132	-339	2	0.01	0.04	0.04	
1E	39	-4450	-51	-13	0	58	284	2	0.00	0.04	0.03	
1F	39	-4450	144	-13	0	58	-339	2	0.01	0.04	0.04	
1G	39	-4450	-51	-83	0	-132	284	2	0.00	0.04	0.03	
1H	39	-4450	144	-83	0	-132	-339	2	0.01	0.04	0.04	
1I	39	-4733	-78	-19	0	38	372	2	0.00	0.04	0.04	
1J	39	-4733	171	-19	0	38	-427	2	0.01	0.04	0.05	
1K	39	-4733	-78	-77	0	-112	372	2	0.00	0.04	0.04	
1L	39	-4733	171	-77	0	-112	-427	2	0.01	0.04	0.05	
1M	39	-4480	-78	-19	0	38	372	2	0.00	0.04	0.04	
1N	39	-4480	171	-19	0	38	-427	2	0.01	0.04	0.05	
1O	39	-4480	-78	-77	0	-112	372	2	0.00	0.04	0.04	
1P	39	-4480	171	-77	0	-112	-427	2	0.01	0.04	0.05	
2	39	-7611	81	-80	0	-61	-55	2	0.00	0.06	0.01	
7	39	-7606	75	-82	0	-66	-40	2	0.00	0.06	0.02	
8	39	-7614	87	-79	0	-59	-71	2	0.00	0.06	0.01	
9	39	-7605	66	-82	0	-67	-19	2	0.00	0.06	0.02	
10	39	-6798	78	-76	0	-59	-63	2	0.00	0.06	0.01	
11	39	-6789	68	-78	0	-67	-38	2	0.00	0.06	0.02	
12	39	-6802	89	-74	0	-55	-90	2	0.00	0.06	0.01	
13	39	-6787	54	-79	0	-69	-4	2	0.00	0.06	0.02	
1A	78	-4749	-51	-13	0	81	264	2	0.00	0.04	0.03	
1B	78	-4749	144	-13	0	81	-283	2	0.01	0.04	0.03	
1C	78	-4749	-51	-83	0	-118	264	2	0.00	0.04	0.03	
1D	78	-4749	144	-83	0	-118	-283	2	0.01	0.04	0.03	
1E	78	-4437	-51	-13	0	81	264	2	0.00	0.04	0.03	
1F	78	-4437	144	-13	0	81	-283	2	0.01	0.04	0.03	
1G	78	-4437	-51	-83	0	-118	264	2	0.00	0.04	0.03	
1H	78	-4437	144	-83	0	-118	-283	2	0.01	0.04	0.03	
1I	78	-4719	-78	-19	0	61	342	2	0.00	0.04	0.04	
1J	78	-4719	171	-19	0	61	-361	2	0.01	0.04	0.04	
1K	78	-4719	-78	-77	0	-97	342	2	0.00	0.04	0.04	

1L	78	-4719	171	-77	0	-97	-361	2	0.01	0.04	0.04
1M	78	-4467	-78	-19	0	61	342	2	0.00	0.04	0.04
1N	78	-4467	171	-19	0	61	-361	2	0.01	0.04	0.04
1O	78	-4467	-78	-77	0	-97	342	2	0.00	0.04	0.04
1P	78	-4467	171	-77	0	-97	-361	2	0.01	0.04	0.04
2	78	-7593	81	-80	0	-30	-23	2	0.00	0.06	0.01
7	78	-7588	75	-82	0	-34	-11	2	0.00	0.06	0.01
8	78	-7596	87	-79	0	-28	-37	2	0.00	0.06	0.01
9	78	-7587	66	-82	0	-35	6	2	0.00	0.06	0.01
10	78	-6780	78	-76	0	-29	-32	2	0.00	0.06	0.01
11	78	-6771	68	-78	0	-37	-12	2	0.00	0.06	0.01
12	78	-6784	89	-74	0	-26	-55	2	0.00	0.06	0.01
13	78	-6769	54	-79	0	-38	17	2	0.00	0.06	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-4776	81	304	2	1.0000	0.9879	1.0034	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
1B	-4776	81	-395	2	1.0000	0.9879	1.0024	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 17
1C	-4776	-146	304	2	1.0000	0.9920	1.0034	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'zx'= 17
1D	-4776	-146	-395	2	1.0000	0.9920	1.0024	--	--	0.04	--	0.12	Snell. 'zx'= 17
1E	-4464	81	304	2	1.0000	0.9887	1.0032	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
1F	-4464	81	-395	2	1.0000	0.9887	1.0023	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 17
1G	-4464	-146	304	2	1.0000	0.9925	1.0032	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'zx'= 17
1H	-4464	-146	-395	2	1.0000	0.9925	1.0023	--	--	0.04	--	0.12	Snell. 'zx'= 17
1I	-4746	61	402	2	1.0000	0.9861	1.0033	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 17
1J	-4746	61	-493	2	1.0000	0.9861	1.0025	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'zx'= 17
1K	-4746	-126	402	2	1.0000	0.9917	1.0033	--	--	0.04	--	0.12	Snell. 'zx'= 17
1L	-4746	-126	-493	2	1.0000	0.9917	1.0025	--	--	0.04	--	0.13	Snell. 'zx'= 17
1M	-4494	61	402	2	1.0000	0.9868	1.0031	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 17
1N	-4494	61	-493	2	1.0000	0.9868	1.0024	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'zx'= 17
1O	-4494	-126	402	2	1.0000	0.9921	1.0031	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'zx'= 17
1P	-4494	-126	-493	2	1.0000	0.9921	1.0024	--	--	0.04	--	0.12	Snell. 'zx'= 17
2	-7629	-92	-86	2	1.0000	0.9790	0.9994	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
7	-7624	-98	-69	2	1.0000	0.9795	0.9982	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
8	-7632	-89	-105	2	1.0000	0.9788	1.0002	--	--	0.06	--	0.10	Snell. 'zx'= 17
9	-7623	-99	-45	2	1.0000	0.9796	0.9952	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
10	-6816	-88	-93	2	1.0000	0.9814	1.0001	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
11	-6807	-97	-65	2	1.0000	0.9821	0.9986	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
12	-6820	-83	-124	2	1.0000	0.9811	1.0010	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
13	-6805	-100	-25	2	1.0000	0.9822	0.9907	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 17

ASTA NUM. 25 NI 854 NF 855 Lungh. 77.5 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-4824	-99	15	0	-27	381	2	0.00	0.04	0.04	
1B	0	-4824	240	15	0	-27	-580	2	0.01	0.04	0.07	
1C	0	-4824	-99	-133	0	-176	381	2	0.00	0.04	0.04	
1D	0	-4824	240	-133	0	-176	-580	2	0.01	0.04	0.07	
1E	0	-4456	-99	15	0	-27	381	2	0.00	0.04	0.04	
1F	0	-4456	240	15	0	-27	-580	2	0.01	0.04	0.07	
1G	0	-4456	-99	-133	0	-176	381	2	0.00	0.04	0.04	
1H	0	-4456	240	-133	0	-176	-580	2	0.01	0.04	0.07	
1I	0	-4789	-145	1	0	-46	515	2	0.01	0.04	0.06	
1J	0	-4789	286	1	0	-46	-714	2	0.01	0.04	0.08	
1K	0	-4789	-145	-120	0	-157	515	2	0.01	0.04	0.06	
1L	0	-4789	286	-120	0	-157	-714	2	0.01	0.04	0.08	
1M	0	-4491	-145	1	0	-46	515	2	0.01	0.04	0.06	
1N	0	-4491	286	1	0	-46	-714	2	0.01	0.04	0.08	
1O	0	-4491	-145	-120	0	-157	515	2	0.01	0.04	0.06	
1P	0	-4491	286	-120	0	-157	-714	2	0.01	0.04	0.08	
2	0	-7651	124	-100	0	-169	-181	2	0.01	0.06	0.04	
7	0	-7644	113	-100	0	-175	-156	2	0.01	0.06	0.04	
8	0	-7654	135	-99	0	-166	-208	2	0.01	0.06	0.04	
9	0	-7643	99	-100	0	-176	-121	2	0.00	0.06	0.04	
10	0	-6839	121	-94	0	-161	-186	2	0.01	0.06	0.04	
11	0	-6828	104	-95	0	-170	-144	2	0.00	0.06	0.04	
12	0	-6844	140	-94	0	-156	-232	2	0.01	0.06	0.04	
13	0	-6826	80	-94	0	-172	-86	2	0.00	0.06	0.04	
1A	39	-4810	-99	15	0	4	343	2	0.00	0.04	0.04	
1B	39	-4810	240	15	0	4	-487	2	0.01	0.04	0.06	
1C	39	-4810	-99	-133	0	-161	343	2	0.00	0.04	0.04	
1D	39	-4810	240	-133	0	-161	-487	2	0.01	0.04	0.06	
1E	39	-4442	-99	15	0	4	343	2	0.00	0.04	0.04	
1F	39	-4442	240	15	0	4	-487	2	0.01	0.04	0.06	

1G	39	-4442	-99	-133	0	-161	343	2	0.00	0.04	0.04
1H	39	-4442	240	-133	0	-161	-487	2	0.01	0.04	0.06
1I	39	-4775	-145	1	0	-16	459	2	0.01	0.04	0.05
1J	39	-4775	286	1	0	-16	-603	2	0.01	0.04	0.07
1K	39	-4775	-145	-120	0	-141	459	2	0.01	0.04	0.05
1L	39	-4775	286	-120	0	-141	-603	2	0.01	0.04	0.07
1M	39	-4477	-145	1	0	-16	459	2	0.01	0.04	0.05
1N	39	-4477	286	1	0	-16	-603	2	0.01	0.04	0.07
1O	39	-4477	-145	-120	0	-141	459	2	0.01	0.04	0.05
1P	39	-4477	286	-120	0	-141	-603	2	0.01	0.04	0.07
2	39	-7634	124	-100	0	-130	-133	2	0.01	0.06	0.03
7	39	-7626	113	-100	0	-136	-112	2	0.01	0.06	0.03
8	39	-7636	135	-99	0	-127	-156	2	0.01	0.06	0.03
9	39	-7625	99	-100	0	-137	-82	2	0.00	0.06	0.03
10	39	-6822	121	-94	0	-124	-139	2	0.01	0.06	0.03
11	39	-6810	104	-95	0	-134	-104	2	0.00	0.06	0.03
12	39	-6826	140	-94	0	-119	-178	2	0.01	0.06	0.03
13	39	-6808	80	-94	0	-136	-55	2	0.00	0.06	0.03

1A	77	-4796	-99	15	0	35	305	2	0.00	0.04	0.04
1B	77	-4796	240	15	0	35	-395	2	0.01	0.04	0.05
1C	77	-4796	-99	-133	0	-145	305	2	0.00	0.04	0.04
1D	77	-4796	240	-133	0	-145	-395	2	0.01	0.04	0.05
1E	77	-4428	-99	15	0	35	305	2	0.00	0.04	0.04
1F	77	-4428	240	15	0	35	-395	2	0.01	0.04	0.05
1G	77	-4428	-99	-133	0	-145	305	2	0.00	0.04	0.04
1H	77	-4428	240	-133	0	-145	-395	2	0.01	0.04	0.05
1I	77	-4761	-145	1	0	15	403	2	0.01	0.04	0.05
1J	77	-4761	286	1	0	15	-493	2	0.01	0.04	0.06
1K	77	-4761	-145	-120	0	-125	403	2	0.01	0.04	0.05
1L	77	-4761	286	-120	0	-125	-493	2	0.01	0.04	0.06
1M	77	-4463	-145	1	0	15	403	2	0.01	0.04	0.05
1N	77	-4463	286	1	0	15	-493	2	0.01	0.04	0.06
1O	77	-4463	-145	-120	0	-125	403	2	0.01	0.04	0.05
1P	77	-4463	286	-120	0	-125	-493	2	0.01	0.04	0.06
2	77	-7616	124	-100	0	-92	-85	2	0.01	0.06	0.02
7	77	-7609	113	-100	0	-97	-68	2	0.01	0.06	0.02
8	77	-7618	135	-99	0	-89	-104	2	0.01	0.06	0.02
9	77	-7607	99	-100	0	-99	-44	2	0.00	0.06	0.02
10	77	-6804	121	-94	0	-88	-92	2	0.01	0.06	0.02
11	77	-6792	104	-95	0	-97	-64	2	0.00	0.06	0.02
12	77	-6808	140	-94	0	-83	-123	2	0.01	0.06	0.02
13	77	-6790	80	-94	0	-99	-24	2	0.00	0.06	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-4824	35	381	2	1.0000	0.9751	1.0030	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
1B	-4824	35	-580	2	1.0000	0.9751	1.0022	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'zx'= 17
1C	-4824	-176	381	2	1.0000	0.9921	1.0030	--	--	0.04	--	0.13	Snell. 'zx'= 17
1D	-4824	-176	-580	2	1.0000	0.9921	1.0022	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'zx'= 17
1E	-4456	35	381	2	1.0000	0.9770	1.0028	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 17
1F	-4456	35	-580	2	1.0000	0.9770	1.0021	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'zx'= 17
1G	-4456	-176	381	2	1.0000	0.9927	1.0028	--	--	0.04	--	0.12	Snell. 'zx'= 17
1H	-4456	-176	-580	2	1.0000	0.9927	1.0021	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'zx'= 17
1I	-4789	-46	515	2	1.0000	0.9801	1.0029	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'zx'= 17
1J	-4789	-46	-714	2	1.0000	0.9801	1.0023	--	--	0.04	--	0.13	Snell. 'zx'= 17
1K	-4789	-157	515	2	1.0000	0.9918	1.0029	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 17
1L	-4789	-157	-714	2	1.0000	0.9918	1.0023	--	--	0.04	--	0.16	Snell. 'zx'= 17
1M	-4491	-46	515	2	1.0000	0.9813	1.0027	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'zx'= 17
1N	-4491	-46	-714	2	1.0000	0.9813	1.0021	--	--	0.04	--	0.13	Snell. 'zx'= 17
1O	-4491	-157	515	2	1.0000	0.9924	1.0027	--	--	0.04	--	0.13	Snell. 'zx'= 17
1P	-4491	-157	-714	2	1.0000	0.9924	1.0021	--	--	0.04	--	0.16	Snell. 'zx'= 17
2	-7651	-169	-181	2	1.0000	0.9827	1.0014	--	--	0.06	--	0.12	Snell. 'zx'= 17
7	-7644	-175	-156	2	1.0000	0.9829	1.0011	--	--	0.06	--	0.12	Snell. 'zx'= 17
8	-7654	-166	-208	2	1.0000	0.9825	1.0017	--	--	0.06	--	0.13	Snell. 'zx'= 17
9	-7643	-176	-121	2	1.0000	0.9830	1.0003	--	--	0.06	--	0.12	Snell. 'zx'= 17
10	-6839	-161	-186	2	1.0000	0.9845	1.0015	--	--	0.06	--	0.12	Snell. 'zx'= 17
11	-6828	-170	-144	2	1.0000	0.9849	1.0010	--	--	0.06	--	0.11	Snell. 'zx'= 17
12	-6844	-156	-232	2	1.0000	0.9843	1.0018	--	--	0.06	--	0.12	Snell. 'zx'= 17
13	-6826	-172	-86	2	1.0000	0.9850	0.9995	--	--	0.06	--	0.11	Snell. 'zx'= 17

ASTA NUM. 26 NI 1319 NF 854 Lungh. 18.0 cm SEZ. 9 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		kg			kg*m							
1A	0	-4848	-38	84	0	-34	388	2	0.00	0.04	0.04	

1B	0	-4848	152	84	0	-34	-606	2	0.01	0.04	0.07
1C	0	-4848	-38	-213	0	-192	388	2	0.00	0.04	0.05
1D	0	-4848	152	-213	0	-192	-606	2	0.01	0.04	0.07
1E	0	-4430	-38	84	0	-34	388	2	0.00	0.04	0.04
1F	0	-4430	152	84	0	-34	-606	2	0.01	0.04	0.07
1G	0	-4430	-38	-213	0	-192	388	2	0.00	0.04	0.05
1H	0	-4430	152	-213	0	-192	-606	2	0.01	0.04	0.07
1I	0	-4808	-52	59	0	-54	524	2	0.00	0.04	0.06
1J	0	-4808	166	59	0	-54	-743	2	0.01	0.04	0.09
1K	0	-4808	-52	-188	0	-172	524	2	0.00	0.04	0.06
1L	0	-4808	166	-188	0	-172	-743	2	0.01	0.04	0.09
1M	0	-4470	-52	59	0	-54	524	2	0.00	0.04	0.06
1N	0	-4470	166	59	0	-54	-743	2	0.01	0.04	0.09
1O	0	-4470	-52	-188	0	-172	524	2	0.00	0.04	0.06
1P	0	-4470	166	-188	0	-172	-743	2	0.01	0.04	0.09
2	0	-7648	99	-108	0	-189	-198	2	0.00	0.06	0.05
7	0	-7640	91	-107	0	-194	-172	2	0.00	0.06	0.05
8	0	-7651	105	-108	0	-185	-227	2	0.00	0.06	0.05
9	0	-7638	83	-108	0	-195	-135	2	0.00	0.06	0.05
10	0	-6837	96	-102	0	-180	-203	2	0.00	0.06	0.04
11	0	-6823	83	-100	0	-188	-158	2	0.00	0.06	0.05
12	0	-6842	106	-101	0	-174	-250	2	0.00	0.06	0.04
13	0	-6820	69	-101	0	-191	-97	2	0.00	0.06	0.05
1A	9	-4845	-38	84	0	-31	385	2	0.00	0.04	0.04
1B	9	-4845	152	84	0	-31	-593	2	0.01	0.04	0.07
1C	9	-4845	-38	-213	0	-184	385	2	0.00	0.04	0.05
1D	9	-4845	152	-213	0	-184	-593	2	0.01	0.04	0.07
1E	9	-4426	-38	84	0	-31	385	2	0.00	0.04	0.04
1F	9	-4426	152	84	0	-31	-593	2	0.01	0.04	0.07
1G	9	-4426	-38	-213	0	-184	385	2	0.00	0.04	0.05
1H	9	-4426	152	-213	0	-184	-593	2	0.01	0.04	0.07
1I	9	-4804	-52	59	0	-50	520	2	0.00	0.04	0.06
1J	9	-4804	166	59	0	-50	-728	2	0.01	0.04	0.08
1K	9	-4804	-52	-188	0	-164	520	2	0.00	0.04	0.06
1L	9	-4804	166	-188	0	-164	-728	2	0.01	0.04	0.08
1M	9	-4467	-52	59	0	-50	520	2	0.00	0.04	0.06
1N	9	-4467	166	59	0	-50	-728	2	0.01	0.04	0.08
1O	9	-4467	-52	-188	0	-164	520	2	0.00	0.04	0.06
1P	9	-4467	166	-188	0	-164	-728	2	0.01	0.04	0.08
2	9	-7644	99	-108	0	-179	-189	2	0.00	0.06	0.04
7	9	-7636	91	-107	0	-184	-163	2	0.00	0.06	0.04
8	9	-7647	105	-108	0	-176	-217	2	0.00	0.06	0.04
9	9	-7634	83	-108	0	-186	-127	2	0.00	0.06	0.04
10	9	-6832	96	-102	0	-170	-194	2	0.00	0.06	0.04
11	9	-6819	83	-100	0	-179	-151	2	0.00	0.06	0.04
12	9	-6838	106	-101	0	-165	-241	2	0.00	0.06	0.04
13	9	-6816	69	-101	0	-182	-91	2	0.00	0.06	0.04
1A	18	-4841	-38	84	0	-27	382	2	0.00	0.04	0.04
1B	18	-4841	152	84	0	-27	-580	2	0.01	0.04	0.07
1C	18	-4841	-38	-213	0	-176	382	2	0.00	0.04	0.04
1D	18	-4841	152	-213	0	-176	-580	2	0.01	0.04	0.07
1E	18	-4423	-38	84	0	-27	382	2	0.00	0.04	0.04
1F	18	-4423	152	84	0	-27	-580	2	0.01	0.04	0.07
1G	18	-4423	-38	-213	0	-176	382	2	0.00	0.04	0.04
1H	18	-4423	152	-213	0	-176	-580	2	0.01	0.04	0.07
1I	18	-4801	-52	59	0	-46	516	2	0.00	0.04	0.06
1J	18	-4801	166	59	0	-46	-714	2	0.01	0.04	0.08
1K	18	-4801	-52	-188	0	-157	516	2	0.00	0.04	0.06
1L	18	-4801	166	-188	0	-157	-714	2	0.01	0.04	0.08
1M	18	-4463	-52	59	0	-46	516	2	0.00	0.04	0.06
1N	18	-4463	166	59	0	-46	-714	2	0.01	0.04	0.08
1O	18	-4463	-52	-188	0	-157	516	2	0.00	0.04	0.06
1P	18	-4463	166	-188	0	-157	-714	2	0.01	0.04	0.08
2	18	-7639	99	-108	0	-169	-180	2	0.00	0.06	0.04
7	18	-7631	91	-107	0	-175	-155	2	0.00	0.06	0.04
8	18	-7643	105	-108	0	-166	-208	2	0.00	0.06	0.04
9	18	-7629	83	-108	0	-176	-120	2	0.00	0.06	0.04
10	18	-6828	96	-102	0	-161	-186	2	0.00	0.06	0.04
11	18	-6815	83	-100	0	-170	-144	2	0.00	0.06	0.04
12	18	-6834	106	-101	0	-156	-231	2	0.00	0.06	0.04
13	18	-6812	69	-101	0	-172	-85	2	0.00	0.06	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m											
1A	-4848	-34	388	2	1.0000	0.9829	0.9979	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 4
1B	-4848	-34	-606	2	1.0000	0.9829	0.9979	--	--	0.04	--	0.12	Snell. 'zx'= 4
1C	-4848	-192	388	2	1.0000	0.9831	0.9979	--	--	0.04	--	0.13	Snell. 'zx'= 4
1D	-4848	-192	-606	2	1.0000	0.9831	0.9979	--	--	0.04	--	0.16	Snell. 'zx'= 4

1E	-4430	-34	388	2	1.0000	0.9843	0.9981	--	--	0.04	--	0.09	Snell.	'zx'='	4
1F	-4430	-34	-606	2	1.0000	0.9843	0.9980	--	--	0.04	--	0.11	Snell.	'zx'='	4
1G	-4430	-192	388	2	1.0000	0.9846	0.9981	--	--	0.04	--	0.13	Snell.	'zx'='	4
1H	-4430	-192	-606	2	1.0000	0.9846	0.9980	--	--	0.04	--	0.15	Snell.	'zx'='	4
1I	-4808	-54	524	2	1.0000	0.9832	0.9979	--	--	0.04	--	0.11	Snell.	'zx'='	4
1J	-4808	-54	-743	2	1.0000	0.9832	0.9979	--	--	0.04	--	0.14	Snell.	'zx'='	4
1K	-4808	-172	524	2	1.0000	0.9833	0.9979	--	--	0.04	--	0.14	Snell.	'zx'='	4
1L	-4808	-172	-743	2	1.0000	0.9833	0.9979	--	--	0.04	--	0.17	Snell.	'zx'='	4
1M	-4470	-54	524	2	1.0000	0.9843	0.9981	--	--	0.04	--	0.11	Snell.	'zx'='	4
1N	-4470	-54	-743	2	1.0000	0.9843	0.9980	--	--	0.04	--	0.14	Snell.	'zx'='	4
1O	-4470	-172	524	2	1.0000	0.9844	0.9981	--	--	0.04	--	0.14	Snell.	'zx'='	4
1P	-4470	-172	-743	2	1.0000	0.9844	0.9980	--	--	0.04	--	0.16	Snell.	'zx'='	4
2	-7648	-189	-198	2	1.0000	0.9733	0.9965	--	--	0.06	--	0.13	Snell.	'zx'='	4
7	-7640	-194	-171	2	1.0000	0.9734	0.9965	--	--	0.06	--	0.13	Snell.	'zx'='	4
8	-7651	-185	-227	2	1.0000	0.9733	0.9965	--	--	0.06	--	0.13	Snell.	'zx'='	4
9	-7638	-195	-135	2	1.0000	0.9734	0.9965	--	--	0.06	--	0.12	Snell.	'zx'='	4
10	-6837	-179	-203	2	1.0000	0.9762	0.9969	--	--	0.06	--	0.12	Snell.	'zx'='	4
11	-6823	-189	-158	2	1.0000	0.9762	0.9969	--	--	0.06	--	0.12	Snell.	'zx'='	4
12	-6842	-174	-250	2	1.0000	0.9761	0.9969	--	--	0.06	--	0.13	Snell.	'zx'='	4
13	-6820	-191	-97	2	1.0000	0.9762	0.9968	--	--	0.06	--	0.11	Snell.	'zx'='	4

VERIFICA PANNELLI PIANO PRIMO

RESISTENZA DI CALCOLO PIASTRE DI COLLEGAMENTO PARETI

Collegamento legno-legno

TTN240

Tipo di connessione: Legno-Legno

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25 K_{mod} : 1.00

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Tipologia chiodi: Anker $\phi 4.0/60$ mm

N. Chiodi: 36+36 (chiodatura totale)

Resistenza di progetto lato legno: $R_{k,Legno} = 37,90$ kN \Rightarrow **$R_{d,Legno} = 25,26$ kN**

\Rightarrow Resistenza di progetto: **$R_d = 25.26$ kN = 2578 Kg**

WHT PLATE T 600

Tipo di connessione: Legno – Legno Piani Superiori

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 K_{mod} : 1.00

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT PT 600

Tipologia chiodi: HBS PLATE $\phi 8/80$ mm

N. Chiodi: 15+15 (chiodatura totale)

Resistenza di progetto lato legno: $R_{k,Legno} = 56,80$ kN \Rightarrow **$R_{d,Legno} = 37,87$ kN**

Resistenza di progetto lato acciaio: $R_{k,Acciaio} = 80,30$ kN \Rightarrow **$R_{d,Acciaio} = 64,24$ kN**

\Rightarrow Resistenza di progetto: **$R_d = 37,87$ kN = 3864 Kg**

WHT PLATE T 720

Tipo di connessione: Legno – Legno Piani Superiori

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 K_{mod} : 1.00

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT PT 720

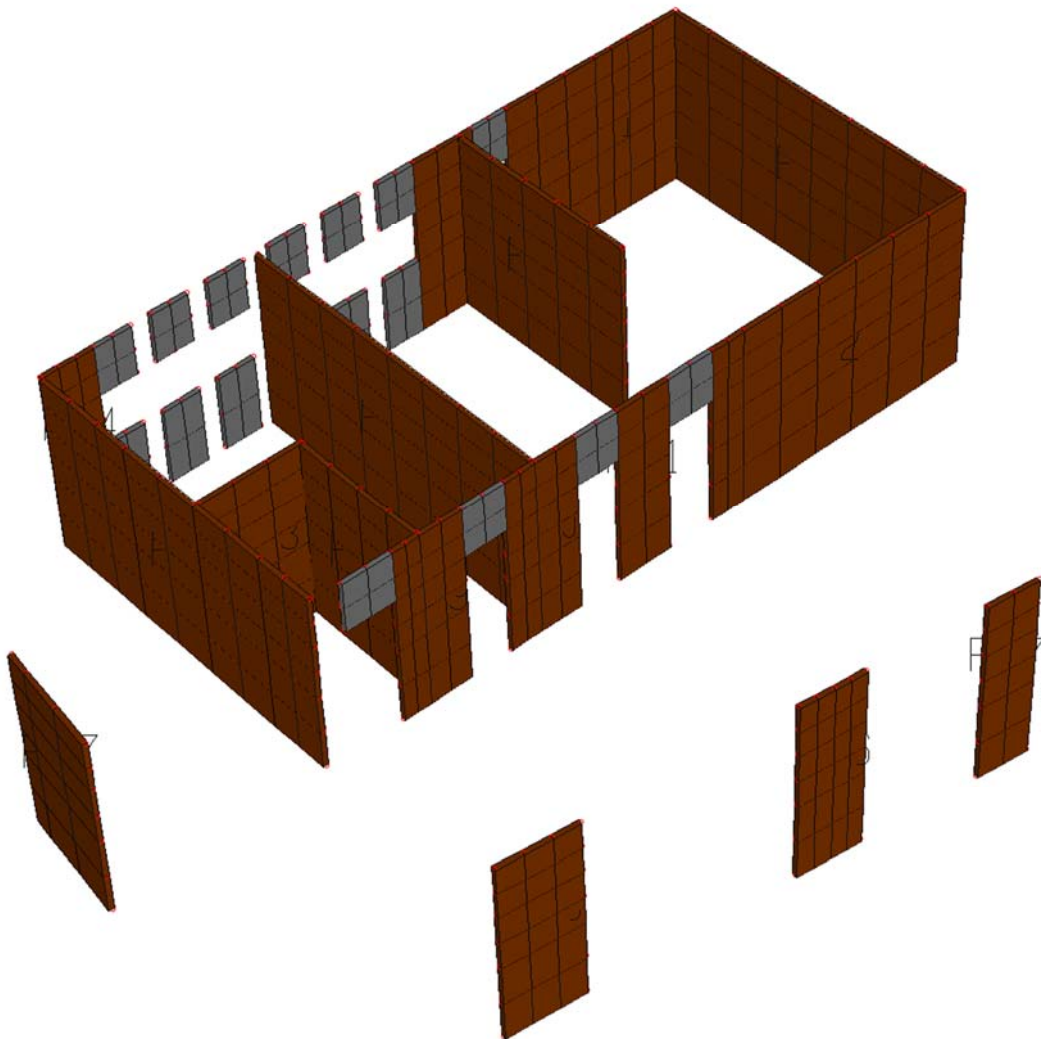
Tipologia chiodi: HBS PLATE $\phi 8/80\text{mm}$

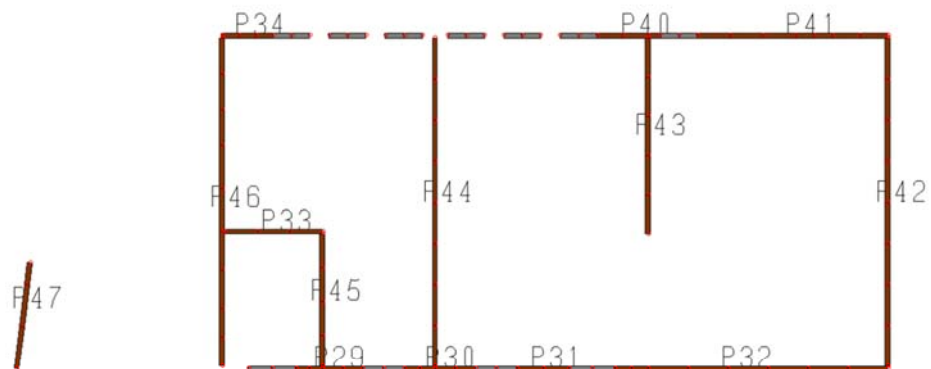
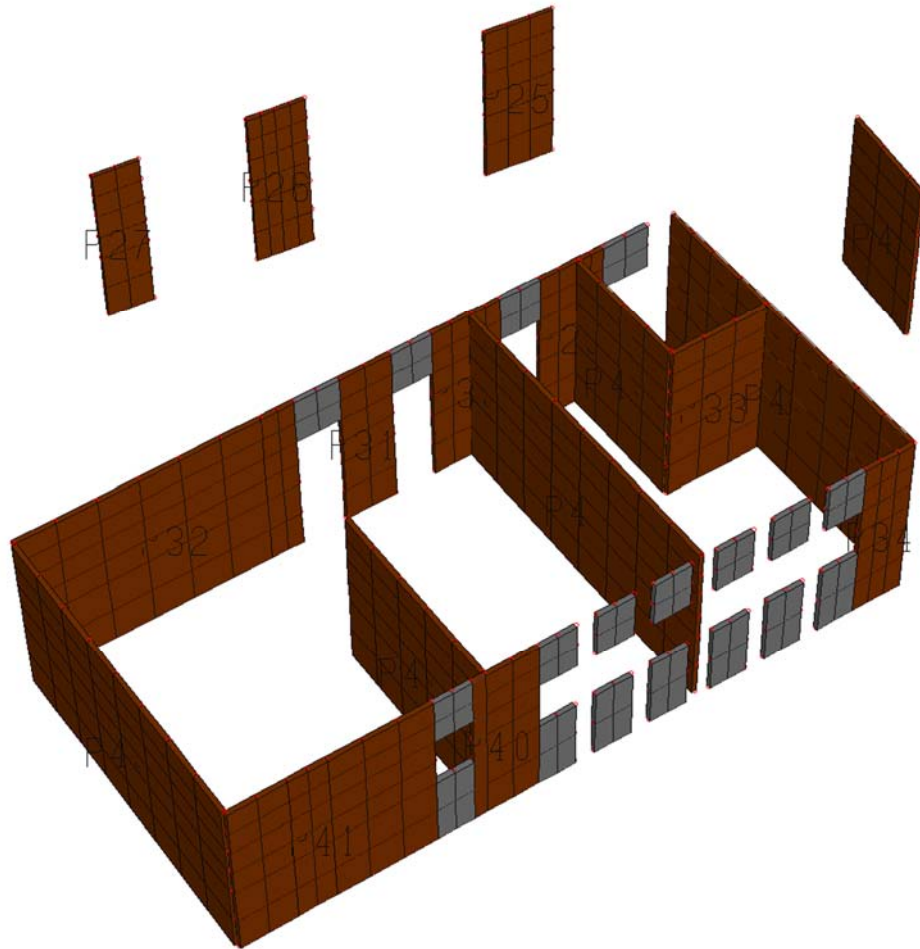
N. Chiodi: 28+28 (chiodatura totale)

Resistenza di progetto lato legno: $R_{k,\text{Legno}} = 104,70 \text{ kN} \Rightarrow R_{d,\text{Legno}} = 69,80 \text{ kN}$

Resistenza di progetto lato acciaio: $R_{k,\text{Acciaio}} = 135,9 \text{ kN} \Rightarrow R_{d,\text{Acciaio}} = 108,72 \text{ kN}$

\Rightarrow Resistenza di progetto: $R_d = 69,80 \text{ kN} = 7122 \text{ Kg}$





P25

P26

P27

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **2** Descrizione: **Pannelli Piano Primo**
 Tabella: **Pannelli Piano Primo**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, γ_x : 1.0 kmod: 0.8
 Pannello num. 25 Descrizione: Pannello n. 25
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 145.0 cm

Rigidezza flessionale: 131832.75 kg*m² Inerzia: 11757.08 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.82 k_c : 0.27

P o s	c. c.	F _x	V	M _y	F _x /A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
		kg	kg	* m		kg/cm ²					
I	1A	-1555	1255	-22	1.53	0.87	0.92	0.01	0.04	----	
I	1B	-1555	994	-22	1.53	0.69	0.92	0.01	0.03	----	
I	1C	-1555	1255	-31	1.53	0.87	1.33	0.01	0.04	----	
I	1D	-1555	994	-31	1.53	0.69	1.33	0.01	0.03	----	
I	1E	-1617	1255	-22	1.59	0.87	0.92	0.01	0.04	----	
I	1F	-1617	994	-22	1.59	0.69	0.92	0.01	0.03	----	
I	1G	-1617	1255	-31	1.59	0.87	1.33	0.01	0.04	----	
I	1H	-1617	994	-31	1.59	0.69	1.33	0.01	0.03	----	
I	1I	-1574	491	-17	1.55	0.34	0.72	0.01	0.02	----	
I	1J	-1574	230	-17	1.55	0.16	0.72	0.01	0.01	----	
I	1K	-1574	491	-36	1.55	0.34	1.52	0.01	0.02	----	
I	1L	-1574	230	-36	1.55	0.16	1.52	0.01	0.01	----	
I	1M	-1599	491	-17	1.57	0.34	0.72	0.01	0.02	----	
I	1N	-1599	230	-17	1.57	0.16	0.72	0.01	0.01	----	
I	1O	-1599	491	-36	1.57	0.34	1.52	0.01	0.02	----	
I	1P	-1599	230	-36	1.57	0.16	1.52	0.01	0.01	----	
I	2	-2620	231	-45	2.58	0.16	1.93	0.02	0.01	----	
I	7	-2620	195	-45	2.58	0.13	1.89	0.02	0.01	----	
I	8	-2619	240	-44	2.58	0.17	1.88	0.02	0.01	----	
I	9	-2621	191	-46	2.58	0.13	1.94	0.02	0.01	----	
I	10	-2341	215	-40	2.31	0.15	1.72	0.02	0.01	----	
I	11	-2342	154	-39	2.31	0.11	1.66	0.02	0.00	----	
I	12	-2341	230	-39	2.31	0.16	1.64	0.02	0.01	----	
I	13	-2343	148	-41	2.31	0.10	1.74	0.02	0.00	----	
⅞	1A	-6472	5073	56	1.59	0.87	2.38	0.01	0.04	0.21	
⅞	1B	-6472	4065	56	1.59	0.70	2.38	0.01	0.03	0.21	
⅞	1C	-6472	5073	-119	1.59	0.87	5.08	0.01	0.04	0.23	
⅞	1D	-6472	4065	-119	1.59	0.70	5.08	0.01	0.03	0.23	
⅞	1E	-7172	5073	56	1.77	0.87	2.38	0.01	0.04	0.23	
⅞	1F	-7172	4065	56	1.77	0.70	2.38	0.01	0.03	0.23	
⅞	1G	-7172	5073	-119	1.77	0.87	5.08	0.01	0.04	0.25	
⅞	1H	-7172	4065	-119	1.77	0.70	5.08	0.01	0.03	0.25	
⅞	1I	-6698	1960	161	1.65	0.34	6.83	0.01	0.02	0.25	
⅞	1J	-6698	952	161	1.65	0.16	6.83	0.01	0.01	0.25	
⅞	1K	-6698	1960	-224	1.65	0.34	9.53	0.01	0.02	0.27	
⅞	1L	-6698	952	-224	1.65	0.16	9.53	0.01	0.01	0.27	
⅞	1M	-6945	1960	161	1.71	0.34	6.83	0.01	0.02	0.25	
⅞	1N	-6945	952	161	1.71	0.16	6.83	0.01	0.01	0.25	
⅞	1O	-6945	1960	-224	1.71	0.34	9.53	0.01	0.02	0.27	
⅞	1P	-6945	952	-224	1.71	0.16	9.53	0.01	0.01	0.27	
⅞	2	-11131	894	-51	2.74	0.15	2.19	0.02	0.01	0.34	
⅞	7	-11145	749	-57	2.74	0.13	2.40	0.02	0.01	0.34	
⅞	8	-11125	932	-43	2.74	0.16	1.82	0.02	0.01	0.34	
⅞	9	-11150	733	-67	2.75	0.13	2.87	0.02	0.01	0.35	
⅞	10	-10005	829	-40	2.46	0.14	1.69	0.02	0.01	0.30	
⅞	11	-10026	587	-48	2.47	0.10	2.05	0.02	0.00	0.31	
⅞	12	-9992	892	-25	2.46	0.15	1.08	0.02	0.01	0.30	
⅞	13	-10033	561	-67	2.47	0.10	2.83	0.02	0.00	0.31	
O	1A	-1702	1240	19	1.68	0.85	0.83	0.01	0.04	0.06	
O	1B	-1702	1021	19	1.68	0.70	0.83	0.01	0.03	0.06	
O	1C	-1702	1240	-13	1.68	0.85	0.54	0.01	0.04	0.06	
O	1D	-1702	1021	-13	1.68	0.70	0.54	0.01	0.03	0.06	
O	1E	-1992	1240	19	1.96	0.85	0.83	0.02	0.04	0.07	
O	1F	-1992	1021	19	1.96	0.70	0.83	0.02	0.03	0.07	
O	1G	-1992	1240	-13	1.96	0.85	0.54	0.02	0.04	0.07	
O	1H	-1992	1021	-13	1.96	0.70	0.54	0.02	0.03	0.07	
O	1I	-1796	469	38	1.77	0.32	1.63	0.01	0.01	0.07	
O	1J	-1796	251	38	1.77	0.17	1.63	0.01	0.01	0.07	
O	1K	-1796	469	-32	1.77	0.32	1.34	0.01	0.01	0.07	

0	1L	-1796	251	-32	1.77	0.17	1.34	0.01	0.01	0.07
0	1M	-1898	469	38	1.87	0.32	1.63	0.02	0.01	0.07
0	1N	-1898	251	38	1.87	0.17	1.63	0.02	0.01	0.07
0	1O	-1898	469	-32	1.87	0.32	1.34	0.02	0.01	0.07
0	1P	-1898	251	-32	1.87	0.17	1.34	0.02	0.01	0.07
0	2	-2974	195	6	2.93	0.13	0.27	0.02	0.01	0.09
0	7	-2980	160	5	2.94	0.11	0.22	0.02	0.00	0.09
0	8	-2971	204	8	2.93	0.14	0.34	0.02	0.01	0.09
0	9	-2982	157	3	2.94	0.11	0.13	0.02	0.00	0.09
0	10	-2690	180	7	2.65	0.12	0.30	0.02	0.01	0.09
0	11	-2699	122	5	2.66	0.08	0.20	0.02	0.00	0.09
0	12	-2684	195	10	2.64	0.13	0.41	0.02	0.01	0.09
0	13	-2703	116	1	2.66	0.08	0.06	0.02	0.00	0.08

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: legno (piani superiori)

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Parametri generali

Tipo di connessione: legno (piani superiori)

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo piastra o angolare: WHT PLATE T 600, chiodatura totale HBS plate $\square 8/80$ mm R_k ,acciaio: 80.30 kN
Numero piastre o angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°30 chiodi $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 56.80 kN

Resistenza di progetto lato legno $R_d,legno$: 3864 kg

Resistenza di progetto lato acciaio $R_d,acciaio$: 6555 kg

Resistenza di progetto connessione $R_{d,4}$: 3864 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 2824.7 kg

I.R. : 0.73

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 857.3 kg

I.R. pannello a compressione : 0.05

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TTN240

Giunzione orizzontale

Connettore su elemento verticale: n°36+36 chiodi Anker $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 37.90 kN

Resistenza di progetto connettore $R_d,TITAN$: 2578 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 1239.5 kg

N° minimo angolari: 1

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
Elemento: **PANNELLO**
Gruppo: **2** Descrizione: **Pannelli Piano Primo**
Tabella: **Pannelli Piano Primo**

Nome pannello: BBS 100 3s

Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm

Beta, γ_x : 1.0 k_{mod} : 0.8

Pannello num. 26 Descrizione: Pannello n. 26

Altezza pannello: 365.0 cm

Larghezza pannello: 120.0 cm

Rigidezza flessionale: 109103.05 kg*m² Inerzia: 9730.01 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.82 k_c : 0.27

P c. Fx V My Fx/A τ $\sigma_{m,d}$ I_{RN} I_{RV} IS Note

o s	c.	kg		kg * m	kg/cm ²					
I	1A	-215	569	-3	0.26	0.47	0.13	0.00	0.02	----
I	1B	-215	590	-3	0.26	0.49	0.13	0.00	0.02	----
I	1C	-215	569	-8	0.26	0.47	0.43	0.00	0.02	----
I	1D	-215	590	-8	0.26	0.49	0.43	0.00	0.02	----
I	1E	-344	569	-3	0.41	0.47	0.13	0.00	0.02	----
I	1F	-344	590	-3	0.41	0.49	0.13	0.00	0.02	----
I	1G	-344	569	-8	0.41	0.47	0.43	0.00	0.02	----
I	1H	-344	590	-8	0.41	0.49	0.43	0.00	0.02	----
I	1I	-259	194	3	0.31	0.16	0.15	0.00	0.01	----
I	1J	-259	214	3	0.31	0.18	0.15	0.00	0.01	----
I	1K	-259	194	-14	0.31	0.16	0.70	0.00	0.01	----
I	1L	-259	214	-14	0.31	0.18	0.70	0.00	0.01	----
I	1M	-300	194	3	0.36	0.16	0.15	0.00	0.01	----
I	1N	-300	214	3	0.36	0.18	0.15	0.00	0.01	----
I	1O	-300	194	-14	0.36	0.16	0.70	0.00	0.01	----
I	1P	-300	214	-14	0.36	0.18	0.70	0.00	0.01	----
I	2	-445	15	-9	0.53	0.01	0.47	0.00	0.00	----
I	7	-447	22	-9	0.53	0.02	0.47	0.00	0.00	----
I	8	-444	15	-9	0.53	0.01	0.44	0.00	0.00	----
I	9	-448	23	-10	0.53	0.02	0.51	0.00	0.00	----
I	10	-404	10	-8	0.48	0.01	0.41	0.00	0.00	----
I	11	-408	23	-8	0.49	0.02	0.42	0.00	0.00	----
I	12	-402	10	-7	0.48	0.01	0.36	0.00	0.00	----
I	13	-409	23	-9	0.49	0.02	0.48	0.00	0.00	----
⅜	1A	-1262	2400	63	0.38	0.50	3.22	0.00	0.02	0.07
⅜	1B	-1262	2450	63	0.38	0.51	3.22	0.00	0.02	0.07
⅜	1C	-1262	2400	-66	0.38	0.50	3.41	0.00	0.02	0.07
⅜	1D	-1262	2450	-66	0.38	0.51	3.41	0.00	0.02	0.07
⅜	1E	-1788	2400	63	0.53	0.50	3.22	0.00	0.02	0.09
⅜	1F	-1788	2450	63	0.53	0.51	3.22	0.00	0.02	0.09
⅜	1G	-1788	2400	-66	0.53	0.50	3.41	0.00	0.02	0.09
⅜	1H	-1788	2450	-66	0.53	0.51	3.41	0.00	0.02	0.09
⅜	1I	-1439	807	186	0.43	0.17	9.56	0.00	0.01	0.12
⅜	1J	-1439	857	186	0.43	0.18	9.56	0.00	0.01	0.12
⅜	1K	-1439	807	-190	0.43	0.17	9.75	0.00	0.01	0.12
⅜	1L	-1439	857	-190	0.43	0.18	9.75	0.00	0.01	0.12
⅜	1M	-1612	807	186	0.48	0.17	9.56	0.00	0.01	0.13
⅜	1N	-1612	857	186	0.48	0.18	9.56	0.00	0.01	0.13
⅜	1O	-1612	807	-190	0.48	0.17	9.75	0.00	0.01	0.13
⅜	1P	-1612	857	-190	0.48	0.18	9.75	0.00	0.01	0.13
⅜	2	-2342	30	-2	0.70	0.01	0.11	0.01	0.00	0.08
⅜	7	-2354	65	-4	0.70	0.01	0.20	0.01	0.00	0.08
⅜	8	-2337	29	15	0.70	0.01	0.79	0.01	0.00	0.09
⅜	9	-2356	67	-24	0.70	0.01	1.23	0.01	0.00	0.09
⅜	10	-2170	13	3	0.65	0.00	0.17	0.01	0.00	0.08
⅜	11	-2188	72	0	0.65	0.01	0.02	0.01	0.00	0.08
⅜	12	-2162	11	33	0.64	0.00	1.67	0.01	0.00	0.09
⅜	13	-2193	76	-33	0.65	0.02	1.68	0.01	0.00	0.09
O	1A	-435	612	23	0.52	0.51	1.16	0.00	0.02	0.02
O	1B	-435	631	23	0.52	0.53	1.16	0.00	0.02	0.02
O	1C	-435	612	-9	0.52	0.51	0.48	0.00	0.02	0.02
O	1D	-435	631	-9	0.52	0.53	0.48	0.00	0.02	0.02
O	1E	-569	612	23	0.68	0.51	1.16	0.01	0.02	0.03
O	1F	-569	631	23	0.68	0.53	1.16	0.01	0.02	0.03
O	1G	-569	612	-9	0.68	0.51	0.48	0.01	0.02	0.02
O	1H	-569	631	-9	0.68	0.53	0.48	0.01	0.02	0.02
O	1I	-476	204	53	0.57	0.17	2.70	0.00	0.01	0.04
O	1J	-476	223	53	0.57	0.19	2.70	0.00	0.01	0.04
O	1K	-476	204	-39	0.57	0.17	2.03	0.00	0.01	0.03
O	1L	-476	223	-39	0.57	0.19	2.03	0.00	0.01	0.03
O	1M	-527	204	53	0.63	0.17	2.70	0.01	0.01	0.04
O	1N	-527	223	53	0.63	0.19	2.70	0.01	0.01	0.04
O	1O	-527	204	-39	0.63	0.17	2.03	0.01	0.01	0.03
O	1P	-527	223	-39	0.63	0.19	2.03	0.01	0.01	0.03
O	2	-750	13	11	0.89	0.01	0.59	0.01	0.00	0.03
O	7	-753	22	11	0.90	0.02	0.56	0.01	0.00	0.03
O	8	-748	14	16	0.89	0.01	0.83	0.01	0.00	0.03
O	9	-754	21	6	0.90	0.02	0.29	0.01	0.00	0.03
O	10	-705	8	12	0.84	0.01	0.59	0.01	0.00	0.03
O	11	-710	25	11	0.84	0.02	0.55	0.01	0.00	0.03
O	12	-702	10	19	0.84	0.01	0.99	0.01	0.00	0.03
O	13	-712	22	2	0.85	0.02	0.10	0.01	0.00	0.03

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: legno (piani superiori)

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo piastra o angolare: WHT PLATE T 600, chiodatura totale HBS plate \square 8/80 mm Rk,acciaio: 80.30 kN
 Numero piastre o angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°30 chiodi \square 4.0/60 mm Rk,conn: 56.80 kN
 Resistenza di progetto lato legno Rd,legno : 3864 kg
 Resistenza di progetto lato acciaio Rd,acciaio: 6555 kg

Resistenza di progetto connessione R_d: 3864 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext}: 2033.9 kg
 I.R. : 0.53

Forza sollecitante massima a compressione N_{ext,c}: 191.6 kg
 I.R. pannello a compressione : 0.01

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TTN240

Giunzione orizzontale

Connettore su elemento verticale: n°36+36 chiodi Anker \square 4.0/60 mm Rk,conn: 37.90 kN
 Resistenza di progetto connettore Rd,TITAN: 2578 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 630.6 kg
 N° minimo angolari: 1

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **2** Descrizione: **Pannelli Piano Primo**
 Tabella: **Pannelli Piano Primo**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, yx: 1.0 kmod: 0.8
 Pannello num. 27 Descrizione: Pannello n. 27
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 95.0 cm

Rigidità flessionale: 86373.23 kg*m² Inerzia: 7702.92 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.82 k_c : 0.27

P o s	c. c.	Fx	V	My	Fx/A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
		kg	kg * m	kg * m		kg/cm ²					
I	1A	-47	251	4	0.07	0.26	0.28	0.00	0.01	----	
I	1B	-47	254	4	0.07	0.27	0.28	0.00	0.01	----	
I	1C	-47	251	-8	0.07	0.26	0.52	0.00	0.01	----	
I	1D	-47	254	-8	0.07	0.27	0.52	0.00	0.01	----	
I	1E	-148	251	4	0.22	0.26	0.28	0.00	0.01	----	
I	1F	-148	254	4	0.22	0.27	0.28	0.00	0.01	----	
I	1G	-148	251	-8	0.22	0.26	0.52	0.00	0.01	----	
I	1H	-148	254	-8	0.22	0.27	0.52	0.00	0.01	----	
I	1I	-81	98	5	0.12	0.10	0.31	0.00	0.00	----	
I	1J	-81	100	5	0.12	0.11	0.31	0.00	0.00	----	
I	1K	-81	98	-8	0.12	0.10	0.55	0.00	0.00	----	
I	1L	-81	100	-8	0.12	0.11	0.55	0.00	0.00	----	
I	1M	-114	98	5	0.17	0.10	0.31	0.00	0.00	----	
I	1N	-114	100	5	0.17	0.11	0.31	0.00	0.00	----	
I	1O	-114	98	-8	0.17	0.10	0.55	0.00	0.00	----	
I	1P	-114	100	-8	0.17	0.11	0.55	0.00	0.00	----	
I	2	-153	4	-3	0.23	0.00	0.20	0.00	0.00	----	
I	7	-151	3	-3	0.23	0.00	0.20	0.00	0.00	----	
I	8	-155	5	-2	0.23	0.01	0.14	0.00	0.00	----	
I	9	-150	3	-4	0.23	0.00	0.26	0.00	0.00	----	
I	10	-142	3	-3	0.21	0.00	0.16	0.00	0.00	----	
I	11	-137	1	-3	0.21	0.00	0.17	0.00	0.00	----	
I	12	-144	6	-1	0.22	0.01	0.07	0.00	0.00	----	
I	13	-136	1	-4	0.21	0.00	0.27	0.00	0.00	----	

1/2	1A	-657	1091	68	0.25	0.29	4.45	0.00	0.01	0.06
1/2	1B	-657	1094	68	0.25	0.29	4.45	0.00	0.01	0.06
1/2	1C	-657	1091	-68	0.25	0.29	4.41	0.00	0.01	0.06
1/2	1D	-657	1094	-68	0.25	0.29	4.41	0.00	0.01	0.06
1/2	1E	-726	1091	68	0.27	0.29	4.45	0.00	0.01	0.07
1/2	1F	-726	1094	68	0.27	0.29	4.45	0.00	0.01	0.07
1/2	1G	-726	1091	-68	0.27	0.29	4.41	0.00	0.01	0.06
1/2	1H	-726	1094	-68	0.27	0.29	4.41	0.00	0.01	0.06
1/2	1I	-666	400	145	0.25	0.11	9.40	0.00	0.00	0.10
1/2	1J	-666	402	145	0.25	0.11	9.40	0.00	0.00	0.10
1/2	1K	-666	400	-144	0.25	0.11	9.37	0.00	0.00	0.10
1/2	1L	-666	402	-144	0.25	0.11	9.37	0.00	0.00	0.10
1/2	1M	-717	400	145	0.27	0.11	9.40	0.00	0.00	0.10
1/2	1N	-717	402	145	0.27	0.11	9.40	0.00	0.00	0.10
1/2	1O	-717	400	-144	0.27	0.11	9.37	0.00	0.00	0.10
1/2	1P	-717	402	-144	0.27	0.11	9.37	0.00	0.00	0.10
1/2	2	-1018	6	-0	0.38	0.00	0.03	0.00	0.00	0.05
1/2	7	-1016	6	1	0.38	0.00	0.09	0.00	0.00	0.05
1/2	8	-1017	11	18	0.38	0.00	1.15	0.00	0.00	0.05
1/2	9	-1018	6	-18	0.38	0.00	1.19	0.00	0.00	0.05
1/2	10	-966	3	1	0.36	0.00	0.06	0.00	0.00	0.04
1/2	11	-963	3	4	0.36	0.00	0.25	0.00	0.00	0.04
1/2	12	-964	11	31	0.36	0.00	2.02	0.00	0.00	0.06
1/2	13	-965	4	-29	0.36	0.00	1.88	0.00	0.00	0.06
0	1A	-215	284	16	0.32	0.30	1.02	0.00	0.01	0.02
0	1B	-215	287	16	0.32	0.30	1.02	0.00	0.01	0.02
0	1C	-215	284	-11	0.32	0.30	0.74	0.00	0.01	0.02
0	1D	-215	287	-11	0.32	0.30	0.74	0.00	0.01	0.02
0	1E	-312	284	16	0.47	0.30	1.02	0.00	0.01	0.02
0	1F	-312	287	16	0.47	0.30	1.02	0.00	0.01	0.02
0	1G	-312	284	-11	0.47	0.30	0.74	0.00	0.01	0.02
0	1H	-312	287	-11	0.47	0.30	0.74	0.00	0.01	0.02
0	1I	-243	102	32	0.37	0.11	2.07	0.00	0.00	0.03
0	1J	-243	105	32	0.37	0.11	2.07	0.00	0.00	0.03
0	1K	-243	102	-27	0.37	0.11	1.78	0.00	0.00	0.02
0	1L	-243	105	-27	0.37	0.11	1.78	0.00	0.00	0.02
0	1M	-284	102	32	0.43	0.11	2.07	0.00	0.00	0.03
0	1N	-284	105	32	0.43	0.11	2.07	0.00	0.00	0.03
0	1O	-284	102	-27	0.43	0.11	1.78	0.00	0.00	0.03
0	1P	-284	105	-27	0.43	0.11	1.78	0.00	0.00	0.03
0	2	-376	3	4	0.57	0.00	0.23	0.00	0.00	0.02
0	7	-378	4	4	0.57	0.00	0.26	0.00	0.00	0.02
0	8	-374	5	8	0.56	0.01	0.49	0.00	0.00	0.02
0	9	-379	3	-0	0.57	0.00	0.03	0.00	0.00	0.02
0	10	-361	2	3	0.54	0.00	0.22	0.00	0.00	0.02
0	11	-365	4	4	0.55	0.00	0.27	0.00	0.00	0.02
0	12	-358	5	10	0.54	0.01	0.66	0.00	0.00	0.02
0	13	-367	2	-3	0.55	0.00	0.21	0.00	0.00	0.02

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

 Tipo di connessione: legno (piani superiori)
 Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

 Tipo piastra o angolare: WHT PLATE T 600, chiodatura totale HBS plate $\square 8/80$ mm R_k ,acciaio: 80.30 kN
 Numero piastre o angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

 Connettore su elemento verticale: n°30 chiodi $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 56.80 kN
 Resistenza di progetto lato legno $R_d,legno$: 3864 kg
 Resistenza di progetto lato acciaio $R_d,acciaio$: 6555 kg

Resistenza di progetto connessione $R_{d,4}$: 3864 kg

Verifiche

 Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 1207.1 kg
 I.R. : 0.31

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 72.8 kg
 I.R. pannello a compressione : 0.00

Verifiche a taglio

 Tipo angolare: TTN240

Giunzione orizzontale

 Connettore su elemento verticale: n°36+36 chiodi Anker $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 37.90 kN
 Resistenza di progetto connettore $R_d,TITAN$: 2578 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 286.7 kg
 N° minimo angolari: 1

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **2** Descrizione: **Pannelli Piano Primo**
 Tabella: **Pannelli Piano Primo**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, yx: 1.0 kmod: 0.8
 Pannello num. 29 Descrizione: Pannello n. 29
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 137.0 cm

Rigidezza flessionale: 124559.20 kg*m² Inerzia: 11108.42 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.82 k_c : 0.27

P o s	c. c.	Fx kg	V kg	My kg * m	Fx/A kg/cm ²	τ kg/cm ²	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
I	1A	-444	926	0	0.46	0.68	0.01	0.00	0.03	----	
I	1B	-444	1953	0	0.46	1.43	0.01	0.00	0.06	----	
I	1C	-444	926	-1	0.46	0.68	0.03	0.00	0.03	----	
I	1D	-444	1953	-1	0.46	1.43	0.03	0.00	0.06	----	
I	1E	-967	926	0	1.01	0.68	0.01	0.01	0.03	----	
I	1F	-967	1953	0	1.01	1.43	0.01	0.01	0.06	----	
I	1G	-967	926	-1	1.01	0.68	0.03	0.01	0.03	----	
I	1H	-967	1953	-1	1.01	1.43	0.03	0.01	0.06	----	
I	1I	-517	63	0	0.54	0.05	0.02	0.00	0.00	----	
I	1J	-517	1089	0	0.54	0.80	0.02	0.00	0.04	----	
I	1K	-517	63	-1	0.54	0.05	0.04	0.00	0.00	----	
I	1L	-517	1089	-1	0.54	0.80	0.04	0.00	0.04	----	
I	1M	-894	63	0	0.93	0.05	0.02	0.01	0.00	----	
I	1N	-894	1089	0	0.93	0.80	0.02	0.01	0.04	----	
I	1O	-894	63	-1	0.93	0.05	0.04	0.01	0.00	----	
I	1P	-894	1089	-1	0.93	0.80	0.04	0.01	0.04	----	
I	2	-1185	933	-0	1.24	0.68	0.02	0.01	0.03	----	
I	7	-1206	813	-0	1.26	0.59	0.02	0.01	0.03	----	
I	8	-1182	906	-0	1.23	0.66	0.02	0.01	0.03	----	
I	9	-1208	854	-0	1.26	0.62	0.01	0.01	0.03	----	
I	10	-1095	920	-0	1.14	0.67	0.01	0.01	0.03	----	
I	11	-1130	721	-0	1.18	0.53	0.01	0.01	0.02	----	
I	12	-1089	876	-0	1.14	0.64	0.02	0.01	0.03	----	
I	13	-1133	789	-0	1.18	0.58	0.01	0.01	0.03	----	
⅞	1A	-3187	6443	22	0.83	1.18	0.99	0.01	0.05	0.11	
⅞	1B	-3187	7732	22	0.83	1.41	0.99	0.01	0.06	0.11	
⅞	1C	-3187	6443	-24	0.83	1.18	1.10	0.01	0.05	0.11	
⅞	1D	-3187	7732	-24	0.83	1.41	1.10	0.01	0.06	0.11	
⅞	1E	-14227	6443	22	3.71	1.18	0.99	0.03	0.05	0.45	
⅞	1F	-14227	7732	22	3.71	1.41	0.99	0.03	0.06	0.45	
⅞	1G	-14227	6443	-24	3.71	1.18	1.10	0.03	0.05	0.45	
⅞	1H	-14227	7732	-24	3.71	1.41	1.10	0.03	0.06	0.45	
⅞	1I	-6114	1893	32	1.59	0.35	1.43	0.01	0.02	0.20	
⅞	1J	-6114	3182	32	1.59	0.58	1.43	0.01	0.03	0.20	
⅞	1K	-6114	1893	-34	1.59	0.35	1.54	0.01	0.02	0.20	
⅞	1L	-6114	3182	-34	1.59	0.58	1.54	0.01	0.03	0.20	
⅞	1M	-11300	1893	32	2.95	0.35	1.43	0.02	0.02	0.36	
⅞	1N	-11300	3182	32	2.95	0.58	1.43	0.02	0.03	0.36	
⅞	1O	-11300	1893	-34	2.95	0.35	1.54	0.02	0.02	0.36	
⅞	1P	-11300	3182	-34	2.95	0.58	1.54	0.02	0.03	0.36	
⅞	2	-14414	880	-2	3.76	0.16	0.10	0.03	0.01	0.44	
⅞	7	-14848	1379	-2	3.87	0.25	0.08	0.03	0.01	0.46	
⅞	8	-14443	954	-1	3.77	0.17	0.04	0.03	0.01	0.44	
⅞	9	-14767	1233	-4	3.85	0.22	0.16	0.03	0.01	0.46	
⅞	10	-13347	672	-2	3.48	0.12	0.10	0.03	0.01	0.41	
⅞	11	-14069	1503	-1	3.67	0.27	0.06	0.03	0.01	0.43	
⅞	12	-13394	794	0	3.49	0.14	0.01	0.03	0.01	0.41	
⅞	13	-13935	1260	-4	3.63	0.23	0.20	0.03	0.01	0.43	
O	1A	-1089	2417	28	1.14	1.76	1.26	0.01	0.08	0.05	
O	1B	-1089	2568	28	1.14	1.87	1.26	0.01	0.08	0.05	
O	1C	-1089	2417	-28	1.14	1.76	1.25	0.01	0.08	0.05	
O	1D	-1089	2568	-28	1.14	1.87	1.25	0.01	0.08	0.05	
O	1E	-4044	2417	28	4.22	1.76	1.26	0.04	0.08	0.14	

0	1F	-4044	2568	28	4.22	1.87	1.26	0.04	0.08	0.14
0	1G	-4044	2417	-28	4.22	1.76	1.25	0.04	0.08	0.14
0	1H	-4044	2568	-28	4.22	1.87	1.25	0.04	0.08	0.14
0	1I	-1744	830	42	1.82	0.61	1.91	0.02	0.03	0.07
0	1J	-1744	981	42	1.82	0.72	1.91	0.02	0.03	0.07
0	1K	-1744	830	-42	1.82	0.61	1.91	0.02	0.03	0.07
0	1L	-1744	981	-42	1.82	0.72	1.91	0.02	0.03	0.07
0	1M	-3390	830	42	3.53	0.61	1.91	0.03	0.03	0.13
0	1N	-3390	981	42	3.53	0.72	1.91	0.03	0.03	0.13
0	1O	-3390	830	-42	3.53	0.61	1.91	0.03	0.03	0.13
0	1P	-3390	981	-42	3.53	0.72	1.91	0.03	0.03	0.13
0	2	-4214	50	-0	4.39	0.04	0.01	0.04	0.00	0.14
0	7	-4334	227	0	4.52	0.17	0.01	0.04	0.01	0.14
0	8	-4215	78	2	4.39	0.06	0.07	0.04	0.00	0.14
0	9	-4321	174	-2	4.51	0.13	0.08	0.04	0.01	0.14
0	10	-3912	9	-0	4.08	0.01	0.01	0.03	0.00	0.13
0	11	-4113	286	0	4.29	0.21	0.02	0.04	0.01	0.14
0	12	-3913	37	3	4.08	0.03	0.12	0.03	0.00	0.13
0	13	-4091	198	-3	4.27	0.14	0.14	0.04	0.01	0.14

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: legno (piani superiori)

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc}$ traz: 1.25 $\gamma_{M,acc}$ taglio: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo piastra o angolare: WHT PLATE T 720, chiodatura totale HBS plate $\square 8/80$ mm R_k ,acciaio: 135.9 kN
Numero piastre o angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°56 chiodi $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 104.70 kN

Resistenza di progetto lato legno $R_d,legno$: 7122 kg

Resistenza di progetto lato acciaio $R_d,acciaio$: 11093 kg

Resistenza di progetto connessione $R_{d,i}$: 7122 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 5850.5 kg
I.R. : 0.82

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 288.4 kg
I.R. pannello a compressione : 0.02

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TTN240

Giunzione orizzontale

Connettore su elemento verticale: n°36+36 chiodi Anker $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 37.90 kN

Resistenza di progetto connettore $R_d,TITAN$: 2578 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 2568.0 kg
N° minimo angolari: 2

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
Elemento: **PANNELLO**
Gruppo: **2** Descrizione: **Pannelli Piano Primo**
Tabella: **Pannelli Piano Primo**

Nome pannello: BBS 100 3s
Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
Beta, y_x : 1.0 k_{mod} : 0.8
Pannello num. 30 Descrizione: Pannello n. 30
Altezza pannello: 365.0 cm
Larghezza pannello: 145.0 cm

Rigidezza flessionale: 131832.73 kg*m² Inerzia: 11757.08 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.82 k_c : 0.27

P	c.	Fx	V	My	Fx/A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR_N	IR_V	IS	Note
---	----	----	---	----	------	--------	----------------	--------	--------	----	------

o s	c.	kg		kg * m		kg/cm ²				
I	1A	-3570	18	65	3.52	0.01	2.78	0.03	0.00	----
I	1B	-3570	54	65	3.52	0.04	2.78	0.03	0.00	----
I	1C	-3570	18	59	3.52	0.01	2.52	0.03	0.00	----
I	1D	-3570	54	59	3.52	0.04	2.52	0.03	0.00	----
I	1E	-3946	18	65	3.89	0.01	2.78	0.03	0.00	----
I	1F	-3946	54	65	3.89	0.04	2.78	0.03	0.00	----
I	1G	-3946	18	59	3.89	0.01	2.52	0.03	0.00	----
I	1H	-3946	54	59	3.89	0.04	2.52	0.03	0.00	----
I	1I	-3697	59	70	3.64	0.04	2.98	0.03	0.00	----
I	1J	-3697	95	70	3.64	0.07	2.98	0.03	0.00	----
I	1K	-3697	59	55	3.64	0.04	2.32	0.03	0.00	----
I	1L	-3697	95	55	3.64	0.07	2.32	0.03	0.00	----
I	1M	-3819	59	70	3.76	0.04	2.98	0.03	0.00	----
I	1N	-3819	95	70	3.76	0.07	2.98	0.03	0.00	----
I	1O	-3819	59	55	3.76	0.04	2.32	0.03	0.00	----
I	1P	-3819	95	55	3.76	0.07	2.32	0.03	0.00	----
I	2	-6380	35	106	6.29	0.02	4.51	0.05	0.00	----
I	7	-6366	31	106	6.27	0.02	4.51	0.05	0.00	----
I	8	-6374	39	106	6.28	0.03	4.52	0.05	0.00	----
I	9	-6374	27	106	6.28	0.02	4.49	0.05	0.00	----
I	10	-5600	70	94	5.52	0.05	3.98	0.05	0.00	----
I	11	-5576	62	94	5.49	0.04	3.98	0.05	0.00	----
I	12	-5591	76	94	5.51	0.05	3.99	0.05	0.00	----
I	13	-5591	56	93	5.51	0.04	3.95	0.05	0.00	----
ⅈ	1A	-8938	8126	35	2.20	1.40	1.48	0.02	0.06	0.27
ⅈ	1B	-8938	8262	35	2.20	1.42	1.48	0.02	0.06	0.27
ⅈ	1C	-8938	8126	-62	2.20	1.40	2.66	0.02	0.06	0.28
ⅈ	1D	-8938	8262	-62	2.20	1.42	2.66	0.02	0.06	0.28
ⅈ	1E	-9739	8126	35	2.40	1.40	1.48	0.02	0.06	0.29
ⅈ	1F	-9739	8262	35	2.40	1.42	1.48	0.02	0.06	0.29
ⅈ	1G	-9739	8126	-62	2.40	1.40	2.66	0.02	0.06	0.30
ⅈ	1H	-9739	8262	-62	2.40	1.42	2.66	0.02	0.06	0.30
ⅈ	1I	-8696	2888	106	2.14	0.50	4.53	0.02	0.02	0.29
ⅈ	1J	-8696	3023	106	2.14	0.52	4.53	0.02	0.02	0.29
ⅈ	1K	-8696	2888	-134	2.14	0.50	5.70	0.02	0.02	0.30
ⅈ	1L	-8696	3023	-134	2.14	0.52	5.70	0.02	0.02	0.30
ⅈ	1M	-9981	2888	106	2.46	0.50	4.53	0.02	0.02	0.32
ⅈ	1N	-9981	3023	106	2.46	0.52	4.53	0.02	0.02	0.32
ⅈ	1O	-9981	2888	-134	2.46	0.50	5.70	0.02	0.02	0.33
ⅈ	1P	-9981	3023	-134	2.46	0.52	5.70	0.02	0.02	0.33
ⅈ	2	-15568	146	-24	3.83	0.03	1.01	0.03	0.00	0.46
ⅈ	7	-15570	448	-23	3.83	0.08	1.00	0.03	0.00	0.46
ⅈ	8	-15555	46	-17	3.83	0.01	0.74	0.03	0.00	0.46
ⅈ	9	-15603	264	-31	3.84	0.05	1.34	0.03	0.00	0.46
ⅈ	10	-13232	307	-21	3.26	0.05	0.89	0.03	0.00	0.39
ⅈ	11	-13235	684	-21	3.26	0.12	0.88	0.03	0.01	0.39
ⅈ	12	-13208	140	-11	3.25	0.02	0.46	0.03	0.00	0.39
ⅈ	13	-13288	377	-34	3.27	0.06	1.45	0.03	0.00	0.40
O	1A	-2155	2553	35	2.12	1.76	1.48	0.02	0.08	0.08
O	1B	-2155	2671	35	2.12	1.84	1.48	0.02	0.08	0.08
O	1C	-2155	2553	-38	2.12	1.76	1.61	0.02	0.08	0.08
O	1D	-2155	2671	-38	2.12	1.84	1.61	0.02	0.08	0.08
O	1E	-2432	2553	35	2.40	1.76	1.48	0.02	0.08	0.09
O	1F	-2432	2671	35	2.40	1.84	1.48	0.02	0.08	0.09
O	1G	-2432	2553	-38	2.40	1.76	1.61	0.02	0.08	0.09
O	1H	-2432	2671	-38	2.40	1.84	1.61	0.02	0.08	0.09
O	1I	-2036	892	88	2.01	0.62	3.72	0.02	0.03	0.09
O	1J	-2036	1010	88	2.01	0.70	3.72	0.02	0.03	0.09
O	1K	-2036	892	-91	2.01	0.62	3.86	0.02	0.03	0.09
O	1L	-2036	1010	-91	2.01	0.70	3.86	0.02	0.03	0.09
O	1M	-2551	892	88	2.51	0.62	3.72	0.02	0.03	0.11
O	1N	-2551	1010	88	2.51	0.70	3.72	0.02	0.03	0.11
O	1O	-2551	892	-91	2.51	0.62	3.86	0.02	0.03	0.11
O	1P	-2551	1010	-91	2.51	0.70	3.86	0.02	0.03	0.11
O	2	-3766	17	-3	3.71	0.01	0.12	0.03	0.00	0.12
O	7	-3775	205	-3	3.72	0.14	0.11	0.03	0.01	0.12
O	8	-3760	48	3	3.70	0.03	0.11	0.03	0.00	0.12
O	9	-3785	147	-9	3.73	0.10	0.38	0.03	0.00	0.12
O	10	-3195	45	-3	3.15	0.03	0.11	0.03	0.00	0.10
O	11	-3211	268	-2	3.16	0.18	0.10	0.03	0.01	0.10
O	12	-3186	7	7	3.14	0.00	0.28	0.03	0.00	0.10
O	13	-3229	173	-13	3.18	0.12	0.55	0.03	0.01	0.10

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: legno (piani superiori)

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo piastra o angolare: WHT PLATE T 720, chiodatura totale HBS plate $\square 8/80$ mm Rk,acciaio: 135.9 kN
 Numero piastre o angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°56 chiodi $\square 4.0/60$ mm Rk,conn: 104.70 kN
 Resistenza di progetto lato legno Rd,legno : 7122 kg
 Resistenza di progetto lato acciaio Rd,acciaio: 11093 kg

Resistenza di progetto connessione R_d: 7122 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext}: 0.0 kg

Forza sollecitante massima a compressione N_{ext,c}: 3362.8 kg

I.R. pannello a compressione : 0.20

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TTN240

Giunzione orizzontale

Connettore su elemento verticale: n°36+36 chiodi Anker $\square 4.0/60$ mm Rk,conn: 37.90 kN
 Resistenza di progetto connettore Rd,TITAN: 2578 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 2670.7 kg

N° minimo angolari: 2

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **2** Descrizione: **Pannelli Piano Primo**
 Tabella: **Pannelli Piano Primo**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, yx: 1.0 kmod: 0.8
 Pannello num. 31 Descrizione: Pannello n. 31
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 107.0 cm

Rigidità flessionale: 97283.34 kg*m² Inerzia: 8675.91 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.82 k_c : 0.27

P o s	c. c.	Fx	V	My	Fx/A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
		kg	kg * m	kg * m		kg/cm ²					
1	1A	-377	895	4	0.50	0.84	0.24	0.00	0.04	----	
1	1B	-377	2068	4	0.50	1.93	0.24	0.00	0.09	----	
1	1C	-377	895	-5	0.50	0.84	0.31	0.00	0.04	----	
1	1D	-377	2068	-5	0.50	1.93	0.31	0.00	0.09	----	
1	1E	-616	895	4	0.82	0.84	0.24	0.01	0.04	----	
1	1F	-616	2068	4	0.82	1.93	0.24	0.01	0.09	----	
1	1G	-616	895	-5	0.82	0.84	0.31	0.01	0.04	----	
1	1H	-616	2068	-5	0.82	1.93	0.31	0.01	0.09	----	
1	1I	-457	28	13	0.61	0.03	0.74	0.01	0.00	----	
1	1J	-457	1144	13	0.61	1.07	0.74	0.01	0.05	----	
1	1K	-457	28	-14	0.61	0.03	0.81	0.01	0.00	----	
1	1L	-457	1144	-14	0.61	1.07	0.81	0.01	0.05	----	
1	1M	-536	28	13	0.72	0.03	0.74	0.01	0.00	----	
1	1N	-536	1144	13	0.72	1.07	0.74	0.01	0.05	----	
1	1O	-536	28	-14	0.72	0.03	0.81	0.01	0.00	----	
1	1P	-536	1144	-14	0.72	1.07	0.81	0.01	0.05	----	
1	2	-844	945	-1	1.13	0.88	0.06	0.01	0.04	----	
1	7	-828	1036	-1	1.11	0.97	0.06	0.01	0.04	----	
1	8	-842	968	1	1.12	0.90	0.08	0.01	0.04	----	
1	9	-834	1008	-3	1.11	0.94	0.17	0.01	0.04	----	
1	10	-786	836	-1	1.05	0.78	0.06	0.01	0.03	----	
1	11	-759	988	-1	1.01	0.92	0.05	0.01	0.04	----	
1	12	-783	874	3	1.04	0.82	0.18	0.01	0.04	----	
1	13	-769	941	-4	1.03	0.88	0.24	0.01	0.04	----	
1/2	1A	-7795	4231	44	2.60	0.99	2.51	0.02	0.04	0.33	
1/2	1B	-7795	5025	44	2.60	1.17	2.51	0.02	0.05	0.33	
1/2	1C	-7795	4231	-112	2.60	0.99	6.43	0.02	0.04	0.35	

1/2	1D	-7795	5025	-112	2.60	1.17	6.43	0.02	0.05	0.35
1/2	1E	-9324	4231	44	3.11	0.99	2.51	0.03	0.04	0.39
1/2	1F	-9324	5025	44	3.11	1.17	2.51	0.03	0.05	0.39
1/2	1G	-9324	4231	-112	3.11	0.99	6.43	0.03	0.04	0.42
1/2	1H	-9324	5025	-112	3.11	1.17	6.43	0.03	0.05	0.42
1/2	1I	-8299	1299	190	2.77	0.30	10.93	0.02	0.01	0.41
1/2	1J	-8299	2093	190	2.77	0.49	10.93	0.02	0.02	0.41
1/2	1K	-8299	1299	-258	2.77	0.30	14.85	0.02	0.01	0.44
1/2	1L	-8299	2093	-258	2.77	0.49	14.85	0.02	0.02	0.44
1/2	1M	-8820	1299	190	2.94	0.30	10.93	0.02	0.01	0.43
1/2	1N	-8820	2093	190	2.94	0.49	10.93	0.02	0.02	0.43
1/2	1O	-8820	1299	-258	2.94	0.30	14.85	0.02	0.01	0.46
1/2	1P	-8820	2093	-258	2.94	0.49	14.85	0.02	0.02	0.46
1/2	2	-14398	522	-59	4.81	0.12	3.40	0.04	0.01	0.59
1/2	7	-14268	855	-59	4.76	0.20	3.37	0.04	0.01	0.59
1/2	8	-14387	580	1	4.80	0.14	0.05	0.04	0.01	0.57
1/2	9	-14325	754	-102	4.78	0.18	5.89	0.04	0.01	0.61
1/2	10	-13264	374	-53	4.43	0.09	3.03	0.04	0.00	0.55
1/2	11	-13048	927	-52	4.36	0.22	3.00	0.04	0.01	0.54
1/2	12	-13244	470	47	4.42	0.11	2.71	0.04	0.00	0.54
1/2	13	-13143	759	-125	4.39	0.18	7.19	0.04	0.01	0.57

0	1A	-2285	1416	4	3.05	1.32	0.23	0.03	0.06	0.10
0	1B	-2285	1481	4	3.05	1.38	0.23	0.03	0.06	0.10
0	1C	-2285	1416	-8	3.05	1.32	0.46	0.03	0.06	0.10
0	1D	-2285	1481	-8	3.05	1.38	0.46	0.03	0.06	0.10
0	1E	-2646	1416	4	3.53	1.32	0.23	0.03	0.06	0.11
0	1F	-2646	1481	4	3.53	1.38	0.23	0.03	0.06	0.11
0	1G	-2646	1416	-8	3.53	1.32	0.46	0.03	0.06	0.11
0	1H	-2646	1481	-8	3.53	1.38	0.46	0.03	0.06	0.11
0	1I	-2396	497	15	3.20	0.46	0.84	0.03	0.02	0.11
0	1J	-2396	562	15	3.20	0.53	0.84	0.03	0.02	0.11
0	1K	-2396	497	-19	3.20	0.46	1.08	0.03	0.02	0.11
0	1L	-2396	562	-19	3.20	0.53	1.08	0.03	0.02	0.11
0	1M	-2536	497	15	3.39	0.46	0.84	0.03	0.02	0.11
0	1N	-2536	562	15	3.39	0.53	0.84	0.03	0.02	0.11
0	1O	-2536	497	-19	3.39	0.46	1.08	0.03	0.02	0.11
0	1P	-2536	562	-19	3.39	0.53	1.08	0.03	0.02	0.11
0	2	-4114	9	-4	5.49	0.01	0.21	0.05	0.00	0.17
0	7	-4082	114	-4	5.45	0.11	0.20	0.05	0.00	0.17
0	8	-4111	26	-0	5.49	0.02	0.00	0.05	0.00	0.17
0	9	-4096	82	-6	5.47	0.08	0.35	0.05	0.00	0.17
0	10	-3794	25	-3	5.07	0.02	0.18	0.04	0.00	0.16
0	11	-3741	150	-3	4.99	0.14	0.18	0.04	0.01	0.16
0	12	-3790	4	3	5.06	0.00	0.16	0.04	0.00	0.16
0	13	-3765	97	-7	5.03	0.09	0.43	0.04	0.00	0.16

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: legno (piani superiori)

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ trazione}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo piastra o angolare: WHT PLATE T 720, chiodatura totale HBS plate $\square 8/80$ mm R_k ,acciaio: 135.9 kN

Numero piastre o angolari: 4 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°56 chiodi $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 104.70 kN

Resistenza di progetto lato legno $R_d,legno$: 7122 kg

Resistenza di progetto lato acciaio $R_d,acciaio$: 11093 kg

Resistenza di progetto connessione $R_{d,4}$: 7122 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 8464.6 kg

I.R. : 0.59

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 180.5 kg

I.R.,pannello a compressione : 0.01

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TTN240

Giunzione orizzontale

Connettore su elemento verticale: n°36+36 chiodi Anker $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 37.90 kN

Resistenza di progetto connettore $R_d,TITAN$: 2578 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 1481.4 kg

N° minimo angolari: 1

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **2** Descrizione: **Pannelli Piano Primo**
 Tabella: **Pannelli Piano Primo**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, γ : 1.0 kmod: 0.8
 Pannello num. 32 Descrizione: Pannello n. 32
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 557.0 cm

Rigidezza flessionale: 506419.62 kg*m² Inerzia: 45163.43 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.82 k_c : 0.27

P o s	c. c.	F _x	V	M _y	F _x /A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
		kg	kg * m			kg/cm ²					
I	1A	-2789	4522	-85	0.72	0.81	0.94	0.01	0.04	----	
I	1B	-2789	929	-85	0.72	0.17	0.94	0.01	0.01	----	
I	1C	-2789	4522	-262	0.72	0.81	2.90	0.01	0.04	----	
I	1D	-2789	929	-262	0.72	0.17	2.90	0.01	0.01	----	
I	1E	-3898	4522	-85	1.00	0.81	0.94	0.01	0.04	----	
I	1F	-3898	929	-85	1.00	0.17	0.94	0.01	0.01	----	
I	1G	-3898	4522	-262	1.00	0.81	2.90	0.01	0.04	----	
I	1H	-3898	929	-262	1.00	0.17	2.90	0.01	0.01	----	
I	1I	-3162	2812	-4	0.81	0.50	0.04	0.01	0.02	----	
I	1J	-3162	781	-4	0.81	0.14	0.04	0.01	0.01	----	
I	1K	-3162	2812	-343	0.81	0.50	3.80	0.01	0.02	----	
I	1L	-3162	781	-343	0.81	0.14	3.80	0.01	0.01	----	
I	1M	-3525	2812	-4	0.90	0.50	0.04	0.01	0.02	----	
I	1N	-3525	781	-4	0.90	0.14	0.04	0.01	0.01	----	
I	1O	-3525	2812	-343	0.90	0.50	3.80	0.01	0.02	----	
I	1P	-3525	781	-343	0.90	0.14	3.80	0.01	0.01	----	
I	2	-5675	3045	-297	1.46	0.55	3.29	0.01	0.02	----	
I	7	-5630	3069	-297	1.44	0.55	3.29	0.01	0.02	----	
I	8	-5700	3130	-303	1.46	0.56	3.35	0.01	0.02	----	
I	9	-5627	2967	-300	1.44	0.53	3.32	0.01	0.02	----	
I	10	-5032	2840	-264	1.29	0.51	2.92	0.01	0.02	----	
I	11	-4956	2882	-263	1.27	0.52	2.91	0.01	0.02	----	
I	12	-5074	2984	-273	1.30	0.54	3.03	0.01	0.02	----	
I	13	-4954	2711	-269	1.27	0.49	2.97	0.01	0.02	----	
⅞	1A	-4709	19312	61	0.30	0.87	0.67	0.00	0.04	0.04	
⅞	1B	-4709	16257	61	0.30	0.73	0.67	0.00	0.03	0.04	
⅞	1C	-4709	19312	-724	0.30	0.87	8.01	0.00	0.04	0.10	
⅞	1D	-4709	16257	-724	0.30	0.73	8.01	0.00	0.03	0.10	
⅞	1E	-23069	19312	61	1.48	0.87	0.67	0.01	0.04	0.18	
⅞	1F	-23069	16257	61	1.48	0.73	0.67	0.01	0.03	0.18	
⅞	1G	-23069	19312	-724	1.48	0.87	8.01	0.01	0.04	0.23	
⅞	1H	-23069	16257	-724	1.48	0.73	8.01	0.01	0.03	0.23	
⅞	1I	-10796	8015	345	0.69	0.36	3.82	0.01	0.02	0.11	
⅞	1J	-10796	4960	345	0.69	0.22	3.82	0.01	0.01	0.11	
⅞	1K	-10796	8015	-1008	0.69	0.36	11.16	0.01	0.02	0.16	
⅞	1L	-10796	4960	-1008	0.69	0.22	11.16	0.01	0.01	0.16	
⅞	1M	-16982	8015	345	1.09	0.36	3.82	0.01	0.02	0.16	
⅞	1N	-16982	4960	345	1.09	0.22	3.82	0.01	0.01	0.16	
⅞	1O	-16982	8015	-1008	1.09	0.36	11.16	0.01	0.02	0.21	
⅞	1P	-16982	4960	-1008	1.09	0.22	11.16	0.01	0.01	0.21	
⅞	2	-23143	2949	-565	1.48	0.13	6.26	0.01	0.01	0.22	
⅞	7	-22488	2205	-573	1.44	0.10	6.34	0.01	0.00	0.22	
⅞	8	-23111	2988	424	1.48	0.13	4.69	0.01	0.01	0.21	
⅞	9	-22657	2227	-1206	1.45	0.10	13.35	0.01	0.00	0.27	
⅞	10	-20721	3021	-499	1.33	0.14	5.53	0.01	0.01	0.20	
⅞	11	-19629	1781	-512	1.26	0.08	5.67	0.01	0.00	0.19	
⅞	12	-20669	3086	1149	1.33	0.14	12.72	0.01	0.01	0.25	
⅞	13	-19914	1820	-1567	1.28	0.08	17.35	0.01	0.00	0.28	
O	1A	-1342	4980	20	0.34	0.89	0.22	0.00	0.04	0.01	
O	1B	-1342	4767	20	0.34	0.86	0.22	0.00	0.04	0.01	
O	1C	-1342	4980	-49	0.34	0.89	0.55	0.00	0.04	0.01	
O	1D	-1342	4767	-49	0.34	0.86	0.55	0.00	0.04	0.01	
O	1E	-6450	4980	20	1.65	0.89	0.22	0.01	0.04	0.05	
O	1F	-6450	4767	20	1.65	0.86	0.22	0.01	0.04	0.05	
O	1G	-6450	4980	-49	1.65	0.89	0.55	0.01	0.04	0.06	
O	1H	-6450	4767	-49	1.65	0.86	0.55	0.01	0.04	0.06	
O	1I	-3038	1892	40	0.78	0.34	0.44	0.01	0.02	0.03	
O	1J	-3038	1678	40	0.78	0.30	0.44	0.01	0.01	0.03	
O	1K	-3038	1892	-69	0.78	0.34	0.77	0.01	0.02	0.03	

0	1L	-3038	1678	-69	0.78	0.30	0.77	0.01	0.01	0.03
0	1M	-4754	1892	40	1.22	0.34	0.44	0.01	0.02	0.04
0	1N	-4754	1678	40	1.22	0.30	0.44	0.01	0.01	0.04
0	1O	-4754	1892	-69	1.22	0.34	0.77	0.01	0.02	0.04
0	1P	-4754	1678	-69	1.22	0.30	0.77	0.01	0.01	0.04
0	2	-6323	329	-25	1.62	0.06	0.28	0.01	0.00	0.05
0	7	-6143	6	-26	1.58	0.00	0.28	0.01	0.00	0.05
0	8	-6308	282	117	1.62	0.05	1.29	0.01	0.00	0.06
0	9	-6195	88	-115	1.59	0.02	1.27	0.01	0.00	0.06
0	10	-5724	419	-22	1.47	0.08	0.24	0.01	0.00	0.05
0	11	-5422	141	-23	1.39	0.03	0.25	0.01	0.00	0.05
0	12	-5697	339	214	1.46	0.06	2.37	0.01	0.00	0.06
0	13	-5508	16	-172	1.41	0.00	1.90	0.01	0.00	0.06

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: legno (piani superiori)

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo piastra o angolare: WHT PLATE T 600, chiodatura totale HBS plate $\square 8/80$ mm R_k ,acciaio: 80.30 kN
Numero piastre o angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°30 chiodi $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 56.80 kN
Resistenza di progetto lato legno $R_d,legno$: 3864 kg
Resistenza di progetto lato acciaio $R_d,acciaio$: 6555 kg

Resistenza di progetto connessione $R_{d,a}$: 3864 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 1653.1 kg
I.R.: 0.43

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 1354.0 kg
I.R.pannello a compressione : 0.08

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TTN240

Giunzione orizzontale

Connettore su elemento verticale: n°36+36 chiodi Anker $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 37.90 kN
Resistenza di progetto connettore $R_d,TITAN$: 2578 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 4980.4 kg
N° minimo angolari: 2

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
Elemento: **PANNELLO**
Gruppo: **2** Descrizione: **Pannelli Piano Primo**
Tabella: **Pannelli Piano Primo**

Nome pannello: BBS 100 3s
Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
Beta, γ_x : 1.0 k_{mod} : 0.8
Pannello num. 33 Descrizione: Pannello n. 33
Altezza pannello: 365.0 cm
Larghezza pannello: 199.7 cm

Rigidezza flessionale: 181565.45 kg*m² Inerzia: 16192.34 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.82 k_c : 0.27

P	c.	F _x	V	M _y	F _x /A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
o	c.										
s		kg		kg * m		kg/cm ²					
l	1A	92	774	3	0.07	0.39	0.10	0.00	0.02	----	

I	1B	92	828	3	0.07	0.41	0.10	0.00	0.02	----
I	1C	92	774	-2	0.07	0.39	0.08	0.00	0.02	----
I	1D	92	828	-2	0.07	0.41	0.08	0.00	0.02	----
I	1E	-216	774	3	0.15	0.39	0.10	0.00	0.02	----
I	1F	-216	828	3	0.15	0.41	0.10	0.00	0.02	----
I	1G	-216	774	-2	0.15	0.39	0.08	0.00	0.02	----
I	1H	-216	828	-2	0.15	0.41	0.08	0.00	0.02	----
I	1I	58	259	5	0.04	0.13	0.17	0.00	0.01	----
I	1J	58	312	5	0.04	0.16	0.17	0.00	0.01	----
I	1K	58	259	-4	0.04	0.13	0.14	0.00	0.01	----
I	1L	58	312	-4	0.04	0.16	0.14	0.00	0.01	----
I	1M	-182	259	5	0.13	0.13	0.17	0.00	0.01	----
I	1N	-182	312	5	0.13	0.16	0.17	0.00	0.01	----
I	1O	-182	259	-4	0.13	0.13	0.14	0.00	0.01	----
I	1P	-182	312	-4	0.13	0.16	0.14	0.00	0.01	----
I	2	-91	18	1	0.07	0.01	0.02	0.00	0.00	----
I	7	-102	77	1	0.07	0.04	0.03	0.00	0.00	----
I	8	-103	39	1	0.07	0.02	0.03	0.00	0.00	----
I	9	-87	50	1	0.06	0.02	0.02	0.00	0.00	----
I	10	-82	4	1	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	----
I	11	-100	94	1	0.07	0.05	0.02	0.00	0.00	----
I	12	-102	32	1	0.07	0.02	0.02	0.00	0.00	----
I	13	-75	49	1	0.05	0.02	0.02	0.00	0.00	----
ⅈ	1A	518	3281	26	0.09	0.41	0.79	0.00	0.02	----
ⅈ	1B	518	3497	26	0.09	0.44	0.79	0.00	0.02	----
ⅈ	1C	518	3281	-24	0.09	0.41	0.74	0.00	0.02	----
ⅈ	1D	518	3497	-24	0.09	0.44	0.74	0.00	0.02	----
ⅈ	1E	-2243	3281	26	0.40	0.41	0.79	0.00	0.02	0.05
ⅈ	1F	-2243	3497	26	0.40	0.44	0.79	0.00	0.02	0.05
ⅈ	1G	-2243	3281	-24	0.40	0.41	0.74	0.00	0.02	0.05
ⅈ	1H	-2243	3497	-24	0.40	0.44	0.74	0.00	0.02	0.05
ⅈ	1I	207	1120	51	0.04	0.14	1.57	0.00	0.01	----
ⅈ	1J	207	1335	51	0.04	0.17	1.57	0.00	0.01	----
ⅈ	1K	207	1120	-49	0.04	0.14	1.52	0.00	0.01	----
ⅈ	1L	207	1335	-49	0.04	0.17	1.52	0.00	0.01	----
ⅈ	1M	-1932	1120	51	0.35	0.14	1.57	0.00	0.01	0.05
ⅈ	1N	-1932	1335	51	0.35	0.17	1.57	0.00	0.01	0.05
ⅈ	1O	-1932	1120	-49	0.35	0.14	1.52	0.00	0.01	0.05
ⅈ	1P	-1932	1335	-49	0.35	0.17	1.52	0.00	0.01	0.05
ⅈ	2	-1176	72	1	0.21	0.01	0.04	0.00	0.00	0.03
ⅈ	7	-1272	310	1	0.23	0.04	0.05	0.00	0.00	0.03
ⅈ	8	-1284	157	1	0.23	0.02	0.04	0.00	0.00	0.03
ⅈ	9	-1134	201	2	0.20	0.03	0.05	0.00	0.00	0.02
ⅈ	10	-1116	16	1	0.20	0.00	0.04	0.00	0.00	0.02
ⅈ	11	-1276	381	1	0.23	0.05	0.04	0.00	0.00	0.03
ⅈ	12	-1296	128	1	0.23	0.02	0.04	0.00	0.00	0.03
ⅈ	13	-1047	200	1	0.19	0.03	0.04	0.00	0.00	0.02
O	1A	127	806	3	0.09	0.40	0.08	0.00	0.02	----
O	1B	127	856	3	0.09	0.43	0.08	0.00	0.02	----
O	1C	127	806	-3	0.09	0.40	0.09	0.00	0.02	----
O	1D	127	856	-3	0.09	0.43	0.09	0.00	0.02	----
O	1E	-933	806	3	0.67	0.40	0.08	0.01	0.02	0.02
O	1F	-933	856	3	0.67	0.43	0.08	0.01	0.02	0.02
O	1G	-933	806	-3	0.67	0.40	0.09	0.01	0.02	0.02
O	1H	-933	856	-3	0.67	0.43	0.09	0.01	0.02	0.02
O	1I	8	281	6	0.01	0.14	0.18	0.00	0.01	----
O	1J	8	331	6	0.01	0.17	0.18	0.00	0.01	----
O	1K	8	281	-6	0.01	0.14	0.20	0.00	0.01	----
O	1L	8	331	-6	0.01	0.17	0.20	0.00	0.01	----
O	1M	-813	281	6	0.58	0.14	0.18	0.00	0.01	0.02
O	1N	-813	331	6	0.58	0.17	0.18	0.00	0.01	0.02
O	1O	-813	281	-6	0.58	0.14	0.20	0.00	0.01	0.02
O	1P	-813	331	-6	0.58	0.17	0.20	0.00	0.01	0.02
O	2	-539	16	-0	0.39	0.01	0.01	0.00	0.00	0.01
O	7	-576	72	-0	0.41	0.04	0.01	0.00	0.00	0.01
O	8	-581	37	-0	0.42	0.02	0.01	0.00	0.00	0.01
O	9	-523	47	-0	0.37	0.02	0.01	0.00	0.00	0.01
O	10	-519	4	-0	0.37	0.00	0.01	0.00	0.00	0.01
O	11	-581	89	-0	0.42	0.04	0.01	0.00	0.00	0.01
O	12	-588	30	-0	0.42	0.01	0.01	0.00	0.00	0.01
O	13	-492	46	-0	0.35	0.02	0.01	0.00	0.00	0.01

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: legno (piani superiori)

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo piastra o angolare: WHT PLATE T 600, chiodatura totale HBS plate 8/80 mm Rk, acciaio: 80.30 kN

Numero piastre o angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°30 chiodi □4.0/60 mm Rk,conn: 56.80 kN
 Resistenza di progetto lato legno Rd,legno : 3864 kg
 Resistenza di progetto lato acciaio Rd,acciaio: 6555 kg

Resistenza di progetto connessione R_d: 3864 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext}: 1729.9 kg
 I.R. : 0.45

Forza sollecitante massima a compressione N_{ext,c}: 36.0 kg
 I.R. pannello a compressione : 0.00

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TTN240

Giunzione orizzontale

Connettore su elemento verticale: n°36+36 chiodi Anker □4.0/60 mm Rk,conn: 37.90 kN
 Resistenza di progetto connettore Rd,TITAN: 2578 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 856.3 kg
 N° minimo angolari: 1

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **2** Descrizione: **Pannelli Piano Primo**
 Tabella: **Pannelli Piano Primo**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, yx: 1.0 kmod: 0.8
 Pannello num. 34 Descrizione: Pannello n. 34
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 104.0 cm

Rigidezza flessionale: 94555.88 kg*m² Inerzia: 8432.67 cm⁴ λ_{rel,c}: 1.82 k_c: 0.27

P o s	c. C.	F _x	V	M _y	F _x /A	τ	σ _{m,d}	I _{RN}	I _{RV}	I _S	Note
		kg	kg	kg * m		kg/cm ²					
I	1A	30	223	1	0.04	0.21	0.07	0.00	0.01	----	
I	1B	30	188	1	0.04	0.18	0.07	0.00	0.01	----	
I	1C	30	223	-0	0.04	0.21	0.02	0.00	0.01	----	
I	1D	30	188	-0	0.04	0.18	0.02	0.00	0.01	----	
I	1E	-144	223	1	0.20	0.21	0.07	0.00	0.01	----	
I	1F	-144	188	1	0.20	0.18	0.07	0.00	0.01	----	
I	1G	-144	223	-0	0.20	0.21	0.02	0.00	0.01	----	
I	1H	-144	188	-0	0.20	0.18	0.02	0.00	0.01	----	
I	1I	-27	107	2	0.04	0.10	0.11	0.00	0.00	----	
I	1J	-27	71	2	0.04	0.07	0.11	0.00	0.00	----	
I	1K	-27	107	-1	0.04	0.10	0.06	0.00	0.00	----	
I	1L	-27	71	-1	0.04	0.07	0.06	0.00	0.00	----	
I	1M	-87	107	2	0.12	0.10	0.11	0.00	0.00	----	
I	1N	-87	71	2	0.12	0.07	0.11	0.00	0.00	----	
I	1O	-87	107	-1	0.12	0.10	0.06	0.00	0.00	----	
I	1P	-87	71	-1	0.12	0.07	0.06	0.00	0.00	----	
I	2	-107	12	1	0.15	0.01	0.05	0.00	0.00	----	
I	7	-82	69	1	0.11	0.07	0.04	0.00	0.00	----	
I	8	-94	43	4	0.13	0.04	0.25	0.00	0.00	----	
I	9	-88	20	-5	0.12	0.02	0.28	0.00	0.00	----	
I	10	-111	45	1	0.15	0.04	0.06	0.00	0.00	----	
I	11	-70	90	0	0.10	0.09	0.03	0.00	0.00	----	
I	12	-89	47	6	0.12	0.05	0.37	0.00	0.00	----	
I	13	-79	10	-8	0.11	0.01	0.50	0.00	0.00	----	
⅞	1A	2398	2343	20	0.82	0.56	1.21	0.01	0.03	----	
⅞	1B	2398	2306	20	0.82	0.55	1.21	0.01	0.02	----	
⅞	1C	2398	2343	-19	0.82	0.56	1.10	0.01	0.03	----	
⅞	1D	2398	2306	-19	0.82	0.55	1.10	0.01	0.02	----	
⅞	1E	-3749	2343	20	1.29	0.56	1.21	0.01	0.03	0.16	
⅞	1F	-3749	2306	20	1.29	0.55	1.21	0.01	0.02	0.16	
⅞	1G	-3749	2343	-19	1.29	0.56	1.10	0.01	0.03	0.16	

1/2	1H	-3749	2306	-19	1.29	0.55	1.10	0.01	0.02	0.16
1/2	1I	1095	1728	32	0.38	0.42	1.91	0.00	0.02	----
1/2	1J	1095	1691	32	0.38	0.41	1.91	0.00	0.02	----
1/2	1K	1095	1728	-30	0.38	0.42	1.81	0.00	0.02	----
1/2	1L	1095	1691	-30	0.38	0.41	1.81	0.00	0.02	----
1/2	1M	-2446	1728	32	0.84	0.42	1.91	0.01	0.02	0.11
1/2	1N	-2446	1691	32	0.84	0.41	1.91	0.01	0.02	0.11
1/2	1O	-2446	1728	-30	0.84	0.42	1.81	0.01	0.02	0.11
1/2	1P	-2446	1691	-30	0.84	0.41	1.81	0.01	0.02	0.11
1/2	2	-1143	15	4	0.39	0.00	0.25	0.00	0.00	0.05
1/2	7	-991	26	-0	0.34	0.01	0.01	0.00	0.00	0.04
1/2	8	-1090	28	40	0.37	0.01	2.40	0.00	0.00	0.06
1/2	9	-892	96	-61	0.31	0.02	3.59	0.00	0.00	0.06
1/2	10	-1200	2	6	0.41	0.00	0.34	0.00	0.00	0.05
1/2	11	-946	66	-1	0.32	0.02	0.09	0.00	0.00	0.04
1/2	12	-1112	69	66	0.38	0.02	3.92	0.00	0.00	0.07
1/2	13	-781	137	-102	0.27	0.03	6.06	0.00	0.00	0.08
0	1A	1468	295	3	2.02	0.28	0.20	0.02	0.01	----
0	1B	1468	288	3	2.02	0.28	0.20	0.02	0.01	----
0	1C	1468	295	-4	2.02	0.28	0.23	0.02	0.01	----
0	1D	1468	288	-4	2.02	0.28	0.23	0.02	0.01	----
0	1E	-1993	295	3	2.74	0.28	0.20	0.02	0.01	0.09
0	1F	-1993	288	3	2.74	0.28	0.20	0.02	0.01	0.09
0	1G	-1993	295	-4	2.74	0.28	0.23	0.02	0.01	0.09
0	1H	-1993	288	-4	2.74	0.28	0.23	0.02	0.01	0.09
0	1I	817	241	5	1.12	0.23	0.28	0.01	0.01	----
0	1J	817	233	5	1.12	0.22	0.28	0.01	0.01	----
0	1K	817	241	-5	1.12	0.23	0.31	0.01	0.01	----
0	1L	817	233	-5	1.12	0.22	0.31	0.01	0.01	----
0	1M	-1342	241	5	1.84	0.23	0.28	0.02	0.01	0.06
0	1N	-1342	233	5	1.84	0.22	0.28	0.02	0.01	0.06
0	1O	-1342	241	-5	1.84	0.23	0.31	0.02	0.01	0.06
0	1P	-1342	233	-5	1.84	0.22	0.31	0.02	0.01	0.06
0	2	-393	44	-0	0.54	0.04	0.01	0.00	0.00	0.02
0	7	-418	21	-1	0.57	0.02	0.03	0.00	0.00	0.02
0	8	-427	4	5	0.59	0.00	0.28	0.00	0.00	0.02
0	9	-327	10	-9	0.45	0.01	0.51	0.00	0.00	0.02
0	10	-389	69	-0	0.53	0.07	0.00	0.00	0.00	0.02
0	11	-430	39	-1	0.59	0.04	0.04	0.01	0.00	0.02
0	12	-446	3	8	0.61	0.00	0.49	0.01	0.00	0.02
0	13	-279	12	-14	0.38	0.01	0.84	0.00	0.00	0.02

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: legno (piani superiori)
 Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo piastra o angolare: WHT PLATE T 600, chiodatura totale HBS plate $\square 8/80$ mm R_k ,acciaio: 80.30 kN
 Numero piastre o angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°30 chiodi $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 56.80 kN
 Resistenza di progetto lato legno $R_d,legno$: 3864 kg
 Resistenza di progetto lato acciaio $R_d,acciaio$: 6555 kg

Resistenza di progetto connessione R_d : 3864 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 986.5 kg
 I.R. : 0.26

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 5.6 kg
 I.R. pannello a compressione : 0.00

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TTN240

Giunzione orizzontale

Connettore su elemento verticale: n°36+36 chiodi Anker $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 37.90 kN
 Resistenza di progetto connettore $R_d,TITAN$: 2578 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 295.4 kg
 N° minimo angolari: 1

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **2** Descrizione: **Pannelli Piano Primo**
 Tabella: **Pannelli Piano Primo**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, yx: 1.0 kmod: 0.8
 Pannello num. 40 Descrizione: Pannello n. 40
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 130.0 cm

Rigidità flessionale: 118194.75 kg*m² Inerzia: 10540.82 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.82 k_c : 0.27

P	c.	Fx	V	My	Fx/A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
s	c.	kg	kg	* m		kg/cm ²					

I	1A	45	399	3	0.05	0.31	0.16	0.00	0.01	----	
I	1B	45	435	3	0.05	0.33	0.16	0.00	0.01	----	
I	1C	45	399	1	0.05	0.31	0.04	0.00	0.01	----	
I	1D	45	435	1	0.05	0.33	0.04	0.00	0.01	----	
I	1E	-186	399	3	0.20	0.31	0.16	0.00	0.01	----	
I	1F	-186	435	3	0.20	0.33	0.16	0.00	0.01	----	
I	1G	-186	399	1	0.20	0.31	0.04	0.00	0.01	----	
I	1H	-186	435	1	0.20	0.33	0.04	0.00	0.01	----	
I	1I	-24	240	5	0.03	0.18	0.23	0.00	0.01	----	
I	1J	-24	277	5	0.03	0.21	0.23	0.00	0.01	----	
I	1K	-24	240	-1	0.03	0.18	0.03	0.00	0.01	----	
I	1L	-24	277	-1	0.03	0.21	0.03	0.00	0.01	----	
I	1M	-117	240	5	0.13	0.18	0.23	0.00	0.01	----	
I	1N	-117	277	5	0.13	0.21	0.23	0.00	0.01	----	
I	1O	-117	240	-1	0.13	0.18	0.03	0.00	0.01	----	
I	1P	-117	277	-1	0.13	0.21	0.03	0.00	0.01	----	
I	2	-110	16	4	0.12	0.01	0.17	0.00	0.00	----	
I	7	-112	41	4	0.12	0.03	0.17	0.00	0.00	----	
I	8	-120	47	3	0.13	0.04	0.12	0.00	0.00	----	
I	9	-104	12	5	0.11	0.01	0.25	0.00	0.00	----	
I	10	-99	5	3	0.11	0.00	0.15	0.00	0.00	----	
I	11	-104	46	3	0.11	0.04	0.15	0.00	0.00	----	
I	12	-116	56	1	0.13	0.04	0.07	0.00	0.00	----	
I	13	-91	2	6	0.10	0.00	0.29	0.00	0.00	----	

ⅈ	1A	813	4244	100	0.22	0.82	4.77	0.00	0.04	----	
ⅈ	1B	813	4419	100	0.22	0.85	4.77	0.00	0.04	----	
ⅈ	1C	813	4244	-55	0.22	0.82	2.60	0.00	0.04	----	
ⅈ	1D	813	4419	-55	0.22	0.85	2.60	0.00	0.04	----	
ⅈ	1E	-2193	4244	100	0.60	0.82	4.77	0.01	0.04	0.11	
ⅈ	1F	-2193	4419	100	0.60	0.85	4.77	0.01	0.04	0.11	
ⅈ	1G	-2193	4244	-55	0.60	0.82	2.60	0.01	0.04	0.09	
ⅈ	1H	-2193	4419	-55	0.60	0.85	2.60	0.01	0.04	0.09	
ⅈ	1I	105	2661	178	0.03	0.51	8.43	0.00	0.02	----	
ⅈ	1J	105	2836	178	0.03	0.55	8.43	0.00	0.02	----	
ⅈ	1K	105	2661	-132	0.03	0.51	6.26	0.00	0.02	----	
ⅈ	1L	105	2836	-132	0.03	0.55	6.26	0.00	0.02	----	
ⅈ	1M	-1486	2661	178	0.41	0.51	8.43	0.00	0.02	0.11	
ⅈ	1N	-1486	2836	178	0.41	0.55	8.43	0.00	0.02	0.11	
ⅈ	1O	-1486	2661	-132	0.41	0.51	6.26	0.00	0.02	0.09	
ⅈ	1P	-1486	2836	-132	0.41	0.55	6.26	0.00	0.02	0.09	
ⅈ	2	-949	59	39	0.26	0.01	1.84	0.00	0.00	0.04	
ⅈ	7	-961	356	39	0.26	0.07	1.86	0.00	0.00	0.04	
ⅈ	8	-1035	308	31	0.28	0.06	1.45	0.00	0.00	0.04	
ⅈ	9	-899	27	60	0.25	0.01	2.84	0.00	0.00	0.05	
ⅈ	10	-908	201	36	0.25	0.04	1.69	0.00	0.00	0.04	
ⅈ	11	-928	491	36	0.26	0.09	1.71	0.00	0.00	0.04	
ⅈ	12	-1051	410	22	0.29	0.08	1.04	0.00	0.00	0.04	
ⅈ	13	-824	147	70	0.23	0.03	3.34	0.00	0.00	0.05	

O	1A	370	758	59	0.41	0.58	2.80	0.00	0.03	----	
O	1B	370	781	59	0.41	0.60	2.80	0.00	0.03	----	
O	1C	370	758	-39	0.41	0.58	1.87	0.00	0.03	----	
O	1D	370	781	-39	0.41	0.60	1.87	0.00	0.03	----	
O	1E	-780	758	59	0.86	0.58	2.80	0.01	0.03	0.05	
O	1F	-780	781	59	0.86	0.60	2.80	0.01	0.03	0.05	
O	1G	-780	758	-39	0.86	0.58	1.87	0.01	0.03	0.04	
O	1H	-780	781	-39	0.86	0.60	1.87	0.01	0.03	0.04	
O	1I	135	480	107	0.15	0.37	5.06	0.00	0.02	----	
O	1J	135	502	107	0.15	0.39	5.06	0.00	0.02	----	
O	1K	135	480	-87	0.15	0.37	4.14	0.00	0.02	----	
O	1L	135	502	-87	0.15	0.39	4.14	0.00	0.02	----	
O	1M	-546	480	107	0.60	0.37	5.06	0.01	0.02	0.06	

0	1N	-546	502	107	0.60	0.39	5.06	0.01	0.02	0.06
0	10	-546	480	-87	0.60	0.37	4.14	0.01	0.02	0.05
0	1P	-546	502	-87	0.60	0.39	4.14	0.01	0.02	0.05
0	2	-256	22	16	0.28	0.02	0.78	0.00	0.00	0.01
0	7	-291	73	17	0.32	0.06	0.79	0.00	0.00	0.02
0	8	-298	48	22	0.33	0.04	1.05	0.00	0.00	0.02
0	9	-251	7	12	0.28	0.01	0.58	0.00	0.00	0.01
0	10	-238	52	15	0.26	0.04	0.72	0.00	0.00	0.01
0	11	-296	107	16	0.33	0.08	0.74	0.00	0.00	0.02
0	12	-309	64	25	0.34	0.05	1.17	0.00	0.00	0.02
0	13	-231	27	8	0.25	0.02	0.38	0.00	0.00	0.01

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: legno (piani superiori)

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo piastra o angolare: WHT PLATE T 600, chiodatura totale HBS plate $\square 8/80$ mm R_k ,acciaio: 80.30 kN

Numero piastre o angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°30 chiodi $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 56.80 kN

Resistenza di progetto lato legno $R_d,legno$: 3864 kg

Resistenza di progetto lato acciaio $R_d,acciaio$: 6555 kg

Resistenza di progetto connessione R_d : 3864 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 1468.8 kg

I.R.: 0.38

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 42.9 kg

I.R. pannello a compressione: 0.00

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TTN240

Giunzione orizzontale

Connettore su elemento verticale: n°36+36 chiodi Anker $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 37.90 kN

Resistenza di progetto connettore $R_d,TITAN$: 2578 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 780.6 kg

N° minimo angolari: 1

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **2** Descrizione: **Pannelli Piano Primo**
 Tabella: **Pannelli Piano Primo**

Nome pannello: BBS 100 3s

Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm

Beta, γ_x : 1.0 k_{mod} : 0.8

Pannello num. 41 Descrizione: Pannello n. 41

Altezza pannello: 365.0 cm

Larghezza pannello: 389.0 cm

Rigidità flessionale: 353675.50 kg*m² Inerzia: 31541.43 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.82 k_c : 0.27

P	c.	Fx	V	My	Fx/A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
o	c.										
s		kg		kg * m		kg/cm ²					
l	1A	169	1922	16	0.06	0.49	0.25	0.00	0.02	----	
l	1B	169	1998	16	0.06	0.51	0.25	0.00	0.02	----	
l	1C	169	1922	-13	0.06	0.49	0.20	0.00	0.02	----	
l	1D	169	1998	-13	0.06	0.51	0.20	0.00	0.02	----	

1	1E	-365	1922	16	0.13	0.49	0.25	0.00	0.02	----
1	1F	-365	1998	16	0.13	0.51	0.25	0.00	0.02	----
1	1G	-365	1922	-13	0.13	0.49	0.20	0.00	0.02	----
1	1H	-365	1998	-13	0.13	0.51	0.20	0.00	0.02	----
1	1I	128	1260	21	0.05	0.32	0.34	0.00	0.01	----
1	1J	128	1336	21	0.05	0.34	0.34	0.00	0.02	----
1	1K	128	1260	-18	0.05	0.32	0.29	0.00	0.01	----
1	1L	128	1336	-18	0.05	0.34	0.29	0.00	0.02	----
1	1M	-324	1260	21	0.12	0.32	0.34	0.00	0.01	----
1	1N	-324	1336	21	0.12	0.34	0.34	0.00	0.02	----
1	1O	-324	1260	-18	0.12	0.32	0.29	0.00	0.01	----
1	1P	-324	1336	-18	0.12	0.34	0.29	0.00	0.02	----
1	2	-156	18	3	0.06	0.00	0.04	0.00	0.00	----
1	7	-140	110	3	0.05	0.03	0.05	0.00	0.00	----
1	8	-146	150	29	0.05	0.04	0.47	0.00	0.00	----
1	9	-150	11	-39	0.06	0.00	0.62	0.00	0.00	----
1	10	-154	24	2	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	----
1	11	-127	128	3	0.05	0.03	0.05	0.00	0.00	----
1	12	-136	195	47	0.05	0.05	0.74	0.00	0.00	----
1	13	-144	73	-68	0.05	0.02	1.07	0.00	0.00	----
½	1A	3379	10019	253	0.31	0.64	4.00	0.00	0.03	----
½	1B	3379	10273	253	0.31	0.66	4.00	0.00	0.03	----
½	1C	3379	10019	-210	0.31	0.64	3.33	0.00	0.03	----
½	1D	3379	10273	-210	0.31	0.66	3.33	0.00	0.03	----
½	1E	-6625	10019	253	0.61	0.64	4.00	0.01	0.03	0.10
½	1F	-6625	10273	253	0.61	0.66	4.00	0.01	0.03	0.10
½	1G	-6625	10019	-210	0.61	0.64	3.33	0.01	0.03	0.10
½	1H	-6625	10273	-210	0.61	0.66	3.33	0.01	0.03	0.10
½	1I	2250	6562	371	0.21	0.42	5.89	0.00	0.02	----
½	1J	2250	6817	371	0.21	0.44	5.89	0.00	0.02	----
½	1K	2250	6562	-329	0.21	0.42	5.22	0.00	0.02	----
½	1L	2250	6817	-329	0.21	0.44	5.22	0.00	0.02	----
½	1M	-5496	6562	371	0.50	0.42	5.89	0.00	0.02	0.10
½	1N	-5496	6817	371	0.50	0.44	5.89	0.00	0.02	0.10
½	1O	-5496	6562	-329	0.50	0.42	5.22	0.00	0.02	0.10
½	1P	-5496	6817	-329	0.50	0.44	5.22	0.00	0.02	0.10
½	2	-2454	247	32	0.23	0.02	0.51	0.00	0.00	0.03
½	7	-2083	781	42	0.19	0.05	0.67	0.00	0.00	0.03
½	8	-2164	617	368	0.20	0.04	5.83	0.00	0.00	0.07
½	9	-2373	156	-482	0.22	0.01	7.65	0.00	0.00	0.08
½	10	-2526	593	27	0.23	0.04	0.42	0.00	0.00	0.03
½	11	-1909	1119	43	0.18	0.07	0.69	0.00	0.00	0.03
½	12	-2043	847	586	0.19	0.05	9.29	0.00	0.00	0.09
½	13	-2392	441	-831	0.22	0.03	13.18	0.00	0.00	0.12
0	1A	1925	2230	37	0.71	0.57	0.59	0.01	0.03	----
0	1B	1925	2288	37	0.71	0.59	0.59	0.01	0.03	----
0	1C	1925	2230	-32	0.71	0.57	0.51	0.01	0.03	----
0	1D	1925	2288	-32	0.71	0.59	0.51	0.01	0.03	----
0	1E	-3386	2230	37	1.24	0.57	0.59	0.01	0.03	0.04
0	1F	-3386	2288	37	1.24	0.59	0.59	0.01	0.03	0.04
0	1G	-3386	2230	-32	1.24	0.57	0.51	0.01	0.03	0.04
0	1H	-3386	2288	-32	1.24	0.59	0.51	0.01	0.03	0.04
0	1I	1231	1432	55	0.45	0.37	0.87	0.01	0.02	----
0	1J	1231	1490	55	0.45	0.38	0.87	0.01	0.02	----
0	1K	1231	1432	-50	0.45	0.37	0.79	0.01	0.02	----
0	1L	1231	1490	-50	0.45	0.38	0.79	0.01	0.02	----
0	1M	-2692	1432	55	0.99	0.37	0.87	0.01	0.02	0.04
0	1N	-2692	1490	55	0.99	0.38	0.87	0.01	0.02	0.04
0	1O	-2692	1432	-50	0.99	0.37	0.79	0.01	0.02	0.04
0	1P	-2692	1490	-50	0.99	0.38	0.79	0.01	0.02	0.04
0	2	-1115	93	4	0.41	0.02	0.06	0.00	0.00	0.01
0	7	-880	235	5	0.32	0.06	0.08	0.00	0.00	0.01
0	8	-935	134	45	0.34	0.03	0.71	0.00	0.00	0.02
0	9	-1069	32	-59	0.39	0.01	0.94	0.00	0.00	0.02
0	10	-1177	195	3	0.43	0.05	0.05	0.00	0.00	0.01
0	11	-785	352	5	0.29	0.09	0.08	0.00	0.00	0.01
0	12	-876	183	72	0.32	0.05	1.14	0.00	0.00	0.02
0	13	-1099	92	-101	0.40	0.02	1.61	0.00	0.00	0.02

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: legno (piani superiori)

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo piastra o angolare: WHT PLATE T 600, chiodatura totale HBS plate \square 8/80 mm Rk,acciaio: 80.30 kN

Numero piastre o angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°30 chiodi \square 4.0/60 mm Rk,conn: 56.80 kN

Resistenza di progetto lato legno Rd,legno : 3864 kg

Resistenza di progetto lato acciaio Rd,acciaio: 6555 kg

Resistenza di progetto connessione R_d: 3864 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext}: 2063.3 kg
I.R. : 0.53

Forza sollecitante massima a compressione N_{ext,c}: 66.3 kg
I.R._{pannello a compressione} : 0.00

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TTN240

Giunzione orizzontale

Connettore su elemento verticale: n°36+36 chiodi Anker □4.0/60 mm R_{k,conn}: 37.90 kN
Resistenza di progetto connettore R_{d,TITAN}: 2578 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 2288.2 kg
N° minimo angolari: 1

AMV s.r.l.**Via San Lorenzo, 106****Tel. 0481/779903****34077 Ronchi dei Legionari (GO)**

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
Elemento: **PANNELLO**
Gruppo: **2** Descrizione: **Pannelli Piano Primo**
Tabella: **Pannelli Piano Primo**

Nome pannello: BBS 100 3s
Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
Beta, yx: 1.0 kmod: 0.8
Pannello num. 42 Descrizione: Pannello n. 42
Altezza pannello: 365.0 cm
Larghezza pannello: 669.4 cm

Rigidezza flessionale: 608612.56 kg*m² Inerzia: 54277.18 cm⁴ λ_{rel,c}: 1.82 k_c: 0.27

P o s	c. c.	F _x	V	M _y	F _x /A	τ	σ _{m,d}	IR _N	IR _V	IS	Note
		kg	kg	kg * m		kg/cm ²					
I	1A	-5669	5298	37	1.21	0.79	0.34	0.01	0.04	----	
I	1B	-5669	4977	37	1.21	0.74	0.34	0.01	0.03	----	
I	1C	-5669	5298	-37	1.21	0.79	0.34	0.01	0.04	----	
I	1D	-5669	4977	-37	1.21	0.74	0.34	0.01	0.03	----	
I	1E	-5791	5298	37	1.24	0.79	0.34	0.01	0.04	----	
I	1F	-5791	4977	37	1.24	0.74	0.34	0.01	0.03	----	
I	1G	-5791	5298	-37	1.24	0.79	0.34	0.01	0.04	----	
I	1H	-5791	4977	-37	1.24	0.74	0.34	0.01	0.03	----	
I	1I	-5698	4592	18	1.22	0.69	0.17	0.01	0.03	----	
I	1J	-5698	4272	18	1.22	0.64	0.17	0.01	0.03	----	
I	1K	-5698	4592	-17	1.22	0.69	0.16	0.01	0.03	----	
I	1L	-5698	4272	-17	1.22	0.64	0.16	0.01	0.03	----	
I	1M	-5762	4592	18	1.23	0.69	0.17	0.01	0.03	----	
I	1N	-5762	4272	18	1.23	0.64	0.17	0.01	0.03	----	
I	1O	-5762	4592	-17	1.23	0.69	0.16	0.01	0.03	----	
I	1P	-5762	4272	-17	1.23	0.64	0.16	0.01	0.03	----	
I	2	-9784	294	68	2.09	0.04	0.63	0.02	0.00	----	
I	7	-9777	259	-107	2.09	0.04	0.99	0.02	0.00	----	
I	8	-9780	13	1	2.09	0.00	0.01	0.02	0.00	----	
I	9	-9782	608	0	2.09	0.09	0.00	0.02	0.00	----	
I	10	-8614	292	113	1.84	0.04	1.04	0.02	0.00	----	
I	11	-8603	233	-179	1.84	0.03	1.65	0.02	0.00	----	
I	12	-8607	220	1	1.84	0.03	0.01	0.02	0.00	----	
I	13	-8612	816	0	1.84	0.12	0.00	0.02	0.01	----	
⅞	1A	-23890	21852	646	1.27	0.82	5.95	0.01	0.04	0.19	
⅞	1B	-23890	20543	646	1.27	0.77	5.95	0.01	0.03	0.19	
⅞	1C	-23890	21852	-635	1.27	0.82	5.85	0.01	0.04	0.19	
⅞	1D	-23890	20543	-635	1.27	0.77	5.85	0.01	0.03	0.19	
⅞	1E	-24981	21852	646	1.33	0.82	5.95	0.01	0.04	0.20	
⅞	1F	-24981	20543	646	1.33	0.77	5.95	0.01	0.03	0.20	
⅞	1G	-24981	21852	-635	1.33	0.82	5.85	0.01	0.04	0.20	
⅞	1H	-24981	20543	-635	1.33	0.77	5.85	0.01	0.03	0.20	
⅞	1I	-24147	19201	318	1.29	0.72	2.93	0.01	0.03	0.17	
⅞	1J	-24147	17892	318	1.29	0.67	2.93	0.01	0.03	0.17	

1/2	1K	-24147	19201	-307	1.29	0.72	2.83	0.01	0.03	0.17
1/2	1L	-24147	17892	-307	1.29	0.67	2.83	0.01	0.03	0.17
1/2	1M	-24724	19201	318	1.32	0.72	2.93	0.01	0.03	0.18
1/2	1N	-24724	17892	318	1.32	0.67	2.93	0.01	0.03	0.18
1/2	1O	-24724	19201	-307	1.32	0.72	2.83	0.01	0.03	0.18
1/2	1P	-24724	17892	-307	1.32	0.67	2.83	0.01	0.03	0.18
1/2	2	-41009	1199	907	2.19	0.04	8.36	0.02	0.00	0.32
1/2	7	-40955	1057	-1423	2.19	0.04	13.11	0.02	0.00	0.36
1/2	8	-40975	721	11	2.19	0.03	0.10	0.02	0.00	0.26
1/2	9	-40992	3128	10	2.19	0.12	0.09	0.02	0.01	0.26
1/2	10	-36374	1191	1506	1.94	0.04	13.87	0.02	0.00	0.33
1/2	11	-36276	953	-2378	1.94	0.04	21.90	0.02	0.00	0.39
1/2	12	-36316	2011	11	1.94	0.08	0.10	0.02	0.00	0.23
1/2	13	-36340	4406	10	1.94	0.16	0.09	0.02	0.01	0.23
0	1A	-6432	5638	81	1.37	0.84	0.75	0.01	0.04	0.05
0	1B	-6432	5306	81	1.37	0.79	0.75	0.01	0.04	0.05
0	1C	-6432	5638	-81	1.37	0.84	0.74	0.01	0.04	0.05
0	1D	-6432	5306	-81	1.37	0.79	0.74	0.01	0.04	0.05
0	1E	-6812	5638	81	1.45	0.84	0.75	0.01	0.04	0.05
0	1F	-6812	5306	81	1.45	0.79	0.75	0.01	0.04	0.05
0	1G	-6812	5638	-81	1.45	0.84	0.74	0.01	0.04	0.05
0	1H	-6812	5306	-81	1.45	0.79	0.74	0.01	0.04	0.05
0	1I	-6531	5029	42	1.39	0.75	0.39	0.01	0.03	0.05
0	1J	-6531	4697	42	1.39	0.70	0.39	0.01	0.03	0.05
0	1K	-6531	5029	-42	1.39	0.75	0.38	0.01	0.03	0.05
0	1L	-6531	4697	-42	1.39	0.70	0.38	0.01	0.03	0.05
0	1M	-6713	5029	42	1.43	0.75	0.39	0.01	0.03	0.05
0	1N	-6713	4697	42	1.43	0.70	0.39	0.01	0.03	0.05
0	1O	-6713	5029	-42	1.43	0.75	0.38	0.01	0.03	0.05
0	1P	-6713	4697	-42	1.43	0.70	0.38	0.01	0.03	0.05
0	2	-10903	303	110	2.33	0.05	1.02	0.02	0.00	0.08
0	7	-10881	268	-174	2.32	0.04	1.61	0.02	0.00	0.09
0	8	-10886	381	0	2.32	0.06	0.00	0.02	0.00	0.07
0	9	-10900	998	1	2.33	0.15	0.01	0.02	0.01	0.07
0	10	-9749	300	184	2.08	0.04	1.69	0.02	0.00	0.08
0	11	-9716	242	-291	2.07	0.04	2.68	0.02	0.00	0.09
0	12	-9724	840	-0	2.08	0.13	0.00	0.02	0.01	0.07
0	13	-9744	1458	2	2.08	0.22	0.01	0.02	0.01	0.07

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: legno (piani superiori)

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo piastra o angolare: WHT PLATE T 600, chiodatura totale HBS plate $\square 8/80$ mm R_k ,acciaio: 80.30 kN

Numero piastre o angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°30 chiodi $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 56.80 kN

Resistenza di progetto lato legno $R_d,legno$: 3864 kg

Resistenza di progetto lato acciaio $R_d,acciaio$: 6555 kg

Resistenza di progetto connessione $R_{d,1}$: 3864 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 99.7 kg

I.R. : 0.03

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 4957.8 kg

I.R. pannello a compressione : 0.30

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TTN240

Giunzione orizzontale

Connettore su elemento verticale: n°36+36 chiodi Anker $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 37.90 kN

Resistenza di progetto connettore $R_d,TITAN$: 2578 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 5637.8 kg

N° minimo angolari: 3

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **2** Descrizione: **Pannelli Piano Primo**
 Tabella: **Pannelli Piano Primo**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, yx: 1.0 kmod: 0.8
 Pannello num. 43 Descrizione: Pannello n. 43
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 398.7 cm

Rigidezza flessionale: 362494.62 kg*m² Inerzia: 32327.93 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.82 k_c : 0.27

P o s	c. c.	Fx kg	V kg	My kg * m	Fx/A kg/cm ²	τ kg/cm ²	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
I	1A	-8679	1369	30	3.11	0.34	0.46	0.03	0.02	----	
I	1B	-8679	2098	30	3.11	0.53	0.46	0.03	0.02	----	
I	1C	-8679	1369	-29	3.11	0.34	0.46	0.03	0.02	----	
I	1D	-8679	2098	-29	3.11	0.53	0.46	0.03	0.02	----	
I	1E	-8695	1369	30	3.12	0.34	0.46	0.03	0.02	----	
I	1F	-8695	2098	30	3.12	0.53	0.46	0.03	0.02	----	
I	1G	-8695	1369	-29	3.12	0.34	0.46	0.03	0.02	----	
I	1H	-8695	2098	-29	3.12	0.53	0.46	0.03	0.02	----	
I	1I	-8674	3097	16	3.11	0.78	0.24	0.03	0.03	----	
I	1J	-8674	3826	16	3.11	0.96	0.24	0.03	0.04	----	
I	1K	-8674	3097	-15	3.11	0.78	0.23	0.03	0.03	----	
I	1L	-8674	3826	-15	3.11	0.96	0.23	0.03	0.04	----	
I	1M	-8700	3097	16	3.12	0.78	0.24	0.03	0.03	----	
I	1N	-8700	3826	16	3.12	0.96	0.24	0.03	0.04	----	
I	1O	-8700	3097	-15	3.12	0.78	0.23	0.03	0.03	----	
I	1P	-8700	3826	-15	3.12	0.96	0.23	0.03	0.04	----	
I	2	-14848	615	1	5.32	0.15	0.02	0.05	0.01	----	
I	7	-14849	628	-1	5.32	0.16	0.02	0.05	0.01	----	
I	8	-14802	655	0	5.30	0.16	0.00	0.04	0.01	----	
I	9	-14875	741	0	5.33	0.19	0.01	0.05	0.01	----	
I	10	-13064	569	2	4.68	0.14	0.03	0.04	0.01	----	
I	11	-13065	590	-2	4.68	0.15	0.03	0.04	0.01	----	
I	12	-12986	635	0	4.65	0.16	0.00	0.04	0.01	----	
I	13	-13108	779	1	4.70	0.20	0.01	0.04	0.01	----	
½	1A	-35483	5894	350	3.18	0.37	5.41	0.03	0.02	0.42	
½	1B	-35483	8742	350	3.18	0.55	5.41	0.03	0.02	0.42	
½	1C	-35483	5894	-353	3.18	0.37	5.45	0.03	0.02	0.42	
½	1D	-35483	8742	-353	3.18	0.55	5.45	0.03	0.02	0.42	
½	1E	-35944	5894	350	3.22	0.37	5.41	0.03	0.02	0.42	
½	1F	-35944	8742	350	3.22	0.55	5.41	0.03	0.02	0.42	
½	1G	-35944	5894	-353	3.22	0.37	5.45	0.03	0.02	0.42	
½	1H	-35944	8742	-353	3.22	0.55	5.45	0.03	0.02	0.42	
½	1I	-35212	13211	195	3.15	0.83	3.01	0.03	0.04	0.39	
½	1J	-35212	16059	195	3.15	1.01	3.01	0.03	0.04	0.39	
½	1K	-35212	13211	-198	3.15	0.83	3.06	0.03	0.04	0.40	
½	1L	-35212	16059	-198	3.15	1.01	3.06	0.03	0.04	0.40	
½	1M	-36215	13211	195	3.24	0.83	3.01	0.03	0.04	0.41	
½	1N	-36215	16059	195	3.24	1.01	3.01	0.03	0.04	0.41	
½	1O	-36215	13211	-198	3.24	0.83	3.06	0.03	0.04	0.41	
½	1P	-36215	16059	-198	3.24	1.01	3.06	0.03	0.04	0.41	
½	2	-60604	2404	9	5.43	0.15	0.13	0.05	0.01	0.64	
½	7	-60605	2455	-17	5.43	0.15	0.26	0.05	0.01	0.64	
½	8	-60381	3170	-8	5.41	0.20	0.12	0.05	0.01	0.64	
½	9	-60740	1951	3	5.44	0.12	0.04	0.05	0.01	0.64	
½	10	-53480	2226	16	4.79	0.14	0.25	0.04	0.01	0.57	
½	11	-53482	2312	-26	4.79	0.14	0.39	0.04	0.01	0.57	
½	12	-53111	3504	-11	4.76	0.22	0.16	0.04	0.01	0.56	
½	13	-53707	1471	6	4.81	0.09	0.10	0.04	0.00	0.57	
O	1A	-9124	1334	49	3.27	0.33	0.75	0.03	0.01	0.11	
O	1B	-9124	1937	49	3.27	0.49	0.75	0.03	0.02	0.11	
O	1C	-9124	1334	-50	3.27	0.33	0.77	0.03	0.01	0.11	
O	1D	-9124	1937	-50	3.27	0.49	0.77	0.03	0.02	0.11	
O	1E	-9353	1334	49	3.35	0.33	0.75	0.03	0.01	0.11	
O	1F	-9353	1937	49	3.35	0.49	0.75	0.03	0.02	0.11	
O	1G	-9353	1334	-50	3.35	0.33	0.77	0.03	0.01	0.11	
O	1H	-9353	1937	-50	3.35	0.49	0.77	0.03	0.02	0.11	
O	1I	-8993	2983	28	3.22	0.75	0.44	0.03	0.03	0.10	
O	1J	-8993	3586	28	3.22	0.90	0.44	0.03	0.04	0.10	
O	1K	-8993	2983	-29	3.22	0.75	0.45	0.03	0.03	0.10	
O	1L	-8993	3586	-29	3.22	0.90	0.45	0.03	0.04	0.10	
O	1M	-9484	2983	28	3.40	0.75	0.44	0.03	0.03	0.11	
O	1N	-9484	3586	28	3.40	0.90	0.44	0.03	0.04	0.11	

0	10	-9484	2983	-29	3.40	0.75	0.45	0.03	0.03	0.11
0	1P	-9484	3586	-29	3.40	0.90	0.45	0.03	0.04	0.11
0	2	-15545	509	1	5.57	0.13	0.02	0.05	0.01	0.18
0	7	-15545	521	-3	5.57	0.13	0.05	0.05	0.01	0.18
0	8	-15480	867	-2	5.55	0.22	0.03	0.05	0.01	0.18
0	9	-15587	101	0	5.58	0.03	0.01	0.05	0.00	0.18
0	10	-13766	471	3	4.93	0.12	0.04	0.04	0.01	0.16
0	11	-13766	491	-5	4.93	0.12	0.07	0.04	0.01	0.16
0	12	-13659	1069	-2	4.89	0.27	0.04	0.04	0.01	0.15
0	13	-13836	208	1	4.96	0.05	0.02	0.04	0.00	0.16

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: legno (piani superiori)

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo piastra o angolare: WHT PLATE T 600, chiodatura totale HBS plate $\square 8/80$ mm R_k ,acciaio: 80.30 kN
Numero piastre o angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°30 chiodi $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 56.80 kN
Resistenza di progetto lato legno $R_d,legno$: 3864 kg
Resistenza di progetto lato acciaio $R_d,acciaio$: 6555 kg

Resistenza di progetto connessione $R_{d,}$: 3864 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 0.0 kg

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 7026.9 kg

I.R. pannello a compressione : 0.42

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TTN240

Giunzione orizzontale

Connettore su elemento verticale: n°36+36 chiodi Anker $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 37.90 kN
Resistenza di progetto connettore $R_d,TITAN$: 2578 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 3586.0 kg

N° minimo angolari: 2

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
Elemento: **PANNELLO**
Gruppo: **2** Descrizione: **Pannelli Piano Primo**
Tabella: **Pannelli Piano Primo**

Nome pannello: BBS 100 3s
Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
Beta, y_x : 1.0 k_{mod} : 0.8
Pannello num. 44 Descrizione: Pannello n. 44
Altezza pannello: 365.0 cm
Larghezza pannello: 669.4 cm

Rigidezza flessionale: 608612.56 kg*m² Inerzia: 54277.18 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.82 k_c : 0.27

P o s	c. c.	F _x	V	M _y	F _x /A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
		kg		kg * m		kg/cm ²					
1	1A	-9143	2845	36	1.95	0.43	0.33	0.02	0.02	----	
1	1B	-9143	1911	36	1.95	0.29	0.33	0.02	0.01	----	
1	1C	-9143	2845	-37	1.95	0.43	0.34	0.02	0.02	----	
1	1D	-9143	1911	-37	1.95	0.29	0.34	0.02	0.01	----	
1	1E	-9153	2845	36	1.95	0.43	0.33	0.02	0.02	----	
1	1F	-9153	1911	36	1.95	0.29	0.33	0.02	0.01	----	

I	1G	-9153	2845	-37	1.95	0.43	0.34	0.02	0.02	----
I	1H	-9153	1911	-37	1.95	0.29	0.34	0.02	0.01	----
I	1I	-9139	6156	17	1.95	0.92	0.15	0.02	0.04	----
I	1J	-9139	5222	17	1.95	0.78	0.15	0.02	0.03	----
I	1K	-9139	6156	-18	1.95	0.92	0.16	0.02	0.04	----
I	1L	-9139	5222	-18	1.95	0.78	0.16	0.02	0.03	----
I	1M	-9158	6156	17	1.95	0.92	0.15	0.02	0.04	----
I	1N	-9158	5222	17	1.95	0.78	0.15	0.02	0.03	----
I	1O	-9158	6156	-18	1.95	0.92	0.16	0.02	0.04	----
I	1P	-9158	5222	-18	1.95	0.78	0.16	0.02	0.03	----
I	2	-15636	803	-0	3.34	0.12	0.00	0.03	0.01	----
I	7	-15635	788	-2	3.34	0.12	0.02	0.03	0.01	----
I	8	-15636	438	-1	3.34	0.07	0.01	0.03	0.00	----
I	9	-15635	1218	-1	3.34	0.18	0.01	0.03	0.01	----
I	10	-13760	722	0	2.94	0.11	0.00	0.02	0.00	----
I	11	-13760	697	-2	2.94	0.10	0.02	0.02	0.00	----
I	12	-13761	114	-1	2.94	0.02	0.01	0.02	0.00	----
I	13	-13760	1413	-1	2.94	0.21	0.01	0.02	0.01	----

⅜	1A	-38188	10096	557	2.04	0.38	5.13	0.02	0.02	0.28
⅜	1B	-38188	9174	557	2.04	0.34	5.13	0.02	0.02	0.28
⅜	1C	-38188	10096	-574	2.04	0.38	5.29	0.02	0.02	0.28
⅜	1D	-38188	9174	-574	2.04	0.34	5.29	0.02	0.02	0.28
⅜	1E	-38251	10096	557	2.04	0.38	5.13	0.02	0.02	0.28
⅜	1F	-38251	9174	557	2.04	0.34	5.13	0.02	0.02	0.28
⅜	1G	-38251	10096	-574	2.04	0.38	5.29	0.02	0.02	0.28
⅜	1H	-38251	9174	-574	2.04	0.34	5.29	0.02	0.02	0.28
⅜	1I	-38176	23685	243	2.04	0.88	2.24	0.02	0.04	0.26
⅜	1J	-38176	22763	243	2.04	0.85	2.24	0.02	0.04	0.26
⅜	1K	-38176	23685	-260	2.04	0.88	2.40	0.02	0.04	0.26
⅜	1L	-38176	22763	-260	2.04	0.85	2.40	0.02	0.04	0.26
⅜	1M	-38263	23685	243	2.04	0.88	2.24	0.02	0.04	0.26
⅜	1N	-38263	22763	243	2.04	0.85	2.24	0.02	0.04	0.26
⅜	1O	-38263	23685	-260	2.04	0.88	2.40	0.02	0.04	0.26
⅜	1P	-38263	22763	-260	2.04	0.85	2.40	0.02	0.04	0.26
⅜	2	-64596	820	-4	3.45	0.03	0.04	0.03	0.00	0.41
⅜	7	-64595	759	-27	3.45	0.03	0.25	0.03	0.00	0.41
⅜	8	-64595	665	-9	3.45	0.02	0.09	0.03	0.00	0.41
⅜	9	-64593	2485	-19	3.45	0.09	0.18	0.03	0.00	0.41
⅜	10	-57115	775	3	3.05	0.03	0.03	0.03	0.00	0.36
⅜	11	-57107	673	-35	3.05	0.03	0.32	0.03	0.00	0.36
⅜	12	-57112	1701	-5	3.05	0.06	0.05	0.03	0.00	0.36
⅜	13	-57109	3549	-22	3.05	0.13	0.20	0.03	0.01	0.36

0	1A	-10069	2480	77	2.15	0.37	0.71	0.02	0.02	0.07
0	1B	-10069	2243	77	2.15	0.34	0.71	0.02	0.01	0.07
0	1C	-10069	2480	-79	2.15	0.37	0.73	0.02	0.02	0.07
0	1D	-10069	2243	-79	2.15	0.34	0.73	0.02	0.01	0.07
0	1E	-10088	2480	77	2.15	0.37	0.71	0.02	0.02	0.07
0	1F	-10088	2243	77	2.15	0.34	0.71	0.02	0.01	0.07
0	1G	-10088	2480	-79	2.15	0.37	0.73	0.02	0.02	0.07
0	1H	-10088	2243	-79	2.15	0.34	0.73	0.02	0.01	0.07
0	1I	-10065	5858	31	2.15	0.88	0.29	0.02	0.04	0.07
0	1J	-10065	5621	31	2.15	0.84	0.29	0.02	0.04	0.07
0	1K	-10065	5858	-34	2.15	0.88	0.31	0.02	0.04	0.07
0	1L	-10065	5621	-34	2.15	0.84	0.31	0.02	0.04	0.07
0	1M	-10093	5858	31	2.15	0.88	0.29	0.02	0.04	0.07
0	1N	-10093	5621	31	2.15	0.84	0.29	0.02	0.04	0.07
0	1O	-10093	5858	-34	2.15	0.88	0.31	0.02	0.04	0.07
0	1P	-10093	5621	-34	2.15	0.84	0.31	0.02	0.04	0.07
0	2	-16814	211	-1	3.59	0.03	0.00	0.03	0.00	0.11
0	7	-16814	196	-4	3.59	0.03	0.04	0.03	0.00	0.11
0	8	-16814	146	-1	3.59	0.02	0.01	0.03	0.00	0.11
0	9	-16815	608	-3	3.59	0.09	0.03	0.03	0.00	0.11
0	10	-14949	198	1	3.19	0.03	0.01	0.03	0.00	0.10
0	11	-14947	174	-6	3.19	0.03	0.05	0.03	0.00	0.10
0	12	-14950	396	-0	3.19	0.06	0.00	0.03	0.00	0.10
0	13	-14947	861	-4	3.19	0.13	0.03	0.03	0.01	0.10

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: legno (piani superiori)
Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo piastra o angolare: WHT PLATE T 600, chiodatura totale HBS plate 8/80 mm R_k ,acciaio: 80.30 kN
Numero piastre o angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°30 chiodi 4.0/60 mm $R_k,conn$: 56.80 kN
Resistenza di progetto lato legno $R_d,legno$: 3864 kg
Resistenza di progetto lato acciaio $R_d,acciaio$: 6555 kg

Resistenza di progetto connessione R_d: 3864 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext}: 0.0 kg

Forza sollecitante massima a compressione N_{ext,c}: 7692.2 kg

I.R. pannello a compressione : 0.47

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TTN240

Giunzione orizzontale

Connettore su elemento verticale: n°36+36 chiodi Anker □4.0/60 mm R_{k,conn}: 37.90 kN

Resistenza di progetto connettore R_d, TITAN: 2578 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 5857.8 kg

N° minimo angolari: 3

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **2** Descrizione: **Pannelli Piano Primo**
 Tabella: **Pannelli Piano Primo**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm

Beta, yx: 1.0 kmod: 0.8

Pannello num. 45 Descrizione: Pannello n. 45

Altezza pannello: 365.0 cm

Larghezza pannello: 270.4 cm

Rigidezza flessionale: 245845.22 kg*m² Inerzia: 21924.93 cm⁴ λ_{rel,c}: 1.82 k_c: 0.27

P o s	c. c.	F _x	V	M _y	F _x /A	τ	σ _{m,d}	IR _N	IR _V	IS	Note
		kg	kg	kg * m		kg/cm ²					
1	1A	-2033	1765	17	1.07	0.65	0.38	0.01	0.03	----	
1	1B	-2033	1809	17	1.07	0.67	0.38	0.01	0.03	----	
1	1C	-2033	1765	-16	1.07	0.65	0.37	0.01	0.03	----	
1	1D	-2033	1809	-16	1.07	0.67	0.37	0.01	0.03	----	
1	1E	-2180	1765	17	1.15	0.65	0.38	0.01	0.03	----	
1	1F	-2180	1809	17	1.15	0.67	0.38	0.01	0.03	----	
1	1G	-2180	1765	-16	1.15	0.65	0.37	0.01	0.03	----	
1	1H	-2180	1809	-16	1.15	0.67	0.37	0.01	0.03	----	
1	1I	-2067	2460	7	1.09	0.91	0.15	0.01	0.04	----	
1	1J	-2067	2504	7	1.09	0.93	0.15	0.01	0.04	----	
1	1K	-2067	2460	-6	1.09	0.91	0.14	0.01	0.04	----	
1	1L	-2067	2504	-6	1.09	0.93	0.14	0.01	0.04	----	
1	1M	-2147	2460	7	1.13	0.91	0.15	0.01	0.04	----	
1	1N	-2147	2504	7	1.13	0.93	0.15	0.01	0.04	----	
1	1O	-2147	2460	-6	1.13	0.91	0.14	0.01	0.04	----	
1	1P	-2147	2504	-6	1.13	0.93	0.14	0.01	0.04	----	
1	2	-3599	50	-0	1.90	0.02	0.00	0.02	0.00	----	
1	7	-3589	23	1	1.90	0.01	0.02	0.02	0.00	----	
1	8	-3594	55	0	1.90	0.02	0.00	0.02	0.00	----	
1	9	-3595	153	1	1.90	0.06	0.01	0.02	0.00	----	
1	10	-3173	55	-0	1.68	0.02	0.01	0.01	0.00	----	
1	11	-3156	10	1	1.67	0.00	0.03	0.01	0.00	----	
1	12	-3165	121	-0	1.67	0.04	0.00	0.01	0.00	----	
1	13	-3165	226	1	1.67	0.08	0.01	0.01	0.00	----	
1/2	1A	-8429	7420	396	1.11	0.69	9.04	0.01	0.03	0.20	
1/2	1B	-8429	7579	396	1.11	0.70	9.04	0.01	0.03	0.20	
1/2	1C	-8429	7420	-378	1.11	0.69	8.63	0.01	0.03	0.20	
1/2	1D	-8429	7579	-378	1.11	0.70	8.63	0.01	0.03	0.20	
1/2	1E	-9729	7420	396	1.29	0.69	9.04	0.01	0.03	0.22	
1/2	1F	-9729	7579	396	1.29	0.70	9.04	0.01	0.03	0.22	
1/2	1G	-9729	7420	-378	1.29	0.69	8.63	0.01	0.03	0.22	
1/2	1H	-9729	7579	-378	1.29	0.70	8.63	0.01	0.03	0.22	
1/2	1I	-8727	10702	155	1.15	0.99	3.53	0.01	0.04	0.16	
1/2	1J	-8727	10862	155	1.15	1.00	3.53	0.01	0.04	0.16	
1/2	1K	-8727	10702	-137	1.15	0.99	3.12	0.01	0.04	0.16	
1/2	1L	-8727	10862	-137	1.15	1.00	3.12	0.01	0.04	0.16	

1/2	1M	-9431	10702	155	1.25	0.99	3.53	0.01	0.04	0.17
1/2	1N	-9431	10862	155	1.25	1.00	3.53	0.01	0.04	0.17
1/2	1O	-9431	10702	-137	1.25	0.99	3.12	0.01	0.04	0.17
1/2	1P	-9431	10862	-137	1.25	1.00	3.12	0.01	0.04	0.17
1/2	2	-15233	186	5	2.01	0.02	0.10	0.02	0.00	0.24
1/2	7	-15149	77	29	2.00	0.01	0.65	0.02	0.00	0.24
1/2	8	-15193	252	10	2.01	0.02	0.22	0.02	0.00	0.24
1/2	9	-15199	623	20	2.01	0.06	0.47	0.02	0.00	0.24
1/2	10	-13547	206	-4	1.79	0.02	0.09	0.02	0.00	0.21
1/2	11	-13409	24	36	1.77	0.00	0.83	0.01	0.00	0.22
1/2	12	-13483	525	5	1.78	0.05	0.11	0.02	0.00	0.21
1/2	13	-13492	933	23	1.78	0.09	0.52	0.02	0.00	0.21
0	1A	-2231	1834	78	1.18	0.68	1.78	0.01	0.03	0.05
0	1B	-2231	1876	78	1.18	0.69	1.78	0.01	0.03	0.05
0	1C	-2231	1834	-74	1.18	0.68	1.68	0.01	0.03	0.05
0	1D	-2231	1876	-74	1.18	0.69	1.68	0.01	0.03	0.05
0	1E	-2729	1834	78	1.44	0.68	1.78	0.01	0.03	0.06
0	1F	-2729	1876	78	1.44	0.69	1.78	0.01	0.03	0.06
0	1G	-2729	1834	-74	1.44	0.68	1.68	0.01	0.03	0.06
0	1H	-2729	1876	-74	1.44	0.69	1.68	0.01	0.03	0.06
0	1I	-2345	2703	30	1.24	1.00	0.69	0.01	0.04	0.04
0	1J	-2345	2745	30	1.24	1.02	0.69	0.01	0.05	0.04
0	1K	-2345	2703	-26	1.24	1.00	0.60	0.01	0.04	0.04
0	1L	-2345	2745	-26	1.24	1.02	0.60	0.01	0.05	0.04
0	1M	-2615	2703	30	1.38	1.00	0.69	0.01	0.04	0.05
0	1N	-2615	2745	30	1.38	1.02	0.69	0.01	0.05	0.05
0	1O	-2615	2703	-26	1.38	1.00	0.60	0.01	0.04	0.05
0	1P	-2615	2745	-26	1.38	1.02	0.60	0.01	0.05	0.05
0	2	-4078	48	1	2.15	0.02	0.03	0.02	0.00	0.07
0	7	-4046	22	6	2.14	0.01	0.15	0.02	0.00	0.07
0	8	-4064	58	2	2.15	0.02	0.06	0.02	0.00	0.07
0	9	-4065	154	5	2.15	0.06	0.11	0.02	0.00	0.07
0	10	-3663	52	-0	1.94	0.02	0.01	0.02	0.00	0.06
0	11	-3609	9	8	1.91	0.00	0.18	0.02	0.00	0.06
0	12	-3638	124	1	1.92	0.05	0.03	0.02	0.00	0.06
0	13	-3642	228	5	1.92	0.08	0.12	0.02	0.00	0.06

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: legno (piani superiori)

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo piastra o angolare: WHT PLATE T 600, chiodatura totale HBS plate $\square 8/80$ mm R_k ,acciaio: 80.30 kN
 Numero piastre o angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°30 chiodi $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 56.80 kN
 Resistenza di progetto lato legno $R_d,legno$: 3864 kg
 Resistenza di progetto lato acciaio $R_d,acciaio$: 6555 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 3864 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 2575.9 kg
 I.R.: 0.67

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 1832.0 kg
 I.R. pannello a compressione: 0.11

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TTN240

Giunzione orizzontale

Connettore su elemento verticale: n°36+36 chiodi Anker $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 37.90 kN
 Resistenza di progetto connettore $R_d,TITAN$: 2578 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 2745.3 kg
 N° minimo angolari: 2

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **2** Descrizione: **Pannelli Piano Primo**
 Tabella: **Pannelli Piano Primo**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, γ : 1.0 k_{mod} : 0.8
 Pannello num. 46 Descrizione: Pannello n. 46
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 669.4 cm

Rigidezza flessionale: 608612.56 kg*m² Inerzia: 54277.18 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.82 k_c : 0.27

P o s	c. c.	Fx	V	My	Fx/A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
		kg		kg * m		kg/cm ²					
I	1A	-7478	4790	105	1.60	0.72	0.97	0.01	0.03	----	
I	1B	-7478	4820	105	1.60	0.72	0.97	0.01	0.03	----	
I	1C	-7478	4790	-66	1.60	0.72	0.61	0.01	0.03	----	
I	1D	-7478	4820	-66	1.60	0.72	0.61	0.01	0.03	----	
I	1E	-7607	4790	105	1.62	0.72	0.97	0.01	0.03	----	
I	1F	-7607	4820	105	1.62	0.72	0.97	0.01	0.03	----	
I	1G	-7607	4790	-66	1.62	0.72	0.61	0.01	0.03	----	
I	1H	-7607	4820	-66	1.62	0.72	0.61	0.01	0.03	----	
I	1I	-7520	5832	56	1.60	0.87	0.51	0.01	0.04	----	
I	1J	-7520	5863	56	1.60	0.88	0.51	0.01	0.04	----	
I	1K	-7520	5832	-17	1.60	0.87	0.16	0.01	0.04	----	
I	1L	-7520	5863	-17	1.60	0.88	0.16	0.01	0.04	----	
I	1M	-7565	5832	56	1.61	0.87	0.51	0.01	0.04	----	
I	1N	-7565	5863	56	1.61	0.88	0.51	0.01	0.04	----	
I	1O	-7565	5832	-17	1.61	0.87	0.16	0.01	0.04	----	
I	1P	-7565	5863	-17	1.61	0.88	0.16	0.01	0.04	----	
I	2	-12710	29	44	2.71	0.00	0.40	0.02	0.00	----	
I	7	-12722	28	17	2.71	0.00	0.16	0.02	0.00	----	
I	8	-12718	104	29	2.71	0.02	0.26	0.02	0.00	----	
I	9	-12712	54	29	2.71	0.01	0.27	0.02	0.00	----	
I	10	-11265	35	52	2.40	0.01	0.48	0.02	0.00	----	
I	11	-11286	34	8	2.41	0.01	0.08	0.02	0.00	----	
I	12	-11280	161	27	2.41	0.02	0.25	0.02	0.00	----	
I	13	-11268	102	28	2.40	0.02	0.26	0.02	0.00	----	
⅞	1A	-32168	19415	566	1.72	0.73	5.21	0.01	0.03	0.24	
⅞	1B	-32168	19683	566	1.72	0.74	5.21	0.01	0.03	0.24	
⅞	1C	-32168	19415	-456	1.72	0.73	4.20	0.01	0.03	0.23	
⅞	1D	-32168	19683	-456	1.72	0.74	4.20	0.01	0.03	0.23	
⅞	1E	-33549	19415	566	1.79	0.73	5.21	0.02	0.03	0.25	
⅞	1F	-33549	19683	566	1.79	0.74	5.21	0.02	0.03	0.25	
⅞	1G	-33549	19415	-456	1.79	0.73	4.20	0.02	0.03	0.24	
⅞	1H	-33549	19683	-456	1.79	0.74	4.20	0.02	0.03	0.24	
⅞	1I	-32532	23901	308	1.74	0.89	2.83	0.01	0.04	0.23	
⅞	1J	-32532	24169	308	1.74	0.90	2.83	0.01	0.04	0.23	
⅞	1K	-32532	23901	-198	1.74	0.89	1.82	0.01	0.04	0.22	
⅞	1L	-32532	24169	-198	1.74	0.90	1.82	0.01	0.04	0.22	
⅞	1M	-33185	23901	308	1.77	0.89	2.83	0.01	0.04	0.23	
⅞	1N	-33185	24169	308	1.77	0.90	2.83	0.01	0.04	0.23	
⅞	1O	-33185	23901	-198	1.77	0.89	1.82	0.01	0.04	0.22	
⅞	1P	-33185	24169	-198	1.77	0.90	1.82	0.01	0.04	0.22	
⅞	2	-54683	235	457	2.92	0.01	4.21	0.02	0.00	0.38	
⅞	7	-54774	237	-155	2.92	0.01	1.43	0.02	0.00	0.36	
⅞	8	-54743	741	84	2.92	0.03	0.77	0.02	0.00	0.35	
⅞	9	-54699	411	85	2.92	0.02	0.78	0.02	0.00	0.35	
⅞	10	-48784	242	700	2.60	0.01	6.45	0.02	0.00	0.36	
⅞	11	-48933	246	-321	2.61	0.01	2.96	0.02	0.00	0.33	
⅞	12	-48885	1086	78	2.61	0.04	0.72	0.02	0.00	0.31	
⅞	13	-48813	835	80	2.60	0.03	0.73	0.02	0.00	0.31	
O	1A	-8701	4959	53	1.86	0.74	0.49	0.02	0.03	0.06	
O	1B	-8701	5028	53	1.86	0.75	0.49	0.02	0.03	0.06	
O	1C	-8701	4959	-49	1.86	0.74	0.45	0.02	0.03	0.06	
O	1D	-8701	5028	-49	1.86	0.75	0.45	0.02	0.03	0.06	
O	1E	-9260	4959	53	1.98	0.74	0.49	0.02	0.03	0.07	
O	1F	-9260	5028	53	1.98	0.75	0.49	0.02	0.03	0.07	
O	1G	-9260	4959	-49	1.98	0.74	0.45	0.02	0.03	0.07	
O	1H	-9260	5028	-49	1.98	0.75	0.45	0.02	0.03	0.07	
O	1I	-8833	6181	29	1.88	0.92	0.27	0.02	0.04	0.06	
O	1J	-8833	6249	29	1.88	0.93	0.27	0.02	0.04	0.06	
O	1K	-8833	6181	-26	1.88	0.92	0.24	0.02	0.04	0.06	
O	1L	-8833	6249	-26	1.88	0.93	0.24	0.02	0.04	0.06	
O	1M	-9128	6181	29	1.95	0.92	0.27	0.02	0.04	0.06	
O	1N	-9128	6249	29	1.95	0.93	0.27	0.02	0.04	0.06	
O	1O	-9128	6181	-26	1.95	0.92	0.24	0.02	0.04	0.06	
O	1P	-9128	6249	-26	1.95	0.93	0.24	0.02	0.04	0.06	
O	2	-14748	59	50	3.15	0.01	0.46	0.03	0.00	0.10	
O	7	-14781	61	-28	3.15	0.01	0.25	0.03	0.00	0.10	

0	8	-14768	256	2	3.15	0.04	0.02	0.03	0.00	0.10
0	9	-14753	213	3	3.15	0.03	0.03	0.03	0.00	0.10
0	10	-13249	60	81	2.83	0.01	0.75	0.02	0.00	0.09
0	11	-13304	63	-48	2.84	0.01	0.44	0.02	0.00	0.09
0	12	-13284	388	2	2.83	0.06	0.02	0.02	0.00	0.09
0	13	-13257	393	3	2.83	0.06	0.03	0.02	0.00	0.09

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: legno (piani superiori)

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo piastra o angolare: WHT PLATE T 600, chiodatura totale HBS plate $\square 8/80$ mm R_k ,acciaio: 80.30 kN

Numero piastre o angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°30 chiodi $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 56.80 kN

Resistenza di progetto lato legno $R_d,legno$: 3864 kg

Resistenza di progetto lato acciaio $R_d,acciaio$: 6555 kg

Resistenza di progetto connessione $R_{d,i}$: 3864 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 0.0 kg

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 6443.0 kg

I.R. pannello a compressione : 0.39

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TTN240

Giunzione orizzontale

Connettore su elemento verticale: n°36+36 chiodi Anker $\square 4.0/60$ mm $R_k,conn$: 37.90 kN

Resistenza di progetto connettore $R_d,TITAN$: 2578 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 6249.4 kg

N° minimo angolari: 3

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **2** Descrizione: **Pannelli Piano Primo**
 Tabella: **Pannelli Piano Primo**

Nome pannello: BBS 100 3s

Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm

Beta, y_x : 1.0 k_{mod} : 0.8

Pannello num. 47 Descrizione: Pannello n. 47

Altezza pannello: 365.0 cm

Larghezza pannello: 220.0 cm

Rigidezza flessionale: 200022.05 kg*m² Inerzia: 17838.33 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.82 k_c : 0.27

P	c.	Fx	V	My	Fx/A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR_N	IR_V	IS	Note
o	c.										
s		kg	kg * m			kg/cm ²					
I	1A	-6321	1451	197	4.10	0.66	5.52	0.03	0.03	----	
I	1B	-6321	1755	197	4.10	0.80	5.52	0.03	0.04	----	
I	1C	-6321	1451	-249	4.10	0.66	6.99	0.03	0.03	----	
I	1D	-6321	1755	-249	4.10	0.80	6.99	0.03	0.04	----	
I	1E	-6646	1451	197	4.32	0.66	5.52	0.04	0.03	----	
I	1F	-6646	1755	197	4.32	0.80	5.52	0.04	0.04	----	
I	1G	-6646	1451	-249	4.32	0.66	6.99	0.04	0.03	----	
I	1H	-6646	1755	-249	4.32	0.80	6.99	0.04	0.04	----	
I	1I	-6316	1600	45	4.10	0.73	1.26	0.03	0.03	----	
I	1J	-6316	1904	45	4.10	0.87	1.26	0.03	0.04	----	
I	1K	-6316	1600	-97	4.10	0.73	2.73	0.03	0.03	----	

I	1L	-6316	1904	-97	4.10	0.87	2.73	0.03	0.04	----
I	1M	-6651	1600	45	4.32	0.73	1.26	0.04	0.03	----
I	1N	-6651	1904	45	4.32	0.87	1.26	0.04	0.04	----
I	1O	-6651	1600	-97	4.32	0.73	2.73	0.04	0.03	----
I	1P	-6651	1904	-97	4.32	0.87	2.73	0.04	0.04	----
I	2	-10961	291	-32	7.12	0.13	0.88	0.06	0.01	----
I	7	-10959	223	-58	7.12	0.10	1.62	0.06	0.00	----
I	8	-10959	286	-42	7.12	0.13	1.17	0.06	0.01	----
I	9	-10964	206	-44	7.12	0.09	1.23	0.06	0.00	----
I	10	-9697	284	-19	6.30	0.13	0.55	0.05	0.01	----
I	11	-9694	169	-63	6.29	0.08	1.78	0.05	0.00	----
I	12	-9692	275	-36	6.29	0.12	1.02	0.05	0.01	----
I	13	-9702	142	-40	6.30	0.06	1.13	0.05	0.00	----
⅜	1A	-25872	5954	567	4.20	0.68	15.88	0.04	0.03	0.61
⅜	1B	-25872	7165	567	4.20	0.81	15.88	0.04	0.04	0.61
⅜	1C	-25872	5954	-694	4.20	0.68	19.45	0.04	0.03	0.64
⅜	1D	-25872	7165	-694	4.20	0.81	19.45	0.04	0.04	0.64
⅜	1E	-27174	5954	567	4.41	0.68	15.88	0.04	0.03	0.64
⅜	1F	-27174	7165	567	4.41	0.81	15.88	0.04	0.04	0.64
⅜	1G	-27174	5954	-694	4.41	0.68	19.45	0.04	0.03	0.67
⅜	1H	-27174	7165	-694	4.41	0.81	19.45	0.04	0.04	0.67
⅜	1I	-25853	6590	143	4.20	0.75	4.01	0.04	0.03	0.53
⅜	1J	-25853	7801	143	4.20	0.89	4.01	0.04	0.04	0.53
⅜	1K	-25853	6590	-270	4.20	0.75	7.57	0.04	0.03	0.55
⅜	1L	-25853	7801	-270	4.20	0.89	7.57	0.04	0.04	0.55
⅜	1M	-27193	6590	143	4.41	0.75	4.01	0.04	0.03	0.55
⅜	1N	-27193	7801	143	4.41	0.89	4.01	0.04	0.04	0.55
⅜	1O	-27193	6590	-270	4.41	0.75	7.57	0.04	0.03	0.58
⅜	1P	-27193	7801	-270	4.41	0.89	7.57	0.04	0.04	0.58
⅜	2	-44608	1167	-77	7.24	0.13	2.15	0.06	0.01	0.87
⅜	7	-44602	892	-141	7.24	0.10	3.95	0.06	0.00	0.88
⅜	8	-44596	1145	-101	7.24	0.13	2.84	0.06	0.01	0.88
⅜	9	-44621	827	-107	7.24	0.09	2.99	0.06	0.00	0.88
⅜	10	-39550	1137	-48	6.42	0.13	1.33	0.05	0.01	0.77
⅜	11	-39541	678	-154	6.42	0.08	4.33	0.05	0.00	0.79
⅜	12	-39531	1099	-88	6.42	0.12	2.48	0.05	0.01	0.78
⅜	13	-39572	569	-98	6.42	0.06	2.74	0.05	0.00	0.78
O	1A	-6652	1533	32	4.32	0.70	0.90	0.04	0.03	0.14
O	1B	-6652	1835	32	4.32	0.83	0.90	0.04	0.04	0.14
O	1C	-6652	1533	-38	4.32	0.70	1.07	0.04	0.03	0.14
O	1D	-6652	1835	-38	4.32	0.83	1.07	0.04	0.04	0.14
O	1E	-6978	1533	32	4.53	0.70	0.90	0.04	0.03	0.15
O	1F	-6978	1835	32	4.53	0.83	0.90	0.04	0.04	0.15
O	1G	-6978	1533	-38	4.53	0.70	1.07	0.04	0.03	0.15
O	1H	-6978	1835	-38	4.53	0.83	1.07	0.04	0.04	0.15
O	1I	-6648	1703	9	4.32	0.77	0.24	0.04	0.03	0.14
O	1J	-6648	2006	9	4.32	0.91	0.24	0.04	0.04	0.14
O	1K	-6648	1703	-15	4.32	0.77	0.41	0.04	0.03	0.14
O	1L	-6648	2006	-15	4.32	0.91	0.41	0.04	0.04	0.14
O	1M	-6983	1703	9	4.53	0.77	0.24	0.04	0.03	0.14
O	1N	-6983	2006	9	4.53	0.91	0.24	0.04	0.04	0.14
O	1O	-6983	1703	-15	4.53	0.77	0.41	0.04	0.03	0.15
O	1P	-6983	2006	-15	4.53	0.91	0.41	0.04	0.04	0.15
O	2	-11392	292	-4	7.40	0.13	0.10	0.06	0.01	0.23
O	7	-11390	223	-7	7.40	0.10	0.19	0.06	0.00	0.23
O	8	-11389	286	-5	7.40	0.13	0.13	0.06	0.01	0.23
O	9	-11395	207	-5	7.40	0.09	0.14	0.06	0.00	0.23
O	10	-10128	284	-2	6.58	0.13	0.06	0.06	0.01	0.21
O	11	-10125	169	-7	6.57	0.08	0.20	0.06	0.00	0.21
O	12	-10123	275	-4	6.57	0.12	0.12	0.06	0.01	0.21
O	13	-10133	142	-5	6.58	0.06	0.13	0.06	0.00	0.21

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: legno (piani superiori)

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo piastra o angolare: PIASTRA FORATA 2mm, B=80, L=200 $R_{k,acciaio}$: 35.64 kN

Numero piastre o angolari: 4 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°40 chiodi $\phi 4.0/60$ mm $R_{k,conn}$: 1.45 kN

Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno}$: 3153.2 kg

Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio}$: 2906.4 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 158.9 kg

I.R.Lato legno: 0.03

I.R.Lato acciaio: 0.03

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 5380.3 kg
I.R. pannello a compressione : 0.33

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TTN 240

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker $\phi 4.0/60$ mm $R_{k,conn}$: 37.90 kN
Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN}$: 2472.6 kg

Giunzione orizzontale

Come per giunzione verticale

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 2006.0 kg
N° minimo angolari: 1

VERIFICA PANNELLI PIANO TERRA **RESISTENZA DI CALCOLO PIASTRE DI COLLEGAMENTO PARETI**

Collegamento legno-legno

TCN240

Tipo di connessione: Legno-Calcestruzzo

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc}$ traz: 1.25 $\gamma_{M,acc}$ taglio: 1.25 K_{mod} : 1.00

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Tipologia chiodi: Anker $\phi 4.0/60$ mm

N. Chiodi: 36 (chiodatura totale)

Fssaggio su CLS: Tassello $\phi 16/145$ mm

Resistenza di progetto lato legno: $R_{k,Legno} = 30,30 \text{ kN} \Rightarrow R_{d,Legno} = 20,20 \text{ kN}$

Resistenza di progetto lato cls: $R_{k,ClS} = 55,00 \text{ kN} \Rightarrow R_{d,ClS} = 36,66 \text{ kN}$

\Rightarrow Resistenza di progetto: $R_d = 20,20 \text{ kN} = 2061 \text{ Kg}$

WHT 440

Tipo di connessione: Legno – Legno Piani Superiori

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc}$ traz: 1.25 K_{mod} : 1.00

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 440

Tipologia chiodi: 20Anker $\phi 4.0/60 \text{ mm}$

Fissaggio CLS: Barra filettata $\phi 16/250 \text{ mm}$ ancorata con resina epossidica

Resistenza di progetto lato legno: $R_{k,Legno} = 38,60 \text{ kN} \Rightarrow R_{d,Legno} = 25,73 \text{ kN}$

Resistenza di progetto lato acciaio: $R_{k,Acciaio} = 63,40 \text{ kN} \Rightarrow R_{d,Acciaio} = 50,72 \text{ kN}$

Resistenza di progetto lato cls: $R_{k,ClS} = 42,70 \text{ kN} \Rightarrow R_{d,Acciaio} = 28,47 \text{ kN}$

\Rightarrow Resistenza di progetto: $R_d = 25,73 \text{ kN} = 2625 \text{ Kg}$

WHT 540

Tipo di connessione: Legno – Legno Piani Superiori

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc}$ traz: 1.25 K_{mod} : 1.00

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 540

Tipologia chiodi: 29 Anker $\phi 4.0/60 \text{ mm}$

Fissaggio CLS: Barra filettata $\phi 20/300 \text{ mm}$ ancorata con resina epossidica

Resistenza di progetto lato legno: $R_{k,Legno} = 56,00 \text{ kN} \Rightarrow R_{d,Legno} = 37,33 \text{ kN}$

Resistenza di progetto lato acciaio: $R_{k,Acciaio} = 63,40 \text{ kN} \Rightarrow R_{d,Acciaio} = 42,27 \text{ kN}$

Resistenza di progetto lato cls: $R_{k,Acciaio} = 62,30 \text{ kN} \Rightarrow R_{d,Acciaio} = 41,53 \text{ kN}$

\Rightarrow Resistenza di progetto: $R_d = 37,33 \text{ kN} = 3809 \text{ Kg}$

WHT 540

Tipo di connessione: Legno – Legno Piani Superiori

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 K_{mod} : 1.00

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 540

Tipologia chiodi: 45 Anker $\phi 4.0/60$ mm

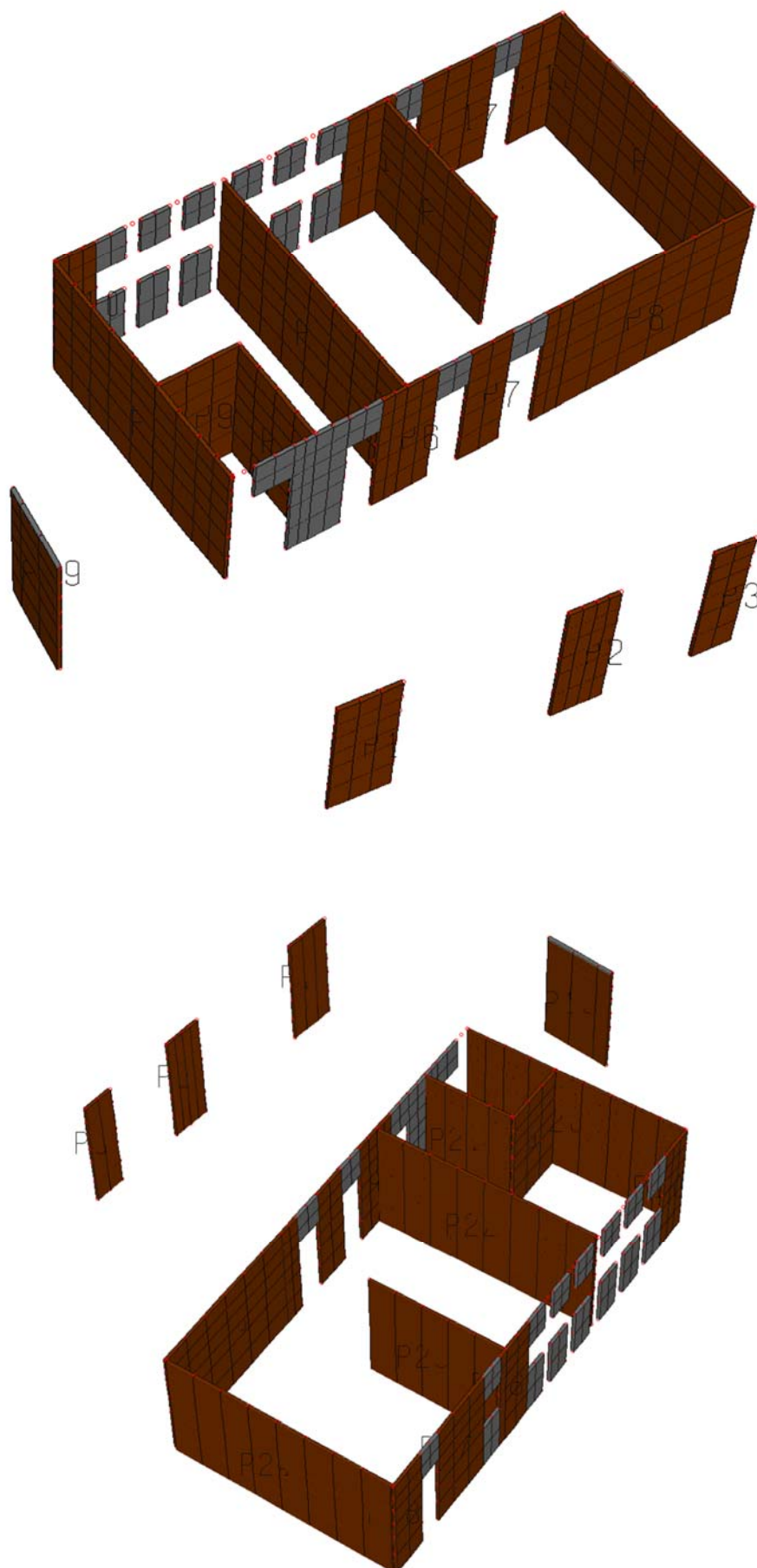
Fissaggio CLS: Barra filettata $\phi 20/300$ mm ancorata con resina epossidica

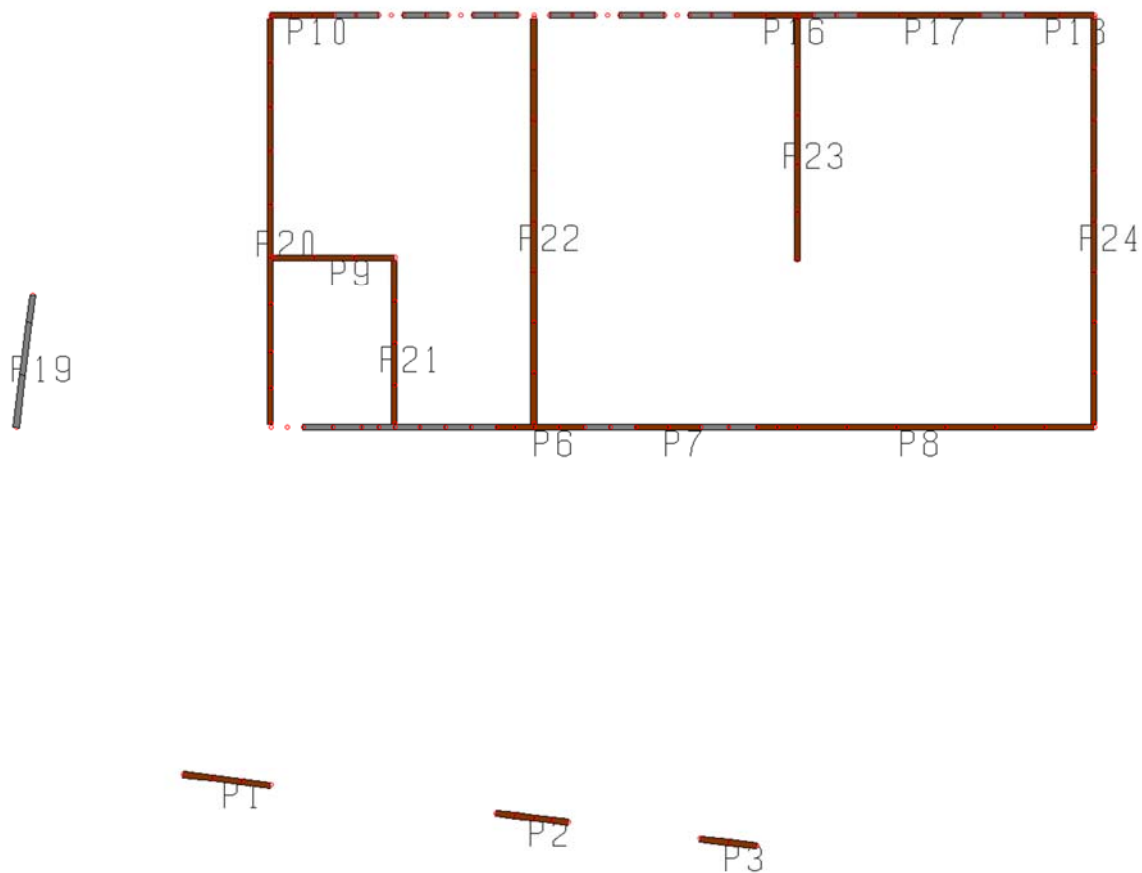
Resistenza di progetto lato legno: $R_{k,Legno} = 86,90$ kN $\Rightarrow R_{d,Legno} = 57,93$ kN

Resistenza di progetto lato acciaio: $R_{k,Acciaio} = 63,40$ kN $\Rightarrow R_{d,Acciaio} = 42,27$ kN

Resistenza di progetto lato cls: $R_{k,Acciaio} = 62,30$ kN $\Rightarrow R_{d,Acciaio} = 41,53$ kN

\Rightarrow **Resistenza di progetto:** $R_d = 42,27$ kN = 4313 Kg





AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **1** Descrizione: **Pannelli Piano Terra**
 Tabella: **Pannelli Piano Terra**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, yx: 1.0 kmod: 0.8
 Pannello num. 1 Descrizione: Pannello n. 1
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 145.0 cm

Rigidezza flessionale: 131832.75 kg*m² Inerzia: 11757.08 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.20 k_c : 0.54

P	c.	Fx	V	My	Fx/A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
o	c.										
s		kg	kg * m	kg * m		kg/cm ²					
1	1A	-2073	2900	15	2.04	2.00	0.64	0.02	0.09	----	
1	1B	-2073	2873	15	2.04	1.98	0.64	0.02	0.09	----	
1	1C	-2073	2900	-20	2.04	2.00	0.86	0.02	0.09	----	
1	1D	-2073	2873	-20	2.04	1.98	0.86	0.02	0.09	----	
1	1E	-2456	2900	15	2.42	2.00	0.64	0.02	0.09	----	
1	1F	-2456	2873	15	2.42	1.98	0.64	0.02	0.09	----	
1	1G	-2456	2900	-20	2.42	2.00	0.86	0.02	0.09	----	
1	1H	-2456	2873	-20	2.42	1.98	0.86	0.02	0.09	----	

I	1I	-2195	958	29	2.16	0.66	1.24	0.02	0.03	----
I	1J	-2195	931	29	2.16	0.64	1.24	0.02	0.03	----
I	1K	-2195	958	-35	2.16	0.66	1.47	0.02	0.03	----
I	1L	-2195	931	-35	2.16	0.64	1.47	0.02	0.03	----
I	1M	-2334	958	29	2.30	0.66	1.24	0.02	0.03	----
I	1N	-2334	931	29	2.30	0.64	1.24	0.02	0.03	----
I	1O	-2334	958	-35	2.30	0.66	1.47	0.02	0.03	----
I	1P	-2334	931	-35	2.30	0.64	1.47	0.02	0.03	----
I	2	-3611	91	-4	3.56	0.06	0.17	0.03	0.00	----
I	7	-3620	77	-5	3.57	0.05	0.21	0.03	0.00	----
I	8	-3607	154	-0	3.55	0.11	0.01	0.03	0.00	----
I	9	-3623	101	-9	3.57	0.07	0.39	0.03	0.00	----
I	10	-3324	130	-4	3.28	0.09	0.16	0.03	0.00	----
I	11	-3339	150	-6	3.29	0.10	0.24	0.03	0.00	----
I	12	-3317	234	2	3.27	0.16	0.10	0.03	0.01	----
I	13	-3344	190	-13	3.29	0.13	0.54	0.03	0.01	----
ⅈ	1A	-8571	11267	96	2.11	1.94	4.09	0.02	0.09	0.14
ⅈ	1B	-8571	11102	96	2.11	1.91	4.09	0.02	0.09	0.14
ⅈ	1C	-8571	11267	-125	2.11	1.94	5.33	0.02	0.09	0.15
ⅈ	1D	-8571	11102	-125	2.11	1.91	5.33	0.02	0.09	0.15
ⅈ	1E	-10418	11267	96	2.57	1.94	4.09	0.02	0.09	0.17
ⅈ	1F	-10418	11102	96	2.57	1.91	4.09	0.02	0.09	0.17
ⅈ	1G	-10418	11267	-125	2.57	1.94	5.33	0.02	0.09	0.18
ⅈ	1H	-10418	11102	-125	2.57	1.91	5.33	0.02	0.09	0.18
ⅈ	1I	-9135	3729	141	2.25	0.64	6.01	0.02	0.03	0.16
ⅈ	1J	-9135	3564	141	2.25	0.61	6.01	0.02	0.03	0.16
ⅈ	1K	-9135	3729	-171	2.25	0.64	7.26	0.02	0.03	0.17
ⅈ	1L	-9135	3564	-171	2.25	0.61	7.26	0.02	0.03	0.17
ⅈ	1M	-9855	3729	141	2.43	0.64	6.01	0.02	0.03	0.17
ⅈ	1N	-9855	3564	141	2.43	0.61	6.01	0.02	0.03	0.17
ⅈ	1O	-9855	3729	-171	2.43	0.64	7.26	0.02	0.03	0.18
ⅈ	1P	-9855	3564	-171	2.43	0.61	7.26	0.02	0.03	0.18
ⅈ	2	-15025	401	-27	3.70	0.07	1.15	0.03	0.00	0.20
ⅈ	7	-15071	244	-23	3.71	0.04	0.97	0.03	0.00	0.20
ⅈ	8	-15002	639	-30	3.70	0.11	1.27	0.03	0.00	0.21
ⅈ	9	-15088	332	-18	3.72	0.06	0.78	0.03	0.00	0.20
ⅈ	10	-13869	550	-29	3.42	0.09	1.25	0.03	0.00	0.19
ⅈ	11	-13947	525	-23	3.44	0.09	0.96	0.03	0.00	0.19
ⅈ	12	-13832	948	-34	3.41	0.16	1.46	0.03	0.01	0.19
ⅈ	13	-13974	671	-15	3.44	0.12	0.65	0.03	0.01	0.19
O	1A	-2245	2554	38	2.21	1.76	1.62	0.02	0.08	0.05
O	1B	-2245	2510	38	2.21	1.73	1.62	0.02	0.08	0.05
O	1C	-2245	2554	-37	2.21	1.76	1.56	0.02	0.08	0.05
O	1D	-2245	2510	-37	2.21	1.73	1.56	0.02	0.08	0.05
O	1E	-2761	2554	38	2.72	1.76	1.62	0.02	0.08	0.05
O	1F	-2761	2510	38	2.72	1.73	1.62	0.02	0.08	0.05
O	1G	-2761	2554	-37	2.72	1.76	1.56	0.02	0.08	0.05
O	1H	-2761	2510	-37	2.72	1.73	1.56	0.02	0.08	0.05
O	1I	-2396	857	71	2.36	0.59	3.01	0.02	0.03	0.06
O	1J	-2396	813	71	2.36	0.56	3.01	0.02	0.02	0.06
O	1K	-2396	857	-69	2.36	0.59	2.95	0.02	0.03	0.06
O	1L	-2396	813	-69	2.36	0.56	2.95	0.02	0.02	0.06
O	1M	-2609	857	71	2.57	0.59	3.01	0.02	0.03	0.06
O	1N	-2609	813	71	2.57	0.56	3.01	0.02	0.02	0.06
O	1O	-2609	857	-69	2.57	0.59	2.95	0.02	0.03	0.06
O	1P	-2609	813	-69	2.57	0.56	2.95	0.02	0.02	0.06
O	2	-3926	97	0	3.87	0.07	0.01	0.03	0.00	0.06
O	7	-3940	50	2	3.88	0.03	0.09	0.03	0.00	0.06
O	8	-3919	152	-3	3.86	0.10	0.12	0.03	0.00	0.06
O	9	-3944	71	6	3.89	0.05	0.26	0.03	0.00	0.06
O	10	-3636	131	-1	3.58	0.09	0.02	0.03	0.00	0.06
O	11	-3659	113	3	3.60	0.08	0.12	0.03	0.00	0.06
O	12	-3625	223	-5	3.57	0.15	0.23	0.03	0.01	0.06
O	13	-3667	149	9	3.61	0.10	0.39	0.03	0.00	0.06

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: fondazione in calcestruzzo
 Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 540 Fiss.Totale CR M16x190mm $R_{k,acciaio}$: 63.40 kN
 Numero angolari: 4 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 540 Fiss. Parziale CR M20x300mm $R_{k,acciaio}$: 63.40 kN
 Numero angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°29 chiodi LBA ϕ 4x60mm $R_{k,conn}$: 56.00 kN
 Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno}$: 3809 kg

Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio}$: 4313 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: barra filettata $\phi M20 \times 300$ mm γ_M : 1.50 $R_{ax,k}$: 62.30 kN
Resistenza di progetto $R_{ax,d}$: 41.53 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 3809 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 7347.9 kg
I.R. : 0.96

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 1730.2 kg

I.R._{pannello a compressione} : 0.10

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker $\phi 4.0/60$ mm $R_{k,conn}$: 30.30 kN
Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN}$: 2061 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: Tassello meccanico $\phi 16 \times 120$ mm γ_M : 1.50 R_k : 55.00 kN
Resistenza di progetto tassello $R_{d,tassello}$: 3740 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 2061 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 2554.4 kg
N° minimo angolari: 2
I.R.: 0.62

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
Elemento: **PANNELLO**
Gruppo: **1** Descrizione: **Pannelli Piano Terra**
Tabella: **Pannelli Piano Terra**

Nome pannello: BBS 100 3s
Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
Beta, γ_x : 1.0 kmod: 0.8
Pannello num. 2 Descrizione: Pannello n. 2
Altezza pannello: 365.0 cm
Larghezza pannello: 120.0 cm

Rigidezza flessionale: 109103.05 kg*m² Inerzia: 9730.01 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.20 k_c : 0.54

P o s	c. c.	Fx kg	V kg	My kg * m	Fx/A kg/cm ²	τ kg/cm ²	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
1	1A	-844	2944	12	1.00	2.45	0.62	0.01	0.11	----	
1	1B	-844	2942	12	1.00	2.45	0.62	0.01	0.11	----	
1	1C	-844	2944	-25	1.00	2.45	1.31	0.01	0.11	----	
1	1D	-844	2942	-25	1.00	2.45	1.31	0.01	0.11	----	
1	1E	-1100	2944	12	1.31	2.45	0.62	0.01	0.11	----	
1	1F	-1100	2942	12	1.31	2.45	0.62	0.01	0.11	----	
1	1G	-1100	2944	-25	1.31	2.45	1.31	0.01	0.11	----	
1	1H	-1100	2942	-25	1.31	2.45	1.31	0.01	0.11	----	
1	1I	-924	973	38	1.10	0.81	1.95	0.01	0.04	----	
1	1J	-924	971	38	1.10	0.81	1.95	0.01	0.04	----	
1	1K	-924	973	-51	1.10	0.81	2.63	0.01	0.04	----	
1	1L	-924	971	-51	1.10	0.81	2.63	0.01	0.04	----	
1	1M	-1021	973	38	1.21	0.81	1.95	0.01	0.04	----	
1	1N	-1021	971	38	1.21	0.81	1.95	0.01	0.04	----	
1	1O	-1021	973	-51	1.21	0.81	2.63	0.01	0.04	----	
1	1P	-1021	971	-51	1.21	0.81	2.63	0.01	0.04	----	
1	2	-1513	73	-11	1.80	0.06	0.59	0.02	0.00	----	
1	7	-1519	100	-11	1.81	0.08	0.59	0.02	0.00	----	
1	8	-1510	140	-7	1.80	0.12	0.35	0.02	0.01	----	
1	9	-1522	127	-17	1.81	0.11	0.86	0.02	0.00	----	
1	10	-1466	119	-12	1.75	0.10	0.60	0.01	0.00	----	
1	11	-1476	169	-12	1.76	0.14	0.60	0.01	0.01	----	

I	12	-1460	230	-4	1.74	0.19	0.21	0.01	0.01	----
I	13	-1481	214	-20	1.76	0.18	1.05	0.01	0.01	----
⅜	1A	-3743	11503	27	1.11	2.40	1.38	0.01	0.11	0.07
⅜	1B	-3743	11455	27	1.11	2.39	1.38	0.01	0.11	0.07
⅜	1C	-3743	11503	-72	1.11	2.40	3.72	0.01	0.11	0.09
⅜	1D	-3743	11455	-72	1.11	2.39	3.72	0.01	0.11	0.09
⅜	1E	-4774	11503	27	1.42	2.40	1.38	0.01	0.11	0.09
⅜	1F	-4774	11455	27	1.42	2.39	1.38	0.01	0.11	0.09
⅜	1G	-4774	11503	-72	1.42	2.40	3.72	0.01	0.11	0.10
⅜	1H	-4774	11455	-72	1.42	2.39	3.72	0.01	0.11	0.10
⅜	1I	-4019	3775	127	1.20	0.79	6.51	0.01	0.03	0.11
⅜	1J	-4019	3727	127	1.20	0.78	6.51	0.01	0.03	0.11
⅜	1K	-4019	3775	-172	1.20	0.79	8.85	0.01	0.03	0.13
⅜	1L	-4019	3727	-172	1.20	0.78	8.85	0.01	0.03	0.13
⅜	1M	-4497	3775	127	1.34	0.79	6.51	0.01	0.03	0.12
⅜	1N	-4497	3727	127	1.34	0.78	6.51	0.01	0.03	0.12
⅜	1O	-4497	3775	-172	1.34	0.79	8.85	0.01	0.03	0.14
⅜	1P	-4497	3727	-172	1.34	0.78	8.85	0.01	0.03	0.14
⅜	2	-6555	318	-40	1.95	0.07	2.04	0.02	0.00	0.12
⅜	7	-6579	352	-38	1.96	0.07	1.96	0.02	0.00	0.12
⅜	8	-6534	565	-50	1.94	0.12	2.58	0.02	0.01	0.12
⅜	9	-6596	441	-26	1.96	0.09	1.35	0.02	0.00	0.11
⅜	10	-6363	496	-41	1.89	0.10	2.12	0.02	0.00	0.12
⅜	11	-6403	621	-39	1.91	0.13	2.00	0.02	0.01	0.12
⅜	12	-6329	907	-59	1.88	0.19	3.04	0.02	0.01	0.12
⅜	13	-6433	769	-19	1.91	0.16	0.98	0.02	0.01	0.11
O	1A	-1043	2657	40	1.24	2.21	2.06	0.01	0.10	0.03
O	1B	-1043	2648	40	1.24	2.21	2.06	0.01	0.10	0.03
O	1C	-1043	2657	-36	1.24	2.21	1.87	0.01	0.10	0.03
O	1D	-1043	2648	-36	1.24	2.21	1.87	0.01	0.10	0.03
O	1E	-1303	2657	40	1.55	2.21	2.06	0.01	0.10	0.04
O	1F	-1303	2648	40	1.55	2.21	2.06	0.01	0.10	0.04
O	1G	-1303	2657	-36	1.55	2.21	1.87	0.01	0.10	0.04
O	1H	-1303	2648	-36	1.55	2.21	1.87	0.01	0.10	0.04
O	1I	-1102	887	106	1.31	0.74	5.45	0.01	0.03	0.06
O	1J	-1102	878	106	1.31	0.73	5.45	0.01	0.03	0.06
O	1K	-1102	887	-102	1.31	0.74	5.26	0.01	0.03	0.06
O	1L	-1102	878	-102	1.31	0.73	5.26	0.01	0.03	0.06
O	1M	-1244	887	106	1.48	0.74	5.45	0.01	0.03	0.06
O	1N	-1244	878	106	1.48	0.73	5.45	0.01	0.03	0.06
O	1O	-1244	887	-102	1.48	0.74	5.26	0.01	0.03	0.06
O	1P	-1244	878	-102	1.48	0.73	5.26	0.01	0.03	0.06
O	2	-1783	72	3	2.12	0.06	0.16	0.02	0.00	0.03
O	7	-1789	83	3	2.13	0.07	0.17	0.02	0.00	0.03
O	8	-1776	133	-6	2.11	0.11	0.31	0.02	0.00	0.04
O	9	-1795	108	14	2.14	0.09	0.72	0.02	0.00	0.04
O	10	-1734	113	3	2.06	0.09	0.15	0.02	0.00	0.03
O	11	-1744	145	3	2.08	0.12	0.17	0.02	0.01	0.03
O	12	-1723	215	-12	2.05	0.18	0.63	0.02	0.01	0.04
O	13	-1754	187	21	2.09	0.16	1.08	0.02	0.01	0.04

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: fondazione in calcestruzzo

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 540 Fiss. Parziale CR M20x300mm $R_{k,acciaio}$: 63.40 kN

Numero angolari: 6 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°29 chiodi LBA $\phi 4 \times 60$ mm $R_{k,conn}$: 56.00 kN

Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno}$: 3809 kg

Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio}$: 4313 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: barra filettata $\phi M20 \times 300$ mm γ_M : 1.50 $R_{ax,k}$: 62.30 kN

Resistenza di progetto $R_{ax,d}$: 41.53 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 3809 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 10280.2 kg

I.R.: 0.90

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 566.0 kg

I.R. pannello a compressione: 0.03

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker $\phi 4.0/60$ mm $R_{k,conn}$: 30.30 kN
Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN}$: 2061 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: Tassello meccanico $\phi 16 \times 120$ mm γ_M : 1.50 R_k : 55.00 kN
Resistenza di progetto tassello $R_{d,tassello}$: 3740 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 2061 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 2657.4 kg
N° minimo angolari: 2
I.R.: 0.65

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
Elemento: **PANNELLO**
Gruppo: **1** Descrizione: **Pannelli Piano Terra**
Tabella: **Pannelli Piano Terra**

Nome pannello: BBS 100 3s
Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
Beta, γ_x : 1.0 k_{mod} : 0.8
Pannello num. 3 Descrizione: Pannello n. 3
Altezza pannello: 365.0 cm
Larghezza pannello: 95.0 cm

Rigidezza flessionale: 86373.23 kg*m² Inerzia: 7702.92 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.20 k_c : 0.54

P o s	c. c.	F _x	V	M _y	F _x /A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
		kg	kg	kg * m		kg/cm ²					
I	1A	-405	1833	14	0.61	1.93	0.92	0.01	0.09	----	
I	1B	-405	1826	14	0.61	1.92	0.92	0.01	0.09	----	
I	1C	-405	1833	-20	0.61	1.93	1.27	0.01	0.09	----	
I	1D	-405	1826	-20	0.61	1.92	1.27	0.01	0.09	----	
I	1E	-434	1833	14	0.65	1.93	0.92	0.01	0.09	----	
I	1F	-434	1826	14	0.65	1.92	0.92	0.01	0.09	----	
I	1G	-434	1833	-20	0.65	1.93	1.27	0.01	0.09	----	
I	1H	-434	1826	-20	0.65	1.92	1.27	0.01	0.09	----	
I	1I	-396	608	18	0.60	0.64	1.15	0.01	0.03	----	
I	1J	-396	600	18	0.60	0.63	1.15	0.01	0.03	----	
I	1K	-396	608	-23	0.60	0.64	1.50	0.01	0.03	----	
I	1L	-396	600	-23	0.60	0.63	1.50	0.01	0.03	----	
I	1M	-443	608	18	0.67	0.64	1.15	0.01	0.03	----	
I	1N	-443	600	18	0.67	0.63	1.15	0.01	0.03	----	
I	1O	-443	608	-23	0.67	0.64	1.50	0.01	0.03	----	
I	1P	-443	600	-23	0.67	0.63	1.50	0.01	0.03	----	
I	2	-621	51	-5	0.93	0.05	0.32	0.01	0.00	----	
I	7	-621	57	-4	0.93	0.06	0.28	0.01	0.00	----	
I	8	-619	92	-1	0.93	0.10	0.06	0.01	0.00	----	
I	9	-623	74	-9	0.94	0.08	0.56	0.01	0.00	----	
I	10	-606	79	-5	0.91	0.08	0.34	0.01	0.00	----	
I	11	-606	100	-4	0.91	0.11	0.27	0.01	0.00	----	
I	12	-602	149	2	0.91	0.16	0.10	0.01	0.01	----	
I	13	-610	128	-11	0.92	0.13	0.74	0.01	0.01	----	
⅜	1A	-1707	7053	60	0.64	1.86	3.88	0.01	0.08	0.06	
⅜	1B	-1707	7015	60	0.64	1.85	3.88	0.01	0.08	0.06	
⅜	1C	-1707	7053	-75	0.64	1.86	4.87	0.01	0.08	0.07	
⅜	1D	-1707	7015	-75	0.64	1.85	4.87	0.01	0.08	0.07	
⅜	1E	-2211	7053	60	0.83	1.86	3.88	0.01	0.08	0.07	
⅜	1F	-2211	7015	60	0.83	1.85	3.88	0.01	0.08	0.07	
⅜	1G	-2211	7053	-75	0.83	1.86	4.87	0.01	0.08	0.08	
⅜	1H	-2211	7015	-75	0.83	1.85	4.87	0.01	0.08	0.08	
⅜	1I	-1774	2324	111	0.67	0.61	7.18	0.01	0.03	0.09	
⅜	1J	-1774	2286	111	0.67	0.60	7.18	0.01	0.03	0.09	
⅜	1K	-1774	2324	-126	0.67	0.61	8.17	0.01	0.03	0.10	
⅜	1L	-1774	2286	-126	0.67	0.60	8.17	0.01	0.03	0.10	
⅜	1M	-2144	2324	111	0.81	0.61	7.18	0.01	0.03	0.10	
⅜	1N	-2144	2286	111	0.81	0.60	7.18	0.01	0.03	0.10	
⅜	1O	-2144	2324	-126	0.81	0.61	8.17	0.01	0.03	0.10	
⅜	1P	-2144	2286	-126	0.81	0.60	8.17	0.01	0.03	0.10	

1/2	2	-2857	203	-13	1.07	0.05	0.87	0.01	0.00	0.06
1/2	7	-2865	210	-12	1.08	0.06	0.80	0.01	0.00	0.06
1/2	8	-2837	355	-26	1.07	0.09	1.69	0.01	0.00	0.07
1/2	9	-2886	265	1	1.08	0.07	0.08	0.01	0.00	0.06
1/2	10	-2794	313	-14	1.05	0.08	0.92	0.01	0.00	0.06
1/2	11	-2807	376	-13	1.06	0.10	0.81	0.01	0.00	0.06
1/2	12	-2760	566	-35	1.04	0.15	2.29	0.01	0.01	0.07
1/2	13	-2841	467	10	1.07	0.12	0.65	0.01	0.01	0.06
0	1A	-474	1569	29	0.71	1.65	1.89	0.01	0.07	0.03
0	1B	-474	1561	29	0.71	1.64	1.89	0.01	0.07	0.03
0	1C	-474	1569	-28	0.71	1.65	1.82	0.01	0.07	0.02
0	1D	-474	1561	-28	0.71	1.64	1.82	0.01	0.07	0.02
0	1E	-674	1569	29	1.01	1.65	1.89	0.01	0.07	0.03
0	1F	-674	1561	29	1.01	1.64	1.89	0.01	0.07	0.03
0	1G	-674	1569	-28	1.01	1.65	1.82	0.01	0.07	0.03
0	1H	-674	1561	-28	1.01	1.64	1.82	0.01	0.07	0.03
0	1I	-508	525	60	0.76	0.55	3.90	0.01	0.02	0.04
0	1J	-508	517	60	0.76	0.54	3.90	0.01	0.02	0.04
0	1K	-508	525	-59	0.76	0.55	3.82	0.01	0.02	0.04
0	1L	-508	517	-59	0.76	0.54	3.82	0.01	0.02	0.04
0	1M	-639	525	60	0.96	0.55	3.90	0.01	0.02	0.04
0	1N	-639	517	60	0.96	0.54	3.90	0.01	0.02	0.04
0	1O	-639	525	-59	0.96	0.55	3.82	0.01	0.02	0.04
0	1P	-639	517	-59	0.96	0.54	3.82	0.01	0.02	0.04
0	2	-825	44	1	1.24	0.05	0.09	0.01	0.00	0.02
0	7	-828	47	1	1.25	0.05	0.05	0.01	0.00	0.02
0	8	-818	81	-6	1.23	0.09	0.41	0.01	0.00	0.02
0	9	-836	62	9	1.26	0.07	0.59	0.01	0.00	0.02
0	10	-808	68	1	1.22	0.07	0.10	0.01	0.00	0.02
0	11	-814	83	1	1.22	0.09	0.03	0.01	0.00	0.02
0	12	-796	130	-11	1.20	0.14	0.73	0.01	0.01	0.02
0	13	-827	109	14	1.24	0.11	0.93	0.01	0.01	0.03

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: fondazione in calcestruzzo
 Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc}$ traz: 1.25 $\gamma_{M,acc}$ taglio: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 540 Fiss. Parziale CR M20x300mm $R_{k,acciaio}$: 63.40 kN
 Numero angolari: 6 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°29 chiodi LBA $\phi 4 \times 60$ mm $R_{k,conn}$: 56.00 kN
 Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno}$: 3809 kg
 Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio}$: 4313 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: barra filettata $\phi M20 \times 300$ mm γ_M : 1.50 $R_{ax,k}$: 62.30 kN
 Resistenza di progetto $R_{ax,d}$: 41.53 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 3809 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 8692.7 kg
 I.R.: 0.76

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 105.4 kg
 I.R. pannello a compressione: 0.01

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker $\phi 4.0/60$ mm $R_{k,conn}$: 30.30 kN
 Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN}$: 2061 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: Tassello meccanico $\phi 16 \times 120$ mm γ_M : 1.50 R_k : 55.00 kN
 Resistenza di progetto tassello $R_{d,tassello}$: 3740 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 1568.6 kg
 N° minimo angolari: 1
 I.R. tassello: 0.15

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **1** Descrizione: **Pannelli Piano Terra**
 Tabella: **Pannelli Piano Terra**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, yx: 1.0 kmod: 0.8
 Pannello num. 5 Descrizione: Pannello n. 5
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 137.0 cm

Rigidità flessionale: 124559.20 kg*m² Inerzia: 11108.42 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.20 k_c : 0.54

P o s	c. c.	F _x	V	M _y	F _x /A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
		kg		kg * m		kg/cm ²					
I	1A	-945	2623	45	0.99	1.91	2.03	0.01	0.09	----	
I	1B	-945	2564	45	0.99	1.87	2.03	0.01	0.08	----	
I	1C	-945	2623	-44	0.99	1.91	2.00	0.01	0.09	----	
I	1D	-945	2564	-44	0.99	1.87	2.00	0.01	0.08	----	
I	1E	-4440	2623	45	4.63	1.91	2.03	0.04	0.09	----	
I	1F	-4440	2564	45	4.63	1.87	2.03	0.04	0.08	----	
I	1G	-4440	2623	-44	4.63	1.91	2.00	0.04	0.09	----	
I	1H	-4440	2564	-44	4.63	1.87	2.00	0.04	0.08	----	
I	1I	-1629	1050	70	1.70	0.77	3.13	0.01	0.03	----	
I	1J	-1629	991	70	1.70	0.72	3.13	0.01	0.03	----	
I	1K	-1629	1050	-69	1.70	0.77	3.10	0.01	0.03	----	
I	1L	-1629	991	-69	1.70	0.72	3.10	0.01	0.03	----	
I	1M	-3757	1050	70	3.92	0.77	3.13	0.03	0.03	----	
I	1N	-3757	991	70	3.92	0.72	3.13	0.03	0.03	----	
I	1O	-3757	1050	-69	3.92	0.77	3.10	0.03	0.03	----	
I	1P	-3757	991	-69	3.92	0.72	3.10	0.03	0.03	----	
I	2	-4408	160	0	4.60	0.12	0.01	0.04	0.01	----	
I	7	-4579	57	1	4.78	0.04	0.04	0.04	0.00	----	
I	8	-4419	117	3	4.61	0.09	0.14	0.04	0.00	----	
I	9	-4551	14	-3	4.75	0.01	0.11	0.04	0.00	----	
I	10	-4105	225	0	4.28	0.16	0.00	0.04	0.01	----	
I	11	-4390	136	1	4.58	0.10	0.05	0.04	0.00	----	
I	12	-4122	153	5	4.30	0.11	0.21	0.04	0.00	----	
I	13	-4343	18	-5	4.53	0.01	0.21	0.04	0.00	----	
½	1A	-662	8207	34	0.17	1.50	1.53	0.00	0.07	0.02	
½	1B	-662	7774	34	0.17	1.42	1.53	0.00	0.06	0.02	
½	1C	-662	8207	-29	0.17	1.50	1.28	0.00	0.07	0.02	
½	1D	-662	7774	-29	0.17	1.42	1.28	0.00	0.06	0.02	
½	1E	-32238	8207	34	8.40	1.50	1.53	0.07	0.07	0.46	
½	1F	-32238	7774	34	8.40	1.42	1.53	0.07	0.06	0.46	
½	1G	-32238	8207	-29	8.40	1.50	1.28	0.07	0.07	0.46	
½	1H	-32238	7774	-29	8.40	1.42	1.28	0.07	0.06	0.46	
½	1I	-8282	3685	76	2.16	0.67	3.41	0.02	0.03	0.14	
½	1J	-8282	3252	76	2.16	0.59	3.41	0.02	0.03	0.14	
½	1K	-8282	3685	-70	2.16	0.67	3.16	0.02	0.03	0.14	
½	1L	-8282	3252	-70	2.16	0.59	3.16	0.02	0.03	0.14	
½	1M	-24618	3685	76	6.42	0.67	3.41	0.05	0.03	0.37	
½	1N	-24618	3252	76	6.42	0.59	3.41	0.05	0.03	0.37	
½	1O	-24618	3685	-70	6.42	0.67	3.16	0.05	0.03	0.36	
½	1P	-24618	3252	-70	6.42	0.59	3.16	0.05	0.03	0.36	
½	2	-26626	92	4	6.94	0.02	0.18	0.06	0.00	0.37	
½	7	-28262	967	5	7.37	0.18	0.24	0.06	0.01	0.39	
½	8	-26887	223	-1	7.01	0.04	0.05	0.06	0.00	0.37	
½	9	-27815	519	12	7.25	0.09	0.52	0.06	0.00	0.39	
½	10	-24710	418	3	6.44	0.08	0.15	0.05	0.00	0.34	
½	11	-27437	1348	5	7.15	0.25	0.25	0.06	0.01	0.38	
½	12	-25146	108	-5	6.56	0.02	0.23	0.06	0.00	0.35	
½	13	-26692	601	16	6.96	0.11	0.71	0.06	0.00	0.37	
O	1A	-280	2918	37	0.29	2.13	1.67	0.00	0.09	0.02	
O	1B	-280	2850	37	0.29	2.08	1.67	0.00	0.09	0.02	
O	1C	-280	2918	-38	0.29	2.13	1.72	0.00	0.09	0.02	
O	1D	-280	2850	-38	0.29	2.08	1.72	0.00	0.09	0.02	
O	1E	-8787	2918	37	9.16	2.13	1.67	0.08	0.09	0.15	
O	1F	-8787	2850	37	9.16	2.08	1.67	0.08	0.09	0.15	
O	1G	-8787	2918	-38	9.16	2.13	1.72	0.08	0.09	0.16	
O	1H	-8787	2850	-38	9.16	2.08	1.72	0.08	0.09	0.16	
O	1I	-2271	1268	88	2.37	0.93	3.94	0.02	0.04	0.07	

0	1J	-2271	1200	88	2.37	0.88	3.94	0.02	0.04	0.07
0	1K	-2271	1268	-89	2.37	0.93	3.99	0.02	0.04	0.07
0	1L	-2271	1200	-89	2.37	0.88	3.99	0.02	0.04	0.07
0	1M	-6796	1268	88	7.09	0.93	3.94	0.06	0.04	0.14
0	1N	-6796	1200	88	7.09	0.88	3.94	0.06	0.04	0.14
0	1O	-6796	1268	-89	7.09	0.93	3.99	0.06	0.04	0.14
0	1P	-6796	1200	-89	7.09	0.88	3.99	0.06	0.04	0.14
0	2	-7305	100	-2	7.62	0.07	0.07	0.06	0.00	0.12
0	7	-7750	258	-0	8.08	0.19	0.01	0.07	0.01	0.13
0	8	-7373	2	-7	7.69	0.00	0.34	0.07	0.00	0.12
0	9	-7633	111	7	7.96	0.08	0.31	0.07	0.00	0.13
0	10	-6789	206	-2	7.08	0.15	0.10	0.06	0.01	0.11
0	11	-7532	391	0	7.85	0.29	0.01	0.07	0.01	0.12
0	12	-6902	36	-12	7.20	0.03	0.53	0.06	0.00	0.12
0	13	-7335	145	12	7.65	0.11	0.54	0.06	0.00	0.12

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: fondazione in calcestruzzo

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 540 Fiss. Parziale CR M20x300mm $R_{k,acciaio}$: 63.40 kN
 Numero angolari: 6 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°29 chiodi LBA ϕ 4x60mm $R_{k,conn}$: 56.00 kN
 Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno}$: 3809 kg
 Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio}$: 4313 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: barra filettata ϕ M20x300 mm γ_M : 1.50 $R_{ax,k}$: 62.30 kN
 Resistenza di progetto $R_{ax,d}$: 41.53 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 3809 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 7669.5 kg
 I.R.: 0.67

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 2426.8 kg
 I.R. pannello a compressione: 0.15

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker ϕ 4.0/60 mm $R_{k,conn}$: 30.30 kN
 Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN}$: 2061 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: Tassello meccanico ϕ 16x120 mm γ_M : 1.50 R_k : 55.00 kN
 Resistenza di progetto tassello $R_{d,tassello}$: 3740 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 2061 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 2918.0 kg
 N° minimo angolari: 2
 I.R.: 0.71

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **1** Descrizione: **Pannelli Piano Terra**
 Tabella: **Pannelli Piano Terra**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, yx: 1.0 kmod: 0.8

Pannello num. 6 Descrizione: Pannello n. 6
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 145.0 cm

Rigidezza flessionale: 131832.73 kg*m² Inerzia: 11757.08 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.20 k_c : 0.54

P o s	c. c.	Fx	V	My	Fx/A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
		kg	kg	kg * m		kg/cm ²					
I	1A	-7532	665	-51	7.42	0.46	2.19	0.06	0.02	----	
I	1B	-7532	1478	-51	7.42	1.02	2.19	0.06	0.05	----	
I	1C	-7532	665	-133	7.42	0.46	5.64	0.06	0.02	----	
I	1D	-7532	1478	-133	7.42	1.02	5.64	0.06	0.05	----	
I	1E	-8210	665	-51	8.09	0.46	2.19	0.07	0.02	----	
I	1F	-8210	1478	-51	8.09	1.02	2.19	0.07	0.05	----	
I	1G	-8210	665	-133	8.09	0.46	5.64	0.07	0.02	----	
I	1H	-8210	1478	-133	8.09	1.02	5.64	0.07	0.05	----	
I	1I	-7652	23	4	7.54	0.02	0.15	0.06	0.00	----	
I	1J	-7652	790	4	7.54	0.54	0.15	0.06	0.02	----	
I	1K	-7652	23	-188	7.54	0.02	7.98	0.06	0.00	----	
I	1L	-7652	790	-188	7.54	0.54	7.98	0.06	0.02	----	
I	1M	-8089	23	4	7.97	0.02	0.15	0.07	0.00	----	
I	1N	-8089	790	4	7.97	0.54	0.15	0.07	0.02	----	
I	1O	-8089	23	-188	7.97	0.02	7.98	0.07	0.00	----	
I	1P	-8089	790	-188	7.97	0.54	7.98	0.07	0.02	----	
I	2	-13316	668	-157	13.12	0.46	6.69	0.11	0.02	----	
I	7	-13283	720	-157	13.09	0.50	6.69	0.11	0.02	----	
I	8	-13297	661	-152	13.10	0.46	6.45	0.11	0.02	----	
I	9	-13313	718	-164	13.12	0.50	6.96	0.11	0.02	----	
I	10	-12878	675	-157	12.69	0.47	6.69	0.11	0.02	----	
I	11	-12815	762	-157	12.63	0.53	6.67	0.11	0.02	----	
I	12	-12842	665	-147	12.65	0.46	6.27	0.11	0.02	----	
I	13	-12870	760	-168	12.68	0.52	7.14	0.11	0.02	----	
⅞	1A	-26552	8513	98	6.54	1.47	4.15	0.06	0.07	0.38	
⅞	1B	-26552	9014	98	6.54	1.55	4.15	0.06	0.07	0.38	
⅞	1C	-26552	8513	-46	6.54	1.47	1.97	0.06	0.07	0.36	
⅞	1D	-26552	9014	-46	6.54	1.55	1.97	0.06	0.07	0.36	
⅞	1E	-32621	8513	98	8.03	1.47	4.15	0.07	0.07	0.46	
⅞	1F	-32621	9014	98	8.03	1.55	4.15	0.07	0.07	0.46	
⅞	1G	-32621	8513	-46	8.03	1.47	1.97	0.07	0.07	0.44	
⅞	1H	-32621	9014	-46	8.03	1.55	1.97	0.07	0.07	0.44	
⅞	1I	-28401	3543	229	7.00	0.61	9.75	0.06	0.03	0.44	
⅞	1J	-28401	4043	229	7.00	0.70	9.75	0.06	0.03	0.44	
⅞	1K	-28401	3543	-178	7.00	0.61	7.57	0.06	0.03	0.43	
⅞	1L	-28401	4043	-178	7.00	0.70	7.57	0.06	0.03	0.43	
⅞	1M	-30772	3543	229	7.58	0.61	9.75	0.06	0.03	0.47	
⅞	1N	-30772	4043	229	7.58	0.70	9.75	0.06	0.03	0.47	
⅞	1O	-30772	3543	-178	7.58	0.61	7.57	0.06	0.03	0.46	
⅞	1P	-30772	4043	-178	7.58	0.70	7.57	0.06	0.03	0.46	
⅞	2	-49824	929	44	12.27	0.16	1.86	0.10	0.01	0.66	
⅞	7	-49444	210	44	12.18	0.04	1.87	0.10	0.00	0.66	
⅞	8	-49646	590	28	12.23	0.10	1.18	0.10	0.00	0.66	
⅞	9	-49707	271	63	12.24	0.05	2.69	0.10	0.00	0.67	
⅞	10	-47984	1280	43	11.82	0.22	1.81	0.10	0.01	0.64	
⅞	11	-47353	620	43	11.66	0.11	1.83	0.10	0.00	0.63	
⅞	12	-47685	714	16	11.75	0.12	0.68	0.10	0.01	0.63	
⅞	13	-47790	182	75	11.77	0.03	3.20	0.10	0.00	0.65	
O	1A	-6824	2930	48	6.72	2.02	2.04	0.06	0.09	0.12	
O	1B	-6824	2887	48	6.72	1.99	2.04	0.06	0.09	0.12	
O	1C	-6824	2930	-47	6.72	2.02	1.98	0.06	0.09	0.12	
O	1D	-6824	2887	-47	6.72	1.99	1.98	0.06	0.09	0.12	
O	1E	-8340	2930	48	8.22	2.02	2.04	0.07	0.09	0.14	
O	1F	-8340	2887	48	8.22	1.99	2.04	0.07	0.09	0.14	
O	1G	-8340	2930	-47	8.22	2.02	1.98	0.07	0.09	0.14	
O	1H	-8340	2887	-47	8.22	1.99	1.98	0.07	0.09	0.14	
O	1I	-7248	1263	135	7.14	0.87	5.73	0.06	0.04	0.15	
O	1J	-7248	1220	135	7.14	0.84	5.73	0.06	0.04	0.15	
O	1K	-7248	1263	-133	7.14	0.87	5.67	0.06	0.04	0.15	
O	1L	-7248	1220	-133	7.14	0.84	5.67	0.06	0.04	0.15	
O	1M	-7916	1263	135	7.80	0.87	5.73	0.07	0.04	0.16	
O	1N	-7916	1220	135	7.80	0.84	5.73	0.07	0.04	0.16	
O	1O	-7916	1263	-133	7.80	0.87	5.67	0.07	0.04	0.16	
O	1P	-7916	1220	-133	7.80	0.84	5.67	0.07	0.04	0.16	
O	2	-12713	122	1	12.53	0.08	0.04	0.11	0.00	0.19	
O	7	-12617	237	1	12.43	0.16	0.06	0.11	0.01	0.19	
O	8	-12664	20	-11	12.48	0.01	0.46	0.11	0.00	0.20	
O	9	-12687	90	15	12.50	0.06	0.64	0.11	0.00	0.20	
O	10	-12237	230	1	12.06	0.16	0.02	0.10	0.01	0.19	
O	11	-12079	369	1	11.90	0.25	0.06	0.10	0.01	0.19	
O	12	-12155	59	-19	11.97	0.04	0.81	0.10	0.00	0.19	
O	13	-12196	124	24	12.02	0.09	1.02	0.10	0.00	0.19	

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: fondazione in calcestruzzo
 Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 540 Fiss. Parziale CR M20x300mm $R_{k,acciaio}$: 63.40 kN
 Numero angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°29 chiodi LBA $\phi 4 \times 60$ mm $R_{k,conn}$: 56.00 kN
 Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno}$: 3809 kg
 Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio}$: 4313 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: barra filettata $\phi M20 \times 300$ mm γ_M : 1.50 $R_{ax,k}$: 62.30 kN
 Resistenza di progetto $R_{ax,d}$: 41.53 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 3809 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 249.3 kg
 I.R.: 0.07

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 5249.8 kg
 I.R. pannello a compressione : 0.32

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker $\phi 4.0/60$ mm $R_{k,conn}$: 30.30 kN
 Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN}$: 2061 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: Tassello meccanico $\phi 16 \times 120$ mm γ_M : 1.50 R_k : 55.00 kN
 Resistenza di progetto tassello $R_{d,tassello}$: 3740 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 2061 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 2930.1 kg
 N° minimo angolari: 2
 I.R.: 0.71

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **1** Descrizione: **Pannelli Piano Terra**
 Tabella: **Pannelli Piano Terra**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, γ_x : 1.0 k_{mod} : 0.8
 Pannello num. 7 Descrizione: Pannello n. 7
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 107.0 cm

Rigidezza flessionale: 97283.34 kg*m² Inerzia: 8675.91 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.20 k_c : 0.54

P	c.	Fx	V	My	Fx/A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
o	c.	kg	kg	kg * m	kg/cm ²	kg/cm ²					
s											
I	1A	-1922	841	-0	2.57	0.79	0.02	0.02	0.03	----	
I	1B	-1922	181	-0	2.57	0.17	0.02	0.02	0.01	----	
I	1C	-1922	841	-11	2.57	0.79	0.63	0.02	0.03	----	
I	1D	-1922	181	-11	2.57	0.17	0.63	0.02	0.01	----	
I	1E	-2704	841	-0	3.61	0.79	0.02	0.03	0.03	----	

1	1F	-2704	181	-0	3.61	0.17	0.02	0.03	0.01	----
1	1G	-2704	841	-11	3.61	0.79	0.63	0.03	0.03	----
1	1H	-2704	181	-11	3.61	0.17	0.63	0.03	0.01	----
1	1I	-2184	672	8	2.92	0.63	0.45	0.02	0.03	----
1	1J	-2184	350	8	2.92	0.33	0.45	0.02	0.01	----
1	1K	-2184	672	-19	2.92	0.63	1.09	0.02	0.03	----
1	1L	-2184	350	-19	2.92	0.33	1.09	0.02	0.01	----
1	1M	-2442	672	8	3.26	0.63	0.45	0.03	0.03	----
1	1N	-2442	350	8	3.26	0.33	0.45	0.03	0.01	----
1	1O	-2442	672	-19	3.26	0.63	1.09	0.03	0.03	----
1	1P	-2442	350	-19	3.26	0.33	1.09	0.03	0.01	----
1	2	-3880	852	-9	5.18	0.80	0.54	0.04	0.04	----
1	7	-3816	879	-10	5.09	0.82	0.55	0.04	0.04	----
1	8	-3869	864	-12	5.16	0.81	0.72	0.04	0.04	----
1	9	-3843	869	-7	5.13	0.81	0.39	0.04	0.04	----
1	10	-3642	820	-9	4.86	0.77	0.54	0.04	0.03	----
1	11	-3536	864	-9	4.72	0.81	0.55	0.04	0.04	----
1	12	-3623	840	-14	4.84	0.78	0.83	0.04	0.03	----
1	13	-3581	848	-5	4.78	0.79	0.29	0.04	0.04	----
½	1A	-14312	4618	74	4.78	1.08	4.24	0.04	0.05	0.28
½	1B	-14312	4047	74	4.78	0.95	4.24	0.04	0.04	0.28
½	1C	-14312	4618	-135	4.78	1.08	7.81	0.04	0.05	0.31
½	1D	-14312	4047	-135	4.78	0.95	7.81	0.04	0.04	0.31
½	1E	-21349	4618	74	7.13	1.08	4.24	0.06	0.05	0.41
½	1F	-21349	4047	74	7.13	0.95	4.24	0.06	0.04	0.41
½	1G	-21349	4618	-135	7.13	1.08	7.81	0.06	0.05	0.44
½	1H	-21349	4047	-135	7.13	0.95	7.81	0.06	0.04	0.44
½	1I	-16568	2138	264	5.53	0.50	15.24	0.05	0.02	0.41
½	1J	-16568	1568	264	5.53	0.37	15.24	0.05	0.02	0.41
½	1K	-16568	2138	-326	5.53	0.50	18.81	0.05	0.02	0.43
½	1L	-16568	1568	-326	5.53	0.37	18.81	0.05	0.02	0.43
½	1M	-19093	2138	264	6.37	0.50	15.24	0.05	0.02	0.45
½	1N	-19093	1568	264	6.37	0.37	15.24	0.05	0.02	0.45
½	1O	-19093	2138	-326	6.37	0.50	18.81	0.05	0.02	0.48
½	1P	-19093	1568	-326	6.37	0.37	18.81	0.05	0.02	0.48
½	2	-30029	250	-52	10.02	0.06	3.00	0.08	0.00	0.55
½	7	-29434	780	-52	9.82	0.18	3.02	0.08	0.01	0.54
½	8	-29879	399	-135	9.97	0.09	7.80	0.08	0.00	0.59
½	9	-29706	566	14	9.92	0.13	0.78	0.08	0.01	0.53
½	10	-28804	82	-52	9.61	0.02	3.01	0.08	0.00	0.53
½	11	-27814	965	-53	9.28	0.23	3.04	0.08	0.01	0.51
½	12	-28553	331	-191	9.53	0.08	11.01	0.08	0.00	0.59
½	13	-28267	609	57	9.44	0.14	3.29	0.08	0.01	0.52
0	1A	-4009	1540	5	5.35	1.44	0.28	0.05	0.06	0.09
0	1B	-4009	1518	5	5.35	1.42	0.28	0.05	0.06	0.09
0	1C	-4009	1540	-8	5.35	1.44	0.47	0.05	0.06	0.09
0	1D	-4009	1518	-8	5.35	1.42	0.47	0.05	0.06	0.09
0	1E	-5890	1540	5	7.86	1.44	0.28	0.07	0.06	0.12
0	1F	-5890	1518	5	7.86	1.42	0.28	0.07	0.06	0.12
0	1G	-5890	1540	-8	7.86	1.44	0.47	0.07	0.06	0.13
0	1H	-5890	1518	-8	7.86	1.42	0.47	0.07	0.06	0.13
0	1I	-4613	662	17	6.16	0.62	0.96	0.05	0.03	0.10
0	1J	-4613	640	17	6.16	0.60	0.96	0.05	0.03	0.10
0	1K	-4613	662	-20	6.16	0.62	1.15	0.05	0.03	0.10
0	1L	-4613	640	-20	6.16	0.60	1.15	0.05	0.03	0.10
0	1M	-5285	662	17	7.06	0.62	0.96	0.06	0.03	0.12
0	1N	-5285	640	17	7.06	0.60	0.96	0.06	0.03	0.12
0	1O	-5285	662	-20	7.06	0.62	1.15	0.06	0.03	0.12
0	1P	-5285	640	-20	7.06	0.60	1.15	0.06	0.03	0.12
0	2	-8304	64	-3	11.09	0.06	0.17	0.09	0.00	0.17
0	7	-8145	123	-3	10.87	0.12	0.17	0.09	0.01	0.17
0	8	-8264	11	-8	11.03	0.01	0.45	0.09	0.00	0.17
0	9	-8219	48	1	10.97	0.04	0.06	0.09	0.00	0.17
0	10	-7978	119	-3	10.65	0.11	0.17	0.09	0.00	0.17
0	11	-7713	193	-3	10.30	0.18	0.17	0.09	0.01	0.16
0	12	-7911	32	-11	10.56	0.03	0.64	0.09	0.00	0.17
0	13	-7835	66	4	10.46	0.06	0.21	0.09	0.00	0.16

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: fondazione in calcestruzzo
 Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 540 Fiss. Parziale CR M20x300mm $R_{k,acciaio}$: 63.40 kN
 Numero angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°29 chiodi LBA $\phi 4 \times 60$ mm $R_{k,conn}$: 56.00 kN
 Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno}$: 3809 kg
 Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio}$: 4313 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: barra filettata $\phi M20 \times 300$ mm $\gamma_M: 1.50$ $R_{ax,k}: 62.30$ kN
 Resistenza di progetto $R_{ax,d}: 41.53$ kg

Resistenza di progetto connessione $R_{a,d}: 3809$ kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione $N_{ext}: 2455.4$ kg
 I.R.: 0.65

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}: 746.9$ kg
 I.R. pannello a compressione : 0.05

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker $\phi 4.0/60$ mm $R_{k,conn}: 30.30$ kN
 Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN}: 2061$ kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: Tassello meccanico $\phi 16 \times 120$ mm $\gamma_M: 1.50$ $R_k: 55.00$ kN
 Resistenza di progetto tassello $R_{d,tassello}: 3740$ kg

Resistenza di progetto connessione $R_{a,d}: 2061$ kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 1540.4 kg
 N° minimo angolari: 1
 I.R.: 0.75

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **1** Descrizione: **Pannelli Piano Terra**
 Tabella: **Pannelli Piano Terra**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, $\gamma_x: 1.0$ $k_{mod}: 0.8$
 Pannello num. 8 Descrizione: Pannello n. 8
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 557.0 cm

Rigidezza flessionale: 506419.62 kg*m² Inerzia: 45163.43 cm⁴ $\lambda_{rel,c}: 1.20$ $k_c: 0.54$

P o s	c. c.	F _x	V	M _y	F _x /A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
		kg	kg	kg * m		kg/cm ²					
1	1A	-5133	2425	31	1.32	0.44	0.34	0.01	0.02	----	
1	1B	-5133	4074	31	1.32	0.73	0.34	0.01	0.03	----	
1	1C	-5133	2425	-50	1.32	0.44	0.56	0.01	0.02	----	
1	1D	-5133	4074	-50	1.32	0.73	0.56	0.01	0.03	----	
1	1E	-13031	2425	31	3.34	0.44	0.34	0.03	0.02	----	
1	1F	-13031	4074	31	3.34	0.73	0.34	0.03	0.03	----	
1	1G	-13031	2425	-50	3.34	0.44	0.56	0.03	0.02	----	
1	1H	-13031	4074	-50	3.34	0.73	0.56	0.03	0.03	----	
1	1I	-7748	682	73	1.99	0.12	0.80	0.02	0.01	----	
1	1J	-7748	2331	73	1.99	0.42	0.80	0.02	0.02	----	
1	1K	-7748	682	-92	1.99	0.12	1.02	0.02	0.01	----	
1	1L	-7748	2331	-92	1.99	0.42	1.02	0.02	0.02	----	
1	1M	-10416	682	73	2.67	0.12	0.80	0.02	0.01	----	
1	1N	-10416	2331	73	2.67	0.42	0.80	0.02	0.02	----	
1	1O	-10416	682	-92	2.67	0.12	1.02	0.02	0.01	----	
1	1P	-10416	2331	-92	2.67	0.42	1.02	0.02	0.02	----	
1	2	-15161	1530	-15	3.89	0.27	0.17	0.03	0.01	----	
1	7	-14866	1319	-17	3.81	0.24	0.19	0.03	0.01	----	
1	8	-15125	1502	-5	3.88	0.27	0.05	0.03	0.01	----	
1	9	-14956	1347	-18	3.84	0.24	0.20	0.03	0.01	----	
1	10	-14649	1596	-14	3.76	0.29	0.15	0.03	0.01	----	
1	11	-14157	1244	-17	3.63	0.22	0.19	0.03	0.01	----	
1	12	-14591	1550	3	3.74	0.28	0.04	0.03	0.01	----	

1	13	-14309	1292	-19	3.67	0.23	0.21	0.03	0.01	----
1/2	1A	-17307	19164	228	1.11	0.86	2.52	0.01	0.04	0.08
1/2	1B	-17307	20638	228	1.11	0.93	2.52	0.01	0.04	0.08
1/2	1C	-17307	19164	-331	1.11	0.86	3.66	0.01	0.04	0.09
1/2	1D	-17307	20638	-331	1.11	0.93	3.66	0.01	0.04	0.09
1/2	1E	-61165	19164	228	3.92	0.86	2.52	0.03	0.04	0.23
1/2	1F	-61165	20638	228	3.92	0.93	2.52	0.03	0.04	0.23
1/2	1G	-61165	19164	-331	3.92	0.86	3.66	0.03	0.04	0.24
1/2	1H	-61165	20638	-331	3.92	0.93	3.66	0.03	0.04	0.24
1/2	1I	-31454	7796	468	2.02	0.35	5.18	0.02	0.02	0.15
1/2	1J	-31454	9270	468	2.02	0.42	5.18	0.02	0.02	0.15
1/2	1K	-31454	7796	-571	2.02	0.35	6.32	0.02	0.02	0.15
1/2	1L	-31454	9270	-571	2.02	0.42	6.32	0.02	0.02	0.15
1/2	1M	-47018	7796	468	3.01	0.35	5.18	0.03	0.02	0.20
1/2	1N	-47018	9270	468	3.01	0.42	5.18	0.03	0.02	0.20
1/2	1O	-47018	7796	-571	3.01	0.35	6.32	0.03	0.02	0.21
1/2	1P	-47018	9270	-571	3.01	0.42	6.32	0.03	0.02	0.21
1/2	2	-65204	2088	-85	4.18	0.09	0.94	0.04	0.00	0.23
1/2	7	-63358	317	-86	4.06	0.01	0.95	0.03	0.00	0.22
1/2	8	-64830	1670	-1089	4.16	0.07	12.06	0.04	0.00	0.31
1/2	9	-64022	883	566	4.11	0.04	6.27	0.03	0.00	0.26
1/2	10	-63289	2614	-83	4.06	0.12	0.92	0.03	0.01	0.22
1/2	11	-60205	338	-85	3.86	0.02	0.94	0.03	0.00	0.21
1/2	12	-62661	1916	-1757	4.02	0.09	19.46	0.03	0.00	0.36
1/2	13	-61319	605	1001	3.93	0.03	11.08	0.03	0.00	0.29
0	1A	-4676	5145	23	1.20	0.92	0.25	0.01	0.04	0.02
0	1B	-4676	5237	23	1.20	0.94	0.25	0.01	0.04	0.02
0	1C	-4676	5145	-29	1.20	0.92	0.32	0.01	0.04	0.02
0	1D	-4676	5237	-29	1.20	0.94	0.32	0.01	0.04	0.02
0	1E	-16083	5145	23	4.12	0.92	0.25	0.03	0.04	0.07
0	1F	-16083	5237	23	4.12	0.94	0.25	0.03	0.04	0.07
0	1G	-16083	5145	-29	4.12	0.92	0.32	0.03	0.04	0.07
0	1H	-16083	5237	-29	4.12	0.94	0.32	0.03	0.04	0.07
0	1I	-8357	2166	38	2.14	0.39	0.42	0.02	0.02	0.04
0	1J	-8357	2259	38	2.14	0.41	0.42	0.02	0.02	0.04
0	1K	-8357	2166	-44	2.14	0.39	0.49	0.02	0.02	0.04
0	1L	-8357	2259	-44	2.14	0.41	0.49	0.02	0.02	0.04
0	1M	-12402	2166	38	3.18	0.39	0.42	0.03	0.02	0.05
0	1N	-12402	2259	38	3.18	0.41	0.42	0.03	0.02	0.05
0	1O	-12402	2166	-44	3.18	0.39	0.49	0.03	0.02	0.05
0	1P	-12402	2259	-44	3.18	0.41	0.49	0.03	0.02	0.05
0	2	-17092	353	-5	4.38	0.06	0.06	0.04	0.00	0.07
0	7	-16603	267	-5	4.26	0.05	0.06	0.04	0.00	0.07
0	8	-16985	180	-140	4.36	0.03	1.55	0.04	0.00	0.08
0	9	-16785	18	81	4.30	0.00	0.89	0.04	0.00	0.07
0	10	-16611	533	-5	4.26	0.10	0.06	0.04	0.00	0.07
0	11	-15797	501	-5	4.05	0.09	0.06	0.03	0.00	0.06
0	12	-16434	244	-229	4.21	0.04	2.54	0.04	0.00	0.08
0	13	-16101	85	138	4.13	0.02	1.53	0.03	0.00	0.08

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: fondazione in calcestruzzo
 Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 540 Fiss. Parziale CR M20x300mm $R_{k,acciaio}$: 63.40 kN
 Numero angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°29 chiodi LBA $\phi 4 \times 60$ mm $R_{k,conn}$: 56.00 kN
 Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno}$: 3809 kg
 Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio}$: 4313 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: barra filettata $\phi M20 \times 300$ mm γ_M : 1.50 $R_{ax,k}$: 62.30 kN
 Resistenza di progetto $R_{ax,d}$: 41.53 kg

Resistenza di progetto connessione $R_{a,d}$: 3809 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 155.1 kg
 I.R.: 0.04

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 6701.9 kg
 I.R. pannello a compressione: 0.41

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker $\phi 4.0/60$ mm $R_{k,conn}$: 30.30 kN
Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN}$: 2061 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: Tassello meccanico $\phi 16 \times 120$ mm γ_M : 1.50 R_k : 55.00 kN
Resistenza di progetto tassello $R_{d,tassello}$: 3740 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 2061 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 5237.4 kg
N° minimo angolari: 3
I.R.: 0.85

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
Elemento: **PANNELLO**
Gruppo: **1** Descrizione: **Pannelli Piano Terra**
Tabella: **Pannelli Piano Terra**

Nome pannello: BBS 100 3s
Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
Beta, γ_x : 1.0 k_{mod} : 0.8
Pannello num. 9 Descrizione: Pannello n. 9
Altezza pannello: 365.0 cm
Larghezza pannello: 199.7 cm

Rigidezza flessionale: 181565.45 kg*m² Inerzia: 16192.34 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.20 k_c : 0.54

P o s	c. C.	F _x	V	M _y	F _x /A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
		kg		kg * m		kg/cm ²					
I	1A	137	3152	28	0.10	1.58	0.86	0.00	0.07	----	
I	1B	137	3199	28	0.10	1.60	0.86	0.00	0.07	----	
I	1C	137	3152	-26	0.10	1.58	0.80	0.00	0.07	----	
I	1D	137	3199	-26	0.10	1.60	0.80	0.00	0.07	----	
I	1E	-1211	3152	28	0.87	1.58	0.86	0.01	0.07	----	
I	1F	-1211	3199	28	0.87	1.60	0.86	0.01	0.07	----	
I	1G	-1211	3152	-26	0.87	1.58	0.80	0.01	0.07	----	
I	1H	-1211	3199	-26	0.87	1.60	0.80	0.01	0.07	----	
I	1I	80	1490	37	0.06	0.75	1.15	0.00	0.03	----	
I	1J	80	1537	37	0.06	0.77	1.15	0.00	0.03	----	
I	1K	80	1490	-35	0.06	0.75	1.09	0.00	0.03	----	
I	1L	80	1537	-35	0.06	0.77	1.09	0.00	0.03	----	
I	1M	-1153	1490	37	0.83	0.75	1.15	0.01	0.03	----	
I	1N	-1153	1537	37	0.83	0.77	1.15	0.01	0.03	----	
I	1O	-1153	1490	-35	0.83	0.75	1.09	0.01	0.03	----	
I	1P	-1153	1537	-35	0.83	0.77	1.09	0.01	0.03	----	
I	2	-740	125	2	0.53	0.06	0.06	0.00	0.00	----	
I	7	-782	296	1	0.56	0.15	0.04	0.00	0.01	----	
I	8	-796	72	1	0.57	0.04	0.03	0.00	0.00	----	
I	9	-711	10	3	0.51	0.01	0.08	0.00	0.00	----	
I	10	-715	237	2	0.51	0.12	0.06	0.00	0.01	----	
I	11	-784	464	1	0.56	0.23	0.04	0.00	0.01	----	
I	12	-808	90	0	0.58	0.05	0.01	0.00	0.00	----	
I	13	-666	12	3	0.48	0.01	0.10	0.00	0.00	----	
½	1A	79	12980	137	0.01	1.62	4.23	0.00	0.07	----	
½	1B	79	13115	137	0.01	1.64	4.23	0.00	0.07	----	
½	1C	79	12980	-136	0.01	1.62	4.19	0.00	0.07	----	
½	1D	79	13115	-136	0.01	1.64	4.19	0.00	0.07	----	
½	1E	-5694	12980	137	1.02	1.62	4.23	0.01	0.07	0.09	
½	1F	-5694	13115	137	1.02	1.64	4.23	0.01	0.07	0.09	
½	1G	-5694	12980	-136	1.02	1.62	4.19	0.01	0.07	0.09	
½	1H	-5694	13115	-136	1.02	1.64	4.19	0.01	0.07	0.09	
½	1I	170	6178	254	0.03	0.77	7.85	0.00	0.03	----	
½	1J	170	6314	254	0.03	0.79	7.85	0.00	0.04	----	
½	1K	170	6178	-253	0.03	0.77	7.80	0.00	0.03	----	
½	1L	170	6314	-253	0.03	0.79	7.80	0.00	0.04	----	
½	1M	-5785	6178	254	1.03	0.77	7.85	0.01	0.03	0.11	
½	1N	-5785	6314	254	1.03	0.79	7.85	0.01	0.04	0.11	
½	1O	-5785	6178	-253	1.03	0.77	7.80	0.01	0.03	0.11	
½	1P	-5785	6314	-253	1.03	0.79	7.80	0.01	0.04	0.11	

1/2	2	-3874	671	4	0.69	0.08	0.12	0.01	0.00	0.04
1/2	7	-4031	1230	-2	0.72	0.15	0.05	0.01	0.01	0.04
1/2	8	-4124	244	15	0.74	0.03	0.48	0.01	0.00	0.04
1/2	9	-3715	5	-17	0.66	0.00	0.52	0.01	0.00	0.04
1/2	10	-3764	1205	6	0.67	0.15	0.18	0.01	0.01	0.04
1/2	11	-4025	1964	-3	0.72	0.25	0.11	0.01	0.01	0.04
1/2	12	-4181	321	25	0.75	0.04	0.77	0.01	0.00	0.05
1/2	13	-3500	95	-29	0.63	0.01	0.88	0.01	0.00	0.04
0	1A	-135	2654	38	0.10	1.33	1.17	0.00	0.06	0.01
0	1B	-135	2675	38	0.10	1.34	1.17	0.00	0.06	0.01
0	1C	-135	2654	-39	0.10	1.33	1.22	0.00	0.06	0.01
0	1D	-135	2675	-39	0.10	1.34	1.22	0.00	0.06	0.01
0	1E	-1653	2654	38	1.18	1.33	1.17	0.01	0.06	0.03
0	1F	-1653	2675	38	1.18	1.34	1.17	0.01	0.06	0.03
0	1G	-1653	2654	-39	1.18	1.33	1.22	0.01	0.06	0.03
0	1H	-1653	2675	-39	1.18	1.34	1.22	0.01	0.06	0.03
0	1I	-50	1274	70	0.04	0.64	2.17	0.00	0.03	0.02
0	1J	-50	1294	70	0.04	0.65	2.17	0.00	0.03	0.02
0	1K	-50	1274	-72	0.04	0.64	2.21	0.00	0.03	0.02
0	1L	-50	1294	-72	0.04	0.65	2.21	0.00	0.03	0.02
0	1M	-1738	1274	70	1.24	0.64	2.17	0.01	0.03	0.04
0	1N	-1738	1294	70	1.24	0.65	2.17	0.01	0.03	0.04
0	1O	-1738	1274	-72	1.24	0.64	2.21	0.01	0.03	0.04
0	1P	-1738	1294	-72	1.24	0.65	2.21	0.01	0.03	0.04
0	2	-1229	201	-0	0.88	0.10	0.01	0.01	0.00	0.01
0	7	-1267	278	-2	0.91	0.14	0.06	0.01	0.01	0.01
0	8	-1297	43	3	0.93	0.02	0.09	0.01	0.00	0.02
0	9	-1181	7	-6	0.85	0.00	0.19	0.01	0.00	0.01
0	10	-1200	348	0	0.86	0.17	0.01	0.01	0.01	0.01
0	11	-1262	450	-3	0.90	0.23	0.08	0.01	0.01	0.01
0	12	-1313	59	6	0.94	0.03	0.17	0.01	0.00	0.02
0	13	-1120	25	-9	0.80	0.01	0.29	0.01	0.00	0.01

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: fondazione in calcestruzzo
 Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc}$ trazione: 1.25 $\gamma_{M,acc}$ taglio: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 540 Fiss. Parziale CR M20x300mm $R_{k,acciaio}$: 63.40 kN
 Numero angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°29 chiodi LBA ϕ 4x60mm $R_{k,conn}$: 56.00 kN
 Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno}$: 3809 kg
 Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio}$: 4313 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: barra filettata ϕ M20x300 mm γ_M : 1.50 $R_{ax,k}$: 62.30 kN
 Resistenza di progetto $R_{ax,d}$: 41.53 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 3809 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 6570.9 kg
 I.R.: 0.86

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 354.6 kg
 I.R. pannello a compressione: 0.02

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker ϕ 4.0/60 mm $R_{k,conn}$: 30.30 kN
 Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN}$: 2061 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: Tassello meccanico ϕ 16x120 mm γ_M : 1.50 R_k : 55.00 kN
 Resistenza di progetto tassello $R_{d,tassello}$: 3740 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 2061 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 2674.7 kg

N° minimo angolari: 2
I.R.: 0.65

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C**
Elemento: **PANNELLO**
Gruppo: **1**
Tabella: **Pannelli Piano Terra**

Intestazione lavoro: **Corpo A**

Descrizione: **Pannelli Piano Terra**

Nome pannello: BBS 100 3s
Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
Beta, yx: 1.0 kmod: 0.8
Pannello num. 10 Descrizione: Pannello n. 10
Altezza pannello: 365.0 cm
Larghezza pannello: 104.0 cm

Rigidezza flessionale: 94555.88 kg*m² Inerzia: 8432.67 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.20 k_c : 0.54

P o s	c. c.	Fx	V	My	Fx/A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
		kg	kg	* m		kg/cm ²					
I	1A	2067	168	71	2.84	0.16	4.24	0.03	0.01	----	
I	1B	2067	130	71	2.84	0.13	4.24	0.03	0.01	----	
I	1C	2067	168	-70	2.84	0.16	4.16	0.03	0.01	----	
I	1D	2067	130	-70	2.84	0.13	4.16	0.03	0.01	----	
I	1E	-2790	168	71	3.83	0.16	4.24	0.03	0.01	----	
I	1F	-2790	130	71	3.83	0.13	4.24	0.03	0.01	----	
I	1G	-2790	168	-70	3.83	0.16	4.16	0.03	0.01	----	
I	1H	-2790	130	-70	3.83	0.13	4.16	0.03	0.01	----	
I	1I	1034	96	90	1.42	0.09	5.31	0.02	0.00	----	
I	1J	1034	58	90	1.42	0.06	5.31	0.02	0.00	----	
I	1K	1034	96	-88	1.42	0.09	5.24	0.02	0.00	----	
I	1L	1034	58	-88	1.42	0.06	5.24	0.02	0.00	----	
I	1M	-1757	96	90	2.41	0.09	5.31	0.02	0.00	----	
I	1N	-1757	58	90	2.41	0.06	5.31	0.02	0.00	----	
I	1O	-1757	96	-88	2.41	0.09	5.24	0.02	0.00	----	
I	1P	-1757	58	-88	2.41	0.06	5.24	0.02	0.00	----	
I	2	-502	15	1	0.69	0.01	0.07	0.01	0.00	----	
I	7	-630	28	1	0.87	0.03	0.05	0.01	0.00	----	
I	8	-617	18	-1	0.85	0.02	0.07	0.01	0.00	----	
I	9	-443	44	4	0.61	0.04	0.22	0.01	0.00	----	
I	10	-467	3	1	0.64	0.00	0.07	0.01	0.00	----	
I	11	-680	24	1	0.93	0.02	0.05	0.01	0.00	----	
I	12	-658	7	-3	0.90	0.01	0.15	0.01	0.00	----	
I	13	-367	52	6	0.50	0.05	0.33	0.00	0.00	----	
½	1A	15217	6504	6	5.23	1.56	0.38	0.06	0.07	----	
½	1B	15217	6508	6	5.23	1.56	0.38	0.06	0.07	----	
½	1C	15217	6504	-3	5.23	1.56	0.16	0.06	0.07	----	
½	1D	15217	6508	-3	5.23	1.56	0.16	0.06	0.07	----	
½	1E	-19229	6504	6	6.60	1.56	0.38	0.06	0.07	0.35	
½	1F	-19229	6508	6	6.60	1.56	0.38	0.06	0.07	0.35	
½	1G	-19229	6504	-3	6.60	1.56	0.16	0.06	0.07	0.35	
½	1H	-19229	6508	-3	6.60	1.56	0.16	0.06	0.07	0.35	
½	1I	7405	3588	11	2.54	0.86	0.68	0.03	0.04	----	
½	1J	7405	3591	11	2.54	0.86	0.68	0.03	0.04	----	
½	1K	7405	3588	-8	2.54	0.86	0.46	0.03	0.04	----	
½	1L	7405	3591	-8	2.54	0.86	0.46	0.03	0.04	----	
½	1M	-11416	3588	11	3.92	0.86	0.68	0.03	0.04	0.21	
½	1N	-11416	3591	11	3.92	0.86	0.68	0.03	0.04	0.21	
½	1O	-11416	3588	-8	3.92	0.86	0.46	0.03	0.04	0.21	
½	1P	-11416	3591	-8	3.92	0.86	0.46	0.03	0.04	0.21	
½	2	-2328	396	6	0.80	0.10	0.34	0.01	0.00	0.04	
½	7	-4034	624	2	1.39	0.15	0.09	0.01	0.01	0.07	
½	8	-3729	388	38	1.28	0.09	2.25	0.01	0.00	0.08	
½	9	-2087	361	-52	0.72	0.09	3.10	0.01	0.00	0.06	
½	10	-1866	667	7	0.64	0.16	0.43	0.01	0.01	0.04	
½	11	-4709	1033	0	1.62	0.25	0.01	0.01	0.01	0.09	
½	12	-4200	639	61	1.44	0.15	3.61	0.01	0.01	0.10	
½	13	-1464	610	-89	0.50	0.15	5.29	0.00	0.01	0.07	
0	1A	6730	1233	2	9.24	1.19	0.14	0.11	0.05	----	
0	1B	6730	1240	2	9.24	1.19	0.14	0.11	0.05	----	
0	1C	6730	1233	-3	9.24	1.19	0.18	0.11	0.05	----	
0	1D	6730	1240	-3	9.24	1.19	0.18	0.11	0.05	----	
0	1E	-7815	1233	2	10.73	1.19	0.14	0.09	0.05	0.17	
0	1F	-7815	1240	2	10.73	1.19	0.14	0.09	0.05	0.17	
0	1G	-7815	1233	-3	10.73	1.19	0.18	0.09	0.05	0.17	
0	1H	-7815	1240	-3	10.73	1.19	0.18	0.09	0.05	0.17	
0	1I	3429	684	4	4.71	0.66	0.26	0.06	0.03	----	

0	1J	3429	691	4	4.71	0.66	0.26	0.06	0.03	----
0	1K	3429	684	-5	4.71	0.66	0.30	0.06	0.03	----
0	1L	3429	691	-5	4.71	0.66	0.30	0.06	0.03	----
0	1M	-4515	684	4	6.20	0.66	0.26	0.05	0.03	0.10
0	1N	-4515	691	4	6.20	0.66	0.26	0.05	0.03	0.10
0	1O	-4515	684	-5	6.20	0.66	0.30	0.05	0.03	0.10
0	1P	-4515	691	-5	6.20	0.66	0.30	0.05	0.03	0.10
0	2	-423	115	-0	0.58	0.11	0.01	0.00	0.00	0.01
0	7	-1368	150	-1	1.88	0.14	0.04	0.02	0.01	0.03
0	8	-1165	76	5	1.60	0.07	0.29	0.01	0.00	0.03
0	9	-412	61	-9	0.57	0.06	0.52	0.00	0.00	0.01
0	10	-161	197	-0	0.22	0.19	0.01	0.00	0.01	0.00
0	11	-1736	244	-1	2.38	0.23	0.04	0.02	0.01	0.04
0	12	-1397	122	8	1.92	0.12	0.50	0.02	0.01	0.03
0	13	-143	107	-14	0.20	0.10	0.85	0.00	0.00	0.01

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: fondazione in calcestruzzo

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 540 Fiss. Parziale CR M20x300mm $R_{k,acciaio}$: 63.40 kN

Numero angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°29 chiodi LBA $\phi 4 \times 60$ mm $R_{k,conn}$: 56.00 kN

Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno}$: 3809 kg

Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio}$: 4313 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: barra filettata $\phi M20 \times 300$ mm γ_M : 1.50 $R_{ax,k}$: 62.30 kN

Resistenza di progetto $R_{ax,d}$: 41.53 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 3809 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 1888.5 kg

I.R.: 0.50

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 994.0 kg

I.R. pannello a compressione: 0.06

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker $\phi 4.0/60$ mm $R_{k,conn}$: 30.30 kN

Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN}$: 2061 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: Tassello meccanico $\phi 16 \times 120$ mm γ_M : 1.50 R_k : 55.00 kN

Resistenza di progetto tassello $R_{d,tassello}$: 3740 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 2061 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 1239.5 kg

N° minimo angolari: 1

I.R.: 0.60

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **1** Descrizione: **Pannelli Piano Terra**
 Tabella: **Pannelli Piano Terra**

Nome pannello: **BBS 100 3s**

Descrizione: **Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm**

Beta, yx: 1.0 kmod: 0.8

Pannello num. 16

Descrizione: Pannello n. 16

Altezza pannello: 365.0 cm

Larghezza pannello: 130.0 cm

Rigidezza flessionale: 118194.75 kg*m² Inerzia: 10540.82 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.20 k_c : 0.54

P o s	c. c.	Fx	V	My	Fx/A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
		kg		kg * m		kg/cm ²					
I	1A	641	612	27	0.70	0.47	1.29	0.01	0.02	----	
I	1B	641	592	27	0.70	0.46	1.29	0.01	0.02	----	
I	1C	641	612	-32	0.70	0.47	1.51	0.01	0.02	----	
I	1D	641	592	-32	0.70	0.46	1.51	0.01	0.02	----	
I	1E	-1329	612	27	1.46	0.47	1.29	0.01	0.02	----	
I	1F	-1329	592	27	1.46	0.46	1.29	0.01	0.02	----	
I	1G	-1329	612	-32	1.46	0.47	1.51	0.01	0.02	----	
I	1H	-1329	592	-32	1.46	0.46	1.51	0.01	0.02	----	
I	1I	167	335	58	0.18	0.26	2.73	0.00	0.01	----	
I	1J	167	314	58	0.18	0.24	2.73	0.00	0.01	----	
I	1K	167	335	-62	0.18	0.26	2.96	0.00	0.01	----	
I	1L	167	314	-62	0.18	0.24	2.96	0.00	0.01	----	
I	1M	-855	335	58	0.94	0.26	2.73	0.01	0.01	----	
I	1N	-855	314	58	0.94	0.24	2.73	0.01	0.01	----	
I	1O	-855	335	-62	0.94	0.26	2.96	0.01	0.01	----	
I	1P	-855	314	-62	0.94	0.24	2.96	0.01	0.01	----	
I	2	-441	66	-4	0.48	0.05	0.19	0.00	0.00	----	
I	7	-534	57	-4	0.59	0.04	0.19	0.00	0.00	----	
I	8	-540	27	-12	0.59	0.02	0.56	0.01	0.00	----	
I	9	-435	46	6	0.48	0.04	0.27	0.00	0.00	----	
I	10	-403	104	-3	0.44	0.08	0.17	0.00	0.00	----	
I	11	-559	100	-4	0.61	0.08	0.17	0.01	0.00	----	
I	12	-568	52	-16	0.62	0.04	0.78	0.01	0.00	----	
I	13	-394	70	13	0.43	0.05	0.60	0.00	0.00	----	
½	1A	5090	6119	204	1.40	1.18	9.65	0.02	0.05	----	
½	1B	5090	6064	204	1.40	1.17	9.65	0.02	0.05	----	
½	1C	5090	6119	-153	1.40	1.18	7.23	0.02	0.05	----	
½	1D	5090	6064	-153	1.40	1.17	7.23	0.02	0.05	----	
½	1E	-9531	6119	204	2.62	1.18	9.65	0.02	0.05	0.21	
½	1F	-9531	6064	204	2.62	1.17	9.65	0.02	0.05	0.21	
½	1G	-9531	6119	-153	2.62	1.18	7.23	0.02	0.05	0.19	
½	1H	-9531	6064	-153	2.62	1.17	7.23	0.02	0.05	0.19	
½	1I	1662	3401	392	0.46	0.65	18.58	0.01	0.03	----	
½	1J	1662	3347	392	0.46	0.64	18.58	0.01	0.03	----	
½	1K	1662	3401	-341	0.46	0.65	16.16	0.01	0.03	----	
½	1L	1662	3347	-341	0.46	0.64	16.16	0.01	0.03	----	
½	1M	-6103	3401	392	1.68	0.65	18.58	0.01	0.03	0.23	
½	1N	-6103	3347	392	1.68	0.64	18.58	0.01	0.03	0.23	
½	1O	-6103	3401	-341	1.68	0.65	16.16	0.01	0.03	0.21	
½	1P	-6103	3347	-341	1.68	0.64	16.16	0.01	0.03	0.21	
½	2	-2663	586	40	0.73	0.11	1.92	0.01	0.01	0.05	
½	7	-3500	662	47	0.96	0.13	2.21	0.01	0.01	0.07	
½	8	-3461	335	65	0.95	0.06	3.10	0.01	0.00	0.07	
½	9	-2684	357	32	0.74	0.07	1.51	0.01	0.00	0.05	
½	10	-2356	970	36	0.65	0.19	1.73	0.01	0.01	0.05	
½	11	-3751	1109	47	1.03	0.21	2.22	0.01	0.01	0.07	
½	12	-3685	565	78	1.01	0.11	3.70	0.01	0.00	0.08	
½	13	-2389	589	22	0.66	0.11	1.05	0.01	0.01	0.04	
O	1A	1145	1378	105	1.26	1.06	5.00	0.02	0.05	----	
O	1B	1145	1346	105	1.26	1.04	5.00	0.02	0.05	----	
O	1C	1145	1378	-94	1.26	1.06	4.48	0.02	0.05	----	
O	1D	1145	1346	-94	1.26	1.04	4.48	0.02	0.05	----	
O	1E	-2113	1378	105	2.32	1.06	5.00	0.02	0.05	0.07	
O	1F	-2113	1346	105	2.32	1.04	5.00	0.02	0.05	0.07	
O	1G	-2113	1378	-94	2.32	1.06	4.48	0.02	0.05	0.07	
O	1H	-2113	1346	-94	2.32	1.04	4.48	0.02	0.05	0.07	
O	1I	378	772	212	0.42	0.59	10.08	0.01	0.03	----	
O	1J	378	740	212	0.42	0.57	10.08	0.01	0.03	----	
O	1K	378	772	-201	0.42	0.59	9.55	0.01	0.03	----	
O	1L	378	740	-201	0.42	0.57	9.55	0.01	0.03	----	
O	1M	-1346	772	212	1.48	0.59	10.08	0.01	0.03	0.10	
O	1N	-1346	740	212	1.48	0.57	10.08	0.01	0.03	0.10	
O	1O	-1346	772	-201	1.48	0.59	9.55	0.01	0.03	0.09	
O	1P	-1346	740	-201	1.48	0.57	9.55	0.01	0.03	0.09	
O	2	-554	149	8	0.61	0.11	0.37	0.01	0.01	0.01	
O	7	-784	137	11	0.86	0.11	0.53	0.01	0.00	0.02	
O	8	-753	59	31	0.83	0.05	1.46	0.01	0.00	0.02	
O	9	-574	94	-11	0.63	0.07	0.54	0.01	0.00	0.01	
O	10	-474	236	6	0.52	0.18	0.30	0.00	0.01	0.01	
O	11	-857	240	12	0.94	0.18	0.57	0.01	0.01	0.02	
O	12	-807	110	45	0.89	0.08	2.11	0.01	0.00	0.03	
O	13	-508	145	-26	0.56	0.11	1.22	0.00	0.00	0.02	

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: fondazione in calcestruzzo
 Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn} = 1.5$ $\gamma_{M,acc\ traz} = 1.25$ $\gamma_{M,acc\ taglio} = 1.25$

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 540 Fiss. Parziale CR M20x300mm $R_{k,acciaio} = 63.40$ kN
 Numero angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°29 chiodi LBA $\phi 4 \times 60$ mm $R_{k,conn} = 56.00$ kN
 Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno} = 3809$ kg
 Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio} = 4313$ kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: barra filettata $\phi M20 \times 300$ mm $\gamma_M = 1.50$ $R_{ax,k} = 62.30$ kN
 Resistenza di progetto $R_{ax,d} = 41.53$ kg

Resistenza di progetto connessione $R_{d,}$: 3809 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione $N_{ext} = 2381.1$ kg
 I.R. : 0.63

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c} = 203.3$ kg
 I.R. pannello a compressione : 0.01

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker $\phi 4.0/60$ mm $R_{k,conn} = 30.30$ kN
 Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN} = 2061$ kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: Tassello meccanico $\phi 16 \times 120$ mm $\gamma_M = 1.50$ $R_k = 55.00$ kN
 Resistenza di progetto tassello $R_{d,tassello} = 3740$ kg

Resistenza di progetto connessione $R_{d,}$: 2061 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 1377.9 kg
 N° minimo angolari: 1
 I.R.: 0.67

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **1** Descrizione: **Pannelli Piano Terra**
 Tabella: **Pannelli Piano Terra**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, γ_x : 1.0 k_{mod} : 0.8
 Pannello num. 17 Descrizione: Pannello n. 17
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 201.0 cm

Rigidezza flessionale: $182747.55 \text{ kg} \cdot \text{m}^2$ Inerzia: 16297.76 cm^4 $\lambda_{rel,c} = 1.20$ $k_c = 0.54$

P o s	c. c.	F _x	V	M _y	F _x /A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _W	IR _V	IS	Note
		kg		kg * m		kg/cm ²					
1	1A	-148	2341	13	0.11	1.16	0.39	0.00	0.05	----	
1	1B	-148	2417	13	0.11	1.20	0.39	0.00	0.05	----	
1	1C	-148	2341	-17	0.11	1.16	0.53	0.00	0.05	----	
1	1D	-148	2417	-17	0.11	1.20	0.53	0.00	0.05	----	

I	1E	-748	2341	13	0.53	1.16	0.39	0.00	0.05	----
I	1F	-748	2417	13	0.53	1.20	0.39	0.00	0.05	----
I	1G	-748	2341	-17	0.53	1.16	0.53	0.00	0.05	----
I	1H	-748	2417	-17	0.53	1.20	0.53	0.00	0.05	----
I	1I	-88	1336	24	0.06	0.66	0.74	0.00	0.03	----
I	1J	-88	1412	24	0.06	0.70	0.74	0.00	0.03	----
I	1K	-88	1336	-29	0.06	0.66	0.88	0.00	0.03	----
I	1L	-88	1412	-29	0.06	0.70	0.88	0.00	0.03	----
I	1M	-808	1336	24	0.57	0.66	0.74	0.00	0.03	----
I	1N	-808	1412	24	0.57	0.70	0.74	0.00	0.03	----
I	1O	-808	1336	-29	0.57	0.66	0.88	0.00	0.03	----
I	1P	-808	1412	-29	0.57	0.70	0.88	0.00	0.03	----
I	2	-622	103	-4	0.44	0.05	0.12	0.00	0.00	----
I	7	-609	203	-4	0.43	0.10	0.12	0.00	0.00	----
I	8	-630	179	-4	0.45	0.09	0.14	0.00	0.00	----
I	9	-603	76	-4	0.43	0.04	0.12	0.00	0.00	----
I	10	-617	206	-4	0.44	0.10	0.12	0.00	0.00	----
I	11	-596	303	-3	0.42	0.15	0.11	0.00	0.01	----
I	12	-631	263	-4	0.45	0.13	0.14	0.00	0.01	----
I	13	-586	162	-4	0.42	0.08	0.12	0.00	0.00	----
ⅈ	1A	-925	9078	176	0.16	1.13	5.39	0.00	0.05	0.05
ⅈ	1B	-925	9309	176	0.16	1.16	5.39	0.00	0.05	0.05
ⅈ	1C	-925	9078	-146	0.16	1.13	4.47	0.00	0.05	0.04
ⅈ	1D	-925	9309	-146	0.16	1.16	4.47	0.00	0.05	0.04
ⅈ	1E	-5168	9078	176	0.92	1.13	5.39	0.01	0.05	0.09
ⅈ	1F	-5168	9309	176	0.92	1.16	5.39	0.01	0.05	0.09
ⅈ	1G	-5168	9078	-146	0.92	1.13	4.47	0.01	0.05	0.08
ⅈ	1H	-5168	9309	-146	0.92	1.16	4.47	0.01	0.05	0.08
ⅈ	1I	-603	5008	371	0.11	0.62	11.37	0.00	0.03	0.09
ⅈ	1J	-603	5239	371	0.11	0.65	11.37	0.00	0.03	0.09
ⅈ	1K	-603	5008	-341	0.11	0.62	10.45	0.00	0.03	0.08
ⅈ	1L	-603	5239	-341	0.11	0.65	10.45	0.00	0.03	0.08
ⅈ	1M	-5490	5008	371	0.98	0.62	11.37	0.01	0.03	0.14
ⅈ	1N	-5490	5239	371	0.98	0.65	11.37	0.01	0.03	0.14
ⅈ	1O	-5490	5008	-341	0.98	0.62	10.45	0.01	0.03	0.13
ⅈ	1P	-5490	5239	-341	0.98	0.65	10.45	0.01	0.03	0.13
ⅈ	2	-4302	704	22	0.76	0.09	0.67	0.01	0.00	0.05
ⅈ	7	-3976	1209	30	0.71	0.15	0.92	0.01	0.01	0.04
ⅈ	8	-4248	705	224	0.75	0.09	6.86	0.01	0.00	0.09
ⅈ	9	-4097	350	-271	0.73	0.04	8.32	0.01	0.00	0.10
ⅈ	10	-4342	1295	19	0.77	0.16	0.57	0.01	0.01	0.05
ⅈ	11	-3799	1893	32	0.68	0.24	0.98	0.01	0.01	0.04
ⅈ	12	-4252	1054	355	0.76	0.13	10.89	0.01	0.01	0.12
ⅈ	13	-4000	704	-470	0.71	0.09	14.41	0.01	0.00	0.14
O	1A	1508	1526	32	1.07	0.76	0.99	0.01	0.03	----
O	1B	1508	1557	32	1.07	0.77	0.99	0.01	0.03	----
O	1C	1508	1526	-28	1.07	0.76	0.87	0.01	0.03	----
O	1D	1508	1557	-28	1.07	0.77	0.87	0.01	0.03	----
O	1E	-3194	1526	32	2.27	0.76	0.99	0.02	0.03	0.04
O	1F	-3194	1557	32	2.27	0.77	0.99	0.02	0.03	0.04
O	1G	-3194	1526	-28	2.27	0.76	0.87	0.02	0.03	0.04
O	1H	-3194	1557	-28	2.27	0.77	0.87	0.02	0.03	0.04
O	1I	763	835	66	0.54	0.42	2.03	0.01	0.02	----
O	1J	763	866	66	0.54	0.43	2.03	0.01	0.02	----
O	1K	763	835	-62	0.54	0.42	1.91	0.01	0.02	----
O	1L	763	866	-62	0.54	0.43	1.91	0.01	0.02	----
O	1M	-2449	835	66	1.74	0.42	2.03	0.01	0.02	0.04
O	1N	-2449	866	66	1.74	0.43	2.03	0.01	0.02	0.04
O	1O	-2449	835	-62	1.74	0.42	1.91	0.01	0.02	0.04
O	1P	-2449	866	-62	1.74	0.43	1.91	0.01	0.02	0.04
O	2	-1351	123	3	0.96	0.06	0.09	0.01	0.00	0.02
O	7	-883	201	4	0.63	0.10	0.13	0.01	0.00	0.01
O	8	-1053	114	33	0.75	0.06	1.02	0.01	0.00	0.02
O	9	-1228	62	-40	0.87	0.03	1.22	0.01	0.00	0.02
O	10	-1481	223	3	1.05	0.11	0.08	0.01	0.00	0.02
O	11	-700	317	4	0.50	0.16	0.14	0.00	0.01	0.01
O	12	-984	172	53	0.70	0.09	1.61	0.01	0.00	0.02
O	13	-1275	122	-69	0.91	0.06	2.11	0.01	0.00	0.03

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: fondazione in calcestruzzo

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 540 Fiss. Parziale CR M20x300mm $R_{k,acciaio}$: 63.40 kN

Numero angolari: 4 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°29 chiodi LBA $\phi 4 \times 60$ mm $R_{k,conn}$: 56.00 kN

Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno}$: 3809 kg

Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio}$: 4313 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: barra filettata $\phi M20 \times 300$ mm γ_M : 1.50 $R_{ax,k}$: 62.30 kN
 Resistenza di progetto $R_{ax,d}$: 41.53 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 3809 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 4796.2 kg
 I.R.: 0.63

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 164.7 kg
 I.R. pannello a compressione : 0.01

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker $\phi 4.0/60$ mm $R_{k,conn}$: 30.30 kN
 Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN}$: 2061 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: Tassello meccanico $\phi 16 \times 120$ mm γ_M : 1.50 R_k : 55.00 kN
 Resistenza di progetto tassello $R_{d,tassello}$: 3740 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 2061 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 1556.6 kg
 N° minimo angolari: 1
 I.R.: 0.75

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **1** Descrizione: **Pannelli Piano Terra**
 Tabella: **Pannelli Piano Terra**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, γ_x : 1.0 k_{mod} : 0.8
 Pannello num. 18 Descrizione: Pannello n. 18
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 113.0 cm

Rigidità flessionale: 102738.60 kg*m² Inerzia: 9162.42 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.20 k_c : 0.54

P	c.	Fx	V	My	Fx/A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
o	c.	kg	kg * m	kg * m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²				
1	1A	1659	439	71	2.10	0.39	3.87	0.03	0.02	----	
1	1B	1659	504	71	2.10	0.45	3.87	0.03	0.02	----	
1	1C	1659	439	-65	2.10	0.39	3.57	0.03	0.02	----	
1	1D	1659	504	-65	2.10	0.45	3.57	0.03	0.02	----	
1	1E	-2312	439	71	2.92	0.39	3.87	0.02	0.02	----	
1	1F	-2312	504	71	2.92	0.45	3.87	0.02	0.02	----	
1	1G	-2312	439	-65	2.92	0.39	3.57	0.02	0.02	----	
1	1H	-2312	504	-65	2.92	0.45	3.57	0.02	0.02	----	
1	1I	1086	298	62	1.37	0.26	3.39	0.02	0.01	----	
1	1J	1086	364	62	1.37	0.32	3.39	0.02	0.01	----	
1	1K	1086	298	-57	1.37	0.26	3.10	0.02	0.01	----	
1	1L	1086	364	-57	1.37	0.32	3.10	0.02	0.01	----	
1	1M	-1739	298	62	2.20	0.26	3.39	0.02	0.01	----	
1	1N	-1739	364	62	2.20	0.32	3.39	0.02	0.01	----	
1	1O	-1739	298	-57	2.20	0.26	3.10	0.02	0.01	----	
1	1P	-1739	364	-57	2.20	0.32	3.10	0.02	0.01	----	
1	2	-578	77	5	0.73	0.07	0.26	0.01	0.00	----	
1	7	-306	32	5	0.39	0.03	0.25	0.00	0.00	----	
1	8	-402	43	-2	0.51	0.04	0.13	0.00	0.00	----	

I	9	-510	66	11	0.64	0.06	0.63	0.01	0.00	----
I	10	-653	91	5	0.83	0.08	0.25	0.01	0.00	----
I	11	-200	16	4	0.25	0.01	0.24	0.00	0.00	----
I	12	-360	33	-7	0.46	0.03	0.40	0.00	0.00	----
I	13	-540	72	16	0.68	0.06	0.87	0.01	0.00	----
ⅈ	1A	14403	4636	19	4.55	1.03	1.03	0.06	0.05	----
ⅈ	1B	14403	4689	19	4.55	1.04	1.03	0.06	0.05	----
ⅈ	1C	14403	4636	-14	4.55	1.03	0.74	0.06	0.05	----
ⅈ	1D	14403	4689	-14	4.55	1.04	0.74	0.06	0.05	----
ⅈ	1E	-18137	4636	19	5.73	1.03	1.03	0.05	0.05	0.31
ⅈ	1F	-18137	4689	19	5.73	1.04	1.03	0.05	0.05	0.31
ⅈ	1G	-18137	4636	-14	5.73	1.03	0.74	0.05	0.05	0.31
ⅈ	1H	-18137	4689	-14	5.73	1.04	0.74	0.05	0.05	0.31
ⅈ	1I	8678	2567	23	2.74	0.57	1.27	0.03	0.03	----
ⅈ	1J	8678	2620	23	2.74	0.58	1.27	0.03	0.03	----
ⅈ	1K	8678	2567	-18	2.74	0.57	0.98	0.03	0.03	----
ⅈ	1L	8678	2620	-18	2.74	0.58	0.98	0.03	0.03	----
ⅈ	1M	-12412	2567	23	3.92	0.57	1.27	0.03	0.03	0.22
ⅈ	1N	-12412	2620	23	3.92	0.58	1.27	0.03	0.03	0.22
ⅈ	1O	-12412	2567	-18	3.92	0.57	0.98	0.03	0.03	0.22
ⅈ	1P	-12412	2620	-18	3.92	0.58	0.98	0.03	0.03	0.22
ⅈ	2	-3588	194	2	1.13	0.04	0.12	0.01	0.00	0.06
ⅈ	7	-1455	269	8	0.46	0.06	0.44	0.00	0.00	0.03
ⅈ	8	-1929	322	51	0.61	0.07	2.80	0.01	0.00	0.05
ⅈ	9	-3213	209	-69	1.02	0.05	3.76	0.01	0.00	0.08
ⅈ	10	-4236	364	0	1.34	0.08	0.02	0.01	0.00	0.07
ⅈ	11	-681	408	10	0.22	0.09	0.55	0.00	0.00	0.02
ⅈ	12	-1471	497	82	0.46	0.11	4.49	0.00	0.00	0.06
ⅈ	13	-3611	388	-118	1.14	0.09	6.45	0.01	0.00	0.11
O	1A	3868	1437	6	4.89	1.27	0.30	0.06	0.06	----
O	1B	3868	1447	6	4.89	1.28	0.30	0.06	0.06	----
O	1C	3868	1437	-6	4.89	1.27	0.35	0.06	0.06	----
O	1D	3868	1447	-6	4.89	1.28	0.35	0.06	0.06	----
O	1E	-5035	1437	6	6.37	1.27	0.30	0.05	0.06	0.10
O	1F	-5035	1447	6	6.37	1.28	0.30	0.05	0.06	0.10
O	1G	-5035	1437	-6	6.37	1.27	0.35	0.05	0.06	0.10
O	1H	-5035	1447	-6	6.37	1.28	0.35	0.05	0.06	0.10
O	1I	2299	801	7	2.91	0.71	0.41	0.04	0.03	----
O	1J	2299	811	7	2.91	0.72	0.41	0.04	0.03	----
O	1K	2299	801	-8	2.91	0.71	0.45	0.04	0.03	----
O	1L	2299	811	-8	2.91	0.72	0.45	0.04	0.03	----
O	1M	-3466	801	7	4.38	0.71	0.41	0.04	0.03	0.07
O	1N	-3466	811	7	4.38	0.72	0.41	0.04	0.03	0.07
O	1O	-3466	801	-8	4.38	0.71	0.45	0.04	0.03	0.07
O	1P	-3466	811	-8	4.38	0.72	0.45	0.04	0.03	0.07
O	2	-1077	121	-1	1.36	0.11	0.05	0.01	0.00	0.02
O	7	-499	166	-0	0.63	0.15	0.01	0.01	0.01	0.01
O	8	-623	91	6	0.79	0.08	0.31	0.01	0.00	0.01
O	9	-976	68	-10	1.23	0.06	0.57	0.01	0.00	0.02
O	10	-1253	210	-1	1.58	0.19	0.06	0.01	0.01	0.03
O	11	-290	268	0	0.37	0.24	0.00	0.00	0.01	0.01
O	12	-497	143	10	0.63	0.13	0.55	0.01	0.01	0.01
O	13	-1084	121	-17	1.37	0.11	0.92	0.01	0.00	0.03

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: fondazione in calcestruzzo
 Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 540 Fiss. Parziale CR M20x300mm $R_{k,acciaio}$: 63.40 kN
 Numero angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°29 chiodi LBA ϕ 4x60mm $R_{k,conn}$: 56.00 kN
 Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno}$: 3809 kg
 Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio}$: 4313 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: barra filettata ϕ M20x300 mm γ_M : 1.50 $R_{ax,k}$: 62.30 kN
 Resistenza di progetto $R_{ax,d}$: 41.53 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 3809 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 2897.2 kg
 I.R. : 0.76

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 68.0 kg

I.R. pannello a compressione : 0.00

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker $\phi 4.0/60$ mm $R_{k,conn}$: 30.30 kN
Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN}$: 2061 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: Tassello meccanico $\phi 16 \times 120$ mm γ_M : 1.50 R_k : 55.00 kN
Resistenza di progetto tassello $R_{d,tassello}$: 3740 kg

Resistenza di progetto connessione $R_{d,a}$: 2061 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 1447.4 kg
N° minimo angolari: 1
I.R.: 0.70

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
Elemento: **PANNELLO**
Gruppo: **1** Descrizione: **Pannelli Piano Terra**
Tabella: **Pannelli Piano Terra**

Nome pannello: BBS 100 3s
Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
Beta, γ_x : 1.0 k_{mod} : 0.8
Pannello num. 19 Descrizione: Pannello n. 19
Altezza pannello: 365.0 cm
Larghezza pannello: 220.0 cm

Rigidezza flessionale: 200022.05 kg*m² Inerzia: 17838.33 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.20 k_c : 0.54

P	c.	Fx	V	My	Fx/A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
o	c.										
s		kg	kg	* m		kg/cm ²					
I	1A	-6726	1539	24	4.37	0.70	0.68	0.04	0.03	----	
I	1B	-6726	1838	24	4.37	0.84	0.68	0.04	0.04	----	
I	1C	-6726	1539	-24	4.37	0.70	0.68	0.04	0.03	----	
I	1D	-6726	1838	-24	4.37	0.84	0.68	0.04	0.04	----	
I	1E	-7127	1539	24	4.63	0.70	0.68	0.04	0.03	----	
I	1F	-7127	1838	24	4.63	0.84	0.68	0.04	0.04	----	
I	1G	-7127	1539	-24	4.63	0.70	0.68	0.04	0.03	----	
I	1H	-7127	1838	-24	4.63	0.84	0.68	0.04	0.04	----	
I	1I	-6758	1716	7	4.39	0.78	0.21	0.04	0.03	----	
I	1J	-6758	2016	7	4.39	0.92	0.21	0.04	0.04	----	
I	1K	-6758	1716	-7	4.39	0.78	0.20	0.04	0.03	----	
I	1L	-6758	2016	-7	4.39	0.92	0.20	0.04	0.04	----	
I	1M	-7095	1716	7	4.61	0.78	0.21	0.04	0.03	----	
I	1N	-7095	2016	7	4.61	0.92	0.21	0.04	0.04	----	
I	1O	-7095	1716	-7	4.61	0.78	0.20	0.04	0.03	----	
I	1P	-7095	2016	-7	4.61	0.92	0.20	0.04	0.04	----	
I	2	-11537	289	1	7.49	0.13	0.03	0.06	0.01	----	
I	7	-11532	221	-1	7.49	0.10	0.03	0.06	0.00	----	
I	8	-11532	284	0	7.49	0.13	0.00	0.06	0.01	----	
I	9	-11538	204	0	7.49	0.09	0.00	0.06	0.00	----	
I	10	-10274	282	2	6.67	0.13	0.04	0.06	0.01	----	
I	11	-10264	168	-2	6.67	0.08	0.05	0.06	0.00	----	
I	12	-10267	272	0	6.67	0.12	0.01	0.06	0.01	----	
I	13	-10276	140	0	6.67	0.06	0.01	0.06	0.00	----	
⅓	1A	-27490	6232	127	4.46	0.71	3.57	0.04	0.03	0.26	
⅓	1B	-27490	7431	127	4.46	0.84	3.57	0.04	0.04	0.26	
⅓	1C	-27490	6232	-126	4.46	0.71	3.54	0.04	0.03	0.26	
⅓	1D	-27490	7431	-126	4.46	0.84	3.54	0.04	0.04	0.26	
⅓	1E	-29095	6232	127	4.72	0.71	3.57	0.04	0.03	0.28	
⅓	1F	-29095	7431	127	4.72	0.84	3.57	0.04	0.04	0.28	
⅓	1G	-29095	6232	-126	4.72	0.71	3.54	0.04	0.03	0.28	
⅓	1H	-29095	7431	-126	4.72	0.84	3.54	0.04	0.04	0.28	
⅓	1I	-27618	6962	32	4.48	0.79	0.89	0.04	0.04	0.24	
⅓	1J	-27618	8161	32	4.48	0.93	0.89	0.04	0.04	0.24	
⅓	1K	-27618	6962	-31	4.48	0.79	0.87	0.04	0.04	0.24	

1/2	1L	-27618	8161	-31	4.48	0.93	0.87	0.04	0.04	0.24
1/2	1M	-28966	6962	32	4.70	0.79	0.89	0.04	0.04	0.26
1/2	1N	-28966	8161	32	4.70	0.93	0.89	0.04	0.04	0.26
1/2	1O	-28966	6962	-31	4.70	0.79	0.87	0.04	0.04	0.26
1/2	1P	-28966	8161	-31	4.70	0.93	0.87	0.04	0.04	0.26
1/2	2	-46912	1157	2	7.62	0.13	0.07	0.06	0.01	0.40
1/2	7	-46889	883	-2	7.61	0.10	0.07	0.06	0.00	0.40
1/2	8	-46894	1135	0	7.61	0.13	0.01	0.06	0.01	0.40
1/2	9	-46917	817	0	7.62	0.09	0.01	0.06	0.00	0.40
1/2	10	-41861	1126	4	6.80	0.13	0.11	0.06	0.01	0.36
1/2	11	-41822	670	-4	6.79	0.08	0.11	0.06	0.00	0.36
1/2	12	-41832	1090	0	6.79	0.12	0.01	0.06	0.01	0.36
1/2	13	-41867	561	0	6.80	0.06	0.01	0.06	0.00	0.36
0	1A	-7057	1581	9	4.58	0.72	0.26	0.04	0.03	0.07
0	1B	-7057	1880	9	4.58	0.85	0.26	0.04	0.04	0.07
0	1C	-7057	1581	-9	4.58	0.72	0.26	0.04	0.03	0.07
0	1D	-7057	1880	-9	4.58	0.85	0.26	0.04	0.04	0.07
0	1E	-7459	1581	9	4.84	0.72	0.26	0.04	0.03	0.08
0	1F	-7459	1880	9	4.84	0.85	0.26	0.04	0.04	0.08
0	1G	-7459	1581	-9	4.84	0.72	0.26	0.04	0.03	0.08
0	1H	-7459	1880	-9	4.84	0.85	0.26	0.04	0.04	0.08
0	1I	-7090	1769	2	4.60	0.80	0.06	0.04	0.04	0.07
0	1J	-7090	2069	2	4.60	0.94	0.06	0.04	0.04	0.07
0	1K	-7090	1769	-2	4.60	0.80	0.06	0.04	0.04	0.07
0	1L	-7090	2069	-2	4.60	0.94	0.06	0.04	0.04	0.07
0	1M	-7427	1769	2	4.82	0.80	0.06	0.04	0.04	0.08
0	1N	-7427	2069	2	4.82	0.94	0.06	0.04	0.04	0.08
0	1O	-7427	1769	-2	4.82	0.80	0.06	0.04	0.04	0.08
0	1P	-7427	2069	-2	4.82	0.94	0.06	0.04	0.04	0.08
0	2	-11968	289	0	7.77	0.13	0.00	0.07	0.01	0.12
0	7	-11962	221	-0	7.77	0.10	0.00	0.07	0.00	0.12
0	8	-11964	284	0	7.77	0.13	0.00	0.07	0.01	0.12
0	9	-11969	204	0	7.77	0.09	0.00	0.07	0.00	0.12
0	10	-10705	282	0	6.95	0.13	0.00	0.06	0.01	0.11
0	11	-10695	168	-0	6.94	0.08	0.00	0.06	0.00	0.11
0	12	-10697	272	0	6.95	0.12	0.00	0.06	0.01	0.11
0	13	-10706	140	0	6.95	0.06	0.00	0.06	0.00	0.11

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: fondazione in calcestruzzo

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 540 Fiss. Parziale CR M20x300mm $R_{k,acciaio}$: 63.40 kN

Numero angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°29 chiodi LBA $\phi 4 \times 60$ mm $R_{k,conn}$: 56.00 kN

Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno}$: 3809 kg

Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio}$: 4313 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: barra filettata $\phi M20 \times 300$ mm γ_M : 1.50 $R_{ax,k}$: 62.30 kN

Resistenza di progetto $R_{ax,d}$: 41.53 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 3809 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 131.3 kg

I.R. : 0.03

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 5684.6 kg

I.R. pannello a compressione : 0.34

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker $\phi 4.0/60$ mm $R_{k,conn}$: 30.30 kN

Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN}$: 2061 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: Tassello meccanico $\phi 16 \times 120$ mm γ_M : 1.50 R_k : 55.00 kN

Resistenza di progetto tassello $R_{d,tassello}$: 3740 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 2061 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 2068.7 kg

N° minimo angolari: 2

I.R.: 0.50

AMV s.r.l.**Via San Lorenzo, 106****Tel. 0481/779903****34077 Ronchi dei Legionari (GO)**

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **1** Descrizione: **Pannelli Piano Terra**
 Tabella: **Pannelli Piano Terra**

Nome pannello: BBS 100 3s

Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm

Beta, γ_x : 1.0 kmod: 0.8

Pannello num. 20

Descrizione: Pannello n. 20

Altezza pannello: 365.0 cm

Larghezza pannello: 669.4 cm

Rigidezza flessionale: 608612.56 kg*m² Inerzia: 54277.18 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.20 k_c : 0.54

o s	c. c.	FX	V	My	FX/A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
		kg	kg	kg * m		kg/cm ²					
I	1A	-14903	5593	17	3.18	0.84	0.16	0.03	0.04	----	
I	1B	-14903	5490	17	3.18	0.82	0.16	0.03	0.04	----	
I	1C	-14903	5593	-5	3.18	0.84	0.04	0.03	0.04	----	
I	1D	-14903	5490	-5	3.18	0.82	0.04	0.03	0.04	----	
I	1E	-15912	5593	17	3.40	0.84	0.16	0.03	0.04	----	
I	1F	-15912	5490	17	3.40	0.82	0.16	0.03	0.04	----	
I	1G	-15912	5593	-5	3.40	0.84	0.04	0.03	0.04	----	
I	1H	-15912	5490	-5	3.40	0.82	0.04	0.03	0.04	----	
I	1I	-15148	9394	12	3.23	1.40	0.11	0.03	0.06	----	
I	1J	-15148	9291	12	3.23	1.39	0.11	0.03	0.06	----	
I	1K	-15148	9394	1	3.23	1.40	0.01	0.03	0.06	----	
I	1L	-15148	9291	1	3.23	1.39	0.01	0.03	0.06	----	
I	1M	-15667	9394	12	3.34	1.40	0.11	0.03	0.06	----	
I	1N	-15667	9291	12	3.34	1.39	0.11	0.03	0.06	----	
I	1O	-15667	9394	1	3.34	1.40	0.01	0.03	0.06	----	
I	1P	-15667	9291	1	3.34	1.39	0.01	0.03	0.06	----	
I	2	-25703	20	12	5.49	0.00	0.11	0.05	0.00	----	
I	7	-25761	202	9	5.50	0.03	0.09	0.05	0.00	----	
I	8	-25739	317	11	5.49	0.05	0.10	0.05	0.00	----	
I	9	-25715	578	11	5.49	0.09	0.10	0.05	0.00	----	
I	10	-24183	104	13	5.16	0.02	0.12	0.04	0.00	----	
I	11	-24282	266	8	5.18	0.04	0.07	0.04	0.00	----	
I	12	-24242	600	11	5.17	0.09	0.10	0.04	0.00	----	
I	13	-24203	892	10	5.17	0.13	0.10	0.04	0.01	----	
½	1A	-61095	21465	776	3.26	0.80	7.14	0.03	0.04	0.23	
½	1B	-61095	21137	776	3.26	0.79	7.14	0.03	0.04	0.23	
½	1C	-61095	21465	-759	3.26	0.80	6.99	0.03	0.04	0.22	
½	1D	-61095	21137	-759	3.26	0.79	6.99	0.03	0.04	0.22	
½	1E	-66668	21465	776	3.56	0.80	7.14	0.03	0.04	0.24	
½	1F	-66668	21137	776	3.56	0.79	7.14	0.03	0.04	0.24	
½	1G	-66668	21465	-759	3.56	0.80	6.99	0.03	0.04	0.24	
½	1H	-66668	21137	-759	3.56	0.79	6.99	0.03	0.04	0.24	
½	1I	-62452	36574	374	3.33	1.37	3.45	0.03	0.06	0.20	
½	1J	-62452	36247	374	3.33	1.35	3.45	0.03	0.06	0.20	
½	1K	-62452	36574	-358	3.33	1.37	3.30	0.03	0.06	0.20	
½	1L	-62452	36247	-358	3.33	1.35	3.30	0.03	0.06	0.20	
½	1M	-65311	36574	374	3.48	1.37	3.45	0.03	0.06	0.21	
½	1N	-65311	36247	374	3.48	1.35	3.45	0.03	0.06	0.21	
½	1O	-65311	36574	-358	3.48	1.37	3.30	0.03	0.06	0.21	
½	1P	-65311	36247	-358	3.48	1.35	3.30	0.03	0.06	0.21	
½	2	-105888	151	256	5.65	0.01	2.36	0.05	0.00	0.32	
½	7	-106227	731	-174	5.67	0.03	1.60	0.05	0.00	0.31	
½	8	-106085	1474	-0	5.66	0.06	0.00	0.05	0.00	0.30	
½	9	-105967	2455	28	5.65	0.09	0.26	0.05	0.00	0.30	
½	10	-99752	487	416	5.32	0.02	3.84	0.05	0.00	0.31	
½	11	-100315	984	-300	5.35	0.04	2.76	0.05	0.00	0.30	
½	12	-100080	2691	-11	5.34	0.10	0.10	0.05	0.00	0.28	
½	13	-99879	3857	37	5.33	0.14	0.34	0.05	0.01	0.29	
O	1A	-15756	5269	208	3.36	0.79	1.91	0.03	0.03	0.07	
O	1B	-15756	5198	208	3.36	0.78	1.91	0.03	0.03	0.07	
O	1C	-15756	5269	-209	3.36	0.79	1.92	0.03	0.03	0.07	
O	1D	-15756	5198	-209	3.36	0.78	1.92	0.03	0.03	0.07	
O	1E	-17441	5269	208	3.72	0.79	1.91	0.03	0.03	0.07	
O	1F	-17441	5198	208	3.72	0.78	1.91	0.03	0.03	0.07	

0	1G	-17441	5269	-209	3.72	0.79	1.92	0.03	0.03	0.07
0	1H	-17441	5198	-209	3.72	0.78	1.92	0.03	0.03	0.07
0	1I	-16166	8998	101	3.45	1.34	0.93	0.03	0.06	0.06
0	1J	-16166	8928	101	3.45	1.33	0.93	0.03	0.06	0.06
0	1K	-16166	8998	-102	3.45	1.34	0.94	0.03	0.06	0.06
0	1L	-16166	8928	-102	3.45	1.33	0.94	0.03	0.06	0.06
0	1M	-17030	8998	101	3.63	1.34	0.93	0.03	0.06	0.06
0	1N	-17030	8928	101	3.63	1.33	0.93	0.03	0.06	0.06
0	1O	-17030	8998	-102	3.63	1.34	0.94	0.03	0.06	0.06
0	1P	-17030	8928	-102	3.63	1.33	0.94	0.03	0.06	0.06
0	2	-27307	44	40	5.83	0.01	0.37	0.05	0.00	0.09
0	7	-27412	170	-37	5.85	0.03	0.34	0.05	0.00	0.09
0	8	-27367	429	-5	5.84	0.06	0.05	0.05	0.00	0.09
0	9	-27332	691	3	5.83	0.10	0.03	0.05	0.00	0.09
0	10	-25762	125	67	5.50	0.02	0.62	0.05	0.00	0.09
0	11	-25937	232	-60	5.54	0.03	0.56	0.05	0.00	0.09
0	12	-25865	767	-8	5.52	0.11	0.07	0.05	0.01	0.09
0	13	-25806	1100	6	5.51	0.16	0.05	0.05	0.01	0.09

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: fondazione in calcestruzzo

Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 440 Fiss. Parziale CR M16x250mm $R_{k,acciaio}$: 63.40 kN

Numero angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°20 chiodi LBA ϕ 4x60mm $R_{k,conn}$: 36.60 kN

Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno}$: 2625 kg

Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio}$: 5175 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: barra filettata ϕ M16x250 mm γ_M : 1.00 $R_{ax,k}$: 42.70 kN

Resistenza di progetto $R_{ax,d}$: 2905 kg

Resistenza di progetto connessione $R_{d,}$: 2625 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 0.0 kg

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 13038.1 kg

I.R._{pannello a compressione}: 0.79

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker ϕ 4.0/60 mm $R_{k,conn}$: 30.30 kN

Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN}$: 2061 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: Tassello meccanico ϕ 16x120 mm γ_M : 1.50 R_k : 55.00 kN

Resistenza di progetto tassello $R_{d,tassello}$: 3740 kg

Resistenza di progetto connessione $R_{d,}$: 2061 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 8998.1 kg

N° minimo angolari: 5

I.R.: 0.87

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **1** Descrizione: **Pannelli Piano Terra**
 Tabella: **Pannelli Piano Terra**

Nome pannello: BBS 100 3s

Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, γ_x : 1.0 k_{mod} : 0.8
 Pannello num. 21 Descrizione: Pannello n. 21
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 270.4 cm

Rigidità flessionale: 245845.22 kg*m² Inerzia: 21924.93 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.20 k_c : 0.54

P	c.	Fx	V	My	Fx/A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
o	c.										
s		kg	kg * m			kg/cm ²					
1	1A	-5329	2923	65	2.82	1.08	1.49	0.02	0.05	----	
1	1B	-5329	2989	65	2.82	1.11	1.49	0.02	0.05	----	
1	1C	-5329	2923	-70	2.82	1.08	1.60	0.02	0.05	----	
1	1D	-5329	2989	-70	2.82	1.11	1.60	0.02	0.05	----	
1	1E	-6046	2923	65	3.19	1.08	1.49	0.03	0.05	----	
1	1F	-6046	2989	65	3.19	1.11	1.49	0.03	0.05	----	
1	1G	-6046	2923	-70	3.19	1.08	1.60	0.03	0.05	----	
1	1H	-6046	2989	-70	3.19	1.11	1.60	0.03	0.05	----	
1	1I	-5493	6310	22	2.90	2.33	0.50	0.02	0.10	----	
1	1J	-5493	6376	22	2.90	2.36	0.50	0.02	0.10	----	
1	1K	-5493	6310	-26	2.90	2.33	0.60	0.02	0.10	----	
1	1L	-5493	6376	-26	2.90	2.36	0.60	0.02	0.10	----	
1	1M	-5881	6310	22	3.11	2.33	0.50	0.03	0.10	----	
1	1N	-5881	6376	22	3.11	2.36	0.50	0.03	0.10	----	
1	1O	-5881	6310	-26	3.11	2.33	0.60	0.03	0.10	----	
1	1P	-5881	6376	-26	3.11	2.36	0.60	0.03	0.10	----	
1	2	-9566	11	-3	5.05	0.00	0.06	0.04	0.00	----	
1	7	-9519	104	-6	5.03	0.04	0.13	0.04	0.00	----	
1	8	-9544	388	-3	5.04	0.14	0.06	0.04	0.01	----	
1	9	-9548	591	-5	5.04	0.22	0.12	0.04	0.01	----	
1	10	-9156	29	-1	4.84	0.01	0.03	0.04	0.00	----	
1	11	-9079	127	-7	4.80	0.05	0.15	0.04	0.00	----	
1	12	-9121	693	-2	4.82	0.26	0.04	0.04	0.01	----	
1	13	-9125	939	-6	4.82	0.35	0.13	0.04	0.02	----	
1/2	1A	-21689	10821	480	2.86	1.00	10.94	0.02	0.04	0.23	
1/2	1B	-21689	11018	480	2.86	1.02	10.94	0.02	0.05	0.23	
1/2	1C	-21689	10821	-473	2.86	1.00	10.78	0.02	0.04	0.23	
1/2	1D	-21689	11018	-473	2.86	1.02	10.78	0.02	0.05	0.23	
1/2	1E	-25155	10821	480	3.32	1.00	10.94	0.03	0.04	0.26	
1/2	1F	-25155	11018	480	3.32	1.02	10.94	0.03	0.05	0.26	
1/2	1G	-25155	10821	-473	3.32	1.00	10.78	0.03	0.04	0.26	
1/2	1H	-25155	11018	-473	3.32	1.02	10.78	0.03	0.05	0.26	
1/2	1I	-22489	24267	218	2.97	2.24	4.98	0.03	0.10	0.19	
1/2	1J	-22489	24464	218	2.97	2.26	4.98	0.03	0.10	0.19	
1/2	1K	-22489	24267	-211	2.97	2.24	4.82	0.03	0.10	0.19	
1/2	1L	-22489	24464	-211	2.97	2.26	4.82	0.03	0.10	0.19	
1/2	1M	-24355	24267	218	3.22	2.24	4.98	0.03	0.10	0.21	
1/2	1N	-24355	24464	218	3.22	2.26	4.98	0.03	0.10	0.21	
1/2	1O	-24355	24267	-211	3.22	2.24	4.82	0.03	0.10	0.21	
1/2	1P	-24355	24464	-211	3.22	2.26	4.82	0.03	0.10	0.21	
1/2	2	-39137	22	-26	5.17	0.00	0.59	0.04	0.00	0.28	
1/2	7	-38910	369	45	5.14	0.03	1.03	0.04	0.00	0.28	
1/2	8	-39031	1584	3	5.16	0.15	0.07	0.04	0.01	0.27	
1/2	9	-39049	2278	9	5.16	0.21	0.20	0.04	0.01	0.27	
1/2	10	-37510	181	-47	4.95	0.02	1.07	0.04	0.00	0.27	
1/2	11	-37130	470	72	4.90	0.04	1.63	0.04	0.00	0.27	
1/2	12	-37332	2784	1	4.93	0.26	0.02	0.04	0.01	0.26	
1/2	13	-37364	3652	11	4.94	0.34	0.25	0.04	0.02	0.26	
0	1A	-5582	2694	117	2.95	1.00	2.67	0.02	0.04	0.07	
0	1B	-5582	2752	117	2.95	1.02	2.67	0.02	0.05	0.07	
0	1C	-5582	2694	-115	2.95	1.00	2.62	0.02	0.04	0.07	
0	1D	-5582	2752	-115	2.95	1.02	2.62	0.02	0.05	0.07	
0	1E	-6564	2694	117	3.47	1.00	2.67	0.03	0.04	0.07	
0	1F	-6564	2752	117	3.47	1.02	2.67	0.03	0.05	0.07	
0	1G	-6564	2694	-115	3.47	1.00	2.62	0.03	0.04	0.07	
0	1H	-6564	2752	-115	3.47	1.02	2.62	0.03	0.05	0.07	
0	1I	-5810	6030	53	3.07	2.23	1.21	0.03	0.10	0.06	
0	1J	-5810	6088	53	3.07	2.25	1.21	0.03	0.10	0.06	
0	1K	-5810	6030	-51	3.07	2.23	1.16	0.03	0.10	0.06	
0	1L	-5810	6088	-51	3.07	2.25	1.16	0.03	0.10	0.06	
0	1M	-6336	6030	53	3.35	2.23	1.21	0.03	0.10	0.06	
0	1N	-6336	6088	53	3.35	2.25	1.21	0.03	0.10	0.06	
0	1O	-6336	6030	-51	3.35	2.23	1.16	0.03	0.10	0.06	
0	1P	-6336	6088	-51	3.35	2.25	1.16	0.03	0.10	0.06	
0	2	-10066	4	-5	5.32	0.00	0.12	0.05	0.00	0.08	
0	7	-10001	98	11	5.28	0.04	0.25	0.04	0.00	0.08	
0	8	-10035	379	1	5.30	0.14	0.02	0.04	0.01	0.08	
0	9	-10041	566	3	5.31	0.21	0.06	0.04	0.01	0.08	
0	10	-9662	35	-10	5.10	0.01	0.24	0.04	0.00	0.08	
0	11	-9554	122	17	5.05	0.05	0.39	0.04	0.00	0.08	
0	12	-9611	673	0	5.08	0.25	0.01	0.04	0.01	0.08	
0	13	-9620	902	3	5.08	0.33	0.08	0.04	0.01	0.08	

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: fondazione in calcestruzzo
 Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 540 Fiss. Parziale CR M20x300mm $R_{k,acciaio}$: 63.40 kN
 Numero angolari: 4 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°29 chiodi LBA $\phi 4 \times 60$ mm $R_{k,conn}$: 56.00 kN
 Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno}$: 3809 kg
 Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio}$: 4313 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: barra filettata $\phi M20 \times 300$ mm γ_M : 1.50 $R_{ax,k}$: 62.30 kN
 Resistenza di progetto $R_{ax,d}$: 41.53 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 3809 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 6437.8 kg
 I.R.: 0.85

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 4958.4 kg
 I.R. pannello a compressione: 0.30

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker $\phi 4.0/60$ mm $R_{k,conn}$: 30.30 kN
 Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN}$: 2061 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: Tassello meccanico $\phi 16 \times 120$ mm γ_M : 1.50 R_k : 55.00 kN
 Resistenza di progetto tassello $R_{d,tassello}$: 3740 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 2061 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 6087.8 kg
 N° minimo angolari: 3
 I.R. tassello: 0.98

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **1** Descrizione: **Pannelli Piano Terra**
 Tabella: **Pannelli Piano Terra**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, y_x : 1.0 k_{mod} : 0.8
 Pannello num. 22 Descrizione: Pannello n. 22
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 669.4 cm

Rigidezza flessionale: 608612.56 kg*m² Inerzia: 54277.18 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.20 k_c : 0.54

P	c.	Fx	V	My	Fx/A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
o	c.	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
s		kg	kg	kg * m	kg/cm ²						
I	1A	-24024	2830	41	5.13	0.42	0.38	0.04	0.02	----	
I	1B	-24024	4089	41	5.13	0.61	0.38	0.04	0.03	----	
I	1C	-24024	2830	-43	5.13	0.42	0.40	0.04	0.02	----	

1	1D	-24024	4089	-43	5.13	0.61	0.40	0.04	0.03	----
1	1E	-24079	2830	41	5.14	0.42	0.38	0.04	0.02	----
1	1F	-24079	4089	41	5.14	0.61	0.38	0.04	0.03	----
1	1G	-24079	2830	-43	5.14	0.42	0.40	0.04	0.02	----
1	1H	-24079	4089	-43	5.14	0.61	0.40	0.04	0.03	----
1	1I	-24015	9056	13	5.13	1.35	0.12	0.04	0.06	----
1	1J	-24015	10316	13	5.13	1.54	0.12	0.04	0.07	----
1	1K	-24015	9056	-15	5.13	1.35	0.14	0.04	0.06	----
1	1L	-24015	10316	-15	5.13	1.54	0.14	0.04	0.07	----
1	1M	-24088	9056	13	5.14	1.35	0.12	0.04	0.06	----
1	1N	-24088	10316	13	5.14	1.54	0.12	0.04	0.07	----
1	1O	-24088	9056	-15	5.14	1.35	0.14	0.04	0.06	----
1	1P	-24088	10316	-15	5.14	1.54	0.14	0.04	0.07	----
1	2	-40766	1060	-2	8.70	0.16	0.01	0.07	0.01	----
1	7	-40764	1092	-2	8.70	0.16	0.02	0.07	0.01	----
1	8	-40761	220	-0	8.70	0.03	0.00	0.07	0.00	----
1	9	-40767	2068	-3	8.70	0.31	0.03	0.07	0.01	----
1	10	-38904	1031	-1	8.30	0.15	0.01	0.07	0.01	----
1	11	-38900	1084	-2	8.30	0.16	0.02	0.07	0.01	----
1	12	-38896	369	1	8.30	0.06	0.01	0.07	0.00	----
1	13	-38907	2712	-4	8.30	0.41	0.03	0.07	0.02	----

1/2	1A	-97795	12532	436	5.22	0.47	4.02	0.04	0.02	0.31
1/2	1B	-97795	13098	436	5.22	0.49	4.02	0.04	0.02	0.31
1/2	1C	-97795	12532	-431	5.22	0.47	3.97	0.04	0.02	0.31
1/2	1D	-97795	13098	-431	5.22	0.49	3.97	0.04	0.02	0.31
1/2	1E	-98020	12532	436	5.23	0.47	4.02	0.04	0.02	0.31
1/2	1F	-98020	13098	436	5.23	0.49	4.02	0.04	0.02	0.31
1/2	1G	-98020	12532	-431	5.23	0.47	3.97	0.04	0.02	0.31
1/2	1H	-98020	13098	-431	5.23	0.49	3.97	0.04	0.02	0.31
1/2	1I	-97771	35798	206	5.22	1.34	1.90	0.04	0.06	0.29
1/2	1J	-97771	36364	206	5.22	1.36	1.90	0.04	0.06	0.29
1/2	1K	-97771	35798	-201	5.22	1.34	1.85	0.04	0.06	0.29
1/2	1L	-97771	36364	-201	5.22	1.36	1.85	0.04	0.06	0.29
1/2	1M	-98044	35798	206	5.23	1.34	1.90	0.04	0.06	0.29
1/2	1N	-98044	36364	206	5.23	1.36	1.90	0.04	0.06	0.29
1/2	1O	-98044	35798	-201	5.23	1.34	1.85	0.04	0.06	0.29
1/2	1P	-98044	36364	-201	5.23	1.36	1.85	0.04	0.06	0.29
1/2	2	-165244	417	-17	8.82	0.02	0.16	0.07	0.00	0.47
1/2	7	-165236	558	32	8.82	0.02	0.29	0.07	0.00	0.47
1/2	8	-165230	2779	1	8.82	0.10	0.00	0.07	0.00	0.47
1/2	9	-165252	4245	8	8.82	0.16	0.08	0.07	0.01	0.47
1/2	10	-157804	318	-32	8.42	0.01	0.29	0.07	0.00	0.45
1/2	11	-157785	552	50	8.42	0.02	0.46	0.07	0.00	0.45
1/2	12	-157782	5009	-2	8.42	0.19	0.02	0.07	0.01	0.45
1/2	13	-157814	6696	11	8.42	0.25	0.10	0.07	0.01	0.45

0	1A	-24994	3026	78	5.33	0.45	0.72	0.05	0.02	0.09
0	1B	-24994	3177	78	5.33	0.47	0.72	0.05	0.02	0.09
0	1C	-24994	3026	-77	5.33	0.45	0.71	0.05	0.02	0.09
0	1D	-24994	3177	-77	5.33	0.47	0.71	0.05	0.02	0.09
0	1E	-25047	3026	78	5.35	0.45	0.72	0.05	0.02	0.09
0	1F	-25047	3177	78	5.35	0.47	0.72	0.05	0.02	0.09
0	1G	-25047	3026	-77	5.35	0.45	0.71	0.05	0.02	0.09
0	1H	-25047	3177	-77	5.35	0.47	0.71	0.05	0.02	0.09
0	1I	-24990	8656	35	5.33	1.29	0.32	0.05	0.06	0.09
0	1J	-24990	8807	35	5.33	1.32	0.32	0.05	0.06	0.09
0	1K	-24990	8656	-34	5.33	1.29	0.31	0.05	0.06	0.09
0	1L	-24990	8807	-34	5.33	1.32	0.31	0.05	0.06	0.09
0	1M	-25051	8656	35	5.35	1.29	0.32	0.05	0.06	0.09
0	1N	-25051	8807	35	5.35	1.32	0.32	0.05	0.06	0.09
0	1O	-25051	8656	-34	5.35	1.29	0.31	0.05	0.06	0.09
0	1P	-25051	8807	-34	5.35	1.32	0.31	0.05	0.06	0.09
0	2	-42009	113	-3	8.97	0.02	0.03	0.08	0.00	0.14
0	7	-42005	147	6	8.96	0.02	0.05	0.08	0.00	0.14
0	8	-42006	651	-0	8.96	0.10	0.00	0.08	0.00	0.14
0	9	-42011	1027	2	8.97	0.15	0.02	0.08	0.01	0.14
0	10	-40150	89	-6	8.57	0.01	0.05	0.07	0.00	0.13
0	11	-40146	146	9	8.57	0.02	0.08	0.07	0.00	0.13
0	12	-40146	1184	-1	8.57	0.18	0.01	0.07	0.01	0.13
0	13	-40153	1612	3	8.57	0.24	0.03	0.07	0.01	0.13

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: fondazione in calcestruzzo
 Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 440 Fiss. Parziale CR M16x250mm $R_{k,acciaio}$: 63.40 kN
 Numero angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°20 chiodi LBA ϕ 4x60mm $R_{k,conn}$: 36.60 kN
 Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno}$: 2625 kg

Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio}$: 5175 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: barra filettata $\phi M16 \times 250$ mm γ_M : 1.00 $R_{ax,k}$: 42.70 kN
Resistenza di progetto $R_{ax,d}$: 2905 kg

Resistenza di progetto connessione $R_{d,a}$: 2625 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 0.0 kg

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker $\phi 4.0/60$ mm $R_{k,conn}$: 30.30 kN
Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN}$: 2061 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: Tassello meccanico $\phi 16 \times 120$ mm γ_M : 1.50 R_k : 55.00 kN
Resistenza di progetto tassello $R_{d,tassello}$: 3740 kg

Resistenza di progetto connessione $R_{d,a}$: 2061 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 8807.4 kg
N° minimo angolari: 5
I.R.: 0.85

AMV s.r.l.

Via San Lorenzo, 106

Tel. 0481/779903

34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
Elemento: **PANNELLO**
Gruppo: **1** Descrizione: **Pannelli Piano Terra**
Tabella: **Pannelli Piano Terra**

Nome pannello: BBS 100 3s
Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
Beta, γ_x : 1.0 k_{mod} : 0.8
Pannello num. 23 Descrizione: Pannello n. 23
Altezza pannello: 365.0 cm
Larghezza pannello: 398.7 cm

Rigidezza flessionale: 362494.62 kg*m² Inerzia: 32327.93 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.20 k_c : 0.54

P o s	c. c.	F _x	V	M _y	F _x /A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
		kg	kg	kg * m		kg/cm ²					
1	1A	-22259	3304	43	7.98	0.83	0.66	0.07	0.04	----	
1	1B	-22259	3756	43	7.98	0.94	0.66	0.07	0.04	----	
1	1C	-22259	3304	-41	7.98	0.83	0.64	0.07	0.04	----	
1	1D	-22259	3756	-41	7.98	0.94	0.64	0.07	0.04	----	
1	1E	-22639	3304	43	8.11	0.83	0.66	0.07	0.04	----	
1	1F	-22639	3756	43	8.11	0.94	0.66	0.07	0.04	----	
1	1G	-22639	3304	-41	8.11	0.83	0.64	0.07	0.04	----	
1	1H	-22639	3756	-41	8.11	0.94	0.64	0.07	0.04	----	
1	1I	-22047	7128	17	7.90	1.79	0.26	0.07	0.08	----	
1	1J	-22047	7581	17	7.90	1.90	0.26	0.07	0.08	----	
1	1K	-22047	7128	-15	7.90	1.79	0.24	0.07	0.08	----	
1	1L	-22047	7581	-15	7.90	1.90	0.24	0.07	0.08	----	
1	1M	-22851	7128	17	8.19	1.79	0.26	0.07	0.08	----	
1	1N	-22851	7581	17	8.19	1.90	0.26	0.07	0.08	----	
1	1O	-22851	7128	-15	8.19	1.79	0.24	0.07	0.08	----	
1	1P	-22851	7581	-15	8.19	1.90	0.24	0.07	0.08	----	
1	2	-38197	324	5	13.69	0.08	0.08	0.12	0.00	----	
1	7	-38198	448	-3	13.69	0.11	0.05	0.12	0.00	----	
1	8	-38106	994	1	13.65	0.25	0.02	0.12	0.01	----	
1	9	-38254	118	2	13.71	0.03	0.02	0.12	0.00	----	
1	10	-36420	267	8	13.05	0.07	0.12	0.11	0.00	----	
1	11	-36424	473	-7	13.05	0.12	0.11	0.11	0.01	----	
1	12	-36276	1383	1	13.00	0.35	0.01	0.11	0.02	----	

1	13	-36512	470	2	13.08	0.12	0.02	0.11	0.01	----
1/2	1A	-89867	12984	449	8.05	0.81	6.94	0.07	0.04	0.48
1/2	1B	-89867	14191	449	8.05	0.89	6.94	0.07	0.04	0.48
1/2	1C	-89867	12984	-449	8.05	0.81	6.94	0.07	0.04	0.48
1/2	1D	-89867	14191	-449	8.05	0.89	6.94	0.07	0.04	0.48
1/2	1E	-91722	12984	449	8.22	0.81	6.94	0.07	0.04	0.49
1/2	1F	-91722	14191	449	8.22	0.89	6.94	0.07	0.04	0.49
1/2	1G	-91722	12984	-449	8.22	0.81	6.94	0.07	0.04	0.49
1/2	1H	-91722	14191	-449	8.22	0.89	6.94	0.07	0.04	0.49
1/2	1I	-88827	27697	237	7.96	1.74	3.66	0.07	0.08	0.45
1/2	1J	-88827	28903	237	7.96	1.81	3.66	0.07	0.08	0.45
1/2	1K	-88827	27697	-237	7.96	1.74	3.66	0.07	0.08	0.45
1/2	1L	-88827	28903	-237	7.96	1.81	3.66	0.07	0.08	0.45
1/2	1M	-92762	27697	237	8.31	1.74	3.66	0.07	0.08	0.47
1/2	1N	-92762	28903	237	8.31	1.81	3.66	0.07	0.08	0.47
1/2	1O	-92762	27697	-237	8.31	1.74	3.66	0.07	0.08	0.47
1/2	1P	-92762	28903	-237	8.31	1.81	3.66	0.07	0.08	0.47
1/2	2	-154055	786	36	13.80	0.05	0.56	0.12	0.00	0.74
1/2	7	-154063	1282	-44	13.80	0.08	0.68	0.12	0.00	0.74
1/2	8	-153683	3852	-16	13.77	0.24	0.25	0.12	0.01	0.73
1/2	9	-154309	1668	15	13.82	0.10	0.23	0.12	0.00	0.73
1/2	10	-146960	586	60	13.16	0.04	0.93	0.11	0.00	0.70
1/2	11	-146958	1414	-73	13.16	0.09	1.14	0.11	0.00	0.71
1/2	12	-146339	5698	-27	13.11	0.36	0.41	0.11	0.02	0.70
1/2	13	-147384	3502	25	13.20	0.22	0.39	0.11	0.01	0.70
0	1A	-22754	2760	67	8.15	0.69	1.04	0.07	0.03	0.13
0	1B	-22754	3001	67	8.15	0.75	1.04	0.07	0.03	0.13
0	1C	-22754	2760	-68	8.15	0.69	1.05	0.07	0.03	0.13
0	1D	-22754	3001	-68	8.15	0.75	1.05	0.07	0.03	0.13
0	1E	-23286	2760	67	8.34	0.69	1.04	0.07	0.03	0.14
0	1F	-23286	3001	67	8.34	0.75	1.04	0.07	0.03	0.14
0	1G	-23286	2760	-68	8.34	0.69	1.05	0.07	0.03	0.14
0	1H	-23286	3001	-68	8.34	0.75	1.05	0.07	0.03	0.14
0	1I	-22456	5877	36	8.05	1.47	0.56	0.07	0.07	0.13
0	1J	-22456	6118	36	8.05	1.53	0.56	0.07	0.07	0.13
0	1K	-22456	5877	-37	8.05	1.47	0.57	0.07	0.07	0.13
0	1L	-22456	6118	-37	8.05	1.53	0.57	0.07	0.07	0.13
0	1M	-23584	5877	36	8.45	1.47	0.56	0.07	0.07	0.14
0	1N	-23584	6118	36	8.45	1.53	0.56	0.07	0.07	0.14
0	1O	-23584	5877	-37	8.45	1.47	0.57	0.07	0.07	0.14
0	1P	-23584	6118	-37	8.45	1.53	0.57	0.07	0.07	0.14
0	2	-38924	154	5	13.95	0.04	0.08	0.12	0.00	0.22
0	7	-38933	258	-7	13.95	0.06	0.11	0.12	0.00	0.22
0	8	-38821	983	-3	13.91	0.25	0.05	0.12	0.01	0.22
0	9	-38999	659	3	13.97	0.17	0.04	0.12	0.01	0.22
0	10	-37151	113	9	13.31	0.03	0.14	0.11	0.00	0.21
0	11	-37151	286	-12	13.31	0.07	0.18	0.11	0.00	0.21
0	12	-36987	1494	-5	13.25	0.37	0.08	0.11	0.02	0.21
0	13	-37267	1242	4	13.35	0.31	0.07	0.11	0.01	0.21

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: fondazione in calcestruzzo
 Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 440 Fiss. Parziale CR M16x250mm $R_{k,acciaio}$: 63.40 kN
 Numero angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°20 chiodi LBA $\phi 4 \times 60$ mm $R_{k,conn}$: 36.60 kN
 Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno}$: 2625 kg
 Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio}$: 5175 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: barra filettata $\phi M16 \times 250$ mm γ_M : 1.00 $R_{ax,k}$: 42.70 kN
 Resistenza di progetto $R_{ax,d}$: 2905 kg

Resistenza di progetto connessione $R_{a,d}$: 2625 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 0.0 kg

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Giunzione verticale

 Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker $\phi 4.0/60$ mm $R_{k,conn}$: 30.30 kN
 Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN}$: 2061 kg

 Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: Tassello meccanico $\phi 16 \times 120$ mm γ_M : 1.50 R_k : 55.00 kN
 Resistenza di progetto tassello $R_{d,tassello}$: 3740 kg

Resistenza di progetto connessione $R_{d,1}$: 2061 kg

 Verifiche

Forza sollecitante massima V: 6117.9 kg
 N° minimo angolari: 4
 I.R.: 0.74

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **Corpo C** Intestazione lavoro: **Corpo A**
 Elemento: **PANNELLO**
 Gruppo: **1** Descrizione: **Pannelli Piano Terra**
 Tabella: **Pannelli Piano Terra**

Nome pannello: BBS 100 3s
 Descrizione: Pannello ad assi incrociati BBS 3s 100mm Categoria: C24 Numero strati: 3 Spessore totale: 100 mm
 Beta, γ_x : 1.0 k_{mod} : 0.8
 Pannello num. 24 Descrizione: Pannello n. 24
 Altezza pannello: 365.0 cm
 Larghezza pannello: 669.4 cm

Rigidezza flessionale: 608612.56 kg*m² Inerzia: 54277.18 cm⁴ $\lambda_{rel,c}$: 1.20 k_c : 0.54

P o s	c. c.	F _x	V	M _y	F _x /A	τ	$\sigma_{m,d}$	IR _N	IR _V	IS	Note
		kg	kg	kg * m		kg/cm ²					
I	1A	-15147	6893	64	3.23	1.03	0.59	0.03	0.05	----	
I	1B	-15147	6768	64	3.23	1.01	0.59	0.03	0.04	----	
I	1C	-15147	6893	-65	3.23	1.03	0.60	0.03	0.05	----	
I	1D	-15147	6768	-65	3.23	1.01	0.60	0.03	0.04	----	
I	1E	-15705	6893	64	3.35	1.03	0.59	0.03	0.05	----	
I	1F	-15705	6768	64	3.35	1.01	0.59	0.03	0.04	----	
I	1G	-15705	6893	-65	3.35	1.03	0.60	0.03	0.05	----	
I	1H	-15705	6768	-65	3.35	1.01	0.60	0.03	0.04	----	
I	1I	-15288	8037	29	3.26	1.20	0.27	0.03	0.05	----	
I	1J	-15288	7912	29	3.26	1.18	0.27	0.03	0.05	----	
I	1K	-15288	8037	-30	3.26	1.20	0.28	0.03	0.05	----	
I	1L	-15288	7912	-30	3.26	1.18	0.28	0.03	0.05	----	
I	1M	-15564	8037	29	3.32	1.20	0.27	0.03	0.05	----	
I	1N	-15564	7912	29	3.32	1.18	0.27	0.03	0.05	----	
I	1O	-15564	8037	-30	3.32	1.20	0.28	0.03	0.05	----	
I	1P	-15564	7912	-30	3.32	1.18	0.28	0.03	0.05	----	
I	2	-25967	260	14	5.54	0.04	0.13	0.05	0.00	----	
I	7	-25935	53	-26	5.53	0.01	0.24	0.05	0.00	----	
I	8	-25945	868	-1	5.54	0.13	0.01	0.05	0.01	----	
I	9	-25958	1189	-1	5.54	0.18	0.01	0.05	0.01	----	
I	10	-24822	357	25	5.30	0.05	0.23	0.04	0.00	----	
I	11	-24771	164	-43	5.29	0.02	0.39	0.04	0.00	----	
I	12	-24786	1523	-2	5.29	0.23	0.02	0.04	0.01	----	
I	13	-24811	1906	-0	5.30	0.28	0.00	0.04	0.01	----	
⅔	1A	-61957	26222	638	3.31	0.98	5.88	0.03	0.04	0.22	
⅔	1B	-61957	25832	638	3.31	0.96	5.88	0.03	0.04	0.22	
⅔	1C	-61957	26222	-626	3.31	0.98	5.77	0.03	0.04	0.22	
⅔	1D	-61957	25832	-626	3.31	0.96	5.77	0.03	0.04	0.22	
⅔	1E	-64696	26222	638	3.45	0.98	5.88	0.03	0.04	0.23	
⅔	1F	-64696	25832	638	3.45	0.96	5.88	0.03	0.04	0.23	
⅔	1G	-64696	26222	-626	3.45	0.98	5.77	0.03	0.04	0.23	
⅔	1H	-64696	25832	-626	3.45	0.96	5.77	0.03	0.04	0.23	
⅔	1I	-62638	31025	325	3.34	1.16	3.00	0.03	0.05	0.20	
⅔	1J	-62638	30636	325	3.34	1.14	3.00	0.03	0.05	0.20	
⅔	1K	-62638	31025	-313	3.34	1.16	2.88	0.03	0.05	0.20	
⅔	1L	-62638	30636	-313	3.34	1.14	2.88	0.03	0.05	0.20	
⅔	1M	-64014	31025	325	3.42	1.16	3.00	0.03	0.05	0.20	
⅔	1N	-64014	30636	325	3.42	1.14	3.00	0.03	0.05	0.20	
⅔	1O	-64014	31025	-313	3.42	1.16	2.88	0.03	0.05	0.20	
⅔	1P	-64014	30636	-313	3.42	1.14	2.88	0.03	0.05	0.20	
⅔	2	-105919	941	829	5.65	0.04	7.63	0.05	0.00	0.36	
⅔	7	-105767	298	-1284	5.64	0.01	11.83	0.05	0.00	0.39	

1/2	8	-105812	3934	3	5.65	0.15	0.02	0.05	0.01	0.30
1/2	9	-105883	4996	19	5.65	0.19	0.18	0.05	0.01	0.30
1/2	10	-101369	1330	1374	5.41	0.05	12.66	0.05	0.00	0.38
1/2	11	-101115	737	-2147	5.39	0.03	19.78	0.05	0.00	0.43
1/2	12	-101191	6796	-3	5.40	0.25	0.02	0.05	0.01	0.29
1/2	13	-101310	8087	25	5.41	0.30	0.23	0.05	0.01	0.29
0	1A	-15962	6671	127	3.41	1.00	1.17	0.03	0.04	0.06
0	1B	-15962	6576	127	3.41	0.98	1.17	0.03	0.04	0.06
0	1C	-15962	6671	-125	3.41	1.00	1.15	0.03	0.04	0.06
0	1D	-15962	6576	-125	3.41	0.98	1.15	0.03	0.04	0.06
0	1E	-16761	6671	127	3.58	1.00	1.17	0.03	0.04	0.06
0	1F	-16761	6576	127	3.58	0.98	1.17	0.03	0.04	0.06
0	1G	-16761	6671	-125	3.58	1.00	1.15	0.03	0.04	0.06
0	1H	-16761	6576	-125	3.58	0.98	1.15	0.03	0.04	0.06
0	1I	-16159	7889	64	3.45	1.18	0.59	0.03	0.05	0.06
0	1J	-16159	7793	64	3.45	1.16	0.59	0.03	0.05	0.06
0	1K	-16159	7889	-62	3.45	1.18	0.57	0.03	0.05	0.06
0	1L	-16159	7793	-62	3.45	1.16	0.57	0.03	0.05	0.06
0	1M	-16565	7889	64	3.54	1.18	0.59	0.03	0.05	0.06
0	1N	-16565	7793	64	3.54	1.16	0.59	0.03	0.05	0.06
0	1O	-16565	7889	-62	3.54	1.18	0.57	0.03	0.05	0.06
0	1P	-16565	7793	-62	3.54	1.16	0.57	0.03	0.05	0.06
0	2	-27160	234	108	5.80	0.03	0.99	0.05	0.00	0.10
0	7	-27115	76	-165	5.79	0.01	1.52	0.05	0.00	0.10
0	8	-27127	1195	0	5.79	0.18	0.00	0.05	0.01	0.09
0	9	-27149	1441	3	5.79	0.22	0.03	0.05	0.01	0.09
0	10	-26027	331	179	5.55	0.05	1.65	0.05	0.00	0.10
0	11	-25953	186	-277	5.54	0.03	2.55	0.05	0.00	0.10
0	12	-25975	2050	-1	5.54	0.31	0.01	0.05	0.01	0.09
0	13	-26010	2344	4	5.55	0.35	0.04	0.05	0.02	0.09

Verifiche dei collegamenti

Parametri generali

Tipo di connessione: fondazione in calcestruzzo
 Coefficienti di sicurezza: $\gamma_{M,conn}$: 1.5 $\gamma_{M,acc\ traz}$: 1.25 $\gamma_{M,acc\ taglio}$: 1.25

Verifiche a trazione

Tipo angolare: WHT 540 Fiss.Totale CR M16x190mm $R_{k,acciaio}$: 63.40 kN
 Numero angolari: 2 Distanza dal bordo esterno: 10.0 cm

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°45 chiodi LBA $\phi 4 \times 60$ mm $R_{k,conn}$: 86.90 kN
 Resistenza di progetto lato legno $R_{d,legno}$: 4724.4 kg
 Resistenza di progetto lato acciaio $R_{d,acciaio}$: 5170.2 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: barra filettata $\phi M16 \times 190$ mm γ_M : 1.00 $R_{ax,k}$: 16.60 kN
 Resistenza di progetto $R_{ax,d}$: 1692.2 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima a trazione N_{ext} : 0.0 kg

Forza sollecitante massima a compressione $N_{ext,c}$: 13137.7 kg
 I.R. pannello a compressione: 0.79

Verifiche a taglio

Tipo angolare: TCN 240

Giunzione verticale

Connettore su elemento verticale: n°36 chiodi Anker $\phi 4.0/60$ mm $R_{k,conn}$: 30.30 kN
 Resistenza di progetto connettore $R_{d,TITAN}$: 2061 kg

Giunzione orizzontale

Tipo di connettore su base: Tassello meccanico $\phi 16 \times 120$ mm γ_M : 1.50 R_k : 55.00 kN
 Resistenza di progetto tassello $R_{d,tassello}$: 3740 kg

Resistenza di progetto connessione R_{d} : 2061 kg

Verifiche

Forza sollecitante massima V: 7888.8 kg
 N° minimo angolari: 4
 I.R.: 0.96

VERIFICA PALI DI FONDAZIONE

CARICHI AGENTI SUI PALI

PALI DI FONDAZIONE

NORMATIVE DI RIFERIMENTO

NTC2018 - Aggiornamento delle «Norme tecniche per le costruzioni» - D.M. 17 gennaio 2018

NTC2008 - Norme tecniche per le costruzioni - D.M. 14 Gennaio 2008.

CIRCOLARE 2 febbraio 2009, n. 617 - Istruzioni per l'applicazione delle 'Nuove norme tecniche per le costruzioni' di cui al decreto ministeriale 14 gennaio 2008. (GU n. 47 del 26-2-2009 - Suppl. Ordinario n.27)

Eurocodice 7: Progettazione geotecnica – Parte 1: Regole generali.

Eurocodice 8: Indicazioni progettuali per la resistenza sismica delle strutture - Parte 5: Fondazioni, strutture di contenimento ed aspetti geotecnici.

Carico limite verticale

Il carico limite verticale è stato calcolato con le formule statiche, che esprimono il medesimo in funzione della geometria del palo, delle caratteristiche del terreno e dell'interfaccia palo-terreno. A riguardo, poiché la realizzazione di un palo, sia esso infisso o trivellato, modifica sempre le caratteristiche del terreno nell'intorno dello stesso, si propone di assumere un angolo di resistenza a taglio pari a:

$$\phi' = \frac{3}{4}\phi + 10 \quad \text{nei pali infissi}$$

$$\phi' = \phi - 3^\circ \quad \text{nei pali trivellati}$$

dove ϕ è l'angolo di resistenza a taglio prima dell'esecuzione del palo. Di seguito indicheremo con ϕ il parametro di resistenza scelto.

Ai fini del calcolo, il carico limite Q_{lim} viene convenzionalmente suddiviso in due aliquote, la resistenza alla punta Q_p e la resistenza laterale Q_l .

Resistenza unitaria alla punta

Formula di Terzaghi

La soluzione proposta da Terzaghi assume che il terreno esistente al disopra della profondità raggiunta dalla punta del palo possa essere sostituito da un sovraccarico equivalente pari alla tensione verticale efficace (trascurando pertanto il fatto che l'interazione tra palo e terreno di fondazione possa modificare tale valore) e riconduce l'analisi al problema di capacità portante di una fondazione superficiale.

La formula di *Terzaghi* può essere scritta:

$$Q_p = c \cdot N_c \cdot s_c + \gamma \cdot L \cdot N_q + 0.5 \cdot \gamma \cdot D \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma$$

dove:

$$N_q = \frac{a^2}{2 \cos^2(45 + \phi/2)}$$

$$a = e^{(0.75\pi - \phi/2) \tan \phi}$$

$$N_c = (N_q - 1) \cot \phi$$

$$N_\gamma = \frac{\tan \phi}{2} \left(\frac{K_{py}}{\cos^2 \phi} - 1 \right)$$

Metodo di Berezantzev

Fondamentalmente *Berezantzev* fa riferimento ad una superficie di scorrimento “alla Terzaghi” che si arresta sul piano di posa (punta del palo); tuttavia egli considera che il cilindro di terreno coassiale al palo ed avente diametro pari all'estensione in sezione della superficie di scorrimento, sia in parte “sostenuto” per azione tangenziale dal rimanente terreno lungo la superficie laterale. Ne consegue un valore della pressione alla base inferiore a γD , e tanto minore quanto più questo “effetto silo” è marcato, cioè quanto più grande è il rapporto D/B ; di ciò tiene conto il coefficiente N_q , che quindi è funzione decrescente di D/B .

La resistenza unitaria Q_p alla punta, per il caso di terreno dotato di attrito (ϕ) e di coesione (c), è data dall'espressione:

$$Q_p = c \cdot N_c + \gamma \cdot L \cdot N_q$$

Avendo indicato con:

γ peso unità di volume del terreno;

L lunghezza del palo;

N_c e N_q sono i fattori di capacità portante già comprensivi dell'effetto forma (circolare);

Metodo di Vesic

Vesic ha assimilato il problema della rottura intorno alla punta del palo a quello di espansione di una cavità cilindrica in mezzo elasto-plastico, in modo da tener conto anche della compressibilità del mezzo.

Secondo *Vesic* i coefficienti di capacità portante N_q e N_c si possono calcolare come segue:

$$N_q = \frac{3}{3 - \sin \phi} \left\{ \exp \left[\left(\frac{\pi}{2} - \phi \right) \tan \phi \right] \tan^2 \left(45 + \frac{\phi}{2} \right) I_{rr}^{(4 \sin \phi)/[3(1 + \sin \phi)]} \right\}$$

L'indice di rigidezza ridotto I_{rr} nella precedente espressione viene calcolato a partire dalla deformazione volumetrica ε_v .

L'indice di rigidezza I_r si calcola utilizzando il modulo di elasticità tangenziale G' e la resistenza a taglio s del terreno.

Quando si hanno condizioni non drenate o il suolo si trova in uno stato addensato, il termine ε_v può essere assunto pari a zero e si ottiene $I_{rr}=I_r$

E' possibile fare una stima di I_r con i valori seguenti:

TERRENO	Ir
Sabbia	75-150
Limo	50-75
Argilla	150-250

Il termine N_c della capacità portante viene calcolato:

$$N_c = (N_q - 1) \cot \phi \quad (a)$$

Quando $\phi = 0$ (condizioni non drenate)

$$N_c = \frac{4}{3} (\ln I_{rr} + 1) + \frac{\pi}{2} + 1$$

Metodo di Janbu

Janbu calcola N_q (con l'angolo ψ espresso in radianti) come segue:

$$N_q = \left(\tan \phi + \sqrt{1 + \tan^2 \phi} \right)^2 \exp(2\psi \tan \phi)$$

N_c si può ricavare dalla (a) quando $\phi > 0$.

Per $\phi = 0$ si usa $N_c = 5.74$

Formula di Hansen

La formula di Hansen vale per qualsiasi rapporto D/B , quindi sia per fondazioni superficiali che profonde, ma lo stesso autore introdusse dei coefficienti per meglio interpretare il comportamento reale della fondazione, senza di essi, infatti, si avrebbe un aumento troppo forte del carico limite con la profondità.

Per valori $L/D > 1$:

$$d_c = 1 + 0.4 \tan^{-1} \frac{L}{D}$$

$$d_q = 1 + 2 \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \tan^{-1} \frac{L}{D}$$

Nel caso $\phi = 0$

D	0	1	1	2	5	1	2	1
/			.			0	0	0
B			1					0
d	0	0	0	0	0	0	0	0
'	
c		4	3	4	5	5	6	6
		0	3	4	5	9	1	2

Nei fattori seguenti le espressioni con apici (') valgono quando $\phi = 0$.

Fattore di forma:

$$s'_c = 0.2 \cdot \frac{D}{L}$$

$$s_c = 1 + \frac{N_q}{N_c} \cdot \frac{D}{L}$$

$$s_q = 1 + \frac{D}{L} \cdot \tan \phi$$

$$s_q = 1 + \frac{D}{L} \cdot \tan \phi$$

$$s_\gamma = 1 - 0.4 \cdot \frac{D}{L}$$

Fattore di profondità:

$$d'_c = 0.4 \cdot k$$

$$d_c = 1 + 0.4k$$

$$d_q = 1 + 2 \tan \phi \cdot (1 - \sin \phi) \cdot k$$

$$d_\gamma = 1 \text{ per qualsiasi } k$$

$$k = \tan^{-1} \frac{L}{D} \text{ se } \frac{L}{D} > 1$$

Resistenza del fusto

Il metodo utilizzato per il calcolo della capacità portante laterale è il metodo α , proposto da *Tomlinson (1971)*; la resistenza laterale viene calcolata nel seguente modo:

$$Q_1 = (\alpha c + \sigma K \tan \delta) \cdot A_l \cdot f_w$$

A_l = superficie laterale del palo;

f_w = fattore di correzione legato alla tronco-conicità del palo, ossia la diminuzione percentuale del diametro del palo con

c = valore medio della coesione (o della resistenza a taglio in condizioni non drenate);

σ = pressione verticale efficace del terreno;

K = coefficiente di spinta orizzontale, dipendente dalla tecnologia di esecuzione del palo e dal precedente stato di addensamento, viene calcolato come segue:

Per pali infissi

$$K = 1 - \tan^2 \phi$$

o, nel caso specifico, è possibile assegnare i seguenti valori proposti in tabella:

Pa lo	K	
	Terreno denso	Terreno sciolto
A	0.5	1

cc iai o		
Ca lc est r. Pr ef.	1	2
Le gn o	1	3

Per pali trivellati

$$K = 1 - \sin\phi$$

δ = attrito palo-terreno funzione della scabrezza della superficie del palo;

Per pali infissi

$$\delta = 3/4 \tan\phi$$

Per pali trivellati

$$\delta = \tan\phi$$

α = coefficiente d'adesione ricavato come di seguito riportato:

Pali trivellati:

Caquot – Kerisel
$$\alpha = \frac{100 + c^2}{100 + 7c^2}$$

Meyerhof – Murdock (1963)
$$\alpha = 1 - 0.1 \cdot c \quad \text{per } c < 5 \text{ t/m}^2$$

$$\alpha = 0.525 - 0.005 \cdot c \quad \text{per } c \geq 5 \text{ t/m}^2$$

Whitaker – Cooke (1966)

$$\alpha = 0.9 \text{ per } c < 2.5 \text{ t/m}^2$$

$$\alpha = 0.8 \text{ per } 2.5 \leq c < 5 \text{ t/m}^2$$

$$\alpha = 0.6 \text{ per } 5 \leq c \leq 7.5 \text{ t/m}^2$$

$$\alpha = 0.9 \text{ per } c > 7.5 \text{ t/m}^2$$

Woodward (1961)

$$\alpha = 0.9 \text{ per } c < 4 \text{ t/m}^2$$

$$\alpha = 0.6 \text{ per } 4 \leq c < 8 \text{ t/m}^2$$

$$\alpha = 0.5 \text{ per } 8 \leq c < 12 \text{ t/m}^2$$

$$\alpha = 0.4 \text{ per } 12 \leq c \leq 20 \text{ t/m}^2$$

$$\alpha = 0.20 \text{ per } c > 20 \text{ t/m}^2$$

Pali infissi

Coefficiente α per palo infisso	
$2.5 \leq c < 5 \text{ t/m}^2$	$\alpha = 1.00$
$5 \leq c < 10$	$\alpha = 0.70$
$10 \leq c < 15$	$\alpha = 0.50$
$15 \leq c < 20$	$\alpha = 0.40$
$c \geq 20$	$\alpha = 0.30$

Attrito negativo

Quando un palo viene infisso o passa attraverso uno strato di materiale compressibile prima che si sia esaurito il processo di consolidazione, il terreno si muoverà rispetto al palo facendo insorgere sforzi attritivi tra palo e terreno che inducono al cosiddetto fenomeno dell'attrito negativo. L'effetto dell'attrito negativo è quello di aumentare il carico assiale sul palo, con conseguente aumento del cedimento, dovuto all'accorciamento elastico del palo stesso per effetto dell'aumento di carico. La forza che nasce per effetto dell'attrito negativo è stimata pari alla componente attritiva della resistenza laterale (vedi Resistenza del fusto) lungo la superficie laterale a contatto con lo strato in cui si genera tale fenomeno, ma di verso opposto all'attrito positivo. La risultante così determinata non viene detratta dal carico limite, ma da quello di esercizio.

Fattore di correzione in condizioni sismiche.

Criterio di Vesic

Secondo questo autore per tenere conto del fenomeno della dilatanza nel calcolo della capacità portante è sufficiente diminuire di 2° l'angolo d'attrito degli strati di fondazione. Il limite di questo suggerimento è nel fatto che non tiene conto dell'intensità della sollecitazione sismica (espressa attraverso il parametro dell'accelerazione sismica orizzontale massima). Questo criterio pare però trovare conferma nelle osservazioni fatte in occasione di diversi eventi sismici.

Criterio di Sano

L'autore propone di diminuire l'angolo d'attrito degli strati portanti di una quantità data dalla relazione:

$$D_p = \arctg\left(\frac{a_{\max}}{\sqrt{2}}\right)$$

dove a_{\max} è l'accelerazione sismica orizzontale massima.

Questo criterio, rispetto a quello di **Vesic**, ha il vantaggio di prendere in considerazione anche l'intensità della sollecitazione sismica. L'esperienza però dimostra che l'applicazione acritica di questa relazione può condurre a valori eccessivamente cautelativi di **Qlim**.

Le correzioni di **Sano** e di **Vesic** si applicano esclusivamente a terreni incoerenti ben addensati. È errato applicarle a terreni sciolti o mediamente addensati, dove le vibrazioni sismiche producono il fenomeno opposto a quello della dilatanza, con aumento del grado di addensamento e dell'angolo d'attrito.

Cedimenti metodo di Davis-Poulos

Il cedimento verticale è stato calcolato con il metodo di *Davis-Poulos*, secondo il quale il palo viene considerato rigido (indeformabile) immerso in un mezzo elastico, semispazio o strato di spessore finito.

Si ipotizza che l'interazione palo-terreno sia costante a tratti lungo n superfici cilindriche in cui viene suddivisa la superficie laterale del palo.

Il cedimento della generica superficie i per effetto del carico trasmesso dal palo al terreno lungo la superficie j -esima può essere espresso:

$$W_{i,j} = (\tau_j / E) \cdot B \cdot I_{i,j}$$

Avendo indicato con:

τ_j = Incremento di tensione relativo al punto medio della striscia

E = Modulo elastico del terreno

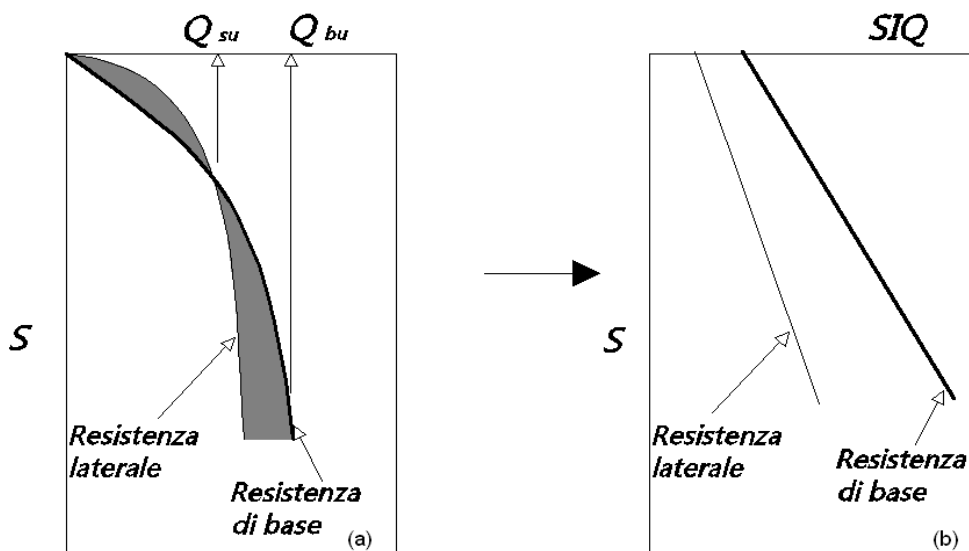
B = Diametro del palo

$I_{i,j}$ = Coefficiente di influenza

Il cedimento complessivo si ottiene sommando $W_{i,j}$ per tutte le j aree

Cedimento Metodo Iperbolico

Il metodo iperbolico modificato rappresenta uno sviluppo dello studio di Chin (1970,1972,1983) che consente di stimare il cedimento di pali singoli partendo dall'idea che il diagramma carico-cedimento, per il corpo di un palo e la sua base, abbia un andamento iperbolico. I valori del *carico ultimo laterale* (Q_{su}) e la *resistenza di base ultima* (Q_{bu}) rappresentano i termini asintotici della curva (figura a) (Terzaghi, 1943). Sotto queste ipotesi è possibile giungere ad una rappresentazione linearizzata del problema considerando la variazione della quantità S/Q rispetto allo spostamento S (figura b).



Grafici cedimento iperbolico (a) e linearizzato (b).

Grafici cedimento iperbolico (a) e linearizzato (b)

Lo studio di *Fleming* ha dimostrato che gli spostamenti totali stimati col metodo di *Chin* erano distorti dall'*accorciamento elastico* del corpo del palo e suggerì una tecnica semplificata per la quale la

deformazione elastica del palo può essere determinata, con sufficiente accuratezza, sottraendo alla stima di *Chin* l'accorciamento del palo.

Considerando lo schema in figura l'accorciamento elastico del palo dipende dal carico applicato Q in rapporto all'attrito laterale ultimo Q_{su} . In particolare se $Q \leq Q_{su}$ la deformazione elastica del corpo del palo corrisponde alla somma dell'accorciamento elastico lungo la zona ad *attrito basso o nullo* e quello che si sviluppa lungo la parte *attiva* del fusto:

$$S_e = \frac{4}{\pi} \frac{Q(L_o + K_e L_a)}{d_s^2 E_c}$$

Se, invece, si ha che $Q > Q_{su}$ bisogna considerare un ulteriore accorciamento legato alla parte attiva del palo che deve essere aggiunta alla deformazione elastica:

$$S_e = \frac{4}{\pi} \frac{1}{d_s^2 E_c} [Q(L_o + L_a) - L_a Q_{su}(1 - k_e)]$$

I parametri della formula sono:

- d_s : diametro testa del palo.
- E_c : modulo di elasticità del materiale del palo il cui valore può essere ricavato da una interpolazione lineare tra i valori di $E_c = 26 \cdot 10^6$ kN/m² per calcestruzzo con forza specifica di 20 N/mm² e il valore di $E_c = 40 \cdot 10^6$ kN/m² per calcestruzzo da 40 N/mm².
- L_o : lunghezza del palo ad attrito basso o nullo.
- L_a : lunghezza attiva del palo.
- k_e : rapporto della lunghezza equivalente del fusto del palo rispetto alla lunghezza attiva L_a . Si può considerare un valore di 0.5 quando si ha un attrito che si sviluppa uniformemente lungo L_a oppure quando il palo è inserito in sabbia o ghiaia. Per pali in argilla caratterizzati da uno sforzo che cresce in profondità si può usare un valore di 0.45.

Lo spostamento del *palo rigido* può essere calcolato sapendo che la somma dell'attrito laterale e della resistenza di base corrisponde al carico totale applicato alla testa del palo.

$$Q = Q_s + Q_b$$

Considerando il palo rigido lo spostamento totale in testa è uguale a quello che si ottiene lungo il fusto ed è uguale a quello misurato alla base del palo:

$$S_t = S_s = S_b$$

Dal grafico linearizzato si può vedere che lo spostamento lungo il fusto del palo può essere calcolato come:

$$S_s = \frac{M_s d_s Q_s}{Q_{su} - Q_s}$$

In cui

- M_s : fattore adimensionale di flessibilità terreno/fusto.
- d_s : diametro testa.
- Q_s : attrito.
- Q_{su} : attrito ultimo determinato col metodo statico (condizione drenata)

L'equazione dello spostamento alla base del palo ricavata da Fleming è:

$$S_b = \frac{0.6 Q_{bu} Q_b}{d_b E_b (Q_{bu} - Q_b)}$$

dove

- d_b : diametro della base del palo.
- Q_b : resistenza alla base.
- Q_{bu} : resistenza ultima alla base
- E_b : modulo di taglio corrispondente a $Q_{bu}/4$

Infine, ponendo la condizione di uguaglianza $S_s = S_b$ e considerando il carico totale applicato Q si ottiene lo spostamento totale di un palo rigido considerando solo i valori positivi della relazione:

$$S_t = \frac{-g \pm \sqrt{g^2 - 4fh}}{2f}$$

In cui le variabili sono così definite:

- $f = \eta(Q - \alpha) - \beta$
- $g = Q(\delta + \lambda\eta) - \alpha\delta - \beta\lambda$
- $h = \lambda\delta Q$
- $\alpha = Q_{su}$
- $\beta = d_b E_b Q_{bu}$

- $\lambda = M_s d_s$
- $\delta = 0.6 Q_{bu}$
- $\eta = d_b E_b$

Lo spostamento complessivo del palo comprende la componente di spostamento rigido e quella di accorciamento elastico.

Il modulo elastico del terreno E_b al di sotto della base del palo è legato alle caratteristiche del terreno ed è fortemente influenzato dalla tecnica di costruzione del palo. Fleming sostiene che è consigliabile che questo parametro di progetto sia determinato da un insieme accurato di prove in cui i pali sono caricati fino al punto in cui viene mobilitata una sostanziale quota della resistenza di punta. In mancanza di questi dati si può scegliere, cautelativamente, il valore di E_b da range di valori relativi al tipo di terreno e alla tecnica di costruzione del palo.

CARICO LIMITE ORIZZONTALE

Il carico limite orizzontale è stato calcolato secondo la teoria sviluppata da Broms il quale assume che il comportamento dell'interfaccia palo-terreno sia di tipo rigido perfettamente plastico, e cioè che la resistenza del terreno si mobiliti interamente per un qualsiasi valore non nullo dello spostamento a rimanga costante al crescere dello spostamento stesso.

Si assume che il comportamento flessionale del palo sia di tipo rigido-perfettamente plastico, vale a dire che le rotazioni elastiche del palo sono trascurabili finché il momento flettente non raggiunge il valore M_Y di plasticizzazione.

Per i terreni coesivi Broms propone di adottare una reazione del terreno costante con la profondità pari a:

$$p = 9 \cdot c_u \cdot B$$

con reazione nulla fino alla profondità di 1.5 d; avendo indicato con:

c_u = Coesione non drenata,

B = Diametro del palo

p = Reazione del terreno per unità di lunghezza del palo.

Per i terreni incoerenti si assume che la resistenza vari linearmente con la profondità secondo la legge:

$$p = 3K_p \gamma z \cdot B$$

avendo indicato con:

p = Reazione del terreno per unità di lunghezza del palo;

K_p = Coefficiente di spinta passiva;

γ = Peso unità di volume del terreno;

z = Profondità;

B = Diametro del palo.

Palo in condizioni d'esercizio

Analisi del palo in condizioni di esercizio: **Metodo degli elementi finiti**.

Il metodo degli elementi finiti modella il palo di fondazione, sottoposto a carichi trasversali, in modo realistico in quanto fa uso sia degli spostamenti che delle rotazioni ai nodi per definire la linea elastica del palo, pertanto rappresenta il metodo più razionale ed efficace attualmente disponibile per analizzare questo tipo di strutture.

Di seguito si richiamano i fondamenti teorici del metodo indicando con **P** la matrice delle forze nodali esterne, con **F** quella delle forze interne e con **A** la matrice dei coefficienti di influenza che, per l'equilibrio tra forze esterne ed interne, lega le prime due secondo la ben nota forma:

$$\mathbf{P} = \mathbf{A}\mathbf{F}$$

Gli spostamenti interni **e** (traslazioni e rotazioni) dell'elemento nel generico nodo sono legati agli spostamenti esterni **X** (traslazioni e rotazioni) applicati ai nodi, dalla seguente relazione:

$$\mathbf{e} = \mathbf{B}\mathbf{X}$$

dove la matrice **B** è dimostrato essere la trasposta della matrice **A**.

D'altra parte, le forze interne **F** sono legate agli spostamenti interni **e** dalla seguente espressione:

$$\mathbf{F} = \mathbf{S}\mathbf{e}$$

Applicando le consuete sostituzioni, si ottiene:

$$\mathbf{F} = \mathbf{S} \mathbf{A}^T \mathbf{X}$$

e quindi

$$\mathbf{P} = \mathbf{A} \mathbf{F} = \mathbf{A} \mathbf{S} \mathbf{A}^T \mathbf{X}$$

Pertanto, calcolando l'inversa della matrice $\mathbf{A} \mathbf{S} \mathbf{A}^T$ si ricava l'espressione degli spostamenti esterni \mathbf{X} :

$$\mathbf{X} = (\mathbf{A} \mathbf{S} \mathbf{A}^T)^{-1} \mathbf{P}$$

Noti, quindi, gli spostamenti \mathbf{X} è possibile ricavare le forze interne \mathbf{F} necessarie per il progetto della struttura.

La matrice $\mathbf{A} \mathbf{S} \mathbf{A}^T$ è nota come matrice di rigidezza globale in quanto caratterizza il legame tra spostamenti e forze esterni nodali.

Il metodo ad elementi finiti ha, tra l'altro, il vantaggio di consentire di mettere in conto, come condizioni al contorno, rotazioni e spostamenti noti.

Le reazioni nodali delle molle che schematizzano il terreno vengono considerate come forze globali legate al modulo di reazione e all'area d'influenza del nodo. Nella soluzione ad elementi finiti per pali soggetti a carichi trasversali, il modulo di reazione viene considerato nella forma:

$$k_s = A_s + B_s Z^n$$

o, non volendo far crescere illimitatamente il k_s con la profondità, nella forma:

$$k_s = A_s + B_s \tan^{-1}(Z/B)$$

nella quale Z è la profondità e B è il diametro del palo.

I valori di A_s e $B_s Z^n$ sono ottenuti dall'espressione della capacità portante (Bowles) con fattori correttivi s_i , d_i , e i_i pari a 1:

$$k_s = q_{ult}/\Delta H = C(cN_c + 0.5\gamma B N_\gamma)$$

$$BsZn = C(\gamma N_q Z^1)$$

Dove $C = 40$ è ottenuto in corrispondenza di un cedimento massimo di 25 mm.

Momenti cinematici

In presenza dell'azione sismica la risposta del palo è il risultato di una complessa interazione terreno-palo, resa di difficile interpretazione a causa dei fenomeni di non linearità nel terreno e degli effetti cinematici associati al moto del terreno.

Generalmente, alle sollecitazioni trasmesse dalla sovrastuttura si aggiungono, applicando il principio di sovrapposizione degli effetti, quelle derivanti dall'interazione cinematica che produce nei pali sollecitazioni aggiuntive dipendenti principalmente dalla rigidezza relativa palo-terreno.

Dalla letteratura esistente in merito a questo tipo di studi, emerge che nel caso di palo immerso in terreni stratificati, la sollecitazione flettente subisce un pronunciato incremento in prossimità dell'interfaccia fra strati di differente rigidezza e tale incremento è tanto maggiore quanto più elevato è il contrasto di rigidezza. In alcuni casi il valore del momento prodotto da questo effetto potrebbe superare quello che insorge nei pali in testa in presenza di incastro.

Da un'analisi di numerosi risultati, *Nikolaou et al.2001*, ha proposto una relazione che consente di calcolare, in maniera approssimata, il momento flettente massimo in corrispondenza dell'interfaccia tra due strati di differente rigidezza, in condizioni di moto stazionario con frequenza prossima alla frequenza fondamentale del deposito in cui è immerso il palo:

$$M = 0.042 \cdot \tau_c \cdot d^3 \cdot \left(\frac{L}{d}\right)^{0.30} \cdot \left(\frac{E_p}{E_1}\right)^{0.65} \cdot \left(\frac{E_p}{E_1}\right)^{0.65} \cdot \left(\frac{V_{s2}}{V_1}\right)^{0.50}$$

in cui $\tau_c = a_{\max} \rho_1 H_1$; a_{\max} accelerazione sismica, ρ_1 densità del terreno, H_1 spessore dello strato, V_{s1} e V_{s2} , rispettivamente, la velocità delle onde di taglio nei due strati; E_1 è modulo di rigidezza dello strato superiore di terreno, E_p modulo di elasticità del palo, d diametro del palo, L lunghezza del palo.

PALO L.= 10.50m

Dati generali...

Descrizione	Pali in C.A.
Diametro punta	0,60 m
Lunghezza	10,00 m
Tipo	Trivellato
Sporgenza dal terreno	0,50 m
Portanza di punta calcolata con:	Terzaghi
Calcestruzzo tipo	2
Acciaio tipo	1

SISMA

Accelerazione sismica	0,075
Coefficiente di intensità sismico [Kh]	0,0135
Coefficiente di intensità sismico [Kv]	0,0067

Coefficienti sismici [N.T.C.]

Dati generali

Tipo opera:	2 - Opere ordinarie
Classe d'uso:	Classe II
Vita nominale:	50,0 [anni]
Vita di riferimento:	50,0 [anni]

Parametri sismici su sito di riferimento

Categoria sottosuolo:	C
Categoria topografica:	T1

S.L.	TR	ag	F0	TC*
Stato limite	Tempo ritorno [anni]	[m/s ²]	[-]	[sec]
S.L.O.	30,0	0,49	2,41	0,28
S.L.D.	50,0	0,64	2,51	0,28
S.L.V.	475,0	1,81	2,48	0,3
S.L.C.	975,0	2,37	2,51	0,32

Coefficienti sismici orizzontali e verticali

Opera:	Opere di sostegno
--------	-------------------

S.L.	amax	beta	kh	kv
------	------	------	----	----

Stato limite	[m/s ²]	[-]	[-]	[sec]
S.L.O.	0,735	0,18	0,0135	0,0067
S.L.D.	0,96	0,18	0,0176	0,0088
S.L.V.	2,5799	0,24	0,0631	0,0316
S.L.C.	3,1664	0,31	0,1001	0,05

Archivio materiali

Conglomerati

Nr.	Classe Calcestruzzo	fck,cubi [Kg/cm ²]	Ec [Kg/cm ²]	fck [Kg/cm ²]	fed [Kg/cm ²]	fctd [Kg/cm ²]	fctm [Kg/cm ²]
1	C20/25	250	299600	200	113,3	10,1	22,1
2	C25/30	300	314750	250	141,6	11,4	25,6
3	C28/35	350	323080	280	158,6	12,6	27,6
4	C40/50	500	352200	400	226,6	16,3	35

Acciai:

Nr.	Classe Acciaio	Es [Kg/cm ²]	fyk [Kg/cm ²]	fyd [Kg/cm ²]	ftk [Kg/cm ²]	ftd [Kg/cm ²]	ep_tk	epd_ult	β1*β2 in.	β1*β2 fin.
1	B450C	2000000	4500	3913	4500	3913	.075	.0675	1	0,5
2	B450C*	2000000	4500	3913	5400	4500	.075	.0675	1	0,5
3	B450C**	2000000	4500	3913	4582	3985	.012	.01	1	0,5
4	S235H	2141370	2447,28	2128,11	3670,92	2128,11	0,012	0,01	1	0,5
5	S275H	2141370	2855,16	2482,97	4384,71	2482,97	0,012	0,01	1	0,5
6	S355H	2141370	3670,92	3191,66	5200,47	3670,92	0,012	0,01	1	0,5

Stratigrafia

Nr.: Numero dello strato. Hs: Spessore dello strato. Fi: Angolo di attrito. c: Coesione Alfa: Coefficiente adesione attrito laterale. Vs: Velocità onde di taglio.

Stratigrafia...1

Nr.	Hs	Peso unità di Volume [kg/m ³]	Peso Unità di volume Saturo [kg/m ³]	c [kg/cm ²]	Fi (°)	Attrito negativo	Alfa	Modulo elastico [kg/cm ²]	Vs [m/s]	Descrizio ne litologica
1	4,00	1900,00	0,00	0,40	22,00	No	0,80	20,00	0	Limo argilloso
2	20,00	1950,00	0,00	0,50	22,00	No	0,80	40,00	0	Argille limose

Carico limite

Stratigrafia	Nq	Nc	Fi/C strato punta Palo (°)/[kg/cm ²]	Peso palo [kg]	Carico limite punta [kg]	Carico limite laterale [kg]	Carico limite [kg]	Attrito negativo [kg]	Carico limite orizzontale [kg]
A1+M1+R 3	5,45	14,56	17/0,40	7068,58	46212,36	90055,86	129199,60	--	--

RESISTENZA DI PROGETTO CARICHI ASSIALI

Resistenza caratteristica carichi assiali. Nome combinazione:				A1+M1+R3	
Numero verticali di indagine				1	
Fattore correlazione verticale indagate media (xi3)				1,70	
Fattore correlazione verticale indagate minima (xi4)				1,70	
	Rc, Min		Rc, Media		Rc, Max
	[kg]		[kg]		[kg]
Base	46212,36		46212,36		46212,36
Laterale	90055,86		90055,86		90055,86
Totale=Base+Laterale-Peso palo	129199,60		129199,60		129199,60
Coefficiente parziale resistenza caratteristica				R3	
Base				1,35	
Laterale				1,15	
Resistenza di progetto base				20136,10 kg	

Resistenza di progetto laterale	46064,38 kg
Resistenza di progetto	59131,90 kg
Azioni di progetto	50000,00 kg
Fattore sicurezza verticale	1,18

Modello ad elementi finiti

Max spostamento lineare del terreno	0,013 cm
Tipo analisi	Lineare
Massimo numero di iterazioni	1,00
Fattore di riduzione molla fondo scavo	1,00
Numero di elementi	9,00
Nodo sulla superficie del terreno [$< n^{\circ}$ nodi]	3,00
Modulo di reazione Ks	Bowles

Carichi

Forze orizzontali (Fo) positive dirette da destra a sinistra. Forze verticali (Fv) positive dirette verso il basso. Coppie (M) positive orarie.

Nodo	Fo [kg]	M [kgm]	Fv [kg]
3	4100,00	0,00	50000,00

ANALISI AD ELEMENTI FINITI [Stratigrafia di riferimento...1]

El. No	Lunghezza [m]	Ks [kg/cm ³]	Sforzo normale [kg]	Momento [kgm]	Taglio [kg]	Reazione terreno [kg]	Rotazione (°)	Spostamen to [m]	Pressione terreno [kg/cm ²]
1	0,25	0	0	0,2	33,46	-33,55	-0,029	0,0016	0
2	0,25	0	176,71	-7,97	-86,83	123,54	-0,029	0,0015	0
3	1,43	3,401	50353,43	14,1	1820,45	2189,22	-0,029	0,0013	0,452
4	1,43	3,401	51363,23	-2586,54	-69,8	1890,23	-0,023	0,0007	0,223
5	1,43	3,401	52373,02	-2486,83	-675,9	606,1	-0,013	0,0002	0,068
6	1,43	4,216	53382,82	-1521,26	-618,11	-57,79	-0,005	0	-0,007
7	1,43	4,216	54392,62	-638,24	-342,46	-275,65	0	-0,0001	-0,032
8	1,43	4,216	55402,41	-149,01	-109,57	-232,89	0,001	-0,0001	-0,027
9	1,43	4,216	56412,21	7,52	5,26	-114,83	0,001	0	-0,013
10		4,216	57422,01	0	0	0	0	0	0

ARMATURE

Nodo	Z [m]	Nd [kg]	Md [kgm]	Td [kg]	Nr. Barre Diam etro	Nu [kg]	Mu [kgm]	Cond. Verifi ca Flessi one	Ver. Press o- Flessi one	Def. Max Cls	Def. Max Fe	Asse Neutr o [cm]	Passo Staffe [cm]	Res. Tagli o [kg]	Sicur ezza taglio	Cond. Verifi ca Tagli o
1	0	--	0,20	33,46	8Ø18	0,25	13218,57	1321,86	Verifi cata	8,04E -04	-1,96E -03	13,39	14,3Ø 8	CLS= 56273 ,48 Staffe =302 55,57	0,00	Verifi cata
2	0,25	176,71	-7,97	-86,83	8Ø18	177,43	-13251,41	1663,41	Verifi cata	8,06E -04	-1,96E -03	-13,36	14,3Ø 8	CLS= 56256 ,49 Staffe =302 46,98	0,00	Verifi cata
3	0,5	50353,43	14,10	1820,45	8Ø18	50353,05	21669,43	1537,19	Verifi cata	1,36E -03	-1,96E -03	6,59	14,3Ø 8	CLS= 61148 ,67 Staffe =279 40,62	0,07	Verifi cata
4	1,93	51363,23	-2586,54	-69,80	8Ø18	51362,50	-21822,17	8,44	Verifi cata	1,37E -03	-1,96E -03	-6,48	14,3Ø 8	CLS= 61217 ,48 Staffe =279 13,01	0,00	Verifi cata
5	3,36	52373,02	-2486,675,9	-675,9	8Ø18	52372,88	-21974	8,84	Verifi cata	1,38E -03	-1,96E	-6,38	14,3Ø 8	CLS= 61286	0,02	Verifi cata

			83	0			,91				-03			,04 Staffe =278 85,42		
6	4,79	53382 ,82	- 1521, 26	- 618,1 1	8018	53382 ,67	- 22127 ,42	14,55	Verifi cata	1,40E -03	- 1,96E -03	-6,27	14,30 8	CLS= 61354 ,43 Staffe =278 57,89	0,02	Verifi cata
7	6,21	54392 ,62	- 638,2 4	- 342,4 6	8018	54392 ,80	- 22278 ,00	34,91	Verifi cata	1,41E -03	- 1,96E -03	-6,16	14,30 8	CLS= 61424 ,01 Staffe =278 30,97	0,01	Verifi cata
8	7,64	55402 ,41	- 149,0 1	- 109,5 7	8018	55402 ,77	- 22428 ,00	150,5 1	Verifi cata	1,42E -03	- 1,96E -03	-6,06	14,30 8	CLS= 61493 ,72 Staffe =278 04,21	0,00	Verifi cata
9	9,07	56412 ,21	7,52	5,26	8018	56412 ,24	22577 ,78	3003, 44	Verifi cata	1,43E -03	- 1,96E -03	5,96	14,30 8	CLS= 61563 ,26 Staffe =277 77,52	0,00	Verifi cata
10	10,5	57422 ,01	0,00	--	8018	57421 ,14	22727 ,33	2272, 73	Verifi cata	1,44E -03	- 1,96E -03	5,86	14,30 8	CLS= 61563 ,26 Staffe =277 77,52	0,00	Verifi cata

Ing. Michele Rossi

PALO L.= 15.50m

Dati generali...

Descrizione	Pali in C.A.
Diametro punta	0,60 m
Lunghezza	15,00 m
Tipo	Trivellato
Sporgenza dal terreno	0,50 m
Portanza di punta calcolata con:	Terzaghi
Calcestruzzo tipo	2
Acciaio tipo	1

SISMA

Accelerazione sismica	0,075
Coefficiente di intensità sismico [Kh]	0,0135
Coefficiente di intensità sismico [Kv]	0,0067

Coefficienti sismici [N.T.C.]

Dati generali

Tipo opera:	2 - Opere ordinarie
Classe d'uso:	Classe II
Vita nominale:	50,0 [anni]
Vita di riferimento:	50,0 [anni]

Parametri sismici su sito di riferimento

Categoria sottosuolo:	C
Categoria topografica:	T1

S.L.	TR	ag	F0	TC*
Stato limite	Tempo ritorno [anni]	[m/s²]	[-]	[sec]
S.L.O.	30,0	0,49	2,41	0,28
S.L.D.	50,0	0,64	2,51	0,28
S.L.V.	475,0	1,81	2,48	0,3
S.L.C.	975,0	2,37	2,51	0,32

Coefficienti sismici orizzontali e verticali

Opera:	Opere di sostegno
--------	-------------------

S.L.	amax	beta	kh	kv
Stato limite	[m/s²]	[-]	[-]	[sec]
S.L.O.	0,735	0,18	0,0135	0,0067
S.L.D.	0,96	0,18	0,0176	0,0088
S.L.V.	2,5799	0,24	0,0631	0,0316
S.L.C.	3,1664	0,31	0,1001	0,05

Archivio materiali

Conglomerati

Nr.	Classe Calcestruzzo	fck,cubi [Kg/cm²]	Ec [Kg/cm²]	fck [Kg/cm²]	fed [Kg/cm²]	fctd [Kg/cm²]	fctm [Kg/cm²]
1	C20/25	250	299600	200	113,3	10,1	22,1
2	C25/30	300	314750	250	141,6	11,4	25,6
3	C28/35	350	323080	280	158,6	12,6	27,6
4	C40/50	500	352200	400	226,6	16,3	35

Acciai:

Nr.	Classe Acciaio	Es [Kg/cm²]	fyk [Kg/cm²]	fyd [Kg/cm²]	ftk [Kg/cm²]	ftd [Kg/cm²]	ep_tk	epd_ult	β1*β2 in.	β1*β2 fin.
1	B450C	2000000	4500	3913	4500	3913	.075	.0675	1	0,5
2	B450C*	2000000	4500	3913	5400	4500	.075	.0675	1	0,5
3	B450C**	2000000	4500	3913	4582	3985	.012	.01	1	0,5
4	S235H	2141370	2447,28	2128,11	3670,92	2128,11	0,012	0,01	1	0,5
5	S275H	2141370	2855,16	2482,97	4384,71	2482,97	0,012	0,01	1	0,5
6	S355H	2141370	3670,92	3191,66	5200,47	3670,92	0,012	0,01	1	0,5

Stratigrafia

Nr.: Numero dello strato. Hs: Spessore dello strato. Fi: Angolo di attrito. c: Coesione Alfa: Coefficiente adesione attrito laterale. Vs: Velocità onde di taglio.

Stratigrafia...1

Nr.	Hs	Peso unità di Volume [kg/m³]	Peso Unità di volume Saturo [kg/m³]	c [kg/cm²]	Fi (°)	Attrito negativo	Alfa	Modulo elastico [kg/cm²]	Vs [m/s]	Descrizione litologica
1	4,00	1900,00	0,00	0,40	22,00	No	0,80	20,00	0	Limo argilloso
2	20,00	1950,00	0,00	0,50	22,00	No	0,80	40,00	0	Argille limose

Carico limite

Stratigrafia	Nq	Nc	Fi/C strato punta Palo (°)/[kg/cm²]	Peso palo [kg]	Carico limite punta [kg]	Carico limite laterale [kg]	Carico limite [kg]	Attrito negativo [kg]	Carico limite orizzontale [kg]
A1+M1+R3	5,45	14,56	17/0,40	10602,88	61239,66	163779,00	214415,80	--	--

RESISTENZA DI PROGETTO CARICHI ASSIALI

Resistenza caratteristica carichi assiali. Nome combinazione:				A1+M1+R3	
Numero verticali di indagine				1	
Fattore correlazione verticale indagate media (xi3)				1,70	
Fattore correlazione verticale indagate minima (xi4)				1,70	
		Rc, Min [kg]	Rc, Media [kg]	Rc, Max [kg]	
Base		61239,66	61239,66	61239,66	
Laterale		163779,00	163779,00	163779,00	
Totale=Base+Laterale-Peso palo		214415,80	214415,80	214415,80	
Coefficiente parziale resistenza caratteristica				R3	
Base				1,35	
Laterale				1,15	
Resistenza di progetto base				26683,95 kg	
Resistenza di progetto laterale				83774,43 kg	
Resistenza di progetto				99855,50 kg	
Azioni di progetto				95000,00 kg	
Fattore sicurezza verticale				1,05	

Modello ad elementi finiti

Max spostamento lineare del terreno	0,013 cm
Tipo analisi	Lineare
Massimo numero di iterazioni	1,00
Fattore di riduzione molla fondo scavo	1,00
Numero di elementi	9,00
Nodo sulla superficie del terreno [< n° nodi]	3,00
Modulo di reazione Ks	Bowles

Carichi

Forze orizzontali (Fo) positive dirette da destra a sinistra. Forze verticali (Fv) positive dirette verso il basso. Coppie (M) positive orarie.

Nodo	Fo [kg]	M [kgm]	Fv [kg]
3	4100,00	0,00	95000,00

ANALISI AD ELEMENTI FINITI [Stratigrafia di riferimento...1]

El. No	Lunghezza [m]	Ks [kg/cm³]	Sforzo normale [kg]	Momento [kgm]	Taglio [kg]	Reazione terreno [kg]	Rotazione (°)	Spostamen to [m]	Pressione terreno [kg/cm²]
1	0,25	0	0	0,4	31,87	-30,28	-0,025	0,0014	0
2	0,25	0	176,71	-7,37	-80,46	111,96	-0,025	0,0013	0
3	2,14	3,401	95353,43	12,84	1197,38	2821,66	-0,025	0,0012	0,411

4	2,14	3,401	96868,12	-2552,97	-536,86	1734,24	-0,017	0,0004	0,13
5	2,14	4,216	98382,82	-1402,56	-521,8	-15,06	-0,005	0	-0,001
6	2,14	4,216	99897,52	-284,42	-173,51	-348,29	0	-0,0001	-0,027
7	2,14	4,216	101412,2	87,4	-0,46	-173,06	0,001	0	-0,013
8	2,14	4,216	102926,9	88,37	29,18	-29,63	0	0	-0,002
9	2,14	4,216	104441,6	25,85	12,06	17,11	0	0	0,001
10		4,216	105956,3	0	0	0	0	0	0

ARMATURE

Nodo	Z [m]	Nd [kg]	Md [kgm]	Td [kg]	Nr. Barre Diam etro	Nu [kg]	Mu [kgm]	Cond. Verifi ca Flessi one	Ver. Press o- Flessi one	Def. Max Cls	Def. Max Fe	Asse Neutr o [cm]	Passo Staffe [cm]	Res. Tagli o [kg]	Sicur ezza taglio	Cond. Verifi ca Tagli o
1	0	--	0,40	31,87	8Ø18	0,25	13218,57	1321,86	Verifi cata	8,04E-04	-1,96E-03	13,39	14,3Ø8	CLS=56273,48 Staffe=30255,57	0,00	Verifi cata
2	0,25	176,71	-7,37	-80,46	8Ø18	177,43	-13251,41	1798,28	Verifi cata	8,06E-04	-1,96E-03	-13,36	14,3Ø8	CLS=56256,49 Staffe=30246,98	0,00	Verifi cata
3	0,5	95353,43	12,84	1197,38	8Ø18	95353,05	27889,75	2172,69	Verifi cata	1,84E-03	-1,96E-03	2,39	14,3Ø8	CLS=64715,07 Staffe=26718,66	0,04	Verifi cata
4	2,64	96868,13	-2552,97	-536,86	8Ø18	96867,74	-28078,94	11,00	Verifi cata	1,85E-03	-1,96E-03	-2,27	14,3Ø8	CLS=64820,55 Staffe=26686,89	0,02	Verifi cata
5	4,79	98382,82	-1402,56	-521,80	8Ø18	98382,39	-28264,44	20,15	Verifi cata	1,87E-03	-1,96E-03	-2,14	14,3Ø8	CLS=64927,36 Staffe=26655,77	0,02	Verifi cata
6	6,93	99897,52	-284,42	-173,51	8Ø18	99897,07	-28448,95	100,03	Verifi cata	1,89E-03	-1,96E-03	-2,02	14,3Ø8	CLS=65033,89 Staffe=26624,75	0,01	Verifi cata
7	9,07	101412,21	87,40	-0,46	8Ø18	101412,63	28633,00	327,62	Verifi cata	1,90E-03	-1,96E-03	1,89	14,3Ø8	CLS=64968,31 Staffe=26593,72	0,00	Verifi cata
8	11,21	102926,91	88,37	29,18	8Ø18	102925,95	28816,20	326,07	Verifi cata	1,92E-03	-1,96E-03	1,77	14,3Ø8	CLS=64877,67 Staffe=26562,74	0,00	Verifi cata
9	13,36	104441,60	25,85	12,06	8Ø18	104441,66	28996,08	1121,58	Verifi cata	1,94E-03	-1,96E-03	1,65	14,3Ø8	CLS=64788,62 Staffe=26532,31	0,00	Verifi cata
10	15,5	105956,30	--	--	8Ø18	105955,40	29174,54	2917,45	Verifi cata	1,95E-03	-1,96E-03	1,53	14,3Ø8	CLS=64788	0,00	Verifi cata

											-03			,62 Staffe =265 32,31		
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	-----	--	--	--------------------------------	--	--

Ing. Michele Rossi

LICENZE SOFTWARE RELATIVI ALLE OPERE STRUTTURALI

Licenza AMV numero:1

Numero serie licenza:1072716122

Tipo: HASP-HL

Modello:Max

Versione:4.51

Data produzione:2017-6-2-0-0

Computer licenza:mr

Indirizzo IP:127.0.0.1

Versione OS:Windows 10 Home

Prodotto:Generale AMV

Modulo: Generale AMV Versione: 2022 numero vers.: 35

Tipo:Perpetua

Attiva:YES Scaduta:NO RDP:NO VM:YESConcorrenza:NO

Disabilitata:NO Fissa:YES

Prodotto:MasterSap

Modulo: MasterSap Analisi NON Lineare Versione: 2022 numero vers.: 35

Tipo:Perpetua

Attiva:YES Scaduta:NO RDP:NO VM:YESConcorrenza:NO

Disabilitata:NO Fissa:YES

Modulo: MasterSap BASE Versione: 2022 numero vers.: 35

Tipo:Perpetua

Attiva:YES Scaduta:NO RDP:NO VM:YESConcorrenza:NO

Disabilitata:NO Fissa:YES

Modulo: MasterESIST Versione: 2022 numero vers.: 35

Tipo:Perpetua

Attiva:YES Scaduta:NO RDP:NO VM:YESConcorrenza:NO

Disabilitata:NO Fissa:YES

Modulo: MasterMURI Versione: 2022 numero vers.: 35

Tipo:Perpetua

Attiva:YES Scaduta:NO RDP:NO VM:YESConcorrenza:NO
Disabilitata:NO Fissa:YES

Modulo: MasterLegno Versione: 2022 numero vers.: 35

Tipo:Perpetua

Attiva:YES Scaduta:NO RDP:NO VM:YESConcorrenza:NO
Disabilitata:NO Fissa:YES

Modulo: MasterSteel Versione: 2022 numero vers.: 35

Tipo:Perpetua

Attiva:YES Scaduta:NO RDP:NO VM:YESConcorrenza:NO
Disabilitata:NO Fissa:YES

Modulo: MasterNodo Versione: 2022 numero vers.: 35

Tipo:Perpetua

Attiva:YES Scaduta:NO RDP:NO VM:YESConcorrenza:NO
Disabilitata:NO Fissa:YES

Modulo: Disegno CA Versione: 2022 numero vers.: 35

Tipo:Perpetua

Attiva:YES Scaduta:NO RDP:NO VM:YESConcorrenza:NO
Disabilitata:NO Fissa:YES

Modulo: MasterSap versione TOP

Tipo:Perpetua

Attiva:YES Scaduta:NO RDP:NO VM:YESConcorrenza:NO
Disabilitata:NO Fissa:YES

Modulo: MasterSap BASE elementi Estensione Versione: 2022 numero vers.: 35

Tipo:Perpetua

Attiva:YES Scaduta:NO RDP:NO VM:YESConcorrenza:NO
Disabilitata:NO Fissa:YES

Modulo: MasterSap Solutore LiFE Versione: 2022 numero vers.: 35

Tipo:Perpetua

Attiva:YES Scaduta:NO RDP:NO VM:YESConcorrenza:NO
Disabilitata:NO Fissa:YES

Modulo: MasterSap solutore Pushover Versione: 2022 numero vers.: 35

Tipo:Perpetua

Attiva:YES Scaduta:NO RDP:NO VM:YESConcorrenza:NO
Disabilitata:NO Fissa:YES

Modulo: MasterARM Versione: 2022 numero vers.: 35

Tipo:Perpetua

Attiva:YES Scaduta:NO RDP:NO VM:YESConcorrenza:NO
Disabilitata:NO Fissa:YES

Modulo: MasterARM Estensione Versione: 2022 numero vers.: 35

Tipo:Perpetua

Attiva:YES Scaduta:NO RDP:NO VM:YESConcorrenza:NO
Disabilitata:NO Fissa:YES

Prodotto:Connessioni Legno

Modulo: Connessioni in Legno Versione: 2022 numero vers.: 35

Tipo:Perpetua

Attiva:YES Scaduta:NO RDP:NO VM:YESConcorrenza:NO
Disabilitata:NO Fissa:YES

Prodotto:Cinematismi locali

Modulo: Cinematismi Locali Versione: 2022 numero vers.: 35

Tipo:Perpetua

Attiva:YES Scaduta:NO RDP:NO VM:YESConcorrenza:NO
Disabilitata:NO Fissa:YES