

Imp. n° 21763

**MET.: ALL. BIOMETANO SOC. AGR. BMZ
DN 100 (4") – 75 bar
IN COMUNE DI VILLA BARTOLOMEA (VR)**

RELAZIONE GEOTECNICA E SULLE FONDAZIONI

0	Mag-2025	Emissione per Autorizzazione Unica 327	Ruggiero	Cilento	Barci
Indice	Data	Revisione	Redatto	Controllato	Approvato
Cliente:		Progettista:	Comm. Prog.:	4307/19	
				Comm. Snam:	NQ/R24344
				Tavola:	ST-E-002

RELAZIONE GEOTECNICA E SULLE FONDAZIONI

(NTC 2018 CAP. 6)

GENERALITA'

COMUNE: Villa Bartolomea (VR).

ALTITUDINE: 9 m s.l.m. (Zona neve II).

TIPOLOGIA STRUTTURALE: Fabbricato in c.a.

TIPOLOGIA FONDAZIONI: Fondazioni dirette.

NORMATIVA: Decreto 17 gennaio 2018 del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti –
“Aggiornamento delle Norme Tecniche per le Costruzioni”.

APPROCCIO VERIFICHE GEO: Approccio 2.

INDICE

1. PREMESSA	4
2. DESCRIZIONE DELL'OPERA	4
3. PROBLEMI GEOTECNICI E SCELTE TIPOLOGICHE	4
4. MODELLI GEOTECNICI DI SOTTOSUOLO E METODI DI ANALISI	5
5. VERIFICA DELLA SICUREZZA: IDENTIFICAZIONE DEI RELATIVI STATI LIMITE .	10

ALLEGATI

VERIFICHE DELLE FONDAZIONI FABBRICATO B5

1. PREMESSA

La presente relazione viene redatta in accordo alle disposizioni contenute nel D.M. 17/01/2018 (Aggiornamento delle Norme Tecniche per le Costruzioni), allo scopo di illustrare la caratterizzazione e la modellazione dei terreni interagenti con le opere, i metodi di calcolo utilizzati per le verifiche geotecniche e riassumere i risultati delle analisi svolte per la verifica delle condizioni di sicurezza del sistema costruzione-terreno.

La relazione è relativa al nuovo fabbricato uso telecomando e telemisure, tipo “B5”, previsto nel progetto di realizzazione di un nuovo metanodotto, di proprietà della SNAM Rete Gas S.p.A., denominato “*Allacciamento Biometano Soc. Agr. BMZ DN 100 (4”) - 75 bar*”, ubicato nel territorio del comune di Villa Bartolomea, in provincia di Verona.

2. DESCRIZIONE DELL’OPERA

Le verifiche riportate nella presente relazione si riferiscono alle opere di fondazione del fabbricato tipo B5.

Il fabbricato presenta dimensioni in pianta di 5.45 m x 2.95 m ed un’altezza massima fuori terra pari a circa 3.45 m, con copertura a due falde e fondazioni dirette di tipo platea di dimensioni in pianta 7.10 m x 4.60 m, per uno spessore di 0.30 m.

3. PROBLEMI GEOTECNICI E SCELTE TIPOLOGICHE

In considerazione della stratigrafia del terreno, delle caratteristiche geo-meccaniche del terreno e dei carichi trasmessi dal fabbricato in progetto sul terreno, si è ritenuto sufficiente adottare fondazioni dirette in c.a. costituita, nello specifico, da una platea.

Caratteristiche fisico meccaniche dei terreni

I parametri fisico-meccanici rappresentativi dei terreni di fondazione sono stati ricavati dalla Relazione Geologica e sulla pericolosità sismica di base (Allegato RE-GEO-001).

Per la caratterizzazione geotecnica ed il modello geologico di sottosuolo sono state realizzate le seguenti indagini:

- n° 1 indagine sismica attiva di tipo M.A.S.W.;

- n° 1 indagine sismica passiva di tipo H.V.S.R.;
- n° 1 prova penetrometrica dinamica media (DPM).

L' esecuzione della prova penetrometrica dinamica (DPM) ha permesso la correlazione empirica con alcuni parametri geotecnici per desumere le caratteristiche di resistenza meccanica dei depositi indagati.

Di seguito viene riportata la tabella con i parametri geotecnici desunti dall'esecuzione delle prove penetrometriche per i terreni indagati e le cui correlazioni sono state ragionevolmente scelte in funzione della tipologia di terreni (Tabella 1):

Tabella 1: Parametri geotecnici.

Descrizione	Profondità (m)	Peso di volume (t/m ³)	Peso di volume saturo (t/m ³)	Modulo di Young (kg/cm ²)	Modulo edometrico (kg/cm ²)	Coesione efficace (kg/cm ²)	Coesione non drenata (kg/cm ²)	Angolo di attrito (°)	Classificazione AGI
Copertura	0.00 - 1.00	1.75	1.80	54.00	56.87	0.01	0.34	21	MODERAT. CONSISTENTE
Argilla sabbiosa	1.00 - 3.70	1.70	1.75	29.00	31.37	0.01	0.18	21	POCO CONSISTENTE
Argilla sabbiosa	3.70 - 6.00	1.75	1.80	117.10	121.23	0.03	0.79	23	CONSISTENTE
Argilla sabbiosa	6.00 - 7.00	1.80	1.85	145.40	150.09	0.04	0.98	24	CONSISTENTE

Inoltre, durante l'esecuzione della prova penetrometrica dinamica media (DPM), non è stata rilevata la presenza di falda. Tuttavia, dall'analisi dei dati bibliografici preesistenti, si evince che la soggiacenza della falda freatica da 0 m a 2 m da p.c.. Pertanto, la falda idrica nel sito in esame è da considerare, a scopo cautelativo, ad una profondità pari all'incirca **1.0 m dal p.c.** Tale dato è da considerarsi alquanto approssimativo, in quanto trattasi probabilmente di un livello idrico non perenne e fortemente legato alle precipitazioni meteorologiche.

Caratterizzazione sismica del suolo di fondazione:

La categoria di suolo di fondazione ai fini della modellazione sismica è la **categoria C**.

L'azione sismica è stata valutata sulla base dei seguenti parametri:

Classe d'uso: IV

Vita nominale: 50 anni

Categoria topografica: T1.

4. MODELLI GEOTECNICI DI SOTTOSUOLO E METODI DI ANALISI

Le travi di fondazione sono modellate tramite uno specifico elemento finito che gestisce il suolo elastico alla Winkler. Di seguito sono illustrati i criteri utilizzati per le verifiche GEO della fondazione in esame.

Verifica a scorrimento

La verifica di scorrimento della fondazione superficiale viene eseguita considerando le caratteristiche del terreno immediatamente sottostante al piano di posa della fondazione, ricavato in base alla stratigrafia associata all'elemento, e trascurando, a favore di sicurezza, l'eventuale spinta passiva laterale.

Qualora l'elemento in verifica sia formato da parti non omogenee tra loro, ad esempio una travata in cui le singole travi di fondazione siano associate ad un differente sondaggio, verranno condotte verifiche geotecniche distinte sui singoli tratti.

Lo scorrimento di una fondazione avviene nel momento in cui le componenti delle forze parallele al piano di contatto tra fondazione e terreno vincono l'attrito e la coesione terreno-fondazione e, qualora fosse presente, la spinta passiva laterale.

Il coefficiente di sicurezza a scorrimento si ottiene dal rapporto tra le forze stabilizzanti di progetto (R_d) e quelle instabilizzanti (E_d):

$$R_d = (N \cdot \tan(\varphi) + c_a \cdot B \cdot L + \alpha \cdot S_p) / \gamma_{Rs}$$
$$|E_d = \sqrt{T_x^2 + T_y^2}$$

dove:

N = risultante delle forze normali al piano di scorrimento;

T_x, T_y = componenti delle forze tangenziali al piano di scorrimento;

$\tan(\varphi)$ = coefficiente di attrito terreno-fondazione;

c_a = aderenza alla base, pari alla coesione del terreno di fondazione o ad una sua frazione;

B, L = dimensioni della fondazione;

α = fattore di riduzione della spinta passiva;

S_p = spinta passiva dell'eventuale terreno laterale;

γ_{Rs} = fattore di sicurezza parziale per lo scorrimento;

Le normative prevedono che il fattore di sicurezza a scorrimento $FS=R_d/E_d$ sia non minore di un prefissato limite.

Verifica di capacità portante

La verifica di capacità portante della fondazione superficiale viene eseguita mediante formulazioni di letteratura geotecnica considerando le caratteristiche dei terreni sottostanti al piano di posa della fondazione, ricavati in base alla stratigrafia associata all'elemento.

Qualora l'elemento in verifica sia formato da parti non omogenee tra loro, ad esempio una travata in cui le singole travi di fondazione siano associate ad un differente sondaggio, verranno condotte verifiche geotecniche distinte sui singoli tratti.

La verifica viene fatta raffrontando la portanza di progetto (Rd) con la sollecitazione di progetto (Ed); la prima deriva dalla portanza calcolata con metodi della letteratura geotecnica, ridotta da opportuni fattori di sicurezza parziali; la seconda viene valutata ricavando la risultante della sollecitazione scaricata al suolo con una integrazione delle pressioni nel tratto di calcolo. Le normative prevedono che il fattore di sicurezza alla capacità portante, espresso come rapporto tra il carico ultimo di progetto della fondazione (Rd) ed il carico agente (Ed), sia non minore di un prefissato limite.

La portanza di una fondazione rappresenta il carico ultimo trasmissibile al suolo prima di arrivare alla rottura del terreno. Le formule di calcolo presenti in letteratura sono nate per la fondazione nastriforme indefinita ma aggiungono una serie di termini correttivi per considerare le effettive condizioni al contorno della fondazione, esprimendo la capacità portante ultima in termini di pressione limite agente su di una fondazione equivalente soggetta a carico centrato.

La determinazione della capacità portante ai fini della verifica è stata effettuata secondo il **metodo di Vesic**, che viene descritto di seguito.

La capacità portante valutata attraverso la formula di Vesic risulta, nel caso generale:

$$Q_{lim} = c \cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot b_c \cdot g_c + q \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot b_q \cdot g_q + \frac{1}{2} \gamma' \cdot B \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot b_\gamma \cdot g_\gamma$$

Nel caso di terreno eminentemente coesivo ($\phi = 0$) tale relazione diventa:

$$Q_{lim} = (2 + \pi) \cdot c_u \cdot (1 + s'_c + d'_c - i'_c - b'_c - g'_c) + q$$

dove:

γ'	= peso di volume efficace dello strato di fondazione;
B	= larghezza efficace della fondazione ($B = B_f - 2e$);
L	= lunghezza efficace della fondazione ($L = L_f - 2e$);
c	= coesione dello strato di fondazione;
c_u	= coesione non drenata dello strato di fondazione;
q	= sovraccarico del terreno sovrastante il piano di fondazione;
N_c, N_q, N_γ	= fattori di capacità portante;
s_c, s_q, s_γ	= fattori di forma della fondazione;

- d_c, d_q, d_y = fattori di profondità del piano di posa della fondazione;
 i_c, i_q, i_y = fattori di inclinazione del carico;
 b_c, b_q, b_y = fattori di inclinazione della base della fondazione;
 g_c, g_q, g_y = fattori di inclinazione del piano campagna;

Nel caso di piano di campagna inclinato ($\beta > 0$) e $\phi = 0$, Vesic propone l'aggiunta, nella formula sopra definita, del termine

$$0.5 \cdot \gamma \cdot B \cdot N_{\gamma} \quad \text{con } N_{\gamma} = -2 \cdot \tan \beta$$

Per la teoria di Vesic i coefficienti sopra definiti assumono le espressioni che seguono:

$$\begin{aligned}
 N_c &= (N_q - 1) \cdot \tan \phi; \quad N_q = \tan^2 \left(45^\circ + \frac{\phi}{2} \right) \cdot e^{(\pi \cdot \tan \phi)}; \quad N_{\gamma} = 2 \cdot (N_q + 1) \cdot \tan \phi \\
 s_c &= 1 + \frac{B}{L} \cdot \frac{N_q}{N_c}; \quad s'_c = 0.2 \cdot \frac{B}{L}; \quad s_q = 1 + \frac{B}{L} \cdot \tan \phi; \quad s_{\gamma} = 1 - 0.4 \cdot \frac{B}{L} \\
 d_c &= 1 + 0.4 \cdot k; \quad d'_c = 0.4 \cdot k; \quad d_q = 1 + 2 \cdot k \cdot \tan \phi \cdot (1 - \sin \phi)^2; \quad d_{\gamma} = 1 \\
 i_c &= i_q - \frac{1 - i_q}{N_q - 1}; \quad i'_c = \frac{m \cdot H}{B \cdot L \cdot c_a \cdot N_c}; \quad i_q = \left(1 - \frac{H}{V + B \cdot L \cdot c_a \cdot \tan \phi} \right)^m; \\
 i_{\gamma} &= \left(1 - \frac{H}{V + B \cdot L \cdot c_a \cdot \tan \phi} \right)^{m+1} \\
 g_c &= 1 - \frac{\beta^\circ}{147^\circ}; \quad g'_c = \frac{\beta^\circ}{147^\circ}; \quad g_q = (1 - \tan \beta)^2; \quad g_{\gamma} = g_q \\
 b_c &= 1 - \frac{\eta^\circ}{147^\circ}; \quad b'_c = \frac{\eta^\circ}{147^\circ}; \quad b_q = (1 - \eta \cdot \tan \phi)^2; \quad b_{\gamma} = b_q \\
 k &= \frac{D}{B_f} \quad \left(\text{se } \frac{D}{B_f} \leq 1 \right); \quad k = \arctan \left(\frac{D}{B_f} \right) \quad \left(\text{se } \frac{D}{B_f} > 1 \right); \quad m = \frac{2 + \frac{B}{L}}{1 + \frac{B}{L}}
 \end{aligned}$$

nelle quali si sono considerati i seguenti dati:

- ϕ = angolo di attrito dello strato di fondazione;
 c_a = aderenza alla base della fondazione;
 η = inclinazione del piano di posa della fondazione sull'orizzontale ($\eta = 0$ se orizzontale);
 β = inclinazione del pendio;
 H = componente orizzontale del carico trasmesso sul piano di posa della fondazione;
 V = componente verticale del carico trasmesso sul piano di posa della fondazione;
 D = profondità del piano di posa della fondazione dal piano campagna.

Influenza degli strati sulla capacità portante

Le formulazioni utilizzate per la portanza prevedono la presenza di uno stesso terreno nella zona interessata dalla potenziale rottura. In prima approssimazione lo spessore di tale zona è pari a:

$$H = \frac{1}{2} \cdot B \cdot \tan(45^\circ + \phi / 2)$$

In presenza di stratificazioni di terreni diversi all'interno di tale zona, il calcolo diventa più complesso; non esiste una metodologia univoca per questi casi, differenti autori hanno proposto soluzioni diverse a seconda dei casi che si possono presentare. In prima approssimazione, nel caso di stratificazioni, viene trovata una media delle caratteristiche dei terreni, pesata sullo spessore degli strati interessati. Nel caso in cui il primo strato incontrato sia coesivo viene anche verificato che la compressione media agente sulla fondazione non superi la tensione limite di espulsione, circostanza che provocherebbe il rifluimento del terreno da sotto la fondazione, rendendo impossibile la portanza. La tensione limite di espulsione q_{ult} per terreno coesivo viene calcolata come:

$$q_{ult} = 4c + q$$

dove c è la coesione e q è il sovraccarico agente sul piano di posa.

Influenza del sisma sulla capacità portante

La capacità portante nelle combinazioni sismiche viene valutata mediante l'estensione di procedure classiche al caso di azione sismica.

L'effetto inerziale prodotto dalla struttura in elevazione sulla fondazione può essere considerato tenendo conto dell'effetto dell'inclinazione (rapporto tra forze T parallele al piano di posa e carico normale N) e dell'eccentricità (rapporto tra momento M e carico normale N) delle azioni in fondazione, e produce variazioni di tutti i coefficienti di capacità portante del carico limite, oltre alla riduzione dell'area efficace.

L'effetto cinematico si manifesta per effetto dell'inerzia delle masse del suolo sotto la fondazione come una riduzione della resistenza teorica calcolata in condizioni statiche; tale riduzione è in funzione del coefficiente sismico orizzontale k_h , cioè dell'accelerazione normalizzata massima attesa al suolo, e delle caratteristiche del suolo. L'effetto è più marcato su terreni granulari, mentre nei suoli coesivi è poco rilevante.

Per tener conto nella determinazione del carico limite di tali effetti inerziali vengono introdotti nelle combinazioni sismiche anche i fattori correttivi γ e η (earthquake), valutati secondo Paolucci e Pecker:

$$e_q = \left(1 - \frac{k_h}{\lg \phi}\right)^{0.35}; \quad e_c = 1 - 0.32 \cdot k_h; \quad e_\gamma = e_q$$

5. VERIFICA DELLA SICUREZZA: IDENTIFICAZIONE DEI RELATIVI STATI LIMITE

Gli stati limite ultimi delle fondazioni superficiali si riferiscono allo sviluppo di meccanismi di collasso determinati dalla mobilitazione della resistenza del terreno e al raggiungimento della resistenza degli elementi strutturali che compongono la fondazione stessa.

Nel caso specifico del fabbricato in progetto, le verifiche di sicurezza sono state effettuate nei confronti dei seguenti stati limite:

SLU di tipo geotecnico (GEO)

- collasso per carico limite dell'insieme fondazione-terreno;
- collasso per scorrimento sul piano di posa;

SLU di tipo strutturale (STR)

- raggiungimento della resistenza negli elementi strutturali;

accertando che, per ogni stato limite considerato, sia soddisfatta la relazione:

$$E_d \leq R_d$$

Le verifiche GEO sono state effettuate con riferimento all'Approccio 2: (A1+M1+R3), tenendo conto dei coefficienti parziali riportati nelle tabelle successive. Per le verifiche STR si rimanda all'apposita Relazione di calcolo, mentre le verifiche GEO saranno allegate alla presente.

Di seguito si riportano i valori dei coefficienti parziali per le azioni, per i parametri geotecnici e per le verifiche agli SLU di fondazioni superficiali.

Tabella 2- Coefficienti parziali per le azioni o per effetto delle azioni

	Effetto	Coefficiente Parziale γ_F (o γ_E)	EQU	(A1)	(A2)
Carichi permanenti G_1	Favorevole	γ_{G1}	0,9	1,0	1,0
	Sfavorevole		1,1	1,3	1,0
Carichi permanenti $G_2^{(2)}$	Favorevole	γ_{G2}	0,8	0,8	0,8
	Sfavorevole		1,5	1,5	1,3
Azioni variabili Q	Favorevole	γ_Q	0,0	0,0	0,0
	Sfavorevole		1,5	1,5	1,3

⁽²⁾ Per i carichi permanenti G_2 si applica quanto indicato alla Tabella 2.6.I. Per la spinta delle terre si fa riferimento ai coefficienti γ_{G1}

Tabella 3- Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno

Parametro	Grandezza alla quale applicare il coefficiente parziale	Coefficiente parziale γ_M	(M1)	(M2)
Tangente dell'angolo di resistenza al taglio	$\tan \phi'_k$	$\gamma_{\phi'}$	1,0	1,25
Coesione efficace	c'_k	$\gamma_{c'}$	1,0	1,25
Resistenza non drenata	c_{uk}	γ_{cu}	1,0	1,4
Peso dell'unità di volume	γ	γ_γ	1,0	1,0

Tabella 4- Coefficienti parziali γ_R per le verifiche agli stati limite ultimi di fondazioni superficiali

Verifica	Coefficiente parziale (R3)
Carico limite	$\gamma_R = 2,3$
Scorrimento	$\gamma_R = 1,1$

Per ogni stato limite ultimo di tipo GEO considerato, risulta rispettata la condizione:

$$Ed \leq Rd$$

Per i risultati numerici delle verifiche si rimanda agli allegati di seguito riportati.

ALLEGATI

VERIFICHE FONDAZIONI FABBRICATO B5

1 Verifiche delle fondazioni

1.1 Verifiche piastre C.A. di fondazione

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [m, daN, deg] ove non espressamente specificato.

Nodo: indice del nodo di verifica.

Dir.: direzione della sezione di verifica.

B: base della sezione rettangolare di verifica. [m]

H: altezza della sezione rettangolare di verifica. [m]

A. sup.: area barre armatura superiori. [m²]

C. sup.: distanza media delle barre superiori dal bordo superiore della sezione. [m]

A. inf.: area barre armatura inferiori. [m²]

C. inf.: distanza media delle barre inferiori dal bordo inferiore della sezione. [m]

Comb.: combinazione di verifica.

M: momento flettente. [daN·m]

N: sforzo normale. [daN]

Mu: momento flettente ultimo. [daN·m]

Nu: sforzo normale ultimo. [daN]

c.s.: coefficiente di sicurezza.

Verifica: stato di verifica.

σ_c : tensione nel calcestruzzo. [daN/m²]

σ_{lim} : tensione limite. [daN/m²]

Es/Ec: coefficiente di omogenizzazione.

σ_f : tensione nell'acciaio d'armatura. [daN/m²]

Pos.: posizione dell'armatura.

A. efficace: area efficace. [m²]

A. min: area minima. [m²]

Comb.: combinazione.

Fh: componente orizzontale del carico. [daN]

Fv: componente verticale del carico. [daN]

Cnd: resistenza valutata a breve o lungo termine (BT - LT).

Ad: adesione di progetto. [daN/m²]

Phi: angolo di attrito di progetto. [deg]

RPI: resistenza passiva laterale unitaria di progetto. [daN/m]

γ_R : coefficiente parziale sulla resistenza di progetto.

Rd: resistenza alla traslazione di progetto. [daN]

Ed: azione di progetto. [daN]

Rd/Ed: coefficiente di sicurezza allo scorrimento.

ID: indice della verifica di capacità portante.

Fx: componente lungo x del carico. [daN]

Fy: componente lungo y del carico. [daN]

Fz: componente verticale del carico. [daN]

Mx: componente lungo x del momento. [daN·m]

My: componente lungo y del momento. [daN·m]

ix: inclinazione del carico in x. [deg]

iy: inclinazione del carico in y. [deg]

ex: eccentricità del carico in x. [m]

ey: eccentricità del carico in y. [m]

B': larghezza efficace. [m]

L': lunghezza efficace. [m]

Cnd: resistenza valutata per condizione a breve o lungo termine (BT - LT).

C: coesione di progetto. [daN/m²]

Qs: sovraccarico laterale da piano di posa. [daN/m²]

Rd: resistenza alla rottura del complesso di progetto. [daN]

Ed: azione di progetto (sforzo normale al piano di posa). [daN]

Rd/Ed: coefficiente di sicurezza alla capacità portante.

N:

Nq: fattore di capacità portante per il termine di sovraccarico.

Nc: fattore di capacità portante per il termine coesivo.

Ng: fattore di capacità portante per il termine attritivo.

S:

Sq: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine di sovraccarico.

Sc: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine coesivo.

Sg: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine attritivo.

D:

Dq: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine di sovraccarico.

Dc: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine coesivo.

Dg: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine attritivo.

I:

Iq: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine di sovraccarico.

Ic: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine coesivo.

Ig: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine attritivo.

B:

Bq: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine di sovraccarico.

Bc: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine coesivo.

Bg: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine attritivo.

G:

Gq: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine di sovraccarico.

Gc: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine coesivo.

Gg: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine attritivo.

P:

Pq: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine di sovraccarico.

Pc: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine coesivo.

Pg: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine attritivo.

E:

Eq: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine di sovraccarico.

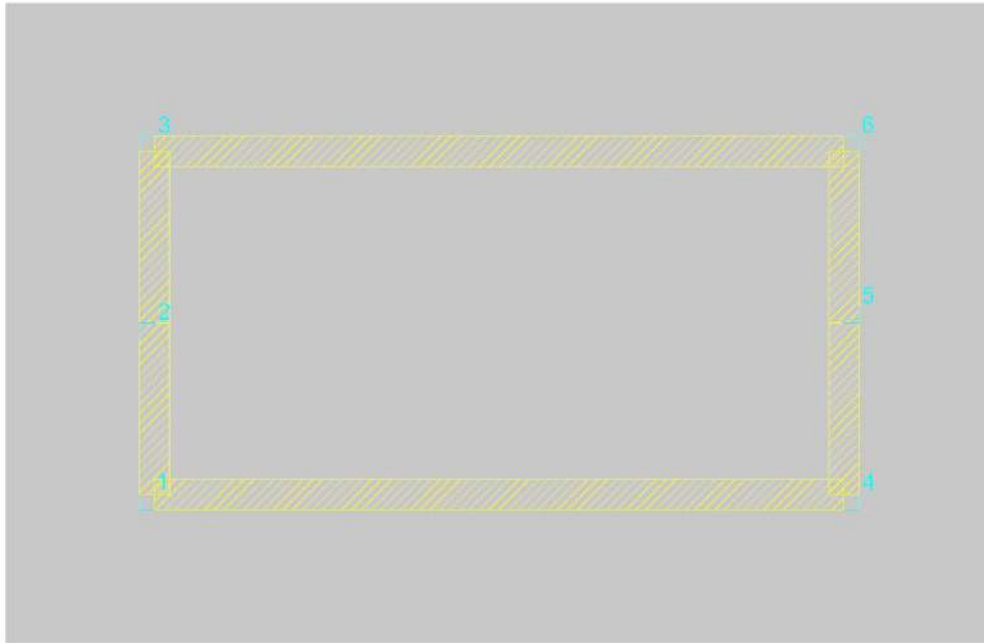
Ec: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine coesivo.

Eg: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine attritivo.

Platea a "Fondazione"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 45000000

Calcestruzzo: C30/37 Rck 3700000

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-0.675; -0.675; 0.1), direzione dell'asse X = (0.01; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 0.01; 0).

Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

Verifiche nei nodi

Verifiche SLU flessione nei nodi

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per le combinazioni SLV, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
53	X	1	0.3	0.000565	0.058	0.000565	0.058	SLV 5	2136.78	0	4966.41	0	2.3242	Si
65	X	1	0.3	0.000565	0.058	0.000565	0.058	SLV 9	2128.69	0	4966.41	0	2.3331	Si
213	X	1	0.3	0.000565	0.058	0.000565	0.058	SLV 7	2092.84	0	4966.41	0	2.373	Si
225	X	1	0.3	0.000565	0.058	0.000565	0.058	SLV 11	2082.34	0	4966.41	0	2.385	Si
212	X	1	0.3	0.000565	0.058	0.000565	0.058	SLV 7	2080.85	0	4966.41	0	2.3867	Si

Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
53	X	1	0.3	0.000565	0.058	0.000565	0.058	SLD 5	1561.35	0	4966.41	0	3.1808	Si
65	X	1	0.3	0.000565	0.058	0.000565	0.058	SLD 9	1544.23	0	4966.41	0	3.2161	Si
71	Y	1	0.3	0.000565	0.046	0.000565	0.046	SLD 1	1606.52	0	5190.28	0	3.2308	Si
52	X	1	0.3	0.000565	0.058	0.000565	0.058	SLD 5	1509.88	0	4966.41	0	3.2893	Si
52	Y	1	0.3	0.000565	0.046	0.000565	0.046	SLD 5	1568.07	0	5190.28	0	3.31	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
71	Y	1	0.3	0.000565	0.046	0.000565	0.046	SLE QP 1	1196.54	0	-73755	1381950	15	Si
52	Y	1	0.3	0.000565	0.046	0.000565	0.046	SLE QP 1	1159.59	0	-71477	1381950	15	Si
85	Y	1	0.3	0.000565	0.046	0.000565	0.046	SLE QP 1	1147.06	0	-70705	1381950	15	Si

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
66	Y	1	0.3	0.000565	0.046	0.000565	0.046	SLE QP 1	1110.68	0	-68462	1381950	15	Si
53	X	1	0.3	0.000565	0.058	0.000565	0.058	SLE QP 1	1075.89	0	-67423	1381950	15	Si

Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
71	Y	1	0.3	0.000565	0.046	0.000565	0.046	SLE RA 5	1261.76	0	808859	36000000	15	Si
85	Y	1	0.3	0.000565	0.046	0.000565	0.046	SLE RA 37	1224.55	0	785003	36000000	15	Si
52	Y	1	0.3	0.000565	0.046	0.000565	0.046	SLE RA 5	1222.38	0	783613	36000000	15	Si
66	Y	1	0.3	0.000565	0.046	0.000565	0.046	SLE RA 37	1184.32	0	759216	36000000	15	Si
92	Y	1	0.3	0.000565	0.046	0.000565	0.046	SLE RA 5	1121.19	0	718744	36000000	15	Si

Verifiche SLE fessurazione nei nodi

La piastra non presenta nodi con apertura delle fessure.

Verifiche area minima longitudinali nei nodi

Nodo	Dir.	Pos.	A. efficace	A. min	c.s.	Verifica
2	X	Inferiore	0.000283	0.00015	1.885	Si
204	X	Inferiore	0.000565	0.0003	1.885	Si
204	X	Superiore	0.000565	0.0003	1.885	Si
204	Y	Inferiore	0.000565	0.0003	1.885	Si
204	Y	Superiore	0.000565	0.0003	1.885	Si

Verifiche geotecniche

Dati geometrici dell'impronta di calcolo

Forma dell'impronta di calcolo: rettangolare di area equivalente

Centro impronta, nel sistema globale: 2.9; 1.6; -0.2

Lato minore B dell'impronta: 4.6

Lato maggiore L dell'impronta: 7.1

Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 32.7

Verifica di scorrimento sul piano di posa

Coefficiente di sicurezza minimo per scorrimento 1.7

Comb.	Fh	Fv	Cnd	Ad	Phi	RPI	γR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
SLU 28	1625	-64313	LT	0	14	0	1.1	14577	1625	8.97	Si
SLV 13	16052	-120653	LT	0	14	0	1.1	27347	16052	1.7	Si

Verifiche geotecniche di capacità portante sul piano di posa

Profondità massima del bulbo di rottura considerato: 3.35 m

Profondità massima del bulbo di rottura considerato (per condizione non drenata): 2.3 m

Peso specifico efficace del terreno di progetto γs: 1173 daN/m3

Coefficiente sismico pseudo-statico Kh nel volume di terreno sottostante la fondazione per verifiche in SLD: 0.021

Coefficiente sismico pseudo-statico Kh nel volume di terreno sottostante la fondazione per verifiche in SLV: 0.045

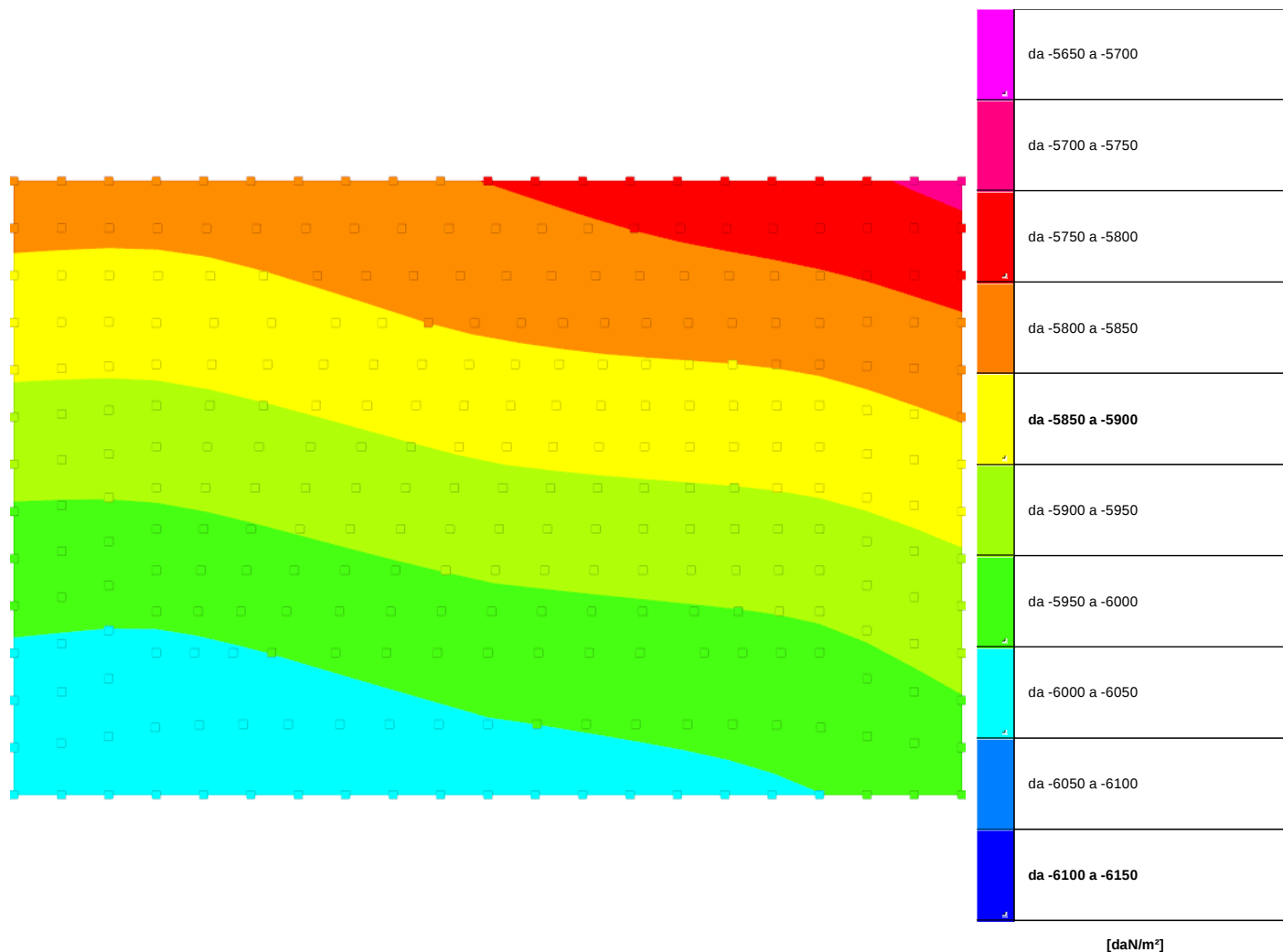
Coefficiente di sicurezza minimo per portanza 1.06

ID	Comb.	Fx	Fy	Fz	Mx	My	ix	iy	ex	ey	B'	L'	Cnd	C	Phi	Qs	γR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
1	SLU 209	571	0	-192895	3159.15	-914.63	0	0	0	0.02	4.57	7.09	BT	2357	0	525	2.3	204072	192895	1.06	Si
2	SLV 5	-4625	-14825	-120653	41642.79	-13274.55	-2	-7	-0.11	0.35	3.91	6.88	LT	100	21	525	2.3	147808	120653	1.23	Si
3	SLD 5	-2116	-6784	-120653	20334.51	-6860.22	-1	-3	-0.06	0.17	4.26	6.99	BT	2357	0	525	2.3	181985	120653	1.51	Si

Verifiche geotecniche di capacità portante - Fattori utilizzati nel calcolo di Rd

ID	N			S			D			I			B			G			P			E		
	Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	Ik	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
1	1	5	0	0	0.13	0	0	0.03	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1	1	0	0	0
2	7	16	6	1.22	1.25	0.77	1.02	1.03	1	0.81	0.78	0.71	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.96	0.99	0.96
3	1	5	0	0	0.12	0	0	0.03	0	0	0.03	0	0	0	0	0	0	0	1	1	1	0	0	0

1.2 Pressioni terreno in SLU



Rappresentazione in pianta delle massime compressioni sul terreno in famiglia SLU.

Nodo: Nodo che interagisce col terreno.

Ind.: indice del nodo.

Pressione minima: situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.

uz: spostamento massimo verticale del nodo. [m]

Valore: pressione minima sul terreno del nodo. [daN/m²]

Pressione massima: situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.

uz: spostamento minimo verticale del nodo. [m]

Valore: pressione massima sul terreno del nodo. [daN/m²]

Compressione estrema massima -6048.4 al nodo di indice 4, di coordinate x = 0.03, y = -0.68, z = 0.1, nel contesto SLU 177.

Spostamento estremo minimo -0.0368482 al nodo di indice 4, di coordinate x = 0.03, y = -0.68, z = 0.1, nel contesto SLU 177.

Spostamento estremo massimo -0.0114812 al nodo di indice 295, di coordinate x = 6.42, y = 3.92, z = 0.1, nel contesto SLU 1.

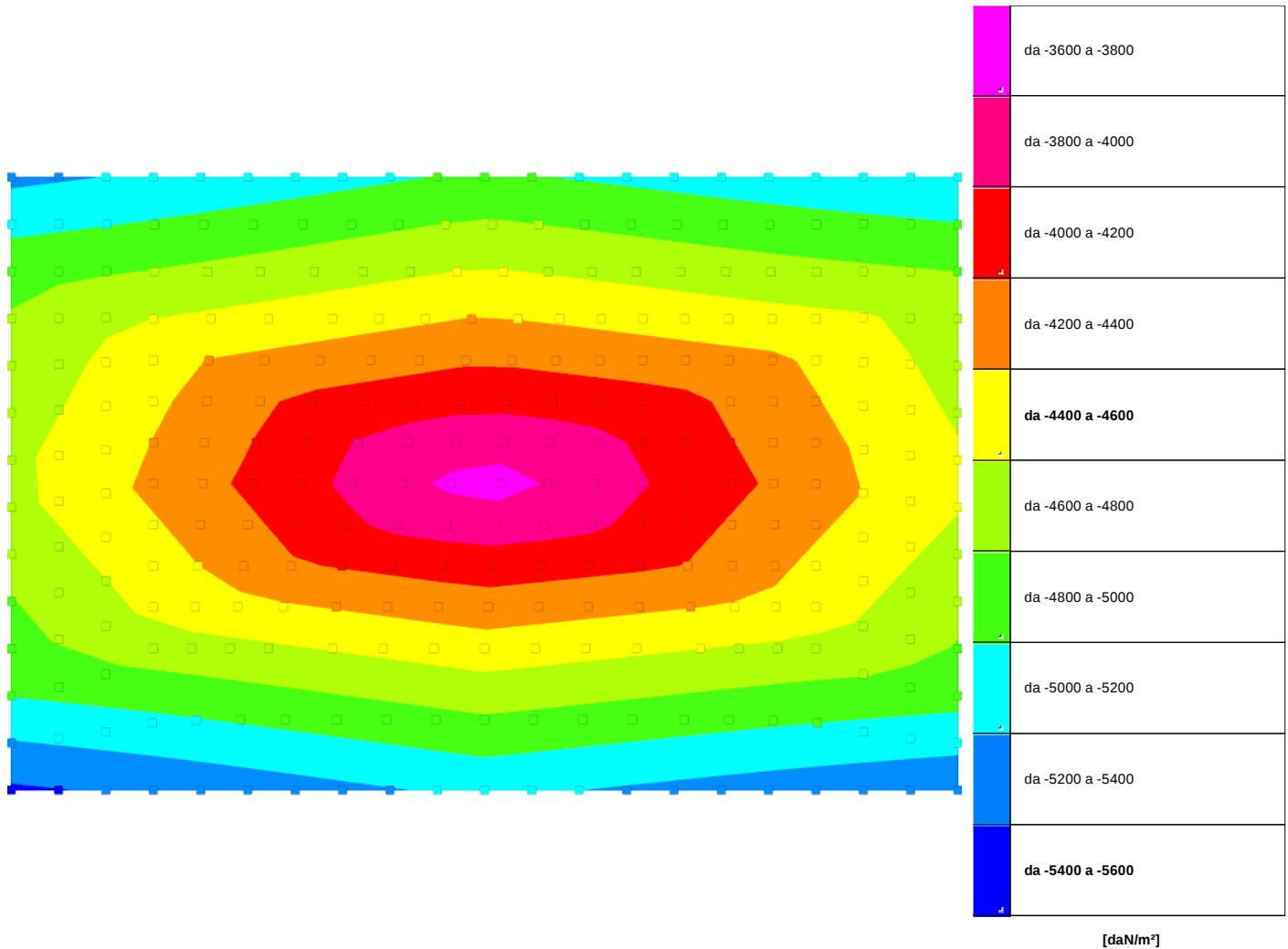
Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2	SLU 177	-0.036835	-6046.2	SLU 28	-0.0120451	-1977.1
3	SLU 177	-0.0368431	-6047.5	SLU 28	-0.0120473	-1977.5
4	SLU 177	-0.0368482	-6048.4	SLU 28	-0.0120476	-1977.5
5	SLU 177	-0.0368473	-6048.2	SLU 28	-0.012044	-1976.9
6	SLU 177	-0.0368385	-6046.8	SLU 28	-0.0120357	-1975.6
7	SLU 177	-0.0368222	-6044.1	SLU 28	-0.0120227	-1973.4
8	SLU 177	-0.0368003	-6040.5	SLU 28	-0.0120063	-1970.7
9	SLU 177	-0.0367753	-6036.4	SLU 28	-0.011988	-1967.7
10	SLU 177	-0.036749	-6032.1	SLU 28	-0.0119688	-1964.6
11	SLU 177	-0.036722	-6027.6	SLU 28	-0.0119493	-1961.4
12	SLU 177	-0.0366946	-6023.1	SLU 28	-0.0119296	-1958.1
13	SLU 209	-0.0366805	-6020.8	SLU 28	-0.0119096	-1954.9
14	SLU 209	-0.0366661	-6018.5	SLU 28	-0.0118894	-1951.5
15	SLU 209	-0.0366511	-6016	SLU 28	-0.0118687	-1948.2
16	SLU 209	-0.0366345	-6013.3	SLU 28	-0.0118472	-1944.6
17	SLU 209	-0.0366149	-6010	SLU 28	-0.0118239	-1940.8
18	SLU 209	-0.0365898	-6005.9	SLU 28	-0.0117972	-1936.4
19	SLU 209	-0.0365573	-6000.6	SLU 28	-0.011766	-1931.3
20	SLU 209	-0.0365173	-5994	SLU 28	-0.0117303	-1925.4
21	SLU 209	-0.0364715	-5986.5	SLU 28	-0.0116909	-1919
22	SLU 209	-0.0364228	-5978.5	SLU 28	-0.0116498	-1912.2
23	SLU 177	-0.0367556	-6033.1	SLU 28	-0.0120738	-1981.8

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
24	SLU 209	-0.0363428	-5965.4	SLU 28	-0.011678	-1916.8
25	SLU 177	-0.0367569	-6033.4	SLU 28	-0.0120793	-1982.7
26	SLU 209	-0.0363844	-5972.2	SLU 28	-0.0117223	-1924.1
27	SLU 177	-0.0367526	-6032.7	SLU 28	-0.0120848	-1983.6
28	SLU 209	-0.0364204	-5978.1	SLU 28	-0.0117664	-1931.4
29	SLU 177	-0.0367381	-6030.3	SLU 28	-0.0120877	-1984.1
30	SLU 209	-0.0364459	-5982.3	SLU 28	-0.0118077	-1938.1
31	SLU 177	-0.0367246	-6028.1	SLU 28	-0.0120807	-1982.9
32	SLU 209	-0.0364708	-5986.4	SLU 28	-0.0118375	-1943
33	SLU 177	-0.0367055	-6024.9	SLU 28	-0.0120673	-1980.8
34	SLU 209	-0.0364901	-5989.6	SLU 28	-0.011861	-1946.9
35	SLU 177	-0.0366817	-6021	SLU 28	-0.0120503	-1978
36	SLU 209	-0.0365063	-5992.2	SLU 28	-0.0118821	-1950.4
37	SLU 177	-0.0366527	-6016.3	SLU 28	-0.0120294	-1974.5
38	SLU 209	-0.0365227	-5994.9	SLU 28	-0.0119047	-1954.1
39	SLU 177	-0.0366242	-6011.6	SLU 28	-0.0120088	-1971.2
40	SLU 209	-0.0365378	-5997.4	SLU 28	-0.0119261	-1957.6
41	SLU 177	-0.0365957	-6006.9	SLU 28	-0.0119883	-1967.8
42	SLU 209	-0.0365526	-5999.8	SLU 28	-0.011947	-1961
43	SLU 177	-0.0365671	-6002.2	SLU 28	-0.0119677	-1964.4
44	SLU 177	-0.0366734	-6019.6	SLU 28	-0.0121008	-1986.3
45	SLU 209	-0.0362601	-5951.8	SLU 28	-0.0117045	-1921.2
46	SLU 177	-0.0366682	-6018.8	SLU 28	-0.0121087	-1987.6
47	SLU 209	-0.0362951	-5957.6	SLU 28	-0.0117511	-1928.8
48	SLU 177	-0.036653	-6016.3	SLU 28	-0.0121188	-1989.2
49	SLU 209	-0.0363202	-5961.7	SLU 28	-0.0117999	-1936.9
50	SLU 177	-0.0365853	-6005.2	SLU 28	-0.0121242	-1990.1
51	SLU 209	-0.0361717	-5937.3	SLU 28	-0.0117276	-1925
52	SLU 177	-0.0366057	-6008.5	SLU 28	-0.0121293	-1990.9
53	SLU 177	-0.0365926	-6006.4	SLU 28	-0.012119	-1989.2
54	SLU 177	-0.0365726	-6003.1	SLU 28	-0.0121044	-1986.8
55	SLU 177	-0.0365503	-5999.4	SLU 28	-0.0120885	-1984.2
56	SLU 177	-0.0365121	-5993.2	SLU 28	-0.0120612	-1979.8
57	SLU 177	-0.0364821	-5988.3	SLU 28	-0.0120397	-1976.2
58	SLU 177	-0.0364522	-5983.4	SLU 28	-0.0120183	-1972.7
59	SLU 177	-0.0364224	-5978.4	SLU 28	-0.0119969	-1969.2
60	SLU 209	-0.0364074	-5976	SLU 28	-0.0119754	-1965.7
61	SLU 209	-0.0363924	-5973.5	SLU 28	-0.011954	-1962.2
62	SLU 209	-0.0363777	-5971.1	SLU 28	-0.0119326	-1958.6
63	SLU 209	-0.0363593	-5968.1	SLU 28	-0.0119057	-1954.2
64	SLU 209	-0.0363477	-5966.2	SLU 28	-0.0118891	-1951.5
65	SLU 209	-0.0363338	-5963.9	SLU 28	-0.0118712	-1948.6
66	SLU 209	-0.0363133	-5960.6	SLU 28	-0.0118493	-1945
67	SLU 177	-0.0365768	-6003.8	SLU 28	-0.0121317	-1991.3
68	SLU 209	-0.0362034	-5942.5	SLU 28	-0.0117737	-1932.6
69	SLU 177	-0.036558	-6000.7	SLU 28	-0.0121394	-1992.6
70	SLU 209	-0.0362248	-5946	SLU 28	-0.0118202	-1940.2
71	SLU 177	-0.0365142	-5993.5	SLU 28	-0.012141	-1992.9
72	SLU 177	-0.036498	-5990.9	SLU 28	-0.0121286	-1990.8
73	SLU 177	-0.0364745	-5987	SLU 28	-0.0121117	-1988
74	SLU 177	-0.0364465	-5982.4	SLU 28	-0.0120918	-1984.8
75	SLU 177	-0.0364134	-5977	SLU 28	-0.0120684	-1980.9
76	SLU 177	-0.0363818	-5971.8	SLU 28	-0.0120459	-1977.2
77	SLU 177	-0.0363511	-5966.8	SLU 28	-0.012024	-1973.6
78	SLU 209	-0.0363223	-5962	SLU 28	-0.0120026	-1970.1
79	SLU 209	-0.0363076	-5959.6	SLU 28	-0.0119814	-1966.7
80	SLU 209	-0.0362935	-5957.3	SLU 28	-0.0119606	-1963.2
81	SLU 209	-0.03628	-5955.1	SLU 28	-0.01194	-1959.9
82	SLU 209	-0.0362667	-5952.9	SLU 28	-0.0119193	-1956.5
83	SLU 209	-0.0362549	-5951	SLU 28	-0.0119012	-1953.5
84	SLU 209	-0.0362411	-5948.7	SLU 28	-0.0118827	-1950.5
85	SLU 209	-0.0362215	-5945.5	SLU 28	-0.0118609	-1946.9
86	SLU 177	-0.036489	-5989.4	SLU 28	-0.0121426	-1993.1
87	SLU 209	-0.0360754	-5921.5	SLU 28	-0.0117458	-1928
88	SLU 177	-0.0364784	-5987.6	SLU 28	-0.0121478	-1994
89	SLU 209	-0.0361049	-5926.3	SLU 28	-0.0117897	-1935.2
90	SLU 177	-0.036457	-5984.1	SLU 28	-0.0121514	-1994.6
91	SLU 209	-0.0361237	-5929.4	SLU 28	-0.0118321	-1942.2
92	SLU 177	-0.0364153	-5977.3	SLU 28	-0.0121482	-1994
93	SLU 177	-0.0363971	-5974.3	SLU 28	-0.0121345	-1991.8
94	SLU 177	-0.0363711	-5970	SLU 28	-0.0121158	-1988.7
95	SLU 177	-0.0363404	-5965	SLU 28	-0.012094	-1985.1
96	SLU 177	-0.0363073	-5959.6	SLU 28	-0.0120707	-1981.3
97	SLU 177	-0.0362747	-5954.2	SLU 28	-0.0120476	-1977.5
98	SLU 177	-0.0362435	-5949.1	SLU 28	-0.0120254	-1973.9
99	SLU 209	-0.0362158	-5944.5	SLU 28	-0.012004	-1970.4
100	SLU 209	-0.0362015	-5942.2	SLU 28	-0.0119833	-1967
101	SLU 209	-0.0361884	-5940	SLU 28	-0.0119634	-1963.7
102	SLU 209	-0.0361766	-5938.1	SLU 28	-0.0119443	-1960.6
103	SLU 209	-0.0361657	-5936.3	SLU 28	-0.011926	-1957.6
104	SLU 209	-0.0361549	-5934.5	SLU 28	-0.0119084	-1954.7
105	SLU 209	-0.0361416	-5932.4	SLU 28	-0.0118899	-1951.6
106	SLU 209	-0.0361224	-5929.2	SLU 28	-0.011868	-1948
107	SLU 177	-0.0363844	-5972.2	SLU 28	-0.0121558	-1995.3
108	SLU 209	-0.0359709	-5904.3	SLU 28	-0.0117591	-1930.2
109	SLU 177	-0.0363732	-5970.4	SLU 28	-0.0121587	-1995.8
110	SLU 209	-0.0359997	-5909.1	SLU 28	-0.0118007	-1937
111	SLU 177	-0.0363521	-5966.9	SLU 28	-0.0121595	-1995.9
112	SLU 209	-0.0360187	-5912.2	SLU 28	-0.0118403	-1943.5
113	SLU 177	-0.0363142	-5960.7	SLU 28	-0.0121541	-1995
114	SLU 177	-0.0362939	-5957.4	SLU 28	-0.0121389	-1992.5
115	SLU 177	-0.0362657	-5952.7	SLU 28	-0.0121186	-1989.2
116	SLU 177	-0.0362332	-5947.4	SLU 28	-0.0120957	-1985.4
117	SLU 177	-0.0361993	-5941.8	SLU 28	-0.0120717	-1981.5
118	SLU 177	-0.0361661	-5936.4	SLU 28	-0.0120483	-1977.6
119	SLU 177	-0.0361345	-5931.2	SLU 28	-0.0120258	-1973.9
120	SLU 209	-0.036108	-5926.9	SLU 28	-0.0120045	-1970.4
121	SLU 209	-0.0360941	-5924.6	SLU 28	-0.0119843	-1967.1
122	SLU 209	-0.0360818	-5922.5	SLU 28	-0.0119653	-1964

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
123	SLU 209	-0.0360712	-5920.8	SLU 28	-0.0119474	-1961.1
124	SLU 209	-0.0360618	-5919.3	SLU 28	-0.0119303	-1958.3
125	SLU 209	-0.036052	-5917.7	SLU 28	-0.0119135	-1955.5
126	SLU 209	-0.0360394	-5915.6	SLU 28	-0.0118954	-1952.5
127	SLU 209	-0.0360211	-5912.6	SLU 28	-0.0118739	-1949
128	SLU 177	-0.0362735	-5954	SLU 28	-0.0121652	-1996.8
129	SLU 209	-0.0358602	-5886.2	SLU 28	-0.0117687	-1931.7
130	SLU 177	-0.0362636	-5952.4	SLU 28	-0.0121666	-1997.1
131	SLU 209	-0.0358902	-5891.1	SLU 28	-0.0118088	-1938.3
132	SLU 177	-0.0362452	-5949.4	SLU 28	-0.012166	-1997
133	SLU 209	-0.0359117	-5894.6	SLU 28	-0.0118468	-1944.6
134	SLU 177	-0.0362125	-5944	SLU 28	-0.0121596	-1995.9
135	SLU 177	-0.0361906	-5940.4	SLU 28	-0.0121432	-1993.2
136	SLU 177	-0.0361606	-5935.5	SLU 28	-0.0121217	-1989.7
137	SLU 177	-0.0361268	-5929.9	SLU 28	-0.0120978	-1985.8
138	SLU 177	-0.0360923	-5924.3	SLU 28	-0.0120734	-1981.8
139	SLU 177	-0.0360589	-5918.8	SLU 28	-0.0120498	-1977.9
140	SLU 177	-0.0360273	-5913.6	SLU 28	-0.0120273	-1974.2
141	SLU 209	-0.0360022	-5909.5	SLU 28	-0.0120061	-1970.7
142	SLU 209	-0.0359883	-5907.2	SLU 28	-0.0119863	-1967.5
143	SLU 209	-0.0359764	-5905.2	SLU 28	-0.0119679	-1964.4
144	SLU 209	-0.0359666	-5903.6	SLU 28	-0.0119508	-1961.6
145	SLU 209	-0.035958	-5902.2	SLU 28	-0.0119346	-1959
146	SLU 209	-0.0359489	-5900.7	SLU 28	-0.0119184	-1956.3
147	SLU 209	-0.035937	-5898.8	SLU 28	-0.0119007	-1953.4
148	SLU 209	-0.0359192	-5895.9	SLU 28	-0.0118794	-1949.9
149	SLU 177	-0.0361579	-5935	SLU 28	-0.0121716	-1997.9
150	SLU 209	-0.0357448	-5867.2	SLU 28	-0.0117753	-1932.8
151	SLU 177	-0.036151	-5933.9	SLU 28	-0.0121726	-1998
152	SLU 209	-0.0357777	-5872.6	SLU 28	-0.0118149	-1939.3
153	SLU 177	-0.0361372	-5931.6	SLU 28	-0.0121716	-1997.9
154	SLU 209	-0.0358036	-5876.9	SLU 28	-0.0118525	-1945.5
155	SLU 177	-0.0361106	-5927.3	SLU 28	-0.0121649	-1996.8
156	SLU 177	-0.0360877	-5923.5	SLU 28	-0.0121478	-1994
157	SLU 177	-0.0360564	-5918.4	SLU 28	-0.0121253	-1990.3
158	SLU 177	-0.0360218	-5912.7	SLU 28	-0.0121008	-1986.2
159	SLU 177	-0.0359874	-5907.1	SLU 28	-0.0120763	-1982.2
160	SLU 177	-0.0359544	-5901.6	SLU 28	-0.0120529	-1978.4
161	SLU 177	-0.0359231	-5896.5	SLU 28	-0.0120306	-1974.7
162	SLU 209	-0.0358992	-5892.6	SLU 28	-0.0120095	-1971.3
163	SLU 209	-0.035885	-5890.2	SLU 28	-0.0119898	-1968
164	SLU 209	-0.0358731	-5888.3	SLU 28	-0.0119717	-1965.1
165	SLU 209	-0.0358635	-5886.7	SLU 28	-0.0119552	-1962.3
166	SLU 209	-0.0358553	-5885.4	SLU 28	-0.0119396	-1959.8
167	SLU 209	-0.0358467	-5884	SLU 28	-0.0119238	-1957.2
168	SLU 209	-0.035835	-5882	SLU 28	-0.0119062	-1954.3
169	SLU 209	-0.0358171	-5879.1	SLU 28	-0.0118847	-1950.8
170	SLU 177	-0.0360378	-5915.3	SLU 47	-0.0121371	-1992.2
171	SLU 209	-0.035625	-5847.6	SLU 28	-0.0117791	-1933.5
172	SLU 177	-0.0360352	-5914.9	SLU 47	-0.0121563	-1995.4
173	SLU 209	-0.035662	-5853.6	SLU 28	-0.011819	-1940
174	SLU 177	-0.0360275	-5913.6	SLU 47	-0.0121721	-1998
175	SLU 209	-0.0356939	-5858.9	SLU 28	-0.0118572	-1946.3
176	SLU 177	-0.0360082	-5910.5	SLU 28	-0.0121699	-1997.6
177	SLU 177	-0.0359847	-5906.6	SLU 28	-0.0121524	-1994.7
178	SLU 177	-0.0359524	-5901.3	SLU 28	-0.0121291	-1990.9
179	SLU 177	-0.0359175	-5895.6	SLU 28	-0.0121041	-1986.8
180	SLU 177	-0.0358839	-5890.1	SLU 28	-0.0120801	-1982.9
181	SLU 177	-0.0358519	-5884.8	SLU 28	-0.0120573	-1979.1
182	SLU 177	-0.035821	-5879.7	SLU 28	-0.0120353	-1975.5
183	SLU 209	-0.0357982	-5876	SLU 28	-0.0120141	-1972
184	SLU 209	-0.0357833	-5873.5	SLU 28	-0.0119943	-1968.8
185	SLU 209	-0.0357708	-5871.5	SLU 28	-0.0119762	-1965.8
186	SLU 209	-0.0357612	-5869.9	SLU 28	-0.0119601	-1963.2
187	SLU 209	-0.0357532	-5868.6	SLU 28	-0.0119449	-1960.7
188	SLU 209	-0.0357448	-5867.2	SLU 28	-0.0119294	-1958.1
189	SLU 209	-0.035733	-5865.3	SLU 28	-0.0119117	-1955.2
190	SLU 209	-0.0357145	-5862.3	SLU 28	-0.0118897	-1951.6
191	SLU 177	-0.0359119	-5894.7	SLU 47	-0.0120475	-1977.5
192	SLU 209	-0.0354993	-5826.9	SLU 28	-0.0117791	-1933.5
193	SLU 177	-0.0359141	-5895	SLU 47	-0.01207	-1981.2
194	SLU 209	-0.0355409	-5833.8	SLU 28	-0.0118198	-1940.1
195	SLU 177	-0.0359137	-5895	SLU 47	-0.0120909	-1984.6
196	SLU 209	-0.03558	-5840.2	SLU 28	-0.0118595	-1946.6
197	SLU 177	-0.0359038	-5893.3	SLU 47	-0.0121055	-1987
198	SLU 177	-0.0358797	-5889.4	SLU 47	-0.012115	-1988.6
199	SLU 177	-0.0358464	-5883.9	SLU 47	-0.0121185	-1989.2
200	SLU 177	-0.0358109	-5878.1	SLU 28	-0.0121059	-1987.1
201	SLU 177	-0.035779	-5872.8	SLU 28	-0.012083	-1983.3
202	SLU 177	-0.0357485	-5867.8	SLU 28	-0.0120611	-1979.7
203	SLU 177	-0.0357182	-5862.9	SLU 28	-0.0120395	-1976.2
204	SLU 209	-0.0356963	-5859.3	SLU 28	-0.012018	-1972.7
205	SLU 209	-0.0356804	-5856.7	SLU 28	-0.0119979	-1969.4
206	SLU 209	-0.0356672	-5854.5	SLU 28	-0.0119798	-1966.4
207	SLU 209	-0.0356575	-5852.9	SLU 28	-0.011964	-1963.8
208	SLU 209	-0.0356497	-5851.6	SLU 28	-0.0119493	-1961.4
209	SLU 209	-0.0356411	-5850.2	SLU 28	-0.0119338	-1958.8
210	SLU 209	-0.0356291	-5848.2	SLU 28	-0.0119159	-1955.9
211	SLU 209	-0.03561	-5845.1	SLU 28	-0.0118934	-1952.2
212	SLU 177	-0.035793	-5875.1	SLU 47	-0.0120267	-1974.1
213	SLU 177	-0.0357691	-5871.2	SLU 47	-0.0120372	-1975.8
214	SLU 177	-0.0357355	-5865.7	SLU 47	-0.0120414	-1976.5
215	SLU 177	-0.0356964	-5859.3	SLU 47	-0.0120448	-1977.1
216	SLU 177	-0.035668	-5854.6	SLU 47	-0.0120472	-1977.5
217	SLU 177	-0.0356392	-5849.9	SLU 47	-0.0120494	-1977.8
218	SLU 177	-0.0356094	-5845	SLU 28	-0.0120399	-1976.2
219	SLU 209	-0.0355883	-5841.5	SLU 28	-0.0120177	-1972.6
220	SLU 209	-0.0355719	-5838.9	SLU 28	-0.0119978	-1969.3
221	SLU 209	-0.0355583	-5836.6	SLU 28	-0.0119799	-1966.4

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
222	SLU 209	-0.0355488	-5835.1	SLU 28	-0.0119647	-1963.9
223	SLU 209	-0.0355412	-5833.8	SLU 28	-0.0119506	-1961.6
224	SLU 209	-0.0355532	-5832.3	SLU 28	-0.0119346	-1959
225	SLU 209	-0.0355193	-5830.2	SLU 28	-0.0119162	-1956
226	SLU 209	-0.0354988	-5826.9	SLU 28	-0.0118927	-1952.1
227	SLU 177	-0.0357787	-5872.8	SLU 47	-0.0119532	-1962
228	SLU 209	-0.0353665	-5805.1	SLU 28	-0.0117744	-1932.7
229	SLU 177	-0.0357843	-5873.7	SLU 47	-0.0119782	-1966.1
230	SLU 209	-0.0354113	-5812.5	SLU 28	-0.0118155	-1939.4
231	SLU 177	-0.0357901	-5874.7	SLU 47	-0.0120033	-1970.2
232	SLU 209	-0.0354563	-5819.9	SLU 28	-0.0118563	-1946.1
233	SLU 190	-0.0355582	-5836.6	SLU 47	-0.0119532	-1962
234	SLU 190	-0.0355283	-5831.7	SLU 47	-0.0119547	-1962.3
235	SLU 190	-0.0354974	-5826.6	SLU 1	-0.011945	-1960.7
236	SLU 190	-0.0354676	-5821.7	SLU 1	-0.0119237	-1957.2
237	SLU 190	-0.03544	-5817.2	SLU 1	-0.0119039	-1953.9
238	SLU 190	-0.0355875	-5841.4	SLU 47	-0.011951	-1961.7
239	SLU 190	-0.0354159	-5813.2	SLU 1	-0.0118863	-1951
240	SLU 190	-0.0356171	-5846.3	SLU 47	-0.0119482	-1961.2
241	SLU 209	-0.0354055	-5811.5	SLU 1	-0.0118699	-1948.3
242	SLU 190	-0.0356487	-5851.5	SLU 47	-0.0119444	-1960.6
243	SLU 209	-0.0353947	-5809.8	SLU 1	-0.0118525	-1945.5
244	SLU 190	-0.0356763	-5856	SLU 47	-0.0119383	-1959.6
245	SLU 209	-0.0353791	-5807.2	SLU 1	-0.0118319	-1942.1
246	SLU 190	-0.0356931	-5858.7	SLU 47	-0.0119256	-1957.5
247	SLU 209	-0.0353541	-5803.1	SLU 1	-0.0118049	-1937.7
248	SLU 190	-0.0356835	-5857.2	SLU 47	-0.0118541	-1945.8
249	SLU 209	-0.0352263	-5782.1	SLU 1	-0.0116884	-1918.6
250	SLU 190	-0.0356898	-5858.2	SLU 47	-0.0118796	-1949.9
251	SLU 209	-0.0352717	-5789.6	SLU 1	-0.0117291	-1925.2
252	SLU 190	-0.0356949	-5859	SLU 47	-0.0119045	-1954
253	SLU 209	-0.0353159	-5796.8	SLU 1	-0.011769	-1931.8
254	SLU 190	-0.0355056	-5828	SLU 47	-0.0118493	-1945
255	SLU 190	-0.0354764	-5823.2	SLU 47	-0.0118516	-1945.4
256	SLU 190	-0.0354463	-5818.2	SLU 47	-0.0118531	-1945.6
257	SLU 190	-0.0354157	-5813.2	SLU 1	-0.0118491	-1944.9
258	SLU 190	-0.0353855	-5808.3	SLU 1	-0.0118275	-1941.4
259	SLU 190	-0.0353568	-5803.6	SLU 1	-0.0118069	-1938
260	SLU 190	-0.0353304	-5799.2	SLU 1	-0.0117877	-1934.9
261	SLU 190	-0.0355341	-5832.6	SLU 47	-0.0118461	-1944.4
262	SLU 190	-0.0353053	-5795.1	SLU 1	-0.0117694	-1931.9
263	SLU 190	-0.0355611	-5837.1	SLU 47	-0.0118413	-1943.7
264	SLU 190	-0.0352786	-5790.7	SLU 1	-0.01175	-1928.7
265	SLU 190	-0.035583	-5840.7	SLU 47	-0.0118331	-1942.3
266	SLU 190	-0.0352467	-5785.5	SLU 1	-0.0117273	-1924.9
267	SLU 190	-0.035596	-5842.8	SLU 47	-0.0118194	-1940.1
268	SLU 190	-0.0352063	-5778.8	SLU 1	-0.0116989	-1920.3
269	SLU 190	-0.035591	-5842	SLU 47	-0.0117514	-1928.9
270	SLU 209	-0.0350806	-5758.2	SLU 1	-0.0115857	-1901.7
271	SLU 190	-0.0355994	-5843.4	SLU 47	-0.0117998	-1936.8
272	SLU 209	-0.0351674	-5772.5	SLU 1	-0.0116644	-1914.6
273	SLU 190	-0.0355964	-5842.9	SLU 47	-0.0117764	-1933
274	SLU 209	-0.0351252	-5765.5	SLU 1	-0.0116259	-1908.3
275	SLU 190	-0.0354958	-5826.4	SLU 47	-0.0116469	-1911.8
276	SLU 190	-0.0355005	-5827.1	SLU 47	-0.0116713	-1915.8
277	SLU 190	-0.0355023	-5827.4	SLU 47	-0.0116939	-1919.5
278	SLU 190	-0.0354985	-5826.8	SLU 47	-0.0117128	-1922.6
279	SLU 190	-0.0354874	-5825	SLU 47	-0.0117268	-1924.9
280	SLU 190	-0.035469	-5822	SLU 47	-0.0117362	-1926.4
281	SLU 190	-0.0354454	-5818.1	SLU 47	-0.011742	-1927.4
282	SLU 190	-0.0354186	-5813.7	SLU 47	-0.0117459	-1928
283	SLU 190	-0.0353899	-5809	SLU 47	-0.0117484	-1928.4
284	SLU 190	-0.0353601	-5804.1	SLU 47	-0.0117501	-1928.7
285	SLU 190	-0.0353295	-5799.1	SLU 1	-0.0117501	-1928.7
286	SLU 190	-0.035299	-5794.1	SLU 1	-0.0117282	-1925.1
287	SLU 190	-0.0352694	-5789.2	SLU 1	-0.011707	-1921.6
288	SLU 190	-0.0352415	-5784.6	SLU 1	-0.0116868	-1918.3
289	SLU 190	-0.0352141	-5780.1	SLU 1	-0.011667	-1915
290	SLU 190	-0.035185	-5775.3	SLU 1	-0.011646	-1911.6
291	SLU 190	-0.0351509	-5769.7	SLU 1	-0.0116218	-1907.6
292	SLU 190	-0.0351095	-5763	SLU 1	-0.0115928	-1902.9
293	SLU 190	-0.0350605	-5754.9	SLU 1	-0.0115587	-1897.3
294	SLU 190	-0.0350059	-5745.9	SLU 1	-0.0115209	-1891.1
295	SLU 190	-0.0349484	-5736.5	SLU 1	-0.0114812	-1884.6

1.3 Pressioni terreno in SLV/SLVf/SLUEcc



Rappresentazione in pianta delle massime compressioni sul terreno in famiglie SLV/SLVf/SLUEcc.

Nodo: Nodo che interagisce col terreno.

Ind.: indice del nodo.

Pressione minima: situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.

uz: spostamento massimo verticale del nodo. [m]

Valore: pressione minima sul terreno del nodo. [daN/m²]

Pressione massima: situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.

uz: spostamento minimo verticale del nodo. [m]

Valore: pressione massima sul terreno del nodo. [daN/m²]

Compressione estrema massima -5431.1 al nodo di indice 2, di coordinate x = -0.68, y = -0.68, z = 0.1, nel contesto SLV 5.

Spostamento estremo minimo -0.0330875 al nodo di indice 2, di coordinate x = -0.68, y = -0.68, z = 0.1, nel contesto SLV 5.

Spostamento estremo massimo -0.0116819 al nodo di indice 295, di coordinate x = 6.42, y = 3.92, z = 0.1, nel contesto SLV 5.

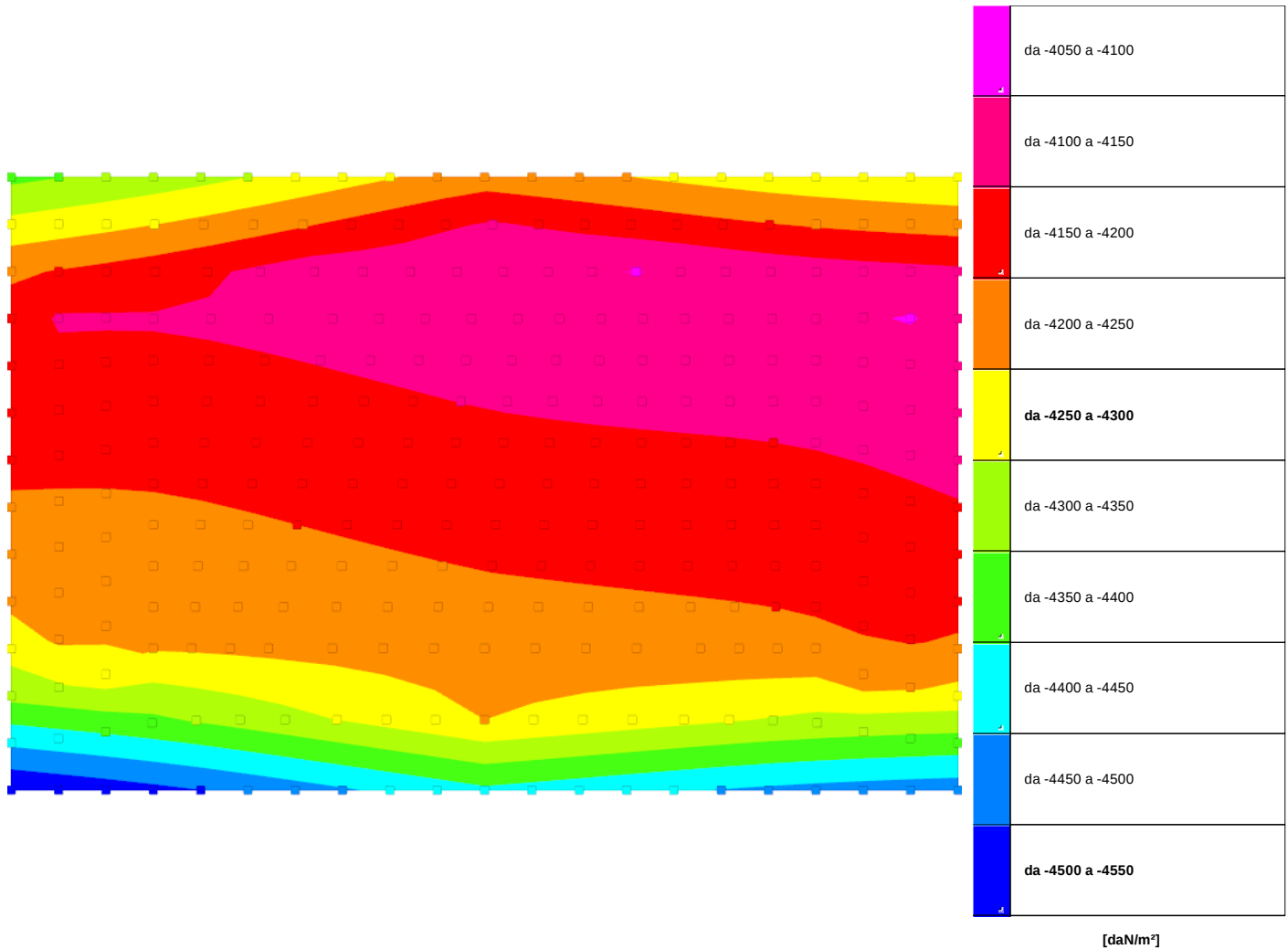
Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2	SLV 5	-0.0330875	-5431.1	SLV 11	-0.0132164	-2169.4
3	SLV 5	-0.0329434	-5407.4	SLV 11	-0.0133692	-2194.5
4	SLV 5	-0.0327962	-5383.2	SLV 11	-0.013521	-2219.4
5	SLV 5	-0.032642	-5357.9	SLV 11	-0.0136712	-2244
6	SLV 5	-0.0324785	-5331.1	SLV 11	-0.0138197	-2268.4
7	SLV 5	-0.0323058	-5302.7	SLV 11	-0.0139669	-2292.6
8	SLV 5	-0.0321262	-5273.3	SLV 11	-0.0141132	-2316.6
9	SLV 5	-0.0319429	-5243.2	SLV 11	-0.0142588	-2340.5
10	SLV 5	-0.0317584	-5212.9	SLV 11	-0.0144038	-2364.3
11	SLV 5	-0.0315735	-5182.5	SLV 11	-0.0145482	-2388
12	SLV 5	-0.0313887	-5152.2	SLV 11	-0.0146919	-2411.6
13	SLV 9	-0.031263	-5174.8	SLV 7	-0.0145127	-2382.1
14	SLV 9	-0.0316695	-5198.3	SLV 7	-0.0143274	-2351.7
15	SLV 9	-0.0318123	-5221.7	SLV 7	-0.0141414	-2321.2
16	SLV 9	-0.0319535	-5244.9	SLV 7	-0.0139549	-2290.6
17	SLV 9	-0.0320911	-5267.5	SLV 7	-0.0137678	-2259.9
18	SLV 9	-0.0322218	-5289	SLV 7	-0.01358	-2229.1
19	SLV 9	-0.0323432	-5308.9	SLV 7	-0.0133912	-2198.1
20	SLV 9	-0.0324556	-5327.3	SLV 7	-0.0132011	-2166.9
21	SLV 9	-0.0325611	-5344.6	SLV 7	-0.0130098	-2135.5
22	SLV 9	-0.0326635	-5361.5	SLV 7	-0.0128174	-2103.9
23	SLV 5	-0.0317596	-5213.1	SLV 11	-0.0144223	-2367.3

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
24	SLV 9	-0.0313343	-5143.3	SLV 7	-0.0140234	-2301.8
25	SLV 5	-0.0314887	-5168.6	SLV 11	-0.0146915	-2411.5
26	SLV 9	-0.0311047	-5105.6	SLV 7	-0.0143319	-2352.5
27	SLV 5	-0.0311569	-5114.2	SLV 11	-0.0150131	-2464.3
28	SLV 9	-0.0308143	-5057.9	SLV 7	-0.0146928	-2411.7
29	SLV 5	-0.0307566	-5048.5	SLV 11	-0.0153884	-2525.9
30	SLV 9	-0.0304555	-4998.9	SLV 7	-0.0151071	-2479.7
31	SLV 5	-0.030534	-5011.9	SLV 11	-0.0155892	-2558.8
32	SLV 9	-0.0302716	-4968.8	SLV 7	-0.0153451	-2518.8
33	SLV 5	-0.0303515	-4982	SLV 11	-0.0157423	-2584
34	SLV 9	-0.0301284	-4945.3	SLV 7	-0.0155356	-2550
35	SLV 5	-0.0301711	-4952.4	SLV 11	-0.0158867	-2607.7
36	SLV 9	-0.0299888	-4922.4	SLV 7	-0.0157189	-2580.1
37	SLV 5	-0.0299676	-4919	SLV 11	-0.0160467	-2633.9
38	SLV 9	-0.0298316	-4896.6	SLV 7	-0.0159233	-2613.7
39	SLV 5	-0.029772	-4886.8	SLV 11	-0.0161995	-2659
40	SLV 9	-0.0296805	-4871.8	SLV 7	-0.0161188	-2645.8
41	SLV 5	-0.0295789	-4855.1	SLV 11	-0.0163499	-2683.7
42	SLV 9	-0.0295313	-4847.3	SLV 7	-0.0163115	-2677.4
43	SLV 5	-0.0293867	-4823.6	SLV 11	-0.0164993	-2708.2
44	SLV 5	-0.0304283	-4994.6	SLV 11	-0.0156278	-2565.2
45	SLV 9	-0.0300017	-4924.6	SLV 7	-0.0152289	-2499.7
46	SLV 5	-0.030048	-4932.1	SLV 11	-0.0159963	-2625.7
47	SLV 9	-0.0296626	-4868.9	SLV 7	-0.0156368	-2566.7
48	SLV 5	-0.0295222	-4845.8	SLV 11	-0.0164951	-2707.5
49	SLV 9	-0.029178	-4789.3	SLV 7	-0.016175	-2655
50	SLV 1	-0.029757	-4884.4	SLV 15	-0.016165	-2653.4
51	SLV 13	-0.0293316	-4814.6	SLV 3	-0.0157642	-2587.6
52	SLV 5	-0.0286366	-4700.5	SLV 11	-0.0173059	-2840.6
53	SLV 5	-0.0284957	-4677.4	SLV 11	-0.0174262	-2860.4
54	SLV 5	-0.0283465	-4652.9	SLV 11	-0.0175453	-2879.9
55	SLV 5	-0.0281945	-4627.9	SLV 11	-0.0176638	-2899.4
56	SLV 5	-0.0279405	-4586.2	SLV 11	-0.0178608	-2931.7
57	SLV 5	-0.02774	-4553.3	SLV 11	-0.0180164	-2957.2
58	SLV 5	-0.0275402	-4520.5	SLV 11	-0.0181715	-2982.7
59	SLV 5	-0.0273408	-4487.8	SLV 11	-0.0183262	-3008.1
60	SLV 9	-0.0274923	-4512.6	SLV 7	-0.01813	-2975.9
61	SLV 9	-0.027646	-4537.9	SLV 7	-0.0179317	-2943.3
62	SLV 9	-0.0278003	-4563.2	SLV 7	-0.0177329	-2910.7
63	SLV 9	-0.0279961	-4595.3	SLV 7	-0.0174814	-2869.4
64	SLV 9	-0.0281131	-4614.5	SLV 7	-0.0173301	-2844.6
65	SLV 9	-0.0282275	-4633.3	SLV 7	-0.0171784	-2819.7
66	SLV 9	-0.0283337	-4650.8	SLV 7	-0.0170255	-2794.6
67	SLV 1	-0.0291431	-4783.6	SLV 15	-0.0167623	-2751.4
68	SLV 13	-0.0287589	-4720.6	SLV 3	-0.0164007	-2692.1
69	SLV 1	-0.0284875	-4676	SLV 15	-0.0173857	-2853.7
70	SLV 13	-0.0281447	-4619.7	SLV 3	-0.0170634	-2800.8
71	SLV 1	-0.0277612	-4556.8	SLV 15	-0.0180437	-2961.7
72	SLV 5	-0.0272894	-4479.3	SLV 11	-0.0184905	-3035.1
73	SLV 5	-0.0271223	-4451.9	SLV 11	-0.0186223	-3056.7
74	SLV 5	-0.0269412	-4422.2	SLV 11	-0.0187615	-3079.6
75	SLV 5	-0.0267301	-4387.5	SLV 11	-0.0189232	-3106.1
76	SLV 5	-0.0265264	-4354.1	SLV 11	-0.0190798	-3131.8
77	SLV 5	-0.0263261	-4321.2	SLV 11	-0.0192342	-3157.2
78	SLV 9	-0.0261538	-4292.9	SLV 7	-0.0193618	-3178.1
79	SLV 9	-0.0263051	-4317.8	SLV 7	-0.0191665	-3146
80	SLV 9	-0.0264572	-4342.8	SLV 7	-0.0189711	-3114
81	SLV 9	-0.0266113	-4368	SLV 7	-0.0187745	-3081.7
82	SLV 9	-0.0267702	-4394.1	SLV 7	-0.0185727	-3048.6
83	SLV 9	-0.0269051	-4416.3	SLV 7	-0.0184007	-3020.3
84	SLV 9	-0.027028	-4436.4	SLV 7	-0.0182392	-2993.8
85	SLV 13	-0.0274602	-4507.4	SLV 3	-0.0177608	-2915.3
86	SLV 1	-0.0293051	-4810.2	SLV 15	-0.0164712	-2703.6
87	SLV 13	-0.0288804	-4740.5	SLV 3	-0.0160694	-2637.7
88	SLV 1	-0.0286926	-4709.7	SLV 15	-0.0170643	-2801
89	SLV 13	-0.0283091	-4646.7	SLV 3	-0.0167017	-2741.5
90	SLV 1	-0.0280448	-4603.3	SLV 15	-0.0176767	-2901.5
91	SLV 13	-0.0277026	-4547.2	SLV 3	-0.0173535	-2848.4
92	SLV 1	-0.0273476	-4488.9	SLV 15	-0.0183093	-3005.3
93	SLV 1	-0.026819	-4402.1	SLV 15	-0.0188099	-3087.5
94	SLV 1	-0.0262699	-4312	SLV 15	-0.0193199	-3171.2
95	SLV 5	-0.0257071	-4219.6	SLV 11	-0.0198371	-3256.1
96	SLV 5	-0.025505	-4186.4	SLV 11	-0.0199899	-3281.2
97	SLV 5	-0.0253031	-4153.3	SLV 11	-0.0201435	-3306.4
98	SLV 5	-0.0251041	-4120.6	SLV 11	-0.0202958	-3331.4
99	SLV 9	-0.0249616	-4097.3	SLV 7	-0.0203935	-3347.4
100	SLV 9	-0.0251102	-4121.6	SLV 7	-0.0202018	-3316
101	SLV 9	-0.0252594	-4146.1	SLV 7	-0.0200114	-3284.7
102	SLV 9	-0.0254091	-4170.7	SLV 7	-0.0198222	-3253.7
103	SLV 13	-0.0256263	-4206.4	SLV 3	-0.0195672	-3211.8
104	SLV 13	-0.026127	-4288.5	SLV 3	-0.0190304	-3123.7
105	SLV 13	-0.0265971	-4365.7	SLV 3	-0.0185218	-3040.2
106	SLV 13	-0.0270471	-4439.6	SLV 3	-0.0180256	-2958.8
107	SLV 1	-0.0288437	-4734.5	SLV 15	-0.0167754	-2753.6
108	SLV 13	-0.0284195	-4664.8	SLV 3	-0.016373	-2687.5
109	SLV 1	-0.0282387	-4635.2	SLV 15	-0.0173603	-2849.6
110	SLV 13	-0.0278557	-4572.3	SLV 3	-0.0169972	-2790
111	SLV 1	-0.0276042	-4531	SLV 15	-0.0179602	-2948
112	SLV 13	-0.0272625	-4474.9	SLV 3	-0.0176364	-2894.9
113	SLV 1	-0.0269315	-4420.6	SLV 15	-0.0185744	-3048.8
114	SLV 1	-0.0263734	-4329	SLV 15	-0.0191013	-3135.3
115	SLV 1	-0.025798	-4234.5	SLV 15	-0.0196345	-3222.9
116	SLV 1	-0.0252035	-4137	SLV 15	-0.0201807	-3312.5
117	SLV 1	-0.0245949	-4037.1	SLV 15	-0.0207389	-3404.1
118	SLV 5	-0.0240762	-3951.9	SLV 11	-0.0212083	-3481.2
119	SLV 5	-0.0238792	-3919.6	SLV 11	-0.0213583	-3505.8
120	SLV 9	-0.0237674	-3901.2	SLV 7	-0.0214255	-3516.8
121	SLV 9	-0.0239127	-3925.1	SLV 7	-0.021238	-3486.1
122	SLV 13	-0.0241446	-3963.2	SLV 3	-0.0209665	-3441.5

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
123	SLV 13	-0.0246769	-4050.5	SLV 3	-0.0203971	-3348
124	SLV 13	-0.0251999	-4136.2	SLV 3	-0.01984	-3256.6
125	SLV 13	-0.0256981	-4218.2	SLV 3	-0.0193062	-3169
126	SLV 13	-0.0261736	-4296.2	SLV 3	-0.0187931	-3084.7
127	SLV 13	-0.0266314	-4371.3	SLV 3	-0.01829	-3002.2
128	SLV 1	-0.0283749	-4657.5	SLV 15	-0.017078	-2803.2
129	SLV 13	-0.0279512	-4588	SLV 3	-0.0166753	-2737.1
130	SLV 1	-0.0277811	-4560	SLV 15	-0.0176539	-2897.7
131	SLV 13	-0.0273985	-4497.3	SLV 3	-0.0172904	-2838.1
132	SLV 1	-0.0271634	-4458.7	SLV 15	-0.0182413	-2994.2
133	SLV 13	-0.0268221	-4402.6	SLV 3	-0.017917	-2940.9
134	SLV 1	-0.0266148	-4352.2	SLV 15	-0.0188391	-3092.3
135	SLV 1	-0.0259297	-4256.2	SLV 15	-0.0193906	-3182.8
136	SLV 1	-0.0253309	-4157.9	SLV 15	-0.0199446	-3273.7
137	SLV 1	-0.0247217	-4057.9	SLV 15	-0.0205036	-3365.5
138	SLV 1	-0.0241101	-3957.5	SLV 15	-0.0210641	-3457.5
139	SLV 1	-0.0235057	-3858.3	SLV 15	-0.0216189	-3548.6
140	SLV 1	-0.0229138	-3761.1	SLV 15	-0.0221638	-3638
141	SLV 13	-0.0227002	-3726.1	SLV 3	-0.022333	-3665.8
142	SLV 13	-0.0232265	-3812.4	SLV 3	-0.0217652	-3572.6
143	SLV 15	-0.0237496	-3898.3	SLV 1	-0.0212036	-3480.4
144	SLV 15	-0.0242698	-3983.7	SLV 1	-0.0206479	-3389.2
145	SLV 15	-0.0247818	-4067.7	SLV 1	-0.0201024	-3299.7
146	SLV 15	-0.0252784	-4149.2	SLV 1	-0.0195725	-3212.7
147	SLV 15	-0.025757	-4227.8	SLV 1	-0.019057	-3128.1
148	SLV 15	-0.0262208	-4303.9	SLV 1	-0.0185485	-3044.6
149	SLV 3	-0.0282839	-4642.6	SLV 13	-0.0169963	-2789.8
150	SLV 15	-0.0278709	-4574.8	SLV 1	-0.0165833	-2722
151	SLV 3	-0.0277773	-4559.4	SLV 13	-0.0174895	-2870.8
152	SLV 15	-0.0274052	-4498.3	SLV 1	-0.0171157	-2809.4
153	SLV 3	-0.0272756	-4477.1	SLV 13	-0.0179677	-2949.3
154	SLV 15	-0.0269445	-4422.7	SLV 1	-0.0176331	-2894.3
155	SLV 3	-0.0267721	-4394.4	SLV 13	-0.0184296	-3025.1
156	SLV 3	-0.0261615	-4294.2	SLV 13	-0.019005	-3119.5
157	SLV 3	-0.02554	-4192.2	SLV 13	-0.0195798	-3213.9
158	SLV 3	-0.0249154	-4089.7	SLV 13	-0.0201531	-3308
159	SLV 3	-0.0242998	-3988.6	SLV 13	-0.0207176	-3400.6
160	SLV 7	-0.0238704	-3918.1	SLV 9	-0.0210981	-3463.1
161	SLV 7	-0.023679	-3886.7	SLV 9	-0.0212427	-3486.8
162	SLV 11	-0.0236325	-3879.1	SLV 5	-0.021245	-3487.2
163	SLV 11	-0.0237748	-3902.4	SLV 5	-0.0210613	-3457.1
164	SLV 15	-0.0240319	-3944.7	SLV 1	-0.0207661	-3408.6
165	SLV 15	-0.0245391	-4027.9	SLV 1	-0.0202244	-3319.7
166	SLV 15	-0.0250414	-4110.4	SLV 1	-0.0196897	-3231.9
167	SLV 15	-0.0255344	-4191.3	SLV 1	-0.019164	-3145.6
168	SLV 15	-0.0260146	-4270.1	SLV 1	-0.0186472	-3060.8
169	SLV 15	-0.0264825	-4346.9	SLV 1	-0.0181343	-2976.6
170	SLV 3	-0.0285767	-4690.6	SLV 13	-0.0165245	-2712.4
171	SLV 15	-0.0281648	-4623	SLV 1	-0.0161108	-2644.5
172	SLV 3	-0.0280624	-4606.2	SLV 13	-0.0170317	-2795.6
173	SLV 15	-0.0276914	-4545.3	SLV 1	-0.016657	-2734.1
174	SLV 3	-0.0275503	-4522.2	SLV 13	-0.0175293	-2877.3
175	SLV 15	-0.0272204	-4468	SLV 1	-0.0171935	-2822.2
176	SLV 3	-0.0270321	-4437.1	SLV 13	-0.0180166	-2957.3
177	SLV 3	-0.0263962	-4332.7	SLV 13	-0.0186165	-3055.8
178	SLV 3	-0.0257505	-4226.7	SLV 13	-0.019214	-3153.8
179	SLV 7	-0.0253003	-4152.9	SLV 9	-0.0196122	-3219.2
180	SLV 7	-0.0250964	-4119.4	SLV 9	-0.0197662	-3244.5
181	SLV 7	-0.0249003	-4087.2	SLV 9	-0.0199146	-3268.8
182	SLV 7	-0.0247111	-4056.1	SLV 9	-0.0200579	-3292.3
183	SLV 11	-0.0246972	-4053.9	SLV 5	-0.0200272	-3287.3
184	SLV 11	-0.0248357	-4076.6	SLV 5	-0.019847	-3257.7
185	SLV 11	-0.0249747	-4099.4	SLV 5	-0.0196699	-3228.7
186	SLV 11	-0.0251153	-4122.5	SLV 5	-0.0194951	-3200
187	SLV 15	-0.0253	-4152.8	SLV 1	-0.0192788	-3164.5
188	SLV 15	-0.0257897	-4233.2	SLV 1	-0.0187569	-3078.8
189	SLV 15	-0.0262718	-4312.3	SLV 1	-0.0182379	-2993.6
190	SLV 15	-0.0267436	-4389.8	SLV 1	-0.01772	-2908.6
191	SLV 3	-0.0288626	-4737.6	SLV 13	-0.0160515	-2634.7
192	SLV 15	-0.0284517	-4670.1	SLV 1	-0.0156375	-2566.8
193	SLV 3	-0.028342	-4652.1	SLV 13	-0.016572	-2720.2
194	SLV 15	-0.0279721	-4591.4	SLV 1	-0.0161964	-2658.5
195	SLV 3	-0.0278214	-4566.7	SLV 13	-0.0170887	-2805
196	SLV 15	-0.0274928	-4512.7	SLV 1	-0.0167516	-2749.7
197	SLV 3	-0.0272898	-4479.4	SLV 13	-0.0176032	-2889.4
198	SLV 7	-0.0267647	-4393.2	SLV 9	-0.0180913	-2969.5
199	SLV 7	-0.026544	-4357	SLV 9	-0.0182623	-2997.6
200	SLV 7	-0.0263202	-4320.3	SLV 9	-0.0184331	-3025.6
201	SLV 7	-0.0261188	-4287.2	SLV 9	-0.018587	-3050.9
202	SLV 7	-0.0259265	-4255.6	SLV 9	-0.0187338	-3075
203	SLV 7	-0.0257396	-4225	SLV 9	-0.0188755	-3098.3
204	SLV 11	-0.0257612	-4228.5	SLV 5	-0.0188088	-3087.3
205	SLV 11	-0.0258944	-4250.4	SLV 5	-0.0186331	-3058.5
206	SLV 11	-0.0260287	-4272.4	SLV 5	-0.0184603	-3030.1
207	SLV 11	-0.0261661	-4295	SLV 5	-0.0182895	-3002.1
208	SLV 11	-0.0263049	-4317.7	SLV 5	-0.0181197	-2974.2
209	SLV 11	-0.0264432	-4340.4	SLV 5	-0.0179491	-2946.2
210	SLV 11	-0.0265765	-4362.3	SLV 5	-0.0177784	-2918.2
211	SLV 15	-0.0270023	-4432.2	SLV 1	-0.0173055	-2840.6
212	SLV 7	-0.0280141	-4598.3	SLV 9	-0.0167142	-2743.5
213	SLV 7	-0.0277975	-4562.7	SLV 9	-0.016894	-2773
214	SLV 7	-0.0275688	-4525.2	SLV 9	-0.0170723	-2802.3
215	SLV 7	-0.0273131	-4483.2	SLV 9	-0.0172696	-2834.7
216	SLV 7	-0.0271283	-4452.9	SLV 9	-0.017412	-2858
217	SLV 7	-0.0269438	-4422.6	SLV 9	-0.0175536	-2881.3
218	SLV 7	-0.0267595	-4392.4	SLV 9	-0.0176934	-2904.2
219	SLV 11	-0.0268226	-4402.7	SLV 5	-0.0175839	-2886.3
220	SLV 11	-0.0269471	-4423.2	SLV 5	-0.0174173	-2858.9
221	SLV 11	-0.0270755	-4444.2	SLV 5	-0.0172508	-2831.6

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
222	SLV 11	-0.0272086	-4466.1	SLV 5	-0.0170852	-2804.4
223	SLV 11	-0.0273437	-4488.2	SLV 5	-0.0169203	-2777.3
224	SLV 11	-0.0274829	-4511.1	SLV 5	-0.0167476	-2749
225	SLV 11	-0.0276173	-4533.2	SLV 5	-0.0165747	-2720.6
226	SLV 11	-0.027742	-4553.6	SLV 5	-0.0164009	-2692.1
227	SLV 3	-0.0291394	-4783	SLV 13	-0.0155774	-2556.9
228	SLV 15	-0.0287295	-4715.7	SLV 1	-0.0151632	-2488.9
229	SLV 3	-0.0286135	-4696.7	SLV 13	-0.0161082	-2644
230	SLV 15	-0.0282452	-4636.2	SLV 1	-0.0157317	-2582.2
231	SLV 7	-0.0282017	-4629.1	SLV 9	-0.0165251	-2712.5
232	SLV 11	-0.0278899	-4577.9	SLV 5	-0.0161714	-2654.4
233	SLV 7	-0.0281865	-4626.6	SLV 9	-0.0161254	-2646.9
234	SLV 7	-0.0280008	-4596.1	SLV 9	-0.0162665	-2670
235	SLV 11	-0.0279635	-4590	SLV 5	-0.0162581	-2668.6
236	SLV 11	-0.0280967	-4611.9	SLV 5	-0.0160804	-2639.5
237	SLV 11	-0.0282318	-4634	SLV 5	-0.015904	-2610.5
238	SLV 7	-0.0283749	-4657.5	SLV 9	-0.0159806	-2623.1
239	SLV 11	-0.0283711	-4656.9	SLV 5	-0.0157281	-2581.6
240	SLV 7	-0.0285694	-4689.4	SLV 9	-0.0158301	-2598.4
241	SLV 11	-0.028513	-4680.2	SLV 5	-0.0155521	-2552.7
242	SLV 7	-0.0287832	-4724.5	SLV 9	-0.0156636	-2571.1
243	SLV 11	-0.0286553	-4703.5	SLV 5	-0.0153736	-2523.5
244	SLV 7	-0.0289904	-4758.6	SLV 9	-0.015498	-2543.9
245	SLV 11	-0.0287924	-4726	SLV 5	-0.0151936	-2493.9
246	SLV 7	-0.0291819	-4790	SLV 9	-0.0153328	-2516.8
247	SLV 11	-0.0289202	-4747	SLV 5	-0.0150095	-2463.7
248	SLV 7	-0.0296411	-4865.4	SLV 9	-0.0148681	-2440.5
249	SLV 11	-0.0292515	-4801.4	SLV 5	-0.0144346	-2369.3
250	SLV 7	-0.0294984	-4841.9	SLV 9	-0.0150167	-2464.9
251	SLV 11	-0.0291491	-4784.6	SLV 5	-0.0146222	-2400.1
252	SLV 7	-0.0293505	-4817.7	SLV 9	-0.0151689	-2489.9
253	SLV 11	-0.0290426	-4767.1	SLV 5	-0.0148121	-2431.3
254	SLV 7	-0.0295925	-4857.4	SLV 9	-0.0145626	-2390.3
255	SLV 7	-0.029404	-4826.4	SLV 9	-0.0147076	-2414.1
256	SLV 7	-0.0292175	-4795.8	SLV 9	-0.0148495	-2437.4
257	SLV 11	-0.0291044	-4777.3	SLV 5	-0.0149171	-2448.5
258	SLV 11	-0.0292427	-4800	SLV 5	-0.0147338	-2418.4
259	SLV 11	-0.0293828	-4823	SLV 5	-0.0145508	-2388.4
260	SLV 11	-0.029526	-4846.5	SLV 5	-0.0143677	-2358.3
261	SLV 7	-0.0297836	-4888.8	SLV 9	-0.014414	-2366
262	SLV 11	-0.029671	-4870.3	SLV 5	-0.0141846	-2328.3
263	SLV 7	-0.029978	-4920.7	SLV 9	-0.0142603	-2340.7
264	SLV 11	-0.0298145	-4893.8	SLV 5	-0.0140009	-2298.1
265	SLV 7	-0.0301663	-4951.6	SLV 9	-0.0141055	-2315.3
266	SLV 11	-0.0299516	-4916.3	SLV 5	-0.0138163	-2267.8
267	SLV 7	-0.0303423	-4980.4	SLV 9	-0.0139505	-2289.9
268	SLV 11	-0.0300792	-4937.3	SLV 5	-0.0136296	-2237.2
269	SLV 7	-0.030801	-5055.7	SLV 9	-0.013493	-2214.8
270	SLV 11	-0.0304137	-4992.2	SLV 5	-0.0130584	-2143.4
271	SLV 7	-0.0305041	-5007	SLV 9	-0.0137961	-2264.5
272	SLV 11	-0.0301976	-4956.7	SLV 5	-0.013439	-2205.9
273	SLV 7	-0.0306546	-5031.7	SLV 9	-0.0136442	-2239.6
274	SLV 11	-0.0303073	-4974.7	SLV 5	-0.0132488	-2174.7
275	SLV 7	-0.0319574	-5245.6	SLV 9	-0.0121175	-1989
276	SLV 7	-0.0318098	-5221.3	SLV 9	-0.0122689	-2013.8
277	SLV 7	-0.0316592	-5196.6	SLV 9	-0.0124193	-2038.5
278	SLV 7	-0.0315019	-5170.8	SLV 9	-0.0125685	-2063
279	SLV 7	-0.0313355	-5143.5	SLV 9	-0.0127166	-2087.3
280	SLV 7	-0.0311599	-5114.7	SLV 9	-0.0128637	-2111.5
281	SLV 7	-0.0309777	-5084.8	SLV 9	-0.0130101	-2135.5
282	SLV 7	-0.0307919	-5054.3	SLV 9	-0.0131558	-2159.4
283	SLV 7	-0.0306049	-5023.5	SLV 9	-0.0133001	-2183.1
284	SLV 7	-0.0304181	-4992.9	SLV 9	-0.0134425	-2206.5
285	SLV 11	-0.0302495	-4965.2	SLV 5	-0.0135657	-2226.7
286	SLV 11	-0.0303907	-4988.4	SLV 5	-0.0133789	-2196
287	SLV 11	-0.0305342	-5012	SLV 5	-0.0131913	-2165.2
288	SLV 11	-0.0306801	-5035.9	SLV 5	-0.0130033	-2134.4
289	SLV 11	-0.0308268	-5060	SLV 5	-0.0128153	-2103.5
290	SLV 11	-0.0309709	-5083.6	SLV 5	-0.0126276	-2072.7
291	SLV 11	-0.0311081	-5106.2	SLV 5	-0.0124399	-2041.9
292	SLV 11	-0.0312356	-5127.1	SLV 5	-0.0122518	-2011
293	SLV 11	-0.0313534	-5146.4	SLV 5	-0.0120629	-1980
294	SLV 11	-0.0314644	-5164.6	SLV 5	-0.0118729	-1948.8
295	SLV 11	-0.0315723	-5182.4	SLV 5	-0.0116819	-1917.5

1.4 Pressioni terreno in SLE/SLD



Rappresentazione in pianta delle massime compressioni sul terreno in famiglie SLE/SLD.

Nodo: Nodo che interagisce col terreno.

Ind.: indice del nodo.

Pressione minima: situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.

uz: spostamento massimo verticale del nodo. [m]

Valore: pressione minima sul terreno del nodo. [daN/m²]

Pressione massima: situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.

uz: spostamento minimo verticale del nodo. [m]

Valore: pressione massima sul terreno del nodo. [daN/m²]

Compressione estrema massima -4546.5 al nodo di indice 2, di coordinate x = -0.68, y = -0.68, z = 0.1, nel contesto SLD 5.

Spostamento estremo minimo -0.0276984 al nodo di indice 2, di coordinate x = -0.68, y = -0.68, z = 0.1, nel contesto SLD 5.

Spostamento estremo massimo -0.0118795 al nodo di indice 295, di coordinate x = 6.42, y = 3.92, z = 0.1, nel contesto SLE rara 1.

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima	
		uz	Valore	uz	Valore
2	SLD 5	-0.0276984	-4546.5	SLE RA 28	-0.0128036
3	SLD 5	-0.0276348	-4536	SLE RA 28	-0.0128068
4	SLD 5	-0.0275687	-4525.2	SLE RA 28	-0.0128079
5	SLD 5	-0.027497	-4513.4	SLE RA 28	-0.0128049
6	SLD 5	-0.0274182	-4500.5	SLE RA 28	-0.0127967
7	SLD 5	-0.0273322	-4486.4	SLE RA 28	-0.0127834
8	SLD 5	-0.027241	-4471.4	SLE RA 28	-0.0127665
9	SLD 5	-0.0271469	-4456	SLE RA 28	-0.0127476
10	SLD 5	-0.0270517	-4440.3	SLE RA 28	-0.0127277
11	SLD 5	-0.0269561	-4424.6	SLE RA 28	-0.0127074
12	SLD 5	-0.0268605	-4408.9	SLE RA 28	-0.0126869
13	SLD 9	-0.0269122	-4417.4	SLE RA 28	-0.0126661
14	SLD 9	-0.0269662	-4426.3	SLE RA 28	-0.012645
15	SLD 9	-0.0270199	-4435.1	SLE RA 28	-0.0126235
16	SLD 9	-0.0270722	-4443.7	SLE RA 28	-0.012601
17	SLD 9	-0.0271218	-4451.8	SLE RA 28	-0.0125765
18	SLD 9	-0.0271661	-4459.1	SLE RA 28	-0.0125484
19	SLD 9	-0.0272034	-4465.2	SLE RA 28	-0.0125155
20	SLD 9	-0.0272337	-4470.2	SLE RA 28	-0.0124776
21	SLD 9	-0.0272587	-4474.3	SLE RA 28	-0.0124359
22	SLD 9	-0.0272812	-4478	SLE RA 28	-0.0123922
23	SLD 5	-0.0270577	-4441.3	SLE RA 28	-0.012801

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
24	SLD 9	-0.0266395	-4372.7	SLE RA 28	-0.0123889	-2033.5
25	SLD 5	-0.0269332	-4420.9	SLE RA 28	-0.0128044	-2101.7
26	SLD 9	-0.0265559	-4358.9	SLE RA 28	-0.0124327	-2040.7
27	SLD 5	-0.0267786	-4395.5	SLE RA 28	-0.0128064	-2102.1
28	SLD 9	-0.0264442	-4340.3	SLE RA 28	-0.0124749	-2047.7
29	SLD 5	-0.0265887	-4364.3	SLE RA 28	-0.0128039	-2101.7
30	SLD 9	-0.0262925	-4315.7	SLE RA 28	-0.0125124	-2053.8
31	SLD 5	-0.0264809	-4346.6	SLE RA 28	-0.0127953	-2100.3
32	SLD 9	-0.0262234	-4304.4	SLE RA 28	-0.0125422	-2058.7
33	SLD 5	-0.0263894	-4331.6	SLE RA 28	-0.0127812	-2097.9
34	SLD 9	-0.0261708	-4295.7	SLE RA 28	-0.0125664	-2062.7
35	SLD 5	-0.0262971	-4316.5	SLE RA 28	-0.0127634	-2095
36	SLD 9	-0.0261188	-4287.2	SLE RA 28	-0.0125883	-2066.3
37	SLD 5	-0.0261922	-4299.2	SLE RA 28	-0.0127416	-2091.4
38	SLD 9	-0.0260596	-4277.5	SLE RA 28	-0.0126119	-2070.1
39	SLD 5	-0.0260911	-4282.6	SLE RA 28	-0.0127202	-2087.9
40	SLD 9	-0.0260025	-4268.1	SLE RA 28	-0.0126341	-2073.8
41	SLD 5	-0.0259912	-4266.2	SLE RA 28	-0.0126989	-2084.4
42	SLD 9	-0.0259461	-4258.8	SLE RA 28	-0.0126559	-2077.4
43	SLD 5	-0.0258916	-4249.9	SLE RA 28	-0.0126775	-2080.9
44	SLD 5	-0.0264144	-4335.7	SLE RA 28	-0.0127964	-2100.4
45	SLD 9	-0.0259953	-4266.9	SLE RA 28	-0.0123838	-2032.7
46	SLD 5	-0.0262371	-4306.6	SLE RA 28	-0.0127997	-2101
47	SLD 9	-0.0258588	-4244.5	SLE RA 28	-0.0124274	-2039.9
48	SLD 5	-0.0259892	-4265.9	SLE RA 28	-0.0128017	-2101.3
49	SLD 9	-0.0256515	-4210.5	SLE RA 28	-0.0124697	-2046.8
50	SLD 1	-0.0260708	-4279.3	SLE RA 28	-0.012788	-2099
51	SLD 13	-0.025652	-4210.6	SLE RA 28	-0.012375	-2031.3
52	SLE RA 6	-0.0258656	-4245.6	SLE RA 28	-0.0127954	-2100.3
53	SLE RA 6	-0.0258557	-4244	SLE RA 28	-0.0127849	-2098.5
54	SLE RA 6	-0.0258408	-4241.6	SLE RA 28	-0.0127697	-2096.1
55	SLE RA 6	-0.0258241	-4238.8	SLE RA 28	-0.0127531	-2093.3
56	SLE RA 6	-0.0257956	-4234.2	SLE RA 28	-0.0127247	-2088.7
57	SLE RA 6	-0.0257732	-4230.5	SLE RA 28	-0.0127023	-2085
58	SLE RA 6	-0.0257509	-4226.8	SLE RA 28	-0.01268	-2081.3
59	SLE RA 6	-0.0257286	-4223.1	SLE RA 28	-0.0126576	-2077.7
60	SLE RA 38	-0.0257162	-4221.1	SLE RA 28	-0.0126353	-2074
61	SLE RA 38	-0.0257039	-4219.1	SLE RA 28	-0.012613	-2070.3
62	SLE RA 38	-0.0256916	-4217.1	SLE RA 28	-0.0125907	-2066.7
63	SLE RA 38	-0.0256764	-4214.6	SLE RA 28	-0.0125628	-2062.1
64	SLE RA 38	-0.0256668	-4213	SLE RA 28	-0.0125456	-2059.3
65	SLE RA 38	-0.0256556	-4211.2	SLE RA 28	-0.0125269	-2056.2
66	SLE RA 38	-0.0256395	-4208.5	SLE RA 28	-0.0125039	-2052.4
67	SLE RA 6	-0.0258446	-4242.2	SLE RA 28	-0.0127901	-2099.4
68	SLE RA 38	-0.0255557	-4194.8	SLE RA 28	-0.0124174	-2038.2
69	SLE RA 6	-0.0258302	-4239.8	SLE RA 28	-0.0127896	-2099.3
70	SLE RA 38	-0.0255724	-4197.5	SLE RA 28	-0.0124572	-2044.8
71	SLE RA 6	-0.0257972	-4234.4	SLE RA 28	-0.0127785	-2097.5
72	SLE RA 6	-0.0257851	-4232.4	SLE RA 28	-0.0127658	-2095.4
73	SLE RA 6	-0.0257675	-4229.5	SLE RA 28	-0.0127481	-2092.5
74	SLE RA 6	-0.0257466	-4226.1	SLE RA 28	-0.0127274	-2089.1
75	SLE RA 6	-0.0257218	-4222	SLE RA 28	-0.0127028	-2085.1
76	SLE RA 6	-0.0256983	-4218.2	SLE RA 28	-0.0126794	-2081.2
77	SLE RA 6	-0.0256754	-4214.4	SLE RA 28	-0.0126566	-2077.5
78	SLE RA 38	-0.0256538	-4210.9	SLE RA 28	-0.0126342	-2073.8
79	SLE RA 38	-0.0256416	-4208.9	SLE RA 28	-0.0126122	-2070.2
80	SLE RA 38	-0.0256299	-4206.9	SLE RA 28	-0.0125906	-2066.6
81	SLE RA 38	-0.0256186	-4205.1	SLE RA 28	-0.0125692	-2063.1
82	SLE RA 38	-0.0256074	-4203.3	SLE RA 28	-0.0125477	-2059.6
83	SLE RA 38	-0.0255976	-4201.6	SLE RA 28	-0.012529	-2056.5
84	SLE RA 38	-0.0255863	-4199.8	SLE RA 28	-0.0125097	-2053.4
85	SLE RA 38	-0.0255708	-4197.2	SLE RA 28	-0.0124868	-2049.6
86	SLD 1	-0.0258245	-4238.9	SLE RA 28	-0.0127741	-2096.8
87	SLE RA 38	-0.0254591	-4178.9	SLE RA 28	-0.012361	-2029
88	SLE RA 6	-0.025771	-4230.1	SLE RA 28	-0.0127742	-2096.8
89	SLE RA 38	-0.025482	-4182.7	SLE RA 28	-0.0124014	-2035.6
90	SLE RA 6	-0.0257547	-4227.4	SLE RA 28	-0.0127704	-2096.2
91	SLE RA 38	-0.0254968	-4185.1	SLE RA 28	-0.0124379	-2041.6
92	SLE RA 6	-0.0257233	-4222.3	SLE RA 28	-0.0127567	-2093.9
93	SLE RA 6	-0.0257097	-4220	SLE RA 28	-0.0127425	-2091.6
94	SLE RA 6	-0.0256902	-4216.9	SLE RA 28	-0.012723	-2088.4
95	SLE RA 6	-0.0256673	-4213.1	SLE RA 28	-0.0127003	-2084.7
96	SLE RA 6	-0.0256426	-4209	SLE RA 28	-0.0126759	-2080.7
97	SLE RA 6	-0.0256184	-4205.1	SLE RA 28	-0.0126518	-2076.7
98	SLE RA 6	-0.025595	-4201.2	SLE RA 28	-0.0126286	-2072.9
99	SLE RA 38	-0.0255742	-4197.8	SLE RA 28	-0.0126063	-2069.2
100	SLE RA 38	-0.0255623	-4195.9	SLE RA 28	-0.0125848	-2065.7
101	SLE RA 38	-0.0255514	-4194.1	SLE RA 28	-0.0125641	-2062.3
102	SLE RA 38	-0.0255414	-4192.4	SLE RA 28	-0.0125443	-2059
103	SLE RA 38	-0.0255321	-4190.9	SLE RA 28	-0.0125253	-2055.9
104	SLE RA 38	-0.025523	-4189.4	SLE RA 28	-0.0125071	-2052.9
105	SLE RA 38	-0.025512	-4187.6	SLE RA 28	-0.0124878	-2049.8
106	SLE RA 38	-0.0254968	-4185.1	SLE RA 28	-0.0124649	-2046
107	SLE RA 6	-0.025701	-4218.6	SLE RA 28	-0.0127547	-2093.6
108	SLE RA 38	-0.025381	-4166.1	SLE RA 28	-0.0123417	-2025.8
109	SLE RA 6	-0.0256924	-4217.2	SLE RA 28	-0.0127532	-2093.3
110	SLE RA 38	-0.0254034	-4169.8	SLE RA 28	-0.0123804	-2032.1
111	SLE RA 6	-0.0256763	-4214.6	SLE RA 28	-0.0127476	-2092.4
112	SLE RA 38	-0.0254184	-4172.2	SLE RA 28	-0.0124151	-2037.8
113	SLE RA 6	-0.0256479	-4209.9	SLE RA 28	-0.0127335	-2090.1
114	SLE RA 6	-0.0256326	-4207.4	SLE RA 28	-0.0127178	-2087.5
115	SLE RA 6	-0.0256116	-4203.9	SLE RA 28	-0.0126967	-2084.1
116	SLE RA 6	-0.0255873	-4200	SLE RA 28	-0.0126727	-2080.1
117	SLE RA 6	-0.025562	-4195.8	SLE RA 28	-0.0126477	-2076
118	SLE RA 6	-0.0255373	-4191.7	SLE RA 28	-0.0126231	-2072
119	SLE RA 6	-0.0255137	-4187.9	SLE RA 28	-0.0125997	-2068.1
120	SLE RA 38	-0.0254937	-4184.6	SLE RA 28	-0.0125775	-2064.5
121	SLE RA 38	-0.0254821	-4182.7	SLE RA 28	-0.0125564	-2061
122	SLE RA 38	-0.0254718	-4181	SLE RA 28	-0.0125366	-2057.8

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
123	SLE RA 38	-0.0254628	-4179.5	SLE RA 28	-0.012518	-2054.7
124	SLE RA 38	-0.0254546	-4178.2	SLE RA 28	-0.0125004	-2051.8
125	SLE RA 38	-0.0254462	-4176.8	SLE RA 28	-0.012483	-2049
126	SLE RA 38	-0.0254358	-4175.1	SLE RA 28	-0.0124641	-2045.9
127	SLE RA 38	-0.0254211	-4172.7	SLE RA 28	-0.0124416	-2042.2
128	SLE RA 6	-0.0256181	-4205	SLE RA 28	-0.0127311	-2089.7
129	SLE RA 38	-0.0252983	-4152.5	SLE RA 28	-0.0123182	-2021.9
130	SLE RA 6	-0.0256105	-4203.8	SLE RA 28	-0.0127289	-2089.4
131	SLE RA 38	-0.0253216	-4156.3	SLE RA 28	-0.0123563	-2028.2
132	SLE RA 6	-0.0255965	-4201.5	SLE RA 28	-0.0127232	-2088.4
133	SLE RA 38	-0.0253385	-4159.1	SLE RA 28	-0.0123907	-2033.8
134	SLE RA 6	-0.0255719	-4197.4	SLE RA 28	-0.0127098	-2086.2
135	SLE RA 6	-0.0255555	-4194.7	SLE RA 28	-0.0126929	-2083.4
136	SLE RA 6	-0.0255331	-4191.1	SLE RA 28	-0.0126705	-2079.8
137	SLE RA 6	-0.0255079	-4186.9	SLE RA 28	-0.0126455	-2075.7
138	SLE RA 6	-0.0254822	-4182.7	SLE RA 28	-0.0126201	-2071.5
139	SLE RA 6	-0.0254573	-4178.6	SLE RA 28	-0.0125954	-2067.4
140	SLE RA 6	-0.0254337	-4174.7	SLE RA 28	-0.0125719	-2063.6
141	SLE RA 38	-0.0254145	-4171.6	SLE RA 28	-0.0125498	-2060
142	SLE RA 38	-0.025403	-4169.7	SLE RA 28	-0.0125291	-2056.6
143	SLE RA 38	-0.0253931	-4168.1	SLE RA 28	-0.0125099	-2053.4
144	SLE RA 38	-0.0253846	-4166.7	SLE RA 28	-0.0124922	-2050.5
145	SLE RA 38	-0.0253771	-4165.4	SLE RA 28	-0.0124754	-2047.7
146	SLE RA 38	-0.0253692	-4164.2	SLE RA 28	-0.0124586	-2045
147	SLE RA 38	-0.0253593	-4162.5	SLE RA 28	-0.0124402	-2042
148	SLE RA 38	-0.0253451	-4160.2	SLE RA 28	-0.0124179	-2038.3
149	SLE RA 6	-0.0255318	-4190.8	SLE RA 28	-0.0127043	-2085.3
150	SLE RA 38	-0.0252122	-4138.4	SLE RA 28	-0.0122917	-2017.6
151	SLE RA 6	-0.0255264	-4190	SLE RA 28	-0.0127027	-2085.1
152	SLE RA 38	-0.0252376	-4142.5	SLE RA 28	-0.0123301	-2023.9
153	SLE RA 6	-0.0255158	-4188.2	SLE RA 28	-0.0126979	-2084.3
154	SLE RA 38	-0.0252578	-4145.9	SLE RA 28	-0.0123655	-2029.7
155	SLE RA 6	-0.0254958	-4184.9	SLE RA 28	-0.012686	-2082.3
156	SLE RA 6	-0.0254786	-4182.1	SLE RA 28	-0.0126683	-2079.4
157	SLE RA 6	-0.0254553	-4178.3	SLE RA 28	-0.0126449	-2075.6
158	SLE RA 6	-0.0254295	-4174.1	SLE RA 28	-0.0126193	-2071.4
159	SLE RA 6	-0.0254038	-4169.8	SLE RA 28	-0.0125938	-2067.2
160	SLE RA 6	-0.0253792	-4165.8	SLE RA 28	-0.0125694	-2063.2
161	SLE RA 6	-0.0253558	-4162	SLE RA 28	-0.0125461	-2059.4
162	SLE RA 38	-0.0253375	-4159	SLE RA 28	-0.0125241	-2055.7
163	SLE RA 38	-0.0253259	-4157	SLE RA 28	-0.0125035	-2052.4
164	SLE RA 38	-0.0253159	-4155.4	SLE RA 28	-0.0124846	-2049.3
165	SLE RA 38	-0.0253076	-4154	SLE RA 28	-0.0124674	-2046.4
166	SLE RA 38	-0.0253004	-4152.9	SLE RA 28	-0.0124512	-2043.8
167	SLE RA 38	-0.0252929	-4151.6	SLE RA 28	-0.0124348	-2041.1
168	SLE RA 38	-0.0252831	-4150	SLE RA 28	-0.0124165	-2038.1
169	SLE RA 38	-0.0252688	-4147.7	SLE RA 28	-0.0123941	-2034.4
170	SLE RA 6	-0.0254422	-4176.1	SLE RA 47	-0.0126491	-2076.3
171	SLE RA 38	-0.0251227	-4123.7	SLE RA 28	-0.0122621	-2012.7
172	SLE RA 6	-0.02544	-4175.8	SLE RA 47	-0.0126608	-2078.2
173	SLE RA 38	-0.0251512	-4128.4	SLE RA 28	-0.0123019	-2019.3
174	SLE RA 6	-0.0254339	-4174.8	SLE RA 47	-0.0126688	-2079.5
175	SLE RA 38	-0.0251759	-4132.4	SLE RA 28	-0.0123392	-2025.4
176	SLE RA 6	-0.0254194	-4172.4	SLE RA 28	-0.0126618	-2078.3
177	SLE RA 6	-0.0254018	-4169.5	SLE RA 28	-0.0126437	-2075.4
178	SLE RA 6	-0.0253776	-4165.5	SLE RA 28	-0.0126195	-2071.4
179	SLE RA 6	-0.0253516	-4161.3	SLE RA 28	-0.0125935	-2067.1
180	SLE RA 6	-0.0253265	-4157.2	SLE RA 28	-0.0125685	-2063
181	SLE RA 6	-0.0253026	-4153.2	SLE RA 28	-0.0125447	-2059.1
182	SLE RA 6	-0.0252796	-4149.4	SLE RA 28	-0.0125218	-2055.4
183	SLE RA 38	-0.025262	-4146.6	SLE RA 28	-0.0124997	-2051.7
184	SLE RA 38	-0.0252498	-4144.6	SLE RA 28	-0.0124789	-2048.3
185	SLE RA 38	-0.0252395	-4142.9	SLE RA 28	-0.01246	-2045.2
186	SLE RA 38	-0.0252312	-4141.5	SLE RA 28	-0.0124431	-2042.4
187	SLE RA 38	-0.0252242	-4140.4	SLE RA 28	-0.0124274	-2039.9
188	SLE RA 38	-0.0252168	-4139.1	SLE RA 28	-0.0124113	-2037.2
189	SLE RA 38	-0.025207	-4137.5	SLE RA 28	-0.0123928	-2034.2
190	SLE RA 38	-0.0251922	-4135.1	SLE RA 28	-0.0123699	-2030.4
191	SLD 3	-0.0253881	-4167.3	SLE RA 47	-0.0125557	-2060.9
192	SLE RA 38	-0.025029	-4108.3	SLE RA 28	-0.0122285	-2007.2
193	SLE RA 6	-0.0253496	-4160.9	SLE RA 47	-0.0125708	-2063.4
194	SLE RA 38	-0.0250608	-4113.5	SLE RA 28	-0.012227	-2014
195	SLE RA 6	-0.025349	-4160.8	SLE RA 47	-0.0125842	-2065.6
196	SLE RA 38	-0.0250909	-4118.5	SLE RA 28	-0.0123102	-2020.6
197	SLE RA 6	-0.0253414	-4159.6	SLE RA 47	-0.0125909	-2066.7
198	SLE RA 6	-0.0253234	-4156.6	SLE RA 47	-0.0125907	-2066.7
199	SLE RA 6	-0.0252985	-4152.6	SLE RA 47	-0.012584	-2065.6
200	SLE RA 6	-0.025272	-4148.2	SLE RA 28	-0.0125661	-2062.6
201	SLE RA 6	-0.0252482	-4144.3	SLE RA 28	-0.0125422	-2058.7
202	SLE RA 6	-0.0252254	-4140.6	SLE RA 28	-0.0125195	-2055
203	SLE RA 6	-0.0252028	-4136.8	SLE RA 28	-0.0124969	-2051.3
204	SLE RA 38	-0.0251858	-4134.1	SLE RA 28	-0.0124745	-2047.6
205	SLE RA 38	-0.0251729	-4131.9	SLE RA 28	-0.0124534	-2044.1
206	SLE RA 38	-0.0251621	-4130.2	SLE RA 28	-0.0124344	-2041
207	SLE RA 38	-0.0251538	-4128.8	SLE RA 28	-0.0124179	-2038.3
208	SLE RA 38	-0.0251469	-4127.7	SLE RA 28	-0.0124026	-2035.8
209	SLE RA 38	-0.0251395	-4126.4	SLE RA 28	-0.0123865	-2033.1
210	SLE RA 38	-0.0251294	-4124.8	SLE RA 28	-0.0123678	-2030.1
211	SLE RA 38	-0.0251142	-4122.3	SLE RA 28	-0.0123443	-2026.2
212	SLE RA 6	-4146	-4146	SLE RA 47	-0.0125087	-2053.2
213	SLE RA 6	-0.0252408	-4143.1	SLE RA 47	-0.0125092	-2053.3
214	SLE RA 6	-0.0252157	-4139	SLE RA 47	-0.0125029	-2052.3
215	SLE RA 6	-0.0251865	-4134.2	SLE RA 47	-0.0124947	-2050.9
216	SLE RA 6	-0.0251653	-4130.7	SLE RA 47	-0.0124887	-2049.9
217	SLE RA 6	-0.0251439	-4127.2	SLE RA 47	-0.0124824	-2048.9
218	SLE RA 6	-0.0251216	-4123.5	SLE RA 28	-0.012468	-2046.5
219	SLE RA 38	-0.0251051	-4120.8	SLE RA 28	-0.0124449	-2042.7
220	SLE RA 38	-0.0250919	-4118.6	SLE RA 28	-0.012424	-2039.3
221	SLE RA 38	-0.0250808	-4116.8	SLE RA 28	-0.0124053	-2036.2

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
222	SLE RA 38	-0.0250727	-4115.5	SLE RA 28	-0.0123893	-2033.6
223	SLE RA 38	-0.0250666	-4114.4	SLE RA 28	-0.0123745	-2031.2
224	SLE RA 38	-0.0250581	-4113.1	SLE RA 28	-0.0123579	-2028.5
225	SLE RA 38	-0.0250475	-4111.4	SLE RA 28	-0.0123387	-2025.3
226	SLE RA 38	-0.0250313	-4108.7	SLE RA 28	-0.0123142	-2021.3
227	SLD 3	-0.0254613	-4179.3	SLE RA 47	-0.0124574	-2044.8
228	SLD 15	-0.0250502	-4111.8	SLE RA 28	-0.01219	-2000.9
229	SLE RA 6	-0.0252528	-4145.1	SLE RA 47	-0.012475	-2047.7
230	SLE RA 38	-0.0249643	-4097.7	SLE RA 28	-0.0122327	-2007.9
231	SLE RA 6	-0.0252568	-4145.7	SLE RA 47	-0.0124928	-2050.6
232	SLE RA 38	-0.0249987	-4103.3	SLE RA 28	-0.0122752	-2014.9
233	SLE RA 19	-0.02508	-4116.7	SLE RA 47	-0.0123849	-2032.9
234	SLE RA 19	-0.0250576	-4113	SLE RA 47	-0.0123778	-2031.7
235	SLE RA 19	-0.0250346	-4109.2	SLE RA 1	-0.0123631	-2029.3
236	SLE RA 19	-0.0250124	-4105.6	SLE RA 1	-0.0123409	-2025.7
237	SLE RA 19	-0.0249918	-4102.2	SLE RA 1	-0.0123203	-2022.3
238	SLE RA 19	-0.0251018	-4120.3	SLE RA 47	-0.0123912	-2033.9
239	SLE RA 19	-0.0249737	-4099.2	SLE RA 1	-0.0123019	-2019.3
240	SLE RA 19	-0.0251239	-4123.9	SLE RA 47	-0.0123973	-2034.9
241	SLD 11	-0.024998	-4103.2	SLE RA 1	-0.0122849	-2016.5
242	SLD 7	-0.0252251	-4140.5	SLE RA 47	-0.0124033	-2035.9
243	SLD 11	-0.0250533	-4112.3	SLE RA 1	-0.0122668	-2013.5
244	SLD 7	-0.0253312	-4157.9	SLE RA 47	-0.0124067	-2036.5
245	SLD 11	-0.0251043	-4120.7	SLE RA 1	-0.0122454	-2010
246	SLD 7	-0.025426	-4173.5	SLE RA 47	-0.0124029	-2035.8
247	SLD 11	-0.0251475	-4127.8	SLE RA 1	-0.0122172	-2005.4
248	SLD 7	-0.0256346	-4207.7	SLE RA 47	-0.0123539	-2027.8
249	SLD 11	-0.0252331	-4141.8	SLE RA 1	-0.0120954	-1985.4
250	SLD 7	-0.0255709	-4197.3	SLE RA 47	-0.0123721	-2030.8
251	SLD 11	-0.0252093	-4137.9	SLE RA 1	-0.012138	-1992.4
252	SLD 7	-0.0255044	-4186.4	SLE RA 47	-0.0123895	-2033.6
253	SLD 11	-0.0251832	-4133.6	SLE RA 1	-0.0121797	-1999.2
254	SLD 7	-0.0255163	-4188.3	SLE RA 47	-0.0122873	-2016.9
255	SLD 7	-0.0254183	-4172.2	SLE RA 47	-0.012281	-2015.8
256	SLD 7	-0.0253208	-4156.2	SLE RA 47	-0.012274	-2014.7
257	SLD 11	-0.0252568	-4145.7	SLE RA 1	-0.0122631	-2012.9
258	SLD 11	-0.0253078	-4154.1	SLE RA 1	-0.0122406	-2009.2
259	SLD 11	-0.0253603	-4162.7	SLE RA 1	-0.0122191	-2005.7
260	SLD 11	-0.025415	-4171.7	SLE RA 1	-0.0121992	-2002.4
261	SLD 7	-0.0256153	-4204.6	SLE RA 47	-0.0122929	-2017.8
262	SLD 11	-0.025471	-4180.9	SLE RA 1	-0.0121802	-1999.3
263	SLD 7	-0.0257153	-4221	SLE RA 47	-0.012297	-2018.4
264	SLD 11	-0.0255258	-4189.9	SLE RA 1	-0.01216	-1996
265	SLD 7	-0.0258105	-4236.6	SLE RA 47	-0.0122975	-2018.5
266	SLD 11	-0.0255757	-4198	SLE RA 1	-0.0121363	-1992.1
267	SLD 7	-0.0258967	-4250.7	SLE RA 47	-0.012292	-2017.6
268	SLD 11	-0.025618	-4205	SLE RA 1	-0.0121067	-1987.2
269	SLD 7	-0.026107	-4285.3	SLE RA 47	-0.0122466	-2010.2
270	SLD 11	-0.0257069	-4219.6	SLE RA 1	-0.0119884	-1967.8
271	SLD 7	-0.0259728	-4263.2	SLE RA 47	-0.0122802	-2015.7
272	SLD 11	-0.0256526	-4210.7	SLE RA 1	-0.0120707	-1981.3
273	SLD 7	-0.0260413	-4274.5	SLE RA 47	-0.0122642	-2013.1
274	SLD 11	-0.025681	-4215.3	SLE RA 1	-0.0120304	-1974.7
275	SLD 7	-0.0265767	-4362.4	SLE RA 47	-0.0121375	-1992.3
276	SLD 7	-0.0265102	-4351.4	SLE RA 47	-0.0121545	-1995.1
277	SLD 7	-0.0264412	-4340.1	SLE RA 47	-0.0121696	-1997.6
278	SLD 7	-0.0263671	-4328	SLE RA 47	-0.0121809	-1999.4
279	SLD 7	-0.0262859	-4314.6	SLE RA 47	-0.012187	-2000.4
280	SLD 7	-0.0261979	-4300.2	SLE RA 47	-0.0121881	-2000.6
281	SLD 7	-0.0261048	-4284.9	SLE RA 47	-0.0121856	-2000.2
282	SLD 7	-0.0260089	-4269.2	SLE RA 47	-0.012181	-1999.4
283	SLD 7	-0.0259117	-4253.2	SLE RA 47	-0.012175	-1998.4
284	SLD 7	-0.0258143	-4237.2	SLE RA 47	-0.0121682	-1997.3
285	SLD 11	-0.0257248	-4222.5	SLE RA 1	-0.0121599	-1996
286	SLD 11	-0.0257771	-4231.1	SLE RA 1	-0.0121372	-1992.2
287	SLD 11	-0.0258307	-4239.9	SLE RA 1	-0.0121151	-1988.6
288	SLD 11	-0.0258861	-4249	SLE RA 1	-0.012094	-1985.1
289	SLD 11	-0.025942	-4258.2	SLE RA 1	-0.0120734	-1981.8
290	SLD 11	-0.0259961	-4267.1	SLE RA 1	-0.0120516	-1978.2
291	SLD 11	-0.0260452	-4275.1	SLE RA 1	-0.0120264	-1974
292	SLD 11	-0.0260871	-4282	SLE RA 1	-0.0119961	-1969.1
293	SLD 11	-0.0261217	-4287.7	SLE RA 1	-0.0119605	-1963.2
294	SLD 11	-0.0261511	-4292.5	SLE RA 1	-0.011921	-1956.7
295	SLD 11	-0.026178	-4296.9	SLE RA 1	-0.0118795	-1949.9

1.5 Cedimenti fondazioni superficiali

Nodo: nodo che interagisce col terreno.

Ind.: indice del nodo.

spostamento nodale massimo: situazione in cui si verifica lo spostamento massimo verticale nel nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento massimo con segno è quello con valore massimo lungo l'asse Z, dove valori positivi rappresentano spostamenti verso l'alto.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce lo spostamento.

uz: spostamento verticale del nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento è dotato di segno. [m]

Press.: pressione sul terreno corrispondente allo spostamento. Valori positivi indicano trazione, valori negativi indicano compressione. [daN/m²]

spostamento nodale minimo: situazione in cui si verifica lo spostamento minimo verticale del nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento minimo con segno è quello con valore minimo lungo l'asse Z, dove valori negativi rappresentano spostamenti verso il basso.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce lo spostamento.

uz: spostamento verticale del nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento è dotato di segno. [m]

Press.: pressione sul terreno corrispondente allo spostamento. Valori positivi indicano trazione, valori negativi indicano compressione. [daN/m²]

Cedimento elastico: cedimento teorico elastico massimo.

Cont.: nome breve della combinazione di carico in cui è stato calcolato il cedimento teorico elastico massimo.

v.: valore del cedimento teorico elastico massimo. [m]

Cedimento edometrico: cedimento teorico edometrico massimo.

Cont.: nome breve della combinazione di carico in cui è stato calcolato il cedimento teorico edometrico massimo.

v.: valore del cedimento teorico edometrico massimo. [m]

Cedimento di consolidazione: cedimento teorico di consolidazione massimo.

Cont.: nome breve della combinazione di carico in cui è stato calcolato il cedimento teorico di consolidazione massimo.

v.: valore del cedimento teorico di consolidazione massimo. [m]

Spostamento estremo minimo -0.0276984 al nodo di indice 2, di coordinate x = -0.68, y = -0.68, z = 0.1, nel contesto SLD 5.

Spostamento estremo massimo -0.0118795 al nodo di indice 295, di coordinate x = 6.42, y = 3.92, z = 0.1, nel contesto SLE rara 1.

Cedimento elastico estremo massimo 0.0413136 al nodo di indice 141, di coordinate x = 2.99, y = 1.62, z = 0.1, nel contesto SLE rara 38.

Cedimento edometrico estremo massimo 0.0388558 al nodo di indice 141, di coordinate x = 2.99, y = 1.62, z = 0.1, nel contesto SLE rara 38.

Nodo Ind.	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
2	SLE RA 28	-1.3E-02	-2101.6	SLD 5	-2.8E-02	-4546.5	SLE RA 6	1.31E-02	SLE RA 6	1.23E-02		
3	SLE RA 28	-1.3E-02	-2102.1	SLD 5	-2.8E-02	-4536	SLE RA 6	1.67E-02	SLE RA 6	1.57E-02		
4	SLE RA 28	-1.3E-02	-2102.3	SLD 5	-2.8E-02	-4525.2	SLE RA 6	0.019067	SLE RA 6	1.80E-02		
5	SLE RA 28	-1.3E-02	-2101.8	SLD 5	-2.7E-02	-4513.4	SLE RA 6	2.08E-02	SLE RA 6	1.96E-02		
6	SLE RA 28	-1.3E-02	-2100.5	SLD 5	-2.7E-02	-4500.5	SLE RA 6	2.20E-02	SLE RA 6	2.07E-02		
7	SLE RA 28	-1.3E-02	-2098.3	SLD 5	-2.7E-02	-4486.4	SLE RA 6	2.29E-02	SLE RA 6	2.16E-02		
8	SLE RA 28	-1.3E-02	-2095.5	SLD 5	-2.7E-02	-4471.4	SLE RA 6	2.35E-02	SLE RA 6	2.22E-02		
9	SLE RA 28	-1.3E-02	-2092.4	SLD 5	-2.7E-02	-4456	SLE RA 6	0.023982	SLE RA 6	2.26E-02		
10	SLE RA 28	-1.3E-02	-2089.2	SLD 5	-2.7E-02	-4440.3	SLE RA 6	2.42E-02	SLE RA 6	2.28E-02		
11	SLE RA 28	-1.3E-02	-2085.8	SLD 5	-2.7E-02	-4424.6	SLE RA 6	2.44E-02	SLE RA 6	2.30E-02		
12	SLE RA 28	-1.3E-02	-2082.5	SLD 5	-2.7E-02	-4408.9	SLE RA 6	2.44E-02	SLE RA 6	2.30E-02		
13	SLE RA 28	-1.3E-02	-2079	SLD 9	-2.7E-02	-4417.4	SLE RA 38	2.44E-02	SLE RA 38	2.29E-02		
14	SLE RA 28	-1.3E-02	-2075.6	SLD 9	-2.7E-02	-4426.3	SLE RA 38	2.42E-02	SLE RA 38	2.28E-02		
15	SLE RA 28	-1.3E-02	-2072.1	SLD 9	-2.7E-02	-4435.1	SLE RA 38	2.39E-02	SLE RA 38	2.25E-02		
16	SLE RA 28	-1.3E-02	-2068.4	SLD 9	-2.7E-02	-4443.7	SLE RA 38	2.34E-02	SLE RA 38	2.21E-02		
17	SLE RA 28	-1.3E-02	-2064.3	SLD 9	-2.7E-02	-4451.8	SLE RA 38	2.28E-02	SLE RA 38	2.15E-02		
18	SLE RA 28	-1.3E-02	-2059.7	SLD 9	-2.7E-02	-4459.1	SLE RA 38	2.19E-02	SLE RA 38	2.06E-02		
19	SLE RA 28	-1.3E-02	-2054.3	SLD 9	-2.7E-02	-4465.2	SLE RA 38	2.07E-02	SLE RA 38	1.95E-02		
20	SLE RA 28	-1.2E-02	-2048.1	SLD 9	-2.7E-02	-4470.2	SLE RA 38	1.90E-02	SLE RA 38	1.79E-02		
21	SLE RA 28	-1.2E-02	-2041.2	SLD 9	-2.7E-02	-4474.3	SLE RA 38	1.66E-02	SLE RA 38	1.56E-02		
22	SLE RA 28	-1.2E-02	-2034.1	SLD 9	-2.7E-02	-4478	SLE RA 38	1.30E-02	SLE RA 38	1.23E-02		
23	SLE RA 28	-1.3E-02	-2101.2	SLD 5	-2.7E-02	-4441.3	SLE RA 6	1.66E-02	SLE RA 6	1.56E-02		
24	SLE RA 28	-1.2E-02	-2033.5	SLD 9	-2.7E-02	-4372.7	SLE RA 38	1.65E-02	SLE RA 38	1.55E-02		
25	SLE RA 28	-1.3E-02	-2101.7	SLD 5	-2.7E-02	-4420.9	SLE RA 6	2.20E-02	SLE RA 6	0.020734		
26	SLE RA 28	-1.2E-02	-2040.7	SLD 9	-2.7E-02	-4358.9	SLE RA 38	0.021939	SLE RA 38	2.07E-02		
27	SLE RA 28	-1.3E-02	-2102.1	SLD 5	-2.7E-02	-4395.5	SLE RA 6	2.58E-02	SLE RA 6	2.43E-02		
28	SLE RA 28	-1.2E-02	-2047.7	SLD 9	-2.6E-02	-4340.3	SLE RA 38	2.57E-02	SLE RA 38	2.42E-02		
29	SLE RA 28	-1.3E-02	-2101.7	SLD 5	-2.7E-02	-4364.3	SLE RA 6	2.88E-02	SLE RA 6	0.027095		
30	SLE RA 28	-1.3E-02	-2053.8	SLD 9	-2.6E-02	-4315.7	SLE RA 38	2.74E-02	SLE RA 38	2.58E-02		
31	SLE RA 28	-1.3E-02	-2100.3	SLD 5	-2.6E-02	-4346.6	SLE RA 6	2.92E-02	SLE RA 6	2.75E-02		
32	SLE RA 28	-1.3E-02	-2058.7	SLD 9	-2.6E-02	-4304.4	SLE RA 38	2.91E-02	SLE RA 38	2.74E-02		
33	SLE RA 28	-1.3E-02	-2097.9	SLD 5	-2.6E-02	-4331.6	SLE RA 6	0.030365	SLE RA 6	2.86E-02		
34	SLE RA 28	-1.3E-02	-2062.7	SLD 9	-2.6E-02	-4295.7	SLE RA 38	3.02E-02	SLE RA 38	2.84E-02		
35	SLE RA 28	-1.3E-02	-2095	SLD 5	-2.6E-02	-4316.5	SLE RA 6	3.12E-02	SLE RA 6	2.93E-02		
36	SLE RA 28	-1.3E-02	-2066.3	SLD 9	-2.6E-02	-4287.2	SLE RA 38	3.10E-02	SLE RA 38	2.92E-02		
37	SLE RA 28	-1.3E-02	-2091.4	SLD 5	-2.6E-02	-4299.2	SLE RA 6	0.03175	SLE RA 6	2.99E-02		
38	SLE RA 28	-1.3E-02	-2070.1	SLD 9	-2.6E-02	-4277.5	SLE RA 38	0.031639	SLE RA 38	2.98E-02		
39	SLE RA 28	-1.3E-02	-2087.9	SLD 5	-2.6E-02	-4282.6	SLE RA 6	3.21E-02	SLE RA 6	3.02E-02		
40	SLE RA 28	-1.3E-02	-2073.8	SLD 9	-2.6E-02	-4268.1	SLE RA 38	3.20E-02	SLE RA 38	3.02E-02		
41	SLE RA 28	-1.3E-02	-2084.4	SLD 5	-2.6E-02	-4266.2	SLE RA 6	3.23E-02	SLE RA 6	3.04E-02		
42	SLE RA 28	-1.3E-02	-2077.4	SLD 9	-2.6E-02	-4258.8	SLE RA 38	3.23E-02	SLE RA 38	3.04E-02		
43	SLE RA 28	-1.3E-02	-2080.9	SLD 5	-2.6E-02	-4249.9	SLE RA 6	3.24E-02	SLE RA 6	3.05E-02		
44	SLE RA 28	-1.3E-02	-2100.4	SLD 5	-2.6E-02	-4335.7	SLE RA 6	1.88E-02	SLE RA 6	1.77E-02		
45	SLE RA 28	-1.2E-02	-2032.7	SLD 9	-2.6E-02	-4266.9	SLE RA 38	1.87E-02	SLE RA 38	1.76E-02		
46	SLE RA 28	-1.3E-02	-2101	SLD 5	-2.6E-02	-4306.6	SLE RA 6	2.50E-02	SLE RA 6	2.35E-02		
47	SLE RA 28	-1.2E-02	-2039.9	SLD 9	-2.6E-02	-4244.5	SLE RA 38	2.49E-02	SLE RA 38	2.34E-02		
48	SLE RA 28	-1.3E-02	-2101.3	SLD 5	-2.6E-02	-4265.9	SLE RA 6	2.93E-02	SLE RA 6	2.75E-02		
49	SLE RA 28	-1.2E-02	-2046.8	SLD 9	-2.6E-02	-4210.5	SLE RA 38	2.91E-02	SLE RA 38	2.74E-02		
50	SLE RA 28	-1.3E-02	-2099	SLD 1	-2.6E-02	-4279.3	SLE RA 6	2.03E-02	SLE RA 6	0.019114		
51	SLE RA 28	-1.2E-02	-2031.3	SLD 13	-2.6E-02	-4210.6	SLE RA 38	2.02E-02	SLE RA 38	1.90E-02		
52	SLE RA 28	-1.3E-02	-2100.3	SLE RA 6	-2.6E-02	-4245.6	SLE RA 6	3.21E-02	SLE RA 6	3.02E-02		
53	SLE RA 28	-1.3E-02	-2098.5	SLE RA 6	-2.6E-02	-4244	SLE RA 6	3.38E-02	SLE RA 6	3.18E-02		
54	SLE RA 28	-1.3E-02	-2096.1	SLE RA 6	-2.6E-02	-4241.6	SLE RA 6	3.50E-02	SLE RA 6	3.29E-02		
55	SLE RA 28	-1.3E-02	-2093.3	SLE RA 6	-2.6E-02	-4238.8	SLE RA 6	3.58E-02	SLE RA 6	3.37E-02		
56	SLE RA 28	-1.3E-02	-2088.7	SLE RA 6	-2.6E-02	-4234.2	SLE RA 6	0.0367	SLE RA 6	3.45E-02		
57	SLE RA 28	-1.3E-02	-2085	SLE RA 6	-2.6E-02	-4230.5	SLE RA 6	3.71E-02	SLE RA 6	3.49E-02		
58	SLE RA 28	-0.01268	-2081.3	SLE RA 6	-2.6E-02	-4226.8	SLE RA 6	0.037383	SLE RA 6	3.52E-02		
59	SLE RA 28	-1.3E-02	-2077.7	SLE RA 6	-2.6E-02	-4223.1	SLE RA 6	3.74E-02	SLE RA 6	3.52E-02		
60	SLE RA 28	-1.3E-02	-2074	SLE RA 38	-2.6E-02	-4221.1	SLE RA 38	3.73E-02	SLE RA 38	3.51E-02		
61	SLE RA 28	-1.3E-02	-2070.3	SLE RA 38	-2.6E-02	-4219.1	SLE RA 38	3.70E-02	SLE RA 38	3.48E-02		
62	SLE RA 28	-1.3E-02	-2066.7	SLE RA 38	-2.6E-02	-4217.1	SLE RA 38	3.66E-02	SLE RA 38	3.44E-02		
63	SLE RA 28	-1.3E-02	-2062.1	SLE RA 38	-2.6E-02	-4214.6	SLE RA 38	3.56E-02	SLE RA 38	3.35E-02		
64	SLE RA 28	-1.3E-02	-2059.3	SLE RA 38	-2.6E-02	-4213	SLE RA 38	0.03475	SLE RA 38	3.27E-02		
65	SLE RA 28	-1.3E-02	-2056.2	SLE RA 38	-2.6E-02	-4211.2	SLE RA 38	0.033561	SLE RA 38	3.16E-02		
66	SLE RA 28	-1.3E-02	-2052.4	SLE RA 38	-2.6E-02	-4208.5	SLE RA 38	3.19E-02	SLE RA 38	0.030042		
67	SLE RA 28	-1.3E-02	-2099.4	SLE RA 6	-2.6E-02	-4242.2	SLE RA 6	2.68E-02	SLE RA 6	2.52E-02		
68	SLE RA 28	-1.2E-02	-2038.2	SLE RA 38	-2.6E-02	-4194.8	SLE RA 38	2.66E-02	SLE RA 38	2.50E-02		
69	SLE RA 28	-1.3E-02	-2099.3	SLE RA 6	-2.6E-02	-4239.8	SLE RA 6	3.12E-02	SLE RA 6	0.029385		
70	SLE RA 28	-1.2E-02	-2044.8	SLE RA 38	-2.6E-02	-4197.5	SLE RA 38	3.10E-02	SLE RA 38	2.91E-02		
71	SLE RA 28	-1.3E-02	-2097.5	SLE RA 6	-2.6E-02	-4234.4	SLE RA 6	3.37E-02	SLE RA 6	3.17E-02		
72	SLE RA 28	-1.3E-02	-2095.4	SLE RA 6	-2.6E-02	-4232.4	SLE RA 6	3.56E-02	SLE RA 6	3.35E-02		
73	SLE RA 28	-1.3E-02	-2092.5	SLE RA 6	-2.6E-02	-4229.5	SLE RA 6	3.69E-02	SLE RA 6	3.47E-02		
74	SLE RA 28	-1.3E-02	-2089.1	SLE RA 6	-2.6E-02	-4226.1	SLE RA 6	3.79E-02	SLE RA 6	3.56E-02		
75	SLE RA 28	-1.3E-02	-2085.1	SLE RA 6	-2.6E-02	-4222	SLE RA 6	3.86E-02	SLE RA 6	0.036318		
76	SLE RA 28	-1.3E-02	-2081.2	SLE RA 6	-2.6E-02	-4218.2	SLE RA 6	3.91E-02	SLE RA 6	0.036743		
77	SLE RA 28	-1.3E-02	-2077.5	SLE RA 6	-2.6E-02	-4214.4	SLE RA 6	3.93E-02	SLE RA 6	3.70E-02		
78	SLE RA 28	-1.3E-02	-2073.8	SLE RA 38	-2.6E-02	-4210.9	SLE RA 38	3.93E-02	SLE RA 38	3.70E-02		
79	SLE RA 28	-1.3E-02	-2070.2	SLE RA 38	-2.6E-02	-4208.9	SLE RA 38	3.92E-02	SLE RA 38	3.69E-02		
80	SLE RA 28	-1.3E-02	-2066.6	SLE RA 38	-2.6E-02	-4206.9	SLE RA 38	3.89E-02	SLE RA 38	3.66E-02		
81	SLE RA 28	-1.3E-02	-2063.1	SLE RA 38	-2.6E-02	-4205.1	SLE RA 38	3.84E-02	SLE RA 38	3.61E-02		
82	SLE RA 28	-1.3E-02	-2059.6	SLE RA 38	-2.6E-02	-4203.3	SLE RA 38	3.76E-02	SLE RA 38	3.54E-02		
83	SLE RA 28	-1.3E-02	-2056.5	SLE RA 38	-2.6E-02	-4201.6	SLE RA 38	3.66E-02	SLE RA 38	3.44E-02		
84	SLE RA 28	-1.3E-02	-2053.4	SLE RA 38	-2.6E-02	-4199.8	SLE RA 38	3.53E-02	SLE RA 38	3.32E-02		
85	SLE RA 28	-1.2E-02	-2049.6	SLE RA 38	-2.6E-02	-4197.2	SLE RA 38	3.35E-02	SLE RA 38	0.031498		
86	SLE RA 28	-1.3E-02	-2096.8	SLD 1	-2.6E-02	-4238.9	SLE RA 6	2.13E-02	SLE RA 6	2.00E-02		

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
87	SLE RA 28	-1.2E-02	-2029	SLE RA 38	-2.5E-02	-4178.9	SLE RA 38	2.11E-02	SLE RA 38	1.98E-02		
88	SLE RA 28	-1.3E-02	-2096.8	SLE RA 6	-2.6E-02	-4230.1	SLE RA 6	2.79E-02	SLE RA 6	2.63E-02		
89	SLE RA 28	-1.2E-02	-2035.6	SLE RA 38	-2.5E-02	-4182.7	SLE RA 38	2.76E-02	SLE RA 38	0.025999		
90	SLE RA 28	-1.3E-02	-2096.2	SLE RA 6	-2.6E-02	-4227.4	SLE RA 6	3.23E-02	SLE RA 6	3.04E-02		
91	SLE RA 28	-1.2E-02	-2041.6	SLE RA 38	-2.5E-02	-4185.1	SLE RA 38	3.20E-02	SLE RA 38	3.01E-02		
92	SLE RA 28	-1.3E-02	-2093.9	SLE RA 6	-2.6E-02	-4222.3	SLE RA 6	3.47E-02	SLE RA 6	3.27E-02		
93	SLE RA 28	-1.3E-02	-2091.6	SLE RA 6	-2.6E-02	-4220	SLE RA 6	3.68E-02	SLE RA 6	0.034565		
94	SLE RA 28	-1.3E-02	-2088.4	SLE RA 6	-2.6E-02	-4216.9	SLE RA 6	3.82E-02	SLE RA 6	0.035907		
95	SLE RA 28	-1.3E-02	-2084.7	SLE RA 6	-2.6E-02	-4213.1	SLE RA 6	3.92E-02	SLE RA 6	3.68E-02		
96	SLE RA 28	-1.3E-02	-2080.7	SLE RA 6	-2.6E-02	-4209	SLE RA 6	3.99E-02	SLE RA 6	3.75E-02		
97	SLE RA 28	-1.3E-02	-2076.7	SLE RA 6	-2.6E-02	-4205.1	SLE RA 6	4.03E-02	SLE RA 6	3.79E-02		
98	SLE RA 28	-1.3E-02	-2072.9	SLE RA 6	-2.6E-02	-4201.2	SLE RA 6	4.05E-02	SLE RA 6	3.81E-02		
99	SLE RA 28	-1.3E-02	-2069.2	SLE RA 38	-2.6E-02	-4197.8	SLE RA 38	4.06E-02	SLE RA 38	3.81E-02		
100	SLE RA 28	-1.3E-02	-2065.7	SLE RA 38	-2.6E-02	-4195.9	SLE RA 38	4.04E-02	SLE RA 38	3.80E-02		
101	SLE RA 28	-1.3E-02	-2062.3	SLE RA 38	-2.6E-02	-4194.1	SLE RA 38	0.040104	SLE RA 38	0.037718		
102	SLE RA 28	-1.3E-02	-2059	SLE RA 38	-2.6E-02	-4192.4	SLE RA 38	0.03958	SLE RA 38	3.72E-02		
103	SLE RA 28	-1.3E-02	-2055.9	SLE RA 38	-2.6E-02	-4190.9	SLE RA 38	3.88E-02	SLE RA 38	3.65E-02		
104	SLE RA 28	-1.3E-02	-2052.9	SLE RA 38	-2.6E-02	-4189.4	SLE RA 38	3.78E-02	SLE RA 38	3.55E-02		
105	SLE RA 28	-1.2E-02	-2049.8	SLE RA 38	-2.6E-02	-4187.6	SLE RA 38	3.64E-02	SLE RA 38	3.42E-02		
106	SLE RA 28	-1.2E-02	-2046	SLE RA 38	-2.5E-02	-4185.1	SLE RA 38	3.45E-02	SLE RA 38	3.24E-02		
107	SLE RA 28	-1.3E-02	-2093.6	SLE RA 6	-2.6E-02	-4218.6	SLE RA 6	2.19E-02	SLE RA 6	2.06E-02		
108	SLE RA 28	-1.2E-02	-2025.8	SLE RA 38	-2.5E-02	-4166.1	SLE RA 38	2.16E-02	SLE RA 38	2.04E-02		
109	SLE RA 28	-1.3E-02	-2093.3	SLE RA 6	-2.6E-02	-4217.2	SLE RA 6	0.028526	SLE RA 6	2.68E-02		
110	SLE RA 28	-1.2E-02	-2032.1	SLE RA 38	-2.5E-02	-4169.8	SLE RA 38	2.82E-02	SLE RA 38	2.66E-02		
111	SLE RA 28	-1.3E-02	-2092.4	SLE RA 6	-2.6E-02	-4214.6	SLE RA 6	3.29E-02	SLE RA 6	3.10E-02		
112	SLE RA 28	-1.2E-02	-2037.8	SLE RA 38	-2.5E-02	-4172.2	SLE RA 38	3.26E-02	SLE RA 38	0.030629		
113	SLE RA 28	-1.3E-02	-2090.1	SLE RA 6	-2.6E-02	-4209.9	SLE RA 6	3.52E-02	SLE RA 6	3.31E-02		
114	SLE RA 28	-1.3E-02	-2087.5	SLE RA 6	-2.6E-02	-4207.4	SLE RA 6	3.74E-02	SLE RA 6	3.51E-02		
115	SLE RA 28	-1.3E-02	-2084.1	SLE RA 6	-2.6E-02	-4203.9	SLE RA 6	3.89E-02	SLE RA 6	3.65E-02		
116	SLE RA 28	-1.3E-02	-2080.1	SLE RA 6	-2.6E-02	-4200	SLE RA 6	3.99E-02	SLE RA 6	3.75E-02		
117	SLE RA 28	-1.3E-02	-2076	SLE RA 6	-2.6E-02	-4195.8	SLE RA 6	4.05E-02	SLE RA 6	3.81E-02		
118	SLE RA 28	-1.3E-02	-2072	SLE RA 6	-2.6E-02	-4191.7	SLE RA 6	4.10E-02	SLE RA 6	3.85E-02		
119	SLE RA 28	-1.3E-02	-2068.1	SLE RA 6	-2.6E-02	-4187.9	SLE RA 6	0.04116	SLE RA 6	3.87E-02		
120	SLE RA 28	-1.3E-02	-2064.5	SLE RA 38	-2.5E-02	-4184.6	SLE RA 38	4.12E-02	SLE RA 38	3.87E-02		
121	SLE RA 28	-1.3E-02	-2061	SLE RA 38	-2.5E-02	-4182.7	SLE RA 38	4.10E-02	SLE RA 38	3.86E-02		
122	SLE RA 28	-1.3E-02	-2057.8	SLE RA 38	-2.5E-02	-4181	SLE RA 38	4.07E-02	SLE RA 38	3.83E-02		
123	SLE RA 28	-1.3E-02	-2054.7	SLE RA 38	-2.5E-02	-4179.5	SLE RA 38	4.02E-02	SLE RA 38	3.78E-02		
124	SLE RA 28	-1.3E-02	-2051.8	SLE RA 38	-2.5E-02	-4178.2	SLE RA 38	3.94E-02	SLE RA 38	3.71E-02		
125	SLE RA 28	-1.2E-02	-2049	SLE RA 38	-2.5E-02	-4176.8	SLE RA 38	3.84E-02	SLE RA 38	3.61E-02		
126	SLE RA 28	-1.2E-02	-2045.9	SLE RA 38	-2.5E-02	-4175.1	SLE RA 38	0.036912	SLE RA 38	0.034714		
127	SLE RA 28	-1.2E-02	-2042.2	SLE RA 38	-2.5E-02	-4172.7	SLE RA 38	3.49E-02	SLE RA 38	3.29E-02		
128	SLE RA 28	-1.3E-02	-2089.7	SLE RA 6	-2.6E-02	-4205	SLE RA 6	2.21E-02	SLE RA 6	2.08E-02		
129	SLE RA 28	-1.2E-02	-2021.9	SLE RA 38	-2.5E-02	-4152.5	SLE RA 38	2.19E-02	SLE RA 38	2.06E-02		
130	SLE RA 28	-1.3E-02	-2089.4	SLE RA 6	-2.6E-02	-4203.8	SLE RA 6	2.88E-02	SLE RA 6	2.71E-02		
131	SLE RA 28	-1.2E-02	-2028.2	SLE RA 38	-2.5E-02	-4156.3	SLE RA 38	2.84E-02	SLE RA 38	2.68E-02		
132	SLE RA 28	-1.3E-02	-2088.4	SLE RA 6	-2.6E-02	-4201.5	SLE RA 6	3.31E-02	SLE RA 6	3.12E-02		
133	SLE RA 28	-1.2E-02	-2033.8	SLE RA 38	-2.5E-02	-4159.1	SLE RA 38	3.27E-02	SLE RA 38	3.08E-02		
134	SLE RA 28	-1.3E-02	-2086.2	SLE RA 6	-2.6E-02	-4197.4	SLE RA 6	3.53E-02	SLE RA 6	3.32E-02		
135	SLE RA 28	-1.3E-02	-2083.4	SLE RA 6	-2.6E-02	-4194.7	SLE RA 6	3.76E-02	SLE RA 6	3.53E-02		
136	SLE RA 28	-1.3E-02	-2079.8	SLE RA 6	-2.6E-02	-4191.1	SLE RA 6	3.91E-02	SLE RA 6	3.67E-02		
137	SLE RA 28	-1.3E-02	-2075.7	SLE RA 6	-2.6E-02	-4186.9	SLE RA 6	0.040082	SLE RA 6	3.77E-02		
138	SLE RA 28	-1.3E-02	-2071.5	SLE RA 6	-2.5E-02	-4182.7	SLE RA 6	4.07E-02	SLE RA 6	3.83E-02		
139	SLE RA 28	-1.3E-02	-2067.4	SLE RA 6	-2.5E-02	-4178.6	SLE RA 6	4.11E-02	SLE RA 6	3.87E-02		
140	SLE RA 28	-1.3E-02	-2063.6	SLE RA 6	-2.5E-02	-4174.7	SLE RA 6	4.13E-02	SLE RA 6	3.89E-02		
141	SLE RA 28	-1.3E-02	-2060	SLE RA 38	-2.5E-02	-4171.6	SLE RA 38	4.13E-02	SLE RA 38	3.89E-02		
142	SLE RA 28	-1.3E-02	-2056.6	SLE RA 38	-2.5E-02	-4169.7	SLE RA 38	4.12E-02	SLE RA 38	3.87E-02		
143	SLE RA 28	-1.3E-02	-2053.4	SLE RA 38	-2.5E-02	-4168.1	SLE RA 38	4.08E-02	SLE RA 38	3.84E-02		
144	SLE RA 28	-1.2E-02	-2050.5	SLE RA 38	-2.5E-02	-4166.7	SLE RA 38	4.03E-02	SLE RA 38	3.79E-02		
145	SLE RA 28	-1.2E-02	-2047.7	SLE RA 38	-2.5E-02	-4165.4	SLE RA 38	3.96E-02	SLE RA 38	0.037201		
146	SLE RA 28	-1.2E-02	-2045	SLE RA 38	-2.5E-02	-4164.2	SLE RA 38	3.85E-02	SLE RA 38	3.62E-02		
147	SLE RA 28	-1.2E-02	-2042	SLE RA 38	-2.5E-02	-4162.5	SLE RA 38	3.70E-02	SLE RA 38	3.48E-02		
148	SLE RA 28	-1.2E-02	-2038.3	SLE RA 38	-2.5E-02	-4160.2	SLE RA 38	0.035026	SLE RA 38	3.29E-02		
149	SLE RA 28	-1.3E-02	-2085.3	SLE RA 6	-2.6E-02	-4190.8	SLE RA 6	2.21E-02	SLE RA 6	2.08E-02		
150	SLE RA 28	-1.2E-02	-2017.6	SLE RA 38	-2.5E-02	-4138.4	SLE RA 38	2.18E-02	SLE RA 38	2.05E-02		
151	SLE RA 28	-1.3E-02	-2085.1	SLE RA 6	-2.6E-02	-4190	SLE RA 6	2.87E-02	SLE RA 6	2.70E-02		
152	SLE RA 28	-1.2E-02	-2023.9	SLE RA 38	-2.5E-02	-4142.5	SLE RA 38	2.83E-02	SLE RA 38	2.67E-02		
153	SLE RA 28	-1.3E-02	-2084.3	SLE RA 6	-2.6E-02	-4188.2	SLE RA 6	3.30E-02	SLE RA 6	3.10E-02		
154	SLE RA 28	-1.2E-02	-2029.7	SLE RA 38	-2.5E-02	-4145.9	SLE RA 38	0.032547	SLE RA 38	3.06E-02		
155	SLE RA 28	-1.3E-02	-2082.3	SLE RA 6	-2.5E-02	-4184.9	SLE RA 6	3.51E-02	SLE RA 6	3.30E-02		
156	SLE RA 28	-1.3E-02	-2079.4	SLE RA 6	-2.5E-02	-4182.1	SLE RA 6	3.73E-02	SLE RA 6	3.51E-02		
157	SLE RA 28	-1.3E-02	-2075.6	SLE RA 6	-2.5E-02	-4178.3	SLE RA 6	3.89E-02	SLE RA 6	3.65E-02		
158	SLE RA 28	-1.3E-02	-2071.4	SLE RA 6	-2.5E-02	-4174.1	SLE RA 6	3.99E-02	SLE RA 6	3.75E-02		
159	SLE RA 28	-1.3E-02	-2067.2	SLE RA 6	-2.5E-02	-4169.8	SLE RA 6	4.05E-02	SLE RA 6	0.038076		
160	SLE RA 28	-1.3E-02	-2063.2	SLE RA 6	-2.5E-02	-4165.8	SLE RA 6	4.08E-02	SLE RA 6	3.84E-02		
161	SLE RA 28	-1.3E-02	-2059.4	SLE RA 6	-2.5E-02	-4162	SLE RA 6	4.10E-02	SLE RA 6	3.86E-02		
162	SLE RA 28	-1.3E-02	-2055.7	SLE RA 38	-2.5E-02	-4159	SLE RA 38	4.10E-02	SLE RA 38	3.86E-02		
163	SLE RA 28	-1.3E-02	-2052.4	SLE RA 38	-2.5E-02	-4157	SLE RA 38	4.08E-02	SLE RA 38	0.038413		
164	SLE RA 28	-1.2E-02	-2049.3	SLE RA 38	-2.5E-02	-4155.4	SLE RA 38	4.05E-02	SLE RA 38	3.81E-02		
165	SLE RA 28	-1.2E-02	-2046.4	SLE RA 38	-2.5E-02	-4154	SLE RA 38	4.00E-02	SLE RA 38	3.76E-02		
166	SLE RA 28	-1.2E-02	-2043.8	SLE RA 38	-2.5E-02	-4152.9	SLE RA 38	3.93E-02	SLE RA 38	3.69E-02		
167	SLE RA 28	-1.2E-02	-2041.1	SLE RA 38	-2.5E-02	-4151.6	SLE RA 38	3.82E-02	SLE RA 38	3.59E-02		
168	SLE RA 28	-1.2E-02	-2038.1	SLE RA 38	-2.5E-02	-4150	SLE RA 38	3.68E-02	SLE RA 38	3.46E-02		
169	SLE RA 28	-1.2E-02	-2034.4	SLE RA 38	-2.5E-02	-4147.7	SLE RA 38	3.48E-02	SLE RA 38	3.27E-02		
170	SLE RA 47	-1.3E-02	-2076.3	SLE RA 6	-2.5E-02	-4176.1	SLE RA 6	2.17E-02	SLE RA 6	2.05E-02		
171	SLE RA 28	-1.2E-02	-2012.7	SLE RA 38	-2.5E-02	-4123.7	SLE RA 38	2.15E-02	SLE RA 38	2.02E-02		
172	SLE RA 47	-1.3E-02	-2078.2	SLE RA 6	-0.02544	-4175.8	SLE RA 6	2.82E-02	SLE RA 6	2.66E-02		
173	SLE RA 28	-1.2E-02	-2019.3	SLE RA 38	-2.5E-02	-4128.4	SLE RA 38	2.79E-02	SLE RA 38	2.62E-02		
174	SLE RA 47	-1.3E-02	-2079.5	SLE RA 6	-2.5E-02	-4174.8	SLE RA 6	3.25E-02	SLE RA 6	3.05E-02		
175	SLE RA 28	-1.2E-02	-2025.4	SLE RA 38	-2.5E-02	-4132.4	SLE RA 38	3.20E-02	SLE RA 38	3.01E-02		
176	SLE RA 28	-1.3E-02	-2078.3	SLE RA 6	-2.5E-02	-4172.4	SLE RA 6	0.034412	SLE RA 6	3.24E-02		
177	SLE RA 28	-1.3E-02	-2075.4	SLE RA 6	-2.5E-02	-4169.5	SLE RA 6	3.67E-02	SLE RA 6	3.45E-02		
178	SLE RA 28	-1.3E-02	-2071.4	SLE RA 6	-2.5E-02	-4165.5	SLE RA 6	3.82E-02	SLE RA 6	3.59E-02		
179	SLE RA 28	-										

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
186	SLE RA 28	-1.2E-02	-2042.4	SLE RA 38	-2.5E-02	-4141.5	SLE RA 38	3.93E-02	SLE RA 38	3.69E-02		
187	SLE RA 28	-1.2E-02	-2039.9	SLE RA 38	-2.5E-02	-4140.4	SLE RA 38	3.85E-02	SLE RA 38	3.62E-02		
188	SLE RA 28	-1.2E-02	-2037.2	SLE RA 38	-2.5E-02	-4139.1	SLE RA 38	3.75E-02	SLE RA 38	3.53E-02		
189	SLE RA 28	-1.2E-02	-2034.2	SLE RA 38	-2.5E-02	-4137.5	SLE RA 38	3.61E-02	SLE RA 38	3.39E-02		
190	SLE RA 28	-1.2E-02	-2030.4	SLE RA 38	-2.5E-02	-4135.1	SLE RA 38	3.41E-02	SLE RA 38	0.03209		
191	SLE RA 47	-1.3E-02	-2060.9	SLD 3	-2.5E-02	-4167.3	SLE RA 6	2.11E-02	SLE RA 6	1.98E-02		
192	SLE RA 28	-1.2E-02	-2007.2	SLE RA 38	-2.5E-02	-4108.3	SLE RA 38	2.08E-02	SLE RA 38	1.96E-02		
193	SLE RA 47	-1.3E-02	-2063.4	SLE RA 6	-2.5E-02	-4160.9	SLE RA 6	2.74E-02	SLE RA 6	2.58E-02		
194	SLE RA 28	-0.01227	-2014	SLE RA 38	-2.5E-02	-4113.5	SLE RA 38	0.027071	SLE RA 38	2.55E-02		
195	SLE RA 47	-1.3E-02	-2065.6	SLE RA 6	-2.5E-02	-4160.8	SLE RA 6	3.05E-02	SLE RA 6	2.87E-02		
196	SLE RA 28	-1.2E-02	-2020.6	SLE RA 38	-2.5E-02	-4118.5	SLE RA 38	3.11E-02	SLE RA 38	2.93E-02		
197	SLE RA 47	-1.3E-02	-2066.7	SLE RA 6	-2.5E-02	-4159.6	SLE RA 6	3.33E-02	SLE RA 6	3.14E-02		
198	SLE RA 47	-1.3E-02	-2066.7	SLE RA 6	-2.5E-02	-4156.6	SLE RA 6	3.56E-02	SLE RA 6	3.35E-02		
199	SLE RA 47	-1.3E-02	-2065.6	SLE RA 6	-2.5E-02	-4152.6	SLE RA 6	3.71E-02	SLE RA 6	3.49E-02		
200	SLE RA 28	-1.3E-02	-2062.6	SLE RA 6	-2.5E-02	-4148.2	SLE RA 6	3.80E-02	SLE RA 6	3.58E-02		
201	SLE RA 28	-1.3E-02	-2058.7	SLE RA 6	-2.5E-02	-4144.3	SLE RA 6	3.86E-02	SLE RA 6	3.63E-02		
202	SLE RA 28	-1.3E-02	-2055	SLE RA 6	-2.5E-02	-4140.6	SLE RA 6	3.88E-02	SLE RA 6	3.65E-02		
203	SLE RA 28	-1.2E-02	-2051.3	SLE RA 6	-2.5E-02	-4136.8	SLE RA 6	3.90E-02	SLE RA 6	3.66E-02		
204	SLE RA 28	-1.2E-02	-2047.6	SLE RA 38	-2.5E-02	-4134.1	SLE RA 38	3.89E-02	SLE RA 38	3.66E-02		
205	SLE RA 28	-1.2E-02	-2044.1	SLE RA 38	-2.5E-02	-4131.9	SLE RA 38	3.88E-02	SLE RA 38	3.65E-02		
206	SLE RA 28	-1.2E-02	-2041	SLE RA 38	-2.5E-02	-4130.2	SLE RA 38	3.85E-02	SLE RA 38	3.62E-02		
207	SLE RA 28	-1.2E-02	-2038.3	SLE RA 38	-2.5E-02	-4128.8	SLE RA 38	3.80E-02	SLE RA 38	0.035726		
208	SLE RA 28	-1.2E-02	-2035.8	SLE RA 38	-2.5E-02	-4127.7	SLE RA 38	3.73E-02	SLE RA 38	3.51E-02		
209	SLE RA 28	-1.2E-02	-2033.1	SLE RA 38	-2.5E-02	-4126.4	SLE RA 38	3.63E-02	SLE RA 38	3.42E-02		
210	SLE RA 28	-1.2E-02	-2030.1	SLE RA 38	-2.5E-02	-4124.8	SLE RA 38	3.50E-02	SLE RA 38	3.29E-02		
211	SLE RA 28	-1.2E-02	-2026.2	SLE RA 38	-2.5E-02	-4122.3	SLE RA 38	3.30E-02	SLE RA 38	3.11E-02		
212	SLE RA 47	-1.3E-02	-2053.2	SLE RA 6	-2.5E-02	-4146	SLE RA 6	3.17E-02	SLE RA 6	2.98E-02		
213	SLE RA 47	-1.3E-02	-2053.3	SLE RA 6	-2.5E-02	-4143.1	SLE RA 6	3.39E-02	SLE RA 6	3.19E-02		
214	SLE RA 47	-1.3E-02	-2052.3	SLE RA 6	-2.5E-02	-4139	SLE RA 6	3.53E-02	SLE RA 6	0.033237		
215	SLE RA 47	-1.2E-02	-2050.9	SLE RA 6	-2.5E-02	-4134.2	SLE RA 6	3.63E-02	SLE RA 6	3.41E-02		
216	SLE RA 47	-1.2E-02	-2049.9	SLE RA 6	-2.5E-02	-4130.7	SLE RA 6	3.67E-02	SLE RA 6	3.45E-02		
217	SLE RA 47	-1.2E-02	-2048.9	SLE RA 6	-2.5E-02	-4127.2	SLE RA 6	3.70E-02	SLE RA 6	3.48E-02		
218	SLE RA 28	-1.2E-02	-2046.5	SLE RA 6	-2.5E-02	-4123.5	SLE RA 6	3.70E-02	SLE RA 6	3.48E-02		
219	SLE RA 28	-1.2E-02	-2042.7	SLE RA 38	-2.5E-02	-4120.8	SLE RA 38	3.70E-02	SLE RA 38	3.48E-02		
220	SLE RA 28	-1.2E-02	-2039.3	SLE RA 38	-2.5E-02	-4118.6	SLE RA 38	3.68E-02	SLE RA 38	3.46E-02		
221	SLE RA 28	-1.2E-02	-2036.2	SLE RA 38	-2.5E-02	-4116.8	SLE RA 38	3.65E-02	SLE RA 38	0.034374		
222	SLE RA 28	-1.2E-02	-2033.6	SLE RA 38	-2.5E-02	-4115.5	SLE RA 38	0.036107	SLE RA 38	3.40E-02		
223	SLE RA 28	-1.2E-02	-2031.2	SLE RA 38	-2.5E-02	-4114.4	SLE RA 38	3.55E-02	SLE RA 38	3.34E-02		
224	SLE RA 28	-1.2E-02	-2028.5	SLE RA 38	-2.5E-02	-4113.1	SLE RA 38	3.46E-02	SLE RA 38	3.25E-02		
225	SLE RA 28	-1.2E-02	-2025.3	SLE RA 38	-2.5E-02	-4111.4	SLE RA 38	3.33E-02	SLE RA 38	0.03129		
226	SLE RA 28	-1.2E-02	-2021.3	SLE RA 38	-2.5E-02	-4108.7	SLE RA 38	3.15E-02	SLE RA 38	2.96E-02		
227	SLE RA 47	-1.2E-02	-2044.8	SLD 3	-2.5E-02	-4179.3	SLE RA 6	2.00E-02	SLE RA 6	1.88E-02		
228	SLE RA 28	-0.01219	-2000.9	SLD 15	-2.5E-02	-4111.8	SLE RA 38	1.98E-02	SLE RA 38	1.86E-02		
229	SLE RA 47	-1.2E-02	-2047.7	SLE RA 6	-2.5E-02	-4145.1	SLE RA 6	2.61E-02	SLE RA 6	2.46E-02		
230	SLE RA 28	-1.2E-02	-2007.9	SLE RA 38	-2.5E-02	-4097.7	SLE RA 38	2.58E-02	SLE RA 38	2.43E-02		
231	SLE RA 47	-1.2E-02	-2050.6	SLE RA 6	-2.5E-02	-4145.7	SLE RA 6	3.00E-02	SLE RA 6	2.83E-02		
232	SLE RA 28	-1.2E-02	-2014.9	SLE RA 38	-2.5E-02	-4103.3	SLE RA 38	2.96E-02	SLE RA 38	2.79E-02		
233	SLE RA 47	-1.2E-02	-2032.9	SLE RA 19	-0.02508	-4116.7	SLE RA 6	3.45E-02	SLE RA 6	3.25E-02		
234	SLE RA 47	-1.2E-02	-2031.7	SLE RA 19	-2.5E-02	-4113	SLE RA 6	3.46E-02	SLE RA 6	3.26E-02		
235	SLE RA 1	-1.2E-02	-2029.3	SLE RA 19	-2.5E-02	-4109.2	SLE RA 38	3.46E-02	SLE RA 38	3.26E-02		
236	SLE RA 1	-1.2E-02	-2025.7	SLE RA 19	-2.5E-02	-4105.6	SLE RA 38	3.45E-02	SLE RA 38	3.24E-02		
237	SLE RA 1	-1.2E-02	-2022.3	SLE RA 19	-2.5E-02	-4102.2	SLE RA 38	3.42E-02	SLE RA 38	3.22E-02		
238	SLE RA 47	-1.2E-02	-2033.9	SLE RA 19	-2.5E-02	-4120.3	SLE RA 6	3.43E-02	SLE RA 6	0.032285		
239	SLE RA 1	-1.2E-02	-2019.3	SLE RA 19	-2.5E-02	-4099.2	SLE RA 38	0.033848	SLE RA 38	3.18E-02		
240	SLE RA 47	-1.2E-02	-2034.9	SLE RA 19	-2.5E-02	-4123.9	SLE RA 6	3.38E-02	SLE RA 6	3.18E-02		
241	SLE RA 1	-1.2E-02	-2016.5	SLD 11	-2.5E-02	-4103.2	SLE RA 38	3.33E-02	SLE RA 38	3.13E-02		
242	SLE RA 47	-1.2E-02	-2035.9	SLD 7	-2.5E-02	-4140.5	SLE RA 6	3.22E-02	SLE RA 6	3.03E-02		
243	SLE RA 1	-1.2E-02	-2013.5	SLD 11	-2.5E-02	-4112.3	SLE RA 38	3.25E-02	SLE RA 38	3.06E-02		
244	SLE RA 47	-1.2E-02	-2036.5	SLD 7	-2.5E-02	-4157.9	SLE RA 6	3.10E-02	SLE RA 6	0.029159		
245	SLE RA 1	-1.2E-02	-2010	SLD 11	-2.5E-02	-4120.7	SLE RA 38	3.14E-02	SLE RA 38	2.95E-02		
246	SLE RA 47	-1.2E-02	-2035.8	SLD 7	-2.5E-02	-4173.5	SLE RA 6	3.02E-02	SLE RA 6	2.84E-02		
247	SLE RA 1	-1.2E-02	-2005.4	SLD 11	-2.5E-02	-4127.8	SLE RA 38	2.97E-02	SLE RA 38	2.80E-02		
248	SLE RA 47	-1.2E-02	-2027.8	SLD 7	-2.6E-02	-4207.7	SLE RA 6	0.018467	SLE RA 6	1.74E-02		
249	SLE RA 1	-1.2E-02	-1985.4	SLD 11	-2.5E-02	-4141.8	SLE RA 38	1.82E-02	SLE RA 38	1.72E-02		
250	SLE RA 47	-1.2E-02	-2030.8	SLD 7	-2.6E-02	-4197.3	SLE RA 6	0.024193	SLE RA 6	2.28E-02		
251	SLE RA 1	-1.2E-02	-1992.4	SLD 11	-2.5E-02	-4137.9	SLE RA 38	2.39E-02	SLE RA 38	2.25E-02		
252	SLE RA 47	-1.2E-02	-2033.6	SLD 7	-2.6E-02	-4186.4	SLE RA 6	2.78E-02	SLE RA 6	2.61E-02		
253	SLE RA 1	-1.2E-02	-1999.2	SLD 11	-2.5E-02	-4133.6	SLE RA 38	2.74E-02	SLE RA 38	2.58E-02		
254	SLE RA 47	-1.2E-02	-2016.9	SLD 7	-2.6E-02	-4188.3	SLE RA 6	2.99E-02	SLE RA 6	2.81E-02		
255	SLE RA 47	-1.2E-02	-2015.8	SLD 7	-2.5E-02	-4172.2	SLE RA 6	3.01E-02	SLE RA 6	2.84E-02		
256	SLE RA 47	-1.2E-02	-2014.7	SLD 7	-2.5E-02	-4156.2	SLE RA 6	3.03E-02	SLE RA 6	2.85E-02		
257	SLE RA 1	-1.2E-02	-2012.9	SLD 11	-2.5E-02	-4145.7	SLE RA 38	3.03E-02	SLE RA 38	2.85E-02		
258	SLE RA 1	-1.2E-02	-2009.2	SLD 11	-2.5E-02	-4154.1	SLE RA 38	3.02E-02	SLE RA 38	2.84E-02		
259	SLE RA 1	-1.2E-02	-2005.7	SLD 11	-2.5E-02	-4162.7	SLE RA 38	2.99E-02	SLE RA 38	2.82E-02		
260	SLE RA 1	-1.2E-02	-2002.4	SLD 11	-2.5E-02	-4171.7	SLE RA 38	2.96E-02	SLE RA 38	2.79E-02		
261	SLE RA 47	-1.2E-02	-2017.8	SLD 7	-2.6E-02	-4204.6	SLE RA 6	0.029462	SLE RA 6	2.77E-02		
262	SLE RA 1	-1.2E-02	-1999.3	SLD 11	-2.5E-02	-4180.9	SLE RA 38	2.91E-02	SLE RA 38	0.027399		
263	SLE RA 47	-1.2E-02	-2018.4	SLD 7	-2.6E-02	-4221	SLE RA 6	2.88E-02	SLE RA 6	2.71E-02		
264	SLE RA 1	-0.01216	-1996	SLD 11	-2.6E-02	-4189.9	SLE RA 38	2.84E-02	SLE RA 38	2.67E-02		
265	SLE RA 47	-1.2E-02	-2018.5	SLD 7	-2.6E-02	-4236.6	SLE RA 6	2.78E-02	SLE RA 6	2.62E-02		
266	SLE RA 1	-1.2E-02	-1992.1	SLD 11	-2.6E-02	-4198	SLE RA 38	0.027398	SLE RA 38	2.58E-02		
267	SLE RA 47	-1.2E-02	-2017.6	SLD 7	-2.6E-02	-4250.7	SLE RA 6	2.63E-02	SLE RA 6	2.48E-02		
268	SLE RA 1	-1.2E-02	-1987.2	SLD 11	-2.6E-02	-4205	SLE RA 38	2.60E-02	SLE RA 38	2.45E-02		
269	SLE RA 47	-1.2E-02	-2010.2	SLD 7	-2.6E-02	-4285.3	SLE RA 6	1.62E-02	SLE RA 6	1.53E-02		
270	SLE RA 1	-1.2E-02	-1967.8	SLD 11	-2.6E-02	-4219.6	SLE RA 38	1.60E-02	SLE RA 38	1.51E-02		
271	SLE RA 47	-1.2E-02	-2015.7	SLD 7	-2.6E-02	-4263.2	SLE RA 6	2.43E-02	SLE RA 6	2.28E-02		
272	SLE RA 1	-1.2E-02	-1981.3	SLD 11	-2.6E-02	-4210.7	SLE RA 38	2.40E-02	SLE RA 38	2.26E-02		
273	SLE RA 47	-1.2E-02	-2013.1	SLD 7	-2.6E-02	-4274.5	SLE RA 6	2.12E-02	SLE RA 6	0.019958		
274	SLE RA 1	-1.2E-02	-1974.7	SLD 11	-2.6E-02	-4215.3	SLE RA 38	2.09E-02	SLE RA 38	1.97E-02		
275	SLE RA 47	-1.2E-02	-1992.3	SLD 7	-2.7E-02	-4362.4	SLE RA 6	1.28E-02	SLE RA 6	0.012052		
276	SLE RA 47	-1.2E-02	-1995.1	SLD 7	-2.7E-02	-4351.4	SLE RA 6	1.63E-02	SLE RA 6	1.53E-02		
277	SLE RA 47	-1.2E-02	-1997.6	SLD 7	-2.6E-02	-4340.1	SLE RA 19	1.86E-02	SLE RA 6	1.75E-02		

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
285	SLE RA 1	-1.2E-02	-1996	SLD 11	-2.6E-02	-4222.5	SLE RA 38	2.36E-02	SLE RA 38	2.22E-02		
286	SLE RA 1	-1.2E-02	-1992.2	SLD 11	-2.6E-02	-4231.1	SLE RA 38	2.35E-02	SLE RA 38	2.22E-02		
287	SLE RA 1	-1.2E-02	-1988.6	SLD 11	-2.6E-02	-4239.9	SLE RA 38	2.34E-02	SLE RA 38	2.20E-02		
288	SLE RA 1	-1.2E-02	-1985.1	SLD 11	-2.6E-02	-4249	SLE RA 38	2.31E-02	SLE RA 38	2.17E-02		
289	SLE RA 1	-1.2E-02	-1981.8	SLD 11	-2.6E-02	-4258.2	SLE RA 38	2.26E-02	SLE RA 38	2.13E-02		
290	SLE RA 1	-1.2E-02	-1978.2	SLD 11	-2.6E-02	-4267.1	SLE RA 38	2.20E-02	SLE RA 38	2.07E-02		
291	SLE RA 1	-1.2E-02	-1974	SLD 11	-2.6E-02	-4275.1	SLE RA 38	2.12E-02	SLE RA 38	1.99E-02		
292	SLE RA 1	-1.2E-02	-1969.1	SLD 11	-2.6E-02	-4282	SLE RA 38	0.020007	SLE RA 38	1.88E-02		
293	SLE RA 1	-1.2E-02	-1963.2	SLD 11	-2.6E-02	-4287.7	SLE RA 38	1.84E-02	SLE RA 38	1.73E-02		
294	SLE RA 1	-1.2E-02	-1956.7	SLD 11	-2.6E-02	-4292.5	SLE RA 38	1.61E-02	SLE RA 38	1.51E-02		
295	SLE RA 1	-1.2E-02	-1949.9	SLD 11	-2.6E-02	-4296.9	SLE RA 38	1.27E-02	SLE RA 38	0.01192		