



IMPIANTO AGRIVOLTAICO GREENFRUT E OPERE CONNESSE

POTENZA 68,51 MWp - COMUNE DI BICINICCO, CASTIONS DI STRADA, MORTEGLIANO,
SANTA MARIA LA LONGA, PAVIA DI UDINE - PROVINCIA DI UDINE

Proponente

ALPENFRUT - Società Agricola a Responsabilità Limitata

STRADA PROVINCIALE N.82 DI CHIASIELLIS - 33050 BICINICCO (UD) - C.F e P.IVA 02474100308
PEC: alpenfrut_soc_agr@pec.it

Progettazione

Ing. Alessandro Bianchi

PIAZZA GUGLIELMO MARCONI 25 - 00144 ROMA (RM) - P.IVA: 06741281007 - PEC: artelia.italia@pec.it
Tel.: +39 328 672 2345 - email: alessandro.bianchi-ext@arteliagroup.com

Coordinamento progettuale



ARTELIA ITALIA S.P.A

PIAZZA GUGLIELMO MARCONI 25 - 00144 ROMA (RM) - P.IVA: 06741281007 - PEC: artelia.italia@pec.it
Tel.: +39 06 591 933 1 - email: contact@it.arteliagroup.com

Titolo Elaborato

RELAZIONE TECNICA E DI CALCOLO DI DIMENSIONAMENTO DELLE STRUTTURE
CABINA

LIVELLO PROGETTAZIONE	CODICE ELABORATO	FILE NAME	DATA	SCALA
DEFINITIVO	PD_REL09a	PD_REL09a_ Relazione tecnica strutture - Cabina MT	29/11/2023	

Revisioni

REV.	DATA	DESCRIZIONE	ESEGUITO	VERIFICATO	APPROVATO
00	29/11/23	EMISSIONE PER PERMITTING	ABI	ABI	FTE



INDICE

Contenuto del documento

1. PREMESSA	2
2. RIFERIMENTI NORMATIVI.....	3
3. Relazione sulla qualità e la dosatura dei materiali	4
4. Calcolo dei copriferrì.....	5
5. Analisi dei carichi	6
6. Relazione di calcolo	9
Descrizione del software.....	9
Descrizione hardware	10
Modello di calcolo	11
Dati generali	11
Materiali.....	11
Solai	12
Dati di definizione	13
Preferenze commessa.....	13
Analisi	13
Verifiche C.A.	13
Verifiche legno.....	14
Verifiche acciaio	14
Verifiche alluminio	14
Verifiche pannelli gessofibra.....	14
Azioni e carichi	16
Quote	20
Sondaggi del sito.....	20
Elementi di input.....	22
Risultati numerici	25
Spostamenti nodali estremi	25
Verifica deformabilità torsionale struttura	25
Tagli ai livelli	26
Risposta modale.....	30
Verifiche	31
Verifiche piastre C.A.....	31
7. Relazione geotecnica e sulle fondazioni.....	34
Normativa di riferimento.....	34
Descrizione delle opere in sito	34
Problemi geotecnici e scelte tipologiche	40
Caratterizzazione geotecnica dei terreni in sito	42
Terreni	42
Verifiche delle fondazioni	46
Verifiche piastre C.A. di fondazione	46
Platea a "fondazione"	47
Pressioni terreno in SLU	49
Pressioni terreno in SLV/SLVf/SLUEcc.....	57
Pressioni terreno in SLE/SLD	65
Cedimenti fondazioni superficiali.....	74

1. PREMESSA

La presente relazione, a firma del sottoscritto Ing. Alessandro Bianchi, iscritto all'ordine degli ingegneri della provincia di Roma al n°A22180, in qualità di ingegnere operante per conto di ARTELIA ITALIA S.P.A. con sede in Roma, Piazza Guglielmo Marconi, 25 su commissione della Alpenfrut società agricola a responsabilità limitata, con sede in Strada Provinciale n.82 "Di Chiasiellis", comune di Bicinico (UD), in qualità di soggetto proponente degli interventi di realizzazione di un parco fotovoltaico nei Comuni di Bicinico, Castions di Strada e Mortegliano, siti in Provincia di Udine.

Il presente elaborato contiene i calcoli e le verifiche della fondazione della cabina Sw Station.

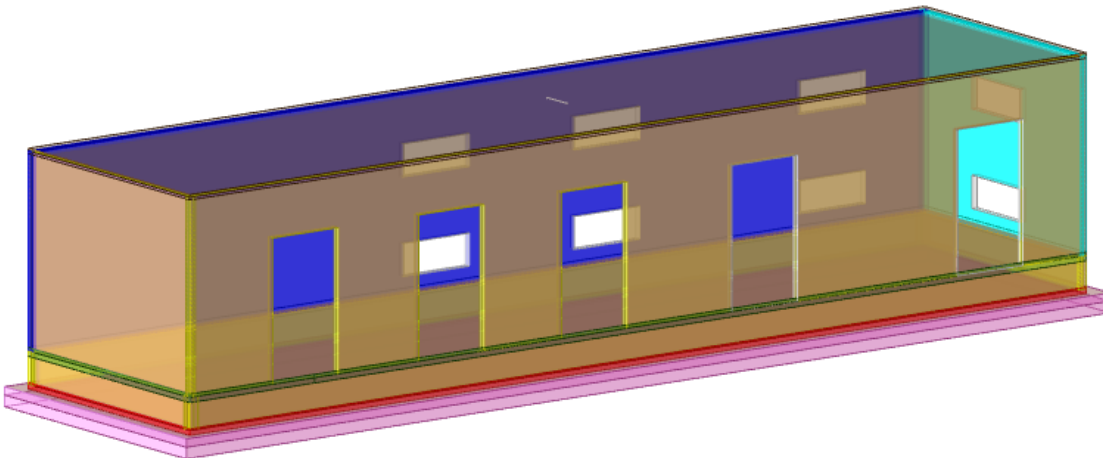
La fondazione della suddetta cabina verrà realizzata tramite un'unica platea in c.a. della dimensione di 16.95x4.50 ed altezza $h=0.30\text{m}$ che verrà armata con $2+2\phi 12/20$ inferiori e superiori nelle due direzioni.

I dati geologici del sito sono stati dedotti dalla relazione geologica redatta dal dott. Geol. Dario Zulberti di Luglio 2023, in cui vengono riportati i dati dei sondaggi effettuati, delle prove penetrometriche e le caratteristiche dei terreni di fondazione.

Il terreno è stato classificato come tipo D con categoria topografica T1.

La fondazione della platea dovrà avere una quota di imposta al di sotto dello strato vegetale iniziale di circa 60cm dal p.c.

Si riporta di seguito un'immagine del modello di calcolo



2. RIFERIMENTI NORMATIVI

I calcoli statici sono stati redatti nella piena osservanza delle normative vigenti, con particolare riferimento a:

- **D.M. LL. PP. 11-03-88**

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

- **Circolare Ministeriale del 24-07-88, n. 30483/STC.**

- **Legge 02-02-74 n. 64, art. 1 - D.M. 11-03-88**

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

- **Norme Tecniche per le Costruzioni - D.M. 14-01-08**

Sicurezza (cap.2), Azioni sulle costruzioni (cap.3), Costruzioni in calcestruzzo (par.4.1), Costruzioni in legno (par.4.4), Costruzioni in muratura (par.4.5), Progettazione geotecnica (cap.6), Progettazione per azioni sismiche (cap.7), Costruzioni esistenti (cap.8), Riferimenti tecnici (cap.12), EC3.

- **Circ. Ministero Infrastrutture e Trasporti 2 febbraio 2009, n. 617 Istruzioni per l'applicazione delle "Nuove norme tecniche per le costruzioni" di cui al D.M. 14 gennaio 2008;**

- **Norme Tecniche per le Costruzioni - D.M. 17-01-18**

Sicurezza e prestazioni attese (cap.2), Azioni sulle costruzioni (cap.3), Costruzioni in calcestruzzo (par.4.1), Costruzioni in legno (par.4.4), Costruzioni in muratura (par.4.5), Progettazione geotecnica (cap.6), Progettazione per azioni sismiche (cap.7), Costruzioni esistenti (cap.8), Riferimenti tecnici (cap.12), EC3.

- **Circolare 21/01/2019 n. 7**

Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti - Istruzioni per l'applicazione dell'«Aggiornamento delle "Norme tecniche per le costruzioni"» di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018 (Circolare applicativa NTC 2018)

3. Relazione sulla qualità e la dosatura dei materiali

Ciascuna stazione di trasformazione è protetta da un interruttore automatico con sganciatore di apertura collegato al pannello del dispositivo di interfaccia. Gli inverter sono anche dotati di dispositivi contro le sovratensioni generate in condizioni anomale lato corrente alternata.

I materiali utilizzati per l'esecuzione delle nuove opere strutturali saranno conformi alle seguenti prescrizioni:

Conglomerato di sottofondazione

- Calcestruzzo dosato a mc. 150 daN
- Cemento tipo 32.5

Conglomerato per le opere in fondazione ed elevazione

- Classe di resistenza C25/30
- Classe di esposizione XC2
- Rapporto acqua/cemento 0.60
- Peso di Cemento a mc 300 daN
- Diametro inerte max 20 mm
- Classe di consistenza S4

Acciaio per c.a.

Acciaio barre ad aderenza migliorata tipo B450C

Reti elettrosaldate

- Resistenza a snervamento $f_{yk} = 450 \text{ N/mm}^2$
- Resistenza a rottura $f_{tk} = 540 \text{ N/mm}^2$

4. Calcolo dei copriferri

Tipo di ambiente

NORMA ITALIANA uni 11104 MARZO 2014 Specificazione, prestazione, produzione e conformità Istruzioni complementari per l'applicazione della norma europea UNI EN 206-1 Prospetto 4.1 - Classi di esposizione riferite alle azioni dell'ambiente - Paragrafo 1 - Classi di esposizione -		
Tipo di ambiente aggressivo	=	Corrosione indotta da carbonatazione
<p>Nel caso in cui il calcestruzzo contenente armature o inserti metallici sia esposto all'aria e all'umidità, l'esposizione sarà classificata nel modo seguente: Nota: Le condizioni di umidità si riferiscono a quelle presenti nel copriferro e nel ricoprimento di inserti metallici, ma in molti casi si può considerare che tali condizioni riflettano quelle dell'ambiente circostante. In questi casi la classificazione dell'ambiente circostante può essere adeguata. Questo può non essere il caso se c'è una barriera fra il calcestruzzo e il suo ambiente.</p>		
	Descrizione dell'ambiente di esposizione	Esempi informativi di situazioni a cui possono applicarsi e classi di esposizione
Classe di esposizione tipo =	1 Asciutto o permanentemente bagnato.	Calcestruzzo all'interno di edifici con bassa umidità relativa. Calcestruzzo costantemente immerso in acqua.
Classe di esposizione tipo =	2 Bagnato, raramente asciutto.	Superfici di calcestruzzo a contatto con acqua per lungo tempo. Molte fondazioni.
Classe di esposizione tipo =	3 Umidità moderata.	Calcestruzzo all'interno di edifici con umidità relativa dell'aria moderata oppure elevata. Calcestruzzo esposto all'esterno protetto dalla pioggia.
Classe di esposizione tipo =	4 Ciclicamente bagnato e asciutto.	Superfici soggette al contatto con acqua, non nella classe di esposizione XC2.

Determinazione dei copriferri - Struttura in fondazione

Calcolo della caratteristiche del calcestruzzo e del copriferro da utilizzare																								
Scegli classe di esposizione	=	2	Calcolo del copriferro secondo le NTC2008 <table border="1"> <thead> <tr> <th></th> <th>barre da c.a. elementi a piastra</th> <th>barre da c.a. altri elementi</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>Copriferro iniziale</td> <td>20</td> <td>25</td> </tr> <tr> <td>Tolleranza</td> <td>10</td> <td>10</td> </tr> <tr> <td>Vita Nominale</td> <td>0</td> <td>0</td> </tr> <tr> <td>C<C_{min}</td> <td>0</td> <td>0</td> </tr> <tr> <td>Controllo qualità</td> <td>-5</td> <td>-5</td> </tr> <tr> <td>Copriferro da adottare =</td> <td>25</td> <td>30</td> </tr> </tbody> </table>		barre da c.a. elementi a piastra	barre da c.a. altri elementi	Copriferro iniziale	20	25	Tolleranza	10	10	Vita Nominale	0	0	C<C _{min}	0	0	Controllo qualità	-5	-5	Copriferro da adottare =	25	30
	barre da c.a. elementi a piastra	barre da c.a. altri elementi																						
Copriferro iniziale	20	25																						
Tolleranza	10	10																						
Vita Nominale	0	0																						
C<C _{min}	0	0																						
Controllo qualità	-5	-5																						
Copriferro da adottare =	25	30																						
Classe di esposizione	=	XC2																						
a/c _{max}	=	0,6																						
Contenuto minimo di cemento (kg/m ³)	=	300																						
Ambiente	=	Ordinario																						
Vita Nominale	=	50																						
Classe cls	=	C25/30																						
VALORE ACCETTATO prospetto F.1 Valori limite raccomandati UNI EN 206-1 Ott2001 pag.55																								
Controllo qualità	=	Si																						
Tipo CLS	=	c.a.																						

Si prescrivono i seguenti valori minimi di copriferro: **Copriferro minimo in tutte le strutture in c.a. 4 cm.**

5. Analisi dei carichi

Oltre ai pesi propri delle strutture, valutati automaticamente dal programma, sono stati considerati i seguenti carichi:

- Azione della neve: 120 daN/mq
- Azione del vento 101 daN/mq
- H Coperture accessibili per la sola manutenzione 50 daN/mq
- Permanente portato 500 daN/mq

AZIONI STATICHE EQUIVALENTI DEL VENTO E DELLA NEVE

Azione del Vento

Località: **BICINICCO**

Friuli-Venezia Giulia

[mappa](#)

Regione: **Friuli-Venezia Giulia**

Altezza s.l.m. a_s (m): **41** (< 500 m)

Zona: **1**

Dist.dalla costa (km): **17** (<=40 km)

Velocità di riferimento definita da utente

Altezza max edificio: $H_{max} =$ **6,37** m $v_{b,0}$ (m/s) = **27,0** T_R (rif) = **50** anni

Coeff. di topografia: $c_t =$ **1,00** a_0 (m) = **1000** C_t

Periodo di ritorno: $T_R =$ **50** anni $k_s =$ **0,40** T_R

Coefficiente di ritorno $c_r =$ **1,00** (secondo CNR DT207)

Velocità di riferimento del vento: $V_b =$ **27,00** m/s ($\rho =$ densità dell'aria = 1.25 Kg/m³)

Pressione cinetica di riferimento: $q_b =$ **455,63** N/m² ($q_b = 1/2 \rho V_b^2$)

classe di rugosità terreno:

altezza sito < 500 m **C**

Aree con ostacoli diffusi.

Categoria di esposizione del sito **III** $k_r =$ **0,20**
 $Z_0 =$ **0,10** m
 $Z_{min} =$ **5,00** m

Coeff. di esposizione: $C_e =$ **1,71** per $Z \leq Z_{min} = 5$ m
 $C_e =$ **1,85** per $Z = H_{max} = 6,37$ m

Coeff. di forma: $C_{pe} =$ **0,80** (Elementi sopravvento)
 $C_{pe} =$ **0,40** (Elementi sottovento)

[Ripristina valori default](#)

Coeff. dinamico: $C_d =$ **1,00**

[Coefficiente Dinamico](#)

Azioni statiche equivalenti del vento:

Vento in pressione: $P_p =$ **0,62** kN/mq per $Z \leq Z_{min} = 5$ m
 Vento in depressione: $P_d =$ **0,31** kN/mq

$P_{,tot} = 0,93$ kN/mq

Vento in pressione: $P_p =$ **0,68** kN/mq per $Z = H_{max} = 6,37$ m
 Vento in depressione: $P_d =$ **0,34** kN/mq

$P_{,tot} = 1,01$ kN/mq

Azione della Neve

Località: **BICINICCO**

Altezza s.l.m. a_s (m): **41** (<= 200 m)

Regione: **Friuli-Venezia Giulia**

[mappa](#)

Zona: **Zona I - Alpina**

[Zone](#)

Valore caratteristico del carico neve al suolo:

$$q_{sk} = 1,50 \text{ kN/mq}$$

Periodo di ritorno:

$$T_R = 50 \text{ anni}$$

$$c_r = 1,00$$

Classe di topografia: **Normale**

[C_E C_t](#)

Coeff. di esposizione $C_E = 1$

Coeff. termico $C_T = 1$

Coeff. di forma e carichi di neve corrispondenti:

(α = angolo formato della falda con l'orizzontale)

$\alpha_1 = 0$	$\mu_1(\alpha_1) = 0,80$	$q_{s,1} = 1,20$	kN/mq
	$\mu_2(\alpha_1) = 0,80$	$q_{s,2} = 1,20$	kN/mq
<i>Per coperture a due falde o multiple:</i>			
$\alpha_2 = 0$	$\mu_1(\alpha_2) = 0,80$	$q_{s,1} = 1,20$	kN/mq
	$\mu_2(\alpha_2) = 0,80$	$q_{s,2} = 1,20$	kN/mq
$\bar{\alpha} = 0$	$\mu_2(\bar{\alpha}) = 0,80$	$q_{s,2} = 1,20$	kN/mq

[Coperture ad una falda](#)

[Coperture a due falde](#)

[Coperture a più falde](#)

[Coeff.di](#)

6. Relazione di calcolo

Descrizione del software

Descrizione del programma Sismicad

Si tratta di un programma di calcolo strutturale che nella versione più estesa è dedicato al progetto e verifica degli elementi in cemento armato, acciaio, muratura e legno di opere civili. Il programma utilizza come analizzatore e solutore del modello strutturale un proprio solutore agli elementi finiti tridimensionale fornito col pacchetto. Il programma è sostanzialmente diviso in tre moduli: un pre processore che consente l'introduzione della geometria e dei carichi e crea il file dati di input al solutore; il solutore agli elementi finiti; un post processore che a soluzione avvenuta elabora i risultati eseguendo il progetto e la verifica delle membrature e producendo i grafici ed i tabulati di output.

Specifiche tecniche

Denominazione del software: Sismicad 12.22

Produttore del software: Concrete

Concrete srl, via della Pieve, 19, 35121 PADOVA - Italy

<http://www.concrete.it>

Rivenditore: CONCRETE SRL - Via della Pieve 19 - 35121 Padova - tel.049-8754720

Versione: 12.16

Identificatore licenza: SW-130103269

Intestatario della licenza: Ing. Alessandro Bianchi – Davide Tollardo

Versione regolarmente licenziata

Schematizzazione strutturale e criteri di calcolo delle sollecitazioni

Il programma schematizza la struttura attraverso l'introduzione nell'ordine di fondazioni, poste anche a quote diverse, platee, platee nervate, plinti e travi di fondazione poggianti tutte su suolo elastico alla Winkler, di elementi verticali, pilastri e pareti in c.a. anche con fori, di orizzontamenti costituiti da solai orizzontali e inclinati (falde), e relative travi di piano e di falda; è ammessa anche l'introduzione di elementi prismatici in c.a. di interpiano con possibilità di collegamento in inclinato a solai posti a quote diverse. I nodi strutturali possono essere connessi solo a travi, pilastri e pareti, simulando così impalcati infinitamente deformabili nel piano, oppure a elementi lastra di spessore dichiarato dall'utente simulando in tal modo impalcati a rigidità finita. I nodi appartenenti agli impalcati orizzontali possono essere connessi rigidamente ad uno o più nodi principali giacenti nel piano dell'impalcato; generalmente un nodo principale coincide con il baricentro delle masse. Tale opzione, oltre a ridurre significativamente i tempi di elaborazione, elimina le approssimazioni numeriche connesse all'utilizzo di elementi lastra quando si richiede l'analisi a impalcati infinitamente rigidi. Per quanto concerne i carichi, in fase di immissione dati, vengono definite, in numero a scelta dell'utente, condizioni di carico elementari le quali, in aggiunta alle azioni sismiche e variazioni termiche, vengono combinate attraverso coefficienti moltiplicativi per fornire le combinazioni richieste per le verifiche successive. L'effetto di disassamento delle forze orizzontali, indotto ad esempio dai torcenti di piano per costruzioni in zona sismica, viene simulato attraverso l'introduzione di eccentricità planari aggiuntive le quali costituiscono ulteriori condizioni elementari di carico da cumulare e combinare secondo i criteri del paragrafo precedente. Tipologicamente sono ammessi sulle travi e sulle pareti carichi uniformemente distribuiti e carichi trapezoidali; lungo le aste e nei nodi di incrocio delle membrature sono anche definibili componenti di forze e coppie concentrate comunque dirette nello spazio. Sono previste distribuzioni di temperatura, di intensità a scelta dell'utente, agenti anche su singole porzioni di struttura. Il calcolo delle sollecitazioni si basa sulle seguenti ipotesi e modalità: - travi e pilastri deformabili a sforzo normale, flessione deviata, taglio deviato e momento torcente. Sono previsti coefficienti riduttivi dei momenti di inerzia a scelta dell'utente per considerare la riduzione della rigidità flessionale e torsionale per effetto della fessurazione del conglomerato cementizio. E' previsto un moltiplicatore della rigidità assiale dei pilastri per considerare, se pure in modo approssimato, l'accorciamento dei pilastri per sforzo normale durante la costruzione. - le travi di fondazione su suolo alla Winkler sono risolte in forma chiusa tramite uno specifico elemento finito; - le pareti in c.a. sono analizzate schematizzandole come elementi lastra-piastra discretizzati con passo massimo assegnato in fase di immissione dati; - le pareti in muratura possono essere schematizzate con elementi lastra-piastra con spessore flessionale ridotto rispetto allo spessore membranale. - I plinti su suolo alla Winkler sono modellati con la introduzione di molle verticali elastoplastiche. La traslazione orizzontale a scelta dell'utente è bloccata o gestita da molle orizzontali di modulo di reazione proporzionale al verticale. - I pali sono modellati suddividendo l'asta in più aste immerse in terreni di stratigrafia definita dall'utente. Nei nodi di divisione tra le aste vengono inserite molle assialsimmetriche elastoplastiche precaricate dalla spinta a riposo che hanno come pressione limite minima la spinta attiva e come pressione limite massima la spinta passiva modificabile attraverso opportuni coefficienti. - i plinti su pali

sono modellati attraverso aste di di rigidità elevata che collegano un punto della struttura in elevazione con le aste che simulano la presenza dei pali;- le piastre sono discretizzate in un numero finito di elementi lastra-piastra con passo massimo assegnato in fase di immissione dati; nel caso di platee di fondazione i nodi sono collegati al suolo da molle aventi rigidità alla traslazione verticale ed richiesta anche orizzontale.- La deformabilità nel proprio piano di piani dichiarati non infinitamente rigidi e di falde (piani inclinati) può essere controllata attraverso la introduzione di elementi membranali nelle zone di solaio. - I disassamenti tra elementi asta sono gestiti automaticamente dal programma attraverso la introduzione di collegamenti rigidi locali.- Alle estremità di elementi asta è possibile inserire svincolamenti tradizionali così come cerniere parziali (che trasmettono una quota di ciò che trasmetterebbero in condizioni di collegamento rigido) o cerniere plastiche.- Alle estremità di elementi bidimensionali è possibile inserire svincolamenti con cerniere parziali del momento flettente avente come asse il bordo dell'elemento.- Il calcolo degli effetti del sisma è condotto, a scelta dell'utente, con analisi statica lineare, con analisi dinamica modale o con analisi statica non lineare, in accordo alle varie normative adottate. Le masse, nel caso di impalcati dichiarati rigidi sono concentrate nei nodi principali di piano altrimenti vengono considerate diffuse nei nodi giacenti sull'impalcato stesso. Nel caso di analisi sismica vengono anche controllati gli spostamenti di interpiano.

Verifiche delle membrature in cemento armato

Nel caso più generale le verifiche degli elementi in c.a. possono essere condotte col metodo delle tensioni ammissibili (D.M. 14-1-92) o agli stati limite in accordo al D.M. 09-01-96, al D.M. 14-01-08, al D.M. 17-01-18 o secondo Eurocodice 2. Le travi sono progettate e verificate a flessione retta e taglio; a richiesta è possibile la verifica per le sei componenti della sollecitazione. I pilastri ed i pali sono verificati per le sei componenti della sollecitazione. Per gli elementi bidimensionali giacenti in un medesimo piano è disponibile la modalità di verifica che consente di analizzare lo stato di verifica nei singoli nodi degli elementi. Nelle verifiche (a presso flessione e punzonamento) è ammessa la introduzione dei momenti di calcolo modificati in base alle direttive dell'EC2, Appendice A.2.8. I plinti superficiali sono verificati assumendo lo schema statico di mensole con incastri posti a filo o in asse pilastro. Gli ancoraggi delle armature delle membrature in c.a. sono calcolati sulla base della effettiva tensione normale che ogni barra assume nella sezione di verifica distinguendo le zone di ancoraggio in zone di buona o cattiva aderenza. In particolare il programma valuta la tensione normale che ciascuna barra può assumere in una sezione sviluppando l'aderenza sulla superficie cilindrica posta a sinistra o a destra della sezione considerata; se in una sezione una barra assume per effetto dell'aderenza una tensione normale minore di quella ammissibile, il suo contributo all'area complessiva viene ridotto dal programma nel rapporto tra la tensione normale che la barra può assumere per effetto dell'aderenza e quella ammissibile. Le verifiche sono effettuate a partire dalle aree di acciaio equivalenti così calcolate che vengono evidenziate in relazione. A seguito di analisi inelastiche eseguite in accordo a OPCM 3431 o D.M. 14-01-08, al D.M. 17-01-18 vengono condotte verifiche di resistenza per i meccanismi fragili (nodi e taglio) e verifiche di deformabilità per i meccanismi duttili.

Descrizione hardware

Processore	Intel(R) Core(TM) i7-8550U CPU @ 1.80GHz
Architettura	AMD64
Frequenza	1992 MHz
Memoria	15,92 GB
Sistema operativo	Microsoft Windows 10 Enterprise LTSC (64 bit)

Modello di calcolo

Dati generali

Materiali

Materiali c.a.

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Rck: resistenza caratteristica cubica; valore medio nel caso di edificio esistente. [daN/cm²]

E: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [daN/cm²]

G: modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste e di elementi guscio a comportamento ortotropo. [daN/cm²]

v: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.

γ: peso specifico del materiale. [daN/cm³]

α: coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]

Descrizione	Rck	E	G	v	γ	α
C25/30	300	314472	Default (142941.64)	0.1	0.0025	0.00001

Curve di materiali c.a.

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Curva: curva caratteristica.

Reaz.traz.: reagisce a trazione.

Comp.frag.: ha comportamento fragile.

E.compr.: modulo di elasticità a compressione. [daN/cm²]

Incr.compr.: incrudimento di compressione. Il valore è adimensionale.

EpsEc: ε elastico a compressione. Il valore è adimensionale.

EpsUc: ε ultimo a compressione. Il valore è adimensionale.

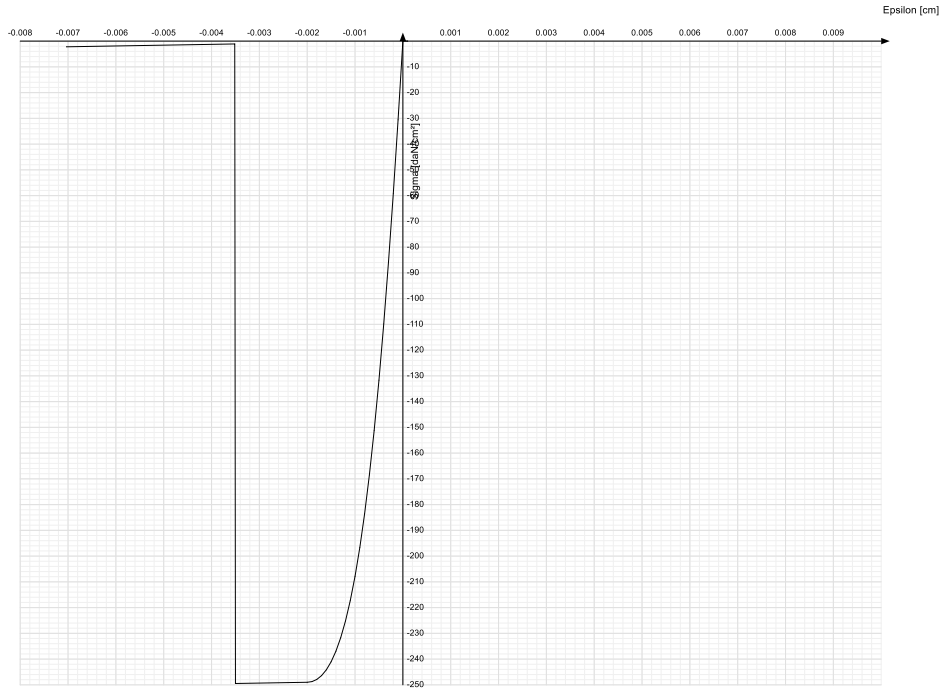
E.traz.: modulo di elasticità a trazione. [daN/cm²]

Incr.traz.: incrudimento di trazione. Il valore è adimensionale.

EpsEt: ε elastico a trazione. Il valore è adimensionale.

EpsUt: ε ultimo a trazione. Il valore è adimensionale.

Descrizione	Curva									
	Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	EpsEc	EpsUc	E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
C25/30	No	Si	314471.61	0.001	-0.002	-0.0035	314471.61	0.001	0.0000569	0.0000626



Armature

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

fyk: resistenza caratteristica. [daN/cm²]

σ_{amm.}: tensione ammissibile. [daN/cm²]

Tipo: tipo di barra.

E: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [daN/cm²]

γ: peso specifico del materiale. [daN/cm³]

v: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.

α: coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C⁻¹]

Livello di conoscenza: indica se il materiale è nuovo o esistente, e in tal caso il livello di conoscenza secondo Circ.617 02/02/09 §C8A. Informazione impiegata solo in analisi D.M. 14-01-08 (N.T.C.) e D.M. 17-01-18 (N.T.C.).

Descrizione	fyk	σ _{amm.}	Tipo	E	γ	v	α	Livello di conoscenza
B450C 1	4500	2550	Aderenza migliorata	2060000	0.00785	0.3	0.000012	Nuovo

Solai

Solai pieni

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

B: larghezza di calcolo. [cm]

H: altezza totale. [cm]

c.s.: copriferro superiore. [cm]

c.i.: copriferro inferiore. [cm]

Passo rete sup.: passo rete superiore. [cm]

Diam. rete sup.: diametro rete superiore. [mm]

Passo rete inf.: passo rete inferiore. [cm]

Diam. rete inf.: diametro rete inferiore. [mm]

Peso proprio: peso proprio per unità di superficie. [daN/cm²]

Y_g: ordinata del baricentro definita rispetto al sistema geometrico in cui sono definiti i vertici del poligono. [cm]

Area: area inerziale nel sistema geometrico centrato nel baricentro. [cm²]

J_x: momento d'inerzia attorno all'asse orizzontale baricentrico di definizione della sezione. [cm⁴]

Descrizione	B	H	c.s.	c.i.	Passo rete sup.	Diam. rete sup.	Passo rete inf.	Diam. rete inf.	Peso proprio	Y _g	Area	J _x
Pieno 11	100	11	1	1	20	6	20	6	0.025	5.5	1100	11091.67

Dati di definizione
Preferenze commessa
 Preferenze di normativa

Analisi

Normativa	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)	
Tipo di costruzione	2 - Costruzioni con livelli di prestazioni ordinari	
Vn	50	
Classe d'uso	II	
Vr	50	
Tipo di analisi	Lineare dinamica	
Considera sisma Z	Solo se $Ag \geq 0.15$ g, conformemente a §3.2.3.1	
Località	Udine, Bicinicco, Cuccana; Latitudine ED50 45,9329° (45° 55'	
	58''); Longitudine ED50 13,2225° (13° 13'	
	21''); Altitudine s.l.m. 41 m.	
Categoria del suolo	D - Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o	
di terreni a grana fina scarsamente	consistenti	
	T1 - Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con	
Categoria topografica		
inclinazione media $i \leq 15^\circ$		
Ss orizzontale SLD	1.8	
Tb orizzontale SLD	0.213	[s]
Tc orizzontale SLD	0.64	[s]
Td orizzontale SLD	1.821	[s]
Ss orizzontale SLV	1.8	
Tb orizzontale SLV	0.247	[s]
Tc orizzontale SLV	0.74	[s]
Td orizzontale SLV	2.171	[s]
St	1	
PVr SLD (%)	63	
Tr SLD	50	
Ag/g SLD	0.0552	
Fo SLD	2.502	
Tc* SLD	0.262	[s]
PVr SLV (%)	10	
Tr SLV	475	
Ag/g SLV	0.1427	
Fo SLV	2.491	
Tc* SLV	0.35	[s]
Smorzamento viscoso (%)	5	
Classe di duttilità	Non dissipativa	
Rotazione del sisma	0	[deg]
Quota dello '0' sismico	0	[cm]
Regolarità in pianta	Si	
Regolarità in elevazione	Si	
Edificio C.A.	Si	
Tipologia C.A.	Strutture a telaio $q_0 = 3.0 \cdot \alpha / \alpha_1$	
α / α_1 C.A.	Strutture a telaio di un piano $\alpha / \alpha_1 = 1.1$	
Edificio esistente	No	
Altezza costruzione	356	[cm]
TI,x	0.17064	[s]
TI,y	0.22256	[s]
λ SLD,x	0.85	
λ SLD,y	0.85	
λ SLV,x	0.85	
λ SLV,y	0.85	
Limite spostamenti interpiano SLD	0.005	
Fattore di comportamento per sisma SLD X	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLD Y	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLV X	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLV Y	1.5	
Coefficiente di sicurezza per carico limite (fondazioni superficiali)	2.3	
Coefficiente di sicurezza per scorrimento (fondazioni superficiali)	1.1	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, punta	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, punta	1.35	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, punta	1.35	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza trasversale pali	1.3	
Fattore di correlazione resistenza caratteristica dei pali in base alle verticali indagate	1.7	
Coefficiente di sicurezza per ribaltamento (plinti superficiali)	1.15	
Esegui verifiche in combinazioni SLD secondo Circolare 7	Si	
Verifiche C.A.		
Normativa	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)	
γ_s (fattore di sicurezza parziale per l'acciaio)	1.15	
γ_c (fattore di sicurezza parziale per il calcestruzzo)	1.5	
Limite σ_c / f_{ck} in combinazione rara	0.6	
Limite σ_c / f_{ck} in combinazione quasi permanente	0.45	
Limite σ_s / f_{yk} in combinazione rara	0.8	
Coefficiente di riduzione della τ per cattiva aderenza	0.7	
Dimensione limite fessure w1 §4.1.2.2.4	0.02	[cm]
Dimensione limite fessure w2 §4.1.2.2.4	0.03	[cm]
Dimensione limite fessure w3 §4.1.2.2.4	0.04	[cm]
Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con		

fattore q	No
Copriferro secondo EC2	Si
acc elementi nuovi nelle combinazioni sismiche	0.85
acc elementi esistenti	0.85

Verifiche legno

Normativa	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
γ_M combinazioni fondamentali massiccio	1.5
γ_M combinazioni fondamentali lamellare	1.5
γ_M combinazioni fondamentali unioni	1.5
γ_M combinazioni eccezionali	1
γ_M combinazioni esercizio	1
Kmod durata istantaneo, classe 1	1.1
Kmod durata istantaneo, classe 2	1.1
Kmod durata istantaneo, classe 3	0.9
Kmod durata breve, classe 1	0.9
Kmod durata breve, classe 2	0.9
Kmod durata breve, classe 3	0.7
Kmod durata media, classe 1	0.8
Kmod durata media, classe 2	0.8
Kmod durata media, classe 3	0.65
Kmod durata lunga, classe 1	0.7
Kmod durata lunga, classe 2	0.7
Kmod durata lunga, classe 3	0.55
Kmod durata permanente, classe 1	0.6
Kmod durata permanente, classe 2	0.6
Kmod durata permanente, classe 3	0.5
Kdef classe 1	0.6
Kdef classe 2	0.8
Kdef classe 3	2

Verifiche acciaio

Normativa	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
γ_{M0}	1.05
γ_{M1}	1.05
γ_{M2}	1.25
Coefficiente riduttivo per effetto vettoriale	0.7
Calcolo coefficienti C1, C2, C3 per M _{cr}	automatico
Coefficienti α , β per flessione deviata	unitari
Verifica semplificata conservativa	si
L/e0 iniziale per profili accoppiati compressi	500
Metodo semplificato formula (4.2.82)	si
Escludi § 6.2.6.7 EN 1993-1-8:2005 + AC:2009 in 7.5.4.3-7.5.4.5	si
Applica Nota 1 del prospetto 6.2	si
Riduzione f _y per tubi tondi di classe 4	no
Limite spostamento relativo interpiano e monopiano colonne	0.00333
Limite spostamento relativo complessivo multipiano colonne	0.002
Considera taglio resistente estremità sagomati	no
Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con fattore q	no
Classe 3 per verifiche sismiche non dissipative profili	No

Verifiche alluminio

Normativa	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
γ_{M1}	1.15
γ_{M2}	1.25

Verifiche pannelli gessofibra

Normativa	EN 1995-1-1:2004 +AC:2006 + A1:2008 + A2:2014; ETA-03/0050; ETA-
07/0086; ETA-08/0147	
a	7
b	-0.7
c	0.9
Kmod durata istantaneo, classe 1	1.1
Kmod durata istantaneo, classe 2	0.8
Kmod durata breve, classe 1	0.8
Kmod durata breve, classe 2	0.6
Kmod durata media, classe 1	0.6
Kmod durata media, classe 2	0.45
Kmod durata lunga, classe 1	0.4
Kmod durata lunga, classe 2	0.3
Kmod durata permanente, classe 1	0.2
Kmod durata permanente, classe 2	0.15

Eccentricità accidentali

Quota: Livello o falda a cui si riferisce l'eccentricità.

Eccentricità X: Eccentricità X per sisma Y attribuita alla quota. [cm]

Eccentricità Y: Eccentricità Y per sisma X attribuita alla quota. [cm]

Quota	Eccentricità X	Eccentricità Y
fondazione	0	0
Piano 0	0	0
piano primo 1	0	0
Piano 2	82.25	20

Preferenze FEM

Dimensione massima ottimale mesh pareti (default)	40	[cm]
Dimensione massima ottimale mesh piastre (default)	40	[cm]
Dimensione massima ottimale suddivisioni archi finestre/porte (default)	40	[cm]
Tipo di mesh dei gusci (default)	Quadrilateri o triangoli	
Tipo di mesh imposta ai gusci	Specifico dell'elemento	

Metodo P-Delta	non utilizzato
Analisi buckling	non utilizzata
Rapporto spessore flessionale/membranale gusci muratura verticali	0.2
Spessori membranale e flessionale pareti XLAM da sole tavole verticali	No
Moltiplicatore rigidità connettori pannelli pareti legno a diaframma	1
Tolleranza di parallelismo	4.99 [deg]
Tolleranza di unicità punti	10 [cm]
Tolleranza generazione nodi di aste	1 [cm]
Tolleranza di parallelismo in suddivisione aste	4.99 [deg]
Tolleranza generazione nodi di gusci	4 [cm]
Tolleranza eccentricità carichi concentrati	100 [cm]
Considera deformabilità a taglio negli elementi guscio	No
Modello elastico pareti in muratura	Gusci
Concentra masse pareti nei vertici	No
Segno risultati analisi spettrale	Analisi statica
Metodo di risoluzione della matrice	AspenTech MA57
Scrivi commenti nel file di input	No
Scrivi file di output in formato testo	No
Solidi colle e corpi ruvidi (default)	Solidi reali
Moltiplicatore rigidità molla torsionale applicata ad aste di fondazione	1
Modello trave su suolo alla Winkler nel caso di modellazione lineare	Equilibrio elastico
Numero di modi di vibrare da ricercare	25
Algoritmo di analisi modale	Ritz
Algoritmo di combinazione modale	CQC

Moltiplicatori inerziali

Tipologia: tipo di entità a cui si riferiscono i moltiplicatori inerziali.

J2: moltiplicatore inerziale di J2. Il valore è adimensionale.

J3: moltiplicatore inerziale di J3. Il valore è adimensionale.

Jt: moltiplicatore inerziale di Jt. Il valore è adimensionale.

A: moltiplicatore dell'area della sezione. Il valore è adimensionale.

A2: moltiplicatore dell'area a taglio in direzione 2. Il valore è adimensionale.

A3: moltiplicatore dell'area a taglio in direzione 3. Il valore è adimensionale.

Conci rigidi: fattore di riduzione dei tronchi rigidi. Il valore è adimensionale.

Tipologia	J2	J3	Jt	A	A2	A3	Conci rigidi
Trave C.A.	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Pilastro C.A.	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Trave di fondazione	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Palo	1	1	0.01	1	1	1	0
Trave in legno	1	1	1	1	1	1	1
Colonna in legno	1	1	1	1	1	1	1
Trave in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Colonna in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Trave di reticolare in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Maschio in muratura	0	1	0	1	1	1	1
Pilastro in muratura	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Trave di accoppiamento in muratura	0	1	0	1	1	1	1
Trave di scala C.A. nervata	1	1	1	1	1	1	0.5
Trave tralicciata	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Colonna acciaio-calcestruzzo	1	1	1	1	1	1	1
Trave acciaio-calcestruzzo	1	1	1	1	1	1	1

Preferenze di analisi non lineare FEM

Metodo iterativo	Secante
Tolleranza iterazione	0.00001
Numero massimo iterazioni	50

Preferenze di analisi carichi superficiali

Detrazione peso proprio solai nelle zone di sovrapposizione	applicata
Metodo di ripartizione	a zone d'influenza
Percentuale carico calcolato a trave continua	0
Esegui smoothing diagrammi di carico	applicata
Tolleranza smoothing altezza trapezi	0.001 [daN/cm]
Tolleranza smoothing altezza media trapezi	0.001 [daN/cm]

Preferenze del suolo

Fondazioni non modellate e struttura bloccata alla base	no
Fondazioni bloccate orizzontalmente	no
Considera peso sismico delle fondazioni	no
Fondazioni superficiali e profonde su suolo elastoplastico	no
Coefficiente di sottofondo verticale per fondazioni superficiali (default)	3 [daN/cm³]
Rapporto coefficiente di sottofondo orizzontale/verticale	0.5
Pressione verticale limite sul terreno per abbassamento (default)	1 [daN/cm²]
Pressione verticale limite sul terreno per innalzamento (default)	1 [daN/cm²]
Metodo di calcolo della K verticale	Vesic
Metodo di calcolo della portanza e della pressione limite	Vesic
Terreno laterale di riporto da piano posa fondazioni (default)	Lotto 1 - Limi con argille B_1
Dimensione massima della discretizzazione del palo (default)	200 [cm]
Moltiplicatore coesione per pressione orizzontale limite nei pali	1
Moltiplicatore spinta passiva per pressione orizzontale pali	1
K punta palo (default)	4 [daN/cm³]
Pressione limite punta palo (default)	10 [daN/cm²]
Pressione per verifica schiacciamento fondazioni superficiali	4.46 [daN/cm²]
Calcola cedimenti fondazioni superficiali	si
Spessore massimo strato	100 [cm]
Profondità massima	3000 [cm]
Cedimento assoluto ammissibile	5 [cm]
Cedimento differenziale ammissibile	5 [cm]

Cedimento relativo ammissibile	5	[cm]
Rapporto di inflessione F/L ammissibile	0.003333	
Rotazione rigida ammissibile	0.191	[deg]
Rotazione assoluta ammissibile	0.191	[deg]
Distorsione positiva ammissibile	0.191	[deg]
Distorsione negativa ammissibile	0.095	[deg]
Considera fondazioni compensate	no	
Coefficiente di riduzione della a Max attesa	0.3	
Condizione per la valutazione della spinta su pareti	Lungo termine	
Considera l'azione sismica del terreno anche su pareti sotto lo zero sismico	no	
Calcola cedimenti teorici pali	no	
Considera accorciamento del palo	si	
Distanza influenza cedimento palo	1000	[cm]
Distribuzione attrito laterale	Attrito laterale uniforme	
Ripartizione del carico	Ripartizione come da modello FEM	
Scelta terreno laterale	Media pesata degli strati coinvolti	
Scelta terreno punta	Media pesata degli strati coinvolti	
Cedimento assoluto ammissibile	5	[cm]
Cedimento medio ammissibile	5	[cm]
Cedimento differenziale ammissibile	5	[cm]
Rotazione rigida ammissibile	0.191	[deg]
Trascura la coesione efficace in verifica allo scorrimento	si	
Considera inclinazione spinta del terreno contro pareti	no	
Esegui verifica a liquefazione	si	
Metodo di verifica liquefazione	Seed-Idriss (1982)	
Coeff. di sicurezza minimo a liquefazione	1.3	
Magnitudo scaling factor per liquefazione	1	

Preferenze progetto muratura

Forza minima aggancio al piano (default)	0	[daN/cm]
Denominatore per momento ortogonale (default)	8	
Minima resistenza trazione travi (default)	30000	[daN]
Angolo cuneo verifica ribaltamento (default)	30	[deg]
Considera d = 0.8 * h nei maschi senza fibre compresse	Si	
Verifica pressoflessione deviata	No	
Considera effetto piastra in presenza di irrigidimenti	Si	
N = 0 per verifica fessurazione diagonale elementi esistenti in D.M. 17-01-2018	No	
Resistenza a pressoflessione FRCM	Secondo CNR-DT 215	
Considera rinforzi FRP/FRCM anche per combinazioni non sismiche	No	
Schema eccentricità di carico solaio	Triangolare	

Azioni e carichi

Azione del vento

Zona	Zona 1	
Rugosità	Aree urbane in cui almeno il 15% della superficie sia coperto da edifici la cui altezza media superi i	
15m		
Categoria esposizione	V	
Vb	2500	[cm/s]
Tr	50	[cm/s]
Ct	1	[cm/s]
qr	0.00391	[daN/cm²]
Quota piano campagna	0	[cm]

Azione della neve

Zona	Zona I alpina	
Classe topografica	Aree in cui non è presente una significativa rimozione di neve sulla costruzione prodotta dal vento, a	
causa del terreno, altre costruzioni o alberi		
Ce	1	
Ct	1	
Tr	50	
qsk	0.015	[daN/cm²]

Condizioni elementari di carico

Descrizione: nome assegnato alla condizione elementare.
Nome breve: nome breve assegnato alla condizione elementare.
Durata: descrive la durata della condizione (necessario per strutture in legno).
 ψ_0 : coefficiente moltiplicatore ψ_0 . Il valore è adimensionale.
 ψ_1 : coefficiente moltiplicatore ψ_1 . Il valore è adimensionale.
 ψ_2 : coefficiente moltiplicatore ψ_2 . Il valore è adimensionale.
Con segno: descrive se la condizione elementare ha la possibilità di variare di segno.

Descrizione	Nome breve	Durata	ψ_0	ψ_1	ψ_2	Con segno
Pesi strutturali	Pesi	Permanente				
Permanenti portati	Port.	Permanente				
Neve	Neve	Media	0.5	0.2	0	
Variabile H	Variabile H	Media	0	0	0	
Vento X	Vento X	Media	0.6	0.2	0	
Vento Y	Vento Y	Media	0.7	0.5	0.3	
ΔT	ΔT	Media	0.6	0.5	0	Si
Sisma X SLV	SLV X					
Sisma Y SLV	SLV Y					
Sisma Z SLV	SLV Z					
Eccentricità Y per sisma X SLV	ExSx SLV					
Eccentricità X per sisma Y SLV	ExSy SLV					

Descrizione	Nome breve	Durata	ψ_0	ψ_1	ψ_2	Con segno
Sisma X SLD	X SLD					
Sisma Y SLD	Y SLD					
Sisma Z SLD	Z SLD					
Eccentricità Y per sisma X SLD	EySx SLD					
Eccentricità X per sisma Y SLD	ExSy SLD					
Terreno sisma X SLV	Tr sLV X					
Terreno sisma Y SLV	Tr sLV Y					
Terreno sisma Z SLV	Tr sLV Z					
Terreno sisma X SLD	Tr x SLD					
Terreno sisma Y SLD	Tr y SLD					
Terreno sisma Z SLD	Tr z SLD					
Rig Ux	Rig Ux					
Rig Uy	Rig Uy					
Rig Rz	Rig Rz					

Combinazioni di carico

Nome: E' il nome esteso che contraddistingue la condizione elementare di carico.

Nome breve: E' il nome compatto della condizione elementare di carico, che viene utilizzato altrove nella relazione.

Pesi: Pesi strutturali

Port.: Permanenti portati

Neve: Neve

Variabile H: Variabile H

Vento X: Vento X

Vento Y: Vento Y

AT: AT

X SLD: Sisma X SLD

Y SLD: Sisma Y SLD

Z SLD: Sisma Z SLD

EySx SLD: Eccentricità Y per sisma X SLD

ExSy SLD: Eccentricità X per sisma Y SLD

Tr x SLD: Terreno sisma X SLD

Tr y SLD: Terreno sisma Y SLD

Tr z SLD: Terreno sisma Z SLD

SLV X: Sisma X SLV

SLV Y: Sisma Y SLV

SLV Z: Sisma Z SLV

EySx SLV: Eccentricità Y per sisma X SLV

ExSy SLV: Eccentricità X per sisma Y SLV

Tr sLV X: Terreno sisma X SLV

Tr sLV Y: Terreno sisma Y SLV

Tr sLV Z: Terreno sisma Z SLV

Rig Ux: Rig Ux

Rig Uy: Rig Uy

Rig Rz: Rig Rz

Tutte le combinazioni di carico vengono raggruppate per famiglia di appartenenza. Le celle di una riga contengono i coefficienti moltiplicatori della i-esima combinazione, dove il valore della prima cella è da intendersi come moltiplicatore associato alla prima condizione elementare, la seconda cella si riferisce alla seconda condizione elementare e così via.

Famiglia SLU

Il nome compatto della famiglia è SLU.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Neve	Variabile H	Vento X	Vento Y	AT
1	SLU 1	1	0.8	0	0	0	0	0
2	SLU 2	1	0.8	0	0	0	1.5	0
3	SLU 3	1	0.8	0	0	0.9	1.5	0
4	SLU 4	1	0.8	0	0	1.5	0	0
5	SLU 5	1	0.8	0	0	1.5	1.05	0
6	SLU 6	1	0.8	0	1.5	0	0	0
7	SLU 7	1	0.8	0	1.5	0	1.05	0
8	SLU 8	1	0.8	0	1.5	0.9	0	0
9	SLU 9	1	0.8	0	1.5	0.9	1.05	0
10	SLU 10	1	0.8	0.75	0	0	1.5	0
11	SLU 11	1	0.8	0.75	0	0.9	1.5	0
12	SLU 12	1	0.8	0.75	0	1.5	0	0
13	SLU 13	1	0.8	0.75	0	1.5	1.05	0
14	SLU 14	1	0.8	0.75	1.5	0	0	0
15	SLU 15	1	0.8	0.75	1.5	0	1.05	0
16	SLU 16	1	0.8	0.75	1.5	0.9	0	0
17	SLU 17	1	0.8	0.75	1.5	0.9	1.05	0
18	SLU 18	1	0.8	1.5	0	0	0	0
19	SLU 19	1	0.8	1.5	0	0	1.05	0
20	SLU 20	1	0.8	1.5	0	0.9	0	0
21	SLU 21	1	0.8	1.5	0	0.9	1.05	0
22	SLU 22	1	1.5	0	0	0	0	0
23	SLU 23	1	1.5	0	0	0	1.5	0
24	SLU 24	1	1.5	0	0	0.9	1.5	0
25	SLU 25	1	1.5	0	0	1.5	0	0
26	SLU 26	1	1.5	0	0	1.5	1.05	0
27	SLU 27	1	1.5	0	1.5	0	0	0
28	SLU 28	1	1.5	0	1.5	0	1.05	0
29	SLU 29	1	1.5	0	1.5	0.9	0	0

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Neve	Variabile H	Vento X	Vento Y	AT
30	SLU 30	1	1.5	0	1.5	0.9	1.05	0
31	SLU 31	1	1.5	0.75	0	0	1.5	0
32	SLU 32	1	1.5	0.75	0	0.9	1.5	0
33	SLU 33	1	1.5	0.75	0	1.5	0	0
34	SLU 34	1	1.5	0.75	0	1.5	1.05	0
35	SLU 35	1	1.5	0.75	1.5	0	0	0
36	SLU 36	1	1.5	0.75	1.5	0	1.05	0
37	SLU 37	1	1.5	0.75	1.5	0.9	0	0
38	SLU 38	1	1.5	0.75	1.5	0.9	1.05	0
39	SLU 39	1	1.5	1.5	0	0	0	0
40	SLU 40	1	1.5	1.5	0	0	1.05	0
41	SLU 41	1	1.5	1.5	0	0.9	0	0
42	SLU 42	1	1.5	1.5	0	0.9	1.05	0
43	SLU 43	1.3	0.8	0	0	0	0	0
44	SLU 44	1.3	0.8	0	0	0	1.5	0
45	SLU 45	1.3	0.8	0	0	0.9	1.5	0
46	SLU 46	1.3	0.8	0	0	1.5	0	0
47	SLU 47	1.3	0.8	0	0	1.5	1.05	0
48	SLU 48	1.3	0.8	0	1.5	0	0	0
49	SLU 49	1.3	0.8	0	1.5	0	1.05	0
50	SLU 50	1.3	0.8	0	1.5	0.9	0	0
51	SLU 51	1.3	0.8	0	1.5	0.9	1.05	0
52	SLU 52	1.3	0.8	0.75	0	0	1.5	0
53	SLU 53	1.3	0.8	0.75	0	0.9	1.5	0
54	SLU 54	1.3	0.8	0.75	0	1.5	0	0
55	SLU 55	1.3	0.8	0.75	0	1.5	1.05	0
56	SLU 56	1.3	0.8	0.75	1.5	0	0	0
57	SLU 57	1.3	0.8	0.75	1.5	0	1.05	0
58	SLU 58	1.3	0.8	0.75	1.5	0.9	0	0
59	SLU 59	1.3	0.8	0.75	1.5	0.9	1.05	0
60	SLU 60	1.3	0.8	1.5	0	0	0	0
61	SLU 61	1.3	0.8	1.5	0	0	1.05	0
62	SLU 62	1.3	0.8	1.5	0	0.9	0	0
63	SLU 63	1.3	0.8	1.5	0	0.9	1.05	0
64	SLU 64	1.3	1.5	0	0	0	0	0
65	SLU 65	1.3	1.5	0	0	0	1.5	0
66	SLU 66	1.3	1.5	0	0	0.9	1.5	0
67	SLU 67	1.3	1.5	0	0	1.5	0	0
68	SLU 68	1.3	1.5	0	0	1.5	1.05	0
69	SLU 69	1.3	1.5	0	1.5	0	0	0
70	SLU 70	1.3	1.5	0	1.5	0	1.05	0
71	SLU 71	1.3	1.5	0	1.5	0.9	0	0
72	SLU 72	1.3	1.5	0	1.5	0.9	1.05	0
73	SLU 73	1.3	1.5	0.75	0	0	1.5	0
74	SLU 74	1.3	1.5	0.75	0	0.9	1.5	0
75	SLU 75	1.3	1.5	0.75	0	1.5	0	0
76	SLU 76	1.3	1.5	0.75	0	1.5	1.05	0
77	SLU 77	1.3	1.5	0.75	1.5	0	0	0
78	SLU 78	1.3	1.5	0.75	1.5	0	1.05	0
79	SLU 79	1.3	1.5	0.75	1.5	0.9	0	0
80	SLU 80	1.3	1.5	0.75	1.5	0.9	1.05	0
81	SLU 81	1.3	1.5	1.5	0	0	0	0
82	SLU 82	1.3	1.5	1.5	0	0	1.05	0
83	SLU 83	1.3	1.5	1.5	0	0.9	0	0
84	SLU 84	1.3	1.5	1.5	0	0.9	1.05	0

Famiglia SLE rara

Il nome compatto della famiglia è SLE RA.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Neve	Variabile H	Vento X	Vento Y	AT
1	SLE RA 1	1	1	0	0	0	0	0
2	SLE RA 2	1	1	0	0	0	1	0
3	SLE RA 3	1	1	0	0	0.6	1	0
4	SLE RA 4	1	1	0	0	1	0	0
5	SLE RA 5	1	1	0	0	1	0.7	0
6	SLE RA 6	1	1	0	1	0	0	0
7	SLE RA 7	1	1	0	1	0	0.7	0
8	SLE RA 8	1	1	0	1	0.6	0	0
9	SLE RA 9	1	1	0	1	0.6	0.7	0
10	SLE RA 10	1	1	0.5	0	0	1	0
11	SLE RA 11	1	1	0.5	0	0.6	1	0
12	SLE RA 12	1	1	0.5	0	1	0	0
13	SLE RA 13	1	1	0.5	0	1	0.7	0
14	SLE RA 14	1	1	0.5	1	0	0	0
15	SLE RA 15	1	1	0.5	1	0	0.7	0
16	SLE RA 16	1	1	0.5	1	0.6	0	0
17	SLE RA 17	1	1	0.5	1	0.6	0.7	0
18	SLE RA 18	1	1	1	0	0	0	0
19	SLE RA 19	1	1	1	0	0	0.7	0
20	SLE RA 20	1	1	1	0	0.6	0	0
21	SLE RA 21	1	1	1	0	0.6	0.7	0

Famiglia SLE frequente

Il nome compatto della famiglia è SLE FR.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Neve	Variabile H	Vento X	Vento Y	AT
1	SLE FR 1	1	1	0	0	0	0	0
2	SLE FR 2	1	1	0	0	0	0.5	0
3	SLE FR 3	1	1	0	0	0.2	0	0
4	SLE FR 4	1	1	0	0	0.2	0.3	0
5	SLE FR 5	1	1	0.2	0	0	0	0
6	SLE FR 6	1	1	0.2	0	0	0.3	0

Famiglia SLE quasi permanente

Il nome compatto della famiglia è SLE QP.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Neve	Variabile H	Vento X	Vento Y	AT
1	SLE QP 1	1	1	0	0	0	0	0
2	SLE QP 2	1	1	0	0	0	0.3	0

Famiglia SLU eccezionale

Il nome compatto della famiglia è SLU EX.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Neve	Variabile H	Vento X	Vento Y	AT
------	------------	------	-------	------	-------------	---------	---------	----

Famiglia SLD

Il nome compatto della famiglia è SLD.

Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Neve	Variabile H	Vento X	Vento Y	AT	X SLD
1	SLD 1	1	1	0	0	0	0.3	0	-1
2	SLD 2	1	1	0	0	0	0.3	0	-1
3	SLD 3	1	1	0	0	0	0.3	0	-1
4	SLD 4	1	1	0	0	0	0.3	0	-1
5	SLD 5	1	1	0	0	0	0.3	0	-0.3
6	SLD 6	1	1	0	0	0	0.3	0	-0.3
7	SLD 7	1	1	0	0	0	0.3	0	-0.3
8	SLD 8	1	1	0	0	0	0.3	0	-0.3
9	SLD 9	1	1	0	0	0	0.3	0	0.3
10	SLD 10	1	1	0	0	0	0.3	0	0.3
11	SLD 11	1	1	0	0	0	0.3	0	0.3
12	SLD 12	1	1	0	0	0	0.3	0	0.3
13	SLD 13	1	1	0	0	0	0.3	0	1
14	SLD 14	1	1	0	0	0	0.3	0	1
15	SLD 15	1	1	0	0	0	0.3	0	1
16	SLD 16	1	1	0	0	0	0.3	0	1

Nome	Nome breve	Y SLD	Z SLD	EySx SLD	ExSy SLD	Tr x SLD	Tr y SLD	Tr z SLD
1	SLD 1	-0.3	0	-1	0.3	-1	-0.3	0
2	SLD 2	-0.3	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLD 3	0.3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLD 4	0.3	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLD 5	-1	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLD 6	-1	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLD 7	1	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLD 8	1	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLD 9	-1	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLD 10	-1	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLD 11	1	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLD 12	1	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLD 13	-0.3	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLD 14	-0.3	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLD 15	0.3	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLD 16	0.3	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia SLV

Il nome compatto della famiglia è SLV.

Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Neve	Variabile H	Vento X	Vento Y	AT	SLV X
1	SLV 1	1	1	0	0	0	0.3	0	-1
2	SLV 2	1	1	0	0	0	0.3	0	-1
3	SLV 3	1	1	0	0	0	0.3	0	-1
4	SLV 4	1	1	0	0	0	0.3	0	-1
5	SLV 5	1	1	0	0	0	0.3	0	-0.3
6	SLV 6	1	1	0	0	0	0.3	0	-0.3
7	SLV 7	1	1	0	0	0	0.3	0	-0.3
8	SLV 8	1	1	0	0	0	0.3	0	-0.3
9	SLV 9	1	1	0	0	0	0.3	0	0.3
10	SLV 10	1	1	0	0	0	0.3	0	0.3
11	SLV 11	1	1	0	0	0	0.3	0	0.3
12	SLV 12	1	1	0	0	0	0.3	0	0.3
13	SLV 13	1	1	0	0	0	0.3	0	1
14	SLV 14	1	1	0	0	0	0.3	0	1
15	SLV 15	1	1	0	0	0	0.3	0	1
16	SLV 16	1	1	0	0	0	0.3	0	1

Nome	Nome breve	SLV Y	SLV Z	EySx SLV	ExSy SLV	Tr sLV X	Tr sLV Y	Tr sLV Z
1	SLV 1	-0.3	0	-1	0.3	-1	-0.3	0
2	SLV 2	-0.3	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLV 3	0.3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLV 4	0.3	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLV 5	-1	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLV 6	-1	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLV 7	1	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLV 8	1	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLV 9	-1	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLV 10	-1	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLV 11	1	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLV 12	1	0	0.3	-1	0.3	1	0

Nome	Nome breve	SLV Y	SLV Z	EySx SLV	ExSy SLV	Tr sLV X	Tr sLV Y	Tr sLV Z
13	SLV 13	-0.3	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLV 14	-0.3	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLV 15	0.3	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLV 16	0.3	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano

Il nome compatto della famiglia è CRTFP.

Nome	Nome breve	Rig Ux	Rig Uy	Rig Rz
Rig. Ux+	CRTFP Ux+	1	0	0
Rig. Ux-	CRTFP Ux-	-1	0	0
Rig. Uy+	CRTFP Uy+	0	1	0
Rig. Uy-	CRTFP Uy-	0	-1	0
Rig. Rz+	CRTFP Rz+	0	0	1
Rig. Rz-	CRTFP Rz-	0	0	-1

Definizioni di carichi superficiali

Nome: nome identificativo della definizione di carico.

Valori: valori associati alle condizioni di carico.

Condizione: condizione di carico a cui sono associati i valori.

Descrizione: nome assegnato alla condizione elementare.

Valore: modulo del carico superficiale applicato alla superficie. [daN/cm²]

Applicazione: modalità con cui il carico è applicato alla superficie.

Nome	Valori			Applicazione
	Condizione	Descrizione	Valore	
Copertura	Pesi strutturali		0	Verticale
	Permanenti portati		0	Verticale
	Neve		0.0101	Verticale
	Variabile H		0.005	Verticale
	Vento X		0	Verticale
Vento X	Vento Y		0	Verticale
	Pesi strutturali		0	Verticale
	Permanenti portati		0	Verticale
	Neve		0	Verticale
	Variabile H		0	Verticale
Vento Y	Vento X		0.012	Verticale in proiezione
	Vento Y		0	Verticale in proiezione
	Pesi strutturali		0	Verticale
	Permanenti portati		0	Verticale
	Neve		0	Verticale
Piano appoggio 1	Variabile H		0	Verticale
	Vento X		0	Verticale
	Vento Y		0.0098	Verticale in proiezione
	Pesi strutturali		0	Verticale
	Permanenti portati		0.05	Verticale
	Neve		0	Verticale
	Variabile H		0	Verticale
	Vento X		0	Verticale
	Vento Y		0	Verticale

Quote

Livelli

Descrizione breve: nome sintetico assegnato al livello.

Descrizione: nome assegnato al livello.

Quota: quota superiore espressa nel sistema di riferimento assoluto. [cm]

Spessore: spessore del livello. [cm]

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	fondazione	0	25
L2	Piano 0	10	10
L3	piano primo 1	60	10
L4	Piano 2	360	8

Tronchi

Descrizione breve: nome sintetico assegnato al tronco.

Descrizione: nome assegnato al tronco.

Quota 1: riferimento della prima quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Quota 2: riferimento della seconda quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Descrizione breve	Descrizione	Quota 1	Quota 2
T1	fondazione - piano primo 1	fondazione	piano primo 1
T2	piano primo - Piano 2	piano primo 1	Piano 2
T3	fondazione - Piano 0	fondazione	Piano 0
T4	Piano 0 - piano primo	Piano 0	piano primo 1

Sondaggi del sito

Vengono elencati in modo sintetico tutti i sondaggi risultanti dalle verticali di indagine condotte in sito, con l'indicazione dei terreni incontrati, degli spessori e dell'eventuale falda acquifera.

Nome attribuito al sondaggio: Sondaggio Udine

Coordinate planimetriche del sondaggio nel sistema globale scelto: 1145,51631211391, -1811,7743622546

Quota della sommità del sondaggio (P.C.) nel sistema globale scelto: 0

I valori sono espressi in cm

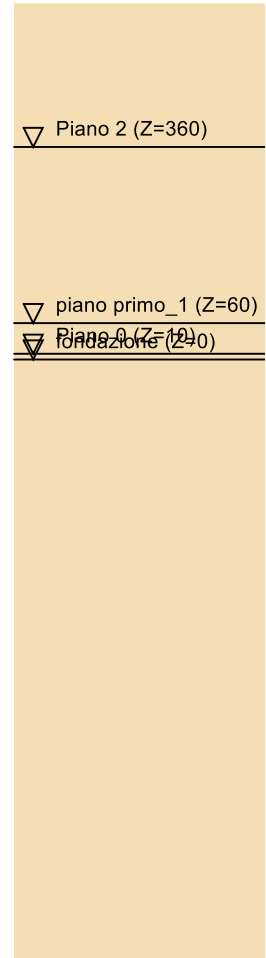
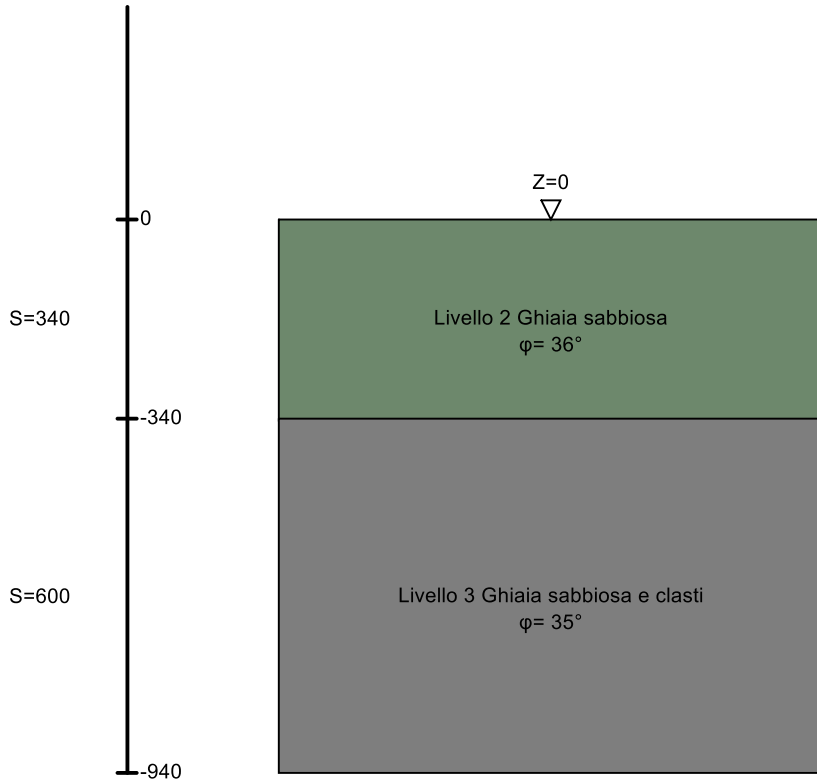


Immagine: Sondaggio Udine

Stratigrafie

Terreno: terreno mediamente uniforme presente nello strato.

Sp.: spessore dello strato. [cm]

Liqf: indica se considerare lo strato come liquefacibile nelle combinazioni sismiche. Con 'Da verifica' viene considerato quanto risulta dalla verifica condotta a fine calcolo solutore.

Kor,i: coefficiente K orizzontale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm³]

Kor,s: coefficiente K orizzontale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm³]

Kve,i: coefficiente K verticale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm³]

Kve,s: coefficiente K verticale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm³]

Eel,s: modulo elastico al livello superiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [daN/cm²]

Eel,i: modulo elastico al livello inferiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [daN/cm²]

Eed,s: modulo edometrico al livello superiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [daN/cm²]

Eed,i: modulo edometrico al livello inferiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [daN/cm²]

CC,s: coefficiente di compressione vergine CC al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

CC,i: coefficiente di compressione vergine CC al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

CR,s: coefficiente di ricomprensione CR al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

CR,i: coefficiente di ricomprensione CR al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

E0,s: indice dei vuoti E0 al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione. Il valore è adimensionale.

E0,i: indice dei vuoti E0 al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione. Il valore è adimensionale.

OCR,s: indice di sovraconsolidazione OCR al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 1 per terreno NC. Il valore è adimensionale.

OCR,i: indice di sovraconsolidazione OCR al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 1 per terreno NC. Il valore è adimensionale.

Terreno	Sp.	Liqf	Kor,i	Kor,s	Kve,i	Kve,s	Eel,s	Eel,i	Eed,s	Eed,i	CC,s	CC,i	CR,s	CR,i	E0,s	E0,i	OCR,s	OCR,i
Livello 2 Ghiaia sabbiosa	340	No	1	1	1	1	280	280	100	100	0	0	0	0	0	0	1	1
Livello 3 Ghiaia sabbiosa e clasti	600	No	1	1	1	1	270	270	90	90	0	0	0	0	0	0	1	1

Falde acquifere

Profondità: profondità della superficie superiore della falda dalla quota del punto di riferimento. [cm]
Carico piezometrico: carico piezometrico rispetto alla superficie superiore, 0 per falde freatiche. [cm]
Spessore: spessore dell'acquifero.

Profondità	Carico piezometrico	Spessore
0	0	Fino in fondo

Elementi di input

Piastre C.A.

Piastre C.A. di piano

Livello: quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]
Sp.: spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [cm]
Punti: punti di definizione in pianta.

I.: indice del punto corrente nell'insieme dei punti di definizione dell'elemento.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Estr.: distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]
Mat.: riferimento ad una definizione di calcestruzzo.

Car.sup.: riferimento alla definizione di un carico superficiale. Accetta anche il valore "Nessuno".

Car.pot.: riferimento alla definizione di un carico potenziale. Accetta anche il valore "Nessuno".

DeltaT: riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

P.sup.: peso per unità di superficie. [daN/cm²]

Fond.: riferimento alla fondazione sottostante l'elemento.

Fori: riferimenti a tutti gli elementi che forano la piastra.

Livello	Sp.	Punti			Estr.	Mat.	Car.sup.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	P.sup.	Fond.	Fori
		I.	X	Y										
L1	30	1	251	-2085	0	C25/30					No	0.075		
		2	1946	-2085										
		3	1946	-1635										
		4	251	-1635										
L2	10	1	1921	-1660	-2.5	C25/30					No	0.025		
		2	276	-1660										
		3	276	-2060										
		4	1921	-2060										
L3	13	1	1921	-1660	0	C25/30	Piano appoggio 1				No	0.0325		
		2	276	-1660										
		3	276	-2060										
		4	505.2	-2060										
		5	1921	-2060										

Fondazioni di piastre

Descrizione breve: descrizione breve usata nelle tabelle dei capitoli delle piastre di fondazione.

Stratigrafia: stratigrafia del terreno nel punto medio in pianta dell'elemento.

Sondaggio: è possibile indicare esplicitamente un sondaggio definito nelle preferenze oppure richiedere di estrapolare il sondaggio dalla definizione del sito espressa nelle preferenze.

Estradosso: distanza dalla quota superiore del sondaggio misurata in verticale con verso positivo verso l'alto. [cm]

Deformazione volumetrica: valore della deformazione volumetrica impiegato nel calcolo della pressione limite a rottura con la formula di Vesic. Il valore è adimensionale. Accetta anche il valore di default espresso nelle preferenze.

Angolo pendio: angolo del pendio rispetto l'orizzontale; il valore deve essere positivo per opere in sommità di un pendio mentre deve essere negativo per opere al piede di un pendio. [deg]

K verticale: coefficiente di sottofondo verticale del letto di molle. [daN/cm³]

Limite compressione: pressione limite di plasticizzazione a compressione del letto di molle. [daN/cm²]

Limite trazione: pressione limite di plasticizzazione a trazione del letto di molle. [daN/cm²]

Descrizione breve	Stratigrafia			Angolo pendio	K verticale	Limite compressione	Limite trazione
	Sondaggio	Estradosso	Deformazione volumetrica				
FS1	Sondaggio Udine	0		0	0,434091866940084	12,6976987117458	0,0001

Pareti C.A.

Tr.: riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.

Sp.: spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [cm]

P.i.: posizione del punto di inserimento rispetto ad una sezione verticale, vista dal punto iniziale verso il punto finale.

Punto i.: punto iniziale in pianta.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Punto f.: punto finale in pianta.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Mat.: riferimento ad una definizione di calcestruzzo.

Car.pot.: riferimento alla definizione di un carico potenziale. Accetta anche il valore "Nessuno".

DeltaT: riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

Aperture: Riferimenti a tutti gli elementi che forano la parete.

Tr.	Sp.	P.i.	Punto i.		Punto f.		Mat.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	Aperture
			X	Y	X	Y						
T4	10	Sinistra	1921	-1660	1921	-2060	C25/30			0	No	
T4	10	Sinistra	276	-2060	276	-1660	C25/30			0	No	
T4	10	Sinistra	1921	-2060	276	-2060	C25/30			0	No	
T4	10	Sinistra	276	-1660	1921	-1660	C25/30			0	No	
T2	9	Sinistra	1921	-2060	276	-2060	C25/30			0	No	W1, W2, W3, W4, W5
T2	9	Sinistra	1921	-1660	1921	-2060	C25/30			0	No	W6, W7
T2	9	Sinistra	276	-2060	276	-1660	C25/30			0	No	
T2	9	Sinistra	276	-1660	1921	-1660	C25/30			0	No	W8, W9, W10, W11, W12, W13

Aperture su pareti

Desc.: descrizione breve dell'apertura utilizzata dalle pareti.

Tr.: riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.

Sp.: spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [cm]

P.i.: posizione del punto di inserimento rispetto ad una sezione verticale, vista dal punto iniziale verso il punto finale.

Porta: apertura fino al pavimento o presenza della chiusura inferiore.

Architrave: presenza della chiusura superiore o apertura fino al soffitto.

Larghezza: larghezza della finestra. [cm]

Altezza: altezza della finestra. [cm]

Dist.inf.: distanza dalla quota inferiore. [cm]

Dist.lat.: distanza dal punto di riferimento. [cm]

Punto di rif.: primo punto di riferimento in pianta.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Punto di dir.: secondo punto in pianta che, in coppia col punto di riferimento, definisce la direzione e quindi il piano verticale su cui giace l'apertura.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Desc.	Tr.	Sp.	P.i.	Porta	Architrave	Larghezza	Altezza	Dist.inf.	Dist.lat.	Punto di rif.		Punto di dir.	
										X	Y	X	Y
W1	T2	9	Centro	Si	Si				152	276	-2055	529.5	-2055
W2	T2	9	Centro	Si	Si				420	276	-2055	1921	-2055
W3	T2	9	Centro	Si	Si				682	276	-2055	548	-2055
W4	T2	9	Centro	Si	Si				995	276	-2055	428	-2055
W5	T2	9	Centro	Si	Si				1409	276	-2055	428	-2055
W8	T2	9	Centro	No	Si				682	276	-1665	1921	-1665
W9	T2	9	Centro	No	Si				682	276	-1665	958	-1665
W10	T2	9	Centro	No	Si				995	276	-1665	958	-1665
W11	T2	9	Centro	No	Si				995	276	-1665	958	-1665
W12	T2	9	Centro	No	Si				1409	276	-1665	958	-1665
W13	T2	9	Centro	No	Si				1409	276	-1665	958	-1665
W6	T2	9	Centro	No	Si				130	1916	-1660	1916	-2060
W7	T2	9	Centro	No	Si				130	1916	-1660	1916	-2060

Carichi superficiali

Carichi superficiali di piano

Carico: riferimento alla definizione di un carico di superficie.

Solaio: caratteristiche dell'eventuale solaio in latero-cemento.

Liv.: quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Punti: punti di definizione in pianta.

Indice: indice del punto corrente nell'insieme dei punti di definizione dell'elemento.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Estr.: distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]

Angolo: direzione delle nervature che trasmettono il carico. Angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]

Comp.: descrizione sintetica del comportamento del carico superficiale o, nel caso di comportamento membranale, riferimento alla descrizione analitica della membrana.

Fori: riferimenti a tutti gli elementi che forano il carico superficiale.

Carico	Solaio	Liv.	Punti		Estr.	Angolo	Comp.	Fori
			Indice	X	Y			
Copertura	C.A.; Pieno 11; C25/30; X0; 500	L4	1	276	-1660	0	270	

Carico	Solaio	Liv.	Punti			Estr.	Angolo	Comp.	Fori
			Indice	X	Y				
			2	276	-2060				
			3	1921	-2060				
			4	1921	-1660				

Risultati numerici

0.0.1 Spostamenti nodali estremi

Nodo: nodo interessato dallo spostamento.

Ind.: indice del nodo.

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

N.br.: nome breve della condizione o combinazione di carico.

Spostamento: spostamento traslazionale del nodo.

ux: componente X dello spostamento del nodo. [cm]

uy: componente Y dello spostamento del nodo. [cm]

uz: componente Z dello spostamento del nodo. [cm]

Rotazione: spostamento rotazionale del nodo.

rx: componente X della rotazione del nodo. [deg]

ry: componente Y della rotazione del nodo. [deg]

rz: componente Z della rotazione del nodo. [deg]

Spostamenti nodali con componente Ux minima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo Ind.	Cont. N.br.	Spostamento			Rotazione		
		ux	uy	uz	rx	ry	rz
2286	Modo 13	-0.94851	0.00069	-0.15619	-0.0007	-0.1823	0.0901
2287	Modo 13	-0.91239	0.00078	-0.15693	-0.0014	-0.1756	-0.1898
2039	Modo 20	-0.85349	0.00241	0.10907	-0.0038	0.4707	0.1619
2206	Modo 13	-0.84819	0.0001	-0.15623	-0.0011	-0.1974	0.0453
2208	Modo 13	-0.81306	0.00005	-0.15696	-0.0012	-0.19	-0.1435

Spostamenti nodali con componente Ux massima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo Ind.	Cont. N.br.	Spostamento			Rotazione		
		ux	uy	uz	rx	ry	rz
2422	Modo 20	0.88154	0.08333	0.10783	-0.0072	-0.6091	-0.205
2423	Modo 20	0.87679	0.08391	0.10291	-0.0038	-0.6206	0.2176
2351	Modo 13	0.64313	0.00166	0.15563	0.0013	-0.0856	-0.0099
2421	Modo 20	0.64119	0.0749	0.11452	-0.0312	-0.0832	-0.3899
2257	Modo 13	0.6394	0.00255	0.15561	0.0013	0.0957	-0.0104

Spostamenti nodali con componente Uy minima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo Ind.	Cont. N.br.	Spostamento			Rotazione		
		ux	uy	uz	rx	ry	rz
2302	Modo 10	-0.00174	-0.95684	0.01383	-0.101	0.0003	0.0384
2281	Modo 10	-0.00174	-0.94641	0.01374	-0.0438	0.0001	0.022
2277	Modo 10	-0.00181	-0.92765	0.01375	-0.0277	0.0001	0.0407
2282	Modo 10	-0.00182	-0.89339	0.01366	-0.0544	0.0002	0.0605
2192	Modo 10	-0.00201	-0.88886	0.01396	0.2654	0.0002	0.04

Spostamenti nodali con componente Uy massima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo Ind.	Cont. N.br.	Spostamento			Rotazione		
		ux	uy	uz	rx	ry	rz
2310	Modo 16	0.00096	1.28277	0.00169	0.2111	-0.0015	-0.6258
2200	Modo 16	0.00251	1.2539	0.00227	-0.2797	-0.0021	-0.6269
2398	Modo 16	-0.00041	-0.94548	0.00078	0.6169	-0.0031	-0.2485
2555	Modo 25	-0.07545	0.90334	0.42471	-1.0265	0.0202	-0.0014
2397	Modo 16	-0.00069	0.902	-0.00184	0.6205	-0.0042	0.2822

Spostamenti nodali con componente Uz minima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo Ind.	Cont. N.br.	Spostamento			Rotazione		
		ux	uy	uz	rx	ry	rz
1601	SLU 81	-0.00039	0.00701	-0.95832	-0.01	-0.0004	0
1580	SLU 81	-0.00043	0.007	-0.95804	-0.0094	0	0
1581	SLU 81	-0.00044	0.00699	-0.95804	-0.0091	0.0001	0
1579	SLU 81	-0.00041	0.00701	-0.95795	-0.0096	-0.0002	0
1582	SLU 81	-0.00046	0.00698	-0.95794	-0.0089	0.0003	0

Spostamenti nodali con componente Uz massima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo Ind.	Cont. N.br.	Spostamento			Rotazione		
		ux	uy	uz	rx	ry	rz
45	Modo 23	0.09289	-0.06405	0.61349	-0.0552	-0.0602	-0.0179
132	Modo 23	0.10183	-0.0648	0.58316	-0.0601	-0.0521	-0.0192
44	Modo 23	0.09378	-0.05481	0.58119	-0.0511	-0.0615	-0.0172
710	Modo 23	0.08246	-0.03967	0.56472	-0.0551	-0.0623	-0.0198
131	Modo 23	0.10323	-0.05478	0.55447	-0.0551	-0.0623	-0.0198

Verifica deformabilità torsionale struttura

Quota inf.: quota inferiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidità relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Quota sup.: quota superiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidità relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

KUx: rigidità relativa alla traslazione in direzione globale X. [daN/cm]

KUy: rigidità relativa alla traslazione in direzione globale Y. [daN/cm]

KRz: rigidità relativa alla rotazione attorno l'asse globale Z. [daN*cm/rad]

Is: radice quadrata del rapporto fra il momento d'inerzia polare delle masse del piano, rispetto al baricentro, e la massa complessiva del piano. [cm]

rx/ls: rapporto rx/ls. Il valore è adimensionale.

ry/ls: rapporto ry/ls. Il valore è adimensionale.

L: dimensione in pianta, lungo l'asse globale X, dell'edificio. [cm]

B: dimensione in pianta, lungo l'asse globale Y, dell'edificio. [cm]

ls(L, B): radice quadrata di (L²+B²)/12. [cm]

rx/ls(L, B): rapporto rx/ls(L, B). Il valore è adimensionale.

ry/ls(L, B): rapporto ry/ls(L, B). Il valore è adimensionale.

Quota inf.	Quota sup.	KUx	KUy	KRz	Is	rx/ls	ry/ls	L	B	ls(L, B)	rx/ls(L, B)	ry/ls(L, B)
L1	L3	3800160	279950	6.03E012	497	2.54	9.34	1645	400	489	2.58	9.5
L3	L4	608708	45929	7.06E011	519	2.07	7.55	1645	400	489	2.2	8.02

Tagli ai livelli

Livello: livello rispetto a cui è calcolato il taglio.

Nome: nome completo del livello.

Cont.: Contesto nel quale viene valutato il taglio.

N.br.: nome breve della condizione o combinazione di carico.

Totale: totale del taglio al livello.

F: forza del taglio. [daN]

X: componente lungo l'asse X globale. [daN]

Y: componente lungo l'asse Y globale. [daN]

Z: componente lungo l'asse Z globale. [daN]

Aste verticali: contributo al taglio totale dato dalle aste verticali.

F: forza del taglio. [daN]

X: componente lungo l'asse X globale. [daN]

Y: componente lungo l'asse Y globale. [daN]

Z: componente lungo l'asse Z globale. [daN]

Pareti: contributo al taglio totale dato dalle pareti e piastre generiche verticali.

F: forza del taglio. [daN]

X: componente lungo l'asse X globale. [daN]

Y: componente lungo l'asse Y globale. [daN]

Z: componente lungo l'asse Z globale. [daN]

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F			F			F		
Nome	N.br.	X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Piano 0	Pesi	0	0	-65477	0	0	0	0	0	-65477
Piano 0	Port.	0	0	-32900	0	0	0	0	0	-32900
Piano 0	Neve	0	0	-6609	0	0	0	0	0	-6609
Piano 0	Variabile H	0	0	-3272	0	0	0	0	0	-3272
Piano 0	Vento X	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 0	Vento Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 0	SLV X	35121	41	-63	0	0	0	35121	41	-63
Piano 0	SLV Y	-82	36486	476	0	0	0	-82	36486	476
Piano 0	EySx SLV	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 0	ExSy SLV	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 0	X SLD	14309	16	-26	0	0	0	14309	16	-26
Piano 0	Y SLD	-33	14746	191	0	0	0	-33	14746	191
Piano 0	EySx SLD	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 0	ExSy SLD	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 0	Rig Ux	1	0	0	0	0	0	1	0	0
Piano 0	Rig Uy	0	1	0	0	0	0	0	1	0
Piano 0	Rig Rz	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 0	SLU 1	0	0	-91797	0	0	0	0	0	-91797
Piano 0	SLU 2	0	0	-91797	0	0	0	0	0	-91797
Piano 0	SLU 3	0	0	-91797	0	0	0	0	0	-91797
Piano 0	SLU 4	0	0	-91797	0	0	0	0	0	-91797
Piano 0	SLU 5	0	0	-91797	0	0	0	0	0	-91797
Piano 0	SLU 6	0	0	-96705	0	0	0	0	0	-96705
Piano 0	SLU 7	0	0	-96705	0	0	0	0	0	-96705
Piano 0	SLU 8	0	0	-96705	0	0	0	0	0	-96705
Piano 0	SLU 9	0	0	-96705	0	0	0	0	0	-96705
Piano 0	SLU 10	0	0	-96754	0	0	0	0	0	-96754
Piano 0	SLU 11	0	0	-96754	0	0	0	0	0	-96754
Piano 0	SLU 12	0	0	-96754	0	0	0	0	0	-96754
Piano 0	SLU 13	0	0	-96754	0	0	0	0	0	-96754
Piano 0	SLU 14	0	0	-101662	0	0	0	0	0	-101662
Piano 0	SLU 15	0	0	-101662	0	0	0	0	0	-101662
Piano 0	SLU 16	0	0	-101662	0	0	0	0	0	-101662
Piano 0	SLU 17	0	0	-101662	0	0	0	0	0	-101662
Piano 0	SLU 18	0	0	-101711	0	0	0	0	0	-101711

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Piano 0	SLU 19	0	0	-101711	0	0	0	0	0	-101711
Piano 0	SLU 20	0	0	-101711	0	0	0	0	0	-101711
Piano 0	SLU 21	0	0	-101711	0	0	0	0	0	-101711
Piano 0	SLU 22	0	0	-114827	0	0	0	0	0	-114827
Piano 0	SLU 23	0	0	-114827	0	0	0	0	0	-114827
Piano 0	SLU 24	0	0	-114827	0	0	0	0	0	-114827
Piano 0	SLU 25	0	0	-114827	0	0	0	0	0	-114827
Piano 0	SLU 26	0	0	-114827	0	0	0	0	0	-114827
Piano 0	SLU 27	0	0	-119735	0	0	0	0	0	-119735
Piano 0	SLU 28	0	0	-119735	0	0	0	0	0	-119735
Piano 0	SLU 29	0	0	-119735	0	0	0	0	0	-119735
Piano 0	SLU 30	0	0	-119735	0	0	0	0	0	-119735
Piano 0	SLU 31	0	0	-119784	0	0	0	0	0	-119784
Piano 0	SLU 32	0	0	-119784	0	0	0	0	0	-119784
Piano 0	SLU 33	0	0	-119784	0	0	0	0	0	-119784
Piano 0	SLU 34	0	0	-119784	0	0	0	0	0	-119784
Piano 0	SLU 35	0	0	-124692	0	0	0	0	0	-124692
Piano 0	SLU 36	0	0	-124692	0	0	0	0	0	-124692
Piano 0	SLU 37	0	0	-124692	0	0	0	0	0	-124692
Piano 0	SLU 38	0	0	-124692	0	0	0	0	0	-124692
Piano 0	SLU 39	0	0	-124741	0	0	0	0	0	-124741
Piano 0	SLU 40	0	0	-124741	0	0	0	0	0	-124741
Piano 0	SLU 41	0	0	-124741	0	0	0	0	0	-124741
Piano 0	SLU 42	0	0	-124741	0	0	0	0	0	-124741
Piano 0	SLU 43	0	0	-111440	0	0	0	0	0	-111440
Piano 0	SLU 44	0	0	-111440	0	0	0	0	0	-111440
Piano 0	SLU 45	0	0	-111440	0	0	0	0	0	-111440
Piano 0	SLU 46	0	0	-111440	0	0	0	0	0	-111440
Piano 0	SLU 47	0	0	-111440	0	0	0	0	0	-111440
Piano 0	SLU 48	0	0	-116348	0	0	0	0	0	-116348
Piano 0	SLU 49	0	0	-116348	0	0	0	0	0	-116348
Piano 0	SLU 50	0	0	-116348	0	0	0	0	0	-116348
Piano 0	SLU 51	0	0	-116348	0	0	0	0	0	-116348
Piano 0	SLU 52	0	0	-116397	0	0	0	0	0	-116397
Piano 0	SLU 53	0	0	-116397	0	0	0	0	0	-116397
Piano 0	SLU 54	0	0	-116397	0	0	0	0	0	-116397
Piano 0	SLU 55	0	0	-116397	0	0	0	0	0	-116397
Piano 0	SLU 56	0	0	-121305	0	0	0	0	0	-121305
Piano 0	SLU 57	0	0	-121305	0	0	0	0	0	-121305
Piano 0	SLU 58	0	0	-121305	0	0	0	0	0	-121305
Piano 0	SLU 59	0	0	-121305	0	0	0	0	0	-121305
Piano 0	SLU 60	0	0	-121354	0	0	0	0	0	-121354
Piano 0	SLU 61	0	0	-121354	0	0	0	0	0	-121354
Piano 0	SLU 62	0	0	-121354	0	0	0	0	0	-121354
Piano 0	SLU 63	0	0	-121354	0	0	0	0	0	-121354
Piano 0	SLU 64	0	0	-134470	0	0	0	0	0	-134470
Piano 0	SLU 65	0	0	-134470	0	0	0	0	0	-134470
Piano 0	SLU 66	0	0	-134470	0	0	0	0	0	-134470
Piano 0	SLU 67	0	0	-134470	0	0	0	0	0	-134470
Piano 0	SLU 68	0	0	-134470	0	0	0	0	0	-134470
Piano 0	SLU 69	0	0	-139378	0	0	0	0	0	-139378
Piano 0	SLU 70	0	0	-139378	0	0	0	0	0	-139378
Piano 0	SLU 71	0	0	-139378	0	0	0	0	0	-139378
Piano 0	SLU 72	0	0	-139378	0	0	0	0	0	-139378
Piano 0	SLU 73	0	0	-139427	0	0	0	0	0	-139427
Piano 0	SLU 74	0	0	-139427	0	0	0	0	0	-139427
Piano 0	SLU 75	0	0	-139427	0	0	0	0	0	-139427
Piano 0	SLU 76	0	0	-139427	0	0	0	0	0	-139427
Piano 0	SLU 77	0	0	-144335	0	0	0	0	0	-144335
Piano 0	SLU 78	0	0	-144335	0	0	0	0	0	-144335
Piano 0	SLU 79	0	0	-144335	0	0	0	0	0	-144335
Piano 0	SLU 80	0	0	-144335	0	0	0	0	0	-144335
Piano 0	SLU 81	0	0	-144384	0	0	0	0	0	-144384
Piano 0	SLU 82	0	0	-144384	0	0	0	0	0	-144384
Piano 0	SLU 83	0	0	-144384	0	0	0	0	0	-144384
Piano 0	SLU 84	0	0	-144384	0	0	0	0	0	-144384
Piano 0	SLE RA 1	0	0	-98377	0	0	0	0	0	-98377
Piano 0	SLE RA 2	0	0	-98377	0	0	0	0	0	-98377
Piano 0	SLE RA 3	0	0	-98377	0	0	0	0	0	-98377
Piano 0	SLE RA 4	0	0	-98377	0	0	0	0	0	-98377
Piano 0	SLE RA 5	0	0	-98377	0	0	0	0	0	-98377
Piano 0	SLE RA 6	0	0	-101649	0	0	0	0	0	-101649
Piano 0	SLE RA 7	0	0	-101649	0	0	0	0	0	-101649
Piano 0	SLE RA 8	0	0	-101649	0	0	0	0	0	-101649
Piano 0	SLE RA 9	0	0	-101649	0	0	0	0	0	-101649
Piano 0	SLE RA 10	0	0	-101682	0	0	0	0	0	-101682
Piano 0	SLE RA 11	0	0	-101682	0	0	0	0	0	-101682
Piano 0	SLE RA 12	0	0	-101682	0	0	0	0	0	-101682
Piano 0	SLE RA 13	0	0	-101682	0	0	0	0	0	-101682
Piano 0	SLE RA 14	0	0	-104954	0	0	0	0	0	-104954
Piano 0	SLE RA 15	0	0	-104954	0	0	0	0	0	-104954
Piano 0	SLE RA 16	0	0	-104954	0	0	0	0	0	-104954
Piano 0	SLE RA 17	0	0	-104954	0	0	0	0	0	-104954
Piano 0	SLE RA 18	0	0	-104986	0	0	0	0	0	-104986
Piano 0	SLE RA 19	0	0	-104986	0	0	0	0	0	-104986
Piano 0	SLE RA 20	0	0	-104986	0	0	0	0	0	-104986
Piano 0	SLE RA 21	0	0	-104986	0	0	0	0	0	-104986
Piano 0	SLE FR 1	0	0	-98377	0	0	0	0	0	-98377
Piano 0	SLE FR 2	0	0	-98377	0	0	0	0	0	-98377
Piano 0	SLE FR 3	0	0	-98377	0	0	0	0	0	-98377
Piano 0	SLE FR 4	0	0	-98377	0	0	0	0	0	-98377

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Piano 0	SLE FR 5	0	0	-99699	0	0	0	0	0	-99699
Piano 0	SLE FR 6	0	0	-99699	0	0	0	0	0	-99699
Piano 0	SLE QP 1	0	0	-98377	0	0	0	0	0	-98377
Piano 0	SLE QP 2	0	0	-98377	0	0	0	0	0	-98377
Piano 0	SLD 1	-14299	-4440	-98408	0	0	0	-14299	-4440	-98408
Piano 0	SLD 2	-14299	-4440	-98408	0	0	0	-14299	-4440	-98408
Piano 0	SLD 3	-14319	4407	-98294	0	0	0	-14319	4407	-98294
Piano 0	SLD 4	-14319	4407	-98294	0	0	0	-14319	4407	-98294
Piano 0	SLD 5	-4259	-14751	-98560	0	0	0	-4259	-14751	-98560
Piano 0	SLD 6	-4259	-14751	-98560	0	0	0	-4259	-14751	-98560
Piano 0	SLD 7	-4326	14742	-98179	0	0	0	-4326	14742	-98179
Piano 0	SLD 8	-4326	14742	-98179	0	0	0	-4326	14742	-98179
Piano 0	SLD 9	4326	-14742	-98575	0	0	0	4326	-14742	-98575
Piano 0	SLD 10	4326	-14742	-98575	0	0	0	4326	-14742	-98575
Piano 0	SLD 11	4259	14751	-98194	0	0	0	4259	14751	-98194
Piano 0	SLD 12	4259	14751	-98194	0	0	0	4259	14751	-98194
Piano 0	SLD 13	14319	-4407	-98460	0	0	0	14319	-4407	-98460
Piano 0	SLD 14	14319	-4407	-98460	0	0	0	14319	-4407	-98460
Piano 0	SLD 15	14299	4440	-98346	0	0	0	14299	4440	-98346
Piano 0	SLD 16	14299	4440	-98346	0	0	0	14299	4440	-98346
Piano 0	SLV 1	-35096	-10986	-98457	0	0	0	-35096	-10986	-98457
Piano 0	SLV 2	-35096	-10986	-98457	0	0	0	-35096	-10986	-98457
Piano 0	SLV 3	-35145	10905	-98171	0	0	0	-35145	10905	-98171
Piano 0	SLV 4	-35145	10905	-98171	0	0	0	-35145	10905	-98171
Piano 0	SLV 5	-10455	-36498	-98834	0	0	0	-10455	-36498	-98834
Piano 0	SLV 6	-10455	-36498	-98834	0	0	0	-10455	-36498	-98834
Piano 0	SLV 7	-10618	36474	-97882	0	0	0	-10618	36474	-97882
Piano 0	SLV 8	-10618	36474	-97882	0	0	0	-10618	36474	-97882
Piano 0	SLV 9	10618	-36474	-98872	0	0	0	10618	-36474	-98872
Piano 0	SLV 10	10618	-36474	-98872	0	0	0	10618	-36474	-98872
Piano 0	SLV 11	10455	36498	-97920	0	0	0	10455	36498	-97920
Piano 0	SLV 12	10455	36498	-97920	0	0	0	10455	36498	-97920
Piano 0	SLV 13	35145	-10905	-98583	0	0	0	35145	-10905	-98583
Piano 0	SLV 14	35145	-10905	-98583	0	0	0	35145	-10905	-98583
Piano 0	SLV 15	35096	10986	-98297	0	0	0	35096	10986	-98297
Piano 0	SLV 16	35096	10986	-98297	0	0	0	35096	10986	-98297
Piano 0	CRTFP Ux+	1	0	0	0	0	0	1	0	0
Piano 0	CRTFP Ux-	-1	0	0	0	0	0	-1	0	0
Piano 0	CRTFP Uy+	0	1	0	0	0	0	0	1	0
Piano 0	CRTFP Uy-	0	-1	0	0	0	0	0	-1	0
Piano 0	CRTFP Rz+	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 0	CRTFP Rz-	0	0	0	0	0	0	0	0	0
piano primo 1	Pesi	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	Port.	0	0	0	0	0	0	0	0	0
piano primo 1	Neve	0	0	-6609	0	0	0	0	0	-6609
piano primo 1	Variabile H	0	0	-3272	0	0	0	0	0	-3272
piano primo 1	Vento X	0	0	0	0	0	0	0	0	0
piano primo 1	Vento Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0
piano primo 1	SLV X	14807	-8	89	0	0	0	14807	-8	89
piano primo 1	SLV Y	-96	20520	110	0	0	0	-96	20520	110
piano primo 1	EySx SLV	0	0	0	0	0	0	0	0	0
piano primo 1	ExSy SLV	0	0	0	0	0	0	0	0	0
piano primo 1	X SLD	6033	-3	36	0	0	0	6033	-3	36
piano primo 1	Y SLD	-39	8291	44	0	0	0	-39	8291	44
piano primo 1	EySx SLD	0	0	0	0	0	0	0	0	0
piano primo 1	ExSy SLD	0	0	0	0	0	0	0	0	0
piano primo 1	Rig Ux	1	0	0	0	0	0	1	0	0
piano primo 1	Rig Uy	0	1	0	0	0	0	0	1	0
piano primo 1	Rig Rz	0	0	0	0	0	0	0	0	0
piano primo 1	SLU 1	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLU 2	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLU 3	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLU 4	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLU 5	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLU 6	0	0	-43938	0	0	0	0	0	-43938
piano primo 1	SLU 7	0	0	-43938	0	0	0	0	0	-43938
piano primo 1	SLU 8	0	0	-43938	0	0	0	0	0	-43938
piano primo 1	SLU 9	0	0	-43938	0	0	0	0	0	-43938
piano primo 1	SLU 10	0	0	-43987	0	0	0	0	0	-43987
piano primo 1	SLU 11	0	0	-43987	0	0	0	0	0	-43987
piano primo 1	SLU 12	0	0	-43987	0	0	0	0	0	-43987
piano primo 1	SLU 13	0	0	-43987	0	0	0	0	0	-43987
piano primo 1	SLU 14	0	0	-48895	0	0	0	0	0	-48895
piano primo 1	SLU 15	0	0	-48895	0	0	0	0	0	-48895
piano primo 1	SLU 16	0	0	-48895	0	0	0	0	0	-48895
piano primo 1	SLU 17	0	0	-48895	0	0	0	0	0	-48895
piano primo 1	SLU 18	0	0	-48944	0	0	0	0	0	-48944
piano primo 1	SLU 19	0	0	-48944	0	0	0	0	0	-48944
piano primo 1	SLU 20	0	0	-48944	0	0	0	0	0	-48944
piano primo 1	SLU 21	0	0	-48944	0	0	0	0	0	-48944
piano primo 1	SLU 22	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLU 23	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLU 24	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLU 25	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLU 26	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLU 27	0	0	-43938	0	0	0	0	0	-43938
piano primo 1	SLU 28	0	0	-43938	0	0	0	0	0	-43938
piano primo 1	SLU 29	0	0	-43938	0	0	0	0	0	-43938
piano primo 1	SLU 30	0	0	-43938	0	0	0	0	0	-43938
piano primo 1	SLU 31	0	0	-43987	0	0	0	0	0	-43987

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
piano primo 1	SLU 32	0	0	-43987	0	0	0	0	0	-43987
piano primo 1	SLU 33	0	0	-43987	0	0	0	0	0	-43987
piano primo 1	SLU 34	0	0	-43987	0	0	0	0	0	-43987
piano primo 1	SLU 35	0	0	-48895	0	0	0	0	0	-48895
piano primo 1	SLU 36	0	0	-48895	0	0	0	0	0	-48895
piano primo 1	SLU 37	0	0	-48895	0	0	0	0	0	-48895
piano primo 1	SLU 38	0	0	-48895	0	0	0	0	0	-48895
piano primo 1	SLU 39	0	0	-48944	0	0	0	0	0	-48944
piano primo 1	SLU 40	0	0	-48944	0	0	0	0	0	-48944
piano primo 1	SLU 41	0	0	-48944	0	0	0	0	0	-48944
piano primo 1	SLU 42	0	0	-48944	0	0	0	0	0	-48944
piano primo 1	SLU 43	0	0	-50738	0	0	0	0	0	-50738
piano primo 1	SLU 44	0	0	-50738	0	0	0	0	0	-50738
piano primo 1	SLU 45	0	0	-50738	0	0	0	0	0	-50738
piano primo 1	SLU 46	0	0	-50738	0	0	0	0	0	-50738
piano primo 1	SLU 47	0	0	-50738	0	0	0	0	0	-50738
piano primo 1	SLU 48	0	0	-55646	0	0	0	0	0	-55646
piano primo 1	SLU 49	0	0	-55646	0	0	0	0	0	-55646
piano primo 1	SLU 50	0	0	-55646	0	0	0	0	0	-55646
piano primo 1	SLU 51	0	0	-55646	0	0	0	0	0	-55646
piano primo 1	SLU 52	0	0	-55695	0	0	0	0	0	-55695
piano primo 1	SLU 53	0	0	-55695	0	0	0	0	0	-55695
piano primo 1	SLU 54	0	0	-55695	0	0	0	0	0	-55695
piano primo 1	SLU 55	0	0	-55695	0	0	0	0	0	-55695
piano primo 1	SLU 56	0	0	-60603	0	0	0	0	0	-60603
piano primo 1	SLU 57	0	0	-60603	0	0	0	0	0	-60603
piano primo 1	SLU 58	0	0	-60603	0	0	0	0	0	-60603
piano primo 1	SLU 59	0	0	-60603	0	0	0	0	0	-60603
piano primo 1	SLU 60	0	0	-60653	0	0	0	0	0	-60653
piano primo 1	SLU 61	0	0	-60653	0	0	0	0	0	-60653
piano primo 1	SLU 62	0	0	-60653	0	0	0	0	0	-60653
piano primo 1	SLU 63	0	0	-60653	0	0	0	0	0	-60653
piano primo 1	SLU 64	0	0	-50738	0	0	0	0	0	-50738
piano primo 1	SLU 65	0	0	-50738	0	0	0	0	0	-50738
piano primo 1	SLU 66	0	0	-50738	0	0	0	0	0	-50738
piano primo 1	SLU 67	0	0	-50738	0	0	0	0	0	-50738
piano primo 1	SLU 68	0	0	-50738	0	0	0	0	0	-50738
piano primo 1	SLU 69	0	0	-55646	0	0	0	0	0	-55646
piano primo 1	SLU 70	0	0	-55646	0	0	0	0	0	-55646
piano primo 1	SLU 71	0	0	-55646	0	0	0	0	0	-55646
piano primo 1	SLU 72	0	0	-55646	0	0	0	0	0	-55646
piano primo 1	SLU 73	0	0	-55695	0	0	0	0	0	-55695
piano primo 1	SLU 74	0	0	-55695	0	0	0	0	0	-55695
piano primo 1	SLU 75	0	0	-55695	0	0	0	0	0	-55695
piano primo 1	SLU 76	0	0	-55695	0	0	0	0	0	-55695
piano primo 1	SLU 77	0	0	-60603	0	0	0	0	0	-60603
piano primo 1	SLU 78	0	0	-60603	0	0	0	0	0	-60603
piano primo 1	SLU 79	0	0	-60603	0	0	0	0	0	-60603
piano primo 1	SLU 80	0	0	-60603	0	0	0	0	0	-60603
piano primo 1	SLU 81	0	0	-60653	0	0	0	0	0	-60653
piano primo 1	SLU 82	0	0	-60653	0	0	0	0	0	-60653
piano primo 1	SLU 83	0	0	-60653	0	0	0	0	0	-60653
piano primo 1	SLU 84	0	0	-60653	0	0	0	0	0	-60653
piano primo 1	SLE RA 1	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLE RA 2	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLE RA 3	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLE RA 4	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLE RA 5	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLE RA 6	0	0	-42302	0	0	0	0	0	-42302
piano primo 1	SLE RA 7	0	0	-42302	0	0	0	0	0	-42302
piano primo 1	SLE RA 8	0	0	-42302	0	0	0	0	0	-42302
piano primo 1	SLE RA 9	0	0	-42302	0	0	0	0	0	-42302
piano primo 1	SLE RA 10	0	0	-42334	0	0	0	0	0	-42334
piano primo 1	SLE RA 11	0	0	-42334	0	0	0	0	0	-42334
piano primo 1	SLE RA 12	0	0	-42334	0	0	0	0	0	-42334
piano primo 1	SLE RA 13	0	0	-42334	0	0	0	0	0	-42334
piano primo 1	SLE RA 14	0	0	-45606	0	0	0	0	0	-45606
piano primo 1	SLE RA 15	0	0	-45606	0	0	0	0	0	-45606
piano primo 1	SLE RA 16	0	0	-45606	0	0	0	0	0	-45606
piano primo 1	SLE RA 17	0	0	-45606	0	0	0	0	0	-45606
piano primo 1	SLE RA 18	0	0	-45639	0	0	0	0	0	-45639
piano primo 1	SLE RA 19	0	0	-45639	0	0	0	0	0	-45639
piano primo 1	SLE RA 20	0	0	-45639	0	0	0	0	0	-45639
piano primo 1	SLE RA 21	0	0	-45639	0	0	0	0	0	-45639
piano primo 1	SLE FR 1	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLE FR 2	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLE FR 3	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLE FR 4	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLE FR 5	0	0	-40351	0	0	0	0	0	-40351
piano primo 1	SLE FR 6	0	0	-40351	0	0	0	0	0	-40351
piano primo 1	SLE QP 1	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLE QP 2	0	0	-39030	0	0	0	0	0	-39030
piano primo 1	SLD 1	-6021	-2484	-39079	0	0	0	-6021	-2484	-39079
piano primo 1	SLD 2	-6021	-2484	-39079	0	0	0	-6021	-2484	-39079
piano primo 1	SLD 3	-6044	2491	-39053	0	0	0	-6044	2491	-39053
piano primo 1	SLD 4	-6044	2491	-39053	0	0	0	-6044	2491	-39053
piano primo 1	SLD 5	-1771	-8290	-39084	0	0	0	-1771	-8290	-39084
piano primo 1	SLD 6	-1771	-8290	-39084	0	0	0	-1771	-8290	-39084
piano primo 1	SLD 7	-1848	8292	-38997	0	0	0	-1848	8292	-38997
piano primo 1	SLD 8	-1848	8292	-38997	0	0	0	-1848	8292	-38997
piano primo 1	SLD 9	1848	-8292	-39062	0	0	0	1848	-8292	-39062

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
piano primo 1	SLD 10	1848	-8292	-39062	0	0	0	1848	-8292	-39062
piano primo 1	SLD 11	1771	8290	-38975	0	0	0	1771	8290	-38975
piano primo 1	SLD 12	1771	8290	-38975	0	0	0	1771	8290	-38975
piano primo 1	SLD 13	6044	-2491	-39006	0	0	0	6044	-2491	-39006
piano primo 1	SLD 14	6044	-2491	-39006	0	0	0	6044	-2491	-39006
piano primo 1	SLD 15	6021	2484	-38980	0	0	0	6021	2484	-38980
piano primo 1	SLD 16	6021	2484	-38980	0	0	0	6021	2484	-38980
piano primo 1	SLV 1	-14778	-6148	-39152	0	0	0	-14778	-6148	-39152
piano primo 1	SLV 2	-14778	-6148	-39152	0	0	0	-14778	-6148	-39152
piano primo 1	SLV 3	-14836	6164	-39086	0	0	0	-14836	6164	-39086
piano primo 1	SLV 4	-14836	6164	-39086	0	0	0	-14836	6164	-39086
piano primo 1	SLV 5	-4346	-20517	-39166	0	0	0	-4346	-20517	-39166
piano primo 1	SLV 6	-4346	-20517	-39166	0	0	0	-4346	-20517	-39166
piano primo 1	SLV 7	-4538	20522	-38947	0	0	0	-4538	20522	-38947
piano primo 1	SLV 8	-4538	20522	-38947	0	0	0	-4538	20522	-38947
piano primo 1	SLV 9	4538	-20522	-39112	0	0	0	4538	-20522	-39112
piano primo 1	SLV 10	4538	-20522	-39112	0	0	0	4538	-20522	-39112
piano primo 1	SLV 11	4346	20517	-38893	0	0	0	4346	20517	-38893
piano primo 1	SLV 12	4346	20517	-38893	0	0	0	4346	20517	-38893
piano primo 1	SLV 13	14836	-6164	-38973	0	0	0	14836	-6164	-38973
piano primo 1	SLV 14	14836	-6164	-38973	0	0	0	14836	-6164	-38973
piano primo 1	SLV 15	14778	6148	-38908	0	0	0	14778	6148	-38908
piano primo 1	SLV 16	14778	6148	-38908	0	0	0	14778	6148	-38908
piano primo 1	CRTFP Ux+	1	0	0	0	0	0	1	0	0
piano primo 1	CRTFP Ux-	-1	0	0	0	0	0	-1	0	0
piano primo 1	CRTFP Uy+	0	1	0	0	0	0	0	1	0
piano primo 1	CRTFP Uy-	0	-1	0	0	0	0	0	-1	0
piano primo 1	CRTFP Rz+	0	0	0	0	0	0	0	0	0
piano primo 1	CRTFP Rz-	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Risposta modale

Modo: identificativo del modo di vibrare.

Periodo: periodo. [s]

Massa X: massa partecipante in direzione globale X. Il valore è adimensionale.

Massa Y: massa partecipante in direzione globale Y. Il valore è adimensionale.

Massa Z: massa partecipante in direzione globale Z. Il valore è adimensionale.

Massa rot. X: massa rotazionale partecipante attorno la direzione globale X. Il valore è adimensionale.

Massa rot. Y: massa rotazionale partecipante attorno la direzione globale Y. Il valore è adimensionale.

Massa rot. Z: massa rotazionale partecipante attorno la direzione globale Z. Il valore è adimensionale.

Massa sX: massa partecipante in direzione Sisma X. Il valore è adimensionale.

Massa sY: massa partecipante in direzione Sisma Y. Il valore è adimensionale.

Totale masse partecipanti:

Traslazione X: 1

Traslazione Y: 1

Traslazione Z: 0

Rotazione X: 0.999961

Rotazione Y: 0.999573

Rotazione Z: 0.999998

Modo	Periodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Massa rot. X	Massa rot. Y	Massa rot. Z	Massa sX	Massa sY
1	0.222559343	0.000000673	0.858603201	0	0.836810222	0.000001015	0.206706134	0.000000673	0.858603201
2	0.172955657	0.045078308	0.000069804	0	0.00006162	0.023605378	0.003089635	0.045078308	0.000069804
3	0.170642266	0.953375679	0.000007636	0	0.000005457	0.5001147673	0.754512439	0.953375679	0.000007636
4	0.089361139	0.000000195	0.141048421	0	0.162246973	0.000000751	0.034477696	0.000000195	0.141048421
5	0.044644795	0.000000049	0.000031516	0	0.000020942	0.000002626	0.000009332	0.000000049	0.000031516
6	0.041554111	0.000000216	0.000067207	0	0.00008669	0.000019569	0.000014949	0.000000216	0.000067207
7	0.041050997	0.000003272	0.000007148	0	0.000000071	0.000264619	0.000002395	0.000003272	0.000007148
8	0.039858769	0.000000239	0.000001077	0	0.000002288	0.000297183	0.000026457	0.000000239	0.000001077
9	0.037026394	0.000000875	0.000014168	0	0.000048283	0.000115699	0.000000112	0.000000875	0.000014168
10	0.036153119	0.000000151	0.000006654	0	0.000064856	0.000016654	0.000000916	0.000000151	0.000006654
11	0.034080957	0.000308777	0.000000025	0	0.000000316	0.069889558	0.00021373	0.000308777	0.000000025
12	0.03278854	0.000936103	0	0	0.000000047	0.264444312	0.000696224	0.000936103	0
13	0.031621935	0.000117165	0.000000051	0	0.000000023	0.040359845	0.000090385	0.000117165	0.000000051
14	0.029218402	0.00016792	0.000000003	0	0.000001669	0.093538619	0.000115323	0.00016792	0.000000003
15	0.026837474	0.000003678	0.000000065	0	0.000012094	0.003231223	0.000002878	0.000003678	0.000000065
16	0.021824793	0.000000218	0.000003014	0	0.000042079	0.000291809	0.000000724	0.000000218	0.000003014
17	0.019253782	0.000000017	0.000097081	0	0.00055205	0.00001695	0.000026059	0.000000017	0.000097081
18	0.016813051	0.000001772	0.000000682	0	0.000001874	0.002189759	0.000000092	0.000001772	0.000000682
19	0.014038467	0.000000025	0.000011322	0	0.000001651	0.000235359	0.000001348	0.000000025	0.000011322
20	0.012683589	0.000000903	0.000002515	0	0.000000023	0.000734669	0.000001665	0.000000903	0.000002515
21	0.009454668	0.000000003	0.000024917	0	0.000000073	0.000013382	0.000007921	0.000000003	0.000024917
22	0.00809204	0.000000059	0.000003323	0	0.000000067	0.000003776	0.000000003	0.000000059	0.000003323
23	0.005013916	0.000001182	0.000000005	0	0.000000096	0.00014967	0.000000067	0.000001182	0.000000005
24	0.000564168	0.000000002	0	0	0.000000505	0.00000306	0.000000078	0.000000002	0
25	0.000441114	0	0	0	0.000000011	0.000000208	0	0	0

Verifiche

Verifiche piastre C.A.

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [cm, 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. [cm]

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

A. sup.: area barre armatura superiori. [cm²]

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

A. inf.: area barre armatura inferiori. [cm²]

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

Comb.: combinazione di verifica.

M: momento flettente. [daN*cm]

N: sforzo normale. [daN]

Mu: momento flettente ultimo. [daN*cm]

Nu: sforzo normale ultimo. [daN]

c.s.: coefficiente di sicurezza.

Verifica: stato di verifica.

σc: tensione nel calcestruzzo. [daN/cm²]

σlim: tensione limite. [daN/cm²]

Es/Ec: coefficiente di omogenizzazione.

σf: tensione nell'acciaio d'armatura. [daN/cm²]

ID: indice della verifica di capacità portante.

Comb.: combinazione.

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*cm]

My: componente lungo y del momento. [daN*cm]

ix: inclinazione del carico in x. [deg]

iy: inclinazione del carico in y. [deg]

ex: eccentricità del carico in x. [cm]

ey: eccentricità del carico in y. [cm]

B': larghezza efficace. [cm]

L': lunghezza efficace. [cm]

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

C: coesione di progetto. [daN/cm²]

Phi: angolo di attrito di progetto. [deg]

Qs: sovraccarico laterale da piano di posa. [daN/cm²]

γR: coefficiente parziale sulla resistenza di progetto.

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.)

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C_1 Fyk 4500

Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (251; -2085; 0), direzione dell'asse X = (1; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 1; 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
336	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLU 81	-245036	0	-575770	0	2.3497	Si
335	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLU 81	-244971	0	-575770	0	2.3504	Si
337	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLU 81	-244958	0	-575770	0	2.3505	Si
334	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLU 81	-244857	0	-575770	0	2.3515	Si
333	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLU 81	-244759	0	-575770	0	2.3524	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
329	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLD 4	-172643	0	-490775	0	2.8427	Si
328	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLD 4	-172548	0	-490775	0	2.8443	Si
330	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLD 4	-172427	0	-490775	0	2.8463	Si
331	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLD 4	-172011	0	-490775	0	2.8532	Si
327	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLD 4	-171890	0	-490775	0	2.8552	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
336	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE QP 1	-169032	0	-10.6	112.1	15	Si
335	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE QP 1	-169015	0	-10.6	112.1	15	Si
334	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE QP 1	-168960	0	-10.6	112.1	15	Si
337	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE QP 1	-168952	0	-10.6	112.1	15	Si
333	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE QP 1	-168907	0	-10.6	112.1	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
336	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE RA 18	-178106	0	102.7	3600	15	Si
335	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE RA 18	-178066	0	102.7	3600	15	Si
337	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE RA 18	-178041	0	102.6	3600	15	Si
334	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE RA 18	-177985	0	102.6	3600	15	Si
331	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE RA 18	-177933	0	102.6	3600	15	Si

Verifiche SLE fessurazione nei nodi

La piastra non presenta nodi con apertura delle fessure.

Verifiche geotecniche

Dati geometrici dell'impronta di calcolo

Forma dell'impronta di calcolo: rettangolare di area equivalente

Centro impronta, nel sistema globale: 1098.5; -1860; -30

Lato minore B dell'impronta: 450

Lato maggiore L dell'impronta: 1695

Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 762750

Verifiche geotecniche di capacità portante sul piano di posa

Profondità massima del bulbo di rottura considerato: 4.42 m

Peso specifico efficace del terreno di progetto γs: 1019 daN/m3

Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLD: 0.03
 Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLV: 0.077

Coefficiente di sicurezza minimo per portanza 5.81

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 81	0	0	-240137	-544967	-454648	0	0	-2	-2	445	1691	LT	0	36	0	2.3	3573390	240137	14.88	Si
2	SLV 7	0	40810	-172033	-	-	0	13	-14	-50	351	1668	LT	0	36	0	2.3	999804	172033	5.81	Si
3	SLD 8	0	16493	-172033	-	-	0	5	-7	-22	407	1681	LT	0	36	0	2.3	2223319	172033	12.92	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	Ic	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
1	36	49	54	1.19	1.19	0.89	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
2	36	49	54	1.15	1.16	0.92	1	1	1	0.61	0.6	0.47	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.96	0.98	0.96
3	36	49	54	1.17	1.18	0.9	1	1	1	0.83	0.83	0.75	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	0.99	0.99

7. Relazione geotecnica e sulle fondazioni

Normativa di riferimento

NORME TECNICHE PER LE COSTRUZIONI NTC 2008

Norme tecniche per le costruzioni D.M. 14 gennaio 2008.

CONSIGLIO SUPERIORE DEI LAVORI PUBBLICI

Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche per le costruzioni" di cui al D.M. 14 gennaio 2008. Circolare 2 febbraio 2009.

CONSIGLIO SUPERIORE DEI LAVORI PUBBLICI

Pericolosità sismica e Criteri generali per la classificazione sismica del territorio nazionale. Allegato al voto n. 36 del 27.07.2007

NORMA TECNICA UNI EN 1997-1:2005 (EUROCODICE 7 - PROGETTAZIONE GEOTECNICA)

Progettazione geotecnica - Parte 1: Regole generali.

EUROCODICE 8

Indicazioni progettuali per la resistenza sismica delle strutture - Parte 5: Fondazioni, strutture di contenimento ed aspetti geotecnici.

D.M. 11/03/1988

Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione (norma possibile se si opera in Zona sismica 4, attuali Classi I e II).

Descrizione delle opere in sito

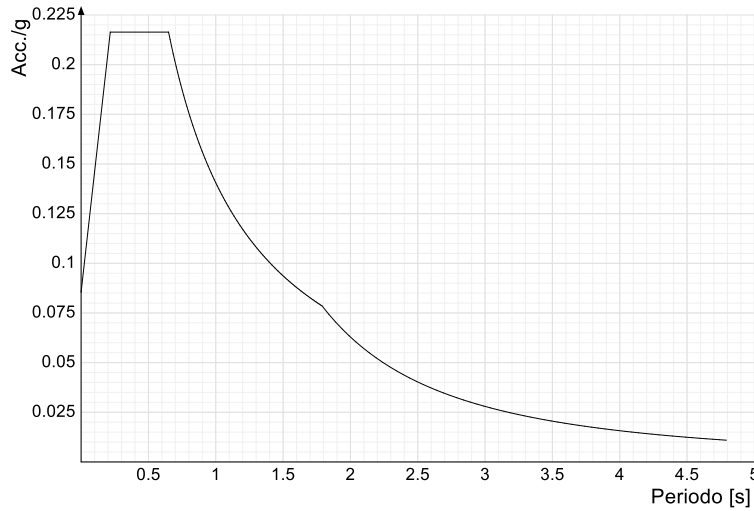
La **struttura in oggetto** è stata analizzata secondo la norma D.M. 17-01-18 (N.T.C.), considerandola come tipo di costruzione 2 - Costruzioni con livelli di prestazioni ordinari. In particolare si è prevista, in accordo con il committente, una vita nominale dell'opera di $V_n=50$ anni per una classe d'uso II, e quindi una vita di riferimento di 50 anni (NTC18 e NTC08 §2.4.3).

L'opera è edificata in località Udine, Bicinicco, Cuccana; Latitudine ED50 45,9329° (45° 55' 58"); Longitudine ED50 13,2225° (13° 13' 21"); Altitudine s.l.m. 41 m. (coordinate esatte: 45,932869 13,222528).

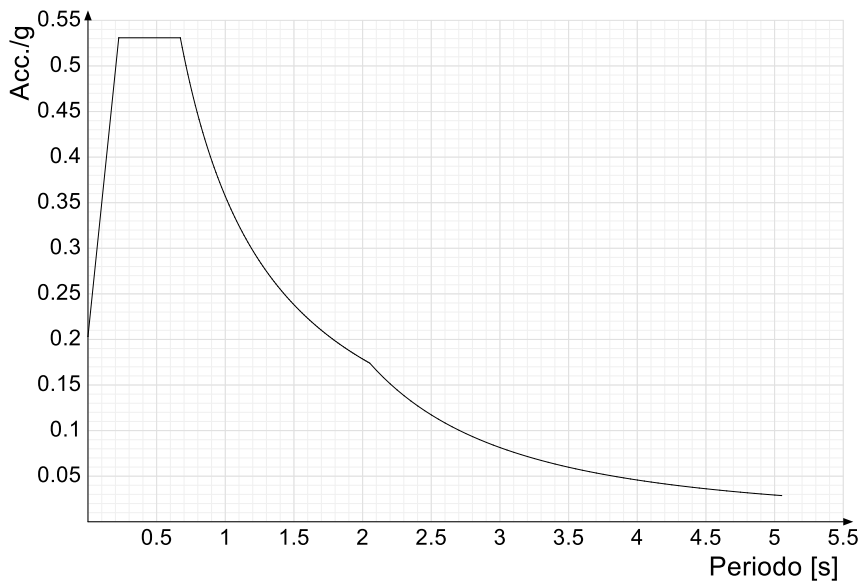
Categoria topografica T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15^\circ$

Categoria del suolo D

Si riportano infine gli spettri di risposta elastici delle componenti orizzontali per gli stati limite considerati. Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.2.1 [3.2.2]".



Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLV § 3.2.3.2.1 [3.2.2]".



Parametri di analisi

Si è condotta una analisi di tipo Lineare dinamica su una costruzione di calcestruzzoregolare in piantaregolare in altezza.

Si è considerata una classe di duttilità Non dissipativa, a cui corrispondono per la struttura in esame i seguenti fattori di struttura:

Fattore di comportamento per sisma SLD X	1.5
Fattore di comportamento per sisma SLD Y	1.5
Fattore di comportamento per sisma SLV X	1.5
Fattore di comportamento per sisma SLV Y	1.5

Altri parametri che influenzano l'azione sismica di progetto sono riassunti in questo prospetto:

Smorzamento viscoso (%)	5	
Rotazione del sisma	0	
	[deg]	
Quota dello '0' sismico	0	[cm]

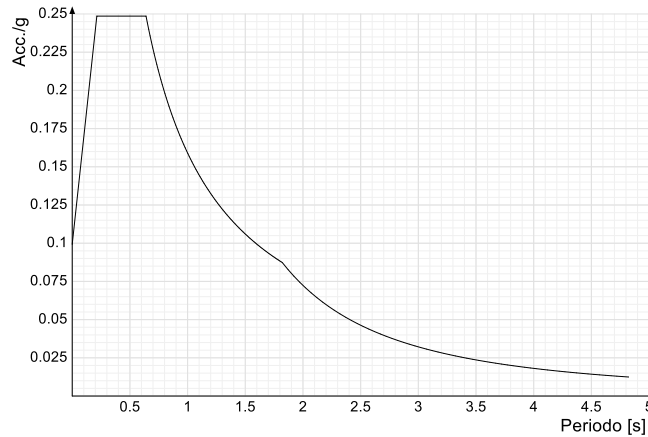
Nell'analisi dinamica modale si sono analizzati 60 modi di vibrare valutati secondo il metodo di Ritz.

Per tenere conto della variabilità spaziale del moto sismico, nonché di eventuali incertezze nella localizzazione delle masse, la normativa richiede di attribuire al centro di massa una eccentricità accidentale, in aggiunta alla eccentricità naturale della costruzione, mediante l'applicazione di carichi statici costituiti da momenti torcenti di valore pari alla risultante orizzontale della forza agente al piano, moltiplicata per l'eccentricità accidentale del baricentro delle masse rispetto alla sua posizione di calcolo.

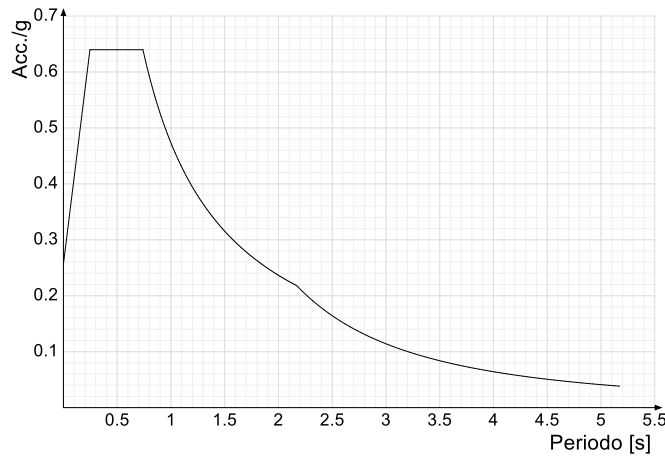
Nella struttura in oggetto si è applicata una eccentricità accidentale secondo il seguente prospetto:

Eccentricità X (per sisma Y) livello "fondazione"	0	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "fondazione"	0	[cm]
Eccentricità X (per sisma Y) livello "piano primo"	0	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "piano primo"	0	[cm]

Si riportano infine gli spettri di risposta elastici delle componenti orizzontali per gli stati limite considerati. Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.2.1 [3.2.2]".

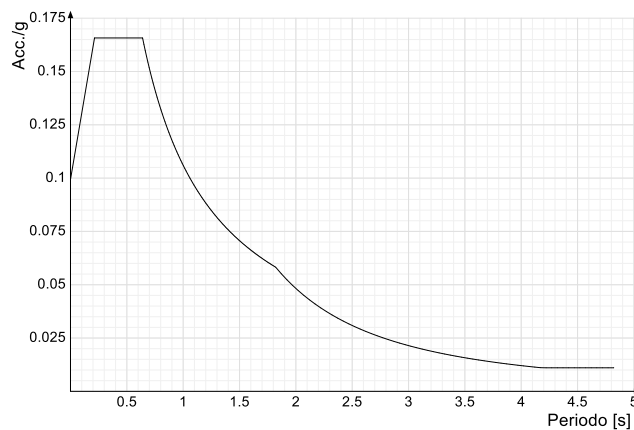


Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLV § 3.2.3.2.1 [3.2.2]".

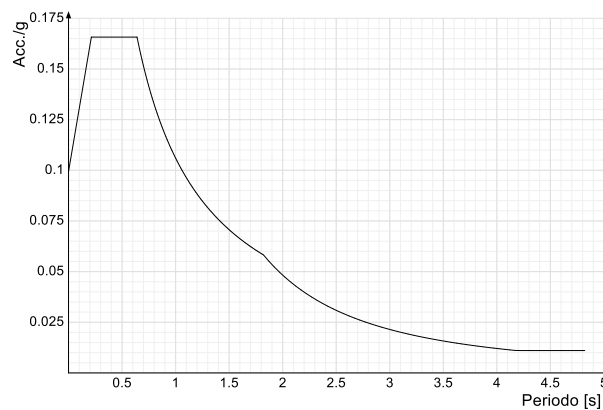


Si riportano infine gli spettri di risposta di progetto delle componenti orizzontali per gli stati limite considerati.

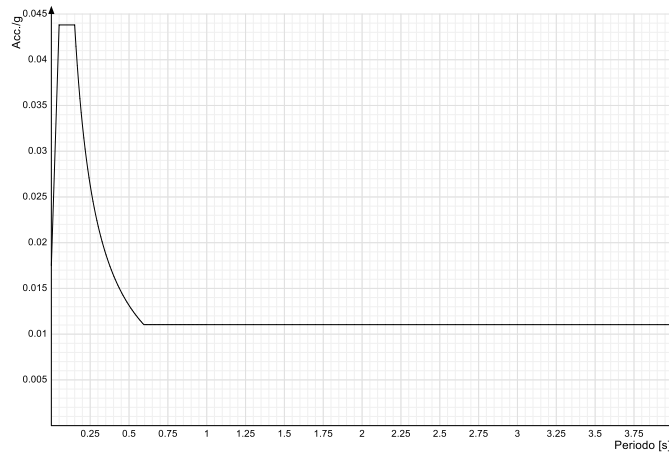
Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLD § 3.2.3.5".



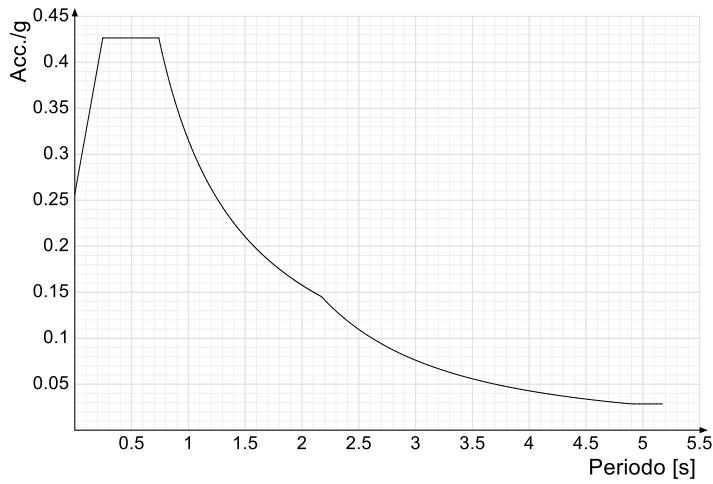
Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLD § 3.2.3.5".



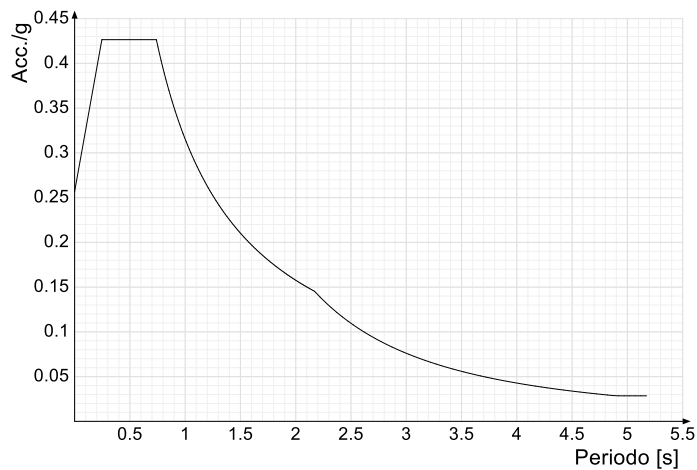
Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLD § 3.2.3.5".



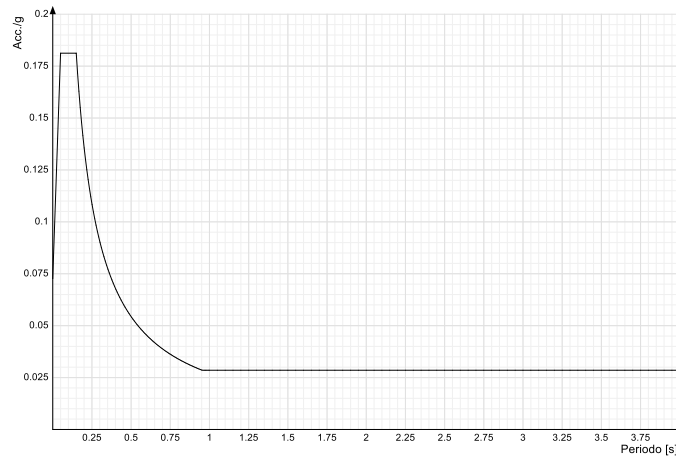
Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5".



Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLV § 3.2.3.5".



Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLV § 3.2.3.5".



Nella presente progettazione si sono considerati i seguenti parametri geotecnici di verifica:

Coefficiente di sicurezza per carico limite (fondazioni superficiali)	2.3
Coefficiente di sicurezza per scorrimento (fondazioni superficiali)	1.1
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, punta	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale compressione	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale trazione	1.25
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, punta	1.35
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale compressione	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale trazione	1.25
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, punta	1.35
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale compressione	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale trazione	1.25
Coefficiente di sicurezza portanza trasversale pali	1.3
Fattore di correlazione resistenza caratteristica dei pali in base alle verticali indagate	1.7
Coefficiente di sicurezza per ribaltamento (plinti superficiali)	1.15

Problemi geotecnici e scelte tipologiche

Tipologia di fondazione

Nella modellazione si è considerata la presenza di fondazioni superficiali, schematizzando il suolo con un letto di molle elastiche di assegnata rigidità. In direzione orizzontale si è considerata una rigidità pari a 0.5 volte quella verticale.

I valori di default dei parametri di modellazione del suolo, cioè quelli adottati dove non diversamente specificato, sono i seguenti:

Coefficiente di sottofondo verticale per fondazioni superficiali (default)	3	[daN/cm ³]
K punta palo (default)	4	[daN/cm ³]
Pressione limite punta palo (default)	10	[daN/cm ²]

Per elementi nei quali si sono valutati i parametri geotecnici in funzione della stratigrafia sottostante si sono adottate le seguenti formulazioni di letteratura:

Metodo di calcolo della K verticale	Vesic
Metodo di calcolo della capacità portante	Vesic
Metodo di calcolo della pressione limite punta palo	Vesic

La resistenza limite offerta dai pali in direzione orizzontale e verticale è funzione dell'attrito e della coesione che si può sviluppare all'interfaccia con il terreno. Oltre ai dati del suolo, descritti nelle seguenti stratigrafie, hanno influenza anche i seguenti parametri:

Coefficiente di sicurezza per carico limite (fondazioni superficiali)	2.3	
Coefficiente di sicurezza per scorrimento (fondazioni superficiali)	1.1	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, punta	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, punta	1.35	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, punta	1.35	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale trazione	1.25	
Fattore di correlazione resistenza caratteristica dei pali in base alle verticali indagate		1.7

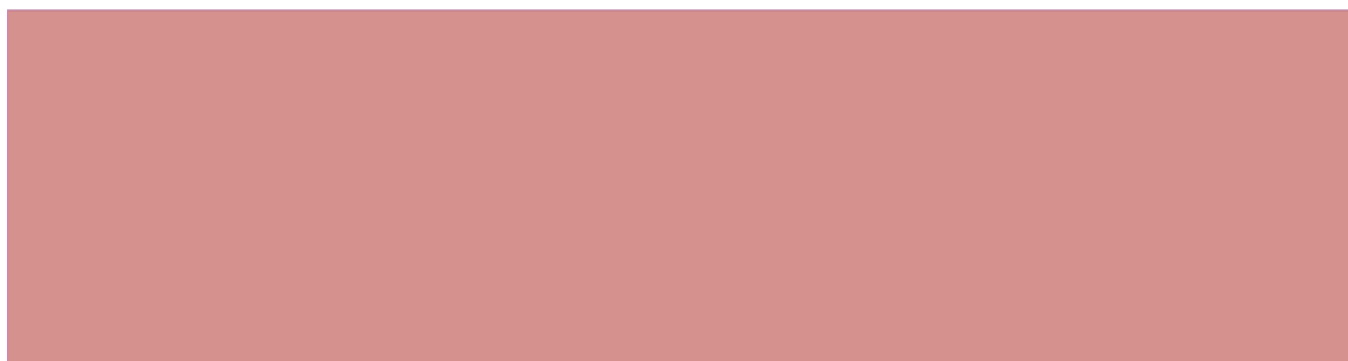


Immagine: rappresentazione in pianta di tutti gli elementi strutturali di fondazione.

Elementi di fondazione

Fondazioni di piastre

Descrizione breve: Descrizione breve usata nelle tabelle dei capitoli delle piastre di fondazione.

Stratigrafia: Stratigrafia del terreno nel punto medio in pianta dell'elemento.

Sondaggio: È possibile indicare esplicitamente un sondaggio definito nelle preferenze oppure richiedere di estrapolare il sondaggio dalla definizione del sito espressa nelle preferenze.

Estradosso: Distanza dalla quota superiore del sondaggio misurata in verticale con verso positivo verso l'alto. [cm]

Deformazione volumetrica: Valore della deformazione volumetrica impiegato nel calcolo della pressione limite a rottura con la formula di Vesic. Il valore è adimensionale. Accetta anche il valore di default espresso nelle preferenze.

K verticale: Coefficiente di sottofondo verticale del letto di molle. [daN/cm²]

Limite compressione: Pressione limite di plasticizzazione a compressione del letto di molle. [daN/cm²]

Limite trazione: Pressione limite di plasticizzazione a trazione del letto di molle. [daN/cm²]

Descrizione breve	Stratigrafia			K verticale	Limite compressione	Limite trazione
	Sondaggio	Estradosso	Deformazione volumetrica			
FS1	Sondaggio Udine	0		0,434091866940084	25,3953974234916	0,0001

Vengono elencati in modo sintetico tutti i sondaggi risultanti dalle verticali di indagine condotte in sito, con l'indicazione dei terreni incontrati, degli spessori e dell'eventuale falda acquifera.

Nome attribuito al sondaggio: Sondaggio Udine

Coordinate planimetriche del sondaggio nel sistema globale scelto: 1146, -1812

Quota della sommità del sondaggio (P.C.) nel sistema globale scelto: 0

I valori sono espressi in cm

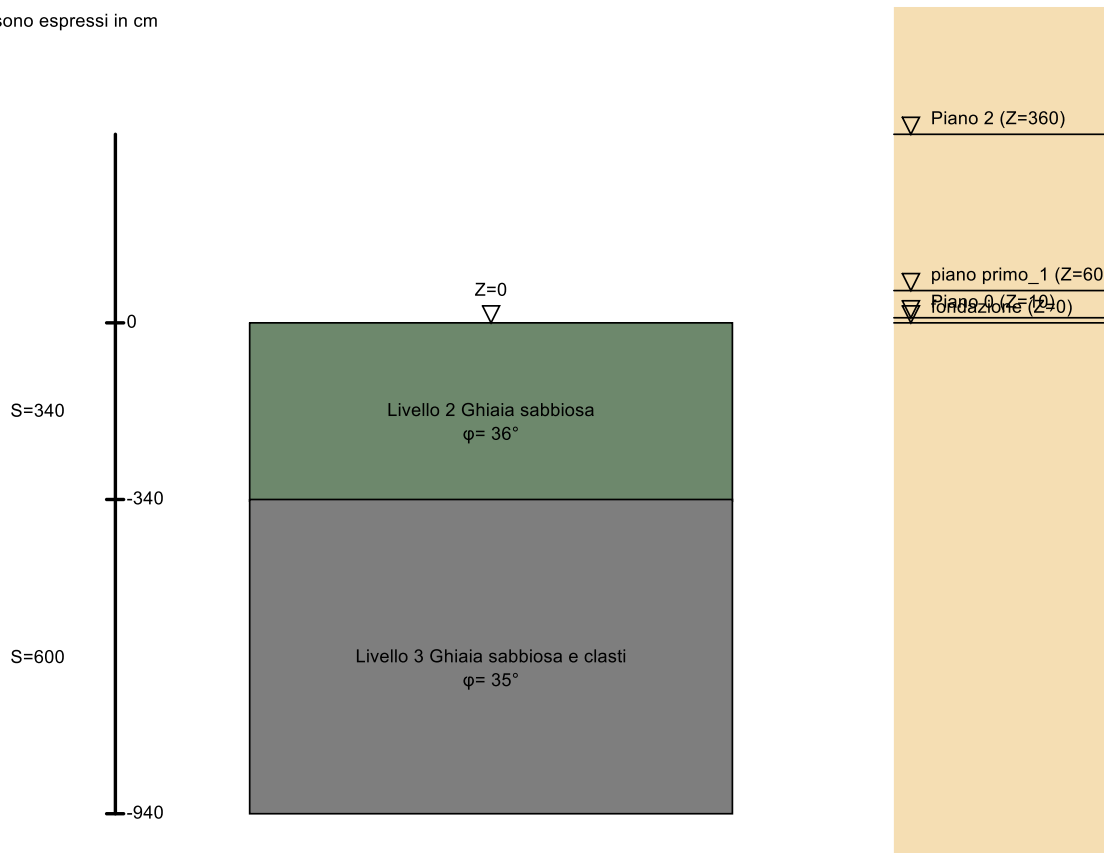


Immagine: Sondaggio

Stratigrafie

Terreno: terreno mediamente uniforme presente nello strato.

Sp.: spessore dello strato. [cm]

Liqf: indica se considerare lo strato come liquefacibile nelle combinazioni sismiche. Con 'Da verifica' viene considerato quanto risulta dalla verifica condotta a fine calcolo solutore.

Kor,i: coefficiente K orizzontale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm³]

Kor,s: coefficiente K orizzontale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm³]

Kve,i: coefficiente K verticale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm³]

Kve,s: coefficiente K verticale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm³]

Eel,s: modulo elastico al livello superiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [daN/cm²]

Eel,i: modulo elastico al livello inferiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [daN/cm²]

Eed,s: modulo edometrico al livello superiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [daN/cm²]

Eed,i: modulo edometrico al livello inferiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [daN/cm²]

CC,s: coefficiente di compressione vergine CC al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

CC,i: coefficiente di compressione vergine CC al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

CR,s: coefficiente di ricomprensione CR al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

CR,i: coefficiente di ricomprensione CR al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

E0,s: indice dei vuoti E0 al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione. Il valore è adimensionale.

E0,i: indice dei vuoti E0 al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione. Il valore è adimensionale.

OCR,s: indice di sovraconsolidazione OCR al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 1 per terreno NC. Il valore è adimensionale.

OCR,i: indice di sovraconsolidazione OCR al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 1 per terreno NC. Il valore è adimensionale.

Terreno	Sp.	Liqf	Kor,i	Kor,s	Kve,i	Kve,s	Eel,s	Eel,i	Eed,s	Eed,i	CC,s	CC,i	CR,s	CR,i	E0,s	E0,i	OCR,s	OCR,i
Livello 2 Ghiaia sabbiosa	340	No	1	1	1	1	280	280	100	100	0	0	0	0	0	0	1	1
Livello 3 Ghiaia sabbiosa e clasti	600	No	1	1	1	1	270	270	90	90	0	0	0	0	0	0	1	1

Caratterizzazione geotecnica dei terreni in sito
Terreni

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

Coesione: Coesione del terreno. [daN/cm²]

Coesione non drenata: Coesione non drenata (Cu) del terreno. [daN/cm²]

Attrito interno: Angolo di attrito interno del terreno. [deg]

Delta: Angolo di attrito all'interfaccia terreno-cl. [deg]

Adesione: Coeff. di adesione della coesione all'interfaccia terreno-cl. Il valore è adimensionale.

K0: Coefficiente di spinta a riposo del terreno. Il valore è adimensionale.

Gamma naturale: Peso specifico naturale del terreno in sito, assegnato alle zone non immerse. [daN/cm³]

Gamma saturo: Peso specifico saturo del terreno in sito, assegnato alle zone immerse. [daN/cm³]

E: Modulo elastico longitudinale del terreno. [daN/cm²]

Poisson: Coefficiente di Poisson del terreno. Il valore è adimensionale.

Descrizione	Coesione	Coesione non drenata	Attrito interno	Delta	Adesione	K0	Gamma naturale	Gamma saturo	E	Poisson
Livello 2 Ghiaia sabbiosa	0	0	36	25	0.5	0.41	0.002	0.002	280	0.3
Livello 3 Ghiaia sabbiosa e clasti	0	0	35	23	0.5	0.43	0.002	0.002	270	0.3

Modellazione del sottosuolo e metodi di analisi e di verifica

Modello di fondazione

Le travi di fondazione sono modellate tramite uno specifico elemento finito che gestisce il suolo elastico alla Winkler. Le fondazioni a plinto superficiale sono modellate con un numero elevato di molle verticali elastiche agenti su nodi collegati rigidamente al nodo centrale. Le fondazioni a platea sono modellate con l'inserimento di molle verticali elastiche agenti nei nodi delle mesh.

Verifica di 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 (Rd) e quelle instabilizzanti (Ed):

$$Rd = (N \cdot \tan(\varphi) + c_a \cdot B \cdot L + \alpha \cdot S_p) / \gamma_{Rs}$$

$$|Ed = \sqrt{T_x^2 + T_y^2}$$

dove:

- N = risultante delle forze normali al piano di scorrimento;
- Tx, Ty = componenti delle forze tangenziali al piano di scorrimento;
- tan(phi) = coefficiente di attrito terreno-fondazione;
- ca = aderenza alla base, pari alla coesione del terreno di fondazione o ad una sua frazione;
- B, L = dimensioni della fondazione;
- alpha = fattore di riduzione della spinta passiva;
- Sp = spinta passiva dell'eventuale terreno laterale;
- gamma rs = fattore di sicurezza parziale per lo scorrimento;

Le normative prevedono che il fattore di sicurezza a scorrimento FS=Rd/Ed 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 condotta secondo il metodo di Vesic, che viene descritto nei paragrafi successivi.

Metodo di Vesic

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:

gamma'	= 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;
cu	= coesione non drenata dello strato di fondazione;
q	= sovraccarico del terreno sovrastante il piano di fondazione;
Nc, Nq, Ny	= fattori di capacità portante;
sc, sq, sy	= fattori di forma della fondazione;
dc, dq, dy	= fattori di profondità del piano di posa della fondazione;
ic, iq, iy	= fattori di inclinazione del carico;
bc, bq, by	= fattori di inclinazione della base della fondazione;
gc, gq, gy	= 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 $0.5 \cdot \gamma \cdot B \cdot N_\gamma$ con $N_\gamma = -2 \cdot \tan \beta$

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

$$N_c = (N_q - 1) \cdot ctg\phi; \quad N_q = tg^2 \left(45^\circ + \frac{\phi}{2} \right) \cdot e^{(\pi \cdot tg\phi)}; \quad N_\gamma = 2 \cdot (N_q + 1) \cdot tg\phi$$

$$s_c = 1 + \frac{B}{L} \cdot \frac{N_q}{N_c}; \quad s'_c = 0.2 \cdot \frac{B}{L}; \quad s_q = 1 + \frac{B}{L} \cdot tg\phi; \quad s_\gamma = 1 - 0.4 \cdot \frac{B}{L}$$

$$d_c = 1 + 0.4 \cdot k; \quad d'_c = 0.4 \cdot k; \quad d_q = 1 + 2 \cdot k \cdot tg\phi \cdot (1 - \sin\phi)^2; \quad d_\gamma = 1$$

$$i_c = i_q - \frac{1 - i_q}{N_q - 1}; \quad i'_c = \frac{m \cdot H}{B \cdot L \cdot c_a \cdot N_c}; \quad i_q = \left(1 - \frac{H}{V + B \cdot L \cdot c_a \cdot ctg\phi} \right)^m;$$

$$i_\gamma = \left(1 - \frac{H}{V + B \cdot L \cdot c_a \cdot ctg\phi} \right)^{m+1}$$

$$g_c = 1 - \frac{\beta^\circ}{147^\circ}; \quad g'_c = \frac{\beta^\circ}{147^\circ}; \quad g_q = (1 - tg\beta)^2; \quad g_\gamma = g_q$$

$$b_c = 1 - \frac{\eta^\circ}{147^\circ}; \quad b'_c = \frac{\eta^\circ}{147^\circ}; \quad b_q = (1 - \eta \cdot tg\phi)^2; \quad b_\gamma = b_q$$

$$k = \frac{D}{B_f} \quad \left(\text{se } \frac{D}{B_f} \leq 1 \right); \quad k = \arctg \left(\frac{D}{B_f} \right) \quad \left(\text{se } \frac{D}{B_f} > 1 \right); \quad m = \frac{2 + \frac{B}{L}}{1 + \frac{B}{L}}$$

nelle quali si sono considerati i seguenti dati:

ϕ = angolo di attrito dello strato di fondazione;

ca = aderenza alla base della fondazione;

nu = inclinazione del piano di posa della fondazione sull'orizzontale (nu = 0 se orizzontale);

beta = 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 e (earthquake), valutati secondo **Paolucci** e **Pecker**:

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

Verifiche delle fondazioni

Verifiche delle fondazioni: contiene la descrizione degli stati limite considerati, gli approcci e le combinazioni di calcolo adottate; vengono poi elencate le pressioni e gli spostamenti massimi e minimi raggiunti nei diversi SL e le verifiche condotte sulle fondazioni presenti, superficiali e profonde.

Le verifiche nei confronti degli Stati Limite ultimi SLU strutturali (STR) e geotecnici (GEO) sono state effettuate applicando la combinazione (A1+M1+R3) di coefficienti parziali prevista dall'approccio 2:

DA1.2 - Approccio 2:

- Combinazione 1:(A1+M1+R3)

Le verifiche strutturali delle fondazioni in combinazioni sismiche sono state condotte in campo sostanzialmente elastico.

Verifiche piastre C.A. di fondazione

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [cm, 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. [cm]

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

A. sup.: area barre armatura superiori. [cm²]

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

A. inf.: area barre armatura inferiori. [cm²]

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

Comb.: combinazione di verifica.

M: momento flettente. [daN*cm]

N: sforzo normale. [daN]

Mu: momento flettente ultimo. [daN*cm]

Nu: sforzo normale ultimo. [daN]

c.s.: coefficiente di sicurezza.

Verifica: stato di verifica.

σc: tensione nel calcestruzzo. [daN/cm²]

σlim: tensione limite. [daN/cm²]

Es/Ec: coefficiente di omogenizzazione.

σf: tensione nell'acciaio d'armatura. [daN/cm²]

ID: indice della verifica di capacità portante.

Comb.: combinazione.

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*cm]

My: componente lungo y del momento. [daN*cm]

ix: inclinazione del carico in x. [deg]

iy: inclinazione del carico in y. [deg]

ex: eccentricità del carico in x. [cm]

ey: eccentricità del carico in y. [cm]

B': larghezza efficace. [cm]

L': lunghezza efficace. [cm]

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

C: coesione di progetto. [daN/cm²]

Phi: angolo di attrito di progetto. [deg]

Qs: sovraccarico laterale da piano di posa. [daN/cm²]

γR: coefficiente parziale sulla resistenza di progetto.

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 attrittivo.
- 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 attrittivo.
- 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 attrittivo.
- 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 attrittivo.
- 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 attrittivo.
- 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 attrittivo.
- 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 attrittivo.
- 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 attrittivo.

Platea a "fondazione"

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

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C_1 Fyk 4500

Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (251; -2085; 0), direzione dell'asse X = (1; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 1; 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
336	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLU 81	-245036	0	-575770	0	2.3497	Si
335	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLU 81	-244971	0	-575770	0	2.3504	Si
337	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLU 81	-244958	0	-575770	0	2.3505	Si
334	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLU 81	-244857	0	-575770	0	2.3515	Si
333	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLU 81	-244759	0	-575770	0	2.3524	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
329	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLD 4	-172643	0	-490775	0	2.8427	Si
328	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLD 4	-172548	0	-490775	0	2.8443	Si
330	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLD 4	-172427	0	-490775	0	2.8463	Si
331	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLD 4	-172011	0	-490775	0	2.8532	Si
327	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLD 4	-171890	0	-490775	0	2.8552	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
336	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE QP 1	-169032	0	-10.6	112.1	15	Si
335	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE QP 1	-169015	0	-10.6	112.1	15	Si
334	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE QP 1	-168960	0	-10.6	112.1	15	Si
337	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE QP 1	-168952	0	-10.6	112.1	15	Si

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
333	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE QP 1	-168907	0	-10.6	112.1	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
336	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE RA 18	-178106	0	102.7	3600	15	Si
335	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE RA 18	-178066	0	102.7	3600	15	Si
337	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE RA 18	-178041	0	102.6	3600	15	Si
334	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE RA 18	-177985	0	102.6	3600	15	Si
331	X	100	30	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE RA 18	-177933	0	102.6	3600	15	Si

Verifiche SLE fessurazione nei nodi

La piastra non presenta nodi con apertura delle fessure.

Verifiche geotecniche

Dati geometrici dell'impronta di calcolo

Forma dell'impronta di calcolo: rettangolare di area equivalente

Centro impronta, nel sistema globale: 1098.5; -1860; -30

Lato minore B dell'impronta: 450

Lato maggiore L dell'impronta: 1695

Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 762750

Verifiche geotecniche di capacità portante sul piano di posa

Profondità massima del bulbo di rottura considerato: 4.42 m

Peso specifico efficace del terreno di progetto γs: 2000 daN/m3

Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLD: 0.03

Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLV: 0.077

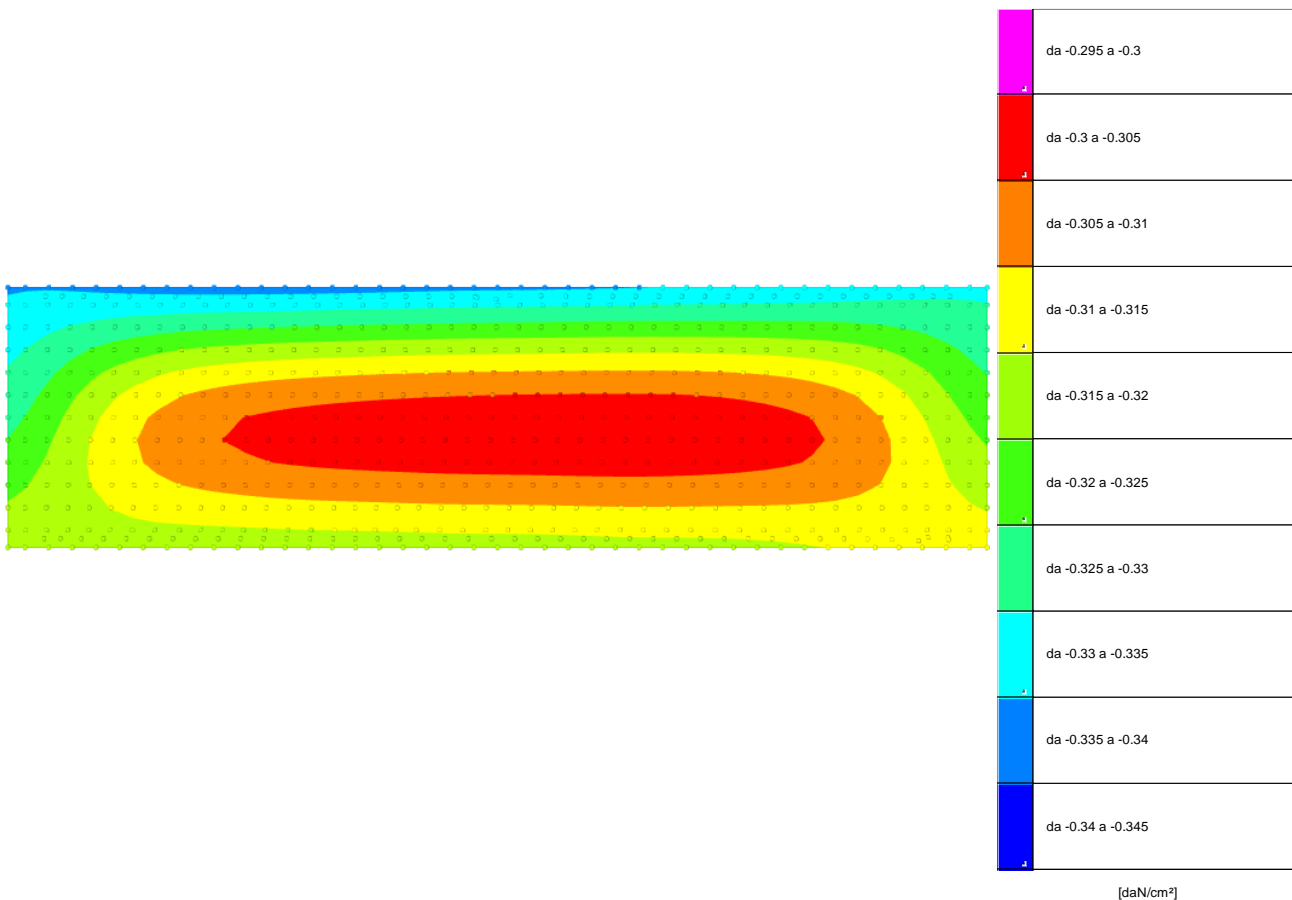
Coefficiente di sicurezza minimo per portanza 11.4

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 81	0	0	-240137	-544967	-454648	0	0	-2	-2	445	1691	LT	0	36	0	2.3	7011459	240137	29.2	Si
2	SLV 7	0	40810	-172033	-	-	0	13	-14	-50	351	1668	LT	0	36	0	2.3	1961746	172033	11.4	Si
3	SLD 8	0	16493	-172033	-	-	0	5	-7	-22	407	1681	LT	0	36	0	2.3	4362443	172033	25.36	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	Ic	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
1	36	49	54	1.19	1.19	0.89	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
2	36	49	54	1.15	1.16	0.92	1	1	1	0.61	0.6	0.47	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.96	0.98	0.96
3	36	49	54	1.17	1.18	0.9	1	1	1	0.83	0.83	0.75	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	0.99	0.99

Pressioni terreno in SLU



[daN/cm²]

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. [cm]

Valore: pressione minima sul terreno del nodo. [daN/cm²]

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. [cm]

Valore: pressione massima sul terreno del nodo. [daN/cm²]

Compressione estrema massima -0.3369 al nodo di indice 636, di coordinate x = 690, y = -1635, z = -13, nel contesto SLU 81.

Spostamento estremo minimo -0.77611 al nodo di indice 636, di coordinate x = 690, y = -1635, z = -13, nel contesto SLU 81.

Spostamento estremo massimo -0.47942 al nodo di indice 296, di coordinate x = 1320, y = -1899, z = -13, nel contesto SLU 1.

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
3	SLU 81		-0.73015	-0.31695	SLU 1	-0.50093	-0.21745
4	SLU 81		-0.72945	-0.31665	SLU 1	-0.50045	-0.21724
5	SLU 81		-0.72919	-0.31654	SLU 1	-0.50023	-0.21715
6	SLU 81		-0.72946	-0.31665	SLU 1	-0.50034	-0.21719
7	SLU 81		-0.72989	-0.31684	SLU 1	-0.50053	-0.21727
8	SLU 81		-0.73031	-0.31702	SLU 1	-0.50075	-0.21735
9	SLU 81		-0.73073	-0.3172	SLU 1	-0.50085	-0.21741
10	SLU 81		-0.73115	-0.31739	SLU 1	-0.50101	-0.21748
11	SLU 81		-0.73155	-0.31756	SLU 1	-0.50116	-0.21755
12	SLU 81		-0.73181	-0.31767	SLU 1	-0.50125	-0.21759
13	SLU 81		-0.73188	-0.3177	SLU 1	-0.50122	-0.21758
14	SLU 81		-0.73178	-0.31766	SLU 1	-0.50109	-0.21752
15	SLU 81		-0.73161	-0.31759	SLU 1	-0.50091	-0.21744
16	SLU 81		-0.73148	-0.31753	SLU 1	-0.50075	-0.21737
17	SLU 81		-0.73143	-0.31751	SLU 1	-0.50065	-0.21733
18	SLU 81		-0.73138	-0.31749	SLU 1	-0.50057	-0.21729
19	SLU 81		-0.73125	-0.31743	SLU 1	-0.50044	-0.21724
20	SLU 81		-0.73101	-0.31733	SLU 1	-0.50025	-0.21715
21	SLU 81		-0.73075	-0.31721	SLU 1	-0.50004	-0.21706
22	SLU 81		-0.73054	-0.31712	SLU 1	-0.49988	-0.217
23	SLU 81		-0.73045	-0.31708	SLU 1	-0.4998	-0.21696
24	SLU 81		-0.73042	-0.31707	SLU 1	-0.49975	-0.21694
25	SLU 81		-0.73035	-0.31704	SLU 1	-0.49968	-0.21691
26	SLU 81		-0.73019	-0.31697	SLU 1	-0.49955	-0.21685
27	SLU 81		-0.72992	-0.31685	SLU 1	-0.49936	-0.21677
28	SLU 81		-0.72959	-0.31671	SLU 1	-0.49915	-0.21667
29	SLU 81		-0.72929	-0.31658	SLU 1	-0.49895	-0.21659
30	SLU 81		-0.72908	-0.31649	SLU 1	-0.49882	-0.21653
31	SLU 81		-0.72895	-0.31643	SLU 1	-0.49874	-0.2165
32	SLU 81		-0.72884	-0.31638	SLU 1	-0.49867	-0.21647
33	SLU 81		-0.72864	-0.3163	SLU 1	-0.49854	-0.21641
34	SLU 81		-0.72831	-0.31615	SLU 1	-0.49832	-0.21632
35	SLU 81		-0.72783	-0.31594	SLU 1	-0.498	-0.21618
36	SLU 81		-0.72719	-0.31567	SLU 1	-0.49759	-0.216
37	SLU 81		-0.72638	-0.31532	SLU 1	-0.49708	-0.21578
38	SLU 81		-0.7254	-0.31489	SLU 1	-0.49647	-0.21551
39	SLU 81		-0.72432	-0.31442	SLU 1	-0.49582	-0.21523
40	SLU 81		-0.72321	-0.31394	SLU 1	-0.49516	-0.21495
41	SLU 81		-0.72215	-0.31348	SLU 1	-0.49453	-0.21467
42	SLU 81		-0.72119	-0.31306	SLU 1	-0.49395	-0.21442
43	SLU 81		-0.72042	-0.31273	SLU 1	-0.49347	-0.21421
44	SLU 81		-0.7202	-0.31264	SLU 1	-0.49334	-0.21415
45	SLU 81		-0.72055	-0.31278	SLU 1	-0.49355	-0.21424
46	SLU 81		-0.72132	-0.31312	SLU 1	-0.49419	-0.21452
47	SLU 81		-0.7209	-0.31294	SLU 1	-0.49395	-0.21442
48	SLU 81		-0.72185	-0.31335	SLU 1	-0.49452	-0.21467
49	SLU 81		-0.72242	-0.31336	SLU 1	-0.49486	-0.21481
50	SLU 81		-0.72574	-0.31504	SLU 1	-0.49692	-0.21571
51	SLU 81		-0.72543	-0.3149	SLU 1	-0.49671	-0.21562
52	SLU 81		-0.72593	-0.31512	SLU 1	-0.49705	-0.21577
53	SLU 81		-0.72601	-0.31516	SLU 1	-0.49711	-0.21579
54	SLU 81		-0.72607	-0.31518	SLU 1	-0.49715	-0.21581
55	SLU 81		-0.72501	-0.31472	SLU 1	-0.49643	-0.2155
56	SLU 81		-0.7262	-0.31524	SLU 1	-0.49722	-0.21584
57	SLU 81		-0.72447	-0.31448	SLU 1	-0.49608	-0.21535
58	SLU 81		-0.72381	-0.3142	SLU 1	-0.49568	-0.21517
59	SLU 81		-0.72642	-0.31534	SLU 1	-0.49737	-0.2159
60	SLU 81		-0.72672	-0.31546	SLU 1	-0.49756	-0.21599
61	SLU 81		-0.72938	-0.31662	SLU 1	-0.50038	-0.21721
62	SLU 81		-0.72309	-0.31389	SLU 1	-0.49525	-0.21498
63	SLU 81		-0.7293	-0.31658	SLU 1	-0.4998	-0.21696
64	SLU 81		-0.72701	-0.31559	SLU 1	-0.49776	-0.21607
65	SLU 81		-0.72779	-0.31593	SLU 1	-0.49841	-0.21636
66	SLU 81		-0.72806	-0.31604	SLU 1	-0.49861	-0.21644
67	SLU 81		-0.7295	-0.31667	SLU 1	-0.50053	-0.21728
68	SLU 81		-0.72756	-0.31583	SLU 1	-0.49823	-0.21628
69	SLU 81		-0.72724	-0.31569	SLU 1	-0.49792	-0.21614
70	SLU 81		-0.72906	-0.31648	SLU 1	-0.49958	-0.21686
71	SLU 81		-0.72744	-0.31578	SLU 1	-0.49813	-0.21623
72	SLU 81		-0.72942	-0.31664	SLU 1	-0.49994	-0.21702
73	SLU 81		-0.72741	-0.31576	SLU 1	-0.49808	-0.21621
74	SLU 81		-0.72929	-0.31658	SLU 1	-0.50023	-0.21714
75	SLU 81		-0.72736	-0.31574	SLU 1	-0.49802	-0.21619
76	SLU 81		-0.72828	-0.31614	SLU 1	-0.49879	-0.21652
77	SLU 81		-0.72964	-0.31673	SLU 1	-0.50068	-0.21734
78	SLU 81		-0.72927	-0.31657	SLU 1	-0.50011	-0.21709
79	SLU 81		-0.72942	-0.31663	SLU 1	-0.50001	-0.21705
80	SLU 81		-0.72879	-0.31636	SLU 1	-0.49935	-0.21676
81	SLU 81		-0.72934	-0.3166	SLU 1	-0.50005	-0.21707
82	SLU 81		-0.72986	-0.31683	SLU 1	-0.50087	-0.21742
83	SLU 81		-0.72842	-0.3162	SLU 1	-0.49892	-0.21658
84	SLU 81		-0.7286	-0.31628	SLU 1	-0.49915	-0.21668
85	SLU 81		-0.7285	-0.31624	SLU 1	-0.49903	-0.21662
86	SLU 81		-0.72107	-0.31301	SLU 1	-0.49411	-0.21449
87	SLU 81		-0.72122	-0.31307	SLU 1	-0.49422	-0.21453

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
88	SLU 81	-0.73246	-0.31795	SLU 1	-0.50278	-0.21825
89	SLU 81	-0.73141	-0.3175	SLU 1	-0.50209	-0.21795
90	SLU 81	-0.73048	-0.31709	SLU 1	-0.50145	-0.21767
91	SLU 81	-0.72977	-0.31679	SLU 1	-0.50094	-0.21746
92	SLU 81	-0.72913	-0.31651	SLU 1	-0.50048	-0.21725
93	SLU 81	-0.72853	-0.31625	SLU 1	-0.50002	-0.21706
94	SLU 81	-0.72799	-0.31602	SLU 1	-0.49959	-0.21687
95	SLU 81	-0.72759	-0.31584	SLU 1	-0.49923	-0.21671
96	SLU 81	-0.72733	-0.31573	SLU 1	-0.49896	-0.2166
97	SLU 81	-0.72715	-0.31565	SLU 1	-0.49877	-0.21651
98	SLU 81	-0.72694	-0.31556	SLU 1	-0.49858	-0.21643
99	SLU 81	-0.72666	-0.31544	SLU 1	-0.49834	-0.21633
100	SLU 81	-0.72631	-0.31529	SLU 1	-0.49806	-0.21621
101	SLU 81	-0.72596	-0.31513	SLU 1	-0.49777	-0.21608
102	SLU 81	-0.72571	-0.31502	SLU 1	-0.49754	-0.21598
103	SLU 81	-0.72557	-0.31496	SLU 1	-0.49739	-0.21591
104	SLU 81	-0.72546	-0.31492	SLU 1	-0.49728	-0.21587
105	SLU 81	-0.72532	-0.31485	SLU 1	-0.49715	-0.21581
106	SLU 81	-0.7251	-0.31476	SLU 1	-0.49697	-0.21573
107	SLU 81	-0.72484	-0.31465	SLU 1	-0.49678	-0.21565
108	SLU 81	-0.72459	-0.31454	SLU 1	-0.49658	-0.21556
109	SLU 81	-0.72444	-0.31447	SLU 1	-0.49646	-0.21551
110	SLU 81	-0.7244	-0.31445	SLU 1	-0.49641	-0.21549
111	SLU 81	-0.72437	-0.31444	SLU 1	-0.49636	-0.21547
112	SLU 81	-0.72427	-0.3144	SLU 1	-0.49628	-0.21543
113	SLU 81	-0.72409	-0.31432	SLU 1	-0.49614	-0.21537
114	SLU 81	-0.72383	-0.31421	SLU 1	-0.49596	-0.21529
115	SLU 81	-0.72354	-0.31408	SLU 1	-0.49577	-0.21521
116	SLU 81	-0.7233	-0.31398	SLU 1	-0.49561	-0.21514
117	SLU 81	-0.72317	-0.31392	SLU 1	-0.49554	-0.21511
118	SLU 81	-0.72314	-0.31391	SLU 1	-0.49552	-0.2151
119	SLU 81	-0.72314	-0.31391	SLU 1	-0.49551	-0.2151
120	SLU 81	-0.72306	-0.31387	SLU 1	-0.49545	-0.21507
121	SLU 81	-0.72289	-0.3138	SLU 1	-0.49533	-0.21502
122	SLU 81	-0.72265	-0.3137	SLU 1	-0.49517	-0.21495
123	SLU 81	-0.72234	-0.31356	SLU 1	-0.49496	-0.21486
124	SLU 81	-0.72196	-0.3134	SLU 1	-0.49472	-0.21476
125	SLU 81	-0.72157	-0.31323	SLU 1	-0.49449	-0.21465
126	SLU 81	-0.72127	-0.3131	SLU 1	-0.49433	-0.21459
127	SLU 81	-0.72114	-0.31304	SLU 1	-0.49428	-0.21456
128	SLU 81	-0.72119	-0.31306	SLU 1	-0.49434	-0.21459
129	SLU 81	-0.72135	-0.31313	SLU 1	-0.49446	-0.21464
130	SLU 81	-0.72162	-0.31325	SLU 1	-0.49463	-0.21472
131	SLU 81	-0.72211	-0.31346	SLU 1	-0.49493	-0.21485
132	SLU 81	-0.72278	-0.31375	SLU 1	-0.49535	-0.21503
133	SLU 81	-0.73606	-0.31952	SLU 1	-0.50557	-0.21946
134	SLU 81	-0.73439	-0.31879	SLU 1	-0.50448	-0.21899
135	SLU 81	-0.73215	-0.31782	SLU 1	-0.50301	-0.21835
136	SLU 81	-0.7298	-0.3168	SLU 1	-0.50146	-0.21768
137	SLU 81	-0.72754	-0.31582	SLU 1	-0.49996	-0.21703
138	SLU 81	-0.72546	-0.31492	SLU 1	-0.49857	-0.21643
139	SLU 81	-0.72364	-0.31412	SLU 1	-0.49733	-0.21589
140	SLU 81	-0.72214	-0.31348	SLU 1	-0.49629	-0.21543
141	SLU 81	-0.72097	-0.31297	SLU 1	-0.49546	-0.21507
142	SLU 81	-0.72009	-0.31258	SLU 1	-0.49482	-0.2148
143	SLU 81	-0.71935	-0.31226	SLU 1	-0.49429	-0.21457
144	SLU 81	-0.71867	-0.31197	SLU 1	-0.4938	-0.21436
145	SLU 81	-0.71804	-0.3117	SLU 1	-0.49335	-0.21416
146	SLU 81	-0.7175	-0.31146	SLU 1	-0.49294	-0.21398
147	SLU 81	-0.71709	-0.31128	SLU 1	-0.49262	-0.21384
148	SLU 81	-0.71681	-0.31116	SLU 1	-0.49239	-0.21374
149	SLU 81	-0.7166	-0.31107	SLU 1	-0.49221	-0.21366
150	SLU 81	-0.71637	-0.31097	SLU 1	-0.49202	-0.21358
151	SLU 81	-0.71612	-0.31086	SLU 1	-0.49183	-0.2135
152	SLU 81	-0.71584	-0.31074	SLU 1	-0.49162	-0.21341
153	SLU 81	-0.7156	-0.31064	SLU 1	-0.49144	-0.21333
154	SLU 81	-0.71545	-0.31057	SLU 1	-0.49131	-0.21327
155	SLU 81	-0.71537	-0.31054	SLU 1	-0.49124	-0.21324
156	SLU 81	-0.71532	-0.31051	SLU 1	-0.49118	-0.21322
157	SLU 81	-0.71522	-0.31047	SLU 1	-0.49109	-0.21318
158	SLU 81	-0.71505	-0.3104	SLU 1	-0.49096	-0.21312
159	SLU 81	-0.71483	-0.3103	SLU 1	-0.49081	-0.21306
160	SLU 81	-0.7146	-0.3102	SLU 1	-0.49065	-0.21299
161	SLU 81	-0.71443	-0.31013	SLU 1	-0.49054	-0.21294
162	SLU 81	-0.71437	-0.3101	SLU 1	-0.49051	-0.21292
163	SLU 81	-0.71442	-0.31013	SLU 1	-0.49054	-0.21294
164	SLU 81	-0.71454	-0.31017	SLU 1	-0.4906	-0.21297
165	SLU 81	-0.71465	-0.31022	SLU 1	-0.49066	-0.21299
166	SLU 81	-0.71477	-0.31027	SLU 1	-0.49072	-0.21302
167	SLU 81	-0.71491	-0.31034	SLU 1	-0.4908	-0.21305
168	SLU 81	-0.71512	-0.31043	SLU 1	-0.49092	-0.2131
169	SLU 81	-0.71545	-0.31057	SLU 1	-0.49113	-0.21319
170	SLU 81	-0.71597	-0.3108	SLU 1	-0.49147	-0.21334
171	SLU 81	-0.71678	-0.31115	SLU 1	-0.49201	-0.21358
172	SLU 81	-0.71797	-0.31166	SLU 1	-0.49279	-0.21391
173	SLU 81	-0.71951	-0.31234	SLU 1	-0.49379	-0.21435
174	SLU 81	-0.7213	-0.31311	SLU 1	-0.49494	-0.21485
175	SLU 81	-0.72321	-0.31394	SLU 1	-0.49615	-0.21537
176	SLU 81	-0.725	-0.31472	SLU 1	-0.49727	-0.21586
177	SLU 81	-0.72629	-0.31528	SLU 1	-0.49807	-0.21621
178	SLU 81	-0.74018	-0.3213	SLU 1	-0.50867	-0.22081
179	SLU 81	-0.73769	-0.32022	SLU 1	-0.50706	-0.22011

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
180	SLU 81	-0.73394	-0.3186	SLU 1	-0.50464	-0.21906
181	SLU 81	-0.72977	-0.31679	SLU 1	-0.50192	-0.21788
182	SLU 81	-0.72572	-0.31503	SLU 1	-0.49928	-0.21673
183	SLU 81	-0.72207	-0.31345	SLU 1	-0.49688	-0.21569
184	SLU 81	-0.71892	-0.31208	SLU 1	-0.49479	-0.21478
185	SLU 81	-0.71632	-0.31095	SLU 1	-0.49305	-0.21403
186	SLU 81	-0.71426	-0.31005	SLU 1	-0.49166	-0.21343
187	SLU 81	-0.71265	-0.30936	SLU 1	-0.49057	-0.21295
188	SLU 81	-0.71138	-0.3088	SLU 1	-0.4897	-0.21257
189	SLU 81	-0.71032	-0.30835	SLU 1	-0.48897	-0.21226
190	SLU 81	-0.70944	-0.30796	SLU 1	-0.48836	-0.21199
191	SLU 81	-0.70872	-0.30765	SLU 1	-0.48785	-0.21177
192	SLU 81	-0.70817	-0.30741	SLU 1	-0.48744	-0.21159
193	SLU 81	-0.70775	-0.30723	SLU 1	-0.48712	-0.21146
194	SLU 81	-0.70742	-0.30709	SLU 1	-0.48687	-0.21135
195	SLU 81	-0.70713	-0.30696	SLU 1	-0.48664	-0.21125
196	SLU 81	-0.70684	-0.30683	SLU 1	-0.48643	-0.21115
197	SLU 81	-0.70656	-0.30671	SLU 1	-0.48622	-0.21106
198	SLU 81	-0.70633	-0.30661	SLU 1	-0.48604	-0.21099
199	SLU 81	-0.70616	-0.30654	SLU 1	-0.48591	-0.21093
200	SLU 81	-0.70606	-0.30649	SLU 1	-0.48581	-0.21089
201	SLU 81	-0.70597	-0.30645	SLU 1	-0.48573	-0.21085
202	SLU 81	-0.70585	-0.30641	SLU 1	-0.48564	-0.21081
203	SLU 81	-0.70571	-0.30634	SLU 1	-0.48552	-0.21076
204	SLU 81	-0.70554	-0.30627	SLU 1	-0.4854	-0.21071
205	SLU 81	-0.70538	-0.3062	SLU 1	-0.48529	-0.21066
206	SLU 81	-0.70528	-0.30616	SLU 1	-0.48522	-0.21063
207	SLU 81	-0.70529	-0.30616	SLU 1	-0.48522	-0.21063
208	SLU 81	-0.70541	-0.30621	SLU 1	-0.48529	-0.21066
209	SLU 81	-0.70562	-0.3063	SLU 1	-0.48541	-0.21071
210	SLU 81	-0.7059	-0.30643	SLU 1	-0.48559	-0.21079
211	SLU 81	-0.70629	-0.30659	SLU 1	-0.48581	-0.21089
212	SLU 81	-0.7068	-0.30682	SLU 1	-0.48613	-0.21102
213	SLU 81	-0.70753	-0.30713	SLU 1	-0.48658	-0.21122
214	SLU 81	-0.70856	-0.30758	SLU 1	-0.48723	-0.2115
215	SLU 81	-0.70999	-0.3082	SLU 1	-0.48815	-0.2119
216	SLU 81	-0.71195	-0.30905	SLU 1	-0.48941	-0.21245
217	SLU 81	-0.71449	-0.31016	SLU 1	-0.49106	-0.21316
218	SLU 81	-0.71762	-0.31151	SLU 1	-0.49306	-0.21404
219	SLU 81	-0.72118	-0.31306	SLU 1	-0.49534	-0.21502
220	SLU 81	-0.7249	-0.31467	SLU 1	-0.49771	-0.21605
221	SLU 81	-0.72818	-0.3161	SLU 1	-0.49979	-0.21695
222	SLU 81	-0.73027	-0.317	SLU 1	-0.50109	-0.21752
223	SLU 81	-0.7444	-0.32314	SLU 1	-0.51184	-0.22218
224	SLU 81	-0.74115	-0.32173	SLU 1	-0.50976	-0.22128
225	SLU 81	-0.73613	-0.31955	SLU 1	-0.50652	-0.21987
226	SLU 81	-0.7304	-0.31706	SLU 1	-0.5028	-0.21826
227	SLU 81	-0.72483	-0.31464	SLU 1	-0.49917	-0.21669
228	SLU 81	-0.71981	-0.31247	SLU 1	-0.49589	-0.21526
229	SLU 81	-0.71551	-0.3106	SLU 1	-0.49307	-0.21404
230	SLU 81	-0.71197	-0.30906	SLU 1	-0.49074	-0.21303
231	SLU 81	-0.70916	-0.30784	SLU 1	-0.48887	-0.21221
232	SLU 81	-0.70696	-0.30689	SLU 1	-0.4874	-0.21158
233	SLU 81	-0.70524	-0.30614	SLU 1	-0.48625	-0.21108
234	SLU 81	-0.70387	-0.30555	SLU 1	-0.48533	-0.21068
235	SLU 81	-0.70278	-0.30507	SLU 1	-0.48458	-0.21035
236	SLU 81	-0.70191	-0.30469	SLU 1	-0.48397	-0.21009
237	SLU 81	-0.70123	-0.3044	SLU 1	-0.48349	-0.20988
238	SLU 81	-0.70071	-0.30417	SLU 1	-0.48311	-0.20972
239	SLU 81	-0.70029	-0.30399	SLU 1	-0.48281	-0.20958
240	SLU 81	-0.69993	-0.30384	SLU 1	-0.48254	-0.20947
241	SLU 81	-0.69962	-0.3037	SLU 1	-0.48231	-0.20937
242	SLU 81	-0.69934	-0.30358	SLU 1	-0.4821	-0.20927
243	SLU 81	-0.6991	-0.30347	SLU 1	-0.48192	-0.2092
244	SLU 81	-0.69892	-0.3034	SLU 1	-0.48177	-0.20913
245	SLU 81	-0.69878	-0.30334	SLU 1	-0.48166	-0.20908
246	SLU 81	-0.69867	-0.30329	SLU 1	-0.48156	-0.20904
247	SLU 81	-0.69855	-0.30323	SLU 1	-0.48146	-0.209
248	SLU 81	-0.69842	-0.30318	SLU 1	-0.48136	-0.20896
249	SLU 81	-0.69829	-0.30312	SLU 1	-0.48126	-0.20891
250	SLU 81	-0.69818	-0.30308	SLU 1	-0.48119	-0.20888
251	SLU 81	-0.69815	-0.30306	SLU 1	-0.48115	-0.20887
252	SLU 81	-0.69821	-0.30309	SLU 1	-0.48118	-0.20888
253	SLU 81	-0.69838	-0.30316	SLU 1	-0.48129	-0.20892
254	SLU 81	-0.69868	-0.30329	SLU 1	-0.48146	-0.209
255	SLU 81	-0.6991	-0.30348	SLU 1	-0.48172	-0.20911
256	SLU 81	-0.6997	-0.30374	SLU 1	-0.48209	-0.20927
257	SLU 81	-0.70054	-0.3041	SLU 1	-0.4826	-0.20949
258	SLU 81	-0.7017	-0.3046	SLU 1	-0.48334	-0.20981
259	SLU 81	-0.70332	-0.3053	SLU 1	-0.48436	-0.21026
260	SLU 81	-0.70552	-0.30626	SLU 1	-0.48577	-0.21087
261	SLU 81	-0.70844	-0.30753	SLU 1	-0.48765	-0.21168
262	SLU 81	-0.71215	-0.30914	SLU 1	-0.49003	-0.21272
263	SLU 81	-0.71664	-0.31109	SLU 1	-0.49291	-0.21397
264	SLU 81	-0.72171	-0.31329	SLU 1	-0.49616	-0.21538
265	SLU 81	-0.72695	-0.31556	SLU 1	-0.49951	-0.21683
266	SLU 81	-0.7315	-0.31754	SLU 1	-0.50239	-0.21808
267	SLU 81	-0.73432	-0.31876	SLU 1	-0.50415	-0.21885
268	SLU 81	-0.74849	-0.32491	SLU 1	-0.51492	-0.22352
269	SLU 81	-0.74474	-0.32328	SLU 1	-0.51252	-0.22248
270	SLU 81	-0.73886	-0.32073	SLU 1	-0.50873	-0.22084
271	SLU 81	-0.73211	-0.3178	SLU 1	-0.50436	-0.21894

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	Cont.	uz	Valore
272	SLU 81	-0.72552	-0.31494	SLU 1	-0.50007	-0.21708
273	SLU 81	-0.71959	-0.31237	SLU 1	-0.49621	-0.2154
274	SLU 81	-0.71452	-0.31017	SLU 1	-0.4929	-0.21396
275	SLU 81	-0.71036	-0.30836	SLU 1	-0.49017	-0.21278
276	SLU 81	-0.70705	-0.30693	SLU 1	-0.48799	-0.21183
277	SLU 81	-0.70447	-0.3058	SLU 1	-0.48628	-0.21109
278	SLU 81	-0.70246	-0.30493	SLU 1	-0.48494	-0.21051
279	SLU 81	-0.70089	-0.30425	SLU 1	-0.48389	-0.21005
280	SLU 81	-0.69966	-0.30372	SLU 1	-0.48306	-0.20969
281	SLU 81	-0.69869	-0.30329	SLU 1	-0.48239	-0.2094
282	SLU 81	-0.69793	-0.30297	SLU 1	-0.48186	-0.20917
283	SLU 81	-0.69733	-0.30271	SLU 1	-0.48144	-0.20899
284	SLU 81	-0.69685	-0.3025	SLU 1	-0.4811	-0.20884
285	SLU 81	-0.69646	-0.30233	SLU 1	-0.48081	-0.20871
286	SLU 81	-0.69612	-0.30218	SLU 1	-0.48056	-0.20861
287	SLU 81	-0.69583	-0.30205	SLU 1	-0.48034	-0.20851
288	SLU 81	-0.69558	-0.30195	SLU 1	-0.48016	-0.20843
289	SLU 81	-0.69539	-0.30186	SLU 1	-0.48	-0.20837
290	SLU 81	-0.69523	-0.30179	SLU 1	-0.47988	-0.20831
291	SLU 81	-0.6951	-0.30174	SLU 1	-0.47977	-0.20826
292	SLU 81	-0.69497	-0.30168	SLU 1	-0.47966	-0.20822
293	SLU 81	-0.69485	-0.30163	SLU 1	-0.47957	-0.20818
294	SLU 81	-0.69475	-0.30158	SLU 1	-0.47948	-0.20814
295	SLU 81	-0.69468	-0.30155	SLU 1	-0.47943	-0.20812
296	SLU 81	-0.69468	-0.30155	SLU 1	-0.47942	-0.20811
297	SLU 81	-0.69477	-0.3016	SLU 1	-0.47946	-0.20813
298	SLU 81	-0.69498	-0.30169	SLU 1	-0.47959	-0.20818
299	SLU 81	-0.69534	-0.30184	SLU 1	-0.4798	-0.20828
300	SLU 81	-0.69586	-0.30207	SLU 1	-0.48012	-0.20841
301	SLU 81	-0.6966	-0.30239	SLU 1	-0.48057	-0.20861
302	SLU 81	-0.69764	-0.30284	SLU 1	-0.48122	-0.2089
303	SLU 81	-0.6991	-0.30347	SLU 1	-0.48214	-0.20929
304	SLU 81	-0.7011	-0.30434	SLU 1	-0.48342	-0.20985
305	SLU 81	-0.70381	-0.30552	SLU 1	-0.48515	-0.2106
306	SLU 81	-0.70737	-0.30706	SLU 1	-0.48743	-0.21159
307	SLU 81	-0.71185	-0.30901	SLU 1	-0.49031	-0.21284
308	SLU 81	-0.71724	-0.31135	SLU 1	-0.49377	-0.21434
309	SLU 81	-0.72332	-0.31399	SLU 1	-0.49766	-0.21603
310	SLU 81	-0.72955	-0.31669	SLU 1	-0.50165	-0.21776
311	SLU 81	-0.73493	-0.31903	SLU 1	-0.50505	-0.21924
312	SLU 81	-0.73826	-0.32047	SLU 1	-0.50714	-0.22015
313	SLU 81	-0.75234	-0.32658	SLU 1	-0.51786	-0.2248
314	SLU 81	-0.74842	-0.32488	SLU 1	-0.51535	-0.22371
315	SLU 81	-0.74222	-0.32219	SLU 1	-0.51135	-0.22197
316	SLU 81	-0.73509	-0.3191	SLU 1	-0.50674	-0.21997
317	SLU 81	-0.72814	-0.31608	SLU 1	-0.50222	-0.21801
318	SLU 81	-0.7219	-0.31337	SLU 1	-0.49815	-0.21624
319	SLU 81	-0.71659	-0.31106	SLU 1	-0.49468	-0.21474
320	SLU 81	-0.71223	-0.30917	SLU 1	-0.49183	-0.2135
321	SLU 81	-0.70876	-0.30767	SLU 1	-0.48955	-0.21251
322	SLU 81	-0.70605	-0.30649	SLU 1	-0.48776	-0.21173
323	SLU 81	-0.70395	-0.30558	SLU 1	-0.48637	-0.21113
324	SLU 81	-0.70231	-0.30487	SLU 1	-0.48528	-0.21066
325	SLU 81	-0.70104	-0.30432	SLU 1	-0.48442	-0.21028
326	SLU 81	-0.70004	-0.30388	SLU 1	-0.48374	-0.20999
327	SLU 81	-0.69925	-0.30354	SLU 1	-0.4832	-0.20975
328	SLU 81	-0.69862	-0.30327	SLU 1	-0.48276	-0.20956
329	SLU 81	-0.69812	-0.30305	SLU 1	-0.4824	-0.2094
330	SLU 81	-0.6977	-0.30286	SLU 1	-0.48209	-0.20927
331	SLU 81	-0.69734	-0.30271	SLU 1	-0.48183	-0.20916
332	SLU 81	-0.69704	-0.30258	SLU 1	-0.48161	-0.20906
333	SLU 81	-0.69678	-0.30247	SLU 1	-0.48141	-0.20898
334	SLU 81	-0.69658	-0.30238	SLU 1	-0.48125	-0.20891
335	SLU 81	-0.69641	-0.3023	SLU 1	-0.48112	-0.20885
336	SLU 81	-0.69626	-0.30224	SLU 1	-0.481	-0.2088
337	SLU 81	-0.69613	-0.30218	SLU 1	-0.48089	-0.20875
338	SLU 81	-0.69601	-0.30213	SLU 1	-0.4808	-0.20871
339	SLU 81	-0.69591	-0.30209	SLU 1	-0.48072	-0.20867
340	SLU 81	-0.69585	-0.30206	SLU 1	-0.48066	-0.20865
341	SLU 81	-0.69587	-0.30207	SLU 1	-0.48066	-0.20865
342	SLU 81	-0.69597	-0.30212	SLU 1	-0.48071	-0.20867
343	SLU 81	-0.6962	-0.30221	SLU 1	-0.48084	-0.20873
344	SLU 81	-0.69657	-0.30237	SLU 1	-0.48106	-0.20882
345	SLU 81	-0.69712	-0.30261	SLU 1	-0.4814	-0.20897
346	SLU 81	-0.69791	-0.30296	SLU 1	-0.48189	-0.20918
347	SLU 81	-0.69902	-0.30344	SLU 1	-0.48258	-0.20949
348	SLU 81	-0.70058	-0.30412	SLU 1	-0.48356	-0.20991
349	SLU 81	-0.70272	-0.30504	SLU 1	-0.48492	-0.2105
350	SLU 81	-0.7056	-0.30629	SLU 1	-0.48676	-0.2113
351	SLU 81	-0.70936	-0.30793	SLU 1	-0.48918	-0.21235
352	SLU 81	-0.71411	-0.30999	SLU 1	-0.49222	-0.21367
353	SLU 81	-0.7198	-0.31246	SLU 1	-0.49588	-0.21526
354	SLU 81	-0.72623	-0.31525	SLU 1	-0.5	-0.21705
355	SLU 81	-0.73283	-0.31811	SLU 1	-0.50422	-0.21888
356	SLU 81	-0.73852	-0.32058	SLU 1	-0.50782	-0.22044
357	SLU 81	-0.74205	-0.32212	SLU 1	-0.51003	-0.2214
358	SLU 81	-0.75592	-0.32814	SLU 1	-0.52062	-0.22599
359	SLU 81	-0.75219	-0.32652	SLU 1	-0.51823	-0.22496
360	SLU 81	-0.74625	-0.32394	SLU 1	-0.5144	-0.2233
361	SLU 81	-0.73945	-0.32099	SLU 1	-0.50999	-0.22138
362	SLU 81	-0.73285	-0.31812	SLU 1	-0.5057	-0.21952
363	SLU 81	-0.72695	-0.31556	SLU 1	-0.50186	-0.21785

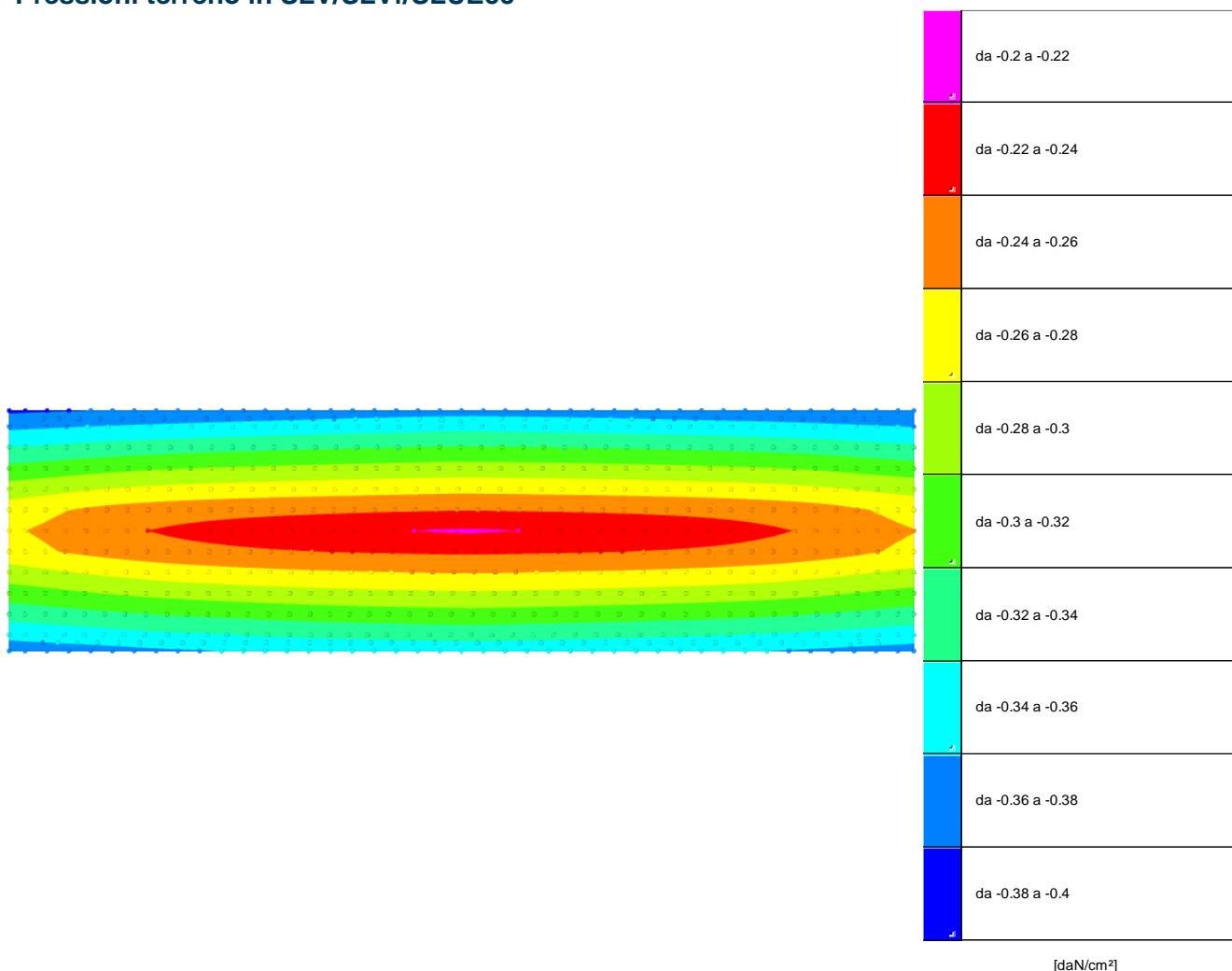
Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	Cont.	uz	Valore
364	SLU 81	-0.72194	-0.31339	SLU 1	-0.49859	-0.21643
365	SLU 81	-0.71784	-0.31161	SLU 1	-0.4959	-0.21527
366	SLU 81	-0.71456	-0.31019	SLU 1	-0.49375	-0.21433
367	SLU 81	-0.712	-0.30907	SLU 1	-0.49207	-0.2136
368	SLU 81	-0.71001	-0.30821	SLU 1	-0.49075	-0.21303
369	SLU 81	-0.70846	-0.30754	SLU 1	-0.48971	-0.21258
370	SLU 81	-0.70725	-0.30701	SLU 1	-0.4889	-0.21223
371	SLU 81	-0.7063	-0.3066	SLU 1	-0.48825	-0.21194
372	SLU 81	-0.70554	-0.30627	SLU 1	-0.48772	-0.21172
373	SLU 81	-0.70492	-0.306	SLU 1	-0.48729	-0.21153
374	SLU 81	-0.70442	-0.30578	SLU 1	-0.48693	-0.21137
375	SLU 81	-0.70399	-0.3056	SLU 1	-0.48662	-0.21124
376	SLU 81	-0.70362	-0.30544	SLU 1	-0.48635	-0.21112
377	SLU 81	-0.7033	-0.3053	SLU 1	-0.48612	-0.21102
378	SLU 81	-0.70304	-0.30519	SLU 1	-0.48592	-0.21093
379	SLU 81	-0.70283	-0.30509	SLU 1	-0.48575	-0.21086
380	SLU 81	-0.70265	-0.30502	SLU 1	-0.48561	-0.2108
381	SLU 81	-0.7025	-0.30495	SLU 1	-0.48549	-0.21075
382	SLU 81	-0.70236	-0.30489	SLU 1	-0.48537	-0.2107
383	SLU 81	-0.70223	-0.30483	SLU 1	-0.48527	-0.21065
384	SLU 81	-0.70212	-0.30479	SLU 1	-0.48518	-0.21061
385	SLU 81	-0.70205	-0.30475	SLU 1	-0.48512	-0.21059
386	SLU 81	-0.70205	-0.30475	SLU 1	-0.4851	-0.21058
387	SLU 81	-0.70214	-0.30479	SLU 1	-0.48514	-0.2106
388	SLU 81	-0.70235	-0.30488	SLU 1	-0.48526	-0.21065
389	SLU 81	-0.70269	-0.30503	SLU 1	-0.48546	-0.21074
390	SLU 81	-0.70321	-0.30526	SLU 1	-0.48578	-0.21087
391	SLU 81	-0.70394	-0.30558	SLU 1	-0.48623	-0.21107
392	SLU 81	-0.70498	-0.30603	SLU 1	-0.48688	-0.21135
393	SLU 81	-0.70643	-0.30666	SLU 1	-0.48779	-0.21175
394	SLU 81	-0.70843	-0.30752	SLU 1	-0.48906	-0.2123
395	SLU 81	-0.71112	-0.30869	SLU 1	-0.49078	-0.21304
396	SLU 81	-0.71464	-0.31022	SLU 1	-0.49303	-0.21402
397	SLU 81	-0.7191	-0.31215	SLU 1	-0.49589	-0.21526
398	SLU 81	-0.72446	-0.31448	SLU 1	-0.49933	-0.21676
399	SLU 81	-0.73055	-0.31713	SLU 1	-0.50323	-0.21845
400	SLU 81	-0.73684	-0.31986	SLU 1	-0.50725	-0.22019
401	SLU 81	-0.7423	-0.32223	SLU 1	-0.51071	-0.2217
402	SLU 81	-0.74567	-0.32369	SLU 1	-0.51282	-0.22261
403	SLU 81	-0.75926	-0.32959	SLU 1	-0.52323	-0.22713
404	SLU 81	-0.75606	-0.3282	SLU 1	-0.52117	-0.22624
405	SLU 81	-0.75095	-0.32598	SLU 1	-0.51787	-0.2248
406	SLU 81	-0.74515	-0.32346	SLU 1	-0.51411	-0.22317
407	SLU 81	-0.73958	-0.32104	SLU 1	-0.51048	-0.22159
408	SLU 81	-0.73463	-0.31889	SLU 1	-0.50725	-0.22019
409	SLU 81	-0.73043	-0.31707	SLU 1	-0.50451	-0.219
410	SLU 81	-0.72699	-0.31558	SLU 1	-0.50226	-0.21803
411	SLU 81	-0.72424	-0.31439	SLU 1	-0.50045	-0.21724
412	SLU 81	-0.72208	-0.31345	SLU 1	-0.49902	-0.21662
413	SLU 81	-0.72038	-0.31271	SLU 1	-0.49789	-0.21613
414	SLU 81	-0.71906	-0.31214	SLU 1	-0.497	-0.21574
415	SLU 81	-0.71801	-0.31168	SLU 1	-0.49629	-0.21543
416	SLU 81	-0.71717	-0.31132	SLU 1	-0.49571	-0.21518
417	SLU 81	-0.71649	-0.31102	SLU 1	-0.49524	-0.21498
418	SLU 81	-0.71593	-0.31078	SLU 1	-0.49484	-0.2148
419	SLU 81	-0.71544	-0.31057	SLU 1	-0.49449	-0.21465
420	SLU 81	-0.71502	-0.31038	SLU 1	-0.49418	-0.21452
421	SLU 81	-0.71464	-0.31022	SLU 1	-0.49391	-0.2144
422	SLU 81	-0.71432	-0.31008	SLU 1	-0.49367	-0.2143
423	SLU 81	-0.71405	-0.30996	SLU 1	-0.49346	-0.21421
424	SLU 81	-0.71383	-0.30987	SLU 1	-0.49329	-0.21413
425	SLU 81	-0.71365	-0.30979	SLU 1	-0.49315	-0.21407
426	SLU 81	-0.7135	-0.30972	SLU 1	-0.49302	-0.21402
427	SLU 81	-0.71335	-0.30966	SLU 1	-0.4929	-0.21397
428	SLU 81	-0.7132	-0.30959	SLU 1	-0.49278	-0.21391
429	SLU 81	-0.71306	-0.30953	SLU 1	-0.49267	-0.21387
430	SLU 81	-0.71295	-0.30949	SLU 1	-0.49259	-0.21383
431	SLU 81	-0.71291	-0.30947	SLU 1	-0.49254	-0.21381
432	SLU 81	-0.71296	-0.30949	SLU 1	-0.49256	-0.21382
433	SLU 81	-0.71312	-0.30956	SLU 1	-0.49265	-0.21385
434	SLU 81	-0.7134	-0.30968	SLU 1	-0.49281	-0.21392
435	SLU 81	-0.71381	-0.30986	SLU 1	-0.49306	-0.21403
436	SLU 81	-0.7144	-0.31012	SLU 1	-0.49341	-0.21419
437	SLU 81	-0.71523	-0.31048	SLU 1	-0.49393	-0.21441
438	SLU 81	-0.71639	-0.31098	SLU 1	-0.49465	-0.21473
439	SLU 81	-0.71799	-0.31167	SLU 1	-0.49567	-0.21517
440	SLU 81	-0.72017	-0.31262	SLU 1	-0.49705	-0.21577
441	SLU 81	-0.72304	-0.31387	SLU 1	-0.49889	-0.21656
442	SLU 81	-0.7267	-0.31545	SLU 1	-0.50123	-0.21758
443	SLU 81	-0.73115	-0.31739	SLU 1	-0.50408	-0.21882
444	SLU 81	-0.73624	-0.3196	SLU 1	-0.50734	-0.22023
445	SLU 81	-0.74157	-0.32191	SLU 1	-0.51075	-0.22171
446	SLU 81	-0.74625	-0.32394	SLU 1	-0.51371	-0.223
447	SLU 81	-0.74912	-0.32519	SLU 1	-0.5155	-0.22378
448	SLU 81	-0.76249	-0.33099	SLU 1	-0.52576	-0.22823
449	SLU 81	-0.76006	-0.32993	SLU 1	-0.52419	-0.22755
450	SLU 81	-0.75623	-0.32828	SLU 1	-0.52171	-0.22647
451	SLU 81	-0.75201	-0.32644	SLU 1	-0.51896	-0.22528
452	SLU 81	-0.74801	-0.3247	SLU 1	-0.51635	-0.22414
453	SLU 81	-0.74448	-0.32317	SLU 1	-0.51404	-0.22314
454	SLU 81	-0.74148	-0.32187	SLU 1	-0.51207	-0.22229
455	SLU 81	-0.73902	-0.3208	SLU 1	-0.51044	-0.22158

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
456	SLU 81	-0.73703	-0.31994	SLU 1	-0.50912	-0.22101
457	SLU 81	-0.73544	-0.31925	SLU 1	-0.50807	-0.22055
458	SLU 81	-0.73418	-0.3187	SLU 1	-0.50722	-0.22018
459	SLU 81	-0.73317	-0.31826	SLU 1	-0.50653	-0.21988
460	SLU 81	-0.73236	-0.31791	SLU 1	-0.50597	-0.21964
461	SLU 81	-0.7317	-0.31762	SLU 1	-0.50551	-0.21944
462	SLU 81	-0.73114	-0.31738	SLU 1	-0.50511	-0.21926
463	SLU 81	-0.73065	-0.31717	SLU 1	-0.50476	-0.21911
464	SLU 81	-0.73021	-0.31698	SLU 1	-0.50444	-0.21897
465	SLU 81	-0.7298	-0.3168	SLU 1	-0.50414	-0.21884
466	SLU 81	-0.72942	-0.31663	SLU 1	-0.50386	-0.21872
467	SLU 81	-0.72908	-0.31649	SLU 1	-0.50361	-0.21861
468	SLU 81	-0.7288	-0.31637	SLU 1	-0.5034	-0.21852
469	SLU 81	-0.72858	-0.31627	SLU 1	-0.50322	-0.21845
470	SLU 81	-0.72842	-0.3162	SLU 1	-0.50309	-0.21839
471	SLU 81	-0.72827	-0.31613	SLU 1	-0.50296	-0.21833
472	SLU 81	-0.7281	-0.31606	SLU 1	-0.50283	-0.21828
473	SLU 81	-0.72792	-0.31598	SLU 1	-0.50269	-0.21821
474	SLU 81	-0.72773	-0.3159	SLU 1	-0.50255	-0.21815
475	SLU 81	-0.72756	-0.31583	SLU 1	-0.50242	-0.2181
476	SLU 81	-0.72746	-0.31579	SLU 1	-0.50234	-0.21806
477	SLU 81	-0.72746	-0.31578	SLU 1	-0.50232	-0.21805
478	SLU 81	-0.72755	-0.31582	SLU 1	-0.50236	-0.21807
479	SLU 81	-0.72773	-0.3159	SLU 1	-0.50246	-0.21811
480	SLU 81	-0.72799	-0.31601	SLU 1	-0.50261	-0.21818
481	SLU 81	-0.72836	-0.31617	SLU 1	-0.50283	-0.21827
482	SLU 81	-0.72887	-0.3164	SLU 1	-0.50314	-0.21841
483	SLU 81	-0.7296	-0.31671	SLU 1	-0.50359	-0.21861
484	SLU 81	-0.73062	-0.31716	SLU 1	-0.50423	-0.21888
485	SLU 81	-0.73204	-0.31777	SLU 1	-0.50513	-0.21927
486	SLU 81	-0.73395	-0.3186	SLU 1	-0.50635	-0.2198
487	SLU 81	-0.73645	-0.31968	SLU 1	-0.50795	-0.2205
488	SLU 81	-0.73952	-0.32102	SLU 1	-0.50992	-0.22135
489	SLU 81	-0.7431	-0.32257	SLU 1	-0.5122	-0.22234
490	SLU 81	-0.74691	-0.32423	SLU 1	-0.51463	-0.2234
491	SLU 81	-0.75034	-0.32572	SLU 1	-0.51679	-0.22434
492	SLU 81	-0.75247	-0.32664	SLU 1	-0.51812	-0.22491
493	SLU 81	-0.75585	-0.33245	SLU 1	-0.52837	-0.22936
494	SLU 81	-0.76424	-0.33175	SLU 1	-0.52733	-0.22891
495	SLU 81	-0.76198	-0.33077	SLU 1	-0.52584	-0.22826
496	SLU 81	-0.75965	-0.32976	SLU 1	-0.52431	-0.2276
497	SLU 81	-0.7575	-0.32883	SLU 1	-0.52289	-0.22698
498	SLU 81	-0.75561	-0.328	SLU 1	-0.52163	-0.22644
499	SLU 81	-0.75399	-0.3273	SLU 1	-0.52055	-0.22597
500	SLU 81	-0.75265	-0.32672	SLU 1	-0.51964	-0.22557
501	SLU 81	-0.75153	-0.32623	SLU 1	-0.51888	-0.22524
502	SLU 81	-0.75062	-0.32584	SLU 1	-0.51825	-0.22497
503	SLU 81	-0.74987	-0.32551	SLU 1	-0.51773	-0.22474
504	SLU 81	-0.74924	-0.32524	SLU 1	-0.51729	-0.22455
505	SLU 81	-0.74871	-0.32501	SLU 1	-0.5169	-0.22438
506	SLU 81	-0.74824	-0.32481	SLU 1	-0.51657	-0.22424
507	SLU 81	-0.74783	-0.32463	SLU 1	-0.51626	-0.2241
508	SLU 81	-0.74744	-0.32446	SLU 1	-0.51597	-0.22398
509	SLU 81	-0.74705	-0.32429	SLU 1	-0.51569	-0.22385
510	SLU 81	-0.74666	-0.32412	SLU 1	-0.5154	-0.22373
511	SLU 81	-0.74628	-0.32395	SLU 1	-0.51512	-0.22361
512	SLU 81	-0.74592	-0.3238	SLU 1	-0.51485	-0.22349
513	SLU 81	-0.74562	-0.32367	SLU 1	-0.51462	-0.22339
514	SLU 81	-0.74541	-0.32358	SLU 1	-0.51445	-0.22332
515	SLU 81	-0.74526	-0.32351	SLU 1	-0.51433	-0.22327
516	SLU 81	-0.74513	-0.32345	SLU 1	-0.51421	-0.22321
517	SLU 81	-0.74495	-0.32338	SLU 1	-0.51407	-0.22315
518	SLU 81	-0.74472	-0.32328	SLU 1	-0.5139	-0.22308
519	SLU 81	-0.74446	-0.32317	SLU 1	-0.51371	-0.223
520	SLU 81	-0.74422	-0.32306	SLU 1	-0.51354	-0.22292
521	SLU 81	-0.74405	-0.32299	SLU 1	-0.51341	-0.22287
522	SLU 81	-0.74397	-0.32295	SLU 1	-0.51335	-0.22284
523	SLU 81	-0.74399	-0.32296	SLU 1	-0.51334	-0.22284
524	SLU 81	-0.74405	-0.32298	SLU 1	-0.51336	-0.22285
525	SLU 81	-0.74412	-0.32302	SLU 1	-0.51339	-0.22286
526	SLU 81	-0.74422	-0.32306	SLU 1	-0.51344	-0.22288
527	SLU 81	-0.74437	-0.32312	SLU 1	-0.51351	-0.22291
528	SLU 81	-0.74459	-0.32322	SLU 1	-0.51364	-0.22297
529	SLU 81	-0.74494	-0.32337	SLU 1	-0.51386	-0.22306
530	SLU 81	-0.74548	-0.32361	SLU 1	-0.5142	-0.22321
531	SLU 81	-0.74629	-0.32396	SLU 1	-0.51471	-0.22343
532	SLU 81	-0.74744	-0.32446	SLU 1	-0.51545	-0.22375
533	SLU 81	-0.74894	-0.32511	SLU 1	-0.5164	-0.22417
534	SLU 81	-0.75073	-0.32588	SLU 1	-0.51754	-0.22466
535	SLU 81	-0.7527	-0.32674	SLU 1	-0.51879	-0.2252
536	SLU 81	-0.7546	-0.32756	SLU 1	-0.51998	-0.22572
537	SLU 81	-0.75591	-0.32814	SLU 1	-0.5208	-0.22607
538	SLU 81	-0.76974	-0.33414	SLU 1	-0.53132	-0.23064
539	SLU 81	-0.76877	-0.33372	SLU 1	-0.53068	-0.23036
540	SLU 81	-0.7679	-0.33334	SLU 1	-0.53008	-0.2301
541	SLU 81	-0.76731	-0.33308	SLU 1	-0.52965	-0.22992
542	SLU 81	-0.76688	-0.3329	SLU 1	-0.52932	-0.22978
543	SLU 81	-0.76653	-0.33274	SLU 1	-0.52905	-0.22966
544	SLU 81	-0.76623	-0.33261	SLU 1	-0.52881	-0.22955
545	SLU 81	-0.76596	-0.3325	SLU 1	-0.52858	-0.22945
546	SLU 81	-0.76571	-0.33239	SLU 1	-0.52837	-0.22936
547	SLU 81	-0.76546	-0.33228	SLU 1	-0.52817	-0.22927

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
548	SLU 81	-0.76522	-0.33218	SLU 1	-0.52797	-0.22919
549	SLU 81	-0.76498	-0.33207	SLU 1	-0.52776	-0.22911
550	SLU 81	-0.76473	-0.33196	SLU 1	-0.52756	-0.22901
551	SLU 81	-0.76447	-0.33185	SLU 1	-0.52735	-0.22892
552	SLU 81	-0.7642	-0.33173	SLU 1	-0.52714	-0.22883
553	SLU 81	-0.76391	-0.33161	SLU 1	-0.52691	-0.22873
554	SLU 81	-0.76359	-0.33147	SLU 1	-0.52667	-0.22862
555	SLU 81	-0.76323	-0.33131	SLU 1	-0.5264	-0.22851
556	SLU 81	-0.76285	-0.33115	SLU 1	-0.52612	-0.22838
557	SLU 81	-0.76248	-0.33098	SLU 1	-0.52584	-0.22826
558	SLU 81	-0.76216	-0.33085	SLU 1	-0.5256	-0.22816
559	SLU 81	-0.76194	-0.33075	SLU 1	-0.52542	-0.22808
560	SLU 81	-0.76181	-0.33069	SLU 1	-0.52531	-0.22803
561	SLU 81	-0.76167	-0.33064	SLU 1	-0.52519	-0.22798
562	SLU 81	-0.76147	-0.33055	SLU 1	-0.52503	-0.22791
563	SLU 81	-0.76121	-0.33043	SLU 1	-0.52484	-0.22783
564	SLU 81	-0.7609	-0.3303	SLU 1	-0.52461	-0.22773
565	SLU 81	-0.76058	-0.33016	SLU 1	-0.52439	-0.22763
566	SLU 81	-0.76032	-0.33005	SLU 1	-0.52421	-0.22756
567	SLU 81	-0.76016	-0.32998	SLU 1	-0.5241	-0.22751
568	SLU 81	-0.76009	-0.32995	SLU 1	-0.52403	-0.22748
569	SLU 81	-0.76002	-0.32992	SLU 1	-0.52397	-0.22745
570	SLU 81	-0.75989	-0.32986	SLU 1	-0.52388	-0.22741
571	SLU 81	-0.75972	-0.32979	SLU 1	-0.52375	-0.22735
572	SLU 81	-0.75949	-0.32969	SLU 1	-0.52359	-0.22729
573	SLU 81	-0.75922	-0.32957	SLU 1	-0.52341	-0.22721
574	SLU 81	-0.75892	-0.32944	SLU 1	-0.5232	-0.22712
575	SLU 81	-0.75861	-0.3293	SLU 1	-0.523	-0.22703
576	SLU 81	-0.75835	-0.3292	SLU 1	-0.52285	-0.22696
577	SLU 81	-0.75822	-0.32914	SLU 1	-0.52277	-0.22693
578	SLU 81	-0.75822	-0.32914	SLU 1	-0.52278	-0.22693
579	SLU 81	-0.75835	-0.3292	SLU 1	-0.52286	-0.22697
580	SLU 81	-0.75862	-0.32931	SLU 1	-0.52303	-0.22704
581	SLU 81	-0.75915	-0.32954	SLU 1	-0.52335	-0.22718
582	SLU 81	-0.75984	-0.32984	SLU 1	-0.52378	-0.22737
583	SLU 81	-0.76558	-0.33233	SLU 1	-0.52781	-0.22912
584	SLU 81	-0.76673	-0.33283	SLU 1	-0.52859	-0.22946
585	SLU 81	-0.76742	-0.33313	SLU 1	-0.52905	-0.22966
586	SLU 81	-0.76803	-0.3334	SLU 1	-0.52949	-0.22985
587	SLU 81	-0.76839	-0.33355	SLU 1	-0.52976	-0.22996
588	SLU 81	-0.76133	-0.33049	SLU 1	-0.52493	-0.22787
589	SLU 81	-0.7618	-0.33069	SLU 1	-0.52522	-0.22799
590	SLU 81	-0.76238	-0.33094	SLU 1	-0.52557	-0.22815
591	SLU 81	-0.76301	-0.33122	SLU 1	-0.52597	-0.22832
592	SLU 81	-0.77016	-0.33432	SLU 1	-0.5317	-0.23081
593	SLU 81	-0.77005	-0.33427	SLU 1	-0.53159	-0.23076
594	SLU 81	-0.77012	-0.3343	SLU 1	-0.53158	-0.23075
595	SLU 81	-0.77028	-0.33437	SLU 1	-0.53163	-0.23077
596	SLU 81	-0.77046	-0.33445	SLU 1	-0.53168	-0.2308
597	SLU 81	-0.77059	-0.33451	SLU 1	-0.53171	-0.23081
598	SLU 81	-0.77068	-0.33454	SLU 1	-0.53171	-0.23081
599	SLU 81	-0.7707	-0.33455	SLU 1	-0.53167	-0.2308
600	SLU 81	-0.77066	-0.33454	SLU 1	-0.5316	-0.23076
601	SLU 81	-0.77057	-0.3345	SLU 1	-0.53149	-0.23072
602	SLU 81	-0.77044	-0.33444	SLU 1	-0.53136	-0.23066
603	SLU 81	-0.77026	-0.33436	SLU 1	-0.5312	-0.23059
604	SLU 81	-0.77005	-0.33427	SLU 1	-0.53102	-0.23051
605	SLU 81	-0.7698	-0.33416	SLU 1	-0.53082	-0.23042
606	SLU 81	-0.7695	-0.33403	SLU 1	-0.53059	-0.23032
607	SLU 81	-0.76916	-0.33389	SLU 1	-0.53033	-0.23021
608	SLU 81	-0.76878	-0.33372	SLU 1	-0.53005	-0.23009
609	SLU 81	-0.76674	-0.33283	SLU 1	-0.52848	-0.22941
610	SLU 81	-0.76639	-0.33268	SLU 1	-0.52824	-0.22931
611	SLU 81	-0.7661	-0.33256	SLU 1	-0.52804	-0.22922
612	SLU 81	-0.76591	-0.33248	SLU 1	-0.5279	-0.22916
613	SLU 81	-0.76579	-0.33243	SLU 1	-0.52781	-0.22912
614	SLU 81	-0.76565	-0.33236	SLU 1	-0.52771	-0.22907
615	SLU 81	-0.76543	-0.33227	SLU 1	-0.52755	-0.22901
616	SLU 81	-0.76513	-0.33214	SLU 1	-0.52734	-0.22891
617	SLU 81	-0.76473	-0.33196	SLU 1	-0.52707	-0.2288
618	SLU 81	-0.76424	-0.33175	SLU 1	-0.52675	-0.22866
619	SLU 81	-0.76365	-0.3315	SLU 1	-0.52637	-0.22849
620	SLU 81	-0.76087	-0.33029	SLU 1	-0.52464	-0.22774
621	SLU 81	-0.761	-0.33034	SLU 1	-0.52472	-0.22778
622	SLU 81	-0.7672	-0.33304	SLU 1	-0.52881	-0.22955
623	SLU 81	-0.7676	-0.33321	SLU 1	-0.52909	-0.22967
624	SLU 81	-0.76835	-0.33353	SLU 1	-0.52962	-0.22991
625	SLU 81	-0.77321	-0.33565	SLU 1	-0.5339	-0.23176
626	SLU 81	-0.77258	-0.33537	SLU 1	-0.53346	-0.23157
627	SLU 81	-0.77243	-0.3353	SLU 1	-0.53331	-0.23151
628	SLU 81	-0.77289	-0.33551	SLU 1	-0.53354	-0.23161
629	SLU 81	-0.77359	-0.33581	SLU 1	-0.53393	-0.23177
630	SLU 81	-0.77431	-0.33612	SLU 1	-0.53432	-0.23194
631	SLU 81	-0.77493	-0.33639	SLU 1	-0.53466	-0.23209
632	SLU 81	-0.77542	-0.3366	SLU 1	-0.53491	-0.2322
633	SLU 81	-0.77577	-0.33676	SLU 1	-0.53508	-0.23227
634	SLU 81	-0.776	-0.33685	SLU 1	-0.53517	-0.23231
635	SLU 81	-0.7761	-0.3369	SLU 1	-0.53518	-0.23232
636	SLU 81	-0.77611	-0.3369	SLU 1	-0.53514	-0.2323
637	SLU 81	-0.77604	-0.33687	SLU 1	-0.53505	-0.23226
638	SLU 81	-0.7759	-0.33681	SLU 1	-0.53491	-0.2322
639	SLU 81	-0.7757	-0.33672	SLU 1	-0.53474	-0.23213

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	Cont.	uz	Valore
640	SLU 81	-0.77543	-0.33661	SLU 1	-0.53453	-0.23203
641	SLU 81	-0.77511	-0.33647	SLU 1	-0.53428	-0.23192
642	SLU 81	-0.77473	-0.3363	SLU 1	-0.53399	-0.2318
643	SLU 81	-0.77433	-0.33613	SLU 1	-0.5337	-0.23167
644	SLU 81	-0.77398	-0.33598	SLU 1	-0.53344	-0.23156
645	SLU 81	-0.77375	-0.33588	SLU 1	-0.53325	-0.23148
646	SLU 81	-0.7736	-0.33581	SLU 1	-0.53312	-0.23142
647	SLU 81	-0.77346	-0.33575	SLU 1	-0.53299	-0.23137
648	SLU 81	-0.77324	-0.33566	SLU 1	-0.53282	-0.23129
649	SLU 81	-0.77293	-0.33552	SLU 1	-0.5326	-0.2312
650	SLU 81	-0.77257	-0.33536	SLU 1	-0.53234	-0.23109
651	SLU 81	-0.77219	-0.3352	SLU 1	-0.53208	-0.23097
652	SLU 81	-0.77187	-0.33506	SLU 1	-0.53186	-0.23088
653	SLU 81	-0.77165	-0.33497	SLU 1	-0.5317	-0.23081
654	SLU 81	-0.77148	-0.33489	SLU 1	-0.53158	-0.23075
655	SLU 81	-0.77125	-0.33479	SLU 1	-0.53142	-0.23068
656	SLU 81	-0.77091	-0.33465	SLU 1	-0.53119	-0.23058
657	SLU 81	-0.77045	-0.33444	SLU 1	-0.53087	-0.23045
658	SLU 81	-0.76984	-0.33418	SLU 1	-0.53047	-0.23027
659	SLU 81	-0.76907	-0.33385	SLU 1	-0.52998	-0.23006
660	SLU 81	-0.76814	-0.33344	SLU 1	-0.52939	-0.2298
661	SLU 81	-0.76711	-0.33299	SLU 1	-0.52874	-0.22952
662	SLU 81	-0.76602	-0.33252	SLU 1	-0.52806	-0.22923
663	SLU 81	-0.76494	-0.33206	SLU 1	-0.52739	-0.22894
664	SLU 81	-0.76395	-0.33162	SLU 1	-0.52677	-0.22867
665	SLU 81	-0.76318	-0.33129	SLU 1	-0.52629	-0.22846
666	SLU 81	-0.76297	-0.3312	SLU 1	-0.52614	-0.22839
667	SLU 81	-0.76332	-0.33135	SLU 1	-0.52635	-0.22849

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. [cm]
Valore: pressione minima sul terreno del nodo. [daN/cm²]

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. [cm]
Valore: pressione massima sul terreno del nodo. [daN/cm²]

Compressione estrema massima -0.38344 al nodo di indice 625, di coordinate x = 251, y = -1635, z = -13, nel contesto SLV 8.

Spostamento estremo minimo -0.88332 al nodo di indice 625, di coordinate x = 251, y = -1635, z = -13, nel contesto SLV 8.

Spostamento estremo massimo -0.18142 al nodo di indice 45, di coordinate x = 1946, y = -2085, z = -13, nel contesto SLV 7.

Nodo	Pressione minima				Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore	
3	SLV 5		-0.8554	-0.37132	SLV 12	-0.18807	-0.08164	
4	SLV 5		-0.85313	-0.37034	SLV 12	-0.18934	-0.08219	
5	SLV 5		-0.85045	-0.36917	SLV 12	-0.19163	-0.08319	
6	SLV 5		-0.84803	-0.36812	SLV 12	-0.19439	-0.08438	
7	SLV 5		-0.84544	-0.367	SLV 12	-0.19751	-0.08574	
8	SLV 5		-0.84248	-0.36571	SLV 12	-0.20097	-0.08724	
9	SLV 5		-0.83928	-0.36432	SLV 12	-0.20463	-0.08883	
10	SLV 5		-0.83618	-0.36298	SLV 12	-0.20818	-0.09037	
11	SLV 5		-0.83348	-0.36181	SLV 12	-0.2113	-0.09172	
12	SLV 5		-0.83115	-0.3608	SLV 12	-0.21388	-0.09284	
13	SLV 5		-0.82895	-0.35984	SLV 12	-0.2161	-0.09381	
14	SLV 5		-0.82661	-0.35882	SLV 12	-0.21823	-0.09473	
15	SLV 5		-0.8241	-0.35774	SLV 12	-0.22043	-0.09569	
16	SLV 5		-0.82161	-0.35665	SLV 12	-0.22266	-0.09665	
17	SLV 5		-0.81937	-0.35568	SLV 12	-0.22474	-0.09756	
18	SLV 5		-0.81744	-0.35484	SLV 12	-0.22651	-0.09833	
19	SLV 5		-0.81574	-0.35411	SLV 12	-0.22796	-0.09896	
20	SLV 5		-0.81416	-0.35342	SLV 12	-0.22919	-0.09949	
21	SLV 5		-0.81263	-0.35276	SLV 12	-0.23032	-0.09998	
22	SLV 6		-0.81137	-0.35221	SLV 11	-0.23126	-0.10039	
23	SLV 6		-0.81031	-0.35175	SLV 11	-0.23215	-0.10077	
24	SLV 6		-0.80937	-0.35134	SLV 11	-0.23299	-0.10114	
25	SLV 10		-0.80963	-0.35146	SLV 7	-0.23259	-0.10096	
26	SLV 10		-0.81061	-0.35188	SLV 7	-0.23135	-0.10043	
27	SLV 10		-0.8117	-0.35235	SLV 7	-0.22988	-0.09979	
28	SLV 10		-0.81294	-0.35289	SLV 7	-0.22819	-0.09906	
29	SLV 10		-0.81439	-0.35352	SLV 7	-0.22634	-0.09825	
30	SLV 10		-0.81604	-0.35424	SLV 7	-0.2244	-0.09741	
31	SLV 10		-0.8178	-0.355	SLV 7	-0.22246	-0.09657	
32	SLV 10		-0.81953	-0.35575	SLV 7	-0.22055	-0.09574	
33	SLV 10		-0.82114	-0.35645	SLV 7	-0.21864	-0.09491	
34	SLV 10		-0.82264	-0.3571	SLV 7	-0.21665	-0.09405	
35	SLV 10		-0.82408	-0.35773	SLV 7	-0.21453	-0.09312	
36	SLV 10		-0.82556	-0.35837	SLV 7	-0.21217	-0.0921	
37	SLV 10		-0.82718	-0.35907	SLV 7	-0.20945	-0.09092	
38	SLV 10		-0.82912	-0.35991	SLV 7	-0.2062	-0.08951	
39	SLV 10		-0.83151	-0.36095	SLV 7	-0.20237	-0.08785	
40	SLV 10		-0.8343	-0.36216	SLV 7	-0.19811	-0.086	
41	SLV 10		-0.8372	-0.36342	SLV 7	-0.19378	-0.08412	
42	SLV 10		-0.83995	-0.36461	SLV 7	-0.18971	-0.08235	
43	SLV 10		-0.84246	-0.3657	SLV 7	-0.18611	-0.08079	
44	SLV 10		-0.84508	-0.36684	SLV 7	-0.18315	-0.0795	
45	SLV 10		-0.84725	-0.36778	SLV 7	-0.18142	-0.07875	
46	SLV 10		-0.82299	-0.35725	SLV 7	-0.20704	-0.08987	
47	SLV 10		-0.82522	-0.35822	SLV 7	-0.20421	-0.08865	
48	SLV 10		-0.81637	-0.35438	SLV 7	-0.21441	-0.09307	
49	SLV 10		-0.81233	-0.35263	SLV 7	-0.21923	-0.09516	
50	SLV 10		-0.79999	-0.34727	SLV 7	-0.23603	-0.10246	
51	SLV 10		-0.80152	-0.34793	SLV 7	-0.23405	-0.1016	
52	SLV 10		-0.79841	-0.34658	SLV 7	-0.23791	-0.10327	
53	SLV 10		-0.79671	-0.34585	SLV 7	-0.23975	-0.10407	
54	SLV 10		-0.79496	-0.34509	SLV 7	-0.2416	-0.10487	
55	SLV 10		-0.80308	-0.34861	SLV 7	-0.23191	-0.10067	
56	SLV 10		-0.79326	-0.34435	SLV 7	-0.24347	-0.10569	
57	SLV 10		-0.80475	-0.34934	SLV 7	-0.22949	-0.09962	
58	SLV 10		-0.80672	-0.35019	SLV 7	-0.22665	-0.09839	
59	SLV 10		-0.79172	-0.34368	SLV 7	-0.24532	-0.10649	
60	SLV 10		-0.7904	-0.34311	SLV 7	-0.24703	-0.10723	
61	SLV 5		-0.82346	-0.35746	SLV 12	-0.21901	-0.09507	
62	SLV 10		-0.80914	-0.35124	SLV 7	-0.22329	-0.09693	
63	SLV 5		-0.80653	-0.35011	SLV 12	-0.23521	-0.1021	
64	SLV 10		-0.78927	-0.34261	SLV 7	-0.24857	-0.1079	
65	SLV 5		-0.79082	-0.34329	SLV 12	-0.24832	-0.10779	
66	SLV 5		-0.79226	-0.34392	SLV 12	-0.24728	-0.10734	
67	SLV 5		-0.82633	-0.3587	SLV 12	-0.21635	-0.09392	
68	SLV 6		-0.78954	-0.34273	SLV 11	-0.24926	-0.1082	
69	SLV 10		-0.78825	-0.34218	SLV 7	-0.24991	-0.10849	
70	SLV 5		-0.80421	-0.3491	SLV 12	-0.23714	-0.10294	
71	SLV 6		-0.78847	-0.34227	SLV 11	-0.25012	-0.10858	
72	SLV 5		-0.80871	-0.35105	SLV 12	-0.23327	-0.10126	

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
73	SLV 6	-0.78753	-0.34186	SLV 11	-0.25096	-0.10894
74	SLV 5	-0.8202	-0.35604	SLV 12	-0.22206	-0.0964
75	SLV 10	-0.78734	-0.34178	SLV 7	-0.25104	-0.10898
76	SLV 5	-0.79374	-0.34456	SLV 12	-0.24615	-0.10685
77	SLV 5	-0.8288	-0.35978	SLV 12	-0.21413	-0.09295
78	SLV 5	-0.81682	-0.35457	SLV 12	-0.2253	-0.0978
79	SLV 5	-0.81098	-0.35204	SLV 12	-0.23109	-0.10031
80	SLV 5	-0.80171	-0.34802	SLV 12	-0.2392	-0.10383
81	SLV 5	-0.81362	-0.35319	SLV 12	-0.22845	-0.09917
82	SLV 5	-0.83073	-0.36061	SLV 12	-0.21253	-0.09226
83	SLV 5	-0.7953	-0.34524	SLV 12	-0.24484	-0.10628
84	SLV 5	-0.79926	-0.34695	SLV 12	-0.2413	-0.10474
85	SLV 5	-0.7971	-0.34601	SLV 12	-0.24323	-0.10559
86	SLV 10	-0.81955	-0.35576	SLV 7	-0.21018	-0.09124
87	SLV 10	-0.81569	-0.35409	SLV 7	-0.21428	-0.09302
88	SLV 5	-0.81566	-0.35407	SLV 12	-0.23146	-0.10048
89	SLV 5	-0.81316	-0.35299	SLV 12	-0.2325	-0.10093
90	SLV 5	-0.81025	-0.35172	SLV 12	-0.23409	-0.10162
91	SLV 5	-0.80743	-0.3505	SLV 12	-0.23589	-0.1024
92	SLV 5	-0.80451	-0.34923	SLV 12	-0.23789	-0.10327
93	SLV 5	-0.80135	-0.34786	SLV 12	-0.24017	-0.10426
94	SLV 5	-0.79785	-0.34634	SLV 12	-0.24284	-0.10541
95	SLV 5	-0.79439	-0.34484	SLV 12	-0.24564	-0.10663
96	SLV 5	-0.79097	-0.34335	SLV 12	-0.24855	-0.1079
97	SLV 5	-0.78846	-0.34226	SLV 12	-0.25072	-0.10883
98	SLV 5	-0.78625	-0.3413	SLV 12	-0.25256	-0.10963
99	SLV 5	-0.78411	-0.34038	SLV 12	-0.25424	-0.11036
100	SLV 5	-0.78187	-0.33941	SLV 12	-0.25594	-0.1111
101	SLV 5	-0.77938	-0.33832	SLV 12	-0.25788	-0.11194
102	SLV 5	-0.77697	-0.33728	SLV 12	-0.25985	-0.1128
103	SLV 5	-0.77485	-0.33636	SLV 12	-0.26169	-0.1136
104	SLV 5	-0.77322	-0.33565	SLV 12	-0.26311	-0.11421
105	SLV 5	-0.77177	-0.33502	SLV 12	-0.26431	-0.11473
106	SLV 5	-0.7704	-0.33443	SLV 12	-0.26533	-0.11518
107	SLV 5	-0.76907	-0.33385	SLV 12	-0.26628	-0.11559
108	SLV 6	-0.76775	-0.33328	SLV 11	-0.26722	-0.116
109	SLV 6	-0.76667	-0.33281	SLV 11	-0.26806	-0.11636
110	SLV 6	-0.76573	-0.3324	SLV 11	-0.26889	-0.11672
111	SLV 10	-0.7651	-0.33212	SLV 7	-0.26943	-0.11696
112	SLV 10	-0.76594	-0.33249	SLV 7	-0.26842	-0.11652
113	SLV 10	-0.76688	-0.3329	SLV 7	-0.2672	-0.11599
114	SLV 10	-0.76791	-0.33335	SLV 7	-0.2658	-0.11538
115	SLV 10	-0.76909	-0.33386	SLV 7	-0.26424	-0.1147
116	SLV 10	-0.77051	-0.33447	SLV 7	-0.26249	-0.11394
117	SLV 10	-0.77214	-0.33518	SLV 7	-0.26069	-0.11317
118	SLV 10	-0.77385	-0.33592	SLV 7	-0.25893	-0.1124
119	SLV 10	-0.77562	-0.33669	SLV 7	-0.25713	-0.11162
120	SLV 10	-0.77727	-0.33741	SLV 7	-0.25533	-0.11084
121	SLV 10	-0.77887	-0.3381	SLV 7	-0.25348	-0.11003
122	SLV 10	-0.7805	-0.33881	SLV 7	-0.2515	-0.10918
123	SLV 10	-0.78224	-0.33956	SLV 7	-0.24933	-0.10823
124	SLV 10	-0.78425	-0.34044	SLV 7	-0.24682	-0.10714
125	SLV 10	-0.78673	-0.34152	SLV 7	-0.24384	-0.10585
126	SLV 10	-0.78964	-0.34278	SLV 7	-0.24057	-0.10443
127	SLV 10	-0.79298	-0.34423	SLV 7	-0.23709	-0.10292
128	SLV 10	-0.79641	-0.34571	SLV 7	-0.23374	-0.10146
129	SLV 10	-0.79942	-0.34702	SLV 7	-0.23093	-0.10025
130	SLV 10	-0.80225	-0.34825	SLV 7	-0.22844	-0.09916
131	SLV 10	-0.80506	-0.34947	SLV 7	-0.22627	-0.09822
132	SLV 10	-0.80744	-0.3505	SLV 7	-0.22479	-0.09758
133	SLV 5	-0.76442	-0.33183	SLV 12	-0.28829	-0.12515
134	SLV 5	-0.7615	-0.33056	SLV 12	-0.28889	-0.1254
135	SLV 5	-0.75766	-0.32889	SLV 12	-0.28961	-0.12572
136	SLV 5	-0.75365	-0.32715	SLV 12	-0.29033	-0.12603
137	SLV 5	-0.74958	-0.32539	SLV 12	-0.29124	-0.12642
138	SLV 5	-0.74545	-0.32359	SLV 12	-0.29244	-0.12695
139	SLV 5	-0.74129	-0.32179	SLV 12	-0.29401	-0.12763
140	SLV 5	-0.73733	-0.32007	SLV 12	-0.29581	-0.12841
141	SLV 5	-0.73375	-0.31851	SLV 12	-0.29766	-0.12921
142	SLV 5	-0.7308	-0.31724	SLV 12	-0.29929	-0.12992
143	SLV 5	-0.72826	-0.31613	SLV 12	-0.30073	-0.13054
144	SLV 5	-0.72589	-0.3151	SLV 12	-0.3021	-0.13114
145	SLV 5	-0.72353	-0.31408	SLV 12	-0.30353	-0.13176
146	SLV 5	-0.72114	-0.31304	SLV 12	-0.3051	-0.13244
147	SLV 5	-0.71889	-0.31206	SLV 12	-0.30672	-0.13314
148	SLV 5	-0.7169	-0.3112	SLV 12	-0.30824	-0.1338
149	SLV 5	-0.71524	-0.31048	SLV 12	-0.30954	-0.13437
150	SLV 5	-0.71378	-0.30984	SLV 12	-0.31064	-0.13485
151	SLV 5	-0.71241	-0.30925	SLV 12	-0.31162	-0.13527
152	SLV 6	-0.71111	-0.30869	SLV 11	-0.3125	-0.13566
153	SLV 6	-0.70994	-0.30818	SLV 11	-0.31331	-0.13601
154	SLV 6	-0.7089	-0.30773	SLV 11	-0.3141	-0.13635
155	SLV 6	-0.70798	-0.30733	SLV 11	-0.31488	-0.13669
156	SLV 10	-0.70749	-0.30712	SLV 7	-0.31525	-0.13685
157	SLV 10	-0.70834	-0.30748	SLV 7	-0.31423	-0.1364
158	SLV 10	-0.70926	-0.30788	SLV 7	-0.31305	-0.13589
159	SLV 10	-0.71028	-0.30833	SLV 7	-0.31172	-0.13531
160	SLV 10	-0.71144	-0.30883	SLV 7	-0.31025	-0.13467
161	SLV 10	-0.71279	-0.30941	SLV 7	-0.30866	-0.13399
162	SLV 10	-0.71432	-0.31008	SLV 7	-0.30704	-0.13329
163	SLV 10	-0.71598	-0.3108	SLV 7	-0.30545	-0.13259
164	SLV 10	-0.71768	-0.31154	SLV 7	-0.30388	-0.13191

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
165	SLV 10		-0.71936	-0.31227	SLV 7	-0.30233	-0.13124
166	SLV 10		-0.72104	-0.313	SLV 7	-0.30078	-0.13057
167	SLV 10		-0.72283	-0.31377	SLV 7	-0.29918	-0.12987
168	SLV 10		-0.72483	-0.31464	SLV 7	-0.29747	-0.12913
169	SLV 10		-0.72718	-0.31566	SLV 7	-0.29557	-0.12831
170	SLV 10		-0.73006	-0.31691	SLV 7	-0.29344	-0.12738
171	SLV 10		-0.73349	-0.3184	SLV 7	-0.29117	-0.12639
172	SLV 10		-0.73741	-0.32011	SLV 7	-0.28891	-0.12541
173	SLV 10		-0.74157	-0.32191	SLV 7	-0.2869	-0.12454
174	SLV 10		-0.74565	-0.32368	SLV 7	-0.28526	-0.12383
175	SLV 10		-0.7496	-0.3254	SLV 7	-0.28391	-0.12324
176	SLV 10		-0.75331	-0.32701	SLV 7	-0.28263	-0.12269
177	SLV 10		-0.75607	-0.32821	SLV 7	-0.28161	-0.12224
178	SLV 5		-0.71358	-0.30976	SLV 12	-0.34541	-0.14994
179	SLV 5		-0.71018	-0.30828	SLV 12	-0.34537	-0.14992
180	SLV 5		-0.70534	-0.30618	SLV 12	-0.345	-0.14976
181	SLV 5		-0.70011	-0.30391	SLV 12	-0.34443	-0.14952
182	SLV 5		-0.69489	-0.30165	SLV 12	-0.34402	-0.14934
183	SLV 5		-0.68985	-0.29946	SLV 12	-0.34396	-0.14931
184	SLV 5		-0.68508	-0.29739	SLV 12	-0.3443	-0.14946
185	SLV 5		-0.68072	-0.29549	SLV 12	-0.34499	-0.14976
186	SLV 5		-0.67688	-0.29383	SLV 12	-0.34588	-0.15014
187	SLV 5		-0.67363	-0.29242	SLV 12	-0.34683	-0.15056
188	SLV 5		-0.67083	-0.2912	SLV 12	-0.34779	-0.15097
189	SLV 5		-0.66883	-0.2901	SLV 12	-0.3488	-0.15141
190	SLV 5		-0.66592	-0.28907	SLV 12	-0.3499	-0.15189
191	SLV 5		-0.66365	-0.28808	SLV 12	-0.35111	-0.15242
192	SLV 5		-0.66155	-0.28717	SLV 12	-0.35238	-0.15296
193	SLV 5		-0.65968	-0.28636	SLV 12	-0.35361	-0.1535
194	SLV 5		-0.65806	-0.28566	SLV 12	-0.35472	-0.15398
195	SLV 5		-0.65661	-0.28503	SLV 12	-0.3557	-0.15441
196	SLV 6		-0.65531	-0.28446	SLV 11	-0.35657	-0.15478
197	SLV 6		-0.65412	-0.28395	SLV 11	-0.35735	-0.15512
198	SLV 6		-0.65301	-0.28347	SLV 11	-0.3581	-0.15545
199	SLV 6		-0.65201	-0.28303	SLV 11	-0.35883	-0.15577
200	SLV 6		-0.65109	-0.28263	SLV 11	-0.35956	-0.15608
201	SLV 10		-0.65077	-0.28249	SLV 7	-0.35972	-0.15615
202	SLV 10		-0.65159	-0.28285	SLV 7	-0.35871	-0.15571
203	SLV 10		-0.65249	-0.28324	SLV 7	-0.35759	-0.15523
204	SLV 10		-0.65349	-0.28367	SLV 7	-0.35634	-0.15469
205	SLV 10		-0.6546	-0.28416	SLV 7	-0.355	-0.1541
206	SLV 10		-0.65587	-0.28471	SLV 7	-0.3536	-0.15349
207	SLV 10		-0.65729	-0.28533	SLV 7	-0.35218	-0.15288
208	SLV 10		-0.65883	-0.28599	SLV 7	-0.35079	-0.15228
209	SLV 10		-0.66044	-0.28669	SLV 7	-0.34946	-0.1517
210	SLV 10		-0.6621	-0.28741	SLV 7	-0.34817	-0.15114
211	SLV 10		-0.66385	-0.28817	SLV 7	-0.34693	-0.1506
212	SLV 10		-0.66577	-0.28901	SLV 7	-0.3457	-0.15007
213	SLV 10		-0.66799	-0.28997	SLV 7	-0.34448	-0.14954
214	SLV 10		-0.67065	-0.29113	SLV 7	-0.34324	-0.149
215	SLV 10		-0.6739	-0.29253	SLV 7	-0.342	-0.14846
216	SLV 10		-0.67777	-0.29421	SLV 7	-0.34085	-0.14796
217	SLV 10		-0.68222	-0.29615	SLV 7	-0.33992	-0.14756
218	SLV 10		-0.6871	-0.29827	SLV 7	-0.33936	-0.14731
219	SLV 10		-0.69219	-0.30047	SLV 7	-0.33917	-0.14723
220	SLV 10		-0.69726	-0.30267	SLV 7	-0.3392	-0.14724
221	SLV 10		-0.70189	-0.30469	SLV 7	-0.33906	-0.14718
222	SLV 10		-0.7051	-0.30608	SLV 7	-0.33869	-0.14702
223	SLV 5		-0.66289	-0.28776	SLV 12	-0.40253	-0.17474
224	SLV 5		-0.65911	-0.28612	SLV 12	-0.40182	-0.17443
225	SLV 5		-0.65357	-0.28371	SLV 12	-0.40039	-0.17381
226	SLV 5		-0.64745	-0.28105	SLV 12	-0.39856	-0.17301
227	SLV 5		-0.6414	-0.27843	SLV 12	-0.39686	-0.17227
228	SLV 5		-0.63571	-0.27596	SLV 12	-0.39556	-0.17171
229	SLV 5		-0.63051	-0.2737	SLV 12	-0.39475	-0.17136
230	SLV 5		-0.62588	-0.27169	SLV 12	-0.39441	-0.17121
231	SLV 5		-0.62187	-0.26995	SLV 12	-0.39445	-0.17123
232	SLV 5		-0.61847	-0.26847	SLV 12	-0.39474	-0.17135
233	SLV 5		-0.61555	-0.26721	SLV 12	-0.39521	-0.17156
234	SLV 5		-0.61298	-0.26609	SLV 12	-0.39582	-0.17182
235	SLV 5		-0.61065	-0.26508	SLV 12	-0.39658	-0.17215
236	SLV 5		-0.60851	-0.26415	SLV 12	-0.39746	-0.17253
237	SLV 5		-0.60656	-0.2633	SLV 12	-0.39841	-0.17295
238	SLV 5		-0.60482	-0.26255	SLV 12	-0.39937	-0.17336
239	SLV 5		-0.60328	-0.26188	SLV 12	-0.40028	-0.17376
240	SLV 6		-0.60194	-0.2613	SLV 11	-0.40108	-0.1741
241	SLV 6		-0.60072	-0.26077	SLV 11	-0.40182	-0.17443
242	SLV 6		-0.59959	-0.26028	SLV 11	-0.40253	-0.17473
243	SLV 6		-0.59854	-0.25982	SLV 11	-0.40322	-0.17503
244	SLV 6		-0.59757	-0.2594	SLV 11	-0.40391	-0.17533
245	SLV 6		-0.59667	-0.25901	SLV 11	-0.40458	-0.17562
246	SLV 10		-0.59651	-0.25894	SLV 7	-0.40454	-0.17561
247	SLV 10		-0.59731	-0.25929	SLV 7	-0.40355	-0.17518
248	SLV 10		-0.59818	-0.25966	SLV 7	-0.40248	-0.17471
249	SLV 10		-0.59913	-0.26008	SLV 7	-0.40134	-0.17422
250	SLV 10		-0.60018	-0.26053	SLV 7	-0.40013	-0.17369
251	SLV 10		-0.60135	-0.26104	SLV 7	-0.39989	-0.17316
252	SLV 10		-0.60264	-0.2616	SLV 7	-0.39768	-0.17263
253	SLV 10		-0.60404	-0.26221	SLV 7	-0.39651	-0.17212
254	SLV 10		-0.60554	-0.26286	SLV 7	-0.39539	-0.17164
255	SLV 10		-0.60715	-0.26356	SLV 7	-0.39436	-0.17119
256	SLV 10		-0.6089	-0.26432	SLV 7	-0.39341	-0.17078

Nodo	Pressione minima			Pressione massima				
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore	
257	SLV 10		-0.61089	-0.26518	SLV 7		-0.39256	-0.17041
258	SLV 10		-0.61324	-0.2662	SLV 7		-0.39181	-0.17008
259	SLV 10		-0.61609	-0.26744	SLV 7		-0.3912	-0.16982
260	SLV 10		-0.61955	-0.26894	SLV 7		-0.39079	-0.16964
261	SLV 10		-0.6237	-0.27074	SLV 7		-0.39069	-0.16959
262	SLV 10		-0.62853	-0.27284	SLV 7		-0.39099	-0.16973
263	SLV 10		-0.63394	-0.27519	SLV 7		-0.39177	-0.17006
264	SLV 10		-0.63973	-0.2777	SLV 7		-0.39296	-0.17058
265	SLV 10		-0.64558	-0.28024	SLV 7		-0.39433	-0.17118
266	SLV 10		-0.65083	-0.28252	SLV 7		-0.39531	-0.1716
267	SLV 10		-0.65438	-0.28406	SLV 7		-0.39562	-0.17173
268	SLV 1		-0.6182	-0.26836	SLV 16		-0.45346	-0.19685
269	SLV 1		-0.61255	-0.2659	SLV 16		-0.45392	-0.19704
270	SLV 1		-0.60456	-0.26243	SLV 16		-0.45376	-0.19697
271	SLV 1		-0.59597	-0.2587	SLV 16		-0.45298	-0.19663
272	SLV 5		-0.58951	-0.2559	SLV 12		-0.45027	-0.19546
273	SLV 5		-0.58357	-0.25332	SLV 12		-0.44796	-0.19446
274	SLV 5		-0.57824	-0.25101	SLV 12		-0.44623	-0.1937
275	SLV 5		-0.57358	-0.24899	SLV 12		-0.44507	-0.1932
276	SLV 5		-0.56959	-0.24725	SLV 12		-0.44441	-0.19291
277	SLV 5		-0.56621	-0.24579	SLV 12		-0.44414	-0.1928
278	SLV 5		-0.56334	-0.24454	SLV 12		-0.44417	-0.19281
279	SLV 5		-0.56086	-0.24346	SLV 12		-0.44443	-0.19292
280	SLV 5		-0.55865	-0.24251	SLV 12		-0.44487	-0.19312
281	SLV 5		-0.55667	-0.24164	SLV 12		-0.44546	-0.19337
282	SLV 5		-0.55488	-0.24087	SLV 12		-0.44614	-0.19367
283	SLV 6		-0.55331	-0.24019	SLV 11		-0.44683	-0.19397
284	SLV 6		-0.55193	-0.23959	SLV 11		-0.44751	-0.19426
285	SLV 6		-0.55067	-0.23904	SLV 11		-0.44817	-0.19455
286	SLV 6		-0.54953	-0.23854	SLV 11		-0.44881	-0.19482
287	SLV 6		-0.54846	-0.23808	SLV 11		-0.44944	-0.1951
288	SLV 6		-0.54745	-0.23765	SLV 11		-0.45007	-0.19537
289	SLV 6		-0.54651	-0.23724	SLV 11		-0.4507	-0.19565
290	SLV 6		-0.54563	-0.23685	SLV 11		-0.45134	-0.19592
291	SLV 10		-0.54563	-0.23685	SLV 7		-0.45112	-0.19583
292	SLV 10		-0.5464	-0.23719	SLV 7		-0.45014	-0.1954
293	SLV 10		-0.54723	-0.23755	SLV 7		-0.44913	-0.19496
294	SLV 10		-0.54812	-0.23794	SLV 7		-0.44807	-0.1945
295	SLV 10		-0.54909	-0.23836	SLV 7		-0.447	-0.19404
296	SLV 10		-0.55015	-0.23882	SLV 7		-0.44592	-0.19357
297	SLV 10		-0.55131	-0.23932	SLV 7		-0.44488	-0.19312
298	SLV 10		-0.55257	-0.23987	SLV 7		-0.4439	-0.19269
299	SLV 10		-0.55394	-0.24046	SLV 7		-0.44299	-0.1923
300	SLV 10		-0.55545	-0.24112	SLV 7		-0.44218	-0.19195
301	SLV 10		-0.55714	-0.24185	SLV 7		-0.4415	-0.19165
302	SLV 10		-0.5591	-0.2427	SLV 7		-0.44096	-0.19142
303	SLV 10		-0.56144	-0.24372	SLV 7		-0.44062	-0.19127
304	SLV 10		-0.56429	-0.24495	SLV 7		-0.44055	-0.19124
305	SLV 10		-0.56776	-0.24646	SLV 7		-0.44082	-0.19136
306	SLV 10		-0.57194	-0.24828	SLV 7		-0.44155	-0.19167
307	SLV 10		-0.57687	-0.25041	SLV 7		-0.44283	-0.19223
308	SLV 10		-0.58246	-0.25284	SLV 7		-0.44467	-0.19303
309	SLV 14		-0.58917	-0.25575	SLV 3		-0.44634	-0.19375
310	SLV 14		-0.5974	-0.25933	SLV 3		-0.44669	-0.1939
311	SLV 13		-0.60505	-0.26265	SLV 4		-0.44643	-0.19379
312	SLV 13		-0.61041	-0.26498	SLV 4		-0.44562	-0.19344
313	SLV 1		-0.60514	-0.26269	SLV 16		-0.47242	-0.20507
314	SLV 1		-0.59944	-0.26021	SLV 16		-0.47269	-0.20519
315	SLV 1		-0.59133	-0.25669	SLV 16		-0.47221	-0.20498
316	SLV 1		-0.58258	-0.25289	SLV 16		-0.47107	-0.20449
317	SLV 1		-0.57403	-0.24918	SLV 16		-0.46995	-0.204
318	SLV 1		-0.5661	-0.24574	SLV 16		-0.4692	-0.20367
319	SLV 1		-0.55892	-0.24262	SLV 16		-0.46896	-0.20357
320	SLV 1		-0.55253	-0.23985	SLV 16		-0.46926	-0.2037
321	SLV 1		-0.54688	-0.2374	SLV 16		-0.47005	-0.20405
322	SLV 1		-0.54188	-0.23523	SLV 16		-0.47124	-0.20456
323	SLV 3		-0.53758	-0.23336	SLV 14		-0.47258	-0.20514
324	SLV 3		-0.53368	-0.23166	SLV 14		-0.47416	-0.20583
325	SLV 4		-0.53007	-0.2301	SLV 13		-0.47595	-0.2066
326	SLV 4		-0.52671	-0.22864	SLV 13		-0.47787	-0.20744
327	SLV 4		-0.52352	-0.22726	SLV 13		-0.47992	-0.20833
328	SLV 4		-0.52049	-0.22594	SLV 13		-0.48204	-0.20925
329	SLV 4		-0.51757	-0.22467	SLV 13		-0.48421	-0.21019
330	SLV 4		-0.51474	-0.22345	SLV 13		-0.48641	-0.21115
331	SLV 4		-0.51198	-0.22224	SLV 13		-0.48865	-0.21212
332	SLV 4		-0.50924	-0.22106	SLV 13		-0.49093	-0.21311
333	SLV 4		-0.50651	-0.21987	SLV 13		-0.49327	-0.21412
334	SLV 4		-0.5038	-0.21869	SLV 13		-0.49567	-0.21516
335	SLV 8		-0.50168	-0.21777	SLV 9		-0.49752	-0.21597
336	SLV 12		-0.50173	-0.2178	SLV 5		-0.49724	-0.21585
337	SLV 16		-0.50418	-0.21886	SLV 1		-0.49458	-0.21469
338	SLV 16		-0.50667	-0.21994	SLV 1		-0.4919	-0.21353
339	SLV 16		-0.50917	-0.22103	SLV 1		-0.48924	-0.21237
340	SLV 16		-0.51171	-0.22213	SLV 1		-0.4866	-0.21123
341	SLV 16		-0.51431	-0.22326	SLV 1		-0.484	-0.2101
342	SLV 16		-0.51701	-0.22443	SLV 1		-0.48143	-0.20899
343	SLV 16		-0.51985	-0.22566	SLV 1		-0.47889	-0.20788
344	SLV 16		-0.52285	-0.22696	SLV 1		-0.47637	-0.20679
345	SLV 16		-0.52605	-0.22836	SLV 1		-0.47391	-0.20572
346	SLV 16		-0.52949	-0.22985	SLV 1		-0.47155	-0.2047
347	SLV 15		-0.53323	-0.23147	SLV 2		-0.46933	-0.20373
348	SLV 13		-0.53738	-0.23327	SLV 4		-0.46732	-0.20286

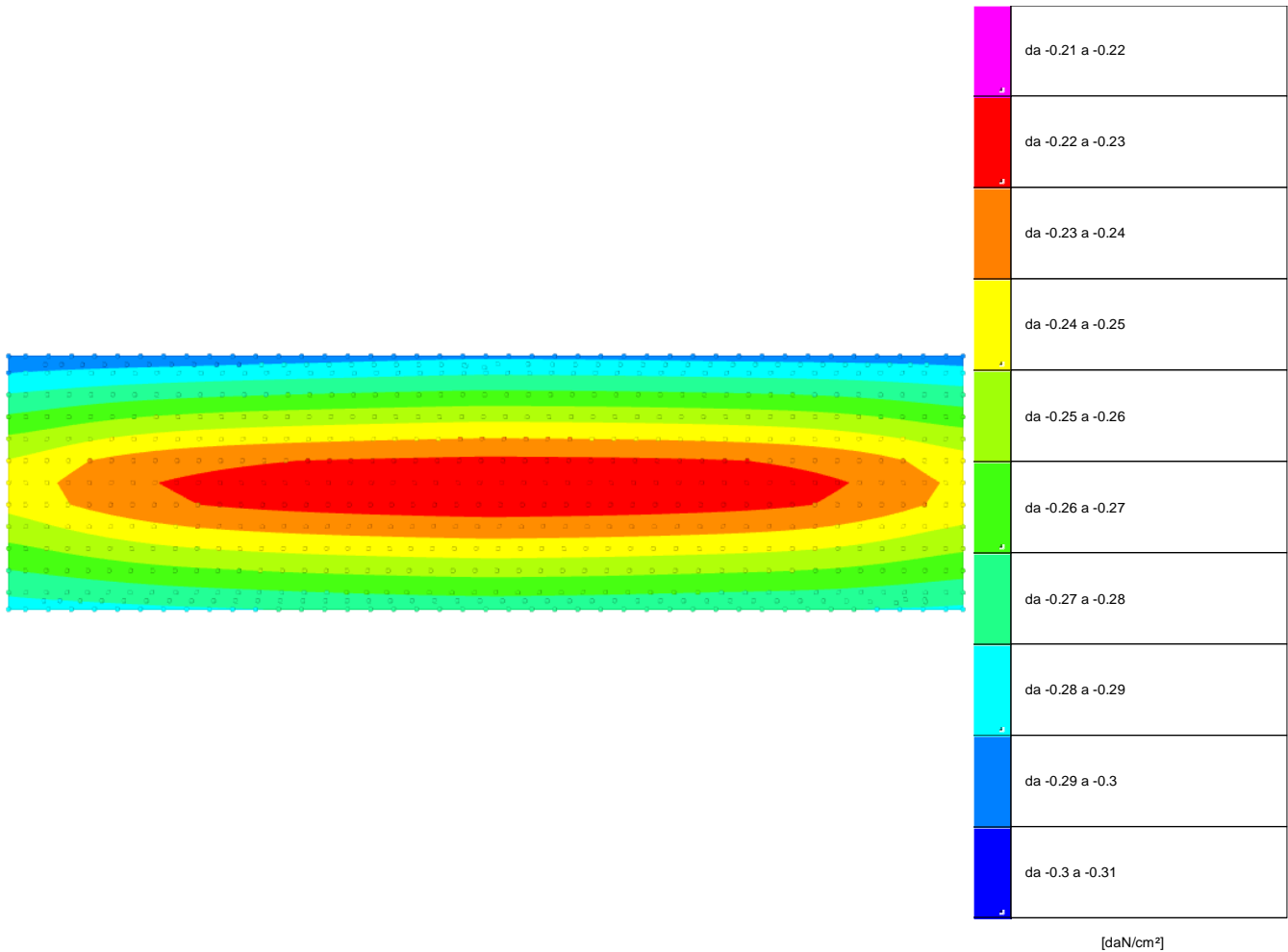
Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
349	SLV 13	-0.54208	-0.23531	SLV 4	-0.46557	-0.2021
350	SLV 13	-0.54738	-0.23761	SLV 4	-0.46425	-0.20153
351	SLV 13	-0.55339	-0.24022	SLV 4	-0.46345	-0.20118
352	SLV 13	-0.56018	-0.24317	SLV 4	-0.4632	-0.20107
353	SLV 13	-0.56775	-0.24646	SLV 4	-0.4635	-0.2012
354	SLV 13	-0.57594	-0.25001	SLV 4	-0.46417	-0.20149
355	SLV 13	-0.58434	-0.25366	SLV 4	-0.46486	-0.20179
356	SLV 13	-0.59213	-0.25704	SLV 4	-0.46489	-0.2018
357	SLV 13	-0.59757	-0.2594	SLV 4	-0.46428	-0.20154
358	SLV 4	-0.62261	-0.27027	SLV 13	-0.46047	-0.19989
359	SLV 4	-0.61708	-0.26787	SLV 13	-0.46082	-0.20004
360	SLV 4	-0.60917	-0.26443	SLV 13	-0.46051	-0.1999
361	SLV 4	-0.60066	-0.26074	SLV 13	-0.45956	-0.19949
362	SLV 4	-0.59241	-0.25716	SLV 13	-0.45863	-0.19909
363	SLV 8	-0.58621	-0.25447	SLV 9	-0.45662	-0.19822
364	SLV 8	-0.58166	-0.2525	SLV 9	-0.45418	-0.19716
365	SLV 8	-0.57783	-0.25083	SLV 9	-0.45228	-0.19633
366	SLV 8	-0.57463	-0.24944	SLV 9	-0.4509	-0.19573
367	SLV 8	-0.57196	-0.24828	SLV 9	-0.44997	-0.19533
368	SLV 8	-0.56971	-0.24731	SLV 9	-0.4494	-0.19508
369	SLV 8	-0.56779	-0.24647	SLV 9	-0.44913	-0.19496
370	SLV 8	-0.56612	-0.24575	SLV 9	-0.44908	-0.19494
371	SLV 8	-0.56463	-0.2451	SLV 9	-0.44919	-0.19499
372	SLV 8	-0.56328	-0.24452	SLV 9	-0.44944	-0.1951
373	SLV 8	-0.56203	-0.24397	SLV 9	-0.44979	-0.19525
374	SLV 8	-0.56086	-0.24347	SLV 9	-0.45022	-0.19544
375	SLV 8	-0.55974	-0.24298	SLV 9	-0.45071	-0.19565
376	SLV 8	-0.55865	-0.2425	SLV 9	-0.45125	-0.19588
377	SLV 8	-0.55759	-0.24204	SLV 9	-0.45184	-0.19614
378	SLV 8	-0.55655	-0.2416	SLV 9	-0.45248	-0.19642
379	SLV 8	-0.55554	-0.24116	SLV 9	-0.45315	-0.19671
380	SLV 8	-0.55455	-0.24073	SLV 9	-0.45387	-0.19702
381	SLV 12	-0.55474	-0.24081	SLV 5	-0.45343	-0.19683
382	SLV 12	-0.55535	-0.24107	SLV 5	-0.4526	-0.19647
383	SLV 12	-0.55597	-0.24134	SLV 5	-0.45178	-0.19611
384	SLV 12	-0.55661	-0.24162	SLV 5	-0.45097	-0.19576
385	SLV 12	-0.55729	-0.24191	SLV 5	-0.45017	-0.19542
386	SLV 12	-0.55803	-0.24224	SLV 5	-0.44941	-0.19509
387	SLV 12	-0.55885	-0.24259	SLV 5	-0.44869	-0.19477
388	SLV 11	-0.55981	-0.24301	SLV 6	-0.448	-0.19447
389	SLV 11	-0.5609	-0.24348	SLV 6	-0.44737	-0.1942
390	SLV 11	-0.56214	-0.24402	SLV 6	-0.44682	-0.19396
391	SLV 11	-0.56355	-0.24463	SLV 6	-0.4464	-0.19378
392	SLV 11	-0.5652	-0.24535	SLV 6	-0.44618	-0.19368
393	SLV 11	-0.56715	-0.24619	SLV 6	-0.44622	-0.1937
394	SLV 11	-0.56949	-0.24721	SLV 6	-0.44663	-0.19388
395	SLV 11	-0.57235	-0.24845	SLV 6	-0.44748	-0.19425
396	SLV 11	-0.57582	-0.24996	SLV 6	-0.44888	-0.19485
397	SLV 11	-0.57999	-0.25177	SLV 6	-0.45086	-0.19571
398	SLV 15	-0.58605	-0.2544	SLV 2	-0.45221	-0.1963
399	SLV 15	-0.59391	-0.25781	SLV 2	-0.45274	-0.19653
400	SLV 15	-0.602	-0.26132	SLV 2	-0.45331	-0.19678
401	SLV 15	-0.60954	-0.2646	SLV 2	-0.45327	-0.19676
402	SLV 15	-0.61478	-0.26687	SLV 2	-0.45264	-0.19649
403	SLV 8	-0.66897	-0.29039	SLV 9	-0.41929	-0.18201
404	SLV 8	-0.66552	-0.2889	SLV 9	-0.41829	-0.18157
405	SLV 8	-0.66028	-0.28662	SLV 9	-0.41643	-0.18077
406	SLV 8	-0.65451	-0.28412	SLV 9	-0.41414	-0.17978
407	SLV 8	-0.64898	-0.28172	SLV 9	-0.41191	-0.17881
408	SLV 8	-0.644	-0.27956	SLV 9	-0.40999	-0.17797
409	SLV 8	-0.63966	-0.27767	SLV 9	-0.40847	-0.17731
410	SLV 8	-0.63595	-0.27606	SLV 9	-0.40738	-0.17684
411	SLV 8	-0.63279	-0.27469	SLV 9	-0.40668	-0.17653
412	SLV 8	-0.6301	-0.27352	SLV 9	-0.40632	-0.17638
413	SLV 8	-0.62778	-0.27251	SLV 9	-0.40624	-0.17634
414	SLV 8	-0.62576	-0.27164	SLV 9	-0.40637	-0.1764
415	SLV 8	-0.62395	-0.27085	SLV 9	-0.40668	-0.17653
416	SLV 8	-0.62232	-0.27014	SLV 9	-0.4071	-0.17672
417	SLV 8	-0.62082	-0.26949	SLV 9	-0.40762	-0.17694
418	SLV 8	-0.61941	-0.26888	SLV 9	-0.40819	-0.17719
419	SLV 8	-0.61808	-0.26831	SLV 9	-0.40881	-0.17746
420	SLV 8	-0.61681	-0.26775	SLV 9	-0.40945	-0.17774
421	SLV 8	-0.61559	-0.26722	SLV 9	-0.41012	-0.17803
422	SLV 8	-0.61441	-0.26671	SLV 9	-0.41082	-0.17833
423	SLV 8	-0.61327	-0.26622	SLV 9	-0.41154	-0.17865
424	SLV 8	-0.61219	-0.26575	SLV 9	-0.41229	-0.17897
425	SLV 8	-0.61115	-0.2653	SLV 9	-0.41305	-0.1793
426	SLV 12	-0.61148	-0.26544	SLV 5	-0.41247	-0.17905
427	SLV 12	-0.61211	-0.26571	SLV 5	-0.4116	-0.17867
428	SLV 12	-0.61277	-0.266	SLV 5	-0.41071	-0.17829
429	SLV 12	-0.61346	-0.2663	SLV 5	-0.4098	-0.17789
430	SLV 11	-0.61421	-0.26663	SLV 6	-0.40888	-0.17749
431	SLV 11	-0.61509	-0.267	SLV 6	-0.40793	-0.17708
432	SLV 11	-0.61607	-0.26743	SLV 6	-0.40701	-0.17668
433	SLV 11	-0.61715	-0.2679	SLV 6	-0.40611	-0.17629
434	SLV 11	-0.61835	-0.26842	SLV 6	-0.40527	-0.17593
435	SLV 11	-0.61968	-0.269	SLV 6	-0.4045	-0.17559
436	SLV 11	-0.62115	-0.26964	SLV 6	-0.40381	-0.17529
437	SLV 11	-0.62283	-0.27036	SLV 6	-0.40327	-0.17506
438	SLV 11	-0.62478	-0.27121	SLV 6	-0.40291	-0.1749
439	SLV 11	-0.6271	-0.27222	SLV 6	-0.40279	-0.17485
440	SLV 11	-0.6299	-0.27343	SLV 6	-0.403	-0.17494

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
441	SLV 11	-0.63327	-0.2749	SLV 6	-0.40359	-0.17519
442	SLV 11	-0.63727	-0.27663	SLV 6	-0.40463	-0.17565
443	SLV 11	-0.64189	-0.27864	SLV 6	-0.40615	-0.17631
444	SLV 11	-0.64701	-0.28086	SLV 6	-0.40806	-0.17713
445	SLV 11	-0.65229	-0.28315	SLV 6	-0.41011	-0.17802
446	SLV 11	-0.65707	-0.28523	SLV 6	-0.41175	-0.17874
447	SLV 11	-0.66018	-0.28658	SLV 6	-0.41256	-0.17909
448	SLV 8	-0.7255	-0.31493	SLV 9	-0.36777	-0.15964
449	SLV 8	-0.7224	-0.31359	SLV 9	-0.36748	-0.15952
450	SLV 8	-0.71776	-0.31157	SLV 9	-0.3668	-0.15923
451	SLV 8	-0.71279	-0.30942	SLV 9	-0.36589	-0.15883
452	SLV 8	-0.70806	-0.30736	SLV 9	-0.36503	-0.15846
453	SLV 8	-0.70378	-0.30551	SLV 9	-0.36437	-0.15817
454	SLV 8	-0.69999	-0.30386	SLV 9	-0.36397	-0.15799
455	SLV 8	-0.69667	-0.30242	SLV 9	-0.36382	-0.15793
456	SLV 8	-0.69377	-0.30116	SLV 9	-0.36392	-0.15798
457	SLV 8	-0.69121	-0.30005	SLV 9	-0.36423	-0.15811
458	SLV 8	-0.68894	-0.29906	SLV 9	-0.3647	-0.15831
459	SLV 8	-0.6869	-0.29818	SLV 9	-0.3653	-0.15857
460	SLV 8	-0.68503	-0.29737	SLV 9	-0.36599	-0.15888
461	SLV 8	-0.6833	-0.29662	SLV 9	-0.36675	-0.1592
462	SLV 8	-0.68169	-0.29591	SLV 9	-0.36754	-0.15955
463	SLV 8	-0.68016	-0.29525	SLV 9	-0.36836	-0.1599
464	SLV 8	-0.67869	-0.29462	SLV 9	-0.36917	-0.16025
465	SLV 8	-0.67729	-0.294	SLV 9	-0.36997	-0.1606
466	SLV 8	-0.67593	-0.29341	SLV 9	-0.37077	-0.16095
467	SLV 8	-0.67462	-0.29285	SLV 9	-0.37157	-0.1613
468	SLV 8	-0.67339	-0.29231	SLV 9	-0.37238	-0.16165
469	SLV 8	-0.67223	-0.29181	SLV 9	-0.3732	-0.162
470	SLV 8	-0.67115	-0.29134	SLV 9	-0.374	-0.16235
471	SLV 12	-0.67162	-0.29155	SLV 5	-0.37329	-0.16204
472	SLV 12	-0.67228	-0.29183	SLV 5	-0.37237	-0.16164
473	SLV 12	-0.67296	-0.29213	SLV 5	-0.3714	-0.16122
474	SLV 11	-0.67373	-0.29246	SLV 6	-0.37035	-0.16077
475	SLV 11	-0.67459	-0.29283	SLV 6	-0.36925	-0.16029
476	SLV 11	-0.67555	-0.29325	SLV 6	-0.36813	-0.1598
477	SLV 11	-0.67663	-0.29372	SLV 6	-0.36702	-0.15932
478	SLV 11	-0.67782	-0.29424	SLV 6	-0.36593	-0.15885
479	SLV 11	-0.6791	-0.29479	SLV 6	-0.36487	-0.15839
480	SLV 11	-0.68047	-0.29539	SLV 6	-0.36384	-0.15794
481	SLV 11	-0.68194	-0.29602	SLV 6	-0.36285	-0.15751
482	SLV 11	-0.68356	-0.29673	SLV 6	-0.36193	-0.15711
483	SLV 11	-0.68539	-0.29752	SLV 6	-0.36109	-0.15675
484	SLV 11	-0.68752	-0.29845	SLV 6	-0.36036	-0.15643
485	SLV 11	-0.69005	-0.29955	SLV 6	-0.35979	-0.15618
486	SLV 11	-0.69307	-0.30086	SLV 6	-0.35942	-0.15602
487	SLV 11	-0.6966	-0.30239	SLV 6	-0.35932	-0.15598
488	SLV 11	-0.70062	-0.30413	SLV 6	-0.35954	-0.15608
489	SLV 11	-0.70502	-0.30604	SLV 6	-0.36006	-0.1563
490	SLV 11	-0.70957	-0.30802	SLV 6	-0.36075	-0.1566
491	SLV 11	-0.71378	-0.30985	SLV 6	-0.36123	-0.15681
492	SLV 11	-0.71658	-0.31106	SLV 6	-0.36134	-0.15685
493	SLV 8	-0.78215	-0.33952	SLV 9	-0.3163	-0.1373
494	SLV 8	-0.77949	-0.33837	SLV 9	-0.31671	-0.13748
495	SLV 8	-0.77577	-0.33675	SLV 9	-0.31727	-0.13772
496	SLV 8	-0.77195	-0.3351	SLV 9	-0.31781	-0.13796
497	SLV 8	-0.76835	-0.33353	SLV 9	-0.3184	-0.13821
498	SLV 8	-0.76502	-0.33209	SLV 9	-0.31906	-0.1385
499	SLV 8	-0.76199	-0.33077	SLV 9	-0.3198	-0.13882
500	SLV 8	-0.75923	-0.32957	SLV 9	-0.32064	-0.13919
501	SLV 8	-0.75671	-0.32848	SLV 9	-0.32157	-0.13959
502	SLV 8	-0.7544	-0.32748	SLV 9	-0.32256	-0.14002
503	SLV 8	-0.75227	-0.32655	SLV 9	-0.3236	-0.14047
504	SLV 8	-0.75028	-0.32569	SLV 9	-0.32467	-0.14093
505	SLV 8	-0.7484	-0.32488	SLV 9	-0.32575	-0.1414
506	SLV 8	-0.74663	-0.32411	SLV 9	-0.32683	-0.14187
507	SLV 8	-0.74494	-0.32337	SLV 9	-0.3279	-0.14234
508	SLV 8	-0.74331	-0.32267	SLV 9	-0.32894	-0.14279
509	SLV 8	-0.74174	-0.32198	SLV 9	-0.32994	-0.14322
510	SLV 8	-0.74021	-0.32132	SLV 9	-0.3309	-0.14364
511	SLV 8	-0.73872	-0.32067	SLV 9	-0.33182	-0.14404
512	SLV 8	-0.73729	-0.32005	SLV 9	-0.33272	-0.14443
513	SLV 8	-0.73596	-0.31947	SLV 9	-0.3336	-0.14481
514	SLV 8	-0.73473	-0.31894	SLV 9	-0.33449	-0.1452
515	SLV 8	-0.73366	-0.31847	SLV 9	-0.33531	-0.14556
516	SLV 12	-0.73423	-0.31872	SLV 5	-0.3345	-0.1452
517	SLV 11	-0.73492	-0.31902	SLV 6	-0.33353	-0.14478
518	SLV 11	-0.73568	-0.31935	SLV 6	-0.33243	-0.14431
519	SLV 11	-0.73649	-0.3197	SLV 6	-0.33125	-0.14379
520	SLV 11	-0.73739	-0.32009	SLV 6	-0.33	-0.14325
521	SLV 11	-0.73842	-0.32054	SLV 6	-0.32871	-0.14269
522	SLV 11	-0.73959	-0.32105	SLV 6	-0.32742	-0.14213
523	SLV 11	-0.74086	-0.3216	SLV 6	-0.32614	-0.14157
524	SLV 11	-0.74219	-0.32218	SLV 6	-0.32486	-0.14102
525	SLV 11	-0.74356	-0.32277	SLV 6	-0.32357	-0.14046
526	SLV 11	-0.74497	-0.32339	SLV 6	-0.32226	-0.13989
527	SLV 11	-0.74648	-0.32404	SLV 6	-0.32094	-0.13932
528	SLV 11	-0.74811	-0.32475	SLV 6	-0.31961	-0.13874
529	SLV 11	-0.74995	-0.32555	SLV 6	-0.31826	-0.13815
530	SLV 11	-0.75207	-0.32647	SLV 6	-0.31688	-0.13755
531	SLV 11	-0.75456	-0.32755	SLV 6	-0.31551	-0.13696
532	SLV 11	-0.75744	-0.3288	SLV 6	-0.31421	-0.1364

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
533	SLV 11	-0.76064	-0.33019	SLV 6	-0.31307	-0.1359
534	SLV 11	-0.76405	-0.33167	SLV 6	-0.31211	-0.13548
535	SLV 11	-0.76754	-0.33318	SLV 6	-0.31131	-0.13514
536	SLV 11	-0.77088	-0.33463	SLV 6	-0.31055	-0.13481
537	SLV 11	-0.77324	-0.33566	SLV 6	-0.30998	-0.13456
538	SLV 8	-0.83916	-0.36427	SLV 9	-0.26521	-0.11513
539	SLV 8	-0.83689	-0.36329	SLV 9	-0.26611	-0.11552
540	SLV 8	-0.83407	-0.36206	SLV 9	-0.26767	-0.11619
541	SLV 8	-0.83142	-0.36091	SLV 9	-0.26946	-0.11697
542	SLV 8	-0.82893	-0.35983	SLV 9	-0.2713	-0.11777
543	SLV 8	-0.82658	-0.35881	SLV 9	-0.27311	-0.11856
544	SLV 8	-0.82433	-0.35784	SLV 9	-0.27489	-0.11933
545	SLV 8	-0.82218	-0.3569	SLV 9	-0.27661	-0.12007
546	SLV 8	-0.8201	-0.356	SLV 9	-0.27828	-0.1208
547	SLV 8	-0.81809	-0.35513	SLV 9	-0.27989	-0.1215
548	SLV 8	-0.81615	-0.35428	SLV 9	-0.28145	-0.12217
549	SLV 8	-0.81426	-0.35346	SLV 9	-0.28294	-0.12282
550	SLV 8	-0.81242	-0.35267	SLV 9	-0.28438	-0.12345
551	SLV 8	-0.81064	-0.35189	SLV 9	-0.28575	-0.12404
552	SLV 8	-0.8089	-0.35114	SLV 9	-0.28706	-0.12461
553	SLV 8	-0.80721	-0.3504	SLV 9	-0.28831	-0.12515
554	SLV 8	-0.80556	-0.34969	SLV 9	-0.28948	-0.12566
555	SLV 8	-0.80393	-0.34898	SLV 9	-0.29058	-0.12614
556	SLV 8	-0.80234	-0.34829	SLV 9	-0.29161	-0.12658
557	SLV 8	-0.80081	-0.34762	SLV 9	-0.29259	-0.12701
558	SLV 8	-0.79938	-0.347	SLV 9	-0.29354	-0.12743
559	SLV 8	-0.79807	-0.34644	SLV 9	-0.29449	-0.12784
560	SLV 12	-0.79705	-0.34599	SLV 5	-0.29528	-0.12818
561	SLV 12	-0.79767	-0.34626	SLV 5	-0.29442	-0.12781
562	SLV 11	-0.79842	-0.34659	SLV 6	-0.29336	-0.12734
563	SLV 11	-0.79921	-0.34693	SLV 6	-0.29217	-0.12683
564	SLV 11	-0.80005	-0.3473	SLV 6	-0.29088	-0.12627
565	SLV 11	-0.80099	-0.3477	SLV 6	-0.2895	-0.12567
566	SLV 11	-0.80206	-0.34817	SLV 6	-0.28805	-0.12504
567	SLV 11	-0.80328	-0.3487	SLV 6	-0.28659	-0.12441
568	SLV 11	-0.8046	-0.34927	SLV 6	-0.28513	-0.12377
569	SLV 11	-0.80595	-0.34986	SLV 6	-0.28365	-0.12313
570	SLV 11	-0.80728	-0.35043	SLV 6	-0.28212	-0.12247
571	SLV 11	-0.80862	-0.35101	SLV 6	-0.28052	-0.12177
572	SLV 11	-0.80998	-0.3516	SLV 6	-0.27883	-0.12104
573	SLV 11	-0.81138	-0.35221	SLV 6	-0.27705	-0.12026
574	SLV 11	-0.81288	-0.35286	SLV 6	-0.27513	-0.11943
575	SLV 11	-0.81456	-0.35359	SLV 6	-0.27303	-0.11852
576	SLV 11	-0.81649	-0.35443	SLV 6	-0.27076	-0.11754
577	SLV 11	-0.81868	-0.35538	SLV 6	-0.26839	-0.11651
578	SLV 11	-0.82103	-0.3564	SLV 6	-0.26604	-0.11549
579	SLV 11	-0.82343	-0.35744	SLV 6	-0.2638	-0.11451
580	SLV 11	-0.82583	-0.35849	SLV 6	-0.26174	-0.11362
581	SLV 11	-0.8283	-0.35956	SLV 6	-0.25996	-0.11285
582	SLV 11	-0.83029	-0.36042	SLV 6	-0.2589	-0.11239
583	SLV 8	-0.81247	-0.35269	SLV 9	-0.28519	-0.1238
584	SLV 8	-0.81765	-0.35494	SLV 9	-0.28167	-0.12227
585	SLV 8	-0.82054	-0.35619	SLV 9	-0.27976	-0.12144
586	SLV 8	-0.82351	-0.35748	SLV 9	-0.2777	-0.12055
587	SLV 8	-0.82512	-0.35818	SLV 9	-0.27663	-0.12008
588	SLV 11	-0.84492	-0.36677	SLV 6	-0.24663	-0.10706
589	SLV 11	-0.84285	-0.36587	SLV 6	-0.24936	-0.10825
590	SLV 11	-0.84084	-0.365	SLV 6	-0.25217	-0.10946
591	SLV 11	-0.839	-0.3642	SLV 6	-0.25487	-0.11064
592	SLV 8	-0.85672	-0.37189	SLV 9	-0.24836	-0.10781
593	SLV 8	-0.85495	-0.37113	SLV 9	-0.24993	-0.10849
594	SLV 8	-0.85288	-0.37023	SLV 9	-0.25205	-0.10941
595	SLV 8	-0.85081	-0.36933	SLV 9	-0.25428	-0.11038
596	SLV 8	-0.8488	-0.36846	SLV 9	-0.25648	-0.11134
597	SLV 8	-0.84681	-0.36759	SLV 9	-0.25859	-0.11225
598	SLV 8	-0.84485	-0.36674	SLV 9	-0.26061	-0.11313
599	SLV 8	-0.84291	-0.3659	SLV 9	-0.26252	-0.11396
600	SLV 8	-0.84099	-0.36507	SLV 9	-0.26433	-0.11474
601	SLV 8	-0.83909	-0.36424	SLV 9	-0.26604	-0.11549
602	SLV 8	-0.83723	-0.36343	SLV 9	-0.26766	-0.11619
603	SLV 8	-0.8354	-0.36264	SLV 9	-0.26919	-0.11685
604	SLV 8	-0.8336	-0.36186	SLV 9	-0.27064	-0.11748
605	SLV 8	-0.83184	-0.3611	SLV 9	-0.272	-0.11807
606	SLV 8	-0.83012	-0.36035	SLV 9	-0.27328	-0.11863
607	SLV 8	-0.82842	-0.35961	SLV 9	-0.27447	-0.11914
608	SLV 8	-0.82675	-0.35889	SLV 9	-0.27557	-0.11962
609	SLV 11	-0.82441	-0.35787	SLV 6	-0.27478	-0.11928
610	SLV 11	-0.82539	-0.3583	SLV 6	-0.2733	-0.11864
611	SLV 11	-0.82652	-0.35878	SLV 6	-0.27176	-0.11797
612	SLV 11	-0.82779	-0.35934	SLV 6	-0.2702	-0.11729
613	SLV 11	-0.82916	-0.35993	SLV 6	-0.26863	-0.11661
614	SLV 11	-0.83054	-0.36053	SLV 6	-0.26703	-0.11591
615	SLV 11	-0.83189	-0.36112	SLV 6	-0.26535	-0.11518
616	SLV 11	-0.83322	-0.3617	SLV 6	-0.26356	-0.11441
617	SLV 11	-0.83456	-0.36228	SLV 6	-0.26166	-0.11359
618	SLV 11	-0.83593	-0.36287	SLV 6	-0.25961	-0.11269
619	SLV 11	-0.83738	-0.3635	SLV 6	-0.25736	-0.11172
620	SLV 11	-0.8485	-0.36833	SLV 6	-0.24238	-0.10521
621	SLV 11	-0.84691	-0.36764	SLV 6	-0.24416	-0.10599
622	SLV 11	-0.82398	-0.35768	SLV 6	-0.27587	-0.11975
623	SLV 11	-0.82346	-0.35746	SLV 6	-0.27697	-0.12023
624	SLV 12	-0.8245	-0.35791	SLV 5	-0.27705	-0.12026

Nodo	Pressione minima			Pressione massima				
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore	
625	SLV 8		-0.88332	-0.38344	SLV 9		-0.22627	-0.09822
626	SLV 8		-0.88127	-0.38255	SLV 9		-0.22741	-0.09872
627	SLV 8		-0.87883	-0.38149	SLV 9		-0.22958	-0.09966
628	SLV 8		-0.87677	-0.3806	SLV 9		-0.23222	-0.1008
629	SLV 8		-0.87493	-0.3798	SLV 9		-0.23496	-0.102
630	SLV 8		-0.87316	-0.37903	SLV 9		-0.23765	-0.10316
631	SLV 8		-0.8714	-0.37827	SLV 9		-0.24022	-0.10428
632	SLV 8		-0.8696	-0.37749	SLV 9		-0.24263	-0.10532
633	SLV 8		-0.86777	-0.37669	SLV 9		-0.24488	-0.1063
634	SLV 8		-0.86591	-0.37588	SLV 9		-0.24698	-0.10721
635	SLV 8		-0.86403	-0.37507	SLV 9		-0.24895	-0.10807
636	SLV 8		-0.86215	-0.37425	SLV 9		-0.25078	-0.10886
637	SLV 8		-0.86028	-0.37344	SLV 9		-0.25249	-0.1096
638	SLV 8		-0.85843	-0.37264	SLV 9		-0.25409	-0.1103
639	SLV 8		-0.85661	-0.37185	SLV 9		-0.25559	-0.11095
640	SLV 8		-0.85481	-0.37107	SLV 9		-0.25698	-0.11155
641	SLV 8		-0.85303	-0.3703	SLV 9		-0.25826	-0.11211
642	SLV 8		-0.85129	-0.36954	SLV 9		-0.25944	-0.11262
643	SLV 8		-0.8496	-0.36881	SLV 9		-0.26055	-0.1131
644	SLV 8		-0.84802	-0.36812	SLV 9		-0.26161	-0.11356
645	SLV 8		-0.8466	-0.3675	SLV 9		-0.26265	-0.11401
646	SLV 12		-0.84549	-0.36702	SLV 5		-0.26349	-0.11438
647	SLV 11		-0.84617	-0.36732	SLV 6		-0.26256	-0.11398
648	SLV 11		-0.847	-0.36768	SLV 6		-0.26139	-0.11347
649	SLV 11		-0.84786	-0.36805	SLV 6		-0.26008	-0.1129
650	SLV 11		-0.84879	-0.36845	SLV 6		-0.25863	-0.11227
651	SLV 11		-0.84982	-0.3689	SLV 6		-0.25706	-0.11159
652	SLV 11		-0.85101	-0.36942	SLV 6		-0.25542	-0.11088
653	SLV 11		-0.85234	-0.36999	SLV 6		-0.25376	-0.11015
654	SLV 11		-0.85375	-0.37061	SLV 6		-0.25207	-0.10942
655	SLV 11		-0.85515	-0.37121	SLV 6		-0.25033	-0.10866
656	SLV 11		-0.8565	-0.3718	SLV 6		-0.24848	-0.10786
657	SLV 11		-0.85782	-0.37237	SLV 6		-0.24649	-0.107
658	SLV 11		-0.85912	-0.37294	SLV 6		-0.24434	-0.10607
659	SLV 11		-0.86042	-0.3735	SLV 6		-0.24198	-0.10504
660	SLV 11		-0.8618	-0.3741	SLV 6		-0.23933	-0.10389
661	SLV 11		-0.86333	-0.37477	SLV 6		-0.23639	-0.10261
662	SLV 11		-0.86504	-0.37551	SLV 6		-0.23319	-0.10123
663	SLV 11		-0.86685	-0.37629	SLV 6		-0.2299	-0.0998
664	SLV 11		-0.86868	-0.37709	SLV 6		-0.22669	-0.0984
665	SLV 11		-0.87055	-0.3779	SLV 6		-0.22373	-0.09712
666	SLV 11		-0.87266	-0.37882	SLV 6		-0.22129	-0.09606
667	SLV 11		-0.87445	-0.37959	SLV 6		-0.21997	-0.09549

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. [cm]

Valore: pressione minima sul terreno del nodo. [daN/cm²]

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. [cm]

Valore: pressione massima sul terreno del nodo. [daN/cm²]

Compressione estrema massima -0.2985 al nodo di indice 625, di coordinate x = 251, y = -1635, z = -13, nel contesto SLD 8.

Spostamento estremo minimo -0.68764 al nodo di indice 625, di coordinate x = 251, y = -1635, z = -13, nel contesto SLD 8.

Spostamento estremo massimo -0.37972 al nodo di indice 45, di coordinate x = 1946, y = -2085, z = -13, nel contesto SLD 7.

Nodo Ind.	Pressione minima				Pressione massima			
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore		
3	SLD 5	-0.65665	-0.28505	SLD 12	-0.38682	-0.16791		
4	SLD 5	-0.65544	-0.28452	SLD 12	-0.38704	-0.16801		
5	SLD 5	-0.65423	-0.284	SLD 12	-0.38785	-0.16836		
6	SLD 5	-0.65335	-0.28361	SLD 12	-0.38907	-0.16889		
7	SLD 5	-0.65246	-0.28323	SLD 12	-0.39049	-0.16951		
8	SLD 5	-0.65141	-0.28277	SLD 12	-0.39204	-0.17018		
9	SLD 5	-0.65025	-0.28227	SLD 12	-0.39366	-0.17089		
10	SLD 5	-0.64913	-0.28178	SLD 12	-0.39523	-0.17157		
11	SLD 5	-0.64815	-0.28136	SLD 12	-0.39662	-0.17217		
12	SLD 5	-0.64729	-0.28098	SLD 12	-0.39774	-0.17266		
13	SLD 5	-0.64664	-0.2806	SLD 12	-0.39865	-0.17305		

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
14	SLD 5	-0.64539	-0.28016	SLD 12	-0.39945	-0.1734
15	SLD 5	-0.64428	-0.27968	SLD 12	-0.40025	-0.17375
16	SLD 5	-0.64319	-0.27921	SLD 12	-0.40108	-0.1741
17	SLD 5	-0.64223	-0.27879	SLD 12	-0.40187	-0.17445
18	SLD 5	-0.64141	-0.27843	SLD 12	-0.40254	-0.17474
19	SLD 5	-0.64065	-0.2781	SLD 12	-0.40306	-0.17496
20	SLD 5	-0.63989	-0.27777	SLD 12	-0.40345	-0.17513
21	SLD 5	-0.63915	-0.27745	SLD 12	-0.40379	-0.17528
22	SLD 6	-0.63855	-0.27719	SLD 11	-0.40408	-0.17541
23	SLD 6	-0.63807	-0.27698	SLD 11	-0.40439	-0.17554
24	SLD 6	-0.63766	-0.2768	SLD 11	-0.40471	-0.17568
25	SLD 10	-0.63772	-0.27683	SLD 7	-0.4045	-0.17559
26	SLD 10	-0.63804	-0.27697	SLD 7	-0.40392	-0.17534
27	SLD 10	-0.63837	-0.27711	SLD 7	-0.4032	-0.17503
28	SLD 10	-0.63874	-0.27727	SLD 7	-0.40239	-0.17467
29	SLD 10	-0.63921	-0.27748	SLD 7	-0.40152	-0.1743
30	SLD 10	-0.63979	-0.27773	SLD 7	-0.40064	-0.17392
31	SLD 10	-0.64045	-0.27802	SLD 7	-0.3998	-0.17355
32	SLD 10	-0.6411	-0.2783	SLD 7	-0.39897	-0.17319
33	SLD 10	-0.64167	-0.27854	SLD 7	-0.39811	-0.17282
34	SLD 10	-0.64213	-0.27874	SLD 7	-0.39716	-0.1724
35	SLD 10	-0.64252	-0.27891	SLD 7	-0.39609	-0.17194
36	SLD 10	-0.64285	-0.27906	SLD 7	-0.39488	-0.17141
37	SLD 10	-0.64318	-0.2792	SLD 7	-0.39344	-0.17079
38	SLD 10	-0.64358	-0.27937	SLD 7	-0.39174	-0.17005
39	SLD 10	-0.64412	-0.27961	SLD 7	-0.38976	-0.16919
40	SLD 10	-0.64481	-0.27991	SLD 7	-0.3876	-0.16825
41	SLD 10	-0.64556	-0.28023	SLD 7	-0.38542	-0.16731
42	SLD 10	-0.64628	-0.28054	SLD 7	-0.38337	-0.16642
43	SLD 10	-0.64697	-0.28085	SLD 7	-0.38159	-0.16564
44	SLD 10	-0.64794	-0.28126	SLD 7	-0.38029	-0.16508
45	SLD 10	-0.64895	-0.2817	SLD 7	-0.37972	-0.16483
46	SLD 10	-0.63954	-0.27762	SLD 7	-0.39049	-0.16951
47	SLD 10	-0.64026	-0.27793	SLD 7	-0.38916	-0.16893
48	SLD 10	-0.63709	-0.27655	SLD 7	-0.3937	-0.1709
49	SLD 10	-0.63568	-0.27594	SLD 7	-0.39588	-0.17185
50	SLD 10	-0.632	-0.27435	SLD 7	-0.40402	-0.17538
51	SLD 10	-0.63249	-0.27456	SLD 7	-0.40308	-0.17498
52	SLD 10	-0.63145	-0.27411	SLD 7	-0.40487	-0.17575
53	SLD 10	-0.6308	-0.27383	SLD 7	-0.40566	-0.17609
54	SLD 10	-0.63012	-0.27353	SLD 7	-0.40644	-0.17643
55	SLD 10	-0.63295	-0.27476	SLD 7	-0.40204	-0.17452
56	SLD 10	-0.62948	-0.27325	SLD 7	-0.40725	-0.17678
57	SLD 10	-0.63341	-0.27496	SLD 7	-0.40084	-0.174
58	SLD 10	-0.63395	-0.27519	SLD 7	-0.39942	-0.17339
59	SLD 10	-0.62895	-0.27302	SLD 7	-0.40809	-0.17715
60	SLD 10	-0.62853	-0.27284	SLD 7	-0.4089	-0.1775
61	SLD 5	-0.64343	-0.27931	SLD 12	-0.39904	-0.17322
62	SLD 10	-0.63465	-0.2755	SLD 7	-0.39778	-0.17267
63	SLD 5	-0.63635	-0.27624	SLD 12	-0.40538	-0.17597
64	SLD 10	-0.62819	-0.27269	SLD 7	-0.40965	-0.17783
65	SLD 5	-0.62921	-0.27313	SLD 12	-0.40993	-0.17795
66	SLD 5	-0.62991	-0.27344	SLD 12	-0.40963	-0.17782
67	SLD 5	-0.64466	-0.27984	SLD 12	-0.39803	-0.17278
68	SLD 6	-0.62859	-0.27286	SLD 11	-0.41021	-0.17807
69	SLD 10	-0.62788	-0.27256	SLD 7	-0.41029	-0.1781
70	SLD 5	-0.63529	-0.27578	SLD 12	-0.40605	-0.17626
71	SLD 6	-0.62809	-0.27265	SLD 11	-0.4105	-0.1782
72	SLD 5	-0.63731	-0.27665	SLD 12	-0.40467	-0.17567
73	SLD 6	-0.62768	-0.27247	SLD 11	-0.41081	-0.17833
74	SLD 5	-0.64205	-0.27871	SLD 12	-0.40021	-0.17373
75	SLD 10	-0.62757	-0.27242	SLD 7	-0.41081	-0.17833
76	SLD 5	-0.63062	-0.27375	SLD 12	-0.40928	-0.17766
77	SLD 5	-0.64573	-0.28031	SLD 12	-0.39719	-0.17242
78	SLD 5	-0.64064	-0.27809	SLD 12	-0.40148	-0.17428
79	SLD 5	-0.63826	-0.27706	SLD 12	-0.40381	-0.17529
80	SLD 5	-0.63415	-0.27528	SLD 12	-0.40676	-0.17657
81	SLD 5	-0.63933	-0.27753	SLD 12	-0.40275	-0.17483
82	SLD 5	-0.64661	-0.28069	SLD 12	-0.39664	-0.17218
83	SLD 5	-0.63133	-0.27405	SLD 12	-0.40882	-0.17746
84	SLD 5	-0.63306	-0.2748	SLD 12	-0.4075	-0.17689
85	SLD 5	-0.63211	-0.27439	SLD 12	-0.40822	-0.17721
86	SLD 10	-0.63806	-0.27698	SLD 7	-0.39167	-0.17002
87	SLD 10	-0.63657	-0.27633	SLD 7	-0.3934	-0.17077
88	SLD 5	-0.64168	-0.27855	SLD 12	-0.40544	-0.176
89	SLD 5	-0.64023	-0.27792	SLD 12	-0.40543	-0.17599
90	SLD 5	-0.63866	-0.27724	SLD 12	-0.40568	-0.1761
91	SLD 5	-0.63721	-0.27661	SLD 12	-0.40611	-0.17629
92	SLD 5	-0.63576	-0.27598	SLD 12	-0.40665	-0.17652
93	SLD 5	-0.63421	-0.27531	SLD 12	-0.40731	-0.17681
94	SLD 5	-0.63255	-0.27458	SLD 12	-0.40814	-0.17717
95	SLD 5	-0.63095	-0.27389	SLD 12	-0.40908	-0.17758
96	SLD 5	-0.62941	-0.27322	SLD 12	-0.41011	-0.17803
97	SLD 5	-0.62829	-0.27274	SLD 12	-0.41089	-0.17836
98	SLD 5	-0.62729	-0.2723	SLD 12	-0.41152	-0.17864
99	SLD 5	-0.62628	-0.27186	SLD 12	-0.41207	-0.17888
100	SLD 5	-0.62522	-0.2714	SLD 12	-0.4126	-0.17911
101	SLD 5	-0.62404	-0.27089	SLD 12	-0.41322	-0.17937
102	SLD 5	-0.62294	-0.27041	SLD 12	-0.41389	-0.17967
103	SLD 5	-0.62199	-0.27	SLD 12	-0.41455	-0.17995
104	SLD 5	-0.62127	-0.26969	SLD 12	-0.41507	-0.18018
105	SLD 5	-0.6206	-0.2694	SLD 12	-0.41547	-0.18035

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	Cont.	uz	Valore
106	SLD 5	-0.61994	-0.26911	SLD 12	-0.41579	-0.18049
107	SLD 5	-0.61929	-0.26883	SLD 12	-0.41606	-0.18061
108	SLD 6	-0.61864	-0.26855	SLD 11	-0.41633	-0.18073
109	SLD 6	-0.61813	-0.26833	SLD 11	-0.4166	-0.18084
110	SLD 6	-0.61771	-0.26814	SLD 11	-0.41691	-0.18098
111	SLD 10	-0.61743	-0.26802	SLD 7	-0.4171	-0.18106
112	SLD 10	-0.61772	-0.26815	SLD 7	-0.41664	-0.18086
113	SLD 10	-0.61802	-0.26828	SLD 7	-0.41606	-0.18061
114	SLD 10	-0.61833	-0.26841	SLD 7	-0.41538	-0.18031
115	SLD 10	-0.6187	-0.26857	SLD 7	-0.41463	-0.17999
116	SLD 10	-0.61918	-0.26878	SLD 7	-0.41383	-0.17964
117	SLD 10	-0.61978	-0.26904	SLD 7	-0.41305	-0.1793
118	SLD 10	-0.62046	-0.26934	SLD 7	-0.41232	-0.17898
119	SLD 10	-0.62117	-0.26964	SLD 7	-0.41157	-0.17866
120	SLD 10	-0.6218	-0.26992	SLD 7	-0.4108	-0.17833
121	SLD 10	-0.62238	-0.27017	SLD 7	-0.40997	-0.17797
122	SLD 10	-0.62293	-0.27041	SLD 7	-0.40907	-0.17757
123	SLD 10	-0.62351	-0.27066	SLD 7	-0.40806	-0.17714
124	SLD 10	-0.62418	-0.27095	SLD 7	-0.40689	-0.17663
125	SLD 10	-0.62504	-0.27132	SLD 7	-0.40553	-0.17604
126	SLD 10	-0.62611	-0.27179	SLD 7	-0.40411	-0.17542
127	SLD 10	-0.62742	-0.27236	SLD 7	-0.40265	-0.17479
128	SLD 10	-0.62883	-0.27297	SLD 7	-0.40132	-0.17421
129	SLD 10	-0.63011	-0.27352	SLD 7	-0.40024	-0.17374
130	SLD 10	-0.63136	-0.27407	SLD 7	-0.39933	-0.17335
131	SLD 10	-0.63269	-0.27465	SLD 7	-0.39864	-0.17305
132	SLD 10	-0.63392	-0.27518	SLD 7	-0.39831	-0.17279
133	SLD 5	-0.62263	-0.27028	SLD 12	-0.43008	-0.18669
134	SLD 5	-0.62076	-0.26947	SLD 12	-0.42963	-0.1865
135	SLD 5	-0.61827	-0.26839	SLD 12	-0.42899	-0.18622
136	SLD 5	-0.61567	-0.26726	SLD 12	-0.42831	-0.18593
137	SLD 5	-0.61308	-0.26613	SLD 12	-0.42774	-0.18568
138	SLD 5	-0.61054	-0.26503	SLD 12	-0.42736	-0.18551
139	SLD 5	-0.60808	-0.26396	SLD 12	-0.42722	-0.18545
140	SLD 5	-0.60583	-0.26299	SLD 12	-0.42731	-0.18549
141	SLD 5	-0.60387	-0.26213	SLD 12	-0.42754	-0.18559
142	SLD 5	-0.60228	-0.26145	SLD 12	-0.42781	-0.18571
143	SLD 5	-0.60092	-0.26086	SLD 12	-0.42807	-0.18582
144	SLD 5	-0.59966	-0.26031	SLD 12	-0.42832	-0.18593
145	SLD 5	-0.59843	-0.25977	SLD 12	-0.42863	-0.18606
146	SLD 5	-0.59722	-0.25925	SLD 12	-0.42902	-0.18623
147	SLD 5	-0.59611	-0.25877	SLD 12	-0.42949	-0.18644
148	SLD 5	-0.59517	-0.25836	SLD 12	-0.42997	-0.18665
149	SLD 5	-0.59439	-0.25802	SLD 12	-0.43039	-0.18683
150	SLD 5	-0.59369	-0.25772	SLD 12	-0.43073	-0.18698
151	SLD 5	-0.59302	-0.25742	SLD 12	-0.43101	-0.1871
152	SLD 6	-0.59237	-0.25714	SLD 11	-0.43125	-0.1872
153	SLD 6	-0.59178	-0.25689	SLD 11	-0.43147	-0.1873
154	SLD 6	-0.59129	-0.25667	SLD 11	-0.43171	-0.1874
155	SLD 6	-0.59087	-0.25649	SLD 11	-0.43199	-0.18752
156	SLD 10	-0.59064	-0.25639	SLD 7	-0.4321	-0.18757
157	SLD 10	-0.59093	-0.25652	SLD 7	-0.43164	-0.18737
158	SLD 10	-0.59123	-0.25665	SLD 7	-0.43108	-0.18713
159	SLD 10	-0.59155	-0.25679	SLD 7	-0.43045	-0.18685
160	SLD 10	-0.59192	-0.25695	SLD 7	-0.42976	-0.18655
161	SLD 10	-0.5924	-0.25716	SLD 7	-0.42905	-0.18624
162	SLD 10	-0.593	-0.25742	SLD 7	-0.42836	-0.18595
163	SLD 10	-0.59369	-0.25772	SLD 7	-0.42773	-0.18568
164	SLD 10	-0.59442	-0.25803	SLD 7	-0.42713	-0.18542
165	SLD 10	-0.59514	-0.25835	SLD 7	-0.42655	-0.18516
166	SLD 10	-0.59587	-0.25866	SLD 7	-0.42596	-0.1849
167	SLD 10	-0.59665	-0.259	SLD 7	-0.42536	-0.18465
168	SLD 10	-0.59754	-0.25939	SLD 7	-0.42475	-0.18438
169	SLD 10	-0.59864	-0.25986	SLD 7	-0.42412	-0.18411
170	SLD 10	-0.60002	-0.26047	SLD 7	-0.42348	-0.18383
171	SLD 10	-0.60176	-0.26122	SLD 7	-0.4229	-0.18358
172	SLD 10	-0.60384	-0.26212	SLD 7	-0.42248	-0.1834
173	SLD 10	-0.60616	-0.26313	SLD 7	-0.4223	-0.18332
174	SLD 10	-0.60855	-0.26416	SLD 7	-0.42237	-0.18335
175	SLD 10	-0.61092	-0.2652	SLD 7	-0.42259	-0.18344
176	SLD 10	-0.61315	-0.26616	SLD 7	-0.4228	-0.18353
177	SLD 10	-0.61478	-0.26687	SLD 7	-0.4229	-0.18358
178	SLD 5	-0.60396	-0.26217	SLD 12	-0.45503	-0.19753
179	SLD 5	-0.60155	-0.26113	SLD 12	-0.45399	-0.19707
180	SLD 5	-0.59805	-0.25961	SLD 12	-0.4523	-0.19634
181	SLD 5	-0.5942	-0.25794	SLD 12	-0.45034	-0.19549
182	SLD 5	-0.59041	-0.25629	SLD 12	-0.4485	-0.19469
183	SLD 5	-0.58685	-0.25475	SLD 12	-0.44696	-0.19402
184	SLD 5	-0.5836	-0.25334	SLD 12	-0.44578	-0.19351
185	SLD 5	-0.58074	-0.25209	SLD 12	-0.44497	-0.19316
186	SLD 5	-0.57831	-0.25104	SLD 12	-0.44445	-0.19293
187	SLD 5	-0.5763	-0.25017	SLD 12	-0.44416	-0.1928
188	SLD 5	-0.57462	-0.24944	SLD 12	-0.444	-0.19274
189	SLD 5	-0.57314	-0.2488	SLD 12	-0.44396	-0.19272
190	SLD 5	-0.5718	-0.24821	SLD 12	-0.44402	-0.19275
191	SLD 5	-0.57056	-0.24768	SLD 12	-0.4442	-0.19282
192	SLD 5	-0.56946	-0.2472	SLD 12	-0.44447	-0.19294
193	SLD 5	-0.56851	-0.24679	SLD 12	-0.44477	-0.19307
194	SLD 5	-0.5677	-0.24643	SLD 12	-0.44507	-0.1932
195	SLD 5	-0.56698	-0.24612	SLD 12	-0.44534	-0.19332
196	SLD 6	-0.56632	-0.24583	SLD 11	-0.44556	-0.19341
197	SLD 6	-0.56571	-0.24557	SLD 11	-0.44575	-0.1935

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
198	SLD 6	-0.56516	-0.24533	SLD 11	-0.44595	-0.19358
199	SLD 6	-0.56467	-0.24512	SLD 11	-0.44617	-0.19368
200	SLD 6	-0.56424	-0.24493	SLD 11	-0.44641	-0.19378
201	SLD 10	-0.56406	-0.24485	SLD 7	-0.44643	-0.19379
202	SLD 10	-0.56434	-0.24498	SLD 7	-0.44596	-0.19359
203	SLD 10	-0.56464	-0.24511	SLD 7	-0.44544	-0.19336
204	SLD 10	-0.56497	-0.24525	SLD 7	-0.44486	-0.19311
205	SLD 10	-0.56536	-0.24542	SLD 7	-0.44425	-0.19284
206	SLD 10	-0.56583	-0.24562	SLD 7	-0.44364	-0.19258
207	SLD 10	-0.56641	-0.24587	SLD 7	-0.44307	-0.19233
208	SLD 10	-0.56708	-0.24616	SLD 7	-0.44255	-0.19211
209	SLD 10	-0.56781	-0.24648	SLD 7	-0.44208	-0.19191
210	SLD 10	-0.5686	-0.24682	SLD 7	-0.44167	-0.19173
211	SLD 10	-0.56946	-0.2472	SLD 7	-0.44131	-0.19157
212	SLD 10	-0.57045	-0.24763	SLD 7	-0.44103	-0.19145
213	SLD 10	-0.57164	-0.24815	SLD 7	-0.44083	-0.19136
214	SLD 10	-0.57315	-0.2488	SLD 7	-0.44075	-0.19132
215	SLD 10	-0.57506	-0.24963	SLD 7	-0.44084	-0.19136
216	SLD 10	-0.57744	-0.25066	SLD 7	-0.44118	-0.19151
217	SLD 10	-0.58029	-0.2519	SLD 7	-0.44185	-0.19181
218	SLD 10	-0.58355	-0.25332	SLD 7	-0.44291	-0.19226
219	SLD 10	-0.58707	-0.25484	SLD 7	-0.44429	-0.19286
220	SLD 10	-0.59064	-0.25639	SLD 7	-0.44581	-0.19352
221	SLD 10	-0.59386	-0.25779	SLD 7	-0.44709	-0.19408
222	SLD 10	-0.596	-0.25872	SLD 7	-0.44779	-0.19438
223	SLD 5	-0.58539	-0.25411	SLD 12	-0.48004	-0.20838
224	SLD 5	-0.58252	-0.25287	SLD 12	-0.47841	-0.20767
225	SLD 5	-0.5782	-0.25099	SLD 12	-0.47576	-0.20652
226	SLD 5	-0.57336	-0.24889	SLD 12	-0.47266	-0.20518
227	SLD 5	-0.5686	-0.24682	SLD 12	-0.46967	-0.20388
228	SLD 5	-0.56421	-0.24492	SLD 12	-0.46706	-0.20275
229	SLD 5	-0.56031	-0.24323	SLD 12	-0.46494	-0.20183
230	SLD 5	-0.55696	-0.24177	SLD 12	-0.46333	-0.20113
231	SLD 5	-0.55415	-0.24055	SLD 12	-0.46216	-0.20062
232	SLD 5	-0.55185	-0.23955	SLD 12	-0.46136	-0.20027
233	SLD 5	-0.54994	-0.23872	SLD 12	-0.46082	-0.20004
234	SLD 5	-0.54832	-0.23802	SLD 12	-0.46049	-0.1999
235	SLD 5	-0.5469	-0.23741	SLD 12	-0.46033	-0.19983
236	SLD 5	-0.54566	-0.23687	SLD 12	-0.46031	-0.19982
237	SLD 5	-0.54457	-0.23639	SLD 12	-0.4604	-0.19986
238	SLD 5	-0.54363	-0.23599	SLD 12	-0.46056	-0.19992
239	SLD 5	-0.54282	-0.23563	SLD 12	-0.46074	-0.2
240	SLD 6	-0.54211	-0.23533	SLD 11	-0.46091	-0.20008
241	SLD 6	-0.54148	-0.23505	SLD 11	-0.46107	-0.20015
242	SLD 6	-0.54089	-0.2348	SLD 11	-0.46123	-0.20022
243	SLD 6	-0.54036	-0.23456	SLD 11	-0.4614	-0.20029
244	SLD 6	-0.53988	-0.23436	SLD 11	-0.4616	-0.20038
245	SLD 6	-0.53944	-0.23417	SLD 11	-0.46181	-0.20047
246	SLD 10	-0.53932	-0.23411	SLD 7	-0.46173	-0.20043
247	SLD 10	-0.53959	-0.23423	SLD 7	-0.46127	-0.20023
248	SLD 10	-0.53988	-0.23436	SLD 7	-0.46078	-0.20002
249	SLD 10	-0.54021	-0.2345	SLD 7	-0.46025	-0.19979
250	SLD 10	-0.54059	-0.23467	SLD 7	-0.45972	-0.19956
251	SLD 10	-0.54105	-0.23487	SLD 7	-0.4592	-0.19934
252	SLD 10	-0.5416	-0.2351	SLD 7	-0.45873	-0.19913
253	SLD 10	-0.54223	-0.23538	SLD 7	-0.45832	-0.19895
254	SLD 10	-0.54296	-0.23569	SLD 7	-0.45798	-0.1988
255	SLD 10	-0.54378	-0.23605	SLD 7	-0.45773	-0.1987
256	SLD 10	-0.54473	-0.23646	SLD 7	-0.45758	-0.19863
257	SLD 10	-0.54588	-0.23696	SLD 7	-0.45757	-0.19863
258	SLD 10	-0.54731	-0.23758	SLD 7	-0.45774	-0.1987
259	SLD 10	-0.54912	-0.23837	SLD 7	-0.45816	-0.19888
260	SLD 10	-0.55144	-0.23937	SLD 7	-0.4589	-0.19921
261	SLD 10	-0.55432	-0.24063	SLD 7	-0.46006	-0.19971
262	SLD 10	-0.55781	-0.24214	SLD 7	-0.46171	-0.20042
263	SLD 10	-0.56184	-0.24389	SLD 7	-0.46387	-0.20136
264	SLD 10	-0.56627	-0.24581	SLD 7	-0.46643	-0.20247
265	SLD 10	-0.57078	-0.24777	SLD 7	-0.46913	-0.20364
266	SLD 10	-0.57477	-0.2495	SLD 7	-0.47137	-0.20462
267	SLD 10	-0.57735	-0.25062	SLD 7	-0.47264	-0.20517
268	SLD 1	-0.56933	-0.24714	SLD 16	-0.50233	-0.21806
269	SLD 1	-0.56549	-0.24548	SLD 16	-0.50098	-0.21747
270	SLD 1	-0.55982	-0.24301	SLD 16	-0.49849	-0.21639
271	SLD 1	-0.55355	-0.24029	SLD 16	-0.4954	-0.21505
272	SLD 5	-0.54808	-0.23792	SLD 12	-0.49171	-0.21345
273	SLD 5	-0.54322	-0.23581	SLD 12	-0.48831	-0.21197
274	SLD 5	-0.53895	-0.23396	SLD 12	-0.48551	-0.21076
275	SLD 5	-0.53533	-0.23238	SLD 12	-0.48331	-0.2098
276	SLD 5	-0.53233	-0.23108	SLD 12	-0.48167	-0.20909
277	SLD 5	-0.52988	-0.23002	SLD 12	-0.48048	-0.20857
278	SLD 5	-0.52787	-0.22914	SLD 12	-0.47964	-0.20821
279	SLD 5	-0.5262	-0.22842	SLD 12	-0.47909	-0.20797
280	SLD 5	-0.52478	-0.2278	SLD 12	-0.47874	-0.20782
281	SLD 5	-0.52356	-0.22727	SLD 12	-0.47857	-0.20774
282	SLD 5	-0.5225	-0.22682	SLD 12	-0.47851	-0.20772
283	SLD 6	-0.52161	-0.22642	SLD 11	-0.47854	-0.20773
284	SLD 6	-0.52083	-0.22609	SLD 11	-0.4786	-0.20776
285	SLD 6	-0.52015	-0.22579	SLD 11	-0.47869	-0.2078
286	SLD 6	-0.51953	-0.22552	SLD 11	-0.4788	-0.20784
287	SLD 6	-0.51896	-0.22528	SLD 11	-0.47893	-0.2079
288	SLD 6	-0.51845	-0.22505	SLD 11	-0.47908	-0.20796
289	SLD 6	-0.51797	-0.22485	SLD 11	-0.47924	-0.20804

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
290	SLE RA 18	-0.51755	-0.22466	SLD 11	-0.47943	-0.20812
291	SLD 10	-0.51747	-0.22463	SLD 7	-0.47927	-0.20805
292	SLD 10	-0.51773	-0.22474	SLD 7	-0.47882	-0.20785
293	SLD 10	-0.51801	-0.22486	SLD 7	-0.47835	-0.20765
294	SLD 10	-0.51832	-0.225	SLD 7	-0.47787	-0.20744
295	SLD 10	-0.51869	-0.22516	SLD 7	-0.4774	-0.20724
296	SLD 10	-0.51911	-0.22534	SLD 7	-0.47696	-0.20704
297	SLD 10	-0.51962	-0.22556	SLD 7	-0.47657	-0.20688
298	SLD 10	-0.52021	-0.22582	SLD 7	-0.47625	-0.20674
299	SLD 10	-0.52091	-0.22612	SLD 7	-0.47602	-0.20664
300	SLD 10	-0.52173	-0.22648	SLD 7	-0.4759	-0.20658
301	SLD 10	-0.52272	-0.22691	SLD 7	-0.47592	-0.20659
302	SLD 10	-0.52394	-0.22744	SLD 7	-0.47613	-0.20668
303	SLD 10	-0.52548	-0.22811	SLD 7	-0.47658	-0.20688
304	SLD 10	-0.52746	-0.22897	SLD 7	-0.47737	-0.20722
305	SLD 10	-0.52998	-0.23006	SLD 7	-0.4786	-0.20776
306	SLD 10	-0.53314	-0.23143	SLD 7	-0.48036	-0.20852
307	SLD 10	-0.53698	-0.2331	SLD 7	-0.48271	-0.20954
308	SLD 10	-0.54146	-0.23504	SLD 7	-0.48567	-0.21083
309	SLD 14	-0.5468	-0.23736	SLD 3	-0.48871	-0.21215
310	SLD 14	-0.55269	-0.23992	SLD 3	-0.4914	-0.21331
311	SLD 13	-0.55799	-0.24222	SLD 4	-0.49348	-0.21422
312	SLD 13	-0.56153	-0.24376	SLD 4	-0.4945	-0.21466
313	SLD 1	-0.56581	-0.24562	SLD 16	-0.51175	-0.22215
314	SLD 1	-0.56188	-0.24391	SLD 16	-0.51025	-0.22149
315	SLD 1	-0.56603	-0.24137	SLD 16	-0.50751	-0.2203
316	SLD 1	-0.54953	-0.23855	SLD 16	-0.50411	-0.21883
317	SLD 1	-0.54319	-0.23579	SLD 16	-0.50079	-0.21739
318	SLD 1	-0.53738	-0.23327	SLD 16	-0.49791	-0.21614
319	SLE RA 18	-0.53341	-0.23155	SLD 16	-0.49562	-0.21514
320	SLE RA 18	-0.53023	-0.23017	SLD 16	-0.49393	-0.21441
321	SLE RA 18	-0.52769	-0.22907	SLD 16	-0.49282	-0.21393
322	SLE RA 18	-0.52571	-0.22821	SLD 16	-0.49217	-0.21365
323	SLE RA 18	-0.52417	-0.22754	SLD 14	-0.49184	-0.2135
324	SLE RA 18	-0.52297	-0.22702	SLD 14	-0.4918	-0.21349
325	SLE RA 18	-0.52204	-0.22661	SLD 13	-0.49199	-0.21357
326	SLE RA 18	-0.5213	-0.22629	SLD 13	-0.49235	-0.21372
327	SLE RA 18	-0.52071	-0.22604	SLD 13	-0.49284	-0.21394
328	SLE RA 18	-0.52025	-0.22583	SLD 13	-0.49343	-0.2142
329	SLE RA 18	-0.51987	-0.22567	SLD 13	-0.4941	-0.21448
330	SLE RA 18	-0.51955	-0.22553	SLD 13	-0.49481	-0.21479
331	SLE RA 18	-0.51928	-0.22541	SLD 13	-0.49556	-0.21512
332	SLE RA 18	-0.51905	-0.22531	SLD 13	-0.49636	-0.21547
333	SLE RA 18	-0.51885	-0.22523	SLD 13	-0.4972	-0.21583
334	SLE RA 18	-0.5187	-0.22516	SLD 13	-0.49808	-0.21621
335	SLE RA 18	-0.51856	-0.2251	SLD 9	-0.49876	-0.21651
336	SLE RA 18	-0.51845	-0.22506	SLD 5	-0.49857	-0.21643
337	SLE RA 18	-0.51835	-0.22501	SLD 1	-0.49742	-0.21593
338	SLE RA 18	-0.51825	-0.22497	SLD 1	-0.49627	-0.21543
339	SLE RA 18	-0.51818	-0.22494	SLD 1	-0.49514	-0.21494
340	SLE RA 18	-0.51813	-0.22492	SLD 1	-0.49404	-0.21446
341	SLE RA 18	-0.51813	-0.22492	SLD 1	-0.49298	-0.214
342	SLE RA 18	-0.5182	-0.22495	SLD 1	-0.49197	-0.21356
343	SLE RA 18	-0.51836	-0.22502	SLD 1	-0.49102	-0.21315
344	SLE RA 18	-0.51862	-0.22513	SLD 1	-0.49015	-0.21277
345	SLE RA 18	-0.51902	-0.2253	SLD 1	-0.48936	-0.21243
346	SLE RA 18	-0.51959	-0.22555	SLD 1	-0.48872	-0.21215
347	SLE RA 18	-0.52039	-0.2259	SLD 2	-0.48827	-0.21195
348	SLE RA 18	-0.52151	-0.22638	SLD 4	-0.48808	-0.21187
349	SLE RA 18	-0.52305	-0.22705	SLD 4	-0.48824	-0.21194
350	SLE RA 18	-0.52514	-0.22796	SLD 4	-0.48888	-0.21222
351	SLE RA 18	-0.52787	-0.22914	SLD 4	-0.4901	-0.21275
352	SLD 13	-0.53145	-0.2307	SLD 4	-0.49194	-0.21355
353	SLD 13	-0.53686	-0.23305	SLD 4	-0.49439	-0.21461
354	SLD 13	-0.54282	-0.23563	SLD 4	-0.49729	-0.21587
355	SLD 13	-0.54894	-0.23829	SLD 4	-0.50026	-0.21716
356	SLD 13	-0.55443	-0.24067	SLD 4	-0.50259	-0.21817
357	SLD 13	-0.55807	-0.24225	SLD 4	-0.50378	-0.21869
358	SLD 4	-0.57452	-0.24939	SLD 13	-0.50856	-0.22076
359	SLD 4	-0.57073	-0.24775	SLD 13	-0.50717	-0.22016
360	SLD 4	-0.56507	-0.24529	SLD 13	-0.5046	-0.21904
361	SLD 4	-0.55881	-0.24257	SLD 13	-0.50142	-0.21766
362	SLD 4	-0.55273	-0.23993	SLD 13	-0.49832	-0.21632
363	SLD 8	-0.54765	-0.23773	SLD 9	-0.49518	-0.21495
364	SLD 8	-0.54373	-0.23603	SLD 9	-0.49212	-0.21362
365	SLD 8	-0.54046	-0.23461	SLD 9	-0.48964	-0.21255
366	SLD 8	-0.5378	-0.23346	SLD 9	-0.48772	-0.21172
367	SLD 8	-0.53565	-0.23252	SLD 9	-0.48628	-0.21109
368	SLD 8	-0.5339	-0.23176	SLD 9	-0.48521	-0.21063
369	SLD 8	-0.53247	-0.23114	SLD 9	-0.48445	-0.2103
370	SLD 8	-0.53127	-0.23062	SLD 9	-0.48392	-0.21007
371	SLD 8	-0.53026	-0.23018	SLD 9	-0.48356	-0.20991
372	SLD 8	-0.52939	-0.2298	SLD 9	-0.48333	-0.20981
373	SLD 8	-0.52861	-0.22947	SLD 9	-0.48321	-0.20976
374	SLD 8	-0.52791	-0.22916	SLD 9	-0.48317	-0.20974
375	SLD 8	-0.52727	-0.22888	SLD 9	-0.48318	-0.20974
376	SLD 8	-0.52666	-0.22862	SLD 9	-0.48324	-0.20977
377	SLD 8	-0.52609	-0.22837	SLD 9	-0.48334	-0.20981
378	SLD 8	-0.52555	-0.22814	SLD 9	-0.48348	-0.20987
379	SLD 8	-0.52504	-0.22792	SLD 9	-0.48366	-0.20995
380	SLD 8	-0.52456	-0.22771	SLD 9	-0.48386	-0.21004
381	SLD 12	-0.52456	-0.22771	SLD 5	-0.48361	-0.20993

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
382	SLD 12	-0.52474	-0.22779	SLD 5	-0.48321	-0.20976
383	SLD 12	-0.52494	-0.22787	SLD 5	-0.48281	-0.20959
384	SLD 12	-0.52515	-0.22796	SLD 5	-0.48243	-0.20942
385	SLD 12	-0.52539	-0.22807	SLD 5	-0.48207	-0.20926
386	SLD 12	-0.52568	-0.2282	SLD 5	-0.48176	-0.20913
387	SLD 12	-0.52605	-0.22836	SLD 5	-0.4815	-0.20901
388	SLD 11	-0.52652	-0.22856	SLD 6	-0.48129	-0.20893
389	SLD 11	-0.5271	-0.22881	SLD 6	-0.48117	-0.20887
390	SLD 11	-0.52781	-0.22912	SLD 6	-0.48115	-0.20886
391	SLD 11	-0.52868	-0.2295	SLD 6	-0.48127	-0.20892
392	SLD 11	-0.52977	-0.22997	SLD 6	-0.4816	-0.20906
393	SLD 11	-0.53115	-0.23057	SLD 6	-0.48221	-0.20932
394	SLD 11	-0.53292	-0.23134	SLD 6	-0.48319	-0.20975
395	SLD 11	-0.53519	-0.23232	SLD 6	-0.48464	-0.21038
396	SLD 11	-0.53805	-0.23356	SLD 6	-0.48665	-0.21125
397	SLD 11	-0.54156	-0.23509	SLD 6	-0.48928	-0.21239
398	SLD 15	-0.54634	-0.23716	SLD 2	-0.49191	-0.21354
399	SLD 15	-0.55203	-0.23963	SLD 2	-0.49462	-0.21471
400	SLD 15	-0.55789	-0.24218	SLD 2	-0.49741	-0.21592
401	SLD 15	-0.56319	-0.24447	SLD 2	-0.49962	-0.21688
402	SLD 15	-0.56669	-0.24599	SLD 2	-0.50073	-0.21736
403	SLD 8	-0.59465	-0.25813	SLD 9	-0.49361	-0.21427
404	SLD 8	-0.59193	-0.25695	SLD 9	-0.49188	-0.21352
405	SLD 8	-0.58769	-0.25511	SLD 9	-0.48902	-0.21228
406	SLD 8	-0.58295	-0.25306	SLD 9	-0.4857	-0.21084
407	SLD 8	-0.5784	-0.25108	SLD 9	-0.48249	-0.20944
408	SLD 8	-0.57433	-0.24931	SLD 9	-0.47966	-0.20822
409	SLD 8	-0.57083	-0.24779	SLD 9	-0.4773	-0.20719
410	SLD 8	-0.56789	-0.24652	SLD 9	-0.47543	-0.20638
411	SLD 8	-0.56546	-0.24546	SLD 9	-0.474	-0.20576
412	SLD 8	-0.56346	-0.2446	SLD 9	-0.47295	-0.2053
413	SLD 8	-0.56181	-0.24388	SLD 9	-0.47221	-0.20498
414	SLD 8	-0.56043	-0.24328	SLD 9	-0.4717	-0.20476
415	SLD 8	-0.55925	-0.24276	SLD 9	-0.47138	-0.20462
416	SLD 8	-0.55822	-0.24232	SLD 9	-0.4712	-0.20454
417	SLD 8	-0.55732	-0.24193	SLD 9	-0.47111	-0.20451
418	SLD 8	-0.5565	-0.24157	SLD 9	-0.4711	-0.2045
419	SLD 8	-0.55575	-0.24125	SLD 9	-0.47114	-0.20452
420	SLD 8	-0.55505	-0.24094	SLD 9	-0.47122	-0.20455
421	SLD 8	-0.55439	-0.24065	SLD 9	-0.47133	-0.2046
422	SLD 8	-0.55376	-0.24038	SLD 9	-0.47146	-0.20466
423	SLD 8	-0.55318	-0.24013	SLD 9	-0.47164	-0.20473
424	SLD 8	-0.55264	-0.2399	SLD 9	-0.47184	-0.20482
425	SLD 8	-0.55213	-0.23968	SLD 9	-0.47207	-0.20492
426	SLD 12	-0.55219	-0.2397	SLD 5	-0.47176	-0.20479
427	SLD 12	-0.55238	-0.23978	SLD 5	-0.47133	-0.2046
428	SLD 12	-0.55258	-0.23987	SLD 5	-0.4709	-0.20441
429	SLD 12	-0.55279	-0.23996	SLD 5	-0.47046	-0.20422
430	SLD 11	-0.55305	-0.24008	SLD 6	-0.47004	-0.20404
431	SLD 11	-0.55339	-0.24022	SLD 6	-0.46963	-0.20386
432	SLD 11	-0.5538	-0.2404	SLD 6	-0.46927	-0.20371
433	SLD 11	-0.5543	-0.24062	SLD 6	-0.46897	-0.20357
434	SLD 11	-0.5549	-0.24088	SLD 6	-0.46873	-0.20347
435	SLD 11	-0.5556	-0.24118	SLD 6	-0.46858	-0.20341
436	SLD 11	-0.55643	-0.24154	SLD 6	-0.46854	-0.20339
437	SLD 11	-0.55745	-0.24198	SLD 6	-0.46865	-0.20344
438	SLD 11	-0.55871	-0.24253	SLD 6	-0.46897	-0.20358
439	SLD 11	-0.56031	-0.24323	SLD 6	-0.46958	-0.20384
440	SLD 11	-0.56234	-0.24411	SLD 6	-0.47055	-0.20426
441	SLD 11	-0.56489	-0.24521	SLD 6	-0.47197	-0.20488
442	SLD 11	-0.56801	-0.24657	SLD 6	-0.47389	-0.20571
443	SLD 11	-0.57171	-0.24817	SLD 6	-0.47633	-0.20677
444	SLD 11	-0.57587	-0.24998	SLD 6	-0.47919	-0.20801
445	SLD 11	-0.5802	-0.25186	SLD 6	-0.4822	-0.20932
446	SLD 11	-0.58404	-0.25353	SLD 6	-0.48477	-0.21044
447	SLD 11	-0.58647	-0.25458	SLD 6	-0.48627	-0.21108
448	SLD 8	-0.61899	-0.2687	SLD 9	-0.47428	-0.20588
449	SLD 8	-0.61672	-0.26771	SLD 9	-0.47316	-0.20539
450	SLD 8	-0.61326	-0.26621	SLD 9	-0.4713	-0.20459
451	SLD 8	-0.60949	-0.26458	SLD 9	-0.46918	-0.20367
452	SLD 8	-0.60592	-0.26302	SLD 9	-0.46717	-0.2028
453	SLD 8	-0.60271	-0.26163	SLD 9	-0.46544	-0.20204
454	SLD 8	-0.59993	-0.26042	SLD 9	-0.46403	-0.20143
455	SLD 8	-0.59755	-0.25939	SLD 9	-0.46294	-0.20096
456	SLD 8	-0.59554	-0.25852	SLD 9	-0.46215	-0.20062
457	SLD 8	-0.59383	-0.25778	SLD 9	-0.46161	-0.20038
458	SLD 8	-0.59237	-0.25715	SLD 9	-0.46127	-0.20023
459	SLD 8	-0.59112	-0.2566	SLD 9	-0.46108	-0.20015
460	SLD 8	-0.59001	-0.25612	SLD 9	-0.46102	-0.20012
461	SLD 8	-0.58902	-0.25569	SLD 9	-0.46103	-0.20013
462	SLD 8	-0.58812	-0.2553	SLD 9	-0.46111	-0.20017
463	SLD 8	-0.58728	-0.25494	SLD 9	-0.46123	-0.20022
464	SLD 8	-0.5865	-0.25459	SLD 9	-0.46137	-0.20028
465	SLD 8	-0.58574	-0.25427	SLD 9	-0.46151	-0.20034
466	SLD 8	-0.58502	-0.25395	SLD 9	-0.46167	-0.20041
467	SLD 8	-0.58434	-0.25366	SLD 9	-0.46185	-0.20048
468	SLD 8	-0.58372	-0.25339	SLD 9	-0.46205	-0.20057
469	SLD 8	-0.58314	-0.25314	SLD 9	-0.46228	-0.20067
470	SLD 8	-0.58263	-0.25291	SLD 9	-0.46253	-0.20078
471	SLD 12	-0.58275	-0.25296	SLD 5	-0.46216	-0.20062
472	SLD 12	-0.58293	-0.25305	SLD 5	-0.46172	-0.20043
473	SLD 12	-0.58313	-0.25313	SLD 5	-0.46124	-0.20022

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
474	SLD 11	-0.58336	-0.25323	SLD 6	-0.46072	-0.2
475	SLD 11	-0.58363	-0.25335	SLD 6	-0.4602	-0.19977
476	SLD 11	-0.58398	-0.2535	SLD 6	-0.4597	-0.19955
477	SLD 11	-0.58441	-0.25369	SLD 6	-0.45924	-0.19935
478	SLD 11	-0.58493	-0.25391	SLD 6	-0.45883	-0.19917
479	SLD 11	-0.58551	-0.25417	SLD 6	-0.45846	-0.19902
480	SLD 11	-0.58617	-0.25445	SLD 6	-0.45814	-0.19888
481	SLD 11	-0.58691	-0.25477	SLD 6	-0.45789	-0.19876
482	SLD 11	-0.58777	-0.25515	SLD 6	-0.45772	-0.19869
483	SLD 11	-0.58881	-0.2556	SLD 6	-0.45767	-0.19867
484	SLD 11	-0.59009	-0.25616	SLD 6	-0.45779	-0.19872
485	SLD 11	-0.5917	-0.25685	SLD 6	-0.45814	-0.19887
486	SLD 11	-0.59371	-0.25773	SLD 6	-0.45878	-0.19915
487	SLD 11	-0.59617	-0.25879	SLD 6	-0.45976	-0.19958
488	SLD 11	-0.59906	-0.26005	SLD 6	-0.46111	-0.20016
489	SLD 11	-0.6023	-0.26146	SLD 6	-0.46278	-0.20089
490	SLD 11	-0.60571	-0.26293	SLD 6	-0.46461	-0.20168
491	SLD 11	-0.60881	-0.26428	SLD 6	-0.4662	-0.20237
492	SLD 11	-0.61081	-0.26515	SLD 6	-0.46711	-0.20277
493	SLD 8	-0.64343	-0.27931	SLD 9	-0.45502	-0.19752
494	SLD 8	-0.64168	-0.27855	SLD 9	-0.45452	-0.1973
495	SLD 8	-0.63923	-0.27748	SLD 9	-0.45381	-0.19699
496	SLD 8	-0.63671	-0.27639	SLD 9	-0.45306	-0.19667
497	SLD 8	-0.63435	-0.27537	SLD 9	-0.4524	-0.19638
498	SLD 8	-0.63221	-0.27444	SLD 9	-0.45187	-0.19615
499	SLD 8	-0.6303	-0.27361	SLD 9	-0.45149	-0.19599
500	SLD 8	-0.62861	-0.27287	SLD 9	-0.45126	-0.19589
501	SLD 8	-0.62711	-0.27222	SLD 9	-0.45117	-0.19585
502	SLD 8	-0.62578	-0.27165	SLD 9	-0.45118	-0.19585
503	SLD 8	-0.62459	-0.27113	SLD 9	-0.45127	-0.19589
504	SLD 8	-0.62351	-0.27066	SLD 9	-0.45143	-0.19596
505	SLD 8	-0.62251	-0.27023	SLD 9	-0.45164	-0.19605
506	SLD 8	-0.62159	-0.26983	SLD 9	-0.45187	-0.19615
507	SLD 8	-0.62072	-0.26945	SLD 9	-0.45212	-0.19626
508	SLD 8	-0.61988	-0.26909	SLD 9	-0.45237	-0.19637
509	SLD 8	-0.61907	-0.26873	SLD 9	-0.45261	-0.19647
510	SLD 8	-0.61828	-0.26839	SLD 9	-0.45283	-0.19657
511	SLD 8	-0.61751	-0.26805	SLD 9	-0.45303	-0.19666
512	SLD 8	-0.61677	-0.26773	SLD 9	-0.45324	-0.19675
513	SLD 8	-0.61609	-0.26744	SLD 9	-0.45347	-0.19685
514	SLD 8	-0.6155	-0.26718	SLD 9	-0.45373	-0.19696
515	SLD 8	-0.61498	-0.26696	SLD 9	-0.45399	-0.19707
516	SLD 12	-0.61515	-0.26703	SLD 5	-0.45359	-0.1969
517	SLD 11	-0.61534	-0.26712	SLD 6	-0.45311	-0.19669
518	SLD 11	-0.61555	-0.26721	SLD 6	-0.45256	-0.19645
519	SLD 11	-0.61577	-0.2673	SLD 6	-0.45197	-0.1962
520	SLD 11	-0.61603	-0.26741	SLD 6	-0.45136	-0.19593
521	SLD 11	-0.61638	-0.26756	SLD 6	-0.45076	-0.19567
522	SLD 11	-0.61681	-0.26775	SLD 6	-0.45019	-0.19543
523	SLD 11	-0.61733	-0.26798	SLD 6	-0.44967	-0.1952
524	SLD 11	-0.61788	-0.26822	SLD 6	-0.44916	-0.19498
525	SLD 11	-0.61846	-0.26847	SLD 6	-0.44866	-0.19476
526	SLD 11	-0.61907	-0.26873	SLD 6	-0.44817	-0.19455
527	SLD 11	-0.61974	-0.26902	SLD 6	-0.44768	-0.19434
528	SLD 11	-0.62049	-0.26935	SLD 6	-0.44723	-0.19414
529	SLD 11	-0.62138	-0.26973	SLD 6	-0.44683	-0.19396
530	SLD 11	-0.62246	-0.2702	SLD 6	-0.44649	-0.19382
531	SLD 11	-0.62381	-0.27079	SLD 6	-0.44627	-0.19372
532	SLD 11	-0.62544	-0.2715	SLD 6	-0.44621	-0.1937
533	SLD 11	-0.62735	-0.27233	SLD 6	-0.44636	-0.19376
534	SLD 11	-0.62946	-0.27324	SLD 6	-0.4467	-0.19391
535	SLD 11	-0.63168	-0.27421	SLD 6	-0.44717	-0.19411
536	SLD 11	-0.6338	-0.27513	SLD 6	-0.44763	-0.19431
537	SLD 11	-0.63529	-0.27577	SLD 6	-0.44793	-0.19444
538	SLD 8	-0.66823	-0.29007	SLD 9	-0.43614	-0.18932
539	SLD 8	-0.6669	-0.2895	SLD 9	-0.43609	-0.1893
540	SLD 8	-0.66539	-0.28884	SLD 9	-0.43636	-0.18942
541	SLD 8	-0.66406	-0.28826	SLD 9	-0.43683	-0.18962
542	SLD 8	-0.66285	-0.28774	SLD 9	-0.43737	-0.18986
543	SLD 8	-0.66174	-0.28726	SLD 9	-0.43795	-0.19011
544	SLD 8	-0.66069	-0.2868	SLD 9	-0.43853	-0.19036
545	SLD 8	-0.65969	-0.28636	SLD 9	-0.4391	-0.19061
546	SLD 8	-0.65872	-0.28595	SLD 9	-0.43966	-0.19085
547	SLD 8	-0.65779	-0.28554	SLD 9	-0.4402	-0.19109
548	SLD 8	-0.65688	-0.28515	SLD 9	-0.44071	-0.19131
549	SLD 8	-0.656	-0.28476	SLD 9	-0.4412	-0.19152
550	SLD 8	-0.65513	-0.28439	SLD 9	-0.44166	-0.19172
551	SLD 8	-0.65429	-0.28402	SLD 9	-0.4421	-0.19191
552	SLD 8	-0.65346	-0.28366	SLD 9	-0.44251	-0.19209
553	SLD 8	-0.65264	-0.28331	SLD 9	-0.44288	-0.19225
554	SLD 8	-0.65182	-0.28295	SLD 9	-0.44321	-0.1924
555	SLD 8	-0.65101	-0.2826	SLD 9	-0.4435	-0.19252
556	SLD 8	-0.65019	-0.28224	SLD 9	-0.44375	-0.19263
557	SLD 8	-0.64941	-0.2819	SLD 9	-0.44399	-0.19273
558	SLD 8	-0.64868	-0.28159	SLD 9	-0.44424	-0.19284
559	SLD 8	-0.64805	-0.28131	SLD 9	-0.44452	-0.19296
560	SLD 12	-0.64756	-0.2811	SLD 5	-0.44477	-0.19307
561	SLD 12	-0.64774	-0.28118	SLD 5	-0.44435	-0.19289
562	SLD 11	-0.64796	-0.28127	SLD 6	-0.44382	-0.19266
563	SLD 11	-0.64816	-0.28136	SLD 6	-0.44322	-0.1924
564	SLD 11	-0.64837	-0.28145	SLD 6	-0.44256	-0.19211
565	SLD 11	-0.64862	-0.28156	SLD 6	-0.44187	-0.19181

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
566	SLD 11	-0.64894	-0.2817	SLD 6	-0.44117	-0.19151
567	SLD 11	-0.64937	-0.28189	SLD 6	-0.4405	-0.19122
568	SLD 11	-0.64987	-0.2821	SLD 6	-0.43987	-0.19094
569	SLD 11	-0.65037	-0.28232	SLD 6	-0.43923	-0.19067
570	SLD 11	-0.65085	-0.28253	SLD 6	-0.43855	-0.19037
571	SLD 11	-0.65132	-0.28273	SLD 6	-0.43782	-0.19005
572	SLD 11	-0.65177	-0.28293	SLD 6	-0.43704	-0.18971
573	SLD 11	-0.65223	-0.28313	SLD 6	-0.4362	-0.18935
574	SLD 11	-0.65271	-0.28334	SLD 6	-0.43529	-0.18896
575	SLD 11	-0.65327	-0.28358	SLD 6	-0.43432	-0.18853
576	SLD 11	-0.65395	-0.28388	SLD 6	-0.4333	-0.18809
577	SLD 11	-0.65478	-0.28424	SLD 6	-0.43228	-0.18765
578	SLD 11	-0.65574	-0.28465	SLD 6	-0.43133	-0.18724
579	SLD 11	-0.65676	-0.28509	SLD 6	-0.43047	-0.18686
580	SLD 11	-0.65783	-0.28556	SLD 6	-0.42973	-0.18654
581	SLD 11	-0.65904	-0.28609	SLD 6	-0.42922	-0.18632
582	SLD 11	-0.66012	-0.28655	SLD 6	-0.42906	-0.18625
583	SLD 8	-0.65538	-0.2845	SLD 9	-0.44228	-0.19199
584	SLD 8	-0.65798	-0.28562	SLD 9	-0.44135	-0.19159
585	SLD 8	-0.65944	-0.28626	SLD 9	-0.44087	-0.19138
586	SLD 8	-0.66091	-0.2869	SLD 9	-0.44031	-0.19113
587	SLD 8	-0.66172	-0.28725	SLD 9	-0.44003	-0.19101
588	SLD 11	-0.66673	-0.28942	SLD 6	-0.42482	-0.18441
589	SLD 11	-0.66609	-0.28914	SLD 6	-0.42613	-0.18498
590	SLD 11	-0.66551	-0.28889	SLD 6	-0.4275	-0.18557
591	SLD 11	-0.66502	-0.28868	SLD 6	-0.42885	-0.18616
592	SLD 8	-0.67554	-0.29324	SLD 9	-0.42954	-0.18646
593	SLD 8	-0.67476	-0.29291	SLD 9	-0.43012	-0.18671
594	SLD 8	-0.67393	-0.29255	SLD 9	-0.43099	-0.18709
595	SLD 8	-0.67315	-0.29221	SLD 9	-0.43195	-0.18751
596	SLD 8	-0.67238	-0.29187	SLD 9	-0.4329	-0.18792
597	SLD 8	-0.67161	-0.29154	SLD 9	-0.43379	-0.18831
598	SLD 8	-0.67083	-0.2912	SLD 9	-0.43462	-0.18867
599	SLD 8	-0.67004	-0.29086	SLD 9	-0.43539	-0.189
600	SLD 8	-0.66923	-0.29051	SLD 9	-0.43609	-0.1893
601	SLD 8	-0.6684	-0.29015	SLD 9	-0.43673	-0.18958
602	SLD 8	-0.66757	-0.28979	SLD 9	-0.43732	-0.18984
603	SLD 8	-0.66674	-0.28943	SLD 9	-0.43785	-0.19007
604	SLD 8	-0.66591	-0.28907	SLD 9	-0.43834	-0.19028
605	SLD 8	-0.66508	-0.2887	SLD 9	-0.43877	-0.19047
606	SLD 8	-0.66424	-0.28834	SLD 9	-0.43916	-0.19063
607	SLD 8	-0.6634	-0.28798	SLD 9	-0.43949	-0.19078
608	SLD 8	-0.66256	-0.28761	SLD 9	-0.43977	-0.1909
609	SLD 11	-0.66067	-0.28679	SLD 6	-0.43851	-0.19035
610	SLD 11	-0.66093	-0.2869	SLD 6	-0.43777	-0.19003
611	SLD 11	-0.66126	-0.28705	SLD 6	-0.43702	-0.18971
612	SLD 11	-0.66169	-0.28724	SLD 6	-0.4363	-0.18939
613	SLD 11	-0.66219	-0.28745	SLD 6	-0.4356	-0.18909
614	SLD 11	-0.66268	-0.28767	SLD 6	-0.43488	-0.18878
615	SLD 11	-0.66313	-0.28786	SLD 6	-0.4341	-0.18844
616	SLD 11	-0.66354	-0.28804	SLD 6	-0.43324	-0.18807
617	SLD 11	-0.66392	-0.2882	SLD 6	-0.43231	-0.18766
618	SLD 11	-0.66427	-0.28835	SLD 6	-0.43127	-0.18721
619	SLD 11	-0.66462	-0.28851	SLD 6	-0.43012	-0.18671
620	SLD 11	-0.66798	-0.28997	SLD 6	-0.42289	-0.18357
621	SLD 11	-0.6674	-0.28971	SLD 6	-0.42368	-0.18391
622	SLD 11	-0.66607	-0.28868	SLD 6	-0.43915	-0.19063
623	SLD 11	-0.66065	-0.28678	SLD 6	-0.43977	-0.1909
624	SLD 12	-0.6614	-0.28711	SLD 5	-0.44014	-0.19106
625	SLD 8	-0.68764	-0.2985	SLD 9	-0.42195	-0.18317
626	SLD 8	-0.68653	-0.29802	SLD 9	-0.42215	-0.18325
627	SLD 8	-0.68546	-0.29755	SLD 9	-0.42295	-0.1836
628	SLD 8	-0.6848	-0.29727	SLD 9	-0.42419	-0.18414
629	SLD 8	-0.68432	-0.29706	SLD 9	-0.42557	-0.18474
630	SLD 8	-0.68388	-0.29687	SLD 9	-0.42694	-0.18533
631	SLD 8	-0.6834	-0.29666	SLD 9	-0.42821	-0.18588
632	SLD 8	-0.68286	-0.29642	SLD 9	-0.42937	-0.18639
633	SLD 8	-0.68224	-0.29615	SLD 9	-0.43041	-0.18684
634	SLD 8	-0.68156	-0.29586	SLD 9	-0.43134	-0.18724
635	SLD 8	-0.68082	-0.29554	SLD 9	-0.43216	-0.1876
636	SLD 8	-0.68004	-0.2952	SLD 9	-0.43289	-0.18791
637	SLD 8	-0.67924	-0.29485	SLD 9	-0.43354	-0.18819
638	SLD 8	-0.67841	-0.29449	SLD 9	-0.43411	-0.18845
639	SLD 8	-0.67757	-0.29413	SLD 9	-0.43462	-0.18867
640	SLD 8	-0.67672	-0.29376	SLD 9	-0.43507	-0.18886
641	SLD 8	-0.67585	-0.29338	SLD 9	-0.43544	-0.18902
642	SLD 8	-0.67498	-0.293	SLD 9	-0.43576	-0.18916
643	SLD 8	-0.67412	-0.29263	SLD 9	-0.43603	-0.18928
644	SLD 8	-0.67332	-0.29228	SLD 9	-0.43631	-0.1894
645	SLD 8	-0.67263	-0.29198	SLD 9	-0.43662	-0.18953
646	SLD 12	-0.6721	-0.29175	SLD 5	-0.43688	-0.18965
647	SLD 11	-0.67231	-0.29184	SLD 6	-0.43643	-0.18945
648	SLD 11	-0.67254	-0.29195	SLD 6	-0.43585	-0.1892
649	SLD 11	-0.67276	-0.29204	SLD 6	-0.43518	-0.18891
650	SLD 11	-0.67298	-0.29214	SLD 6	-0.43444	-0.18859
651	SLD 11	-0.67324	-0.29225	SLD 6	-0.43364	-0.18824
652	SLD 11	-0.67359	-0.2924	SLD 6	-0.43284	-0.18789
653	SLD 11	-0.67403	-0.29259	SLD 6	-0.43206	-0.18756
654	SLD 11	-0.67452	-0.2928	SLD 6	-0.4313	-0.18722
655	SLD 11	-0.67499	-0.29301	SLD 6	-0.43049	-0.18687
656	SLD 11	-0.67539	-0.29318	SLD 6	-0.42959	-0.18648
657	SLD 11	-0.67573	-0.29333	SLD 6	-0.42858	-0.18605

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
658	SLD 11	-0.676	-0.29345	SLD 6	-0.42746	-0.18556
659	SLD 11	-0.67621	-0.29354	SLD 6	-0.42618	-0.185
660	SLD 11	-0.6764	-0.29362	SLD 6	-0.42474	-0.18437
661	SLD 11	-0.6766	-0.29371	SLD 6	-0.42312	-0.18367
662	SLD 11	-0.67685	-0.29381	SLD 6	-0.42138	-0.18292
663	SLD 11	-0.67714	-0.29394	SLD 6	-0.41961	-0.18215
664	SLD 11	-0.67747	-0.29408	SLD 6	-0.41789	-0.1814
665	SLD 11	-0.67791	-0.29428	SLD 6	-0.41637	-0.18074
666	SLD 11	-0.67867	-0.2946	SLD 6	-0.41528	-0.18027
667	SLD 11	-0.67953	-0.29498	SLD 6	-0.41488	-0.1801

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. [cm]

Press.: pressione sul terreno corrispondente allo spostamento. Valori positivi indicano trazione, valori negativi indicano compressione. [daN/cm²]

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. [cm]

Press.: pressione sul terreno corrispondente allo spostamento. Valori positivi indicano trazione, valori negativi indicano compressione. [daN/cm²]

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. [cm]

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. [cm]

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. [cm]

Spostamento estremo minimo -0.68764 al nodo di indice 625, di coordinate x = 251, y = -1635, z = -13, nel contesto SLD 8.

Spostamento estremo massimo -0.37972 al nodo di indice 45, di coordinate x = 1946, y = -2085, z = -13, nel contesto SLD 7.

Cedimento elastico estremo massimo 0.44414 al nodo di indice 335, di coordinate x = 1088, y = -1860, z = -13, nel contesto SLE rara 18.

Cedimento edometrico estremo massimo 1.28799 al nodo di indice 335, di coordinate x = 1088, y = -1860, z = -13, nel contesto SLE rara 18.

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.
3	SLD 12	-0.38682	-0.16791	SLD 5	-0.65665	-0.28505	SLE RA 18	0.15857	SLE RA 18	0.46262		
4	SLD 12	-0.38704	-0.16801	SLD 5	-0.65544	-0.28452	SLE RA 18	0.18727	SLE RA 18	0.54439		
5	SLD 12	-0.38785	-0.16836	SLD 5	-0.65423	-0.284	SLE RA 18	0.21351	SLE RA 18	0.61977		
6	SLD 12	-0.38907	-0.16889	SLD 5	-0.65335	-0.28361	SLE RA 18	0.23117	SLE RA 18	0.67102		
7	SLD 12	-0.39049	-0.16951	SLD 5	-0.65246	-0.28323	SLE RA 18	0.24473	SLE RA 18	0.71063		
8	SLD 12	-0.39204	-0.17018	SLD 5	-0.65141	-0.28277	SLE RA 18	0.25538	SLE RA 18	0.74194		
9	SLD 12	-0.39366	-0.17089	SLD 5	-0.65025	-0.28227	SLE RA 18	0.26414	SLE RA 18	0.76776		
10	SLD 12	-0.39523	-0.17157	SLD 5	-0.64913	-0.28178	SLE RA 18	0.27059	SLE RA 18	0.78695		
11	SLD 12	-0.39662	-0.17217	SLD 5	-0.64815	-0.28136	SLE RA 18	0.27714	SLE RA 18	0.80629		
12	SLD 12	-0.39774	-0.17266	SLD 5	-0.64729	-0.28098	SLE RA 18	0.28209	SLE RA 18	0.82097		
13	SLD 12	-0.39865	-0.17305	SLD 5	-0.64664	-0.2806	SLE RA 18	0.2861	SLE RA 18	0.83291		
14	SLD 12	-0.39945	-0.17344	SLD 5	-0.64539	-0.28016	SLE RA 18	0.28933	SLE RA 18	0.84256		
15	SLD 12	-0.40025	-0.17375	SLD 5	-0.64428	-0.27968	SLE RA 18	0.2917	SLE RA 18	0.8497		
16	SLD 12	-0.40108	-0.17411	SLD 5	-0.64319	-0.27921	SLE RA 18	0.29383	SLE RA 18	0.85606		
17	SLD 12	-0.40187	-0.17445	SLD 5	-0.64223	-0.27879	SLE RA 18	0.29572	SLE RA 18	0.86171		
18	SLD 12	-0.40254	-0.17474	SLD 5	-0.64141	-0.27843	SLE RA 18	0.29754	SLE RA 18	0.86708		
19	SLD 12	-0.40306	-0.17496	SLD 5	-0.64065	-0.2781	SLE RA 18	0.29866	SLE RA 18	0.87042		

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.
20	SLD 12	-0.40345	-0.17513	SLD 5	-0.63989	-0.27777	SLE RA 18	0.29952	SLE RA 18	0.87302			
21	SLD 12	-0.40379	-0.17528	SLD 5	-0.63915	-0.27745	SLE RA 18	0.29966	SLE RA 18	0.87336			
22	SLD 11	-0.40408	-0.17541	SLD 6	-0.63855	-0.27719	SLE RA 18	0.29992	SLE RA 18	0.87436			
23	SLD 11	-0.40439	-0.17554	SLD 6	-0.63807	-0.27698	SLE RA 18	0.30015	SLE RA 18	0.87504			
24	SLD 11	-0.40471	-0.17568	SLD 6	-0.63766	-0.2768	SLE RA 18	0.30036	SLE RA 18	0.87564			
25	SLD 7	-0.4045	-0.17559	SLD 10	-0.63772	-0.27683	SLE RA 18	0.30021	SLE RA 18	0.87517			
26	SLD 7	-0.40392	-0.17534	SLD 10	-0.63804	-0.27697	SLE RA 18	0.29983	SLE RA 18	0.87406			
27	SLD 7	-0.4032	-0.17503	SLD 10	-0.63837	-0.27711	SLE RA 18	0.29928	SLE RA 18	0.8724			
28	SLD 7	-0.40239	-0.17467	SLD 10	-0.63874	-0.27727	SLE RA 18	0.29849	SLE RA 18	0.87006			
29	SLD 7	-0.40152	-0.1743	SLD 10	-0.63921	-0.27748	SLE RA 18	0.29733	SLE RA 18	0.86662			
30	SLD 7	-0.40064	-0.17392	SLD 10	-0.63979	-0.27773	SLE RA 18	0.2961	SLE RA 18	0.86293			
31	SLD 7	-0.3998	-0.17355	SLD 10	-0.64045	-0.27802	SLE RA 18	0.29453	SLE RA 18	0.85824			
32	SLD 7	-0.39897	-0.17319	SLD 10	-0.6411	-0.2783	SLE RA 18	0.29241	SLE RA 18	0.85195			
33	SLD 7	-0.39811	-0.17282	SLD 10	-0.64167	-0.27854	SLE RA 18	0.2901	SLE RA 18	0.84506			
34	SLD 7	-0.39716	-0.1724	SLD 10	-0.64213	-0.27874	SLE RA 18	0.2873	SLE RA 18	0.83671			
35	SLD 7	-0.39609	-0.17194	SLD 10	-0.64252	-0.27891	SLE RA 18	0.28391	SLE RA 18	0.82661			
36	SLD 7	-0.39488	-0.17141	SLD 10	-0.64285	-0.27906	SLE RA 18	0.27982	SLE RA 18	0.81442			
37	SLD 7	-0.39344	-0.17079	SLD 10	-0.64318	-0.2792	SLE RA 18	0.27486	SLE RA 18	0.79971			
38	SLD 7	-0.39174	-0.17005	SLD 10	-0.64358	-0.27937	SLE RA 18	0.2689	SLE RA 18	0.78202			
39	SLD 7	-0.38976	-0.16919	SLD 10	-0.64412	-0.27961	SLE RA 18	0.26191	SLE RA 18	0.76132			
40	SLD 7	-0.3876	-0.16825	SLD 10	-0.64481	-0.27991	SLE RA 18	0.25307	SLE RA 18	0.73527			
41	SLD 7	-0.38542	-0.16731	SLD 10	-0.64556	-0.28023	SLE RA 18	0.242	SLE RA 18	0.70277			
42	SLD 7	-0.38337	-0.16642	SLD 10	-0.64628	-0.28054	SLE RA 18	0.23	SLE RA 18	0.66753			
43	SLD 7	-0.38159	-0.16564	SLD 10	-0.64697	-0.28085	SLE RA 18	0.2118	SLE RA 18	0.61479			
44	SLD 7	-0.38029	-0.16508	SLD 10	-0.64794	-0.28126	SLE RA 18	0.18486	SLE RA 18	0.53749			
45	SLD 7	-0.37972	-0.16483	SLD 10	-0.64895	-0.2817	SLE RA 18	0.15677	SLE RA 18	0.45741			
46	SLD 7	-0.39049	-0.16951	SLD 10	-0.63954	-0.27762	SLE RA 18	0.25321	SLE RA 18	0.73344			
47	SLD 7	-0.38916	-0.16893	SLD 10	-0.64026	-0.27793	SLE RA 18	0.23028	SLE RA 18	0.66693			
48	SLD 7	-0.3937	-0.1709	SLD 10	-0.63709	-0.27655	SLE RA 18	0.27066	SLE RA 18	0.78429			
49	SLD 7	-0.39588	-0.17185	SLD 10	-0.63568	-0.27594	SLE RA 18	0.28281	SLE RA 18	0.81986			
50	SLD 7	-0.40402	-0.17538	SLD 10	-0.632	-0.27435	SLE RA 18	0.31627	SLE RA 18	0.91907			
51	SLD 7	-0.40308	-0.17498	SLD 10	-0.63249	-0.27456	SLE RA 18	0.31303	SLE RA 18	0.90942			
52	SLD 7	-0.40487	-0.17575	SLD 10	-0.63145	-0.27411	SLE RA 18	0.3189	SLE RA 18	0.92694			
53	SLD 7	-0.40566	-0.17609	SLD 10	-0.6308	-0.27383	SLE RA 18	0.32109	SLE RA 18	0.93347			
54	SLD 7	-0.40644	-0.17643	SLD 10	-0.63012	-0.27353	SLE RA 18	0.32327	SLE RA 18	0.93992			
55	SLD 7	-0.40204	-0.17452	SLD 10	-0.63295	-0.27476	SLE RA 18	0.3091	SLE RA 18	0.8977			
56	SLD 7	-0.40725	-0.17678	SLD 10	-0.62948	-0.27325	SLE RA 18	0.32463	SLE RA 18	0.94401			
57	SLD 7	-0.40084	-0.174	SLD 10	-0.63341	-0.27496	SLE RA 18	0.3043	SLE RA 18	0.88345			
58	SLD 7	-0.39942	-0.17339	SLD 10	-0.63395	-0.27519	SLE RA 18	0.29844	SLE RA 18	0.86607			
59	SLD 7	-0.40809	-0.17715	SLD 10	-0.62895	-0.27302	SLE RA 18	0.32581	SLE RA 18	0.94752			
60	SLD 7	-0.4089	-0.1775	SLD 10	-0.62853	-0.27284	SLE RA 18	0.32702	SLE RA 18	0.95109			
61	SLD 12	-0.39904	-0.17322	SLD 5	-0.64343	-0.27931	SLE RA 18	0.2752	SLE RA 18	0.79728			
62	SLD 7	-0.39778	-0.17267	SLD 10	-0.63465	-0.2755	SLE RA 18	0.29175	SLE RA 18	0.84621			
63	SLD 12	-0.40538	-0.17597	SLD 5	-0.63635	-0.27624	SLE RA 18	0.31481	SLE RA 18	0.91443			
64	SLD 7	-0.40965	-0.17783	SLD 10	-0.62819	-0.27269	SLE RA 18	0.32771	SLE RA 18	0.95314			
65	SLD 12	-0.40993	-0.17795	SLD 5	-0.62921	-0.27313	SLE RA 18	0.32787	SLE RA 18	0.9536			
66	SLD 12	-0.40963	-0.17782	SLD 5	-0.62991	-0.27344	SLE RA 18	0.32795	SLE RA 18	0.95367			
67	SLD 12	-0.39803	-0.17278	SLD 5	-0.64466	-0.27984	SLE RA 18	0.26271	SLE RA 18	0.76076			
68	SLD 11	-0.41021	-0.17807	SLD 6	-0.62859	-0.27286	SLE RA 18	0.32811	SLE RA 18	0.95434			
69	SLD 7	-0.41029	-0.1781	SLD 10	-0.62788	-0.27256	SLE RA 18	0.32824	SLE RA 18	0.95472			
70	SLD 12	-0.40605	-0.17626	SLD 5	-0.63529	-0.27578	SLE RA 18	0.31785	SLE RA 18	0.92351			
71	SLD 11	-0.4105	-0.1782	SLD 6	-0.62809	-0.27265	SLE RA 18	0.32839	SLE RA 18	0.95518			
72	SLD 12	-0.40467	-0.17567	SLD 5	-0.63731	-0.27665	SLE RA 18	0.31099	SLE RA 18	0.90305			
73	SLD 11	-0.41081	-0.17833	SLD 6	-0.62768	-0.27247	SLE RA 18	0.32868	SLE RA 18	0.95604			
74	SLD 12	-0.40021	-0.17373	SLD 5	-0.64205	-0.27871	SLE RA 18	0.28523	SLE RA 18	0.82678			
75	SLD 7	-0.41081	-0.17833	SLD 10	-0.62757	-0.27242	SLE RA 18	0.3286	SLE RA 18	0.95578			
76	SLD 12	-0.40928	-0.17766	SLD 5	-0.63062	-0.27375	SLE RA 18	0.32705	SLE RA 18	0.95099			
77	SLD 12	-0.39719	-0.17242	SLD 5	-0.64573	-0.28031	SLE RA 18	0.24807	SLE RA 18	0.71819			
78	SLD 12	-0.40148	-0.17428	SLD 5	-0.64064	-0.27809	SLE RA 18	0.29363	SLE RA 18	0.85157			
79	SLD 12	-0.40381	-0.17529	SLD 5	-0.63826	-0.27706	SLE RA 18	0.3064	SLE RA 18	0.8894			
80	SLD 12	-0.40676	-0.17657	SLD 5	-0.63415	-0.27528	SLE RA 18	0.32007	SLE RA 18	0.93024			
81	SLD 12	-0.40275	-0.17483	SLD 5	-0.63933	-0.27753	SLE RA 18	0.29967	SLE RA 18	0.86963			
82	SLD 12	-0.39664	-0.17218	SLD 5	-0.64661	-0.28069	SLE RA 18	0.23245	SLE RA 18	0.67311			
83	SLD 12	-0.40882	-0.17746	SLD 5	-0.63133	-0.27405	SLE RA 18	0.32602	SLE RA 18	0.9479			
84	SLD 12	-0.4075	-0.17689	SLD 5	-0.63306	-0.2748	SLE RA 18	0.32215	SLE RA 18	0.93647			
85	SLD 12	-0.40822	-0.17721	SLD 5	-0.63211	-0.27439	SLE RA 18	0.32408	SLE RA 18	0.94221			
86	SLD 7	-0.39167	-0.17002	SLD 10	-0.63806	-0.27698	SLE RA 18	0.23698	SLE RA 18	0.68594			
87	SLD 7	-0.3934	-0.17077	SLD 10	-0.63657	-0.27633	SLE RA 18	0.25569	SLE RA 18	0.73999			
88	SLD 12	-0.40544	-0.176	SLD 5	-0.64168	-0.27855	SLE RA 18	0.18428	SLE RA 18	0.53572			
89	SLD 12	-0.40543	-0.17599	SLD 5	-0.64023	-0.27792	SLE RA 18	0.22234	SLE RA 18	0.64383			
90	SLD 12	-0.40568	-0.1761	SLD 5	-0.63866	-0.27724	SLE RA 18	0.25314	SLE RA 18	0.73193			
91	SLD 12	-0.40611	-0.17629	SLD 5	-0.63721	-0.27661	SLE RA 18	0.27289	SLE RA 18	0.78898			
92	SLD 12	-0.40665	-0.17652	SLD 5	-0.63576	-0.27598	SLE RA 18	0.28748	SLE RA 18	0.83146			
93	SLD 12	-0.40731	-0.17681	SLD 5	-0.63421	-0.27531	SLE RA 18	0.29898	SLE RA 18	0.86513			
94	SLD 12	-0.40814	-0.17717	SLD 5	-0.63255	-0.27458	SLE RA 18	0.30869	SLE RA 18	0.89372			
95	SLD 12	-0.40908	-0.17758	SLD 5	-0.63095	-0.27389	SLE RA 18	0.31624	SLE RA 18	0.91609			
96	SLD 12	-0.41011	-0.17803	SLD 5	-0.62941	-0.27322	SLE RA 18	0.32328	SLE RA 18	0.93697			
97	SLD 12	-0.41089	-0.17836	SLD 5	-0.62829	-0.27274	SLE RA 18	0.32912	SLE RA 18	0.95418			
98	SLD 12	-0.41152	-0.17864	SLD 5	-0.62729	-0.2723	SLE RA 18	0.33332	SLE RA 18	0.96671			
99	SLD 12	-0.41207	-0.17888	SLD 5	-0.62628	-0.27186	SLE RA 18	0.33693	SLE RA 18	0.97744			
100	SLD 12	-0.4126	-0.17911	SLD 5	-0.62522	-0.2714	SLE RA 18	0.33965	SLE RA 18	0.98562			
101	SLD 12	-0.41322	-0.17937	SLD 5	-0.62404	-0.27089	SLE RA 18	0.34186	SLE RA 18	0.99229			
102	SLD 12	-0.41389	-0.17967	SLD 5	-0.62294	-0.27041	SLE RA 18	0.34391	SLE RA 18	0.99843			
103	SLD 12	-0.41455	-0.17995	SLD 5	-0.62199	-0.27	SLE RA 18	0.34599	SLE RA 18	1.0046			
104	SLD 12	-0.41507	-0.18018	SLD 5	-0.62127	-0.26969	SLE RA 18	0.34783	SLE RA 18	1.01			
105	SLD 12	-0.41547	-0.18035	SLD 5	-0.6206	-0.2694	SLE RA 18	0.34879	SLE RA 18	1.01291			
106	SLD 12	-0.41579	-0.18049	SLD 5	-0.61994	-0.26911	SLE RA 18	0.34968	SLE RA 18	1.01556			
107	SLD 12	-0.41606	-0.18061	SLD 5	-0.61929	-0.26883	SLE RA 18	0.34994	SLE RA 18	1.01642			
108	SLD 11	-0.41633	-0.18073	SLD 6	-0.61864	-0.26855	SLE RA 18	0.34984	SLE RA 18	1.01623			
109	SLD 11	-0.4166	-0.18084	SLD 6	-0.61813	-0.2							

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.
112	SLD 7	-0.41664	-0.18086	SLD 10	-0.61772	-0.26815	SLE RA 18	0.35027	SLE RA 18	1.01747			
113	SLD 7	-0.41606	-0.18061	SLD 10	-0.61802	-0.26828	SLE RA 18	0.34982	SLE RA 18	1.01616			
114	SLD 7	-0.41538	-0.18031	SLD 10	-0.61833	-0.26841	SLE RA 18	0.34924	SLE RA 18	1.0144			
115	SLD 7	-0.41463	-0.17999	SLD 10	-0.6187	-0.26857	SLE RA 18	0.34834	SLE RA 18	1.01172			
116	SLD 7	-0.41383	-0.17964	SLD 10	-0.61918	-0.26878	SLE RA 18	0.3471	SLE RA 18	1.00805			
117	SLD 7	-0.41305	-0.1793	SLD 10	-0.61978	-0.26904	SLE RA 18	0.34586	SLE RA 18	1.00435			
118	SLD 7	-0.41232	-0.17898	SLD 10	-0.62046	-0.26934	SLE RA 18	0.34415	SLE RA 18	0.99924			
119	SLD 7	-0.41157	-0.17866	SLD 10	-0.62117	-0.26964	SLE RA 18	0.34182	SLE RA 18	0.99233			
120	SLD 7	-0.4108	-0.17833	SLD 10	-0.6218	-0.26992	SLE RA 18	0.33931	SLE RA 18	0.98482			
121	SLD 7	-0.40997	-0.17797	SLD 10	-0.62238	-0.27017	SLE RA 18	0.3362	SLE RA 18	0.97554			
122	SLD 7	-0.40907	-0.17757	SLD 10	-0.62293	-0.27041	SLE RA 18	0.33239	SLE RA 18	0.96418			
123	SLD 7	-0.40806	-0.17714	SLD 10	-0.62351	-0.27066	SLE RA 18	0.32773	SLE RA 18	0.95031			
124	SLD 7	-0.40689	-0.17663	SLD 10	-0.62418	-0.27095	SLE RA 18	0.32199	SLE RA 18	0.9333			
125	SLD 7	-0.40553	-0.17604	SLD 10	-0.62504	-0.27132	SLE RA 18	0.31516	SLE RA 18	0.91304			
126	SLD 7	-0.40411	-0.17542	SLD 10	-0.62611	-0.27179	SLE RA 18	0.30726	SLE RA 18	0.88967			
127	SLD 7	-0.40265	-0.17479	SLD 10	-0.62742	-0.27236	SLE RA 18	0.29706	SLE RA 18	0.8597			
128	SLD 7	-0.40132	-0.17421	SLD 10	-0.62883	-0.27297	SLE RA 18	0.28413	SLE RA 18	0.82189			
129	SLD 7	-0.40024	-0.17374	SLD 10	-0.63011	-0.27352	SLE RA 18	0.27058	SLE RA 18	0.78232			
130	SLD 7	-0.39933	-0.17335	SLD 10	-0.63136	-0.27407	SLE RA 18	0.25099	SLE RA 18	0.72571			
131	SLD 7	-0.39864	-0.17305	SLD 10	-0.63269	-0.27465	SLE RA 18	0.22115	SLE RA 18	0.64033			
132	SLD 7	-0.39831	-0.1729	SLD 10	-0.63392	-0.27518	SLE RA 18	0.18291	SLE RA 18	0.5317			
133	SLD 12	-0.43008	-0.18669	SLD 5	-0.62263	-0.27028	SLE RA 18	0.20651	SLE RA 18	0.59928			
134	SLD 12	-0.42963	-0.18665	SLD 5	-0.62076	-0.26947	SLE RA 18	0.25041	SLE RA 18	0.72388			
135	SLD 12	-0.42899	-0.18622	SLD 5	-0.61827	-0.26839	SLE RA 18	0.28505	SLE RA 18	0.82289			
136	SLD 12	-0.42831	-0.18593	SLD 5	-0.61567	-0.26726	SLE RA 18	0.30766	SLE RA 18	0.88813			
137	SLD 12	-0.42774	-0.18568	SLD 5	-0.61308	-0.26613	SLE RA 18	0.32415	SLE RA 18	0.93609			
138	SLD 12	-0.42736	-0.18551	SLD 5	-0.61054	-0.26503	SLE RA 18	0.33696	SLE RA 18	0.97357			
139	SLD 12	-0.42722	-0.18545	SLD 5	-0.60808	-0.26396	SLE RA 18	0.34737	SLE RA 18	1.0042			
140	SLD 12	-0.42731	-0.18549	SLD 5	-0.60583	-0.26299	SLE RA 18	0.35564	SLE RA 18	1.02868			
141	SLD 12	-0.42754	-0.18559	SLD 5	-0.60387	-0.26213	SLE RA 18	0.36276	SLE RA 18	1.04977			
142	SLD 12	-0.42781	-0.18571	SLD 5	-0.60228	-0.26145	SLE RA 18	0.36844	SLE RA 18	1.06664			
143	SLD 12	-0.42807	-0.18582	SLD 5	-0.60092	-0.26086	SLE RA 18	0.37291	SLE RA 18	1.07994			
144	SLD 12	-0.42832	-0.18593	SLD 5	-0.59966	-0.26031	SLE RA 18	0.37662	SLE RA 18	1.09103			
145	SLD 12	-0.42863	-0.18606	SLD 5	-0.59843	-0.25977	SLE RA 18	0.37956	SLE RA 18	1.09982			
146	SLD 12	-0.42902	-0.18623	SLD 5	-0.59722	-0.25925	SLE RA 18	0.38208	SLE RA 18	1.10738			
147	SLD 12	-0.42949	-0.18644	SLD 5	-0.59611	-0.25877	SLE RA 18	0.3842	SLE RA 18	1.11374			
148	SLD 12	-0.42997	-0.18665	SLD 5	-0.59517	-0.25836	SLE RA 18	0.3861	SLE RA 18	1.11939			
149	SLD 12	-0.43039	-0.18683	SLD 5	-0.59439	-0.25802	SLE RA 18	0.3876	SLE RA 18	1.12389			
150	SLD 12	-0.43073	-0.18698	SLD 5	-0.59369	-0.25772	SLE RA 18	0.38869	SLE RA 18	1.12714			
151	SLD 12	-0.43101	-0.1871	SLD 5	-0.59302	-0.25742	SLE RA 18	0.38956	SLE RA 18	1.12975			
152	SLD 11	-0.43125	-0.1872	SLD 6	-0.59237	-0.25714	SLE RA 18	0.38997	SLE RA 18	1.13104			
153	SLD 11	-0.43147	-0.1873	SLD 6	-0.59178	-0.25689	SLE RA 18	0.39035	SLE RA 18	1.13219			
154	SLD 11	-0.43171	-0.1874	SLD 6	-0.59129	-0.25667	SLE RA 18	0.39064	SLE RA 18	1.13306			
155	SLD 11	-0.43199	-0.18752	SLD 6	-0.59087	-0.25649	SLE RA 18	0.39079	SLE RA 18	1.1335			
156	SLD 7	-0.43221	-0.18757	SLD 10	-0.59064	-0.25639	SLE RA 18	0.39074	SLE RA 18	1.13336			
157	SLD 7	-0.43164	-0.18737	SLD 10	-0.59093	-0.25652	SLE RA 18	0.39047	SLE RA 18	1.13256			
158	SLD 7	-0.43108	-0.18713	SLD 10	-0.59123	-0.25665	SLE RA 18	0.39002	SLE RA 18	1.13121			
159	SLD 7	-0.43045	-0.18685	SLD 10	-0.59155	-0.25679	SLE RA 18	0.38937	SLE RA 18	1.12927			
160	SLD 7	-0.42976	-0.18655	SLD 10	-0.59192	-0.25695	SLE RA 18	0.38843	SLE RA 18	1.12649			
161	SLD 7	-0.42905	-0.18624	SLD 10	-0.5924	-0.25716	SLE RA 18	0.38729	SLE RA 18	1.12307			
162	SLD 7	-0.42836	-0.18595	SLD 10	-0.593	-0.25742	SLE RA 18	0.38591	SLE RA 18	1.11895			
163	SLD 7	-0.42773	-0.18568	SLD 10	-0.59369	-0.25772	SLE RA 18	0.3841	SLE RA 18	1.11355			
164	SLD 7	-0.42713	-0.18542	SLD 10	-0.59442	-0.25803	SLE RA 18	0.38192	SLE RA 18	1.10703			
165	SLD 7	-0.42655	-0.18516	SLD 10	-0.59514	-0.25835	SLE RA 18	0.37927	SLE RA 18	1.09913			
166	SLD 7	-0.42596	-0.18489	SLD 10	-0.59587	-0.25866	SLE RA 18	0.37602	SLE RA 18	1.08942			
167	SLD 7	-0.42536	-0.18465	SLD 10	-0.59665	-0.259	SLE RA 18	0.37205	SLE RA 18	1.07759			
168	SLD 7	-0.42475	-0.18438	SLD 10	-0.59754	-0.25939	SLE RA 18	0.36721	SLE RA 18	1.06319			
169	SLD 7	-0.42412	-0.18411	SLD 10	-0.59864	-0.25986	SLE RA 18	0.36129	SLE RA 18	1.04562			
170	SLD 7	-0.42348	-0.18383	SLD 10	-0.60002	-0.26047	SLE RA 18	0.35416	SLE RA 18	1.02449			
171	SLD 7	-0.42229	-0.18358	SLD 10	-0.60176	-0.26122	SLE RA 18	0.34553	SLE RA 18	0.99898			
172	SLD 7	-0.42248	-0.1834	SLD 10	-0.60384	-0.26212	SLE RA 18	0.33481	SLE RA 18	0.96744			
173	SLD 7	-0.42223	-0.18332	SLD 10	-0.60616	-0.26313	SLE RA 18	0.32148	SLE RA 18	0.92843			
174	SLD 7	-0.42237	-0.18335	SLD 10	-0.60855	-0.26416	SLE RA 18	0.30484	SLE RA 18	0.88004			
175	SLD 7	-0.42259	-0.18344	SLD 10	-0.61092	-0.2652	SLE RA 18	0.28234	SLE RA 18	0.8151			
176	SLD 7	-0.4228	-0.18353	SLD 10	-0.61315	-0.26616	SLE RA 18	0.24822	SLE RA 18	0.71756			
177	SLD 7	-0.42229	-0.18358	SLD 10	-0.61478	-0.26687	SLE RA 18	0.20469	SLE RA 18	0.59399			
178	SLD 12	-0.45503	-0.19753	SLD 5	-0.60396	-0.26217	SLE RA 18	0.22101	SLE RA 18	0.64099			
179	SLD 12	-0.45399	-0.19707	SLD 5	-0.60155	-0.26113	SLE RA 18	0.26795	SLE RA 18	0.77423			
180	SLD 12	-0.4523	-0.19634	SLD 5	-0.59805	-0.25961	SLE RA 18	0.30572	SLE RA 18	0.88213			
181	SLD 12	-0.45034	-0.19549	SLD 5	-0.5942	-0.25794	SLE RA 18	0.3304	SLE RA 18	0.95329			
182	SLD 12	-0.4485	-0.19469	SLD 5	-0.59041	-0.25629	SLE RA 18	0.34821	SLE RA 18	1.00509			
183	SLD 12	-0.44696	-0.19402	SLD 5	-0.58685	-0.25475	SLE RA 18	0.36194	SLE RA 18	1.04526			
184	SLD 12	-0.44578	-0.19351	SLD 5	-0.5836	-0.25334	SLE RA 18	0.37287	SLE RA 18	1.07742			
185	SLD 12	-0.44497	-0.19316	SLD 5	-0.58074	-0.25209	SLE RA 18	0.38163	SLE RA 18	1.10334			
186	SLD 12	-0.44445	-0.19293	SLD 5	-0.57831	-0.25104	SLE RA 18	0.38883	SLE RA 18	1.12469			
187	SLD 12	-0.44416	-0.1928	SLD 5	-0.5763	-0.25017	SLE RA 18	0.39457	SLE RA 18	1.14176			
188	SLD 12	-0.444	-0.19274	SLD 5	-0.57462	-0.24944	SLE RA 18	0.3992	SLE RA 18	1.15558			
189	SLD 12	-0.44396	-0.19272	SLD 5	-0.57314	-0.2488	SLE RA 18	0.403	SLE RA 18	1.16693			
190	SLD 12	-0.44402	-0.19275	SLD 5	-0.5718	-0.24821	SLE RA 18	0.4061	SLE RA 18	1.17622			
191	SLD 12	-0.4442	-0.19282	SLD 5	-0.57056	-0.24768	SLE RA 18	0.40872	SLE RA 18	1.18405			
192	SLD 12	-0.44447	-0.19294	SLD 5	-0.56946	-0.2472	SLE RA 18	0.41089	SLE RA 18	1.19056			
193	SLD 12	-0.44477	-0.19307	SLD 5	-0.56851	-0.24679	SLE RA 18	0.4127	SLE RA 18	1.19598			
194	SLD 12	-0.44507	-0.1932	SLD 5	-0.5677	-0.24643	SLE RA 18	0.41413	SLE RA 18	1.20025			
195	SLD 12	-0.44534	-0.19332	SLD 5	-0.56698	-0.24612	SLE RA 18	0.41523	SLE RA 18	1.20357			
196	SLD 11	-0.44556	-0.19341	SLD 6	-0.56632	-0.24583	SLE RA 18	0.41607	SLE RA 18	1.2061			
197	SLD 11	-0.44575	-0.1935	SLD 6	-0.56571	-0.24557	SLE RA 18	0.41663	SLE RA 18	1.2078			
198	SLD 11	-0.44595	-0.19358	SLD 6	-0.56516	-0.24533	SLE RA 18	0.41707	SLE RA 18	1.20912			
199	SLD 11	-0.44617	-0.19368	SLD 6	-0.56467	-0.24512	SLE RA 18	0.41733	SLE RA 18	1.20992			
200	SLD 11	-0.44641	-0.19378	SLD 6	-0.56424	-0.24493	SLE RA 18	0.41742	SLE RA 18	1.21			

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.
204	SLD 7	-0.44486	-0.19311	SLD 10	-0.56497	-0.24525	SLE RA 18	0.41586	SLE RA 18	1.20555			
205	SLD 7	-0.44425	-0.19284	SLD 10	-0.56536	-0.24542	SLE RA 18	0.41492	SLE RA 18	1.20276			
206	SLD 7	-0.44364	-0.19258	SLD 10	-0.56583	-0.24562	SLE RA 18	0.41375	SLE RA 18	1.19925			
207	SLD 7	-0.44307	-0.19233	SLD 10	-0.56641	-0.24587	SLE RA 18	0.41229	SLE RA 18	1.19488			
208	SLD 7	-0.44255	-0.19211	SLD 10	-0.56708	-0.24616	SLE RA 18	0.41046	SLE RA 18	1.18941			
209	SLD 7	-0.44208	-0.1919	SLD 10	-0.56781	-0.24648	SLE RA 18	0.40824	SLE RA 18	1.18278			
210	SLD 7	-0.44167	-0.19173	SLD 10	-0.5686	-0.24682	SLE RA 18	0.40551	SLE RA 18	1.17463			
211	SLD 7	-0.44131	-0.19157	SLD 10	-0.56946	-0.2472	SLE RA 18	0.40218	SLE RA 18	1.16467			
212	SLD 7	-0.44103	-0.19145	SLD 10	-0.57045	-0.24763	SLE RA 18	0.39811	SLE RA 18	1.15254			
213	SLD 7	-0.44083	-0.19136	SLD 10	-0.57164	-0.24815	SLE RA 18	0.39315	SLE RA 18	1.13778			
214	SLD 7	-0.44075	-0.19132	SLD 10	-0.57315	-0.2488	SLE RA 18	0.3871	SLE RA 18	1.1198			
215	SLD 7	-0.44084	-0.19136	SLD 10	-0.57506	-0.24963	SLE RA 18	0.37974	SLE RA 18	1.09795			
216	SLD 7	-0.44118	-0.19151	SLD 10	-0.57744	-0.25066	SLE RA 18	0.3707	SLE RA 18	1.07123			
217	SLD 7	-0.44185	-0.19181	SLD 10	-0.58029	-0.2519	SLE RA 18	0.35951	SLE RA 18	1.03831			
218	SLD 7	-0.44291	-0.19226	SLD 10	-0.58355	-0.25332	SLE RA 18	0.34549	SLE RA 18	0.99729			
219	SLD 7	-0.44429	-0.19286	SLD 10	-0.58707	-0.25484	SLE RA 18	0.32749	SLE RA 18	0.94496			
220	SLD 7	-0.44581	-0.19352	SLD 10	-0.59064	-0.25639	SLE RA 18	0.30279	SLE RA 18	0.87373			
221	SLD 7	-0.44709	-0.19408	SLD 10	-0.59386	-0.25779	SLE RA 18	0.26518	SLE RA 18	0.76623			
222	SLD 7	-0.44779	-0.19438	SLD 10	-0.596	-0.25872	SLE RA 18	0.21878	SLE RA 18	0.63456			
223	SLD 12	-0.48004	-0.20838	SLD 5	-0.58539	-0.25411	SLE RA 18	0.23048	SLE RA 18	0.66835			
224	SLD 12	-0.47841	-0.20767	SLD 5	-0.58252	-0.25287	SLE RA 18	0.27901	SLE RA 18	0.80611			
225	SLD 12	-0.47576	-0.20652	SLD 5	-0.5782	-0.25099	SLE RA 18	0.31858	SLE RA 18	0.91918			
226	SLD 12	-0.47266	-0.20518	SLD 5	-0.57336	-0.24889	SLE RA 18	0.34455	SLE RA 18	0.99407			
227	SLD 12	-0.46967	-0.20388	SLD 5	-0.5686	-0.24682	SLE RA 18	0.36326	SLE RA 18	1.04845			
228	SLD 12	-0.46706	-0.20275	SLD 5	-0.56421	-0.24492	SLE RA 18	0.37758	SLE RA 18	1.09037			
229	SLD 12	-0.46494	-0.20183	SLD 5	-0.56031	-0.24323	SLE RA 18	0.38886	SLE RA 18	1.12358			
230	SLD 12	-0.46333	-0.20113	SLD 5	-0.55696	-0.24177	SLE RA 18	0.39212	SLE RA 18	1.13415			
231	SLD 12	-0.46216	-0.20062	SLD 5	-0.55415	-0.24055	SLE RA 18	0.39968	SLE RA 18	1.15653			
232	SLD 12	-0.46136	-0.20027	SLD 5	-0.55185	-0.23955	SLE RA 18	0.40572	SLE RA 18	1.17447			
233	SLD 12	-0.46082	-0.20004	SLD 5	-0.54994	-0.23872	SLE RA 18	0.41057	SLE RA 18	1.18895			
234	SLD 12	-0.46049	-0.1999	SLD 5	-0.54832	-0.23802	SLE RA 18	0.41452	SLE RA 18	1.20073			
235	SLD 12	-0.46033	-0.19983	SLD 5	-0.5469	-0.23741	SLE RA 18	0.41776	SLE RA 18	1.21042			
236	SLD 12	-0.46031	-0.19982	SLD 5	-0.54566	-0.23687	SLE RA 18	0.42044	SLE RA 18	1.21844			
237	SLD 12	-0.4604	-0.19986	SLD 5	-0.54457	-0.23639	SLE RA 18	0.42265	SLE RA 18	1.22507			
238	SLD 12	-0.46056	-0.19992	SLD 5	-0.54363	-0.23599	SLE RA 18	0.42446	SLE RA 18	1.23049			
239	SLD 12	-0.46074	-0.2	SLD 5	-0.54282	-0.23563	SLE RA 18	0.4259	SLE RA 18	1.23482			
240	SLD 11	-0.46091	-0.20008	SLD 6	-0.54211	-0.23533	SLE RA 18	0.42703	SLE RA 18	1.2382			
241	SLD 11	-0.46107	-0.20015	SLD 6	-0.54148	-0.23505	SLE RA 18	0.42788	SLE RA 18	1.24075			
242	SLD 11	-0.46123	-0.20022	SLD 6	-0.54089	-0.2348	SLE RA 18	0.42848	SLE RA 18	1.24259			
243	SLD 11	-0.4614	-0.20029	SLD 6	-0.54036	-0.23456	SLE RA 18	0.42889	SLE RA 18	1.24382			
244	SLD 11	-0.4616	-0.20038	SLD 6	-0.53988	-0.23436	SLE RA 18	0.42912	SLE RA 18	1.24452			
245	SLD 11	-0.46181	-0.20047	SLD 6	-0.53944	-0.23417	SLE RA 18	0.42917	SLE RA 18	1.2447			
246	SLD 7	-0.46173	-0.20043	SLD 10	-0.53932	-0.23411	SLE RA 18	0.42905	SLE RA 18	1.24435			
247	SLD 7	-0.46127	-0.20023	SLD 10	-0.53959	-0.23423	SLE RA 18	0.42874	SLE RA 18	1.24343			
248	SLD 7	-0.46078	-0.20002	SLD 10	-0.53988	-0.23436	SLE RA 18	0.42823	SLE RA 18	1.2419			
249	SLD 7	-0.46025	-0.19979	SLD 10	-0.54021	-0.2345	SLE RA 18	0.4275	SLE RA 18	1.23972			
250	SLD 7	-0.45972	-0.19956	SLD 10	-0.54059	-0.23467	SLE RA 18	0.42653	SLE RA 18	1.23682			
251	SLD 7	-0.4592	-0.19934	SLD 10	-0.54105	-0.23487	SLE RA 18	0.42529	SLE RA 18	1.23313			
252	SLD 7	-0.45873	-0.19913	SLD 10	-0.5416	-0.2351	SLE RA 18	0.42375	SLE RA 18	1.22853			
253	SLD 7	-0.45832	-0.19895	SLD 10	-0.54223	-0.23538	SLE RA 18	0.42185	SLE RA 18	1.22287			
254	SLD 7	-0.45798	-0.1988	SLD 10	-0.54296	-0.23569	SLE RA 18	0.41953	SLE RA 18	1.21594			
255	SLD 7	-0.45773	-0.1987	SLD 10	-0.54378	-0.23605	SLE RA 18	0.41671	SLE RA 18	1.2075			
256	SLD 7	-0.45758	-0.19863	SLD 10	-0.54473	-0.23646	SLE RA 18	0.41326	SLE RA 18	1.19722			
257	SLD 7	-0.45757	-0.19863	SLD 10	-0.54588	-0.23696	SLE RA 18	0.40907	SLE RA 18	1.18472			
258	SLD 7	-0.45774	-0.1987	SLD 10	-0.54731	-0.23758	SLE RA 18	0.40394	SLE RA 18	1.16945			
259	SLD 7	-0.45816	-0.19888	SLD 10	-0.54912	-0.23837	SLE RA 18	0.39765	SLE RA 18	1.15077			
260	SLD 7	-0.4589	-0.19921	SLD 10	-0.55144	-0.23937	SLE RA 18	0.38989	SLE RA 18	1.12778			
261	SLD 7	-0.46006	-0.19971	SLD 10	-0.55432	-0.24063	SLE RA 18	0.38022	SLE RA 18	1.09925			
262	SLD 7	-0.46171	-0.20042	SLD 10	-0.55781	-0.24214	SLE RA 18	0.37489	SLE RA 18	1.08268			
263	SLD 7	-0.46387	-0.20136	SLD 10	-0.56184	-0.24389	SLE RA 18	0.36034	SLE RA 18	1.0401			
264	SLD 7	-0.46643	-0.20247	SLD 10	-0.56627	-0.24581	SLE RA 18	0.34148	SLE RA 18	0.98527			
265	SLD 7	-0.46913	-0.20364	SLD 10	-0.57078	-0.24777	SLE RA 18	0.31548	SLE RA 18	0.91027			
266	SLD 7	-0.47137	-0.20462	SLD 10	-0.57477	-0.2495	SLE RA 18	0.27603	SLE RA 18	0.79754			
267	SLD 7	-0.47264	-0.20517	SLD 10	-0.57735	-0.25062	SLE RA 18	0.22808	SLE RA 18	0.66141			
268	SLD 16	-0.50233	-0.21806	SLD 1	-0.56933	-0.24714	SLE RA 18	0.23617	SLE RA 18	0.68479			
269	SLD 16	-0.50098	-0.21747	SLD 1	-0.56549	-0.24548	SLE RA 18	0.28559	SLE RA 18	0.8251			
270	SLD 16	-0.49849	-0.21639	SLD 1	-0.55982	-0.24301	SLE RA 18	0.32623	SLE RA 18	0.94127			
271	SLD 16	-0.4954	-0.21505	SLD 1	-0.55355	-0.24029	SLE RA 18	0.35297	SLE RA 18	1.01838			
272	SLD 12	-0.49171	-0.21345	SLD 5	-0.54808	-0.23792	SLE RA 18	0.37219	SLE RA 18	1.07427			
273	SLD 12	-0.48831	-0.21197	SLD 5	-0.54322	-0.23581	SLE RA 18	0.38069	SLE RA 18	1.09994			
274	SLD 12	-0.48551	-0.21076	SLD 5	-0.53895	-0.23396	SLE RA 18	0.39295	SLE RA 18	1.13593			
275	SLD 12	-0.48331	-0.2098	SLD 5	-0.53533	-0.23238	SLE RA 18	0.40258	SLE RA 18	1.16436			
276	SLD 12	-0.48167	-0.20909	SLD 5	-0.53233	-0.23108	SLE RA 18	0.41023	SLE RA 18	1.187			
277	SLD 12	-0.48048	-0.20857	SLD 5	-0.52988	-0.23002	SLE RA 18	0.41633	SLE RA 18	1.20515			
278	SLD 12	-0.47964	-0.20821	SLD 5	-0.52787	-0.22914	SLE RA 18	0.42124	SLE RA 18	1.21978			
279	SLD 12	-0.47909	-0.20797	SLD 5	-0.5262	-0.22842	SLE RA 18	0.42522	SLE RA 18	1.23169			
280	SLD 12	-0.47874	-0.20782	SLD 5	-0.52478	-0.2278	SLE RA 18	0.42849	SLE RA 18	1.24146			
281	SLD 12	-0.47857	-0.20774	SLD 5	-0.52356	-0.22727	SLE RA 18	0.43118	SLE RA 18	1.24953			
282	SLD 12	-0.47851	-0.20772	SLD 5	-0.5225	-0.22682	SLE RA 18	0.4334	SLE RA 18	1.25617			
283	SLD 11	-0.47854	-0.20773	SLD 6	-0.52161	-0.22642	SLE RA 18	0.4352	SLE RA 18	1.26158			
284	SLD 11	-0.4788	-0.20776	SLD 6	-0.52083	-0.22609	SLE RA 18	0.43664	SLE RA 18	1.2659			
285	SLD 11	-0.47869	-0.2078	SLD 6	-0.52015	-0.22579	SLE RA 18	0.43777	SLE RA 18	1.26928			
286	SLD 11	-0.4788	-0.20784	SLD 6	-0.51953	-0.22552	SLE RA 18	0.43861	SLE RA 18	1.27183			
287	SLD 11	-0.47893	-0.2079	SLD 6	-0.51896	-0.22528	SLE RA 18	0.43922	SLE RA 18	1.27367			
288	SLD 11	-0.47908	-0.20796	SLD 6	-0.51845	-0.22505	SLE RA 18	0.43962	SLE RA 18	1.27489			
289	SLD 11	-0.47924	-0.20804	SLD 6	-0.51797	-0.22485	SLE RA 18	0.43984	SLE RA 18	1.27555			
290	SLD 11	-0.47943	-0.20812	SLE RA 18	-0.51755	-0.22466	SLE RA 18	0.43988	SLE RA 18	1.27569			
291	SLD 7	-0.47927	-0.20805	SLD 10	-0.51747	-0.22463	SLE RA 18	0.43974	SLE RA 18	1.27528			
292	SLD 7	-0.47882	-0.20785	SLD 10	-0.51773	-0.22474	SLE RA 18	0.43941	SLE RA 18	1.			

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.
296	SLD 7	-0.47696	-0.20704	SLD 10	-0.51911	-0.22534	SLE RA 18	0.43588	SLE RA 18	1.26377			
297	SLD 7	-0.47657	-0.20688	SLD 10	-0.51962	-0.22556	SLE RA 18	0.43432	SLE RA 18	1.2591			
298	SLD 7	-0.47625	-0.20674	SLD 10	-0.52021	-0.22582	SLE RA 18	0.43239	SLE RA 18	1.25335			
299	SLD 7	-0.47602	-0.20664	SLD 10	-0.52091	-0.22612	SLE RA 18	0.43005	SLE RA 18	1.24634			
300	SLD 7	-0.47559	-0.20658	SLD 10	-0.52173	-0.22648	SLE RA 18	0.42719	SLE RA 18	1.23781			
301	SLD 7	-0.47592	-0.20659	SLD 10	-0.52272	-0.22691	SLE RA 18	0.42371	SLE RA 18	1.22743			
302	SLD 7	-0.47613	-0.20668	SLD 10	-0.52394	-0.22744	SLE RA 18	0.41948	SLE RA 18	1.21481			
303	SLD 7	-0.47658	-0.20688	SLD 10	-0.52548	-0.22811	SLE RA 18	0.41431	SLE RA 18	1.19942			
304	SLD 7	-0.47737	-0.20722	SLD 10	-0.52746	-0.22897	SLE RA 18	0.40796	SLE RA 18	1.18055			
305	SLD 7	-0.4786	-0.20776	SLD 10	-0.52998	-0.23006	SLE RA 18	0.40011	SLE RA 18	1.15728			
306	SLD 7	-0.48036	-0.20852	SLD 10	-0.53314	-0.23143	SLE RA 18	0.39029	SLE RA 18	1.12832			
307	SLD 7	-0.48271	-0.20954	SLD 10	-0.53698	-0.2331	SLE RA 18	0.37786	SLE RA 18	1.09182			
308	SLD 7	-0.48567	-0.21083	SLD 10	-0.54146	-0.23504	SLE RA 18	0.36909	SLE RA 18	1.06538			
309	SLD 3	-0.48871	-0.21215	SLD 14	-0.5468	-0.23736	SLE RA 18	0.34974	SLE RA 18	1.00912			
310	SLD 3	-0.4914	-0.21331	SLD 14	-0.55269	-0.23992	SLE RA 18	0.32299	SLE RA 18	0.93196			
311	SLD 4	-0.49348	-0.21422	SLD 13	-0.55799	-0.24222	SLE RA 18	0.28249	SLE RA 18	0.81621			
312	SLD 4	-0.49445	-0.21466	SLD 13	-0.56153	-0.24376	SLE RA 18	0.23366	SLE RA 18	0.67755			
313	SLD 16	-0.51175	-0.22215	SLD 1	-0.56581	-0.24562	SLE RA 18	0.23847	SLE RA 18	0.69143			
314	SLD 16	-0.51025	-0.22149	SLD 1	-0.56188	-0.24391	SLE RA 18	0.28829	SLE RA 18	0.83289			
315	SLD 16	-0.50751	-0.2203	SLD 1	-0.55603	-0.24137	SLE RA 18	0.32949	SLE RA 18	0.95065			
316	SLD 16	-0.50411	-0.21883	SLD 1	-0.54953	-0.23855	SLE RA 18	0.35658	SLE RA 18	1.02879			
317	SLD 16	-0.50079	-0.21739	SLD 1	-0.54319	-0.23579	SLE RA 18	0.37602	SLE RA 18	1.08531			
318	SLD 16	-0.49791	-0.21614	SLD 1	-0.53738	-0.23327	SLE RA 18	0.38487	SLE RA 18	1.11197			
319	SLD 16	-0.49562	-0.21514	SLE RA 18	-0.53341	-0.23155	SLE RA 18	0.3972	SLE RA 18	1.14819			
320	SLD 16	-0.49393	-0.21441	SLE RA 18	-0.53023	-0.23017	SLE RA 18	0.40687	SLE RA 18	1.17672			
321	SLD 16	-0.49282	-0.21393	SLE RA 18	-0.52769	-0.22907	SLE RA 18	0.41453	SLE RA 18	1.19942			
322	SLD 16	-0.49217	-0.21365	SLE RA 18	-0.52571	-0.22821	SLE RA 18	0.42065	SLE RA 18	1.2176			
323	SLD 14	-0.49184	-0.2135	SLE RA 18	-0.52417	-0.22754	SLE RA 18	0.42557	SLE RA 18	1.23227			
324	SLD 14	-0.4918	-0.21349	SLE RA 18	-0.52297	-0.22702	SLE RA 18	0.42956	SLE RA 18	1.24421			
325	SLD 13	-0.49199	-0.21357	SLE RA 18	-0.52204	-0.22661	SLE RA 18	0.43283	SLE RA 18	1.254			
326	SLD 13	-0.49235	-0.21372	SLE RA 18	-0.5213	-0.22629	SLE RA 18	0.43552	SLE RA 18	1.26206			
327	SLD 13	-0.49284	-0.21394	SLE RA 18	-0.52071	-0.22604	SLE RA 18	0.43773	SLE RA 18	1.26868			
328	SLD 13	-0.49343	-0.2142	SLE RA 18	-0.52025	-0.22583	SLE RA 18	0.43952	SLE RA 18	1.27406			
329	SLD 13	-0.4941	-0.21448	SLE RA 18	-0.51987	-0.22567	SLE RA 18	0.44095	SLE RA 18	1.27836			
330	SLD 13	-0.49481	-0.21479	SLE RA 18	-0.51955	-0.22553	SLE RA 18	0.44207	SLE RA 18	1.28172			
331	SLD 13	-0.49556	-0.21512	SLE RA 18	-0.51928	-0.22541	SLE RA 18	0.44291	SLE RA 18	1.28425			
332	SLD 13	-0.49636	-0.21547	SLE RA 18	-0.51905	-0.22531	SLE RA 18	0.44351	SLE RA 18	1.28607			
333	SLD 13	-0.4972	-0.21583	SLE RA 18	-0.51885	-0.22523	SLE RA 18	0.44391	SLE RA 18	1.28727			
334	SLD 13	-0.49808	-0.21621	SLE RA 18	-0.5187	-0.22516	SLE RA 18	0.44411	SLE RA 18	1.2879			
335	SLD 9	-0.49876	-0.21651	SLE RA 18	-0.51856	-0.2251	SLE RA 18	0.44414	SLE RA 18	1.28799			
336	SLD 5	-0.49857	-0.21643	SLE RA 18	-0.51845	-0.22506	SLE RA 18	0.44398	SLE RA 18	1.28754			
337	SLD 1	-0.49742	-0.21593	SLE RA 18	-0.51835	-0.22501	SLE RA 18	0.44364	SLE RA 18	1.28652			
338	SLD 1	-0.49627	-0.21543	SLE RA 18	-0.51825	-0.22497	SLE RA 18	0.4431	SLE RA 18	1.28489			
339	SLD 1	-0.49514	-0.21494	SLE RA 18	-0.51818	-0.22494	SLE RA 18	0.44233	SLE RA 18	1.28261			
340	SLD 1	-0.49404	-0.21446	SLE RA 18	-0.51813	-0.22492	SLE RA 18	0.44132	SLE RA 18	1.27961			
341	SLD 1	-0.49298	-0.214	SLE RA 18	-0.51813	-0.22492	SLE RA 18	0.44005	SLE RA 18	1.27581			
342	SLD 1	-0.49197	-0.21356	SLE RA 18	-0.5182	-0.22495	SLE RA 18	0.43847	SLE RA 18	1.27109			
343	SLD 1	-0.49102	-0.21315	SLE RA 18	-0.51836	-0.22502	SLE RA 18	0.43653	SLE RA 18	1.2653			
344	SLD 1	-0.49015	-0.21277	SLE RA 18	-0.51862	-0.22513	SLE RA 18	0.43417	SLE RA 18	1.25825			
345	SLD 1	-0.48936	-0.21243	SLE RA 18	-0.51902	-0.2253	SLE RA 18	0.43131	SLE RA 18	1.24968			
346	SLD 1	-0.48872	-0.21215	SLE RA 18	-0.51959	-0.22555	SLE RA 18	0.42782	SLE RA 18	1.23928			
347	SLD 2	-0.48827	-0.21195	SLE RA 18	-0.52039	-0.2259	SLE RA 18	0.42359	SLE RA 18	1.22665			
348	SLD 4	-0.48808	-0.21187	SLE RA 18	-0.52151	-0.22638	SLE RA 18	0.41841	SLE RA 18	1.21124			
349	SLD 4	-0.48824	-0.21194	SLE RA 18	-0.52305	-0.22705	SLE RA 18	0.41206	SLE RA 18	1.19236			
350	SLD 4	-0.48888	-0.21222	SLE RA 18	-0.52514	-0.22796	SLE RA 18	0.40419	SLE RA 18	1.16905			
351	SLD 4	-0.4901	-0.21275	SLE RA 18	-0.52787	-0.22914	SLE RA 18	0.39435	SLE RA 18	1.14001			
352	SLD 4	-0.49194	-0.21355	SLD 13	-0.53145	-0.2307	SLE RA 18	0.38185	SLE RA 18	1.10333			
353	SLD 4	-0.49439	-0.21461	SLD 13	-0.53686	-0.23305	SLE RA 18	0.37276	SLE RA 18	1.07596			
354	SLD 4	-0.49729	-0.21587	SLD 13	-0.54282	-0.23563	SLE RA 18	0.35323	SLE RA 18	1.01916			
355	SLD 4	-0.50026	-0.21716	SLD 13	-0.54894	-0.23829	SLE RA 18	0.32615	SLE RA 18	0.94106			
356	SLD 4	-0.50259	-0.21817	SLD 13	-0.55443	-0.24067	SLE RA 18	0.28514	SLE RA 18	0.82384			
357	SLD 4	-0.50378	-0.21869	SLD 13	-0.55807	-0.24225	SLE RA 18	0.23591	SLE RA 18	0.68404			
358	SLD 13	-0.50856	-0.22076	SLD 4	-0.57452	-0.24939	SLE RA 18	0.23748	SLE RA 18	0.68852			
359	SLD 13	-0.50717	-0.22016	SLD 4	-0.57073	-0.24775	SLE RA 18	0.28726	SLE RA 18	0.82984			
360	SLD 13	-0.5046	-0.21904	SLD 4	-0.56507	-0.24529	SLE RA 18	0.32853	SLE RA 18	0.9478			
361	SLD 13	-0.50142	-0.21766	SLD 4	-0.55881	-0.24257	SLE RA 18	0.35559	SLE RA 18	1.02584			
362	SLD 13	-0.49832	-0.21632	SLD 4	-0.55273	-0.23993	SLE RA 18	0.37496	SLE RA 18	1.08215			
363	SLD 9	-0.49518	-0.21495	SLD 8	-0.54765	-0.23773	SLE RA 18	0.38339	SLE RA 18	1.10763			
364	SLD 9	-0.49212	-0.21362	SLD 8	-0.54373	-0.23603	SLE RA 18	0.39563	SLE RA 18	1.14358			
365	SLD 9	-0.48964	-0.21255	SLD 8	-0.54046	-0.23461	SLE RA 18	0.40522	SLE RA 18	1.17188			
366	SLD 9	-0.48772	-0.21172	SLD 8	-0.5378	-0.23346	SLE RA 18	0.41282	SLE RA 18	1.1944			
367	SLD 9	-0.48628	-0.21109	SLD 8	-0.53565	-0.23252	SLE RA 18	0.41889	SLE RA 18	1.21246			
368	SLD 9	-0.48521	-0.21063	SLD 8	-0.5339	-0.23176	SLE RA 18	0.42379	SLE RA 18	1.22706			
369	SLD 9	-0.48445	-0.2103	SLD 8	-0.53247	-0.23114	SLE RA 18	0.42777	SLE RA 18	1.23894			
370	SLD 9	-0.48392	-0.21007	SLD 8	-0.53127	-0.23062	SLE RA 18	0.43102	SLE RA 18	1.24868			
371	SLD 9	-0.48356	-0.20991	SLD 8	-0.53026	-0.23018	SLE RA 18	0.43369	SLE RA 18	1.25668			
372	SLD 9	-0.48333	-0.20981	SLD 8	-0.52939	-0.2298	SLE RA 18	0.43588	SLE RA 18	1.26325			
373	SLD 9	-0.48321	-0.20976	SLD 8	-0.52861	-0.22947	SLE RA 18	0.43766	SLE RA 18	1.26858			
374	SLD 9	-0.48317	-0.20974	SLD 8	-0.52791	-0.22916	SLE RA 18	0.43908	SLE RA 18	1.27284			
375	SLD 9	-0.48318	-0.20974	SLD 8	-0.52727	-0.22888	SLE RA 18	0.44018	SLE RA 18	1.27616			
376	SLD 9	-0.48324	-0.20977	SLD 8	-0.52666	-0.22862	SLE RA 18	0.44101	SLE RA 18	1.27866			
377	SLD 9	-0.48334	-0.20981	SLD 8	-0.52609	-0.22837	SLE RA 18	0.4416	SLE RA 18	1.28045			
378	SLD 9	-0.48348	-0.20987	SLD 8	-0.52555	-0.22814	SLE RA 18	0.44199	SLE RA 18	1.28162			
379	SLD 9	-0.48366	-0.20995	SLD 8	-0.52504	-0.22792	SLE RA 18	0.44218	SLE RA 18	1.28221			
380	SLD 9	-0.48386	-0.21004	SLD 8	-0.52456	-0.22771	SLE RA 18	0.44219	SLE RA 18	1.28227			
381	SLD 5	-0.48361	-0.20993	SLD 12	-0.52456	-0.22771	SLE RA 18	0.44203	SLE RA 18	1.28178			
382	SLD 5	-0.48321	-0.20976	SLD 12	-0.52474	-0.22779	SLE RA 18	0.44167	SLE RA 18	1.28072			
383	SLD 5	-0.48281	-0.20959	SLD 12	-0.52494	-0.22787	SLE RA 18	0.44112	SLE RA 18	1.27907			
384	SLD 5	-0.48243	-0.20942	SLD 12	-0.52515	-0.22796	SLE RA 18	0.44034					

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.
388	SLD 6	-0.48129	-0.20893	SLD 11	-0.52652	-0.22856	SLE RA 18	0.43452	SLE RA 18		1.25938		
389	SLD 6	-0.48117	-0.20887	SLD 11	-0.5271	-0.22881	SLE RA 18	0.43216	SLE RA 18		1.25233		
390	SLD 6	-0.48115	-0.20886	SLD 11	-0.52781	-0.22912	SLE RA 18	0.4293	SLE RA 18		1.24379		
391	SLD 6	-0.48127	-0.20892	SLD 11	-0.52868	-0.2295	SLE RA 18	0.42583	SLE RA 18		1.23344		
392	SLD 6	-0.4816	-0.20906	SLD 11	-0.52977	-0.22997	SLE RA 18	0.42162	SLE RA 18		1.22087		
393	SLD 6	-0.48221	-0.20932	SLD 11	-0.53115	-0.23057	SLE RA 18	0.41648	SLE RA 18		1.20557		
394	SLD 6	-0.48319	-0.20975	SLD 11	-0.53292	-0.23134	SLE RA 18	0.41018	SLE RA 18		1.18685		
395	SLD 6	-0.48464	-0.21038	SLD 11	-0.53519	-0.23232	SLE RA 18	0.40238	SLE RA 18		1.16375		
396	SLD 6	-0.48665	-0.21125	SLD 11	-0.53805	-0.23356	SLE RA 18	0.39262	SLE RA 18		1.13496		
397	SLD 6	-0.48928	-0.21239	SLD 11	-0.54156	-0.23509	SLE RA 18	0.38024	SLE RA 18		1.0986		
398	SLD 2	-0.49191	-0.21354	SLD 15	-0.54634	-0.23716	SLE RA 18	0.37158	SLE RA 18		1.07247		
399	SLD 2	-0.49462	-0.21471	SLD 15	-0.55203	-0.23963	SLE RA 18	0.35215	SLE RA 18		1.01597		
400	SLD 2	-0.49741	-0.21592	SLD 15	-0.55789	-0.24218	SLE RA 18	0.32514	SLE RA 18		0.93806		
401	SLD 2	-0.49962	-0.21688	SLD 15	-0.56319	-0.24447	SLE RA 18	0.2841	SLE RA 18		0.82076		
402	SLD 2	-0.50073	-0.21736	SLD 15	-0.56669	-0.24599	SLE RA 18	0.2349	SLE RA 18		0.68109		
403	SLD 9	-0.49361	-0.21427	SLD 8	-0.59465	-0.25813	SLE RA 18	0.23304	SLE RA 18		0.67561		
404	SLD 9	-0.49188	-0.21352	SLD 8	-0.59193	-0.25695	SLE RA 18	0.28227	SLE RA 18		0.81536		
405	SLD 9	-0.48902	-0.21228	SLD 8	-0.58769	-0.25511	SLE RA 18	0.32306	SLE RA 18		0.9319		
406	SLD 9	-0.4857	-0.21084	SLD 8	-0.58295	-0.25306	SLE RA 18	0.34965	SLE RA 18		1.00858		
407	SLD 9	-0.48249	-0.20944	SLD 8	-0.5784	-0.25108	SLE RA 18	0.36863	SLE RA 18		1.06376		
408	SLD 9	-0.47966	-0.20822	SLD 8	-0.57433	-0.24931	SLE RA 18	0.38304	SLE RA 18		1.10596		
409	SLD 9	-0.4773	-0.20719	SLD 8	-0.57083	-0.24779	SLE RA 18	0.3943	SLE RA 18		1.1391		
410	SLD 9	-0.47543	-0.20638	SLD 8	-0.56789	-0.24652	SLE RA 18	0.39721	SLE RA 18		1.14869		
411	SLD 9	-0.474	-0.20576	SLD 8	-0.56546	-0.24546	SLE RA 18	0.40468	SLE RA 18		1.1708		
412	SLD 9	-0.47295	-0.2053	SLD 8	-0.56346	-0.2446	SLE RA 18	0.41066	SLE RA 18		1.18857		
413	SLD 9	-0.47221	-0.20498	SLD 8	-0.56181	-0.24388	SLE RA 18	0.41549	SLE RA 18		1.20297		
414	SLD 9	-0.4717	-0.20476	SLD 8	-0.56043	-0.24328	SLE RA 18	0.41942	SLE RA 18		1.21472		
415	SLD 9	-0.47138	-0.20462	SLD 8	-0.55925	-0.24276	SLE RA 18	0.42264	SLE RA 18		1.22434		
416	SLD 9	-0.4712	-0.20454	SLD 8	-0.55822	-0.24232	SLE RA 18	0.42528	SLE RA 18		1.23225		
417	SLD 9	-0.47111	-0.20451	SLD 8	-0.55732	-0.24193	SLE RA 18	0.42744	SLE RA 18		1.23872		
418	SLD 9	-0.4711	-0.2045	SLD 8	-0.5565	-0.24157	SLE RA 18	0.42919	SLE RA 18		1.24397		
419	SLD 9	-0.47114	-0.20452	SLD 8	-0.55575	-0.24125	SLE RA 18	0.43059	SLE RA 18		1.24817		
420	SLD 9	-0.47122	-0.20455	SLD 8	-0.55505	-0.24094	SLE RA 18	0.43167	SLE RA 18		1.25144		
421	SLD 9	-0.47133	-0.2046	SLD 8	-0.55439	-0.24065	SLE RA 18	0.43249	SLE RA 18		1.2539		
422	SLD 9	-0.47146	-0.20466	SLD 8	-0.55376	-0.24038	SLE RA 18	0.43307	SLE RA 18		1.25565		
423	SLD 9	-0.47164	-0.20473	SLD 8	-0.55318	-0.24013	SLE RA 18	0.43344	SLE RA 18		1.25679		
424	SLD 9	-0.47184	-0.20482	SLD 8	-0.55264	-0.2399	SLE RA 18	0.43362	SLE RA 18		1.25735		
425	SLD 9	-0.47207	-0.20492	SLD 8	-0.55213	-0.23968	SLE RA 18	0.43363	SLE RA 18		1.25736		
426	SLD 5	-0.47176	-0.20479	SLD 12	-0.55219	-0.2397	SLE RA 18	0.43345	SLE RA 18		1.25684		
427	SLD 5	-0.47133	-0.2046	SLD 12	-0.55238	-0.23978	SLE RA 18	0.43309	SLE RA 18		1.25577		
428	SLD 5	-0.4709	-0.20441	SLD 12	-0.55258	-0.23987	SLE RA 18	0.43253	SLE RA 18		1.2541		
429	SLD 5	-0.47046	-0.20422	SLD 12	-0.55279	-0.23996	SLE RA 18	0.43175	SLE RA 18		1.25178		
430	SLD 6	-0.47004	-0.20404	SLD 11	-0.55305	-0.24008	SLE RA 18	0.43073	SLE RA 18		1.24875		
431	SLD 6	-0.46963	-0.20386	SLD 11	-0.55339	-0.24022	SLE RA 18	0.42945	SLE RA 18		1.24493		
432	SLD 6	-0.46927	-0.20371	SLD 11	-0.5538	-0.2404	SLE RA 18	0.42787	SLE RA 18		1.24021		
433	SLD 6	-0.46897	-0.20357	SLD 11	-0.5543	-0.24062	SLE RA 18	0.42594	SLE RA 18		1.23445		
434	SLD 6	-0.46873	-0.20347	SLD 11	-0.5549	-0.24088	SLE RA 18	0.4236	SLE RA 18		1.22746		
435	SLD 6	-0.46858	-0.20341	SLD 11	-0.5556	-0.24118	SLE RA 18	0.42077	SLE RA 18		1.219		
436	SLD 6	-0.46854	-0.20339	SLD 11	-0.55643	-0.24154	SLE RA 18	0.41734	SLE RA 18		1.20877		
437	SLD 6	-0.46865	-0.20344	SLD 11	-0.55745	-0.24198	SLE RA 18	0.41318	SLE RA 18		1.19637		
438	SLD 6	-0.46897	-0.20358	SLD 11	-0.55871	-0.24253	SLE RA 18	0.40812	SLE RA 18		1.18131		
439	SLD 6	-0.46958	-0.20384	SLD 11	-0.56031	-0.24323	SLE RA 18	0.40193	SLE RA 18		1.16291		
440	SLD 6	-0.47055	-0.20426	SLD 11	-0.56234	-0.24411	SLE RA 18	0.39428	SLE RA 18		1.14026		
441	SLD 6	-0.47197	-0.20488	SLD 11	-0.56489	-0.24521	SLE RA 18	0.39114	SLE RA 18		1.13004		
442	SLD 6	-0.47389	-0.20571	SLD 11	-0.56801	-0.24657	SLE RA 18	0.37972	SLE RA 18		1.09644		
443	SLD 6	-0.47633	-0.20677	SLD 11	-0.57171	-0.24817	SLE RA 18	0.36519	SLE RA 18		1.05391		
444	SLD 6	-0.47919	-0.20801	SLD 11	-0.57587	-0.24998	SLE RA 18	0.34618	SLE RA 18		0.99861		
445	SLD 6	-0.4822	-0.20932	SLD 11	-0.5802	-0.25186	SLE RA 18	0.31966	SLE RA 18		0.92214		
446	SLD 6	-0.48477	-0.21044	SLD 11	-0.58404	-0.25353	SLE RA 18	0.27915	SLE RA 18		0.80637		
447	SLD 6	-0.48627	-0.21108	SLD 11	-0.58647	-0.25458	SLE RA 18	0.23048	SLE RA 18		0.66824		
448	SLD 9	-0.47428	-0.20588	SLD 8	-0.61899	-0.2687	SLE RA 18	0.22467	SLE RA 18		0.65139		
449	SLD 9	-0.47316	-0.20539	SLD 8	-0.61672	-0.26771	SLE RA 18	0.27264	SLE RA 18		0.78752		
450	SLD 9	-0.4713	-0.20459	SLD 8	-0.61326	-0.26621	SLE RA 18	0.31212	SLE RA 18		0.9003		
451	SLD 9	-0.46918	-0.20367	SLD 8	-0.60949	-0.26458	SLE RA 18	0.33765	SLE RA 18		0.97393		
452	SLD 9	-0.46717	-0.2028	SLD 8	-0.60592	-0.26302	SLE RA 18	0.35585	SLE RA 18		1.02687		
453	SLD 9	-0.46544	-0.20204	SLD 8	-0.60271	-0.26163	SLE RA 18	0.36972	SLE RA 18		1.06747		
454	SLD 9	-0.46403	-0.20143	SLD 8	-0.59993	-0.26042	SLE RA 18	0.38059	SLE RA 18		1.09948		
455	SLD 9	-0.46294	-0.20096	SLD 8	-0.59755	-0.25939	SLE RA 18	0.38926	SLE RA 18		1.12511		
456	SLD 9	-0.46215	-0.20062	SLD 8	-0.59554	-0.25852	SLE RA 18	0.39625	SLE RA 18		1.14586		
457	SLD 9	-0.46161	-0.20038	SLD 8	-0.59383	-0.25778	SLE RA 18	0.40193	SLE RA 18		1.16276		
458	SLD 9	-0.46127	-0.20023	SLD 8	-0.59237	-0.25715	SLE RA 18	0.40656	SLE RA 18		1.17657		
459	SLD 9	-0.46108	-0.20015	SLD 8	-0.59112	-0.2566	SLE RA 18	0.41035	SLE RA 18		1.18788		
460	SLD 9	-0.46102	-0.20012	SLD 8	-0.59001	-0.25612	SLE RA 18	0.41345	SLE RA 18		1.19716		
461	SLD 9	-0.46103	-0.20013	SLD 8	-0.58902	-0.25569	SLE RA 18	0.41599	SLE RA 18		1.20479		
462	SLD 9	-0.46111	-0.20017	SLD 8	-0.58812	-0.2553	SLE RA 18	0.41809	SLE RA 18		1.21106		
463	SLD 9	-0.46123	-0.20022	SLD 8	-0.58728	-0.25494	SLE RA 18	0.4198	SLE RA 18		1.21619		
464	SLD 9	-0.46137	-0.20028	SLD 8	-0.5865	-0.25459	SLE RA 18	0.42117	SLE RA 18		1.2203		
465	SLD 9	-0.46151	-0.20034	SLD 8	-0.58574	-0.25427	SLE RA 18	0.42223	SLE RA 18		1.2235		
466	SLD 9	-0.46167	-0.20041	SLD 8	-0.58502	-0.25395	SLE RA 18	0.42302	SLE RA 18		1.22587		
467	SLD 9	-0.46185	-0.20048	SLD 8	-0.58434	-0.25366	SLE RA 18	0.42356	SLE RA 18		1.22751		
468	SLD 9	-0.46205	-0.20057	SLD 8	-0.58372	-0.25339	SLE RA 18	0.4239	SLE RA 18		1.22855		
469	SLD 9	-0.46228	-0.20067	SLD 8	-0.58314	-0.25314	SLE RA 18	0.42406	SLE RA 18		1.22906		
470	SLD 9	-0.46253	-0.20078	SLD 8	-0.58263	-0.25291	SLE RA 18	0.42405	SLE RA 18		1.22904		
471	SLD 5	-0.46216	-0.20062	SLD 12	-0.58275	-0.25296	SLE RA 18	0.42387	SLE RA 18		1.22852		
472	SLD 5	-0.46172	-0.20043	SLD 12	-0.58293	-0.25305	SLE RA 18	0.42353	SLE RA 18		1.2275		
473	SLD 5	-0.46124	-0.20022	SLD 12	-0.58313	-0.25313	SLE RA 18	0.42299	SLE RA 18		1.22588		
474	SLD 6	-0.46072	-0.2	SLD 11	-0.58336	-0.25323	SLE RA 18	0.42222	SLE RA 18		1.22358		
475	SLD 6	-0.4602	-0.19977	SLD 11	-0.58363	-0.25335	SLE RA 18	0.42121	SLE RA 18		1.22056		
476	SLD 6	-0.4597	-0.19955	SLD 11	-0.58398	-0.2535	SLE RA 18	0.41994	SLE RA 18		1.21678		
477	SLD 6	-0.45924											

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.
480	SLD 6	-0.45814	-0.19888	SLD 11	-0.58617	-0.25445	SLE RA 18	0.41146	SLE RA 18	1.19145			
481	SLD 6	-0.45789	-0.19876	SLD 11	-0.58691	-0.25477	SLE RA 18	0.40814	SLE RA 18	1.18154			
482	SLD 6	-0.45772	-0.19869	SLD 11	-0.58777	-0.25515	SLE RA 18	0.40413	SLE RA 18	1.16959			
483	SLD 6	-0.45767	-0.19867	SLD 11	-0.58881	-0.25556	SLE RA 18	0.39929	SLE RA 18	1.15517			
484	SLD 6	-0.45779	-0.19872	SLD 11	-0.59009	-0.25616	SLE RA 18	0.39341	SLE RA 18	1.13769			
485	SLD 6	-0.45814	-0.19887	SLD 11	-0.5917	-0.25685	SLE RA 18	0.38624	SLE RA 18	1.11642			
486	SLD 6	-0.45878	-0.19915	SLD 11	-0.59371	-0.25773	SLE RA 18	0.3774	SLE RA 18	1.09032			
487	SLD 6	-0.45976	-0.19958	SLD 11	-0.59617	-0.25879	SLE RA 18	0.3664	SLE RA 18	1.05793			
488	SLD 6	-0.46111	-0.20016	SLD 11	-0.59906	-0.26005	SLE RA 18	0.35244	SLE RA 18	1.01706			
489	SLD 6	-0.46278	-0.20089	SLD 11	-0.6023	-0.26146	SLE RA 18	0.33421	SLE RA 18	0.96405			
490	SLD 6	-0.46461	-0.20168	SLD 11	-0.60571	-0.26293	SLE RA 18	0.30875	SLE RA 18	0.89064			
491	SLD 6	-0.4662	-0.20237	SLD 11	-0.60881	-0.26428	SLE RA 18	0.26955	SLE RA 18	0.77864			
492	SLD 6	-0.46711	-0.20277	SLD 11	-0.61081	-0.26515	SLE RA 18	0.22215	SLE RA 18	0.64412			
493	SLD 9	-0.45502	-0.19752	SLD 8	-0.64343	-0.27931	SLE RA 18	0.21113	SLE RA 18	0.6124			
494	SLD 9	-0.45452	-0.1973	SLD 8	-0.64168	-0.27855	SLE RA 18	0.25646	SLE RA 18	0.74102			
495	SLD 9	-0.45381	-0.19699	SLD 8	-0.63923	-0.27748	SLE RA 18	0.29288	SLE RA 18	0.84513			
496	SLD 9	-0.45306	-0.19667	SLD 8	-0.63671	-0.27639	SLE RA 18	0.31643	SLE RA 18	0.91309			
497	SLD 9	-0.4524	-0.19638	SLD 8	-0.63435	-0.27537	SLE RA 18	0.33337	SLE RA 18	0.96238			
498	SLD 9	-0.45187	-0.19615	SLD 8	-0.63221	-0.27444	SLE RA 18	0.34642	SLE RA 18	1.00058			
499	SLD 9	-0.45149	-0.19599	SLD 8	-0.6303	-0.27361	SLE RA 18	0.35673	SLE RA 18	1.03094			
500	SLD 9	-0.45126	-0.19589	SLD 8	-0.62861	-0.27287	SLE RA 18	0.36501	SLE RA 18	1.05542			
501	SLD 9	-0.45117	-0.19585	SLD 8	-0.62711	-0.27222	SLE RA 18	0.37172	SLE RA 18	1.07533			
502	SLD 9	-0.45118	-0.19585	SLD 8	-0.62578	-0.27165	SLE RA 18	0.3772	SLE RA 18	1.09163			
503	SLD 9	-0.45127	-0.19589	SLD 8	-0.62459	-0.27113	SLE RA 18	0.38169	SLE RA 18	1.10501			
504	SLD 9	-0.45143	-0.19596	SLD 8	-0.62351	-0.27066	SLE RA 18	0.38538	SLE RA 18	1.11602			
505	SLD 9	-0.45164	-0.19605	SLD 8	-0.62251	-0.27023	SLE RA 18	0.38841	SLE RA 18	1.12508			
506	SLD 9	-0.45187	-0.19615	SLD 8	-0.62159	-0.26983	SLE RA 18	0.3909	SLE RA 18	1.13254			
507	SLD 9	-0.45212	-0.19626	SLD 8	-0.62072	-0.26945	SLE RA 18	0.39295	SLE RA 18	1.13866			
508	SLD 9	-0.45237	-0.19637	SLD 8	-0.61988	-0.26909	SLE RA 18	0.39461	SLE RA 18	1.14364			
509	SLD 9	-0.45261	-0.19647	SLD 8	-0.61907	-0.26873	SLE RA 18	0.39594	SLE RA 18	1.14762			
510	SLD 9	-0.45283	-0.19657	SLD 8	-0.61828	-0.26839	SLE RA 18	0.39697	SLE RA 18	1.15073			
511	SLD 9	-0.45303	-0.19666	SLD 8	-0.61751	-0.26805	SLE RA 18	0.39773	SLE RA 18	1.15303			
512	SLD 9	-0.45324	-0.19675	SLD 8	-0.61677	-0.26773	SLE RA 18	0.39823	SLE RA 18	1.15454			
513	SLD 9	-0.45347	-0.19685	SLD 8	-0.61609	-0.26744	SLE RA 18	0.3985	SLE RA 18	1.15538			
514	SLD 9	-0.45373	-0.19696	SLD 8	-0.6155	-0.26718	SLE RA 18	0.39874	SLE RA 18	1.15611			
515	SLD 9	-0.45399	-0.19707	SLD 8	-0.61498	-0.26696	SLE RA 18	0.39859	SLE RA 18	1.1557			
516	SLD 5	-0.45359	-0.1969	SLD 12	-0.61515	-0.26703	SLE RA 18	0.3984	SLE RA 18	1.15514			
517	SLD 6	-0.45311	-0.19669	SLD 11	-0.61534	-0.26712	SLE RA 18	0.39822	SLE RA 18	1.15456			
518	SLD 6	-0.45256	-0.19645	SLD 11	-0.61555	-0.26721	SLE RA 18	0.39773	SLE RA 18	1.15309			
519	SLD 6	-0.45197	-0.1962	SLD 11	-0.61577	-0.2673	SLE RA 18	0.39694	SLE RA 18	1.15076			
520	SLD 6	-0.45136	-0.19593	SLD 11	-0.61603	-0.26741	SLE RA 18	0.39594	SLE RA 18	1.14776			
521	SLD 6	-0.45076	-0.19567	SLD 11	-0.61638	-0.26756	SLE RA 18	0.39468	SLE RA 18	1.14401			
522	SLD 6	-0.45019	-0.19543	SLD 11	-0.61681	-0.26775	SLE RA 18	0.39315	SLE RA 18	1.13945			
523	SLD 6	-0.44967	-0.1952	SLD 11	-0.61733	-0.26798	SLE RA 18	0.39131	SLE RA 18	1.13393			
524	SLD 6	-0.44916	-0.19498	SLD 11	-0.61788	-0.26822	SLE RA 18	0.38908	SLE RA 18	1.12728			
525	SLD 6	-0.44866	-0.19476	SLD 11	-0.61846	-0.26847	SLE RA 18	0.38639	SLE RA 18	1.11927			
526	SLD 6	-0.44817	-0.19455	SLD 11	-0.61907	-0.26873	SLE RA 18	0.38317	SLE RA 18	1.10964			
527	SLD 6	-0.44768	-0.19434	SLD 11	-0.61974	-0.26902	SLE RA 18	0.37928	SLE RA 18	1.09807			
528	SLD 6	-0.44723	-0.19414	SLD 11	-0.62049	-0.26935	SLE RA 18	0.3746	SLE RA 18	1.08413			
529	SLD 6	-0.44683	-0.19396	SLD 11	-0.62138	-0.26973	SLE RA 18	0.36894	SLE RA 18	1.06731			
530	SLD 6	-0.44649	-0.19382	SLD 11	-0.62246	-0.2702	SLE RA 18	0.36206	SLE RA 18	1.04693			
531	SLD 6	-0.44627	-0.19372	SLD 11	-0.62381	-0.27079	SLE RA 18	0.35364	SLE RA 18	1.02205			
532	SLD 6	-0.44621	-0.1937	SLD 11	-0.62544	-0.2715	SLE RA 18	0.34321	SLE RA 18	0.99137			
533	SLD 6	-0.44636	-0.19376	SLD 11	-0.62735	-0.27233	SLE RA 18	0.33008	SLE RA 18	0.95294			
534	SLD 6	-0.4467	-0.19391	SLD 11	-0.62946	-0.27324	SLE RA 18	0.31311	SLE RA 18	0.90357			
535	SLD 6	-0.44717	-0.19411	SLD 11	-0.63168	-0.27421	SLE RA 18	0.28956	SLE RA 18	0.8356			
536	SLD 6	-0.44763	-0.19431	SLD 11	-0.6338	-0.27513	SLE RA 18	0.25314	SLE RA 18	0.7315			
537	SLD 6	-0.44793	-0.19444	SLD 11	-0.63529	-0.27577	SLE RA 18	0.20853	SLE RA 18	0.60491			
538	SLD 9	-0.43614	-0.18932	SLD 8	-0.66823	-0.29007	SLE RA 18	0.18914	SLE RA 18	0.54953			
539	SLD 9	-0.43609	-0.1893	SLD 8	-0.6669	-0.2895	SLE RA 18	0.22906	SLE RA 18	0.66288			
540	SLD 9	-0.43636	-0.18942	SLD 8	-0.66539	-0.28884	SLE RA 18	0.26136	SLE RA 18	0.75527			
541	SLD 9	-0.43683	-0.18962	SLD 8	-0.66406	-0.28826	SLE RA 18	0.28204	SLE RA 18	0.81506			
542	SLD 9	-0.43737	-0.18986	SLD 8	-0.66285	-0.28774	SLE RA 18	0.29708	SLE RA 18	0.8589			
543	SLD 9	-0.43795	-0.19011	SLD 8	-0.66174	-0.28726	SLE RA 18	0.30902	SLE RA 18	0.89389			
544	SLD 9	-0.43853	-0.19036	SLD 8	-0.66069	-0.28668	SLE RA 18	0.3186	SLE RA 18	0.92211			
545	SLD 9	-0.4391	-0.19061	SLD 8	-0.65969	-0.28636	SLE RA 18	0.32638	SLE RA 18	0.94508			
546	SLD 9	-0.43966	-0.19085	SLD 8	-0.65872	-0.28595	SLE RA 18	0.33273	SLE RA 18	0.96392			
547	SLD 9	-0.4402	-0.19109	SLD 8	-0.65779	-0.28554	SLE RA 18	0.33795	SLE RA 18	0.97944			
548	SLD 9	-0.44071	-0.19131	SLD 8	-0.65688	-0.28515	SLE RA 18	0.34226	SLE RA 18	0.99227			
549	SLD 9	-0.4412	-0.19152	SLD 8	-0.656	-0.28476	SLE RA 18	0.34583	SLE RA 18	1.0029			
550	SLD 9	-0.44166	-0.19172	SLD 8	-0.65513	-0.28439	SLE RA 18	0.34878	SLE RA 18	1.01171			
551	SLD 9	-0.4421	-0.19191	SLD 8	-0.65429	-0.28402	SLE RA 18	0.35121	SLE RA 18	1.01899			
552	SLD 9	-0.44251	-0.19209	SLD 8	-0.65346	-0.28366	SLE RA 18	0.35321	SLE RA 18	1.02496			
553	SLD 9	-0.44288	-0.19225	SLD 8	-0.65264	-0.28331	SLE RA 18	0.35483	SLE RA 18	1.0298			
554	SLD 9	-0.44321	-0.1924	SLD 8	-0.65182	-0.28295	SLE RA 18	0.35612	SLE RA 18	1.03368			
555	SLD 9	-0.4435	-0.19252	SLD 8	-0.65101	-0.2826	SLE RA 18	0.35714	SLE RA 18	1.03673			
556	SLD 9	-0.44375	-0.19263	SLD 8	-0.65019	-0.28224	SLE RA 18	0.3579	SLE RA 18	1.03903			
557	SLD 9	-0.44399	-0.19273	SLD 8	-0.64941	-0.2819	SLE RA 18	0.35836	SLE RA 18	1.04044			
558	SLD 9	-0.44424	-0.19284	SLD 8	-0.64868	-0.28159	SLE RA 18	0.35867	SLE RA 18	1.04137			
559	SLD 9	-0.44452	-0.19296	SLD 8	-0.64805	-0.28131	SLE RA 18	0.35993	SLE RA 18	1.04495			
560	SLD 5	-0.44477	-0.19307	SLD 12	-0.64756	-0.2811	SLE RA 18	0.35853	SLE RA 18	1.04103			
561	SLD 5	-0.44435	-0.19289	SLD 12	-0.64774	-0.28118	SLE RA 18	0.35762	SLE RA 18	1.03845			
562	SLD 6	-0.44382	-0.19266	SLD 11	-0.64796	-0.28127	SLE RA 18	0.35854	SLE RA 18	1.04097			
563	SLD 6	-0.44322	-0.1924	SLD 11	-0.64816	-0.28136	SLE RA 18	0.35802	SLE RA 18	1.03942			
564	SLD 6	-0.44256	-0.19211	SLD 11	-0.64837	-0.28145	SLE RA 18	0.35719	SLE RA 18	1.03695			
565	SLD 6	-0.44187	-0.19181	SLD 11	-0.64862	-0.28156	SLE RA 18	0.35618	SLE RA 18	1.03397			
566	SLD 6	-0.44117	-0.19151	SLD 11	-0.64894	-0.2817	SLE RA 18	0.35493	SLE RA 18	1.03023			
567	SLD 6	-0.4405	-0.19122	SLD 11	-0.64937	-0.28189	SLE RA 18	0.35343	SLE RA 18	1.02575			
568	SLD 6	-0.43987	-0.19094	SLD 11	-0.64987	-0.2821	SLE RA 18	0.35163	SLE RA 18	1.02038			
569	SLD 6	-0											

Impianto agrivoltaico GREENFRUT e opere connesse, Provincia di Udine

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.
572	SLD 6	-0.43704	-0.18971	SLD 11	-0.65177	-0.28293	SLE RA 18	0.34002	SLE RA 18	0.98578			
573	SLD 6	-0.4362	-0.18935	SLD 11	-0.65223	-0.28313	SLE RA 18	0.33554	SLE RA 18	0.97248			
574	SLD 6	-0.43529	-0.18896	SLD 11	-0.65271	-0.28334	SLE RA 18	0.33017	SLE RA 18	0.96562			
575	SLD 6	-0.43432	-0.18853	SLD 11	-0.65327	-0.28358	SLE RA 18	0.32368	SLE RA 18	0.93729			
576	SLD 6	-0.4333	-0.18809	SLD 11	-0.65395	-0.28388	SLE RA 18	0.31579	SLE RA 18	0.914			
577	SLD 6	-0.43228	-0.18765	SLD 11	-0.65478	-0.28424	SLE RA 18	0.30613	SLE RA 18	0.88556			
578	SLD 6	-0.43133	-0.18724	SLD 11	-0.65574	-0.28465	SLE RA 18	0.29412	SLE RA 18	0.8504			
579	SLD 6	-0.43047	-0.18686	SLD 11	-0.65676	-0.28509	SLE RA 18	0.27903	SLE RA 18	0.80642			
580	SLD 6	-0.42973	-0.18654	SLD 11	-0.65783	-0.28556	SLE RA 18	0.25836	SLE RA 18	0.74669			
581	SLD 6	-0.42922	-0.18632	SLD 11	-0.65904	-0.28609	SLE RA 18	0.22554	SLE RA 18	0.65281			
582	SLD 6	-0.42906	-0.18625	SLD 11	-0.66012	-0.28655	SLE RA 18	0.18666	SLE RA 18	0.54239			
583	SLD 9	-0.44228	-0.19199	SLD 8	-0.65538	-0.2845	SLE RA 18	0.34532	SLE RA 18	1.0034			
584	SLD 9	-0.44135	-0.19159	SLD 8	-0.65798	-0.28562	SLE RA 18	0.34283	SLE RA 18	0.99621			
585	SLD 9	-0.44087	-0.19138	SLD 8	-0.65944	-0.28626	SLE RA 18	0.34003	SLE RA 18	0.98827			
586	SLD 9	-0.44031	-0.19113	SLD 8	-0.66091	-0.28669	SLE RA 18	0.33685	SLE RA 18	0.97923			
587	SLD 9	-0.44003	-0.19101	SLD 8	-0.66172	-0.28725	SLE RA 18	0.33623	SLE RA 18	0.97743			
588	SLD 6	-0.42482	-0.18441	SLD 11	-0.66673	-0.28942	SLE RA 18	0.2679	SLE RA 18	0.7755			
589	SLD 6	-0.42613	-0.18498	SLD 11	-0.66609	-0.28914	SLE RA 18	0.28058	SLE RA 18	0.81257			
590	SLD 6	-0.4275	-0.18557	SLD 11	-0.66551	-0.28889	SLE RA 18	0.29093	SLE RA 18	0.843			
591	SLD 6	-0.42885	-0.18616	SLD 11	-0.66502	-0.28868	SLE RA 18	0.29938	SLE RA 18	0.86793			
592	SLD 9	-0.42954	-0.18646	SLD 8	-0.67554	-0.29324	SLE RA 18	0.24019	SLE RA 18	0.69513			
593	SLD 9	-0.43012	-0.18671	SLD 8	-0.67476	-0.29291	SLE RA 18	0.25617	SLE RA 18	0.74126			
594	SLD 9	-0.43099	-0.18709	SLD 8	-0.67393	-0.29255	SLE RA 18	0.27095	SLE RA 18	0.78428			
595	SLD 9	-0.43195	-0.18751	SLD 8	-0.67315	-0.29221	SLE RA 18	0.28353	SLE RA 18	0.8211			
596	SLD 9	-0.43229	-0.18792	SLD 8	-0.67238	-0.29187	SLE RA 18	0.29378	SLE RA 18	0.85124			
597	SLD 9	-0.43379	-0.18831	SLD 8	-0.67161	-0.29154	SLE RA 18	0.30211	SLE RA 18	0.87582			
598	SLD 9	-0.43462	-0.18867	SLD 8	-0.67083	-0.2912	SLE RA 18	0.30891	SLE RA 18	0.89595			
599	SLD 9	-0.43539	-0.189	SLD 8	-0.67004	-0.29086	SLE RA 18	0.31448	SLE RA 18	0.9125			
600	SLD 9	-0.43609	-0.1893	SLD 8	-0.66923	-0.29051	SLE RA 18	0.31907	SLE RA 18	0.92616			
601	SLD 9	-0.43673	-0.18958	SLD 8	-0.6684	-0.29015	SLE RA 18	0.32287	SLE RA 18	0.93746			
602	SLD 9	-0.43732	-0.18984	SLD 8	-0.66757	-0.28979	SLE RA 18	0.326	SLE RA 18	0.9468			
603	SLD 9	-0.43785	-0.19007	SLD 8	-0.66674	-0.28943	SLE RA 18	0.32858	SLE RA 18	0.95451			
604	SLD 9	-0.43834	-0.19028	SLD 8	-0.66591	-0.28907	SLE RA 18	0.33069	SLE RA 18	0.96083			
605	SLD 9	-0.43877	-0.19047	SLD 8	-0.66508	-0.2887	SLE RA 18	0.33241	SLE RA 18	0.96595			
606	SLD 9	-0.43916	-0.19063	SLD 8	-0.66424	-0.28834	SLE RA 18	0.33377	SLE RA 18	0.97005			
607	SLD 9	-0.43949	-0.19078	SLD 8	-0.6634	-0.28798	SLE RA 18	0.33485	SLE RA 18	0.97326			
608	SLD 9	-0.43977	-0.1909	SLD 8	-0.66256	-0.28761	SLE RA 18	0.33566	SLE RA 18	0.97571			
609	SLD 6	-0.43851	-0.19035	SLD 11	-0.66067	-0.28679	SLE RA 18	0.33496	SLE RA 18	0.97368			
610	SLD 6	-0.43777	-0.19003	SLD 11	-0.66093	-0.28669	SLE RA 18	0.33391	SLE RA 18	0.97053			
611	SLD 6	-0.43702	-0.18971	SLD 11	-0.66126	-0.28705	SLE RA 18	0.3326	SLE RA 18	0.96663			
612	SLD 6	-0.4363	-0.18939	SLD 11	-0.66169	-0.28724	SLE RA 18	0.33103	SLE RA 18	0.96196			
613	SLD 6	-0.4356	-0.18909	SLD 11	-0.66219	-0.28745	SLE RA 18	0.32914	SLE RA 18	0.95631			
614	SLD 6	-0.43488	-0.18878	SLD 11	-0.66268	-0.28767	SLE RA 18	0.32685	SLE RA 18	0.9495			
615	SLD 6	-0.4341	-0.18844	SLD 11	-0.66313	-0.28786	SLE RA 18	0.3241	SLE RA 18	0.9413			
616	SLD 6	-0.43324	-0.18807	SLD 11	-0.66354	-0.28804	SLE RA 18	0.3208	SLE RA 18	0.93147			
617	SLD 6	-0.43231	-0.18766	SLD 11	-0.66392	-0.2882	SLE RA 18	0.31684	SLE RA 18	0.91968			
618	SLD 6	-0.43127	-0.18721	SLD 11	-0.66427	-0.28835	SLE RA 18	0.31207	SLE RA 18	0.90552			
619	SLD 6	-0.43012	-0.18671	SLD 11	-0.66462	-0.28851	SLE RA 18	0.30633	SLE RA 18	0.88849			
620	SLD 6	-0.42889	-0.18635	SLD 11	-0.66498	-0.28869	SLE RA 18	0.29965	SLE RA 18	0.86581			
621	SLD 6	-0.42768	-0.18591	SLD 11	-0.66534	-0.28891	SLE RA 18	0.29299	SLE RA 18	0.84211			
622	SLD 6	-0.4265	-0.18546	SLD 11	-0.6657	-0.28914	SLE RA 18	0.28633	SLE RA 18	0.81968			
623	SLD 6	-0.42537	-0.18501	SLD 11	-0.66607	-0.28938	SLE RA 18	0.27967	SLE RA 18	0.79714			
624	SLD 5	-0.44014	-0.19106	SLD 12	-0.6614	-0.28711	SLE RA 18	0.33382	SLE RA 18	0.97066			
625	SLD 9	-0.42195	-0.18317	SLD 8	-0.68764	-0.2985	SLE RA 18	0.16191	SLE RA 18	0.47216			
626	SLD 9	-0.42215	-0.18325	SLD 8	-0.68653	-0.29802	SLE RA 18	0.19107	SLE RA 18	0.55526			
627	SLD 9	-0.42295	-0.1836	SLD 8	-0.68546	-0.29755	SLE RA 18	0.21887	SLE RA 18	0.63503			
628	SLD 9	-0.42419	-0.18414	SLD 8	-0.6848	-0.29727	SLE RA 18	0.23703	SLE RA 18	0.68771			
629	SLD 9	-0.42557	-0.18474	SLD 8	-0.68432	-0.29706	SLE RA 18	0.2508	SLE RA 18	0.72792			
630	SLD 9	-0.42694	-0.18533	SLD 8	-0.68388	-0.29687	SLE RA 18	0.26186	SLE RA 18	0.76039			
631	SLD 9	-0.42821	-0.18588	SLD 8	-0.6834	-0.29666	SLE RA 18	0.27077	SLE RA 18	0.78667			
632	SLD 9	-0.42937	-0.18639	SLD 8	-0.68286	-0.29642	SLE RA 18	0.27801	SLE RA 18	0.80809			
633	SLD 9	-0.43041	-0.18684	SLD 8	-0.68224	-0.29615	SLE RA 18	0.28393	SLE RA 18	0.82566			
634	SLD 9	-0.43134	-0.18724	SLD 8	-0.68156	-0.29586	SLE RA 18	0.28879	SLE RA 18	0.84011			
635	SLD 9	-0.43216	-0.1876	SLD 8	-0.68082	-0.29554	SLE RA 18	0.29279	SLE RA 18	0.85203			
636	SLD 9	-0.43289	-0.18791	SLD 8	-0.68004	-0.2952	SLE RA 18	0.29609	SLE RA 18	0.86187			
637	SLD 9	-0.43354	-0.18819	SLD 8	-0.67924	-0.29485	SLE RA 18	0.29881	SLE RA 18	0.86998			
638	SLD 9	-0.43411	-0.18845	SLD 8	-0.67841	-0.29449	SLE RA 18	0.30103	SLE RA 18	0.87663			
639	SLD 9	-0.43462	-0.18867	SLD 8	-0.67757	-0.29413	SLE RA 18	0.30284	SLE RA 18	0.88203			
640	SLD 9	-0.43507	-0.18886	SLD 8	-0.67672	-0.29376	SLE RA 18	0.30429	SLE RA 18	0.88637			
641	SLD 9	-0.43544	-0.18902	SLD 8	-0.67585	-0.29338	SLE RA 18	0.30543	SLE RA 18	0.88979			
642	SLD 9	-0.43576	-0.18916	SLD 8	-0.67498	-0.293	SLE RA 18	0.30631	SLE RA 18	0.89242			
643	SLD 9	-0.43603	-0.18928	SLD 8	-0.67412	-0.29263	SLE RA 18	0.30695	SLE RA 18	0.89433			
644	SLD 9	-0.43631	-0.1894	SLD 8	-0.67332	-0.29228	SLE RA 18	0.30754	SLE RA 18	0.89607			
645	SLD 9	-0.43662	-0.18953	SLD 8	-0.67263	-0.29198	SLE RA 18	0.30856	SLE RA 18	0.89899			
646	SLD 5	-0.43688	-0.18965	SLD 12	-0.6721	-0.29175	SLE RA 18	0.30767	SLE RA 18	0.89649			
647	SLD 6	-0.43643	-0.18945	SLD 11	-0.67231	-0.29184	SLE RA 18	0.30658	SLE RA 18	0.89342			
648	SLD 6	-0.43585	-0.1892	SLD 11	-0.67254	-0.29195	SLE RA 18	0.30718	SLE RA 18	0.89503			
649	SLD 6	-0.43518	-0.18891	SLD 11	-0.67276	-0.29204	SLE RA 18	0.30657	SLE RA 18	0.89321			
650	SLD 6	-0.43444	-0.18859	SLD 11	-0.67298	-0.29214	SLE RA 18	0.30568	SLE RA 18	0.89059			
651	SLD 6	-0.43364	-0.18824	SLD 11	-0.67324	-0.29225	SLE RA 18	0.30459	SLE RA 18	0.88734			
652	SLD 6	-0.43284	-0.18789	SLD 11	-0.67359	-0.2924	SLE RA 18	0.30325	SLE RA 18	0.88334			
653	SLD 6	-0.43206	-0.18756	SLD 11	-0.67403	-0.29259	SLE RA 18	0.30162	SLE RA 18	0.8785			
654	SLD 6	-0.4313	-0.18722	SLD 11	-0.67452	-0.2928	SLE RA 18	0.29966	SLE RA 18	0.87264			
655	SLD 6	-0.43049	-0.18687	SLD 11	-0.67499	-0.29301	SLE RA 18	0.29729	SLE RA 18	0.86556			
656	SLD 6	-0.42959	-0.18648	SLD 11	-0.67539	-0.29318	SLE RA 18	0.29443	SLE RA 18	0.85704			
657	SLD 6	-0.42858	-0.18605	SLD 11	-0.67573	-0.29333	SLE RA 18	0.29099	SLE RA 18	0.8468			
658	SLD 6	-0.42746	-0.18556	SLD 11	-0.676	-0.29345	SLE RA 18	0.28685	SLE RA 18	0.83447			
659	SLD 6	-0.42618	-0.185	SLD 11	-0.67621	-0.29354	SLE RA 18	0.28186	SLE RA 18	0.81964			
660	SLD 6	-0.42474	-0.18437	SLD 11	-0.6764	-0.29362	SLE RA 18	0.27582	SLE RA 18	0.80174			
661	SLD 6	-											

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.
664	SLD 6	-0.41789	-0.1814	SLD 11	-0.67747	-0.29408	SLE RA 18	0.23475	SLE RA 18	0.68112			
665	SLD 6	-0.41637	-0.18074	SLD 11	-0.67791	-0.29428	SLE RA 18	0.21675	SLE RA 18	0.62889			
666	SLD 6	-0.41528	-0.18027	SLD 11	-0.67867	-0.2946	SLE RA 18	0.19002	SLE RA 18	0.55214			
667	SLD 6	-0.41488	-0.1801	SLD 11	-0.67953	-0.29498	SLE RA 18	0.1606	SLE RA 18	0.46832			