



Comune di Arezzo

Ufficio Mobilità
Servizio Governo del Territorio

PNRR "Rigenerazione Urbana"

Intervento di realizzazione di una pista ciclabile di collegamento tra il Centro Commerciale OBI e Via Bologna
CUP B11B21002300005

LIV. PROG.

PROGETTO ESECUTIVO

PROGETTAZIONE

STRUTTURE:
Ing. Stefano Pittalis
Ordine Ing Firenze n.6732

ARCHITETTONICA:
Ing. Stefano Pittalis
Ordine Ing Firenze n.6732

IMPIANTISTICA:
Ing. Stefano Pittalis
Ordine Ing Firenze n.6732

GEOLOGICA:
Geol. Giuseppe Lotti
Ordine Geol. Toscana n.1422

RESPONSABILE DEL PROCEDIMENTO

Ing. Roberto Bernardini

(Timbro & Firma)



TIPO ELABORATO

PARTE GEOLOGICA

ELABORATO

**RELAZIONE GEOTECNICA STRUTTURE
IN C.A.**

COD. PROGETTO

23036

RIFERIMENTO ELABORATO

N° Ordine Elaborato	Livello Progettuale	Tipo Elaborato	Codice Elaborato	Anno	Revisione
09	PE	RT	02	24	00

DATA DI STAMPA

marzo 24

SCALA

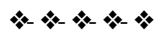
NOME FILE

240220_23036_Arch

REV.	DESCRIZIONE	DATA	REDATTO	VERIFICATO	APPROVATO
00	PROGETTO ESECUTIVO				

INDICE

1	NORMATIVE DI RIFERIMENTO	2
2	CATEGORIA DI SOTTOSUOLO DI RIFERIMENTO E CATEGORIA TOPOGRAFICA	3
3	RIEPILOGO PARAMETRI GEOTECNICI	3
4	TERRENO DI FONDAZIONE	4
	4.1 CARATTERIZZAZIONE DEL SITO IN ESAME	5
5	COMBINAZIONE DEI CARICHI	6
6	VERIFICHE GEOTECNICHE	8
7	VALUTAZIONE DEI CEDIMENTI	9



1 NORMATIVE DI RIFERIMENTO

Nell'eseguire il dimensionamento dell'opera in oggetto si è fatto riferimento alle seguenti normative tecniche:

Legge 2 febbraio 1974, n° 64

"Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche."

Decreto Presidente della Repubblica 6 giugno 2001, n° 380

"Testo unico delle disposizioni legislative e regolamentari in materia edilizia".

Legge Regionale 10 novembre 2014, n° 65

"Norme per il governo del territorio".

Decreto Ministero delle Infrastrutture 14 gennaio 2008

"Approvazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni".

N.T.C. 2018

"Aggiornamento nuove norme tecniche per le costruzioni"

Circolare 21 gennaio 2019 n° 7

"Istruzioni per l'applicazione dell' «Aggiornamento delle Nuove norme tecniche per le costruzioni» di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018".

2 CATEGORIA DI SOTTOSUOLO DI RIFERIMENTO E CATEGORIA TOPOGRAFICA

Il suolo è stato assunto, come indicato nella relazione redatta dal Dott. Geol. Giuseppe Lotti, appartenente alla **categoria C**: “*Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o di terreni a grana fina mediamente consistenti, con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 180 m/s e 360 m/s.*”.

Nella stessa relazione si indica che la zona di intervento ha **categoria topografica T1**.

3 RIEPILOGO PARAMETRI GEOTECNICI

Per quanto riguarda i parametri geotecnici si fa riferimento all'indagine geologica-tecnica sopra citata.

La fondazione sarà impostata scavando dal piano di campagna oltre i 3,40 m, pertanto la fondazione andrà ad attestarsi su uno strato di “limi argillosi da mediamente consistenti a consistenti”. Si riportano di seguito i valori caratteristici assunti per lo strato in esame:

- Coesione non drenata: $C_{u_k} = 0,85 \text{ kg/cm}^2$
- Peso specifico: $\gamma_k = 1970 \text{ kg/m}^3$;
- Modulo edometrico: $M_0 = 66 \text{ kg/cm}^2$.

Si precisa che per pervenire ad una scelta corretta dei valori caratteristici, appare giustificato il riferimento a valori prossimi ai valori medi quando nello stato limite considerato è coinvolto un elevato volume di terreno, con possibile compensazione delle eterogeneità o quando la struttura a contatto con il terreno è dotata di rigidità sufficiente a trasferire le azioni dalle zone meno resistenti a quelle più resistenti.

4 TERRENO DI FONDAZIONE

Per la caratterizzazione geologica del sito, caratteristico della zona oggetto d'intervento, si fa riferimento alla Relazione Geologica prodotta dal Dott. Geol. Giuseppe Lotti.

Il Modello Geotecnico del terreno in posto, utilizzato nei calcoli di verifica siano essi strutturali siano essi relativi all'interazione suolo-struttura, prende a base quanto riportato nella suddetta relazione e nello specifico:

- La Campagna di Indagini Geognostiche e Geotecniche condotte e la conseguente ricostruzione dell'assetto litostratigrafico locale;
- La caratterizzazione geotecnica generale.

Dalla relazione geologica si evince che ciascuna delle sezioni esplicative delle stratigrafie ottenute dalle perforazioni, sono state correlate tra loro (vedi sottostante estratto da elaborato grafico); permettendo la suddivisione del terreno di fondazione in posto in strati "geotecnicamente omogenei":

TABELLA RIASSUNTIVA DEI PARAMETRI GEOTECNICI CARATTERISTICI PROPOSTI
 (SETTORE SOTTOPASSO FERROVIARIO – MODELLAZIONE PARAGRAFO 5.1)

STRATO	ϕ (°)	c' (Kg/cm ²)	Cu (kg/cm ²)	γ (g/cm ³)	Mo (kg/cm ²)
A	-	-	-	1,85	-
B	23,1	0,17	0,70	1,90*	52
C	23,3	0,19	0,85	1,97*	66 (v. prova edom.)
D	22,8	0,15	0,88	1,97*	108
E	20,4	0,19	0,95	2,01*	90
F	-	-	-	1,95	135

TABELLA RIASSUNTIVA DEI PARAMETRI GEOTECNICI CARATTERISTICI PROPOSTI
 (TRATTO PISTA TRA "CALCERELLE" E CENTRO COMMERCIALE O.B.I. – MODELLAZIONE PARAGRAFO 5.2)

STRATO	ϕ (°)	c' (Kg/cm ²)	Cu (kg/cm ²)	γ (g/cm ³)	Mo (kg/cm ²)
A	-	-	-	1,85	-
B	23,1	0,17	0,70	1,90*	52
B*	24	-	0,38	1,90	33
C	23,3	0,19	0,85	1,97*	66 (v. prova edom.)

N.B.: nel caso di presenza contemporanea di angolo d'attrito e di coesione non drenata, i valori per le verifiche vanno scelti in mutua esclusione, considerando il terreno come puramente granulare o puramente coesivo.

Estratto da elaborato grafico allegato alla Relazione Geologica

Per quanto concerne le verifiche geotecniche, si fa riferimento ai metodi di calcolo previsti nel capitolo 6 del D.M. 2018. In particolare, per la determinazione del valore di progetto della resistenza del terreno, si utilizzano i coefficienti parziali sui materiali indicati al punto 6.2.3.1.2 e riportati nella seguente tabella.

<i>Parametro</i>	<i>Grandezza alla quale applicare il coefficiente parziale</i>	<i>Coefficient e Parziale</i> γ_M	<i>(M1)</i>	<i>(M2)</i>
<i>Tangente dell'angolo di resistenza al taglio</i>	$\tan \varphi'_k$	$\gamma_{\phi'}$	1.0	1.25
<i>Coesione efficace</i>	c'_k	$\gamma_{c'}$	1.0	1.25
<i>Resistenza non drenata</i>	c_{uk}	γ_{cu}	1.0	1.4
<i>Peso dell'unità di volume</i>	γ	γ_{γ}	1.0	1.0

Tabella 4.1: coefficienti parziali di sicurezza per i parametri geotecnici del terreno, secondo D.M. 2018, tabella 6.2.II.

4.1 Caratterizzazione del sito in esame

Il sito in esame è ubicato nel comune di Montopoli in val d'Arno, Regione Toscana ed è caratterizzato dalle seguenti coordinate geografiche e quota sul livello del mare medio:

<i>Latitudine</i>	<i>Longitudine</i>	<i>Q s.l.m.m. [m]</i>
43,47217° Nord	11,86809° Est	247

Tabella 4.2: coordinate geografiche e quota sul livello del medio mare.

Il sito in esame appartiene alla **Zona sismica 2** ed è caratterizzato da una categoria di sottosuolo di tipo **C**, secondo la classificazione fornita al punto 3.2.2 del D.M. 2018.

5 COMBINAZIONE DEI CARICHI

Nelle verifiche agli stati limite ultimi si distinguono i seguenti casi:

EQU	stato limite di equilibrio come corpo rigido;
STR	stato limite di resistenza della struttura compresi gli elementi di fondazione;
GEO	stato limite di resistenza del terreno.

Per i muri di sostegno o per altre strutture miste ad essi assimilabili devono essere effettuate le verifiche con riferimento almeno ai seguenti stati limite, accertando che la condizione [6.2.1] sia soddisfatta per ogni stato limite considerato:

SLU di tipo geotecnico (GEO)

- scorrimento sul piano di posa;
- collasso per carico limite del complesso fondazione-terreno;
- ribaltamento;
- stabilità globale del complesso opera di sostegno-terreno;

SLU di tipo strutturale (STR)

- raggiungimento della resistenza negli elementi strutturali.

La verifica di stabilità globale del complesso opera di sostegno-terreno deve essere effettuata, analogamente a quanto previsto al § 6.8, secondo l'Approccio 1, con la Combinazione 2 (A2+M2+R2), tenendo conto dei coefficienti parziali riportati nelle Tabelle 6.2.I e 6.2.II per le azioni e i parametri geotecnici e nella Tab. 6.8.I per le verifiche di sicurezza di opere di materiali sciolti e fronti di scavo.

Le rimanenti verifiche devono essere effettuate secondo l'Approccio 2, con la combinazione (A1+M1+R3), tenendo conto dei valori dei coefficienti parziali riportati nelle Tabelle 6.2.I, 6.2.II e 6.5.I.

Nella verifica a ribaltamento i coefficienti R3 della Tab. 6.5.I si applicano agli effetti delle azioni stabilizzanti.

Verifica	Coefficiente γ_R	E Q U	A1 ST R	A2 G E O
Permanenti	γ_R	0.9 1.1	1.0 1.3	1.0 1.0
Permanenti non Strutturali⁽¹⁾	γ_R	0.8 1.5	0.8 1.5	0.8 1.3
Variabili	γ_Q	0.0 1.5	0.0 1.5	0.0 1.3

⁽¹⁾ Per i carichi permanenti G₂ si applica quanto indicato alla Tabella 2.6.I. Per la spinta delle terre si fa riferimento ai coefficienti γ_{G1} .

Tabella 5.1: tabella 6.2.I del D.M. 2018 - coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni.

I coefficienti parziali γ_M per i parametri geotecnici ed i coefficienti γ_R , che operano direttamente sulla resistenza globale di opere e sistemi geotecnici, sono definiti di seguito.

<i>Parametro</i>	<i>Grandezza alla quale applicare il coefficiente parziale</i>	<i>Coefficiente e Parziale</i> γ_M	<i>(M1)</i>	<i>(M2)</i>
<i>Tangente dell'angolo di resistenza al taglio</i>	$\tan \varphi'_k$	$\gamma_{\phi'}$	1.0	1.25
<i>Coesione efficace</i>	c'_k	$\gamma_{c'}$	1.0	1.25
<i>Resistenza non drenata</i>	c_{uk}	γ_{cu}	1.0	1.4
<i>Peso dell'unità di volume</i>	γ_γ	γ_γ	1.0	1.0

Tabella 5.2: coefficienti parziali di sicurezza per i parametri geotecnici del terreno, secondo D.M. 2018, tabella 6.2.II.

<i>Verifica</i>	<i>Coefficiente Parziale</i> <i>(R3)</i>
<i>Capacità Portante della fondazione</i>	1.4
<i>Scorrimento</i>	1.1
<i>Ribaltamento</i>	1.15
<i>Resistenza del terreno a valle</i>	1.4

Tabella 5.3: coefficienti parziali γ_R per le verifiche agli stati limite ultimi di fondazioni superficiali, secondo D.M. 2018, tabella 6.5.I.

6 VERIFICHE GEOTECNICHE

Le indicazioni riportate nella relazione geologica del Dott. Geol. Giuseppe Lotti, hanno permesso di individuare e di caratterizzare il territorio attorno ai siti di fondazione per mezzo di un sondaggio in una zona del sito dove sorgerà la nuova costruzione. Nella modellazione geotecnica sono state assegnate le caratteristiche morfologiche del terreno esaminato e riportate nell'allegato di calcolo geotecnico in output dal programma.

Per la determinazione del coefficiente di sottofondo verticale (K), il programma determina tale parametro in funzione del carico limite e della posizione dell'elemento di fondazione.

Il valore di K è riportato nell'allegato di calcolo geotecnico e per lo strato di terreno a livello di imposta della fondazione è pari a:

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

K verticale: coefficiente di sottofondo verticale del letto di molle. [kN/m³]

Limite compressione: pressione limite di plasticizzazione a compressione del letto di molle. [kN/m²]

Platea di fondazione

Descrizione breve	K verticale	Limite compressione
Platea FS1	720	1645.2
Platea FS2	720	1524.5

Il coefficiente di sicurezza normalizzato minimo, ossia il rapporto tra resistenza e sollecitazione (R_d/E_d), nella nuova fondazione secondo l'approccio 2 (A1+M1+R3), relativo alle fondazioni è pari a:

$$R_d / E_d = 1,37 \quad (\text{Capacità portante}).$$

Le pressioni massime sul terreno (pag. 38 e 39) risultano:

- Cond. SLU Statica: $\sigma = -0,931 \text{ daN/cm}^2 \leq R_d$ (nodo indice 211)
- Cond. SLV Statica: $\sigma = -0.649 \text{ daN/cm}^2 \leq R_d$ (nodo indice 392)

Per le verifiche estese si rimanda alle verifiche geotecniche allegata e prodotte con il programma di calcolo SismiCAD 12.21 (Concrete s.r.l.).

7 VALUTAZIONE DEI CEDIMENTI

Per le verifiche agli stati limite d'esercizio delle fondazioni si deve effettuare una valutazione dei cedimenti in modo da verificarne la compatibilità con i requisiti prestazionali della struttura in elevazione.

Nelle analisi da effettuare i valori delle proprietà meccaniche da utilizzare sono quelli caratteristici e i coefficienti parziali sulle azioni hanno valore unitario.

Il terreno al di sotto del piano di fondazione è considerato diviso in strati omogenei.

Dai tabulati di calcolo allegati prodotti col programma SismiCAD 12.21 (Concrete s.r.l.) si ricava che il tombino ha il massimo cedimento a lungo termine di cm. 5.68 in condizione statica e tale valore risulta essere accettabile per la tipologia di fondazione realizzata.

Nelle pagine che seguono si riportano i calcoli relativi alla determinazione della resistenza di progetto del terreno i dati di INPUT e di OUTPUT del programma di calcolo.

ALLEGATO OUTPUT DI CALCOLO

Relazione geotecnica

Relazione geotecnica sulle indagini, caratterizzazione e modellazione del volume significativo di terreno.

revisione 01 – 30/09/2023 – aggiornamento dati geotecnici con risultati laboratorio

Sommario

1 Normativa di riferimento per la geotecnica	3
2 Premessa	4
3 Descrizione delle opere in sito	4
4 Problemi geotecnici e scelte tipologiche.....	9
Tipologia di fondazione.....	9
4.1 Elementi di fondazione	10
4.2 Carichi terreno.....	11
5 Programma delle indagini e delle prove geotecniche.....	12
5.1 Sondaggi del sito.....	12
6 Caratterizzazione geotecnica dei terreni in sito	14
6.1 Terreni.....	14
7 Modellazione del sottosuolo e metodi di analisi e di verifica	14
Modello di fondazione.....	14
8 Verifiche delle fondazioni	17
8.1 Verifiche piastre C.A. di fondazione	17
8.2 Pressioni terreno in SLU.....	23
8.3 Pressioni terreno in SLV/SLVf/SLUEcc.....	31
8.4 Pressioni terreno in SLE/SLD	39
8.5 Cedimenti fondazioni superficiali	47

1 Normativa di riferimento per la geotecnica

NORME TECNICHE PER LE COSTRUZIONI NTC 2018

Norme tecniche per le costruzioni D.M. 17 gennaio 2018.

CONSIGLIO SUPERIORE DEI LAVORI PUBBLICI

Istruzioni per l'applicazione dell'"Aggiornamento delle "Norme tecniche per le costruzioni"" di cui al D.M. 17 gennaio 2018. Circolare 21 gennaio 2019, n.7.

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.

NORMA TECNICA UNI EN 1998:2005 (EUROCODICE 8 - PROGETTAZIONE SISMICA)

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).

2 Premessa

Premessa: contenente la descrizione dei lavori in progetto, i riferimenti normativi adottati, la localizzazione dei terreni interessati, i nominativi dei committenti, del progettista architettonico, del progettista strutturale, del redattore della relazione geologica, le indagini eseguite e le problematiche emerse in quest'ultima.

3 Descrizione delle opere in sito

Descrizione delle opere in sito: contiene la descrizione delle opere esistenti in sito e da edificare, la tipologia strutturale presente, la tipologia di intervento previsto, la localizzazione geografica e la pericolosità sismica di base.

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 Arezzo; Latitudine ED50 43,4722° (43° 28' 20"); Longitudine ED50 11,8681° (11° 52' 5"); Altitudine s.l.m. 247,35 m. (coordinate esatte: 43,47217 11,868097).

La pericolosità sismica di base del sito di costruzione è definita in termini di accelerazione orizzontale massima attesa al suolo in condizioni ideali su sito di riferimento rigido e superficie topografica orizzontale. Le azioni di progetto si ricavano, ai sensi delle NTC, dalle accelerazioni a_g e dalle relative forme spettrali. I tre parametri fondamentali (accelerazione a_g , fattore di amplificazione F_o e periodo T^*C) si ricavano per ciascun nodo del del reticolo di riferimento in funzione del periodo di ritorno dell'azione sismica T_R previsto, espresso in anni; quest'ultimo è noto una volta fissate la vita di riferimento V_r della costruzione e la probabilità di superamento attesa nell'arco della vita di riferimento. Le probabilità di superamento nel periodo di riferimento P_{Vr} cui riferirsi per individuare l'azione sismica agente in ciascuno degli stati limite considerati sono riportate nella tabella 3.2.I del §3.2.1 della norma; i valori di P_{Vr} forniti in tabella possono essere ridotti in funzione del grado di protezione che si vuole raggiungere.

Nella presente progettazione si sono considerati i seguenti parametri sismici:

PVr SLD (%)	63	
Tr SLD	50	
Ag/g SLD	0.066	
Fo SLD	2.52	
Tc* SLD	0.27	[s]
PVr SLV (%)	10	
Tr SLV	475	
Ag/g SLV	0.1589	
Fo SLV	2.423	
Tc* SLV	0.29	[s]

Risposta sismica locale

Le condizioni stratigrafiche del volume di terreno interessato dall'opera e le condizioni topografiche concorrono a modificare l'azione sismica in superficie rispetto a quella attesa su un sito rigido con superficie orizzontale. Tali modifiche, in ampiezza, durata e contenuto in frequenza, sono il risultato della risposta sismica locale.

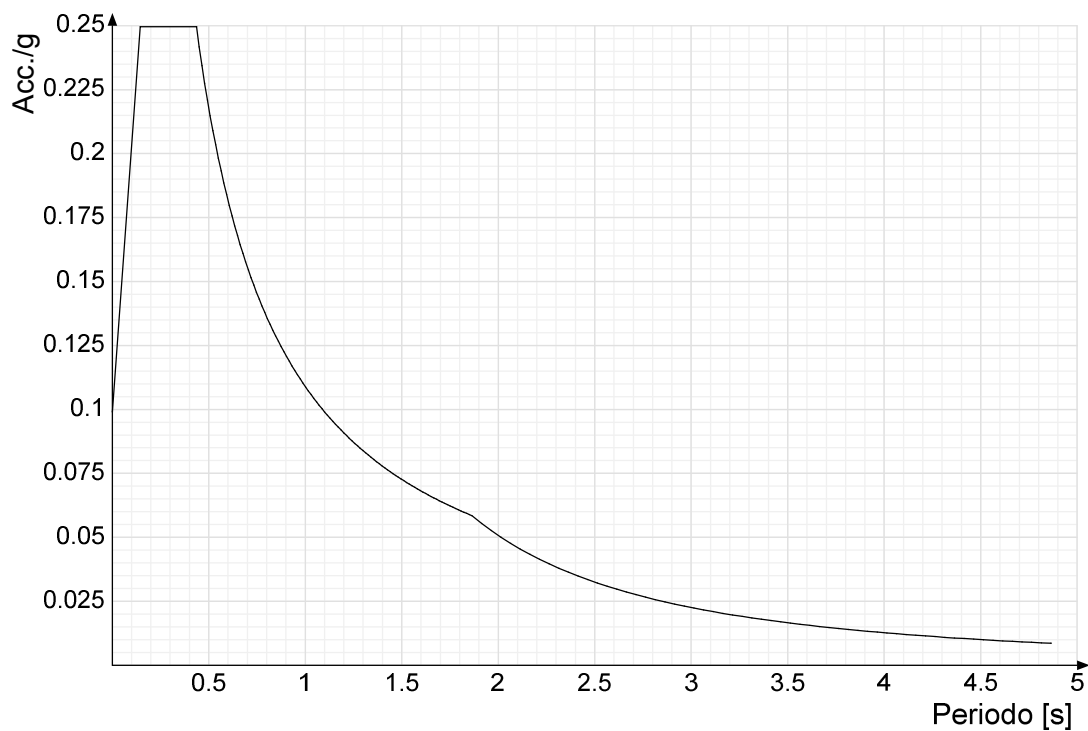
Gli effetti stratigrafici sono legati alla successione stratigrafica, alle proprietà meccaniche dei terreni, alla geometria del contatto tra il substrato rigido e i terreni sovrastanti ed alla geometria dei contatti tra gli strati di terreno. Gli effetti topografici sono invece legati alla configurazione topografica del piano campagna ed alla possibile focalizzazione delle onde sismiche in punti particolari (pendii, creste).

Nella presente progettazione l'effetto della risposta sismica locale è stato valutato individuando la categoria di sottosuolo di riferimento corrispondente alla situazione in sito e considerando le condizioni topografiche locali (NTC18 e NTC08 §3.2.2). Per la valutazione del coefficiente di amplificazione stratigrafica S_S la caratterizzazione geotecnica condotta nel volume significativo consente di identificare il sottosuolo prevalente nella categoria C - Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti. Si riporta per completezza la corrispondente descrizione indicata nella norma (NTC18 e NTC08 Tab. 3.2.II).

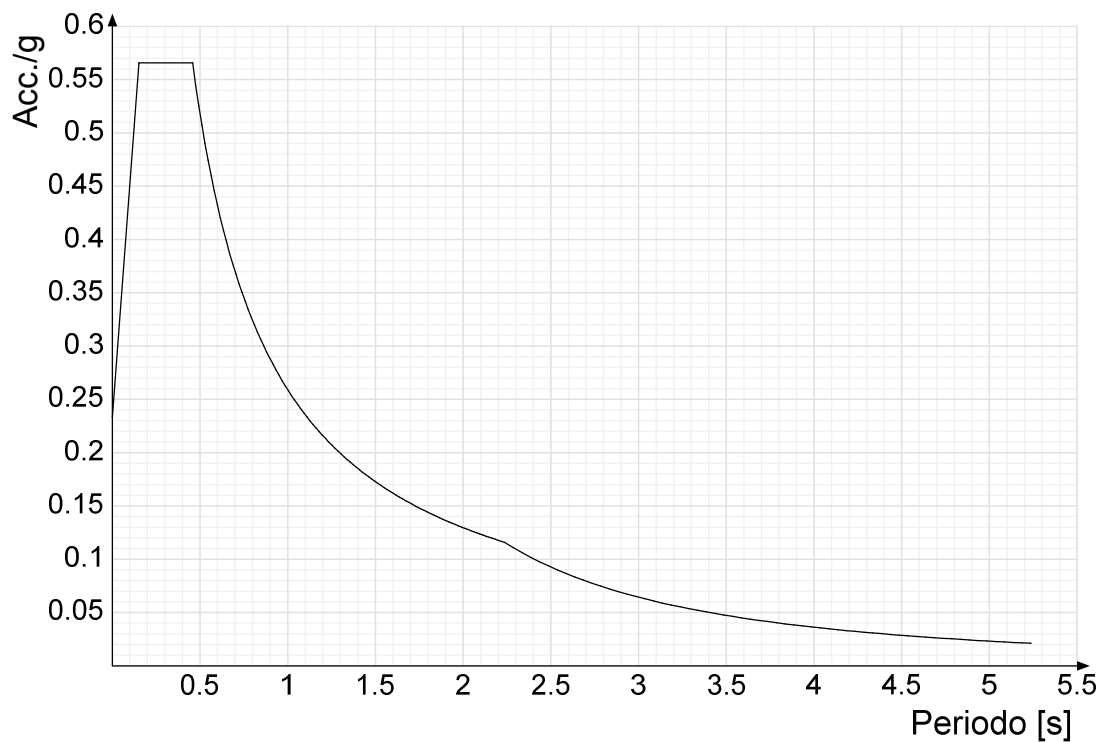
In base alle categorie scelte si sono infine adottati i seguenti coefficienti di amplificazione e spettrali:

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 calcestruzzo.

Le parti strutturali in c.a. sono inquadrabili nella tipologia Strutture a telaio $q_0=3.0 \cdot \alpha_u/\alpha_1$, con rapporto α_u/α_1 corrispondente a Strutture a telaio di un piano $\alpha_u/\alpha_1=(1.0+1.1)/2$.

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 20 modi di vibrare.

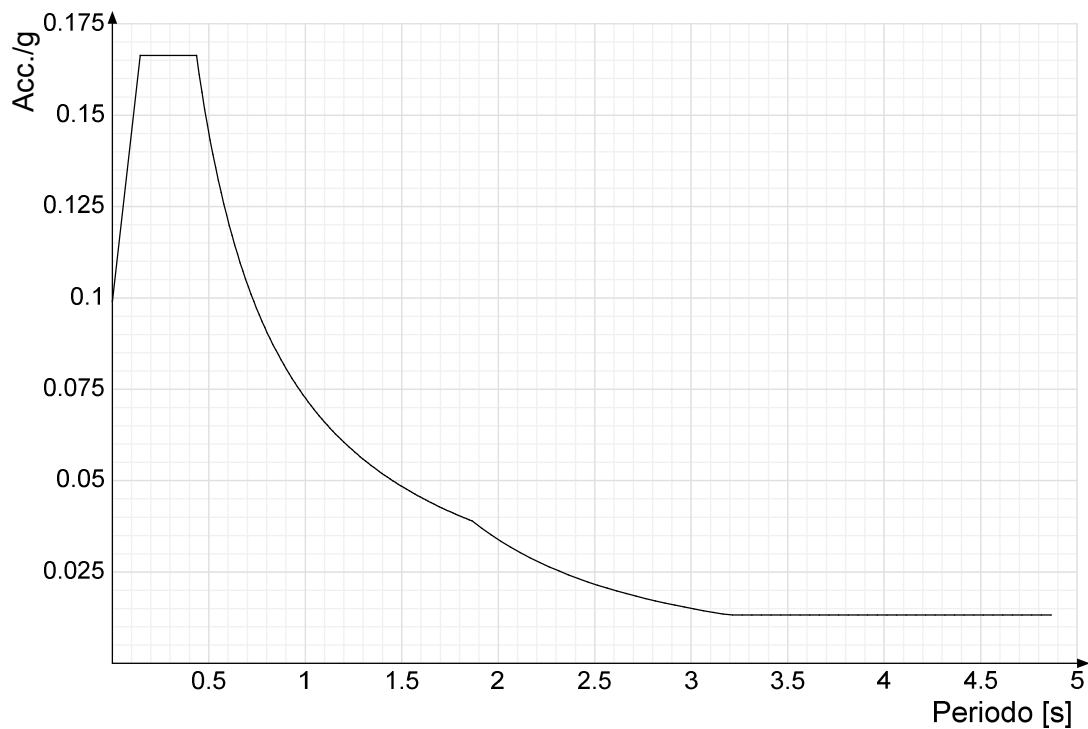
Per tenere conto della variabilità spaziale del moto sismico, nonché di eventuali incertezze nella localizzazione delle masse, la normativa richiede di attribuire al centro di massa una eccentricità accidentale, in aggiunta alla eccentricità naturale della costruzione, mediante l'applicazione di carichi 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:

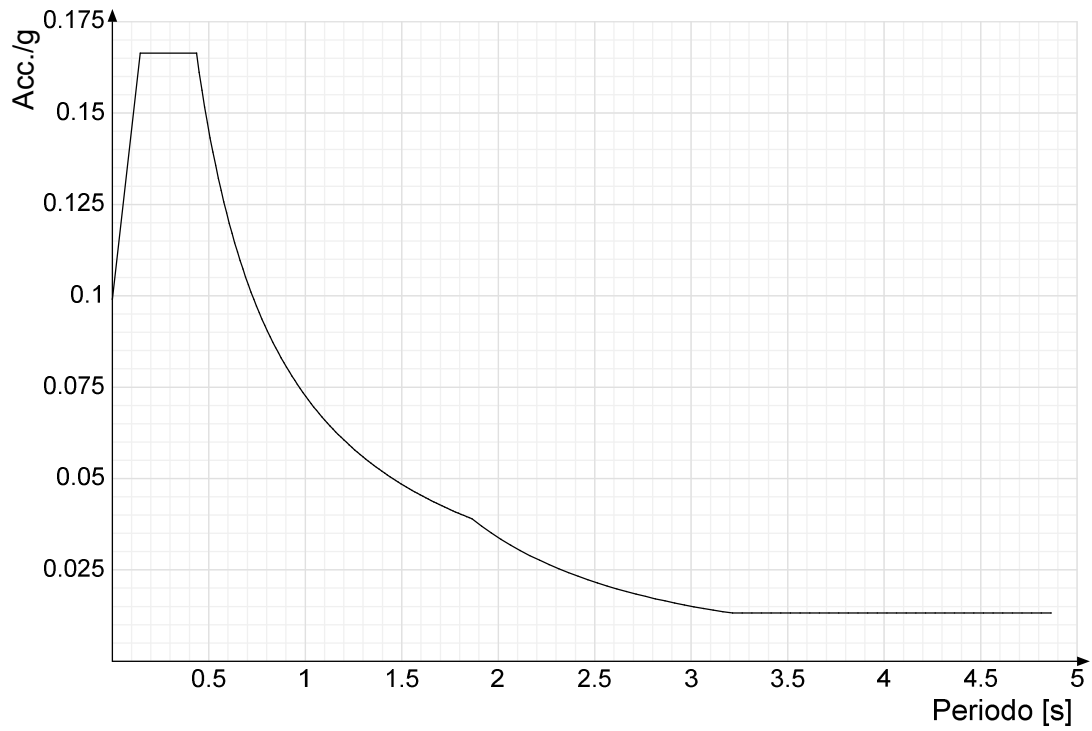
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Fondazione"	0	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Fondazione"	0	[cm]
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Piano 1"	0	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Piano 1"	0	[cm]
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Piano 2"	0	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Piano 2"	0	[cm]

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

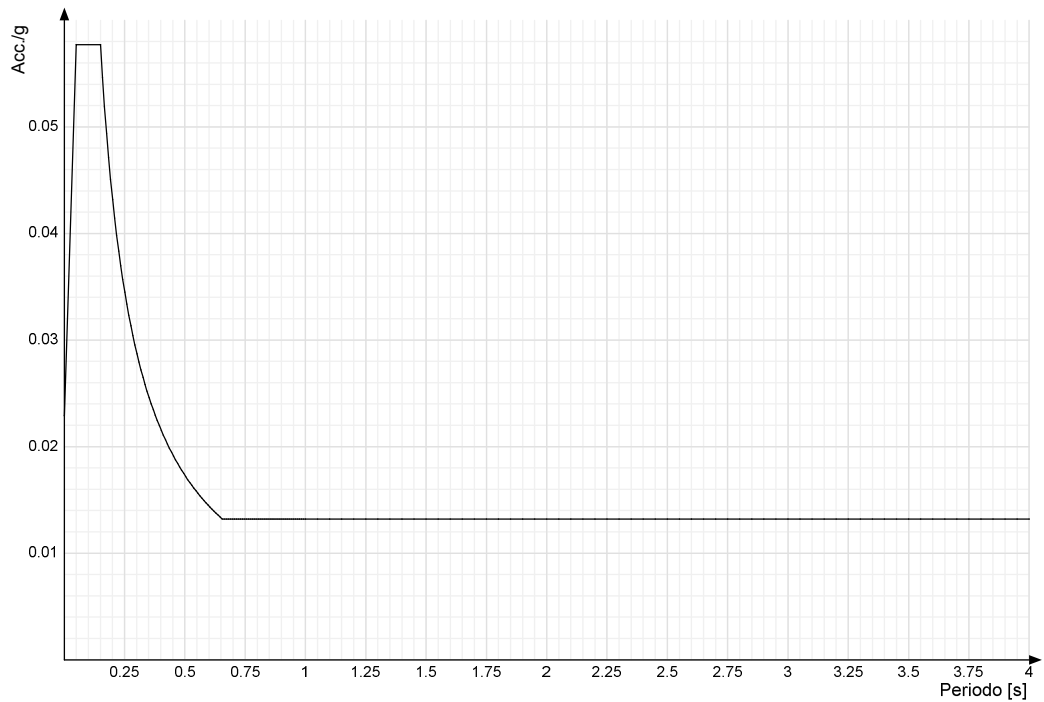
Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLD § 3.2.3.5".



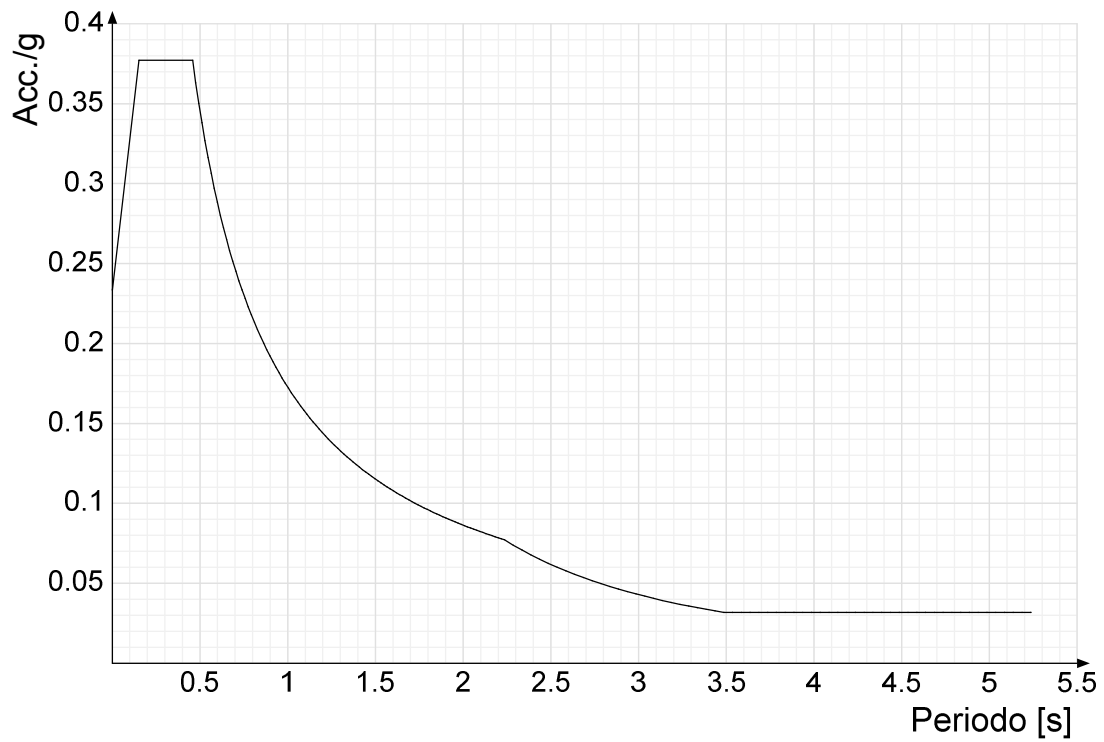
Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLD § 3.2.3.5".



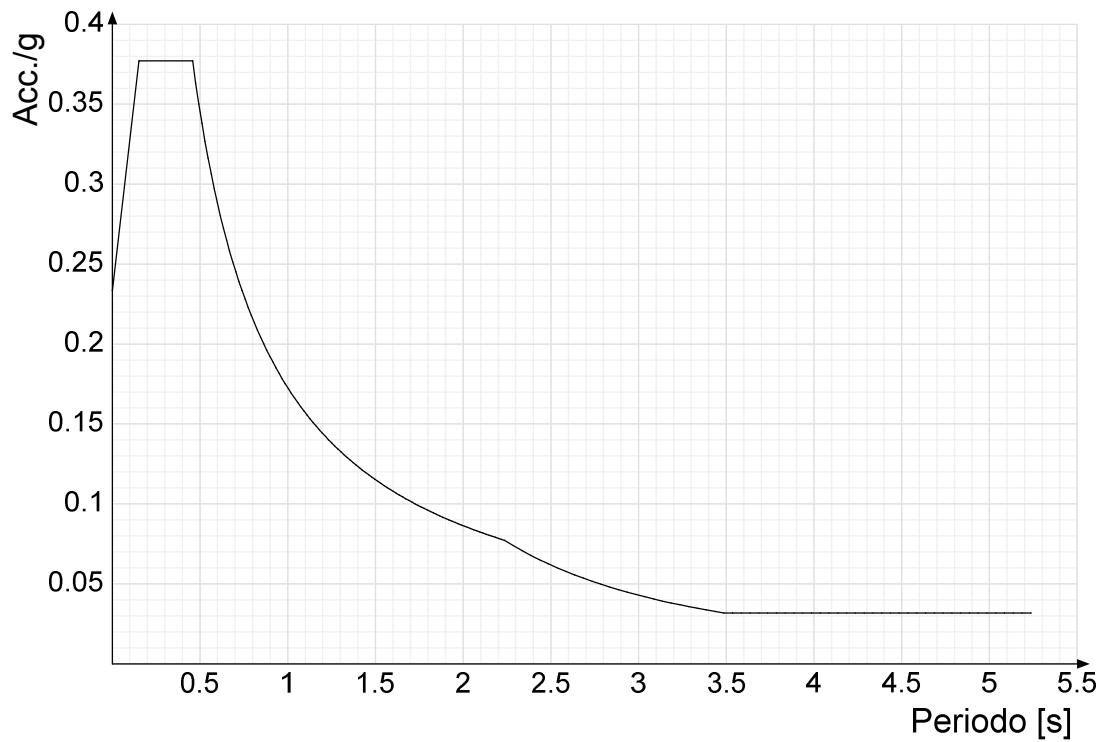
Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLD § 3.2.3.5".



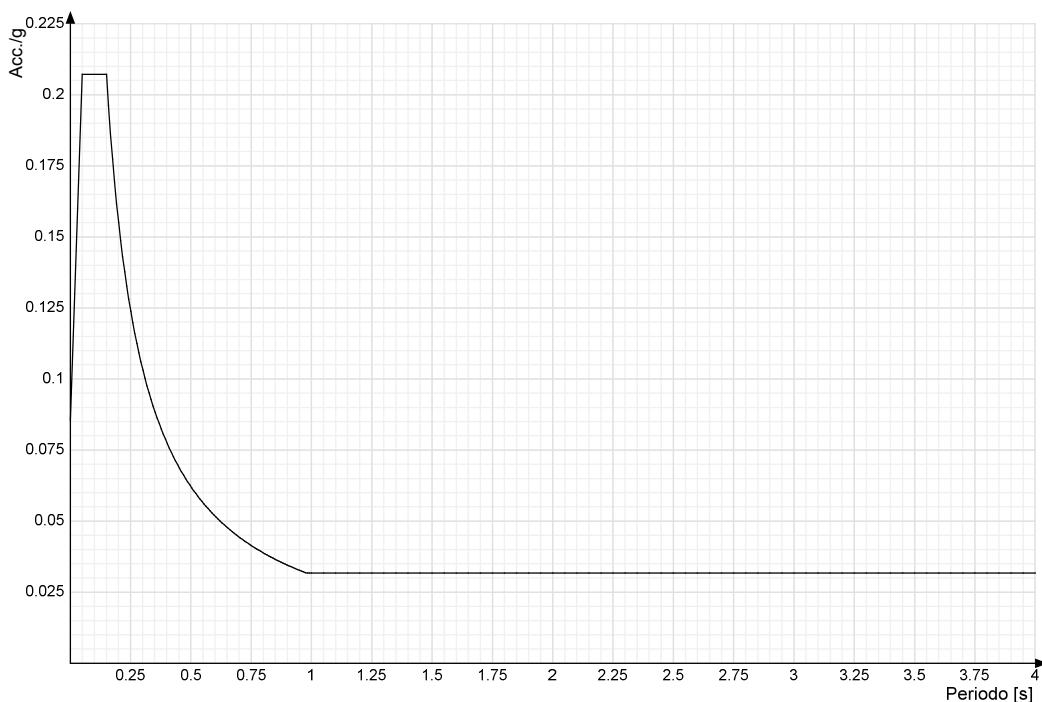
Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5".



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

4 Problemi geotecnici e scelte tipologiche

Problemi geotecnici e scelte tipologiche: contiene la valutazione eseguita dal progettista sulle problematiche geotecniche inerenti l'opera in oggetto, sulla base di quanto emerso dalle documentazioni esistenti, in particolare dalla relazione geologica del sito; a questo proposito è possibile richiamare i termini presenti nella carta geologica. Viene indicata la tipologia di fondazioni previste, le modalità costruttive, gli accertamenti preliminari necessari, gli eventuali interventi aggiuntivi richiesti (sbancamenti, consolidamenti, sistemi di drenaggio, abbassamento di falda, ecc.).

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]

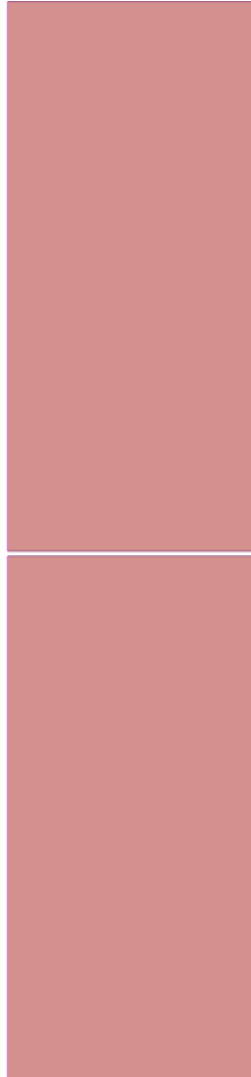
Per elementi nei quali si sono valutati i parametri geotecnici in funzione della stratigrafia sottostante si sono adottate le seguenti formulazioni di letteratura:

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



Rappresentazione in pianta di tutti gli elementi strutturali di fondazione.

4.1 Elementi di fondazione

4.1.1 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	Piu' vicino in sito	0		0	0.072	16.452	0.19
FS2	Piu' vicino in sito	0		0	0.072	15.245	0.19

4.2 Carichi terreno

4.2.1 Carichi terreno di piano

Liv.: quota superiore del punto di inserimento iniziale. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Q. lim. inf.: quota limite inferiore del diagramma di spinta. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

P.ini.: punto di inserimento iniziale.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

P.fin.: punto di inserimento finale.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Dim.: dimensione del simbolo. [cm]

Pos.: posizione del terreno rispetto ai due punti di definizione.

Ang.: angolo di inclinazione, rispetto l'orizzontale, del profilo superiore del terreno nella direzione normale alla parete. [deg]

Terreno: riferimento alla definizione di un terreno.

Metodo spinta terra: metodo di valutazione della spinta del terreno: "Spinta a riposo Ko + Wood" per muri rigidamente vincolati; "Mononobe-Okabe" per muri liberi al piede.

Distr. sp. sism.: distribuzione della spinta sismica del terreno: "Costante" per muri rigidamente vincolati; "Litostatico", "Litostatico inverso" per muri liberi al piede.

Falda: permette di definire l'eventuale falda freatica.

Sovr.: riferimento alla definizione di un carico di superficie, pensato uniformemente distribuito al di sopra del terreno. Accetta anche il valore "Nessuno".

Liv.	Q. lim. inf.	P.ini.		P.fin.		Dim.	Pos.	Ang.	Terreno	Metodo spinta terra	Distr. sp. sism.	Falda	Sovr.
		X	Y	X	Y								
L2	L1	-220.4	-334	-220.4	716	Default (100)	Sinistra	0	B Arezzo	Mononobe-Okabe	Costante	Si; -250; 1	SPINTA TERRA LM71
L2	L1	259.6	716	259.6	-334	Default (100)	Sinistra	0	B Arezzo	Mononobe-Okabe	Costante	Si; -250; 1	SPINTA TERRA LM71
L3	L1	259.6	-344	259.6	-1344	Default (100)	Sinistra	0	B Arezzo	Mononobe-Okabe	Costante	Si; -250; 1	
L3	L1	-220.4	-1344	-220.4	-344	Default (100)	Sinistra	0	B Arezzo	Mononobe-Okabe	Costante	Si; -250; 1	

5 Programma delle indagini e delle prove geotecniche

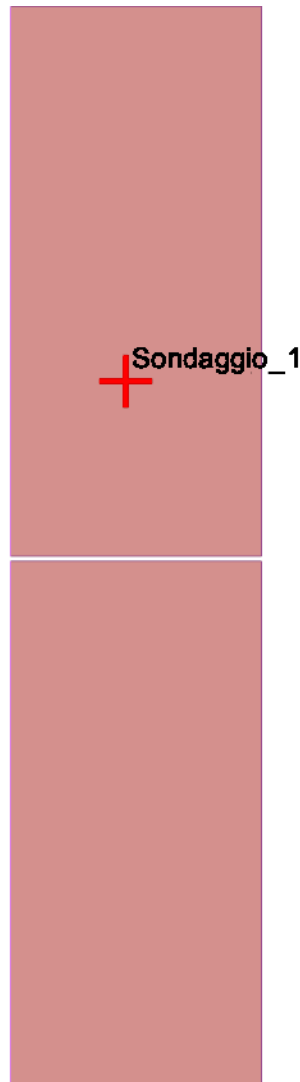


Immagine: planimetria della zona con indicate le posizioni delle verticali di indagine

5.1 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_1

Coordinate planimetriche del sondaggio nel sistema globale scelto: 0, 0

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

I valori sono espressi in cm

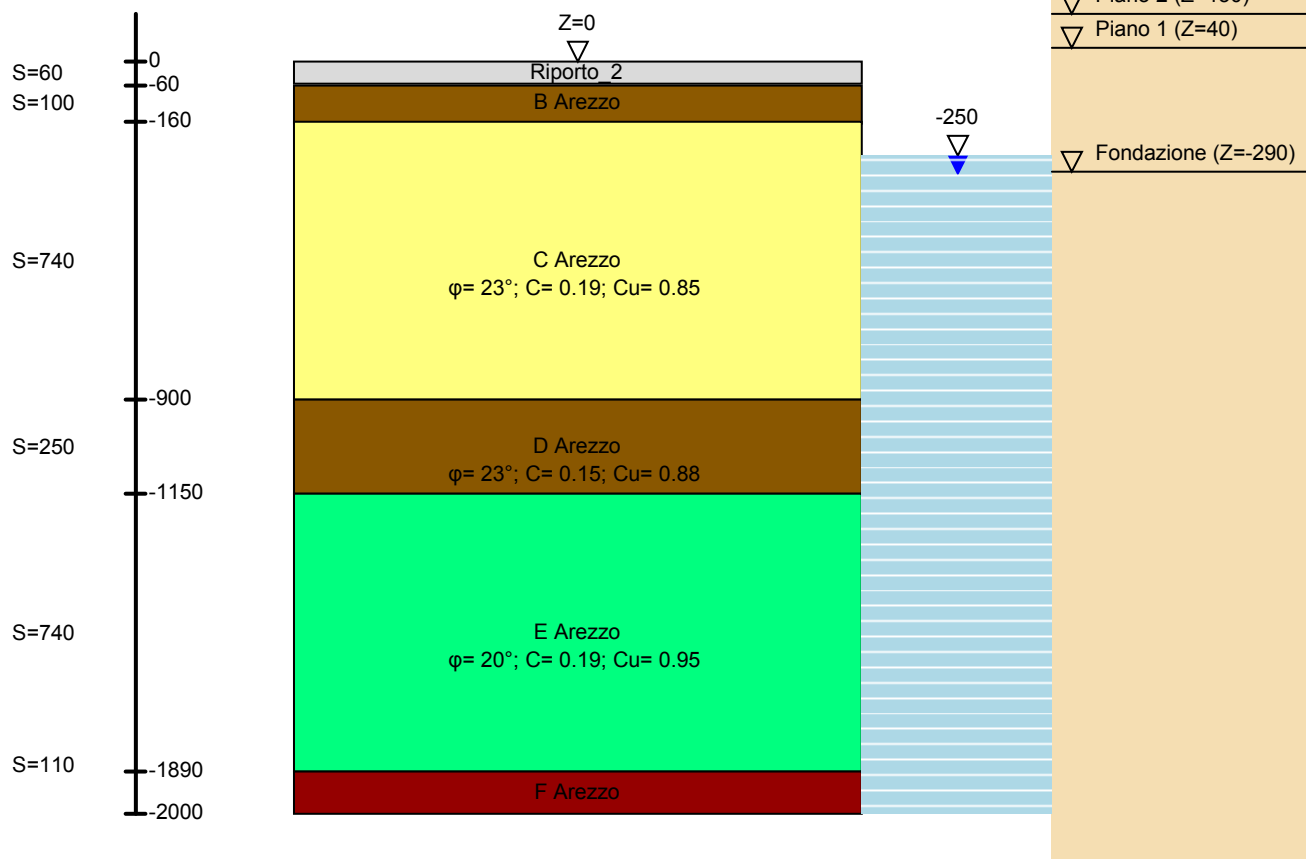


Immagine: Sondaggio_1

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/cm²]

Kor,s: coefficiente K orizzontale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm²]

Kve,i: coefficiente K verticale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm²]

Kve,s: coefficiente K verticale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm²]

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
Riporto 2	60	No	1	1	1	1	11	11	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1
B Arezzo	100	No	1	1	1	1	39	39	52	52	0	0	0	0	0	0	1	1
C Arezzo	740	No	1	1	1	1	48	48	66	66	0	0	0	0	0	0	1	1
D Arezzo	250	No	1	1	1	1	80	80	108	108	0	0	0	0	0	0	1	1
E Arezzo	740	No	1	1	1	1	66	66	90	90	0	0	0	0	0	0	1	1
F Arezzo	110	No	1	1	1	1	100	100	135	135	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
250	0	Fino in fondo

6 Caratterizzazione geotecnica dei terreni in sito

6.1 Terreni

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Natura geologica: natura geologica del terreno (granulare, coesivo, roccia).

Coesione (c): coesione efficace del terreno. [daN/cm²]

Coesione non drenata (Cu): coesione non drenata (Cu), per terreni eminentemente coesivi (argille). [daN/cm²]

Angolo di attrito interno ϕ : angolo di attrito interno del terreno. [deg]

Angolo di attrito di interfaccia δ : angolo di attrito all'interfaccia tra terreno-cls. [deg]

Coeff. α di adesione della coesione (0;1): coeff. di adesione della coesione all'interfaccia terreno-cls, compreso tra 0 ed 1. Il valore è adimensionale.

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

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

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

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

v: coefficiente di Poisson del terreno. Il valore è adimensionale.

Qualità roccia RQD (0;1): rock quality degree. Indice di qualità della roccia, assume valori nell'intervallo (0;1). Il valore è adimensionale.

Descrizione	Natura geologica	Coesione (c)	Coesione non drenata (Cu)	Angolo di attrito interno ϕ	Angolo di attrito di interfaccia δ	Coeff. α di adesione della coesione (0;1)	Coeff. di spinta K0	γ naturale	γ saturo	E	v	Qualità roccia RQD (0;1)
B Arezzo	Intermedio (Limi)	0.17	0.7	23	15	1	0.61	0.00195	0.00215	39	0.3	0
C Arezzo	Intermedio (Limi)	0.19	0.85	23	15	1	0.61	0.00195	0.00215	48	0.3	0
D Arezzo	Eminentemente Coesivo (Argille)	0.15	0.88	23	15	1	0.61	0.00195	0.00215	80	0.3	0
E Arezzo	Intermedio (Limi)	0.19	0.95	20	13	1	0.66	0.00195	0.00215	66	0.3	0
F Arezzo	Granulare incoerente (Sabbie)	0	0	0	0	1	1	0.00195	0.00215	100	0.3	0
Riporto_2	Generico	0	0	10	4	1	0.83	0.0018	0.00215	11	0.3	0

7 Modellazione del sottosuolo e metodi di analisi e di verifica

Modellazione del sottosuolo e metodi di analisi e di verifica: contiene la descrizione del modello di calcolo adottato per il suolo, con i relativi parametri di modellazione; sono indicati anche gli eventuali metodi adottati per ricavare i parametri di modellazione ed i metodi e le condizioni con cui sono condotte le verifiche geotecniche.

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 = Bf - 2e);
 L = lunghezza efficace della fondazione (L = Lf - 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 * gamma * B * N_gamma con N_gamma = -2 * sen beta

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

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

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

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

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

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

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

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

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

nelle quali si sono considerati i seguenti dati:

phi = 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 qult 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 kh, 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**:

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

8 Verifiche delle fondazioni

8.1 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]

Comb.: combinazione.

Fh: componente orizzontale del carico. [daN]

Fv: componente verticale del carico. [daN]

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

Ad: adesione di progetto. [daN/cm²]

Phi: angolo di attrito di progetto. [deg]

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

γR: coefficiente parziale sulla resistenza di progetto.

Rd: resistenza alla traslazione di progetto. [daN]

Ed: azione di progetto. [daN]

Rd/Ed: coefficiente di sicurezza allo scorrimento.

ID: indice della verifica di capacità portante.

Fx: componente lungo x del carico. [daN]

Fy: componente lungo y del carico. [daN]

Fz: componente verticale del carico. [daN]

Mx: componente lungo x del momento. [daN*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]

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

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.

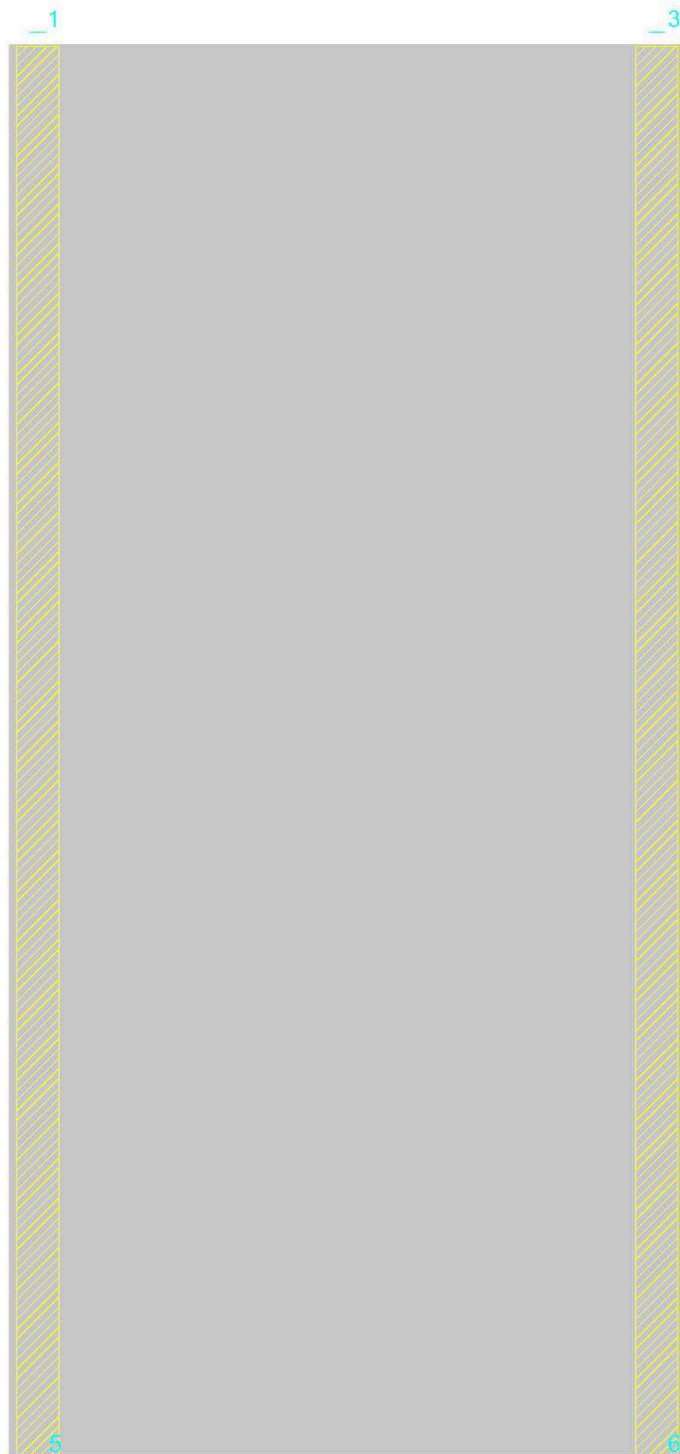
Ec: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine coesivo.

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

Platea a "Falda 1"

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

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450 C Fyk 4500

Calcestruzzo: C28/35 Rck 350

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-220.4; -1344; -210), direzione dell'asse X = (1; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 0.997; -0.08).

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
414	Y	50	40	5.03	3.8	5.03	3.8	SLU 17	-203640	0	-680190	0	3.3402	Si
413	Y	50	40	5.03	3.8	5.03	3.8	SLU 17	-203640	0	-680190	0	3.3402	Si
428	Y	90.1	40	9.06	3.8	9.06	3.8	SLU 17	-364331	0	-1230308	0	3.3769	Si
427	Y	90.1	40	9.06	3.8	9.06	3.8	SLU 17	-364331	0	-1230308	0	3.3769	Si
442	Y	100	40	10.05	3.8	10.05	3.8	SLU 17	-399509	0	-1370210	0	3.4297	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
414	Y	50	40	5.03	3.8	5.03	3.8	SLD 11	-165391	0	-621271	0	3.7564	Si
413	Y	50	40	5.03	3.8	5.03	3.8	SLD 7	-165391	0	-621271	0	3.7564	Si
428	Y	90.1	40	9.06	3.8	9.06	3.8	SLD 11	-295693	0	-1138990	0	3.8519	Si
427	Y	90.1	40	9.06	3.8	9.06	3.8	SLD 7	-295693	0	-1138990	0	3.8519	Si
415	Y	50	40	5.03	3.8	5.03	3.8	SLD 15	-159637	0	-621271	0	3.8918	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
414	Y	50	40	5.03	3.8	5.03	3.8	SLE QP 1	-156646	0	-10.2	130.7	15	Si
413	Y	50	40	5.03	3.8	5.03	3.8	SLE QP 1	-156646	0	-10.2	130.7	15	Si
428	Y	90.1	40	9.06	3.8	9.06	3.8	SLE QP 1	-280254	0	-10.2	130.7	15	Si
427	Y	90.1	40	9.06	3.8	9.06	3.8	SLE QP 1	-280254	0	-10.2	130.7	15	Si
442	Y	100	40	10.05	3.8	10.05	3.8	SLE QP 1	-307315	0	-10	130.7	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
414	Y	50	40	5.03	3.8	5.03	3.8	SLE RA 1	-156646	0	124.3	3600	15	Si
413	Y	50	40	5.03	3.8	5.03	3.8	SLE RA 1	-156646	0	124.3	3600	15	Si
428	Y	90.1	40	9.06	3.8	9.06	3.8	SLE RA 1	-280254	0	123.4	3600	15	Si
427	Y	90.1	40	9.06	3.8	9.06	3.8	SLE RA 1	-280254	0	123.4	3600	15	Si
442	Y	100	40	10.05	3.8	10.05	3.8	SLE RA 1	-307315	0	121.9	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: 19.6; -844; -289.9

Lato minore B dell'impronta: 480.8

Lato maggiore L dell'impronta: 1001.6

Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 481533.6

Verifica di scorrimento sul piano di posa

Coefficiente di sicurezza minimo per scorrimento 3.46

Comb.	Fh	Fv	Cnd	Ad	Phi	RPI	yR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
SLU 17	0	-139047	LT	0	15	0	1.1	33870	0	97950514413.53	Si
SLV 11	7526	-106959	LT	0	15	0	1.1	26054	7526	3.46	Si

Verifiche geotecniche di capacità portante sul piano di posa

Profondità massima del bulbo di rottura considerato (per condizione non drenata): 2.4 m

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

Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLV: 0.07

Coefficiente di sicurezza minimo per portanza 7.09

ID	Comb.	Fx	Fy	Fz	Mx	My	ix	iy	ex	ey	B'	L'	Cnd	C	Phi	Qs	yR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
1	SLU 17	0	0	-139047	-1300000	0	0	0	0	-9	481	983	BT	0.85	0	0	2.3	985745	139047	7.09	Si
2	SLV 15	7152	2164	-106959	-1776191	2568571	4	1	24	-17	433	968	BT	0.85	0	0	2.3	862045	106959	8.06	Si
3	SLD 15	3156	955	-106959	-1342485	1133351	2	1	11	-13	460	976	BT	0.85	0	0	2.3	930634	106959	8.7	Si

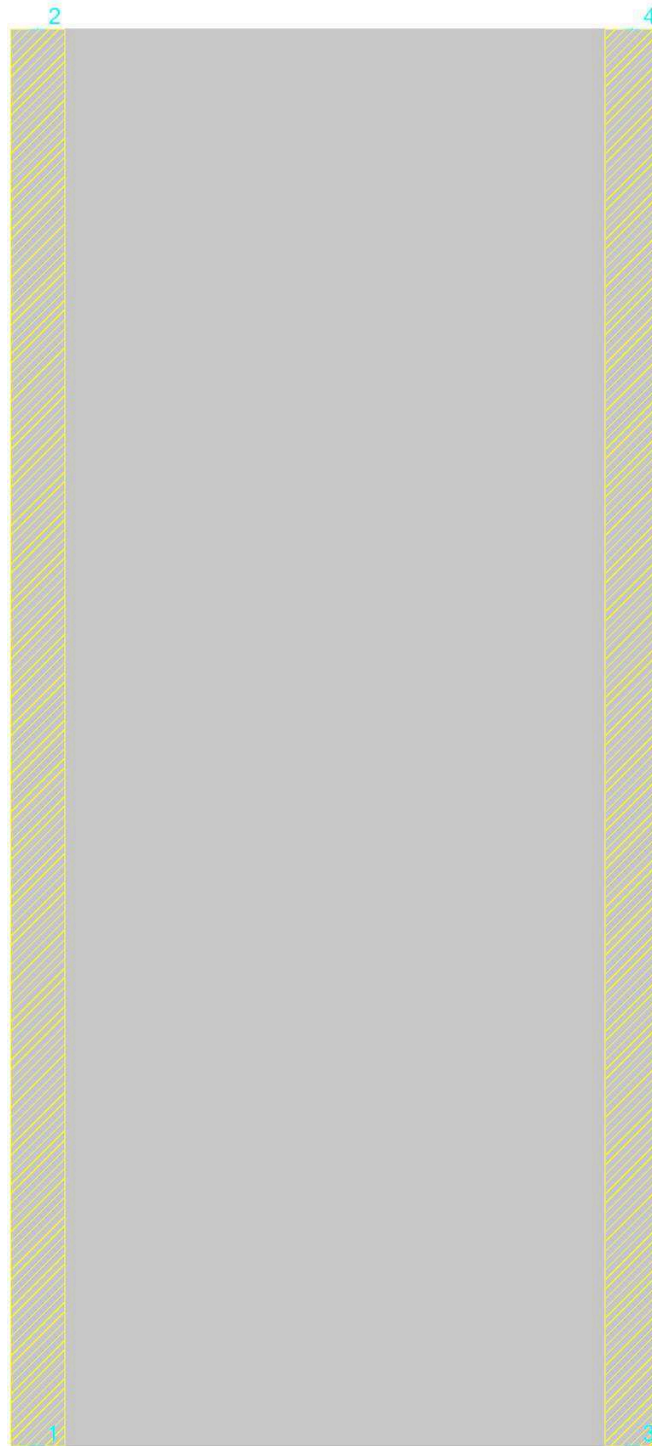
Verifiche geotecniche di capacità portante - Fattori utilizzati nel calcolo di Rd

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	1	5	0	0	0.1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1	1	0	0	0
2	1	5	0	0	0.09	0	0	0	0	0	0.01	0	0	0	0	0	0	0	1	1	1	0	0	0
3	1	5	0	0	0.09	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1	1	0	0	0

Platea a "Fondazione"

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

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450 C Fyk 4500

Calcestruzzo: C28/35 Rck 350

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-220.4; -334; -290), 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
377	Y	90.4	40	9.09	3.8	9.09	3.8	SLU 31	1097476	0	1233969	0	1.1244	Si
17	Y	90.4	40	9.09	3.8	9.09	3.8	SLU 31	1097473	0	1233969	0	1.1244	Si
31	Y	90.4	40	9.09	3.8	9.09	3.8	SLU 31	1097462	0	1233969	0	1.1244	Si
391	Y	90.4	40	9.09	3.8	9.09	3.8	SLU 31	1097435	0	1233969	0	1.1244	Si
362	Y	100	40	10.05	3.8	10.05	3.8	SLU 23	1199005	0	1370210	0	1.1428	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
377	Y	90.4	40	9.09	3.8	9.09	3.8	SLD 27	531403	0	1143615	0	2.1521	Si
17	Y	90.4	40	9.09	3.8	9.09	3.8	SLD 25	531403	0	1143615	0	2.1521	Si
31	Y	90.4	40	9.09	3.8	9.09	3.8	SLD 21	531392	0	1143615	0	2.1521	Si
391	Y	90.4	40	9.09	3.8	9.09	3.8	SLD 23	531375	0	1143615	0	2.1522	Si
362	Y	100	40	10.05	3.8	10.05	3.8	SLD 27	576702	0	1306868	0	2.2661	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
377	Y	90.4	40	9.09	3.8	9.09	3.8	SLE RA 7	773517	0	-27.9	174.3	15	Si
17	Y	90.4	40	9.09	3.8	9.09	3.8	SLE RA 7	773517	0	-27.9	174.3	15	Si
31	Y	90.4	40	9.09	3.8	9.09	3.8	SLE RA 7	773508	0	-27.9	174.3	15	Si
391	Y	90.4	40	9.09	3.8	9.09	3.8	SLE RA 7	773488	0	-27.9	174.3	15	Si
362	Y	100	40	10.05	3.8	10.05	3.8	SLE RA 7	844932	0	-27.6	174.3	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
377	Y	90.4	40	9.09	3.8	9.09	3.8	SLE RA 7	773517	0	339.5	3600	15	Si
17	Y	90.4	40	9.09	3.8	9.09	3.8	SLE RA 7	773517	0	339.5	3600	15	Si
31	Y	90.4	40	9.09	3.8	9.09	3.8	SLE RA 7	773508	0	339.5	3600	15	Si
391	Y	90.4	40	9.09	3.8	9.09	3.8	SLE RA 7	773488	0	339.5	3600	15	Si
362	Y	100	40	10.05	3.8	10.05	3.8	SLE RA 7	844932	0	335.2	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: 19.6; 191; -330

Lato minore B dell'impronta: 480

Lato maggiore L dell'impronta: 1050

Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 504000

Verifica di scorrimento sul piano di posa

Coefficiente di sicurezza minimo per scorrimento 1.37

Comb.	Fh	Fv	Cnd	Ad	Phi	RPI	γR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
SLU 15	0	-415009	LT	0	15	0	1.1	101092	0	1908033022865.02	Si
SLV 5	34484	-193989	LT	0	15	0	1.1	47254	34484	1.37	Si

Verifiche geotecniche di capacità portante sul piano di posa

Profondità massima del bulbo di rottura considerato (per condizione non drenata): 2.4 m

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

Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLV: 0.07

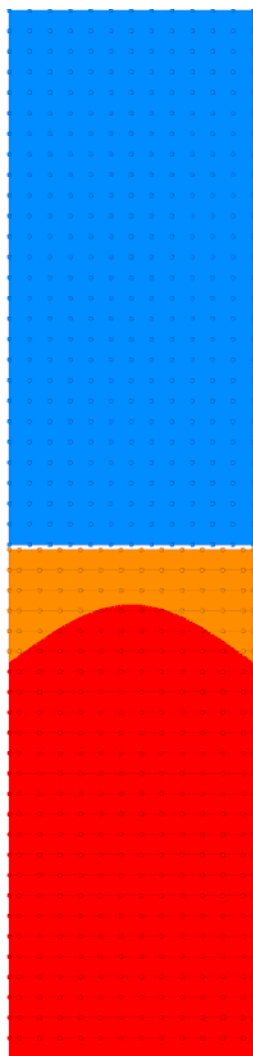
Coefficiente di sicurezza minimo per portanza 2.24

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 23	0	0	-467059	0	0	0	0	0	0	480	1050	BT	0.85	0	0	2.3	1045237	467059	2.24	Si
2	SLV 17	-21862	-10156	-218061	3554719	-7651702	-6	-3	-35	16	410	1017	BT	0.85	0	0	2.3	838937	218061	3.85	Si
3	SLD 17	-9170	-4271	-218061	1495003	-3209672	-2	-1	-15	7	451	1036	BT	0.85	0	0	2.3	957198	218061	4.39	Si

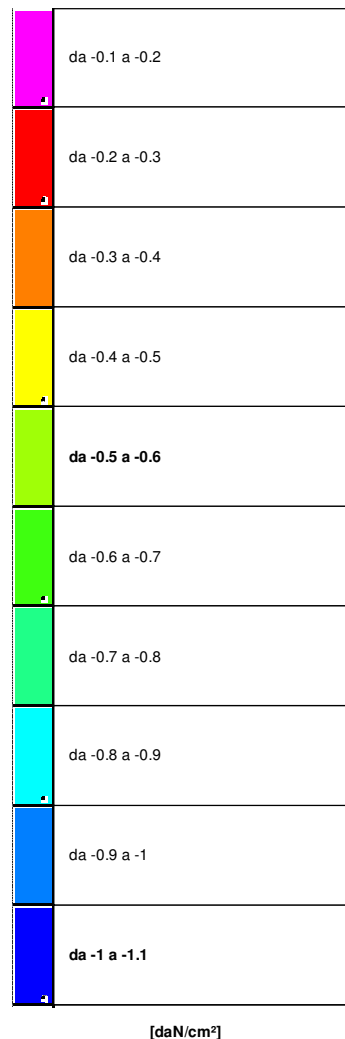
Verifiche geotecniche di capacità portante - Fattori utilizzati nel calcolo di Rd

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	1	5	0	0	0.09	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1	1	0	0	0
2	1	5	0	0	0.08	0	0	0	0	0	0.02	0	0	0	0	0	0	0	1	1	1	0	0	0
3	1	5	0	0	0.09	0	0	0	0	0	0.01	0	0	0	0	0	0	0	1	1	1	0	0	0

8.2 Pressioni terreno in SLU



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



[daN/cm²]

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 -0.9319 al nodo di indice 211, di coordinate x = 260, y = 191, z = -310, nel contesto SLU 23.

Spostamento estremo minimo -12.93772 al nodo di indice 211, di coordinate x = 260, y = 191, z = -310, nel contesto SLU 23.

Spostamento estremo massimo -2.89004 al nodo di indice 909, di coordinate x = 0, y = -1344, z = -222, nel contesto SLU 1.

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	uz	Valore	
2	SLU 23	-12.93276	-0.93155	SLU 9	-4.64641	-0.33468
4	SLU 23	-12.90933	-0.92986	SLU 9	-4.63911	-0.33416
5	SLU 23	-12.8811	-0.92783	SLU 9	-4.63047	-0.33353
6	SLU 23	-12.85352	-0.92584	SLU 9	-4.62208	-0.33293
7	SLU 23	-12.8308	-0.9242	SLU 9	-4.61521	-0.33243
8	SLU 23	-12.81597	-0.92314	SLU 9	-4.61073	-0.33211
9	SLU 23	-12.81082	-0.92276	SLU 9	-4.60918	-0.332
10	SLU 23	-12.81597	-0.92314	SLU 9	-4.61073	-0.33211
11	SLU 23	-12.8308	-0.9242	SLU 9	-4.61521	-0.33243
12	SLU 23	-12.85352	-0.92584	SLU 9	-4.62208	-0.33293
13	SLU 23	-12.8811	-0.92783	SLU 9	-4.63047	-0.33353
14	SLU 23	-12.90933	-0.92986	SLU 9	-4.63911	-0.33416
16	SLU 23	-12.93276	-0.93155	SLU 9	-4.64641	-0.33468
17	SLU 23	-12.93299	-0.93156	SLU 9	-4.64645	-0.33468
19	SLU 23	-12.90986	-0.9299	SLU 9	-4.63923	-0.33416
20	SLU 23	-12.88212	-0.9279	SLU 9	-4.63073	-0.33355
21	SLU 23	-12.85505	-0.92595	SLU 9	-4.62249	-0.33296
22	SLU 23	-12.83277	-0.92435	SLU 9	-4.61574	-0.33247
23	SLU 23	-12.81821	-0.9233	SLU 9	-4.61134	-0.33216
24	SLU 23	-12.81317	-0.92293	SLU 9	-4.60982	-0.33205
25	SLU 23	-12.81821	-0.9233	SLU 9	-4.61134	-0.33216
26	SLU 23	-12.83277	-0.92435	SLU 9	-4.61574	-0.33247

Nodo Ind.	Pressione minima				Pressione massima			
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore		
27	SLU 23	-12.85505	-0.92595	SLU 9	-4.62249	-0.33296		
28	SLU 23	-12.88212	-0.9279	SLU 9	-4.63073	-0.33355		
29	SLU 23	-12.90986	-0.9299	SLU 9	-4.63923	-0.33416		
31	SLU 23	-12.93299	-0.93156	SLU 9	-4.64645	-0.33468		
32	SLU 23	-12.93342	-0.9316	SLU 9	-4.64654	-0.33469		
34	SLU 23	-12.91051	-0.92995	SLU 9	-4.63937	-0.33417		
35	SLU 23	-12.88304	-0.92797	SLU 9	-4.63094	-0.33357		
36	SLU 23	-12.85624	-0.92604	SLU 9	-4.62278	-0.33298		
37	SLU 23	-12.83419	-0.92445	SLU 9	-4.6161	-0.3325		
38	SLU 23	-12.81979	-0.92341	SLU 9	-4.61174	-0.33218		
39	SLU 23	-12.8148	-0.92305	SLU 9	-4.61024	-0.33208		
40	SLU 23	-12.81979	-0.92341	SLU 9	-4.61174	-0.33218		
41	SLU 23	-12.83419	-0.92445	SLU 9	-4.6161	-0.3325		
42	SLU 23	-12.85624	-0.92604	SLU 9	-4.62278	-0.33298		
43	SLU 23	-12.88304	-0.92797	SLU 9	-4.63094	-0.33357		
44	SLU 23	-12.91052	-0.92995	SLU 9	-4.63937	-0.33417		
46	SLU 23	-12.93343	-0.9316	SLU 9	-4.64654	-0.33469		
47	SLU 23	-12.93394	-0.93163	SLU 9	-4.64664	-0.3347		
49	SLU 23	-12.91117	-0.92999	SLU 9	-4.6395	-0.33418		
50	SLU 23	-12.88385	-0.92802	SLU 9	-4.63111	-0.33358		
51	SLU 23	-12.8572	-0.9261	SLU 9	-4.62299	-0.33299		
52	SLU 23	-12.83526	-0.92453	SLU 9	-4.61634	-0.33252		
53	SLU 23	-12.82095	-0.92349	SLU 9	-4.61201	-0.3322		
54	SLU 23	-12.81598	-0.92314	SLU 9	-4.61051	-0.3321		
55	SLU 23	-12.82095	-0.92349	SLU 9	-4.61201	-0.3322		
56	SLU 23	-12.83526	-0.92453	SLU 9	-4.61634	-0.33252		
57	SLU 23	-12.8572	-0.9261	SLU 9	-4.62299	-0.33299		
58	SLU 23	-12.88385	-0.92802	SLU 9	-4.63111	-0.33358		
59	SLU 23	-12.91117	-0.92999	SLU 9	-4.6395	-0.33418		
61	SLU 23	-12.93394	-0.93163	SLU 9	-4.64664	-0.3347		
62	SLU 23	-12.93451	-0.93167	SLU 9	-4.64676	-0.33471		
64	SLU 23	-12.91181	-0.93004	SLU 9	-4.63962	-0.33419		
65	SLU 23	-12.88456	-0.92808	SLU 9	-4.63124	-0.33359		
66	SLU 23	-12.85798	-0.92616	SLU 9	-4.62314	-0.333		
67	SLU 23	-12.83611	-0.92459	SLU 9	-4.6165	-0.33253		
68	SLU 23	-12.82183	-0.92356	SLU 9	-4.61218	-0.33222		
69	SLU 23	-12.81688	-0.9232	SLU 9	-4.61068	-0.33211		
70	SLU 23	-12.82183	-0.92356	SLU 9	-4.61218	-0.33222		
71	SLU 23	-12.83611	-0.92459	SLU 9	-4.6165	-0.33253		
72	SLU 23	-12.85798	-0.92616	SLU 9	-4.62314	-0.333		
73	SLU 23	-12.88456	-0.92808	SLU 9	-4.63124	-0.33359		
74	SLU 23	-12.91181	-0.93004	SLU 9	-4.63962	-0.33419		
76	SLU 23	-12.93451	-0.93167	SLU 9	-4.64676	-0.33471		
77	SLU 23	-12.93511	-0.93172	SLU 9	-4.64688	-0.33472		
79	SLU 23	-12.91243	-0.93008	SLU 9	-4.63973	-0.3342		
80	SLU 23	-12.88521	-0.92812	SLU 9	-4.63134	-0.3336		
81	SLU 23	-12.85865	-0.92621	SLU 9	-4.62324	-0.33301		
82	SLU 23	-12.83679	-0.92464	SLU 9	-4.61661	-0.33253		
83	SLU 23	-12.82253	-0.92361	SLU 9	-4.61229	-0.33222		
84	SLU 23	-12.81758	-0.92325	SLU 9	-4.6108	-0.33212		
85	SLU 23	-12.82253	-0.92361	SLU 9	-4.6123	-0.33222		
86	SLU 23	-12.83679	-0.92464	SLU 9	-4.61661	-0.33253		
87	SLU 23	-12.85865	-0.92621	SLU 9	-4.62324	-0.33301		
88	SLU 23	-12.88521	-0.92812	SLU 9	-4.63134	-0.3336		
89	SLU 23	-12.91243	-0.93008	SLU 9	-4.63973	-0.3342		
91	SLU 23	-12.93511	-0.93172	SLU 9	-4.64688	-0.33472		
92	SLU 23	-12.93569	-0.93176	SLU 9	-4.647	-0.33472		
94	SLU 23	-12.91301	-0.93012	SLU 9	-4.63983	-0.33421		
95	SLU 23	-12.88578	-0.92816	SLU 9	-4.63143	-0.3336		
96	SLU 23	-12.85922	-0.92625	SLU 9	-4.62332	-0.33302		
97	SLU 23	-12.83736	-0.92468	SLU 9	-4.61669	-0.33254		
98	SLU 23	-12.8231	-0.92365	SLU 9	-4.61237	-0.33223		
99	SLU 23	-12.81815	-0.92329	SLU 9	-4.61087	-0.33212		
100	SLU 23	-12.8231	-0.92365	SLU 9	-4.61237	-0.33223		
101	SLU 23	-12.83737	-0.92468	SLU 9	-4.61669	-0.33254		
102	SLU 23	-12.85922	-0.92625	SLU 9	-4.62332	-0.33302		
103	SLU 23	-12.88578	-0.92816	SLU 9	-4.63143	-0.3336		
104	SLU 23	-12.91301	-0.93013	SLU 9	-4.63983	-0.33421		
106	SLU 23	-12.93569	-0.93176	SLU 9	-4.647	-0.33472		
107	SLU 23	-12.93623	-0.9318	SLU 9	-4.64712	-0.33473		
109	SLU 23	-12.91353	-0.93016	SLU 9	-4.63992	-0.33421		
110	SLU 23	-12.88628	-0.9282	SLU 9	-4.6315	-0.33361		
111	SLU 23	-12.85971	-0.92629	SLU 9	-4.62338	-0.33302		
112	SLU 23	-12.83784	-0.92471	SLU 9	-4.61674	-0.33254		
113	SLU 23	-12.82357	-0.92368	SLU 9	-4.61242	-0.33223		
114	SLU 23	-12.81862	-0.92333	SLU 9	-4.61092	-0.33213		
115	SLU 23	-12.82357	-0.92368	SLU 9	-4.61242	-0.33223		
116	SLU 23	-12.83784	-0.92471	SLU 9	-4.61674	-0.33254		
117	SLU 23	-12.85971	-0.92629	SLU 9	-4.62338	-0.33302		
118	SLU 23	-12.88629	-0.9282	SLU 9	-4.63151	-0.33361		
119	SLU 23	-12.91353	-0.93016	SLU 9	-4.63992	-0.33421		
121	SLU 23	-12.93623	-0.9318	SLU 9	-4.64712	-0.33473		
122	SLU 23	-12.93669	-0.93183	SLU 9	-4.64722	-0.33474		
124	SLU 23	-12.91397	-0.93019	SLU 9	-4.64	-0.33422		
125	SLU 23	-12.88671	-0.92823	SLU 9	-4.63156	-0.33361		
126	SLU 23	-12.86012	-0.92632	SLU 9	-4.62343	-0.33303		
127	SLU 23	-12.83824	-0.92474	SLU 9	-4.61678	-0.33255		
128	SLU 23	-12.82396	-0.92371	SLU 9	-4.61245	-0.33224		
129	SLU 23	-12.819	-0.92335	SLU 9	-4.61095	-0.33213		
130	SLU 23	-12.82396	-0.92371	SLU 9	-4.61245	-0.33224		
131	SLU 23	-12.83824	-0.92474	SLU 9	-4.61678	-0.33255		
132	SLU 23	-12.86012	-0.92632	SLU 9	-4.62343	-0.33303		
133	SLU 23	-12.88671	-0.92823	SLU 9	-4.63156	-0.33361		
134	SLU 23	-12.91397	-0.93019	SLU 9	-4.64	-0.33422		
136	SLU 23	-12.93669	-0.93183	SLU 9	-4.64722	-0.33474		
137	SLU 23	-12.93707	-0.93186	SLU 9	-4.6473	-0.33475		
139	SLU 23	-12.91434	-0.93022	SLU 9	-4.64006	-0.33422		
140	SLU 23	-12.88706	-0.92826	SLU 9	-4.63161	-0.33362		
141	SLU 23	-12.86045	-0.92634	SLU 9	-4.62347	-0.33303		

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
142	SLU 23		-12.83856	-0.92476	SLU 9	-4.61681	-0.33255
143	SLU 23		-12.82427	-0.92373	SLU 9	-4.61247	-0.33224
144	SLU 23		-12.81931	-0.92338	SLU 9	-4.61097	-0.33213
145	SLU 23		-12.82427	-0.92373	SLU 9	-4.61247	-0.33224
146	SLU 23		-12.83856	-0.92476	SLU 9	-4.61681	-0.33255
147	SLU 23		-12.86045	-0.92634	SLU 9	-4.62347	-0.33303
148	SLU 23		-12.88706	-0.92826	SLU 9	-4.63161	-0.33362
149	SLU 23		-12.91434	-0.93022	SLU 9	-4.64006	-0.33422
151	SLU 23		-12.93707	-0.93186	SLU 9	-4.6473	-0.33475
152	SLU 23		-12.93736	-0.93188	SLU 9	-4.64736	-0.33475
154	SLU 23		-12.91461	-0.93024	SLU 9	-4.64011	-0.33423
155	SLU 23		-12.88732	-0.92827	SLU 9	-4.63165	-0.33362
156	SLU 23		-12.8607	-0.92636	SLU 9	-4.62349	-0.33303
157	SLU 23		-12.8388	-0.92478	SLU 9	-4.61683	-0.33255
158	SLU 23		-12.82451	-0.92375	SLU 9	-4.61249	-0.33224
159	SLU 23		-12.81955	-0.92339	SLU 9	-4.61099	-0.33213
160	SLU 23		-12.82451	-0.92375	SLU 9	-4.61249	-0.33224
161	SLU 23		-12.8388	-0.92478	SLU 9	-4.61683	-0.33255
162	SLU 23		-12.8607	-0.92636	SLU 9	-4.62349	-0.33303
163	SLU 23		-12.88732	-0.92828	SLU 9	-4.63165	-0.33362
164	SLU 23		-12.91461	-0.93024	SLU 9	-4.64011	-0.33423
166	SLU 23		-12.93736	-0.93188	SLU 9	-4.64736	-0.33475
167	SLU 23		-12.93756	-0.93189	SLU 9	-4.64741	-0.33475
169	SLU 23		-12.9148	-0.93025	SLU 9	-4.64014	-0.33423
170	SLU 23		-12.88751	-0.92829	SLU 9	-4.63167	-0.33362
171	SLU 23		-12.86088	-0.92637	SLU 9	-4.62351	-0.33303
172	SLU 23		-12.83897	-0.92479	SLU 9	-4.61684	-0.33255
173	SLU 23		-12.82468	-0.92376	SLU 9	-4.6125	-0.33224
174	SLU 23		-12.81972	-0.92341	SLU 9	-4.61099	-0.33213
175	SLU 23		-12.82468	-0.92376	SLU 9	-4.6125	-0.33224
176	SLU 23		-12.83897	-0.92479	SLU 9	-4.61684	-0.33255
177	SLU 23		-12.86088	-0.92637	SLU 9	-4.62351	-0.33303
178	SLU 23		-12.88751	-0.92829	SLU 9	-4.63167	-0.33362
179	SLU 23		-12.91481	-0.93025	SLU 9	-4.64015	-0.33423
181	SLU 23		-12.93756	-0.93189	SLU 9	-4.64741	-0.33475
182	SLU 23		-12.93768	-0.9319	SLU 9	-4.64744	-0.33476
184	SLU 23		-12.91492	-0.93026	SLU 9	-4.64017	-0.33423
185	SLU 23		-12.88762	-0.9283	SLU 9	-4.63169	-0.33362
186	SLU 23		-12.86099	-0.92638	SLU 9	-4.62352	-0.33303
187	SLU 23		-12.83908	-0.9248	SLU 9	-4.61684	-0.33255
188	SLU 23		-12.82478	-0.92377	SLU 9	-4.6125	-0.33224
189	SLU 23		-12.81982	-0.92341	SLU 9	-4.611	-0.33213
190	SLU 23		-12.82478	-0.92377	SLU 9	-4.6125	-0.33224
191	SLU 23		-12.83908	-0.9248	SLU 9	-4.61684	-0.33255
192	SLU 23		-12.86099	-0.92638	SLU 9	-4.62352	-0.33303
193	SLU 23		-12.88762	-0.9283	SLU 9	-4.63169	-0.33362
194	SLU 23		-12.91492	-0.93026	SLU 9	-4.64017	-0.33423
196	SLU 23		-12.93768	-0.9319	SLU 9	-4.64744	-0.33476
197	SLU 23		-12.93772	-0.9319	SLU 9	-4.64745	-0.33476
199	SLU 23		-12.91495	-0.93027	SLU 9	-4.64017	-0.33423
200	SLU 23		-12.88765	-0.9283	SLU 9	-4.63169	-0.33362
201	SLU 23		-12.86102	-0.92638	SLU 9	-4.62352	-0.33303
202	SLU 23		-12.83911	-0.9248	SLU 9	-4.61685	-0.33255
203	SLU 23		-12.82481	-0.92377	SLU 9	-4.6125	-0.33224
204	SLU 23		-12.81985	-0.92341	SLU 9	-4.611	-0.33213
205	SLU 23		-12.82481	-0.92377	SLU 9	-4.6125	-0.33224
206	SLU 23		-12.83911	-0.9248	SLU 9	-4.61685	-0.33255
207	SLU 23		-12.86102	-0.92638	SLU 9	-4.62352	-0.33303
208	SLU 23		-12.88765	-0.9283	SLU 9	-4.63169	-0.33362
209	SLU 23		-12.91495	-0.93027	SLU 9	-4.64017	-0.33423
211	SLU 23		-12.93772	-0.9319	SLU 9	-4.64745	-0.33476
212	SLU 23		-12.93768	-0.9319	SLU 9	-4.64744	-0.33476
214	SLU 23		-12.91492	-0.93026	SLU 9	-4.64017	-0.33423
215	SLU 23		-12.88762	-0.9283	SLU 9	-4.63169	-0.33362
216	SLU 23		-12.86099	-0.92638	SLU 9	-4.62352	-0.33303
217	SLU 23		-12.83908	-0.9248	SLU 9	-4.61684	-0.33255
218	SLU 23		-12.82478	-0.92377	SLU 9	-4.6125	-0.33224
219	SLU 23		-12.81982	-0.92341	SLU 9	-4.611	-0.33213
220	SLU 23		-12.82478	-0.92377	SLU 9	-4.6125	-0.33224
221	SLU 23		-12.83908	-0.9248	SLU 9	-4.61684	-0.33255
222	SLU 23		-12.86099	-0.92638	SLU 9	-4.62352	-0.33303
223	SLU 23		-12.88762	-0.9283	SLU 9	-4.63169	-0.33362
224	SLU 23		-12.91492	-0.93026	SLU 9	-4.64017	-0.33423
226	SLU 23		-12.93768	-0.9319	SLU 9	-4.64744	-0.33476
227	SLU 23		-12.93756	-0.93189	SLU 9	-4.64741	-0.33475
229	SLU 23		-12.9148	-0.93025	SLU 9	-4.64015	-0.33423
230	SLU 23		-12.88751	-0.92829	SLU 9	-4.63167	-0.33362
231	SLU 23		-12.86088	-0.92637	SLU 9	-4.62351	-0.33303
232	SLU 23		-12.83898	-0.92479	SLU 9	-4.61684	-0.33255
233	SLU 23		-12.82468	-0.92376	SLU 9	-4.6125	-0.33224
234	SLU 23		-12.81972	-0.92341	SLU 9	-4.611	-0.33213
235	SLU 23		-12.82468	-0.92376	SLU 9	-4.6125	-0.33224
236	SLU 23		-12.83897	-0.92479	SLU 9	-4.61684	-0.33255
237	SLU 23		-12.86088	-0.92637	SLU 9	-4.62351	-0.33303
238	SLU 23		-12.88751	-0.92829	SLU 9	-4.63167	-0.33362
239	SLU 23		-12.9148	-0.93025	SLU 9	-4.64014	-0.33423
241	SLU 23		-12.93756	-0.93189	SLU 9	-4.64741	-0.33475
242	SLU 23		-12.93736	-0.93188	SLU 9	-4.64736	-0.33475
244	SLU 23		-12.91461	-0.93024	SLU 9	-4.64011	-0.33423
245	SLU 23		-12.88732	-0.92828	SLU 9	-4.63165	-0.33362
246	SLU 23		-12.8607	-0.92636	SLU 9	-4.62349	-0.33303
247	SLU 23		-12.8388	-0.92478	SLU 9	-4.61683	-0.33255
248	SLU 23		-12.82451	-0.92375	SLU 9	-4.61249	-0.33224
249	SLU 23		-12.81955	-0.92339	SLU 9	-4.61099	-0.33213
250	SLU 23		-12.82451	-0.92375	SLU 9	-4.61249	-0.33224
251	SLU 23		-12.8388	-0.92478	SLU 9	-4.61683	-0.33255
252	SLU 23		-12.8607	-0.92636	SLU 9	-4.62349	-0.33303
253	SLU 23		-12.88732	-0.92827	SLU 9	-4.63165	-0.33362
254	SLU 23		-12.91461	-0.93024	SLU 9	-4.64011	-0.33423

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
256	SLU 23	-12.93736	-0.93188	SLU 9	-4.64736	-0.33475
257	SLU 23	-12.93707	-0.93186	SLU 9	-4.64733	-0.33475
259	SLU 23	-12.91434	-0.93022	SLU 9	-4.64006	-0.33422
260	SLU 23	-12.88706	-0.92826	SLU 9	-4.63161	-0.33362
261	SLU 23	-12.86045	-0.92634	SLU 9	-4.62347	-0.33303
262	SLU 23	-12.83856	-0.92476	SLU 9	-4.61681	-0.33255
263	SLU 23	-12.82427	-0.92373	SLU 9	-4.61247	-0.33224
264	SLU 23	-12.81931	-0.92338	SLU 9	-4.61097	-0.33213
265	SLU 23	-12.82427	-0.92373	SLU 9	-4.61247	-0.33224
266	SLU 23	-12.83856	-0.92476	SLU 9	-4.61681	-0.33255
267	SLU 23	-12.86045	-0.92634	SLU 9	-4.62347	-0.33303
268	SLU 23	-12.88706	-0.92826	SLU 9	-4.63161	-0.33362
269	SLU 23	-12.91434	-0.93022	SLU 9	-4.64006	-0.33422
271	SLU 23	-12.93707	-0.93186	SLU 9	-4.64733	-0.33475
272	SLU 23	-12.93669	-0.93183	SLU 9	-4.64722	-0.33474
274	SLU 23	-12.91397	-0.93019	SLU 9	-4.64	-0.33422
275	SLU 23	-12.88671	-0.92823	SLU 9	-4.63156	-0.33361
276	SLU 23	-12.86012	-0.92632	SLU 9	-4.62343	-0.33303
277	SLU 23	-12.83824	-0.92474	SLU 9	-4.61678	-0.33255
278	SLU 23	-12.82396	-0.92371	SLU 9	-4.61245	-0.33224
279	SLU 23	-12.819	-0.92335	SLU 9	-4.61095	-0.33213
280	SLU 23	-12.82396	-0.92371	SLU 9	-4.61245	-0.33224
281	SLU 23	-12.83824	-0.92474	SLU 9	-4.61678	-0.33255
282	SLU 23	-12.86012	-0.92632	SLU 9	-4.62343	-0.33303
283	SLU 23	-12.88671	-0.92823	SLU 9	-4.63156	-0.33361
284	SLU 23	-12.91397	-0.93019	SLU 9	-4.64	-0.33422
286	SLU 23	-12.93669	-0.93183	SLU 9	-4.64722	-0.33474
287	SLU 23	-12.93623	-0.9318	SLU 9	-4.64712	-0.33473
289	SLU 23	-12.91353	-0.93016	SLU 9	-4.63992	-0.33421
290	SLU 23	-12.88629	-0.9282	SLU 9	-4.6315	-0.33361
291	SLU 23	-12.85971	-0.92629	SLU 9	-4.62338	-0.33302
292	SLU 23	-12.83784	-0.92471	SLU 9	-4.61674	-0.33254
293	SLU 23	-12.82357	-0.92368	SLU 9	-4.61242	-0.33223
294	SLU 23	-12.81862	-0.92333	SLU 9	-4.61092	-0.33213
295	SLU 23	-12.82357	-0.92368	SLU 9	-4.61242	-0.33223
296	SLU 23	-12.83784	-0.92471	SLU 9	-4.61674	-0.33254
297	SLU 23	-12.85971	-0.92629	SLU 9	-4.62338	-0.33302
298	SLU 23	-12.88628	-0.9282	SLU 9	-4.6315	-0.33361
299	SLU 23	-12.91353	-0.93016	SLU 9	-4.63992	-0.33421
301	SLU 23	-12.93623	-0.9318	SLU 9	-4.64712	-0.33473
302	SLU 23	-12.93569	-0.93176	SLU 9	-4.647	-0.33472
304	SLU 23	-12.91301	-0.93013	SLU 9	-4.63983	-0.33421
305	SLU 23	-12.88578	-0.92816	SLU 9	-4.63143	-0.3336
306	SLU 23	-12.85922	-0.92625	SLU 9	-4.62332	-0.33302
307	SLU 23	-12.83737	-0.92468	SLU 9	-4.61669	-0.33254
308	SLU 23	-12.8231	-0.92365	SLU 9	-4.61237	-0.33223
309	SLU 23	-12.81815	-0.92329	SLU 9	-4.61087	-0.33212
310	SLU 23	-12.8231	-0.92365	SLU 9	-4.61237	-0.33223
311	SLU 23	-12.83736	-0.92468	SLU 9	-4.61669	-0.33254
312	SLU 23	-12.85922	-0.92625	SLU 9	-4.62332	-0.33302
313	SLU 23	-12.88578	-0.92816	SLU 9	-4.63143	-0.3336
314	SLU 23	-12.91301	-0.93012	SLU 9	-4.63983	-0.33421
316	SLU 23	-12.93569	-0.93176	SLU 9	-4.647	-0.33472
317	SLU 23	-12.93511	-0.93172	SLU 9	-4.64688	-0.33472
319	SLU 23	-12.91243	-0.93008	SLU 9	-4.63973	-0.3342
320	SLU 23	-12.88521	-0.92812	SLU 9	-4.63134	-0.3336
321	SLU 23	-12.85865	-0.92621	SLU 9	-4.62324	-0.33301
322	SLU 23	-12.8368	-0.92464	SLU 9	-4.61661	-0.33253
323	SLU 23	-12.82253	-0.92361	SLU 9	-4.6123	-0.33222
324	SLU 23	-12.81758	-0.92325	SLU 9	-4.6108	-0.33212
325	SLU 23	-12.82253	-0.92361	SLU 9	-4.6123	-0.33222
326	SLU 23	-12.83679	-0.92464	SLU 9	-4.61661	-0.33253
327	SLU 23	-12.85865	-0.92621	SLU 9	-4.62324	-0.33301
328	SLU 23	-12.88521	-0.92812	SLU 9	-4.63134	-0.3336
329	SLU 23	-12.91243	-0.93008	SLU 9	-4.63973	-0.3342
331	SLU 23	-12.93511	-0.93172	SLU 9	-4.64688	-0.33472
332	SLU 23	-12.93451	-0.93167	SLU 9	-4.64676	-0.33471
334	SLU 23	-12.91181	-0.93004	SLU 9	-4.63962	-0.33419
335	SLU 23	-12.88456	-0.92808	SLU 9	-4.63124	-0.33359
336	SLU 23	-12.85798	-0.92616	SLU 9	-4.62314	-0.333
337	SLU 23	-12.83611	-0.92459	SLU 9	-4.6165	-0.33253
338	SLU 23	-12.82183	-0.92356	SLU 9	-4.61218	-0.33222
339	SLU 23	-12.81688	-0.9232	SLU 9	-4.61068	-0.33211
340	SLU 23	-12.82183	-0.92356	SLU 9	-4.61218	-0.33222
341	SLU 23	-12.83611	-0.92459	SLU 9	-4.6165	-0.33253
342	SLU 23	-12.85798	-0.92616	SLU 9	-4.62314	-0.333
343	SLU 23	-12.88456	-0.92808	SLU 9	-4.63124	-0.33359
344	SLU 23	-12.91181	-0.93004	SLU 9	-4.63962	-0.33419
346	SLU 23	-12.93451	-0.93167	SLU 9	-4.64676	-0.33471
347	SLU 23	-12.93394	-0.93163	SLU 9	-4.64664	-0.3347
349	SLU 23	-12.91117	-0.92999	SLU 9	-4.6395	-0.33418
350	SLU 23	-12.88385	-0.92802	SLU 9	-4.63111	-0.33358
351	SLU 23	-12.8572	-0.9261	SLU 9	-4.62299	-0.33299
352	SLU 23	-12.83526	-0.92453	SLU 9	-4.61634	-0.33252
353	SLU 23	-12.82095	-0.92349	SLU 9	-4.61201	-0.3322
354	SLU 23	-12.81598	-0.92314	SLU 9	-4.61051	-0.3321
355	SLU 23	-12.82095	-0.92349	SLU 9	-4.61201	-0.3322
356	SLU 23	-12.83526	-0.92453	SLU 9	-4.61634	-0.33252
357	SLU 23	-12.85719	-0.9261	SLU 9	-4.62299	-0.33299
358	SLU 23	-12.88385	-0.92802	SLU 9	-4.63111	-0.33358
359	SLU 23	-12.91117	-0.92999	SLU 9	-4.6395	-0.33418
361	SLU 23	-12.93394	-0.93163	SLU 9	-4.64664	-0.3347
362	SLU 23	-12.93342	-0.9316	SLU 9	-4.64654	-0.33469
364	SLU 23	-12.91051	-0.92995	SLU 9	-4.63937	-0.33417
365	SLU 23	-12.88304	-0.92797	SLU 9	-4.63094	-0.33357
366	SLU 23	-12.85624	-0.92604	SLU 9	-4.62278	-0.33298
367	SLU 23	-12.83419	-0.92445	SLU 9	-4.6161	-0.3325
368	SLU 23	-12.81979	-0.92341	SLU 9	-4.61174	-0.33218
369	SLU 23	-12.8148	-0.92305	SLU 9	-4.61024	-0.33208

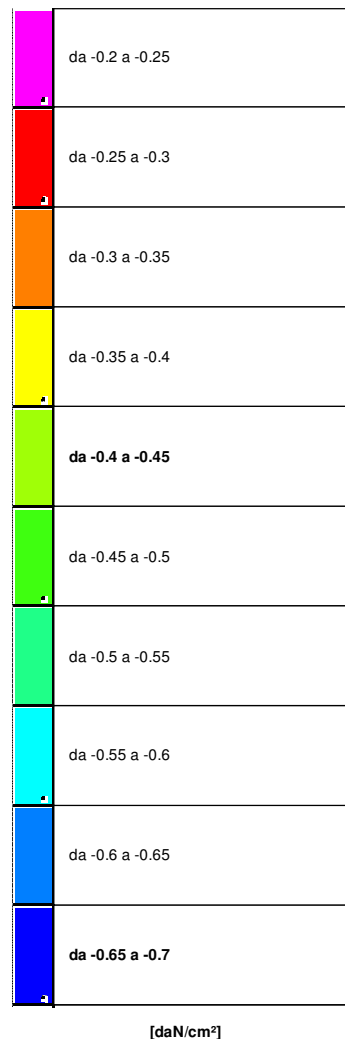
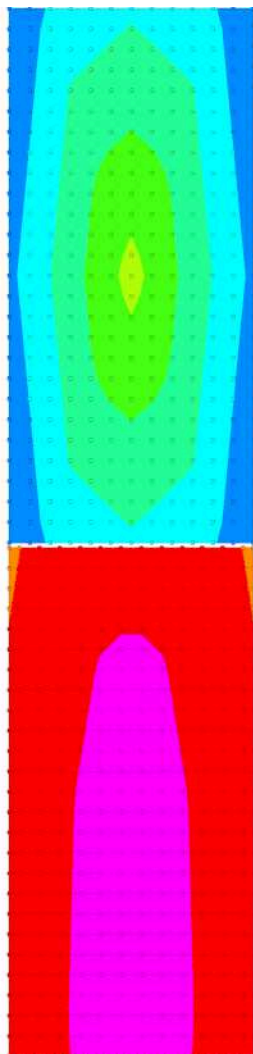
Nodo	Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
		Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
370	SLU 23		-12.81979	-0.92341	SLU 9	-4.61174	-0.33218
371	SLU 23		-12.83419	-0.92445	SLU 9	-4.61611	-0.33255
372	SLU 23		-12.85624	-0.92604	SLU 9	-4.62278	-0.33298
373	SLU 23		-12.88304	-0.92797	SLU 9	-4.63094	-0.33357
374	SLU 23		-12.91051	-0.92995	SLU 9	-4.63937	-0.33417
376	SLU 23		-12.93342	-0.9316	SLU 9	-4.64654	-0.33469
377	SLU 23		-12.93299	-0.93156	SLU 9	-4.64645	-0.33468
379	SLU 23		-12.90986	-0.9299	SLU 9	-4.63923	-0.33416
380	SLU 23		-12.88212	-0.9279	SLU 9	-4.63073	-0.33355
381	SLU 23		-12.85505	-0.92595	SLU 9	-4.62249	-0.33296
382	SLU 23		-12.83277	-0.92435	SLU 9	-4.61574	-0.33247
383	SLU 23		-12.81821	-0.9233	SLU 9	-4.61134	-0.33216
384	SLU 23		-12.81317	-0.92293	SLU 9	-4.60982	-0.33205
385	SLU 23		-12.81821	-0.9233	SLU 9	-4.61134	-0.33216
386	SLU 23		-12.83277	-0.92435	SLU 9	-4.61574	-0.33247
387	SLU 23		-12.85505	-0.92595	SLU 9	-4.62249	-0.33296
388	SLU 23		-12.88212	-0.9279	SLU 9	-4.63072	-0.33355
389	SLU 23		-12.90986	-0.9299	SLU 9	-4.63923	-0.33416
391	SLU 23		-12.93299	-0.93156	SLU 9	-4.64645	-0.33468
392	SLU 23		-12.93276	-0.93155	SLU 9	-4.64641	-0.33468
394	SLU 23		-12.90933	-0.92986	SLU 9	-4.63911	-0.33416
395	SLU 23		-12.8811	-0.92783	SLU 9	-4.63047	-0.33353
396	SLU 23		-12.85352	-0.92584	SLU 9	-4.62208	-0.33293
397	SLU 23		-12.8308	-0.9242	SLU 9	-4.61521	-0.33243
398	SLU 23		-12.81597	-0.92314	SLU 9	-4.61073	-0.33211
399	SLU 23		-12.81082	-0.92276	SLU 9	-4.60918	-0.332
400	SLU 23		-12.81597	-0.92314	SLU 9	-4.61073	-0.33211
401	SLU 23		-12.8308	-0.9242	SLU 9	-4.61521	-0.33243
402	SLU 23		-12.85352	-0.92584	SLU 9	-4.62208	-0.33293
403	SLU 23		-12.8811	-0.92783	SLU 9	-4.63047	-0.33353
404	SLU 23		-12.90933	-0.92986	SLU 9	-4.63911	-0.33416
406	SLU 23		-12.93276	-0.93155	SLU 9	-4.64641	-0.33468
407	SLU 17		-4.25366	-0.3072	SLU 1	-3.27204	-0.23631
408	SLU 17		-4.24705	-0.30672	SLU 1	-3.26696	-0.23594
409	SLU 17		-4.23387	-0.30577	SLU 1	-3.25682	-0.23521
410	SLU 17		-4.22175	-0.30489	SLU 1	-3.2475	-0.23453
411	SLU 17		-4.21175	-0.30417	SLU 1	-3.23981	-0.23398
412	SLU 17		-4.20467	-0.30366	SLU 1	-3.23436	-0.23359
413	SLU 17		-4.20099	-0.3034	SLU 1	-3.23153	-0.23338
414	SLU 17		-4.20099	-0.3034	SLU 1	-3.23153	-0.23338
415	SLU 17		-4.20467	-0.30366	SLU 1	-3.23436	-0.23359
416	SLU 17		-4.21175	-0.30417	SLU 1	-3.23981	-0.23398
417	SLU 17		-4.22175	-0.30489	SLU 1	-3.2475	-0.23453
418	SLU 17		-4.23387	-0.30577	SLU 1	-3.25682	-0.23521
419	SLU 17		-4.24705	-0.30672	SLU 1	-3.26696	-0.23594
420	SLU 17		-4.25366	-0.3072	SLU 1	-3.27204	-0.23631
421	SLU 17		-4.2358	-0.30591	SLU 1	-3.25831	-0.23532
422	SLU 17		-4.22924	-0.30544	SLU 1	-3.25326	-0.23495
423	SLU 17		-4.21624	-0.3045	SLU 1	-3.24326	-0.23423
424	SLU 17		-4.20432	-0.30364	SLU 1	-3.23409	-0.23357
425	SLU 17		-4.1945	-0.30293	SLU 1	-3.22654	-0.23302
426	SLU 17		-4.18754	-0.30242	SLU 1	-3.22119	-0.23263
427	SLU 17		-4.18393	-0.30216	SLU 1	-3.21841	-0.23243
428	SLU 17		-4.18393	-0.30216	SLU 1	-3.21841	-0.23243
429	SLU 17		-4.18754	-0.30242	SLU 1	-3.22119	-0.23263
430	SLU 17		-4.1945	-0.30293	SLU 1	-3.22654	-0.23302
431	SLU 17		-4.20432	-0.30364	SLU 1	-3.23409	-0.23357
432	SLU 17		-4.21624	-0.3045	SLU 1	-3.24326	-0.23423
433	SLU 17		-4.22924	-0.30544	SLU 1	-3.25326	-0.23495
434	SLU 17		-4.2358	-0.30591	SLU 1	-3.25831	-0.23532
435	SLU 17		-4.21787	-0.30461	SLU 1	-3.24452	-0.23432
436	SLU 17		-4.21136	-0.30414	SLU 1	-3.23951	-0.23396
437	SLU 17		-4.1985	-0.30322	SLU 1	-3.22961	-0.23324
438	SLU 17		-4.18673	-0.30237	SLU 1	-3.22056	-0.23259
439	SLU 17		-4.17704	-0.30167	SLU 1	-3.2131	-0.23205
440	SLU 17		-4.17016	-0.30117	SLU 1	-3.20782	-0.23167
441	SLU 17		-4.16661	-0.30091	SLU 1	-3.20508	-0.23147
442	SLU 17		-4.16661	-0.30091	SLU 1	-3.20508	-0.23147
443	SLU 17		-4.17016	-0.30117	SLU 1	-3.20782	-0.23167
444	SLU 17		-4.17704	-0.30167	SLU 1	-3.2131	-0.23205
445	SLU 17		-4.18673	-0.30237	SLU 1	-3.22056	-0.23259
446	SLU 17		-4.1985	-0.30322	SLU 1	-3.22961	-0.23324
447	SLU 17		-4.21136	-0.30414	SLU 1	-3.23951	-0.23396
448	SLU 17		-4.21787	-0.30461	SLU 1	-3.24452	-0.23432
449	SLU 17		-4.19991	-0.30332	SLU 1	-3.2307	-0.23332
450	SLU 17		-4.19344	-0.30285	SLU 1	-3.22573	-0.23296
451	SLU 17		-4.18068	-0.30193	SLU 1	-3.21591	-0.23225
452	SLU 17		-4.16902	-0.30109	SLU 1	-3.20694	-0.23161
453	SLU 17		-4.15943	-0.30039	SLU 1	-3.19956	-0.23107
454	SLU 17		-4.15262	-0.2999	SLU 1	-3.19433	-0.23069
455	SLU 17		-4.1491	-0.29965	SLU 1	-3.19162	-0.2305
456	SLU 17		-4.1491	-0.29965	SLU 1	-3.19162	-0.2305
457	SLU 17		-4.15262	-0.2999	SLU 1	-3.19433	-0.23069
458	SLU 17		-4.15943	-0.30039	SLU 1	-3.19956	-0.23107
459	SLU 17		-4.16902	-0.30109	SLU 1	-3.20694	-0.23161
460	SLU 17		-4.18068	-0.30193	SLU 1	-3.21591	-0.23225
461	SLU 17		-4.19344	-0.30285	SLU 1	-3.22573	-0.23296
462	SLU 17		-4.19991	-0.30332	SLU 1	-3.2307	-0.23332
463	SLU 17		-4.18193	-0.30202	SLU 1	-3.21687	-0.23232
464	SLU 17		-4.17551	-0.30156	SLU 1	-3.21193	-0.23197
465	SLU 17		-4.16283	-0.30064	SLU 1	-3.20218	-0.23126
466	SLU 17		-4.15126	-0.2998	SLU 1	-3.19327	-0.23062
467	SLU 17		-4.14173	-0.29912	SLU 1	-3.18595	-0.23009
468	SLU 17		-4.13498	-0.29863	SLU 1	-3.18075	-0.22971
469	SLU 17		-4.13148	-0.29838	SLU 1	-3.17806	-0.22952
470	SLU 17		-4.13148	-0.29838	SLU 1	-3.17806	-0.22952
471	SLU 17		-4.13498	-0.29863	SLU 1	-3.18075	-0.22971
472	SLU 17		-4.14173	-0.29912	SLU 1	-3.18595	-0.23009
473	SLU 17		-4.15126	-0.2998	SLU 1	-3.19327	-0.23062

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima			Pressione massima		
		uz	Valore	Cont.	uz	Valore	
474	SLU 17	-4.16283	-0.30064	SLU 1	-3.20218	-0.23126	
475	SLU 17	-4.17551	-0.30156	SLU 1	-3.21193	-0.23197	
476	SLU 17	-4.18193	-0.30202	SLU 1	-3.21687	-0.23232	
477	SLU 17	-4.16396	-0.30072	SLU 1	-3.20305	-0.23132	
478	SLU 17	-4.15757	-0.30026	SLU 1	-3.19813	-0.23097	
479	SLU 17	-4.14497	-0.29935	SLU 1	-3.18844	-0.23027	
480	SLU 17	-4.13345	-0.29852	SLU 1	-3.17958	-0.22963	
481	SLU 17	-4.12398	-0.29783	SLU 1	-3.17223	-0.22911	
482	SLU 17	-4.11728	-0.29735	SLU 1	-3.16713	-0.22873	
483	SLU 17	-4.11138	-0.29711	SLU 1	-3.16446	-0.22854	
484	SLU 17	-4.11138	-0.29711	SLU 1	-3.16446	-0.22854	
485	SLU 17	-4.11728	-0.29735	SLU 1	-3.16713	-0.22873	
486	SLU 17	-4.12398	-0.29783	SLU 1	-3.17223	-0.22911	
487	SLU 17	-4.13345	-0.29852	SLU 1	-3.17958	-0.22963	
488	SLU 17	-4.14497	-0.29935	SLU 1	-3.18844	-0.23027	
489	SLU 17	-4.15757	-0.30026	SLU 1	-3.19813	-0.23097	
490	SLU 17	-4.16396	-0.30072	SLU 1	-3.20305	-0.23132	
491	SLU 17	-4.14599	-0.29942	SLU 1	-3.18922	-0.23033	
492	SLU 17	-4.13963	-0.29896	SLU 1	-3.18433	-0.22997	
493	SLU 17	-4.12709	-0.29806	SLU 1	-3.17468	-0.22928	
494	SLU 17	-4.11563	-0.29723	SLU 1	-3.16587	-0.22864	
495	SLU 17	-4.10621	-0.29655	SLU 1	-3.15862	-0.22812	
496	SLU 17	-4.09954	-0.29607	SLU 1	-3.15349	-0.22775	
497	SLU 17	-4.09608	-0.29582	SLU 1	-3.15083	-0.22755	
498	SLU 17	-4.09608	-0.29582	SLU 1	-3.15083	-0.22755	
499	SLU 17	-4.09954	-0.29607	SLU 1	-3.15349	-0.22775	
500	SLU 17	-4.10621	-0.29655	SLU 1	-3.15862	-0.22812	
501	SLU 17	-4.11563	-0.29723	SLU 1	-3.16587	-0.22864	
502	SLU 17	-4.12709	-0.29806	SLU 1	-3.17468	-0.22928	
503	SLU 17	-4.13963	-0.29896	SLU 1	-3.18433	-0.22997	
504	SLU 17	-4.14599	-0.29942	SLU 1	-3.18922	-0.23033	
505	SLU 17	-4.12802	-0.29813	SLU 1	-3.17544	-0.22933	
506	SLU 17	-4.12169	-0.29767	SLU 1	-3.17053	-0.22898	
507	SLU 17	-4.1092	-0.29677	SLU 1	-3.16093	-0.22828	
508	SLU 17	-4.0978	-0.29594	SLU 1	-3.15216	-0.22765	
509	SLU 17	-4.08843	-0.29527	SLU 1	-3.14494	-0.22713	
510	SLU 17	-4.08179	-0.29479	SLU 1	-3.13984	-0.22676	
511	SLU 17	-4.07835	-0.29454	SLU 1	-3.13719	-0.22657	
512	SLU 17	-4.07835	-0.29454	SLU 1	-3.13719	-0.22657	
513	SLU 17	-4.08179	-0.29479	SLU 1	-3.13984	-0.22676	
514	SLU 17	-4.08843	-0.29527	SLU 1	-3.14494	-0.22713	
515	SLU 17	-4.0978	-0.29594	SLU 1	-3.15216	-0.22765	
516	SLU 17	-4.1092	-0.29677	SLU 1	-3.16093	-0.22828	
517	SLU 17	-4.12169	-0.29767	SLU 1	-3.17053	-0.22898	
518	SLU 17	-4.12802	-0.29813	SLU 1	-3.17544	-0.22933	
519	SLU 17	-4.11005	-0.29683	SLU 1	-3.16157	-0.22833	
520	SLU 17	-4.10375	-0.29637	SLU 1	-3.15673	-0.22798	
521	SLU 17	-4.09132	-0.29548	SLU 1	-3.14717	-0.22729	
522	SLU 17	-4.07997	-0.29466	SLU 1	-3.13844	-0.22666	
523	SLU 17	-4.07064	-0.29398	SLU 1	-3.13126	-0.22614	
524	SLU 17	-4.06403	-0.2935	SLU 1	-3.12618	-0.22577	
525	SLU 17	-4.06061	-0.29326	SLU 1	-3.12355	-0.22558	
526	SLU 17	-4.06061	-0.29326	SLU 1	-3.12355	-0.22558	
527	SLU 17	-4.06403	-0.2935	SLU 1	-3.12618	-0.22577	
528	SLU 17	-4.07064	-0.29398	SLU 1	-3.13126	-0.22614	
529	SLU 17	-4.07997	-0.29466	SLU 1	-3.13844	-0.22666	
530	SLU 17	-4.09132	-0.29548	SLU 1	-3.14717	-0.22729	
531	SLU 17	-4.10375	-0.29637	SLU 1	-3.15673	-0.22798	
532	SLU 17	-4.11005	-0.29683	SLU 1	-3.16157	-0.22833	
533	SLU 17	-4.09207	-0.29553	SLU 1	-3.14775	-0.22733	
534	SLU 17	-4.08581	-0.29508	SLU 1	-3.14293	-0.22698	
535	SLU 17	-4.07344	-0.29418	SLU 1	-3.13341	-0.2263	
536	SLU 17	-4.06214	-0.29337	SLU 1	-3.12472	-0.22567	
537	SLU 17	-4.05286	-0.2927	SLU 1	-3.11758	-0.22515	
538	SLU 17	-4.04628	-0.29222	SLU 1	-3.11252	-0.22479	
539	SLU 17	-4.04288	-0.29198	SLU 1	-3.1099	-0.2246	
540	SLU 17	-4.04288	-0.29198	SLU 1	-3.1099	-0.2246	
541	SLU 17	-4.04628	-0.29222	SLU 1	-3.11252	-0.22479	
542	SLU 17	-4.05286	-0.2927	SLU 1	-3.11758	-0.22515	
543	SLU 17	-4.06214	-0.29337	SLU 1	-3.12472	-0.22567	
544	SLU 17	-4.07344	-0.29418	SLU 1	-3.13341	-0.2263	
545	SLU 17	-4.08581	-0.29508	SLU 1	-3.14293	-0.22698	
546	SLU 17	-4.09207	-0.29553	SLU 1	-3.14775	-0.22733	
547	SLU 17	-4.0741	-0.29423	SLU 1	-3.13392	-0.22633	
548	SLU 17	-4.06786	-0.29378	SLU 1	-3.12913	-0.22599	
549	SLU 17	-4.05555	-0.29289	SLU 1	-3.11966	-0.2253	
550	SLU 17	-4.04431	-0.29208	SLU 1	-3.11101	-0.22468	
551	SLU 17	-4.03508	-0.29141	SLU 1	-3.1039	-0.22416	
552	SLU 17	-4.02853	-0.29094	SLU 1	-3.09887	-0.2238	
553	SLU 17	-4.02515	-0.2907	SLU 1	-3.09627	-0.22361	
554	SLU 17	-4.02515	-0.2907	SLU 1	-3.09627	-0.22361	
555	SLU 17	-4.02853	-0.29094	SLU 1	-3.09887	-0.2238	
556	SLU 17	-4.03508	-0.29141	SLU 1	-3.1039	-0.22416	
557	SLU 17	-4.04431	-0.29208	SLU 1	-3.11101	-0.22468	
558	SLU 17	-4.05555	-0.29289	SLU 1	-3.11966	-0.2253	
559	SLU 17	-4.06786	-0.29378	SLU 1	-3.12913	-0.22599	
560	SLU 17	-4.0741	-0.29423	SLU 1	-3.13392	-0.22633	
615	SLU 17	-4.05613	-0.29293	SLU 1	-3.1201	-0.22533	
616	SLU 17	-4.04992	-0.29249	SLU 1	-3.11532	-0.22499	
617	SLU 17	-4.03767	-0.2916	SLU 1	-3.1059	-0.22431	
618	SLU 17	-4.02649	-0.29079	SLU 1	-3.0973	-0.22369	
619	SLU 17	-4.0173	-0.29013	SLU 1	-3.09023	-0.22318	
620	SLU 17	-4.01079	-0.28966	SLU 1	-3.08522	-0.22281	
621	SLU 17	-4.00742	-0.28942	SLU 1	-3.08263	-0.22263	
622	SLU 17	-4.00742	-0.28942	SLU 1	-3.08263	-0.22263	
623	SLU 17	-4.01079	-0.28966	SLU 1	-3.08522	-0.22281	
624	SLU 17	-4.0173	-0.29013	SLU 1	-3.09023	-0.22318	
625	SLU 17	-4.02649	-0.29079	SLU 1	-3.0973	-0.22369	
626	SLU 17	-4.03767	-0.2916	SLU 1	-3.1059	-0.22431	

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
627		SLU 17	-4.04992	-0.29249	SLU 1	-3.11532	-0.22499
628		SLU 17	-4.05613	-0.29293	SLU 1	-3.1201	-0.22533
629		SLU 17	-4.03815	-0.29164	SLU 1	-3.10627	-0.22433
630		SLU 17	-4.03198	-0.29119	SLU 1	-3.10152	-0.22399
631		SLU 17	-4.01979	-0.29031	SLU 1	-3.09214	-0.22331
632		SLU 17	-4.00866	-0.28951	SLU 1	-3.08359	-0.2227
633		SLU 17	-3.99952	-0.28885	SLU 1	-3.07656	-0.22219
634		SLU 17	-3.99305	-0.28838	SLU 1	-3.07158	-0.22183
635		SLU 17	-3.9897	-0.28814	SLU 1	-3.069	-0.22164
636		SLU 17	-3.9897	-0.28814	SLU 1	-3.069	-0.22164
637		SLU 17	-3.99305	-0.28838	SLU 1	-3.07158	-0.22183
638		SLU 17	-3.99952	-0.28885	SLU 1	-3.07656	-0.22219
639		SLU 17	-4.00866	-0.28951	SLU 1	-3.08359	-0.2227
640		SLU 17	-4.01979	-0.29031	SLU 1	-3.09214	-0.22331
641		SLU 17	-4.03198	-0.29119	SLU 1	-3.10152	-0.22399
642		SLU 17	-4.03815	-0.29164	SLU 1	-3.10627	-0.22433
647		SLU 17	-4.02017	-0.29034	SLU 1	-3.09244	-0.22334
648		SLU 17	-4.01403	-0.28989	SLU 1	-3.08772	-0.22299
649		SLU 17	-4.0019	-0.28902	SLU 1	-3.07839	-0.22232
650		SLU 17	-3.99084	-0.28822	SLU 1	-3.06988	-0.22171
651		SLU 17	-3.98175	-0.28756	SLU 1	-3.06289	-0.2212
652		SLU 17	-3.97532	-0.2871	SLU 1	-3.05794	-0.22084
653		SLU 17	-3.97198	-0.28686	SLU 1	-3.05537	-0.22066
654		SLU 17	-3.97198	-0.28686	SLU 1	-3.05537	-0.22066
655		SLU 17	-3.97532	-0.2871	SLU 1	-3.05794	-0.22084
656		SLU 17	-3.98175	-0.28756	SLU 1	-3.06289	-0.2212
657		SLU 17	-3.99084	-0.28822	SLU 1	-3.06988	-0.22171
658		SLU 17	-4.0019	-0.28902	SLU 1	-3.07839	-0.22232
659		SLU 17	-4.01403	-0.28989	SLU 1	-3.08772	-0.22299
660		SLU 17	-4.02017	-0.29034	SLU 1	-3.09244	-0.22334
663		SLU 17	-4.0022	-0.28904	SLU 1	-3.07861	-0.22234
664		SLU 17	-3.99608	-0.2886	SLU 1	-3.07391	-0.222
665		SLU 17	-3.98402	-0.28773	SLU 1	-3.06463	-0.22133
666		SLU 17	-3.97302	-0.28693	SLU 1	-3.05617	-0.22072
667		SLU 17	-3.96398	-0.28628	SLU 1	-3.04922	-0.22021
668		SLU 17	-3.95758	-0.28582	SLU 1	-3.04429	-0.21986
669		SLU 17	-3.95427	-0.28558	SLU 1	-3.04175	-0.21968
670		SLU 17	-3.95427	-0.28558	SLU 1	-3.04175	-0.21968
671		SLU 17	-3.95758	-0.28582	SLU 1	-3.04429	-0.21986
672		SLU 17	-3.96398	-0.28628	SLU 1	-3.04922	-0.22021
673		SLU 17	-3.97302	-0.28693	SLU 1	-3.05617	-0.22072
674		SLU 17	-3.98402	-0.28773	SLU 1	-3.06463	-0.22133
675		SLU 17	-3.99608	-0.2886	SLU 1	-3.07391	-0.222
676		SLU 17	-4.0022	-0.28904	SLU 1	-3.07861	-0.22234
681		SLU 17	-3.98422	-0.28774	SLU 1	-3.06478	-0.22134
682		SLU 17	-3.97814	-0.2873	SLU 1	-3.06011	-0.221
683		SLU 17	-3.96614	-0.28643	SLU 1	-3.05088	-0.22033
684		SLU 17	-3.9552	-0.28564	SLU 1	-3.04246	-0.21973
685		SLU 17	-3.94621	-0.285	SLU 1	-3.03555	-0.21923
686		SLU 17	-3.93985	-0.28454	SLU 1	-3.03065	-0.21887
687		SLU 17	-3.93656	-0.2843	SLU 1	-3.02812	-0.21869
688		SLU 17	-3.93656	-0.2843	SLU 1	-3.02812	-0.21869
689		SLU 17	-3.93985	-0.28454	SLU 1	-3.03065	-0.21887
690		SLU 17	-3.94621	-0.285	SLU 1	-3.03555	-0.21923
691		SLU 17	-3.9552	-0.28564	SLU 1	-3.04246	-0.21973
692		SLU 17	-3.96614	-0.28643	SLU 1	-3.05088	-0.22033
693		SLU 17	-3.97814	-0.2873	SLU 1	-3.06011	-0.221
694		SLU 17	-3.98422	-0.28774	SLU 1	-3.06478	-0.22134
697		SLU 17	-3.96624	-0.28644	SLU 1	-3.05096	-0.22034
698		SLU 17	-3.96019	-0.286	SLU 1	-3.0463	-0.22
699		SLU 17	-3.94825	-0.28514	SLU 1	-3.03712	-0.21934
700		SLU 17	-3.93737	-0.28436	SLU 1	-3.02875	-0.21874
701		SLU 17	-3.92844	-0.28371	SLU 1	-3.02187	-0.21824
702		SLU 17	-3.92211	-0.28326	SLU 1	-3.01701	-0.21789
703		SLU 17	-3.91884	-0.28302	SLU 1	-3.01449	-0.21771
704		SLU 17	-3.91884	-0.28302	SLU 1	-3.01449	-0.21771
705		SLU 17	-3.92211	-0.28326	SLU 1	-3.01701	-0.21789
706		SLU 17	-3.92844	-0.28371	SLU 1	-3.02187	-0.21824
707		SLU 17	-3.93737	-0.28436	SLU 1	-3.02875	-0.21874
708		SLU 17	-3.94825	-0.28514	SLU 1	-3.03712	-0.21934
709		SLU 17	-3.96019	-0.286	SLU 1	-3.0463	-0.22
710		SLU 17	-3.96624	-0.28644	SLU 1	-3.05096	-0.22034
713		SLU 17	-3.94827	-0.28514	SLU 1	-3.03713	-0.21934
714		SLU 17	-3.94224	-0.28471	SLU 1	-3.03249	-0.21901
715		SLU 17	-3.93036	-0.28385	SLU 1	-3.02336	-0.21835
716		SLU 17	-3.91954	-0.28307	SLU 1	-3.01503	-0.21775
717		SLU 17	-3.91066	-0.28243	SLU 1	-3.0082	-0.21725
718		SLU 17	-3.90437	-0.28197	SLU 1	-3.00336	-0.2169
719		SLU 17	-3.90111	-0.28174	SLU 1	-3.00086	-0.21672
720		SLU 17	-3.90111	-0.28174	SLU 1	-3.00086	-0.21672
721		SLU 17	-3.90437	-0.28197	SLU 1	-3.00336	-0.2169
722		SLU 17	-3.91066	-0.28243	SLU 1	-3.0082	-0.21725
723		SLU 17	-3.91954	-0.28307	SLU 1	-3.01503	-0.21775
724		SLU 17	-3.93036	-0.28385	SLU 1	-3.02336	-0.21835
725		SLU 17	-3.94224	-0.28471	SLU 1	-3.03249	-0.21901
726		SLU 17	-3.94827	-0.28514	SLU 1	-3.03713	-0.21934
729		SLU 17	-3.93029	-0.28385	SLU 1	-3.02333	-0.21834
730		SLU 17	-3.92429	-0.28341	SLU 1	-3.01869	-0.21801
731		SLU 17	-3.91247	-0.28256	SLU 1	-3.00959	-0.21735
732		SLU 17	-3.9017	-0.28178	SLU 1	-3.00131	-0.21675
733		SLU 17	-3.89286	-0.28114	SLU 1	-2.99451	-0.21626
734		SLU 17	-3.88661	-0.28069	SLU 1	-2.9897	-0.21592
735		SLU 17	-3.88337	-0.28046	SLU 1	-2.98721	-0.21574
736		SLU 17	-3.88337	-0.28046	SLU 1	-2.98721	-0.21574
737		SLU 17	-3.88661	-0.28069	SLU 1	-2.9897	-0.21592
738		SLU 17	-3.89286	-0.28114	SLU 1	-2.99451	-0.21626
739		SLU 17	-3.9017	-0.28178	SLU 1	-3.00131	-0.21675
740		SLU 17	-3.91247	-0.28256	SLU 1	-3.00959	-0.21735
741		SLU 17	-3.92429	-0.28341	SLU 1	-3.01869	-0.21801

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
742	SLU 17	-3.93029	-0.28385	SLU 1	-3.0233	-0.21834
745	SLU 17	-3.91232	-0.28255	SLU 1	-3.00948	-0.21734
746	SLU 17	-3.90634	-0.28212	SLU 1	-3.00488	-0.21701
747	SLU 17	-3.89457	-0.28127	SLU 1	-2.99582	-0.21636
748	SLU 17	-3.88385	-0.28049	SLU 1	-2.98758	-0.21576
749	SLU 17	-3.87505	-0.27986	SLU 1	-2.98081	-0.21527
750	SLU 17	-3.86882	-0.27941	SLU 1	-2.97602	-0.21493
751	SLU 17	-3.8656	-0.27917	SLU 1	-2.97354	-0.21475
752	SLU 17	-3.8656	-0.27917	SLU 1	-2.97354	-0.21475
753	SLU 17	-3.86882	-0.27941	SLU 1	-2.97602	-0.21493
754	SLU 17	-3.87505	-0.27986	SLU 1	-2.98081	-0.21527
755	SLU 17	-3.88385	-0.28049	SLU 1	-2.98758	-0.21576
756	SLU 17	-3.89457	-0.28127	SLU 1	-2.99582	-0.21636
757	SLU 17	-3.90634	-0.28212	SLU 1	-3.00488	-0.21701
758	SLU 17	-3.91232	-0.28255	SLU 1	-3.00948	-0.21734
761	SLU 17	-3.89435	-0.28125	SLU 1	-2.99565	-0.21635
762	SLU 17	-3.88839	-0.28082	SLU 1	-2.99107	-0.21602
763	SLU 17	-3.87666	-0.27997	SLU 1	-2.98204	-0.21536
764	SLU 17	-3.86597	-0.2792	SLU 1	-2.97383	-0.21477
765	SLU 17	-3.85721	-0.27857	SLU 1	-2.96708	-0.21428
766	SLU 17	-3.851	-0.27812	SLU 1	-2.96231	-0.21394
767	SLU 17	-3.84779	-0.27789	SLU 1	-2.95984	-0.21376
768	SLU 17	-3.84779	-0.27789	SLU 1	-2.95984	-0.21376
769	SLU 17	-3.851	-0.27812	SLU 1	-2.96231	-0.21394
770	SLU 17	-3.85721	-0.27857	SLU 1	-2.96708	-0.21428
771	SLU 17	-3.86597	-0.2792	SLU 1	-2.97383	-0.21477
772	SLU 17	-3.87666	-0.27997	SLU 1	-2.98204	-0.21536
773	SLU 17	-3.88839	-0.28082	SLU 1	-2.99107	-0.21602
774	SLU 17	-3.89435	-0.28125	SLU 1	-2.99565	-0.21635
779	SLU 17	-3.87639	-0.27995	SLU 1	-2.98183	-0.21535
780	SLU 17	-3.87044	-0.27952	SLU 1	-2.97726	-0.21502
781	SLU 17	-3.85873	-0.27868	SLU 1	-2.96825	-0.21437
782	SLU 17	-3.84807	-0.27791	SLU 1	-2.96005	-0.21378
783	SLU 17	-3.83932	-0.27728	SLU 1	-2.95332	-0.21329
784	SLU 17	-3.83313	-0.27683	SLU 1	-2.94856	-0.21295
785	SLU 17	-3.82992	-0.2766	SLU 1	-2.9461	-0.21277
786	SLU 17	-3.82992	-0.2766	SLU 1	-2.9461	-0.21277
787	SLU 17	-3.83313	-0.27683	SLU 1	-2.94856	-0.21295
788	SLU 17	-3.83932	-0.27728	SLU 1	-2.95332	-0.21329
789	SLU 17	-3.84807	-0.27791	SLU 1	-2.96005	-0.21378
790	SLU 17	-3.85873	-0.27868	SLU 1	-2.96825	-0.21437
791	SLU 17	-3.87044	-0.27952	SLU 1	-2.97726	-0.21502
792	SLU 17	-3.87639	-0.27995	SLU 1	-2.98183	-0.21535
795	SLU 17	-3.85843	-0.27866	SLU 1	-2.96802	-0.21435
796	SLU 17	-3.85248	-0.27823	SLU 1	-2.96345	-0.21402
797	SLU 17	-3.84077	-0.27738	SLU 1	-2.95444	-0.21337
798	SLU 17	-3.83012	-0.27661	SLU 1	-2.94624	-0.21278
799	SLU 17	-3.82137	-0.27598	SLU 1	-2.93951	-0.21229
800	SLU 17	-3.81517	-0.27553	SLU 1	-2.93475	-0.21195
801	SLU 17	-3.81196	-0.2753	SLU 1	-2.93228	-0.21177
802	SLU 17	-3.81196	-0.2753	SLU 1	-2.93228	-0.21177
803	SLU 17	-3.81517	-0.27553	SLU 1	-2.93475	-0.21195
804	SLU 17	-3.82137	-0.27598	SLU 1	-2.93951	-0.21229
805	SLU 17	-3.83012	-0.27661	SLU 1	-2.94624	-0.21278
806	SLU 17	-3.84077	-0.27738	SLU 1	-2.95444	-0.21337
807	SLU 17	-3.85248	-0.27823	SLU 1	-2.96345	-0.21402
808	SLU 17	-3.85843	-0.27866	SLU 1	-2.96802	-0.21435
811	SLU 17	-3.84047	-0.27736	SLU 1	-2.95421	-0.21335
812	SLU 17	-3.83451	-0.27693	SLU 1	-2.94963	-0.21302
813	SLU 17	-3.82278	-0.27608	SLU 1	-2.9406	-0.21237
814	SLU 17	-3.81209	-0.27531	SLU 1	-2.93238	-0.21178
815	SLU 17	-3.80331	-0.27468	SLU 1	-2.92562	-0.21129
816	SLU 17	-3.79709	-0.27423	SLU 1	-2.92084	-0.21094
817	SLU 17	-3.79387	-0.27399	SLU 1	-2.91836	-0.21076
818	SLU 17	-3.79387	-0.27399	SLU 1	-2.91836	-0.21076
819	SLU 17	-3.79709	-0.27423	SLU 1	-2.92084	-0.21094
820	SLU 17	-3.80331	-0.27468	SLU 1	-2.92562	-0.21129
821	SLU 17	-3.81209	-0.27531	SLU 1	-2.93238	-0.21178
822	SLU 17	-3.82278	-0.27608	SLU 1	-2.9406	-0.21237
823	SLU 17	-3.83451	-0.27693	SLU 1	-2.94963	-0.21302
824	SLU 17	-3.84047	-0.27736	SLU 1	-2.95421	-0.21335
883	SLU 17	-3.8225	-0.27606	SLU 1	-2.94039	-0.21235
884	SLU 17	-3.81652	-0.27563	SLU 1	-2.93579	-0.21202
885	SLU 17	-3.80473	-0.27478	SLU 1	-2.92671	-0.21137
886	SLU 17	-3.79396	-0.274	SLU 1	-2.91843	-0.21077
887	SLU 17	-3.7851	-0.27336	SLU 1	-2.91162	-0.21028
888	SLU 17	-3.77883	-0.27291	SLU 1	-2.9068	-0.20993
889	SLU 17	-3.77559	-0.27267	SLU 1	-2.9043	-0.20975
890	SLU 17	-3.77559	-0.27267	SLU 1	-2.9043	-0.20975
891	SLU 17	-3.77883	-0.27291	SLU 1	-2.9068	-0.20993
892	SLU 17	-3.7851	-0.27336	SLU 1	-2.91162	-0.21028
893	SLU 17	-3.79396	-0.274	SLU 1	-2.91843	-0.21077
894	SLU 17	-3.80473	-0.27478	SLU 1	-2.92671	-0.21137
895	SLU 17	-3.81652	-0.27563	SLU 1	-2.93579	-0.21202
896	SLU 17	-3.8225	-0.27606	SLU 1	-2.94039	-0.21235
903	SLU 17	-3.80449	-0.27476	SLU 1	-2.92653	-0.21135
904	SLU 17	-3.79849	-0.27433	SLU 1	-2.92191	-0.21102
905	SLU 17	-3.78657	-0.27347	SLU 1	-2.91275	-0.21036
906	SLU 17	-3.77566	-0.27268	SLU 1	-2.90435	-0.20975
907	SLU 17	-3.76669	-0.27203	SLU 1	-2.89745	-0.20925
908	SLU 17	-3.76034	-0.27157	SLU 1	-2.89257	-0.2089
909	SLU 17	-3.75705	-0.27133	SLU 1	-2.89004	-0.20872
910	SLU 17	-3.75705	-0.27133	SLU 1	-2.89004	-0.20872
911	SLU 17	-3.76034	-0.27157	SLU 1	-2.89257	-0.2089
912	SLU 17	-3.76669	-0.27203	SLU 1	-2.89745	-0.20925
913	SLU 17	-3.77566	-0.27268	SLU 1	-2.90435	-0.20975
914	SLU 17	-3.78657	-0.27347	SLU 1	-2.91275	-0.21036
915	SLU 17	-3.79849	-0.27433	SLU 1	-2.92191	-0.21102
916	SLU 17	-3.80449	-0.27476	SLU 1	-2.92653	-0.21135

8.3 Pressioni terreno in SLV/SLVf/SLUEcc



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

Nodo: Nodo che interagisce col terreno.

Ind.: indice del nodo.

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

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

uz: spostamento massimo verticale del nodo. [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 -0.64971 al nodo di indice 392, di coordinate x = -220, y = 716, z = -310, nel contesto SLV 19.

Spostamento estremo minimo -9.01996 al nodo di indice 392, di coordinate x = -220, y = 716, z = -310, nel contesto SLV 19.

Spostamento estremo massimo -1.95583 al nodo di indice 903, di coordinate x = -220, y = -1344, z = -222, nel contesto SLV 15.

Nodo	Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
			uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2		SLV 17	-9.01996	-0.64971	SLV 15	-2.38535	-0.17182
4		SLV 17	-8.59653	-0.61921	SLV 15	-2.78967	-0.20094
5		SLV 21	-8.25982	-0.59496	SLV 11	-3.10369	-0.22356
6		SLV 21	-8.12193	-0.58502	SLV 11	-3.21955	-0.2319
7		SLV 21	-7.98712	-0.57531	SLV 11	-3.33629	-0.24031
8		SLV 21	-7.85689	-0.56593	SLV 11	-3.45474	-0.24885
9		SLV 21	-7.73206	-0.55694	SLV 11	-3.57548	-0.25754
10		SLV 25	-7.85689	-0.56593	SLV 7	-3.45474	-0.24885
11		SLV 25	-7.98712	-0.57531	SLV 7	-3.33629	-0.24031
12		SLV 25	-8.12193	-0.58502	SLV 7	-3.21955	-0.2319
13		SLV 25	-8.25982	-0.59496	SLV 7	-3.10369	-0.22356
14		SLV 29	-8.59653	-0.61921	SLV 3	-2.78967	-0.20094
16		SLV 29	-9.01996	-0.64971	SLV 3	-2.38535	-0.17182
17		SLV 17	-8.9794	-0.64679	SLV 15	-2.42601	-0.17475
19		SLV 17	-8.55616	-0.6163	SLV 15	-2.83037	-0.20387
20		SLV 17	-8.13236	-0.58577	SLV 15	-3.23185	-0.23279
21		SLV 21	-7.98748	-0.57534	SLV 11	-3.3551	-0.24167
22		SLV 21	-7.853	-0.56565	SLV 11	-3.47184	-0.25008
23		SLV 21	-7.72298	-0.55629	SLV 11	-3.59031	-0.25861
24		SLV 21	-7.59821	-0.5473	SLV 11	-3.71106	-0.26731
25		SLV 25	-7.72298	-0.55629	SLV 7	-3.59031	-0.25861
26		SLV 25	-7.853	-0.56565	SLV 7	-3.47185	-0.25008

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
27	SLV 25	-7.98748	-0.57534	SLV 7	-3.35511	-0.24167
28	SLV 29	-8.13236	-0.58577	SLV 3	-3.23186	-0.23279
29	SLV 29	-8.55616	-0.6163	SLV 3	-2.83037	-0.20387
31	SLV 29	-8.9794	-0.64679	SLV 3	-2.42602	-0.17475
32	SLV 17	-8.93884	-0.64387	SLV 15	-2.4668	-0.17768
34	SLV 17	-8.51575	-0.61339	SLV 15	-2.87117	-0.20681
35	SLV 17	-8.09214	-0.58288	SLV 15	-3.27267	-0.23573
36	SLV 21	-7.85284	-0.56564	SLV 11	-3.49055	-0.25142
37	SLV 21	-7.71861	-0.55597	SLV 11	-3.60722	-0.25983
38	SLV 21	-7.58875	-0.54662	SLV 11	-3.72564	-0.26836
39	SLV 21	-7.46403	-0.53763	SLV 11	-3.8464	-0.27706
40	SLV 25	-7.58875	-0.54662	SLV 7	-3.72565	-0.26836
41	SLV 25	-7.71861	-0.55597	SLV 7	-3.60722	-0.25983
42	SLV 25	-7.85284	-0.56564	SLV 7	-3.49055	-0.25142
43	SLV 29	-8.09214	-0.58288	SLV 3	-3.27267	-0.23573
44	SLV 29	-8.51575	-0.61339	SLV 3	-2.87117	-0.20681
46	SLV 29	-8.93885	-0.64387	SLV 3	-2.4668	-0.17768
47	SLV 17	-8.8983	-0.64095	SLV 15	-2.50762	-0.18062
49	SLV 17	-8.47531	-0.61048	SLV 15	-2.91198	-0.20975
50	SLV 17	-8.05183	-0.57997	SLV 15	-3.31346	-0.23867
51	SLV 21	-7.71811	-0.55594	SLV 11	-3.62588	-0.26117
52	SLV 21	-7.58409	-0.54628	SLV 11	-3.74243	-0.26957
53	SLV 21	-7.45437	-0.53694	SLV 11	-3.86078	-0.27809
54	SLV 21	-7.3297	-0.52796	SLV 11	-3.98151	-0.28679
55	SLV 25	-7.45437	-0.53694	SLV 7	-3.86078	-0.27809
56	SLV 25	-7.58409	-0.54628	SLV 7	-3.74243	-0.26957
57	SLV 25	-7.71811	-0.55594	SLV 7	-3.62588	-0.26117
58	SLV 29	-8.05183	-0.57997	SLV 3	-3.31346	-0.23867
59	SLV 29	-8.47531	-0.61048	SLV 3	-2.91198	-0.20975
61	SLV 29	-8.8983	-0.64095	SLV 3	-2.50762	-0.18062
62	SLV 17	-8.85778	-0.63803	SLV 15	-2.54846	-0.18357
64	SLV 17	-8.43486	-0.60756	SLV 15	-2.95278	-0.21269
65	SLV 17	-8.01148	-0.57707	SLV 15	-3.35422	-0.2416
66	SLV 17	-7.58991	-0.5467	SLV 15	-3.75454	-0.27044
67	SLV 21	-7.44953	-0.53659	SLV 11	-3.87749	-0.2793
68	SLV 21	-7.31993	-0.52726	SLV 11	-3.99575	-0.28781
69	SLV 21	-7.19531	-0.51828	SLV 11	-4.11644	-0.29651
70	SLV 25	-7.31993	-0.52726	SLV 7	-3.99575	-0.28781
71	SLV 25	-7.44953	-0.53659	SLV 7	-3.8775	-0.2793
72	SLV 29	-7.58991	-0.5467	SLV 3	-3.75454	-0.27044
73	SLV 29	-8.01148	-0.57707	SLV 3	-3.35422	-0.2416
74	SLV 29	-8.43486	-0.60756	SLV 3	-2.95278	-0.21269
76	SLV 29	-8.85778	-0.63803	SLV 3	-2.54846	-0.18357
77	SLV 17	-8.81727	-0.63511	SLV 15	-2.58929	-0.18651
79	SLV 17	-8.39441	-0.60465	SLV 15	-2.99356	-0.21563
80	SLV 17	-7.9711	-0.57416	SLV 15	-3.39493	-0.24454
81	SLV 17	-7.54961	-0.5438	SLV 15	-3.79519	-0.27337
82	SLV 21	-7.31496	-0.5269	SLV 11	-4.01243	-0.28902
83	SLV 21	-7.18549	-0.51757	SLV 11	-4.13056	-0.29752
84	SLV 21	-7.06092	-0.5086	SLV 11	-4.25121	-0.30622
85	SLV 25	-7.18549	-0.51757	SLV 7	-4.13056	-0.29752
86	SLV 25	-7.31496	-0.5269	SLV 7	-4.01243	-0.28902
87	SLV 29	-7.54961	-0.5438	SLV 3	-3.79519	-0.27337
88	SLV 29	-7.9711	-0.57416	SLV 3	-3.39493	-0.24454
89	SLV 29	-8.39441	-0.60465	SLV 3	-2.99356	-0.21563
91	SLV 29	-8.81727	-0.63511	SLV 3	-2.58929	-0.18651
92	SLV 17	-8.77677	-0.63219	SLV 15	-2.63011	-0.18945
94	SLV 17	-8.35395	-0.60174	SLV 15	-3.03431	-0.21856
95	SLV 17	-7.93071	-0.57125	SLV 15	-3.43561	-0.24747
96	SLV 17	-7.50929	-0.54089	SLV 15	-3.83579	-0.27629
97	SLV 21	-7.18042	-0.51721	SLV 11	-4.14724	-0.29873
98	SLV 21	-7.05108	-0.50789	SLV 11	-4.26524	-0.30723
99	SLV 21	-6.92655	-0.49892	SLV 11	-4.38585	-0.31591
100	SLV 25	-7.05108	-0.50789	SLV 7	-4.26525	-0.30723
101	SLV 25	-7.18042	-0.51721	SLV 7	-4.14724	-0.29873
102	SLV 29	-7.50929	-0.54089	SLV 3	-3.83579	-0.27629
103	SLV 29	-7.93071	-0.57125	SLV 3	-3.43561	-0.24747
104	SLV 29	-8.35395	-0.60174	SLV 3	-3.03431	-0.21856
106	SLV 29	-8.77677	-0.63219	SLV 3	-2.63012	-0.18945
107	SLV 17	-8.73626	-0.62927	SLV 15	-2.67092	-0.19239
109	SLV 17	-8.31348	-0.59882	SLV 15	-3.07505	-0.2215
110	SLV 17	-7.89031	-0.56834	SLV 15	-3.47625	-0.25039
111	SLV 17	-7.46895	-0.53799	SLV 15	-3.87634	-0.27921
112	SLV 17	-7.05098	-0.50788	SLV 15	-4.2769	-0.30807
113	SLV 21	-6.91671	-0.49821	SLV 11	-4.39982	-0.31692
114	SLV 25	-6.79223	-0.48924	SLV 7	-4.52038	-0.3256
115	SLV 25	-6.91671	-0.49821	SLV 7	-4.39982	-0.31692
116	SLV 29	-7.05098	-0.50788	SLV 3	-4.2769	-0.30807
117	SLV 29	-7.46895	-0.53799	SLV 3	-3.87634	-0.27921
118	SLV 29	-7.89031	-0.56834	SLV 3	-3.47625	-0.25039
119	SLV 29	-8.31348	-0.59882	SLV 3	-3.07505	-0.2215
121	SLV 29	-8.73626	-0.62927	SLV 3	-2.67093	-0.19239
122	SLV 17	-8.69573	-0.62635	SLV 15	-2.71171	-0.19533
124	SLV 17	-8.273	-0.59591	SLV 15	-3.11575	-0.22443
125	SLV 17	-7.84989	-0.56543	SLV 15	-3.51687	-0.25332
126	SLV 17	-7.42861	-0.53508	SLV 15	-3.91686	-0.28213
127	SLV 17	-7.0107	-0.50498	SLV 15	-4.31734	-0.31098
128	SLV 21	-6.78237	-0.48853	SLV 11	-4.53432	-0.32661
129	SLV 25	-6.65794	-0.47957	SLV 7	-4.65482	-0.33529
130	SLV 25	-6.78237	-0.48853	SLV 7	-4.53432	-0.32661
131	SLV 29	-7.0107	-0.50498	SLV 3	-4.31734	-0.31098
132	SLV 29	-7.42861	-0.53508	SLV 3	-3.91686	-0.28213
133	SLV 29	-7.84989	-0.56543	SLV 3	-3.51687	-0.25332
134	SLV 29	-8.273	-0.59591	SLV 3	-3.11576	-0.22443
136	SLV 29	-8.69573	-0.62635	SLV 3	-2.71171	-0.19533
137	SLV 17	-8.65517	-0.62343	SLV 15	-2.75248	-0.19826
139	SLV 17	-8.23251	-0.59299	SLV 15	-3.15644	-0.22736
140	SLV 17	-7.80947	-0.56252	SLV 15	-3.55745	-0.25624
141	SLV 17	-7.38826	-0.53218	SLV 15	-3.95735	-0.28505

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
142	SLV 17	-6.97042	-0.50208	SLV 15	-4.35775	-0.31389
143	SLV 21	-6.64807	-0.47886	SLV 11	-4.66874	-0.33629
144	SLV 25	-6.52369	-0.4699	SLV 7	-4.78919	-0.34497
145	SLV 25	-6.64807	-0.47886	SLV 7	-4.66874	-0.33629
146	SLV 29	-6.97042	-0.50208	SLV 3	-4.35775	-0.31389
147	SLV 29	-7.38826	-0.53218	SLV 3	-3.95736	-0.28505
148	SLV 29	-7.80947	-0.56252	SLV 3	-3.55745	-0.25624
149	SLV 29	-8.23251	-0.59299	SLV 3	-3.15644	-0.22736
151	SLV 29	-8.65517	-0.62343	SLV 3	-2.75248	-0.19826
152	SLV 17	-8.6146	-0.62051	SLV 15	-2.79322	-0.2012
154	SLV 17	-8.19199	-0.59007	SLV 15	-3.19709	-0.23029
155	SLV 17	-7.76903	-0.5596	SLV 15	-3.59801	-0.25916
156	SLV 17	-7.3479	-0.52927	SLV 15	-3.99782	-0.28796
157	SLV 17	-6.93012	-0.49918	SLV 15	-4.39814	-0.3168
158	SLV 17	-6.51658	-0.46939	SLV 15	-4.80032	-0.34577
159	SLV 25	-6.38946	-0.46023	SLV 7	-4.9235	-0.35464
160	SLV 29	-6.51658	-0.46939	SLV 3	-4.80032	-0.34577
161	SLV 29	-6.93012	-0.49918	SLV 3	-4.39814	-0.3168
162	SLV 29	-7.3479	-0.52927	SLV 3	-3.99782	-0.28796
163	SLV 29	-7.76903	-0.5596	SLV 3	-3.59801	-0.25916
164	SLV 29	-8.19199	-0.59007	SLV 3	-3.19709	-0.23029
166	SLV 29	-8.6146	-0.62051	SLV 3	-2.79322	-0.2012
167	SLV 17	-8.574	-0.61759	SLV 15	-2.83394	-0.20413
169	SLV 17	-8.15145	-0.58715	SLV 15	-3.23773	-0.23321
170	SLV 17	-7.72858	-0.55669	SLV 15	-3.63855	-0.26208
171	SLV 17	-7.30753	-0.52636	SLV 15	-4.03826	-0.29088
172	SLV 17	-6.88982	-0.49627	SLV 15	-4.4385	-0.31971
173	SLV 17	-6.47632	-0.46649	SLV 15	-4.84063	-0.34867
174	SLV 25	-6.25525	-0.45057	SLV 7	-5.05776	-0.36431
175	SLV 29	-6.47632	-0.46649	SLV 3	-4.84063	-0.34867
176	SLV 29	-6.88982	-0.49627	SLV 3	-4.4385	-0.31971
177	SLV 29	-7.30753	-0.52636	SLV 3	-4.03826	-0.29088
178	SLV 29	-7.72858	-0.55669	SLV 3	-3.63855	-0.26208
179	SLV 29	-8.15145	-0.58715	SLV 3	-3.23773	-0.23321
181	SLV 29	-8.574	-0.61759	SLV 3	-2.83394	-0.20413
182	SLV 17	-8.53337	-0.61466	SLV 15	-2.87463	-0.20706
184	SLV 17	-8.1109	-0.58423	SLV 15	-3.27834	-0.23614
185	SLV 17	-7.68811	-0.55378	SLV 15	-3.67906	-0.265
186	SLV 17	-7.26715	-0.52345	SLV 15	-4.07869	-0.29379
187	SLV 17	-6.84951	-0.49337	SLV 15	-4.47885	-0.32261
188	SLV 17	-6.43606	-0.46359	SLV 15	-4.88093	-0.35157
189	SLV 25	-6.12104	-0.4409	SLV 7	-5.192	-0.37398
190	SLV 29	-6.43606	-0.46359	SLV 3	-4.88093	-0.35157
191	SLV 29	-6.84951	-0.49337	SLV 3	-4.47885	-0.32261
192	SLV 29	-7.26715	-0.52345	SLV 3	-4.07869	-0.29379
193	SLV 29	-7.68811	-0.55378	SLV 3	-3.67906	-0.265
194	SLV 29	-8.1109	-0.58423	SLV 3	-3.27834	-0.23614
196	SLV 29	-8.53337	-0.61466	SLV 3	-2.87463	-0.20706
197	SLV 19	-8.49272	-0.61173	SLV 13	-2.9153	-0.20999
199	SLV 19	-8.07032	-0.58131	SLV 13	-3.31894	-0.23906
200	SLV 19	-7.64762	-0.55086	SLV 13	-3.71957	-0.26792
201	SLV 19	-7.22676	-0.52054	SLV 13	-4.1191	-0.2967
202	SLV 19	-6.80919	-0.49047	SLV 13	-4.51919	-0.32552
203	SLV 19	-6.39579	-0.46069	SLV 13	-4.92121	-0.35448
204	SLV 31	-5.98684	-0.43123	SLV 1	-5.32622	-0.38365
205	SLV 31	-6.39579	-0.46069	SLV 1	-4.92121	-0.35448
206	SLV 31	-6.80919	-0.49047	SLV 1	-4.51919	-0.32552
207	SLV 31	-7.22676	-0.52054	SLV 1	-4.1191	-0.2967
208	SLV 31	-7.64762	-0.55086	SLV 1	-3.71957	-0.26792
209	SLV 31	-8.07032	-0.58131	SLV 1	-3.31894	-0.23906
211	SLV 31	-8.49272	-0.61173	SLV 1	-2.9153	-0.20999
212	SLV 19	-8.53337	-0.61466	SLV 13	-2.87463	-0.20706
214	SLV 19	-8.1109	-0.58423	SLV 13	-3.27834	-0.23614
215	SLV 19	-7.68811	-0.55378	SLV 13	-3.67906	-0.265
216	SLV 19	-7.26715	-0.52345	SLV 13	-4.07869	-0.29379
217	SLV 19	-6.84951	-0.49337	SLV 13	-4.47885	-0.32261
218	SLV 19	-6.43606	-0.46359	SLV 13	-4.88093	-0.35157
219	SLV 27	-6.12104	-0.4409	SLV 5	-5.192	-0.37398
220	SLV 31	-6.43606	-0.46359	SLV 1	-4.88093	-0.35157
221	SLV 31	-6.84951	-0.49337	SLV 1	-4.47885	-0.32261
222	SLV 31	-7.26715	-0.52345	SLV 1	-4.07869	-0.29379
223	SLV 31	-7.68811	-0.55378	SLV 1	-3.67906	-0.265
224	SLV 31	-8.1109	-0.58423	SLV 1	-3.27834	-0.23614
226	SLV 31	-8.53337	-0.61466	SLV 1	-2.87463	-0.20706
227	SLV 19	-8.574	-0.61759	SLV 13	-2.83394	-0.20413
229	SLV 19	-8.15145	-0.58715	SLV 13	-3.23773	-0.23321
230	SLV 19	-7.72858	-0.55669	SLV 13	-3.63855	-0.26208
231	SLV 19	-7.30753	-0.52636	SLV 13	-4.03826	-0.29088
232	SLV 19	-6.88982	-0.49627	SLV 13	-4.4385	-0.31971
233	SLV 19	-6.47632	-0.46649	SLV 13	-4.84063	-0.34867
234	SLV 27	-6.25525	-0.45057	SLV 5	-5.05776	-0.36431
235	SLV 31	-6.47632	-0.46649	SLV 1	-4.84063	-0.34867
236	SLV 31	-6.88982	-0.49627	SLV 1	-4.4385	-0.31971
237	SLV 31	-7.30753	-0.52636	SLV 1	-4.03826	-0.29088
238	SLV 31	-7.72858	-0.55669	SLV 1	-3.63855	-0.26208
239	SLV 31	-8.15145	-0.58715	SLV 1	-3.23773	-0.23321
241	SLV 31	-8.574	-0.61759	SLV 1	-2.83394	-0.20413
242	SLV 19	-8.6146	-0.62051	SLV 13	-2.79322	-0.2012
244	SLV 19	-8.19199	-0.59007	SLV 13	-3.19709	-0.23029
245	SLV 19	-7.76903	-0.5596	SLV 13	-3.59801	-0.25916
246	SLV 19	-7.3479	-0.52927	SLV 13	-3.99782	-0.28796
247	SLV 19	-6.93012	-0.49918	SLV 13	-4.39814	-0.3168
248	SLV 19	-6.51658	-0.46939	SLV 13	-4.80032	-0.34577
249	SLV 27	-6.38946	-0.46023	SLV 5	-4.9235	-0.35464
250	SLV 31	-6.51658	-0.46939	SLV 1	-4.80032	-0.34577
251	SLV 31	-6.93012	-0.49918	SLV 1	-4.39814	-0.3168
252	SLV 31	-7.3479	-0.52927	SLV 1	-3.99782	-0.28796
253	SLV 31	-7.76903	-0.5596	SLV 1	-3.59801	-0.25916
254	SLV 31	-8.19199	-0.59007	SLV 1	-3.19709	-0.23029

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	Cont.	uz	Valore
256	SLV 31	-8.6146	-0.62051	SLV 1	-2.79322	-0.2012
257	SLV 19	-8.65518	-0.62343	SLV 13	-2.75248	-0.19826
259	SLV 19	-8.23251	-0.59299	SLV 13	-3.15644	-0.22736
260	SLV 19	-7.80947	-0.56252	SLV 13	-3.55745	-0.25624
261	SLV 19	-7.38826	-0.53218	SLV 13	-3.95735	-0.28505
262	SLV 19	-6.97042	-0.50208	SLV 13	-4.35775	-0.31389
263	SLV 23	-6.64807	-0.47886	SLV 9	-4.66874	-0.33629
264	SLV 27	-6.52369	-0.4699	SLV 5	-4.78919	-0.34497
265	SLV 27	-6.64807	-0.47886	SLV 5	-4.66874	-0.33629
266	SLV 31	-6.97042	-0.50208	SLV 1	-4.35775	-0.31389
267	SLV 31	-7.38826	-0.53218	SLV 1	-3.95735	-0.28505
268	SLV 31	-7.80947	-0.56252	SLV 1	-3.55745	-0.25624
269	SLV 31	-8.23251	-0.59299	SLV 1	-3.15644	-0.22736
271	SLV 31	-8.65517	-0.62343	SLV 1	-2.75248	-0.19826
272	SLV 19	-8.69573	-0.62635	SLV 13	-2.71171	-0.19533
274	SLV 19	-8.273	-0.59591	SLV 13	-3.11575	-0.22443
275	SLV 19	-7.84989	-0.56543	SLV 13	-3.51687	-0.25332
276	SLV 19	-7.42861	-0.53508	SLV 13	-3.91686	-0.28213
277	SLV 19	-7.0107	-0.50498	SLV 13	-4.31734	-0.31098
278	SLV 23	-6.78237	-0.48854	SLV 9	-4.53432	-0.32661
279	SLV 27	-6.65794	-0.47957	SLV 5	-4.65482	-0.33529
280	SLV 27	-6.78237	-0.48853	SLV 5	-4.53432	-0.32661
281	SLV 31	-7.0107	-0.50498	SLV 1	-4.31734	-0.31098
282	SLV 31	-7.42861	-0.53508	SLV 1	-3.91686	-0.28213
283	SLV 31	-7.84989	-0.56543	SLV 1	-3.51687	-0.25332
284	SLV 31	-8.273	-0.59591	SLV 1	-3.11575	-0.22443
286	SLV 31	-8.69573	-0.62635	SLV 1	-2.71171	-0.19533
287	SLV 19	-8.73626	-0.62927	SLV 13	-2.67093	-0.19239
289	SLV 19	-8.31348	-0.59882	SLV 13	-3.07505	-0.2215
290	SLV 19	-7.89031	-0.56834	SLV 13	-3.47625	-0.25039
291	SLV 19	-7.46896	-0.53799	SLV 13	-3.87634	-0.27921
292	SLV 19	-7.05098	-0.50788	SLV 13	-4.2769	-0.30807
293	SLV 23	-6.91671	-0.49821	SLV 9	-4.39983	-0.31692
294	SLV 27	-6.79223	-0.48924	SLV 5	-4.52038	-0.3256
295	SLV 27	-6.91671	-0.49821	SLV 5	-4.39983	-0.31692
296	SLV 31	-7.05098	-0.50788	SLV 1	-4.2769	-0.30807
297	SLV 31	-7.46895	-0.53799	SLV 1	-3.87634	-0.27921
298	SLV 31	-7.89031	-0.56834	SLV 1	-3.47625	-0.25039
299	SLV 31	-8.31348	-0.59882	SLV 1	-3.07505	-0.2215
301	SLV 31	-8.73626	-0.62927	SLV 1	-2.67092	-0.19239
302	SLV 19	-8.77677	-0.63219	SLV 13	-2.63011	-0.18945
304	SLV 19	-8.35395	-0.60174	SLV 13	-3.03431	-0.21856
305	SLV 19	-7.93071	-0.57125	SLV 13	-3.43561	-0.24747
306	SLV 19	-7.50929	-0.54089	SLV 13	-3.83579	-0.27629
307	SLV 23	-7.18042	-0.51721	SLV 9	-4.14724	-0.29873
308	SLV 23	-7.05108	-0.50789	SLV 9	-4.26525	-0.30723
309	SLV 27	-6.92655	-0.49892	SLV 5	-4.38585	-0.31591
310	SLV 27	-7.05108	-0.50789	SLV 5	-4.26525	-0.30723
311	SLV 27	-7.18042	-0.51721	SLV 5	-4.14724	-0.29873
312	SLV 31	-7.50929	-0.54089	SLV 1	-3.83579	-0.27629
313	SLV 31	-7.93071	-0.57125	SLV 1	-3.43561	-0.24747
314	SLV 31	-8.35395	-0.60174	SLV 1	-3.03431	-0.21856
316	SLV 31	-8.77677	-0.63219	SLV 1	-2.63011	-0.18945
317	SLV 19	-8.81728	-0.63511	SLV 13	-2.58929	-0.18651
319	SLV 19	-8.39441	-0.60465	SLV 13	-2.99356	-0.21563
320	SLV 19	-7.9711	-0.57416	SLV 13	-3.39493	-0.24454
321	SLV 19	-7.54961	-0.5438	SLV 13	-3.79519	-0.27337
322	SLV 23	-7.31497	-0.5269	SLV 9	-4.01243	-0.28902
323	SLV 23	-7.18549	-0.51757	SLV 9	-4.13056	-0.29752
324	SLV 27	-7.06092	-0.5086	SLV 5	-4.25121	-0.30622
325	SLV 27	-7.18549	-0.51757	SLV 5	-4.13056	-0.29752
326	SLV 27	-7.31496	-0.5269	SLV 5	-4.01243	-0.28902
327	SLV 31	-7.54961	-0.5438	SLV 1	-3.79519	-0.27337
328	SLV 31	-7.9711	-0.57416	SLV 1	-3.39493	-0.24454
329	SLV 31	-8.39441	-0.60465	SLV 1	-2.99356	-0.21563
331	SLV 31	-8.81727	-0.63511	SLV 1	-2.58929	-0.18651
332	SLV 19	-8.85778	-0.63803	SLV 13	-2.54846	-0.18357
334	SLV 19	-8.43486	-0.60756	SLV 13	-2.95278	-0.21269
335	SLV 19	-8.01148	-0.57707	SLV 13	-3.35422	-0.2416
336	SLV 19	-7.58991	-0.5467	SLV 13	-3.75454	-0.27044
337	SLV 23	-7.44953	-0.53659	SLV 9	-3.87749	-0.2793
338	SLV 23	-7.31993	-0.52726	SLV 9	-3.99575	-0.28781
339	SLV 23	-7.19531	-0.51828	SLV 9	-4.11644	-0.29651
340	SLV 27	-7.31993	-0.52726	SLV 5	-3.99575	-0.28781
341	SLV 27	-7.44953	-0.53659	SLV 5	-3.87749	-0.2793
342	SLV 31	-7.58991	-0.5467	SLV 1	-3.75454	-0.27044
343	SLV 31	-8.01148	-0.57707	SLV 1	-3.35422	-0.2416
344	SLV 31	-8.43486	-0.60756	SLV 1	-2.95278	-0.21269
346	SLV 31	-8.85778	-0.63803	SLV 1	-2.54846	-0.18357
347	SLV 19	-8.8983	-0.64095	SLV 13	-2.50762	-0.18062
349	SLV 19	-8.47531	-0.61048	SLV 13	-2.91198	-0.20975
350	SLV 19	-8.05183	-0.57997	SLV 13	-3.31346	-0.23867
351	SLV 23	-7.71811	-0.55594	SLV 9	-3.62588	-0.26117
352	SLV 23	-7.5841	-0.54628	SLV 9	-3.74243	-0.26957
353	SLV 23	-7.45437	-0.53694	SLV 9	-3.86078	-0.27809
354	SLV 23	-7.3297	-0.52796	SLV 9	-3.98151	-0.28679
355	SLV 27	-7.45437	-0.53694	SLV 5	-3.86078	-0.27809
356	SLV 27	-7.58409	-0.54628	SLV 5	-3.74243	-0.26957
357	SLV 27	-7.71811	-0.55594	SLV 5	-3.62588	-0.26117
358	SLV 31	-8.05183	-0.57997	SLV 1	-3.31346	-0.23867
359	SLV 31	-8.47531	-0.61048	SLV 1	-2.91198	-0.20975
361	SLV 31	-8.8983	-0.64095	SLV 1	-2.50762	-0.18062
362	SLV 19	-8.93885	-0.64387	SLV 13	-2.4668	-0.17768
364	SLV 19	-8.51575	-0.61339	SLV 13	-2.87117	-0.20681
365	SLV 19	-8.09214	-0.58288	SLV 13	-3.27267	-0.23573
366	SLV 23	-7.85284	-0.56564	SLV 9	-3.49055	-0.25142
367	SLV 23	-7.71861	-0.55597	SLV 9	-3.60722	-0.25983
368	SLV 23	-7.58875	-0.54662	SLV 9	-3.72565	-0.26836
369	SLV 23	-7.46403	-0.53763	SLV 9	-3.8464	-0.27706

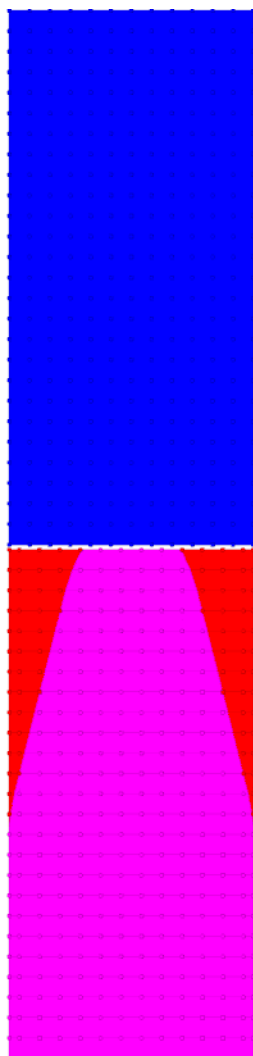
Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
370	SLV 27	-7.58875	-0.54662	SLV 5	-3.72565	-0.26836
371	SLV 27	-7.71861	-0.55597	SLV 5	-3.60722	-0.25983
372	SLV 27	-7.85284	-0.56564	SLV 5	-3.49055	-0.25142
373	SLV 31	-8.09214	-0.58288	SLV 1	-3.27267	-0.23573
374	SLV 31	-8.51575	-0.61339	SLV 1	-2.87117	-0.20681
376	SLV 31	-8.93884	-0.64387	SLV 1	-2.4668	-0.17768
377	SLV 19	-8.9794	-0.64679	SLV 13	-2.42601	-0.17475
379	SLV 19	-8.55616	-0.6163	SLV 13	-2.83037	-0.20387
380	SLV 19	-8.13236	-0.58577	SLV 13	-3.23185	-0.23279
381	SLV 23	-7.98748	-0.57534	SLV 9	-3.35511	-0.24167
382	SLV 23	-7.853	-0.56565	SLV 9	-3.47184	-0.25008
383	SLV 23	-7.72298	-0.55629	SLV 9	-3.59031	-0.25861
384	SLV 23	-7.59821	-0.5473	SLV 9	-3.71106	-0.26731
385	SLV 27	-7.72298	-0.55629	SLV 5	-3.59031	-0.25861
386	SLV 27	-7.853	-0.56565	SLV 5	-3.47184	-0.25008
387	SLV 27	-7.98748	-0.57534	SLV 5	-3.35511	-0.24167
388	SLV 31	-8.13236	-0.58577	SLV 1	-3.23185	-0.23279
389	SLV 31	-8.55615	-0.6163	SLV 1	-2.83037	-0.20387
391	SLV 31	-8.9794	-0.64679	SLV 1	-2.42601	-0.17475
392	SLV 19	-9.01996	-0.64971	SLV 13	-2.38535	-0.17182
394	SLV 19	-8.59653	-0.61921	SLV 13	-2.78967	-0.20094
395	SLV 23	-8.25982	-0.59496	SLV 9	-3.10369	-0.22356
396	SLV 23	-8.12193	-0.58502	SLV 9	-3.21955	-0.2319
397	SLV 23	-7.98712	-0.57531	SLV 9	-3.33629	-0.24031
398	SLV 23	-7.85689	-0.56593	SLV 9	-3.45474	-0.24885
399	SLV 23	-7.73206	-0.55694	SLV 9	-3.57548	-0.25754
400	SLV 27	-7.85689	-0.56593	SLV 5	-3.45474	-0.24885
401	SLV 27	-7.98712	-0.57531	SLV 5	-3.33629	-0.24031
402	SLV 27	-8.12193	-0.58502	SLV 5	-3.21955	-0.2319
403	SLV 27	-8.25982	-0.59496	SLV 5	-3.10369	-0.22356
404	SLV 31	-8.59653	-0.61921	SLV 1	-2.78967	-0.20094
406	SLV 31	-9.01996	-0.64971	SLV 1	-2.38535	-0.17182
407	SLV 3	-4.24001	-0.30621	SLV 13	-2.30408	-0.1664
408	SLV 3	-4.16339	-0.30068	SLV 13	-2.37054	-0.1712
409	SLV 3	-4.01064	-0.28965	SLV 13	-2.503	-0.18077
410	SLV 3	-3.85969	-0.27875	SLV 13	-2.63531	-0.19032
411	SLV 7	-3.75305	-0.27105	SLV 9	-2.72657	-0.19691
412	SLV 7	-3.70502	-0.26758	SLV 9	-2.76369	-0.19959
413	SLV 7	-3.66005	-0.26433	SLV 9	-2.80302	-0.20243
414	SLV 11	-3.66005	-0.26433	SLV 5	-2.80302	-0.20243
415	SLV 11	-3.70502	-0.26758	SLV 5	-2.76369	-0.19959
416	SLV 11	-3.75305	-0.27105	SLV 5	-2.72657	-0.19691
417	SLV 15	-3.85969	-0.27875	SLV 1	-2.63531	-0.19032
418	SLV 15	-4.01064	-0.28965	SLV 1	-2.503	-0.18077
419	SLV 15	-4.16339	-0.30068	SLV 1	-2.37054	-0.1712
420	SLV 15	-4.24001	-0.30621	SLV 1	-2.30408	-0.1664
421	SLV 3	-4.21653	-0.30452	SLV 13	-2.30009	-0.16611
422	SLV 3	-4.13994	-0.29899	SLV 13	-2.36658	-0.17091
423	SLV 3	-3.98735	-0.28797	SLV 13	-2.49917	-0.18049
424	SLV 3	-3.83657	-0.27708	SLV 13	-2.63162	-0.19006
425	SLV 7	-3.70705	-0.26772	SLV 9	-2.74604	-0.19832
426	SLV 7	-3.65914	-0.26426	SLV 9	-2.78323	-0.201
427	SLV 7	-3.61422	-0.26102	SLV 9	-2.8226	-0.20385
428	SLV 11	-3.61422	-0.26102	SLV 5	-2.8226	-0.20385
429	SLV 11	-3.65914	-0.26426	SLV 5	-2.78323	-0.201
430	SLV 11	-3.70705	-0.26772	SLV 5	-2.74604	-0.19832
431	SLV 15	-3.83657	-0.27708	SLV 1	-2.63162	-0.19006
432	SLV 15	-3.98735	-0.28797	SLV 1	-2.49917	-0.18049
433	SLV 15	-4.13994	-0.29899	SLV 1	-2.36658	-0.17091
434	SLV 15	-4.21653	-0.30452	SLV 1	-2.30009	-0.16611
435	SLV 3	-4.19297	-0.30282	SLV 13	-2.29606	-0.16582
436	SLV 3	-4.11641	-0.29729	SLV 13	-2.36261	-0.17063
437	SLV 3	-3.96392	-0.28627	SLV 13	-2.4953	-0.18021
438	SLV 3	-3.81326	-0.27539	SLV 13	-2.62785	-0.18978
439	SLV 3	-3.66507	-0.26469	SLV 13	-2.76114	-0.19941
440	SLV 7	-3.61306	-0.26094	SLV 9	-2.80258	-0.2024
441	SLV 7	-3.56819	-0.25769	SLV 9	-2.84197	-0.20525
442	SLV 11	-3.56819	-0.25769	SLV 5	-2.84197	-0.20525
443	SLV 11	-3.61306	-0.26094	SLV 5	-2.80258	-0.2024
444	SLV 15	-3.66507	-0.26469	SLV 1	-2.76114	-0.19941
445	SLV 15	-3.81326	-0.27539	SLV 1	-2.62785	-0.18978
446	SLV 15	-3.96392	-0.28627	SLV 1	-2.4953	-0.18021
447	SLV 15	-4.11641	-0.29729	SLV 1	-2.36261	-0.17063
448	SLV 15	-4.19297	-0.30282	SLV 1	-2.29606	-0.16582
449	SLV 3	-4.16937	-0.30111	SLV 13	-2.29202	-0.16553
450	SLV 3	-4.09284	-0.29559	SLV 13	-2.35861	-0.17034
451	SLV 3	-3.94043	-0.28458	SLV 13	-2.49139	-0.17993
452	SLV 3	-3.78986	-0.2737	SLV 13	-2.62402	-0.18951
453	SLV 3	-3.64174	-0.26301	SLV 13	-2.75738	-0.19914
454	SLV 7	-3.56686	-0.2576	SLV 9	-2.82179	-0.20379
455	SLV 7	-3.52203	-0.25436	SLV 9	-2.8612	-0.20664
456	SLV 11	-3.52203	-0.25436	SLV 5	-2.8612	-0.20664
457	SLV 11	-3.56686	-0.2576	SLV 5	-2.82179	-0.20379
458	SLV 15	-3.64174	-0.26301	SLV 1	-2.75738	-0.19914
459	SLV 15	-3.78986	-0.2737	SLV 1	-2.62402	-0.18951
460	SLV 15	-3.94043	-0.28458	SLV 1	-2.49139	-0.17993
461	SLV 15	-4.09284	-0.29559	SLV 1	-2.35861	-0.17034
462	SLV 15	-4.16937	-0.30111	SLV 1	-2.29202	-0.16553
463	SLV 3	-4.14576	-0.29941	SLV 13	-2.28798	-0.16524
464	SLV 3	-4.06926	-0.29388	SLV 13	-2.35461	-0.17005
465	SLV 3	-3.91691	-0.28288	SLV 13	-2.48745	-0.17964
466	SLV 3	-3.7664	-0.27201	SLV 13	-2.62014	-0.18923
467	SLV 3	-3.61834	-0.26132	SLV 13	-2.75355	-0.19886
468	SLV 7	-3.5206	-0.25426	SLV 9	-2.8409	-0.20517
469	SLV 7	-3.47582	-0.25102	SLV 9	-2.88031	-0.20802
470	SLV 11	-3.47582	-0.25102	SLV 5	-2.88031	-0.20802
471	SLV 11	-3.5206	-0.25426	SLV 5	-2.8409	-0.20517
472	SLV 15	-3.61834	-0.26132	SLV 1	-2.75355	-0.19886
473	SLV 15	-3.7664	-0.27201	SLV 1	-2.62014	-0.18923

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
474	SLV 15	-3.91691	-0.28288	SLV 1	-2.48745	-0.17964
475	SLV 15	-4.06926	-0.29388	SLV 1	-2.35461	-0.17005
476	SLV 15	-4.14576	-0.29941	SLV 1	-2.28798	-0.16524
477	SLV 3	-4.12214	-0.2977	SLV 13	-2.28395	-0.16495
478	SLV 3	-4.04567	-0.29218	SLV 13	-2.3506	-0.16976
479	SLV 3	-3.89338	-0.28118	SLV 13	-2.48349	-0.17936
480	SLV 3	-3.74293	-0.27031	SLV 13	-2.61623	-0.18894
481	SLV 3	-3.59491	-0.25962	SLV 13	-2.74968	-0.19858
482	SLV 7	-3.47433	-0.25092	SLV 9	-2.85994	-0.20655
483	SLV 7	-3.42958	-0.24768	SLV 9	-2.89935	-0.20939
484	SLV 11	-3.42958	-0.24768	SLV 5	-2.89935	-0.20939
485	SLV 11	-3.47433	-0.25092	SLV 5	-2.85994	-0.20655
486	SLV 15	-3.59491	-0.25962	SLV 1	-2.74968	-0.19858
487	SLV 15	-3.74293	-0.27031	SLV 1	-2.61623	-0.18894
488	SLV 15	-3.89338	-0.28118	SLV 1	-2.48349	-0.17936
489	SLV 15	-4.04567	-0.29218	SLV 1	-2.3506	-0.16976
490	SLV 15	-4.12214	-0.2977	SLV 1	-2.28395	-0.16495
491	SLV 3	-4.09853	-0.296	SLV 13	-2.27991	-0.16466
492	SLV 3	-4.02209	-0.29048	SLV 13	-2.34658	-0.16947
493	SLV 3	-3.86985	-0.27948	SLV 13	-2.47952	-0.17907
494	SLV 3	-3.71945	-0.26862	SLV 13	-2.61229	-0.18866
495	SLV 3	-3.57148	-0.25793	SLV 13	-2.74577	-0.1983
496	SLV 7	-3.42805	-0.24757	SLV 9	-2.87893	-0.20792
497	SLV 7	-3.38334	-0.24435	SLV 9	-2.91833	-0.21076
498	SLV 11	-3.38334	-0.24435	SLV 5	-2.91833	-0.21076
499	SLV 11	-3.42805	-0.24757	SLV 5	-2.87893	-0.20792
500	SLV 15	-3.57148	-0.25793	SLV 1	-2.74577	-0.1983
501	SLV 15	-3.71945	-0.26862	SLV 1	-2.61229	-0.18866
502	SLV 15	-3.86985	-0.27948	SLV 1	-2.47952	-0.17907
503	SLV 15	-4.02209	-0.29048	SLV 1	-2.34658	-0.16947
504	SLV 15	-4.09853	-0.296	SLV 1	-2.27991	-0.16466
505	SLV 3	-4.07491	-0.29429	SLV 13	-2.27588	-0.16436
506	SLV 3	-3.9985	-0.28877	SLV 13	-2.34257	-0.16918
507	SLV 3	-3.84632	-0.27778	SLV 13	-2.47554	-0.17878
508	SLV 3	-3.69597	-0.26692	SLV 13	-2.60834	-0.18837
509	SLV 3	-3.54804	-0.25624	SLV 13	-2.74185	-0.19802
510	SLV 3	-3.40288	-0.24576	SLV 13	-2.8768	-0.20776
511	SLV 7	-3.33712	-0.24101	SLV 9	-2.93726	-0.21213
512	SLV 11	-3.33712	-0.24101	SLV 5	-2.93726	-0.21213
513	SLV 15	-3.40288	-0.24576	SLV 1	-2.8768	-0.20776
514	SLV 15	-3.54804	-0.25624	SLV 1	-2.74185	-0.19802
515	SLV 15	-3.69597	-0.26692	SLV 1	-2.60834	-0.18837
516	SLV 15	-3.84632	-0.27778	SLV 1	-2.47554	-0.17878
517	SLV 15	-3.9985	-0.28877	SLV 1	-2.34257	-0.16918
518	SLV 15	-4.07491	-0.29429	SLV 1	-2.27588	-0.16436
519	SLV 3	-4.05129	-0.29258	SLV 13	-2.27185	-0.16407
520	SLV 3	-3.97491	-0.28707	SLV 13	-2.33855	-0.16889
521	SLV 3	-3.82279	-0.27608	SLV 13	-2.47155	-0.1785
522	SLV 3	-3.6725	-0.26523	SLV 13	-2.60438	-0.18809
523	SLV 3	-3.52461	-0.25455	SLV 13	-2.73792	-0.19773
524	SLV 3	-3.37947	-0.24407	SLV 13	-2.87289	-0.20748
525	SLV 7	-3.29092	-0.23767	SLV 9	-2.95617	-0.21349
526	SLV 11	-3.29092	-0.23767	SLV 5	-2.95617	-0.21349
527	SLV 15	-3.37947	-0.24407	SLV 1	-2.87289	-0.20748
528	SLV 15	-3.52461	-0.25455	SLV 1	-2.73792	-0.19773
529	SLV 15	-3.6725	-0.26523	SLV 1	-2.60438	-0.18809
530	SLV 15	-3.82279	-0.27608	SLV 1	-2.47155	-0.1785
531	SLV 15	-3.97491	-0.28707	SLV 1	-2.33855	-0.16889
532	SLV 15	-4.05129	-0.29258	SLV 1	-2.27185	-0.16407
533	SLV 3	-4.02767	-0.29088	SLV 13	-2.26782	-0.16378
534	SLV 3	-3.95133	-0.28536	SLV 13	-2.33453	-0.1686
535	SLV 3	-3.79927	-0.27438	SLV 13	-2.46755	-0.17821
536	SLV 3	-3.64903	-0.26353	SLV 13	-2.60042	-0.1878
537	SLV 3	-3.50119	-0.25286	SLV 13	-2.73398	-0.19745
538	SLV 3	-3.35607	-0.24238	SLV 13	-2.86897	-0.2072
539	SLV 7	-3.24475	-0.23434	SLV 9	-2.97506	-0.21486
540	SLV 11	-3.24475	-0.23434	SLV 5	-2.97506	-0.21486
541	SLV 15	-3.35607	-0.24238	SLV 1	-2.86897	-0.2072
542	SLV 15	-3.50119	-0.25286	SLV 1	-2.73398	-0.19745
543	SLV 15	-3.64903	-0.26353	SLV 1	-2.60042	-0.1878
544	SLV 15	-3.79927	-0.27438	SLV 1	-2.46755	-0.17821
545	SLV 15	-3.95133	-0.28536	SLV 1	-2.33453	-0.1686
546	SLV 15	-4.02767	-0.29088	SLV 1	-2.26782	-0.16378
547	SLV 3	-4.00405	-0.28917	SLV 13	-2.26379	-0.16349
548	SLV 3	-3.92774	-0.28366	SLV 13	-2.33051	-0.16831
549	SLV 3	-3.77575	-0.27268	SLV 13	-2.46356	-0.17792
550	SLV 3	-3.62557	-0.26184	SLV 13	-2.59645	-0.18752
551	SLV 3	-3.47777	-0.25116	SLV 13	-2.73004	-0.19716
552	SLV 3	-3.33268	-0.24069	SLV 13	-2.86506	-0.20691
553	SLV 7	-3.19859	-0.231	SLV 9	-2.99394	-0.21622
554	SLV 11	-3.19859	-0.231	SLV 5	-2.99394	-0.21622
555	SLV 15	-3.33268	-0.24069	SLV 1	-2.86506	-0.20691
556	SLV 15	-3.47777	-0.25116	SLV 1	-2.73004	-0.19716
557	SLV 15	-3.62557	-0.26184	SLV 1	-2.59645	-0.18752
558	SLV 15	-3.77575	-0.27268	SLV 1	-2.46356	-0.17792
559	SLV 15	-3.92774	-0.28366	SLV 1	-2.33051	-0.16831
560	SLV 15	-4.00405	-0.28917	SLV 1	-2.26379	-0.16349
615	SLV 3	-3.98043	-0.28747	SLV 13	-2.25976	-0.1632
616	SLV 3	-3.90415	-0.28196	SLV 13	-2.32649	-0.16802
617	SLV 3	-3.75224	-0.27099	SLV 13	-2.45956	-0.17763
618	SLV 3	-3.60212	-0.26015	SLV 13	-2.59248	-0.18723
619	SLV 3	-3.45436	-0.24947	SLV 13	-2.72609	-0.19688
620	SLV 3	-3.3093	-0.239	SLV 13	-2.86114	-0.20663
621	SLV 3	-3.16706	-0.22872	SLV 13	-2.99821	-0.21653
622	SLV 15	-3.16706	-0.22872	SLV 1	-2.99821	-0.21653
623	SLV 15	-3.3093	-0.239	SLV 1	-2.86114	-0.20663
624	SLV 15	-3.45436	-0.24947	SLV 1	-2.72609	-0.19688
625	SLV 15	-3.60212	-0.26015	SLV 1	-2.59248	-0.18723
626	SLV 15	-3.75224	-0.27099	SLV 1	-2.45956	-0.17763

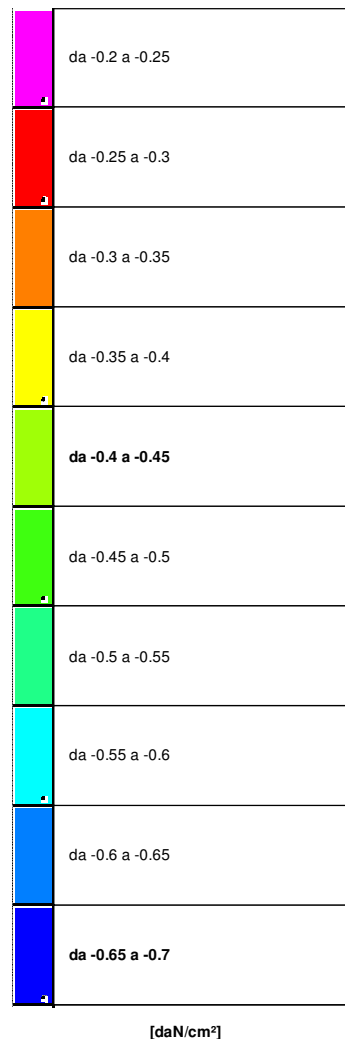
Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima			Pressione massima		
		uz	Valore	Cont.	uz	Valore	
627	SLV 15	-3.90415	-0.28196	SLV 1	-2.32649	-0.16802	
628	SLV 15	-3.98043	-0.28747	SLV 1	-2.25976	-0.1632	
629	SLV 3	-3.95681	-0.28576	SLV 13	-2.25573	-0.16291	
630	SLV 3	-3.88057	-0.28025	SLV 13	-2.32247	-0.16773	
631	SLV 3	-3.72872	-0.26929	SLV 13	-2.45556	-0.17734	
632	SLV 3	-3.57867	-0.25845	SLV 13	-2.58851	-0.18694	
633	SLV 3	-3.43096	-0.24778	SLV 13	-2.72215	-0.19659	
634	SLV 3	-3.28593	-0.23731	SLV 13	-2.85723	-0.20635	
635	SLV 3	-3.14369	-0.22704	SLV 13	-2.99431	-0.21625	
636	SLV 15	-3.14369	-0.22704	SLV 1	-2.99431	-0.21625	
637	SLV 15	-3.28593	-0.23731	SLV 1	-2.85723	-0.20635	
638	SLV 15	-3.43096	-0.24778	SLV 1	-2.72215	-0.19659	
639	SLV 15	-3.57867	-0.25845	SLV 1	-2.58851	-0.18694	
640	SLV 15	-3.72872	-0.26929	SLV 1	-2.45556	-0.17734	
641	SLV 15	-3.88057	-0.28025	SLV 1	-2.32247	-0.16773	
642	SLV 15	-3.95681	-0.28576	SLV 1	-2.25573	-0.16291	
647	SLV 1	-3.94323	-0.28478	SLV 15	-2.24165	-0.16189	
648	SLV 1	-3.86698	-0.27927	SLV 15	-2.30845	-0.16672	
649	SLV 1	-3.71511	-0.26831	SLV 15	-2.44166	-0.17634	
650	SLV 1	-3.56504	-0.25747	SLV 15	-2.57472	-0.18595	
651	SLV 1	-3.41731	-0.2468	SLV 15	-2.70847	-0.19561	
652	SLV 1	-3.27225	-0.23632	SLV 15	-2.84362	-0.20537	
653	SLV 1	-3.12998	-0.22605	SLV 15	-2.98076	-0.21527	
654	SLV 13	-3.12998	-0.22605	SLV 3	-2.98076	-0.21527	
655	SLV 13	-3.27225	-0.23632	SLV 3	-2.84362	-0.20537	
656	SLV 13	-3.41731	-0.2468	SLV 3	-2.70847	-0.19561	
657	SLV 13	-3.56504	-0.25747	SLV 3	-2.57472	-0.18595	
658	SLV 13	-3.71511	-0.26831	SLV 3	-2.44166	-0.17634	
659	SLV 13	-3.86698	-0.27927	SLV 3	-2.30845	-0.16672	
660	SLV 13	-3.94323	-0.28478	SLV 3	-2.24165	-0.16189	
663	SLV 1	-3.93939	-0.2845	SLV 15	-2.21783	-0.16017	
664	SLV 1	-3.86314	-0.279	SLV 15	-2.28468	-0.165	
665	SLV 1	-3.71128	-0.26803	SLV 15	-2.41798	-0.17463	
666	SLV 1	-3.56121	-0.25719	SLV 15	-2.55113	-0.18424	
667	SLV 1	-3.41347	-0.24652	SLV 15	-2.68497	-0.19391	
668	SLV 1	-3.2684	-0.23604	SLV 15	-2.82019	-0.20367	
669	SLV 1	-3.12612	-0.22577	SLV 15	-2.95737	-0.21358	
670	SLV 13	-3.12612	-0.22577	SLV 3	-2.95737	-0.21358	
671	SLV 13	-3.2684	-0.23604	SLV 3	-2.82019	-0.20367	
672	SLV 13	-3.41347	-0.24652	SLV 3	-2.68497	-0.19391	
673	SLV 13	-3.56121	-0.25719	SLV 3	-2.55113	-0.18424	
674	SLV 13	-3.71128	-0.26803	SLV 3	-2.41798	-0.17463	
675	SLV 13	-3.86314	-0.279	SLV 3	-2.28468	-0.165	
676	SLV 13	-3.93939	-0.2845	SLV 3	-2.21783	-0.16017	
681	SLV 1	-3.93556	-0.28423	SLV 15	-2.19401	-0.15845	
682	SLV 1	-3.85931	-0.27872	SLV 15	-2.2609	-0.16328	
683	SLV 1	-3.70745	-0.26775	SLV 15	-2.3943	-0.17292	
684	SLV 1	-3.55737	-0.25691	SLV 15	-2.52755	-0.18254	
685	SLV 1	-3.40963	-0.24624	SLV 15	-2.66146	-0.19221	
686	SLV 1	-3.26455	-0.23577	SLV 15	-2.79675	-0.20198	
687	SLV 5	-3.13018	-0.22606	SLV 11	-2.92606	-0.21132	
688	SLV 9	-3.13018	-0.22606	SLV 7	-2.92606	-0.21132	
689	SLV 13	-3.26455	-0.23577	SLV 3	-2.79675	-0.20198	
690	SLV 13	-3.40963	-0.24624	SLV 3	-2.66146	-0.19221	
691	SLV 13	-3.55737	-0.25691	SLV 3	-2.52755	-0.18254	
692	SLV 13	-3.70745	-0.26775	SLV 3	-2.3943	-0.17292	
693	SLV 13	-3.85931	-0.27872	SLV 3	-2.2609	-0.16328	
694	SLV 13	-3.93556	-0.28423	SLV 3	-2.19401	-0.15845	
697	SLV 1	-3.93172	-0.28395	SLV 15	-2.17019	-0.15673	
698	SLV 1	-3.85547	-0.27844	SLV 15	-2.23712	-0.16157	
699	SLV 1	-3.70362	-0.26748	SLV 15	-2.37062	-0.17121	
700	SLV 1	-3.55354	-0.25664	SLV 15	-2.50396	-0.18084	
701	SLV 1	-3.40579	-0.24597	SLV 15	-2.63796	-0.19051	
702	SLV 1	-3.26071	-0.23549	SLV 15	-2.77331	-0.20029	
703	SLV 5	-3.14907	-0.22743	SLV 11	-2.87991	-0.20799	
704	SLV 9	-3.14907	-0.22743	SLV 7	-2.87991	-0.20799	
705	SLV 13	-3.26071	-0.23549	SLV 3	-2.77331	-0.20029	
706	SLV 13	-3.40579	-0.24597	SLV 3	-2.63796	-0.19051	
707	SLV 13	-3.55354	-0.25664	SLV 3	-2.50396	-0.18084	
708	SLV 13	-3.70362	-0.26748	SLV 3	-2.37062	-0.17121	
709	SLV 13	-3.85547	-0.27844	SLV 3	-2.23712	-0.16157	
710	SLV 13	-3.93172	-0.28395	SLV 3	-2.17019	-0.15673	
713	SLV 1	-3.92789	-0.28367	SLV 15	-2.14637	-0.15501	
714	SLV 1	-3.85164	-0.27817	SLV 15	-2.21335	-0.15985	
715	SLV 1	-3.69978	-0.2672	SLV 15	-2.34693	-0.1695	
716	SLV 1	-3.5497	-0.25636	SLV 15	-2.48036	-0.17913	
717	SLV 1	-3.40195	-0.24569	SLV 15	-2.61444	-0.18882	
718	SLV 1	-3.25685	-0.23521	SLV 15	-2.74986	-0.1986	
719	SLV 5	-3.16798	-0.22879	SLV 11	-2.83373	-0.20465	
720	SLV 9	-3.16798	-0.22879	SLV 7	-2.83373	-0.20465	
721	SLV 13	-3.25685	-0.23521	SLV 3	-2.74986	-0.1986	
722	SLV 13	-3.40195	-0.24569	SLV 3	-2.61444	-0.18882	
723	SLV 13	-3.5497	-0.25636	SLV 3	-2.48036	-0.17913	
724	SLV 13	-3.69978	-0.2672	SLV 3	-2.34693	-0.1695	
725	SLV 13	-3.85164	-0.27817	SLV 3	-2.21335	-0.15985	
726	SLV 13	-3.92789	-0.28367	SLV 3	-2.14637	-0.15501	
729	SLV 1	-3.92406	-0.2834	SLV 15	-2.12254	-0.15329	
730	SLV 1	-3.84781	-0.27789	SLV 15	-2.18956	-0.15813	
731	SLV 1	-3.69595	-0.26692	SLV 15	-2.32324	-0.16778	
732	SLV 1	-3.54586	-0.25608	SLV 15	-2.45676	-0.17743	
733	SLV 1	-3.3981	-0.24541	SLV 15	-2.59092	-0.18712	
734	SLV 1	-3.253	-0.23493	SLV 15	-2.7264	-0.1969	
735	SLV 5	-3.18689	-0.23016	SLV 11	-2.78753	-0.20132	
736	SLV 9	-3.18689	-0.23016	SLV 7	-2.78753	-0.20132	
737	SLV 13	-3.253	-0.23493	SLV 3	-2.7264	-0.1969	
738	SLV 13	-3.3981	-0.24541	SLV 3	-2.59092	-0.18712	
739	SLV 13	-3.54586	-0.25608	SLV 3	-2.45676	-0.17743	
740	SLV 13	-3.69595	-0.26692	SLV 3	-2.32324	-0.16778	
741	SLV 13	-3.84781	-0.27789	SLV 3	-2.18956	-0.15813	

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
742	SLV 13	-3.92406	-0.2834	SLV 3	-2.12254	-0.15329
745	SLV 1	-3.92023	-0.28312	SLV 15	-2.09872	-0.15157
746	SLV 1	-3.84398	-0.27761	SLV 15	-2.16578	-0.15641
747	SLV 1	-3.69211	-0.26664	SLV 15	-2.29954	-0.16607
748	SLV 1	-3.54201	-0.2558	SLV 15	-2.43314	-0.17572
749	SLV 1	-3.39425	-0.24513	SLV 15	-2.56737	-0.18542
750	SLV 5	-3.25046	-0.23475	SLV 11	-2.70157	-0.19511
751	SLV 5	-3.20581	-0.23152	SLV 11	-2.74127	-0.19797
752	SLV 9	-3.20581	-0.23152	SLV 7	-2.74127	-0.19797
753	SLV 9	-3.25046	-0.23475	SLV 7	-2.70157	-0.19511
754	SLV 13	-3.39425	-0.24513	SLV 3	-2.56737	-0.18542
755	SLV 13	-3.54201	-0.2558	SLV 3	-2.43314	-0.17572
756	SLV 13	-3.69211	-0.26664	SLV 3	-2.29954	-0.16607
757	SLV 13	-3.84398	-0.27761	SLV 3	-2.16578	-0.15641
758	SLV 13	-3.92023	-0.28312	SLV 3	-2.09872	-0.15157
761	SLV 1	-3.91641	-0.28284	SLV 15	-2.0749	-0.14985
762	SLV 1	-3.84014	-0.27734	SLV 15	-2.14199	-0.15469
763	SLV 1	-3.68826	-0.26637	SLV 15	-2.27583	-0.16436
764	SLV 1	-3.53815	-0.25553	SLV 15	-2.4095	-0.17401
765	SLV 1	-3.39037	-0.24485	SLV 15	-2.54379	-0.18371
766	SLV 5	-3.2694	-0.23612	SLV 11	-2.65522	-0.19176
767	SLV 5	-3.22472	-0.23289	SLV 11	-2.69496	-0.19463
768	SLV 9	-3.22472	-0.23289	SLV 7	-2.69496	-0.19463
769	SLV 9	-3.2694	-0.23612	SLV 7	-2.65522	-0.19176
770	SLV 13	-3.39037	-0.24485	SLV 3	-2.54379	-0.18371
771	SLV 13	-3.53815	-0.25553	SLV 3	-2.4095	-0.17401
772	SLV 13	-3.68826	-0.26637	SLV 3	-2.27583	-0.16436
773	SLV 13	-3.84014	-0.27734	SLV 3	-2.14199	-0.15469
774	SLV 13	-3.91641	-0.28284	SLV 3	-2.0749	-0.14985
779	SLV 1	-3.91259	-0.28257	SLV 15	-2.05108	-0.14813
780	SLV 1	-3.83631	-0.27706	SLV 15	-2.1182	-0.15298
781	SLV 1	-3.6844	-0.26609	SLV 15	-2.2521	-0.16265
782	SLV 1	-3.53428	-0.25525	SLV 15	-2.38583	-0.1723
783	SLV 1	-3.38647	-0.24457	SLV 15	-2.52018	-0.18201
784	SLV 5	-3.28833	-0.23748	SLV 11	-2.60879	-0.18841
785	SLV 5	-3.24362	-0.23425	SLV 11	-2.64857	-0.19128
786	SLV 9	-3.24362	-0.23425	SLV 7	-2.64857	-0.19128
787	SLV 9	-3.28833	-0.23748	SLV 7	-2.60879	-0.18841
788	SLV 13	-3.38647	-0.24457	SLV 3	-2.52018	-0.18201
789	SLV 13	-3.53428	-0.25525	SLV 3	-2.38583	-0.1723
790	SLV 13	-3.6844	-0.26609	SLV 3	-2.2521	-0.16265
791	SLV 13	-3.83631	-0.27706	SLV 3	-2.1182	-0.15298
792	SLV 13	-3.91259	-0.28257	SLV 3	-2.05108	-0.14813
795	SLV 1	-3.90878	-0.28229	SLV 15	-2.02726	-0.14641
796	SLV 1	-3.83248	-0.27678	SLV 15	-2.09441	-0.15126
797	SLV 1	-3.68053	-0.26581	SLV 15	-2.22835	-0.16093
798	SLV 1	-3.53037	-0.25496	SLV 15	-2.36212	-0.17059
799	SLV 1	-3.38252	-0.24429	SLV 15	-2.4965	-0.1803
800	SLV 5	-3.30721	-0.23885	SLV 11	-2.56228	-0.18505
801	SLV 5	-3.26247	-0.23562	SLV 11	-2.60209	-0.18792
802	SLV 9	-3.26247	-0.23562	SLV 7	-2.60209	-0.18792
803	SLV 9	-3.30721	-0.23885	SLV 7	-2.56228	-0.18505
804	SLV 13	-3.38252	-0.24429	SLV 3	-2.4965	-0.1803
805	SLV 13	-3.53037	-0.25496	SLV 3	-2.36212	-0.17059
806	SLV 13	-3.68053	-0.26581	SLV 3	-2.22835	-0.16093
807	SLV 13	-3.83248	-0.27678	SLV 3	-2.09441	-0.15126
808	SLV 13	-3.90878	-0.28229	SLV 3	-2.02726	-0.14641
811	SLV 1	-3.90498	-0.28202	SLV 15	-2.00344	-0.14469
812	SLV 1	-3.82864	-0.2765	SLV 15	-2.07061	-0.14954
813	SLV 1	-3.67663	-0.26553	SLV 15	-2.20457	-0.15921
814	SLV 1	-3.5264	-0.25468	SLV 15	-2.33836	-0.16888
815	SLV 1	-3.37849	-0.24399	SLV 15	-2.47275	-0.17858
816	SLV 5	-3.32603	-0.24021	SLV 11	-2.51565	-0.18168
817	SLV 5	-3.28125	-0.23697	SLV 11	-2.55547	-0.18456
818	SLV 9	-3.28125	-0.23697	SLV 7	-2.55547	-0.18456
819	SLV 9	-3.32603	-0.24021	SLV 7	-2.51565	-0.18168
820	SLV 13	-3.37849	-0.24399	SLV 3	-2.47275	-0.17858
821	SLV 13	-3.5264	-0.25468	SLV 3	-2.33836	-0.16888
822	SLV 13	-3.67663	-0.26553	SLV 3	-2.20457	-0.15921
823	SLV 13	-3.82864	-0.2765	SLV 3	-2.07061	-0.14954
824	SLV 13	-3.90498	-0.28202	SLV 3	-2.00344	-0.14469
883	SLV 1	-3.90114	-0.28174	SLV 15	-1.97963	-0.14297
884	SLV 1	-3.82477	-0.27623	SLV 15	-2.0468	-0.14782
885	SLV 1	-3.67266	-0.26524	SLV 15	-2.18076	-0.15749
886	SLV 1	-3.52232	-0.25438	SLV 15	-2.31453	-0.16716
887	SLV 5	-3.39231	-0.24499	SLV 11	-2.43093	-0.17556
888	SLV 5	-3.34472	-0.24156	SLV 11	-2.46887	-0.1783
889	SLV 5	-3.2999	-0.23832	SLV 11	-2.5087	-0.18118
890	SLV 9	-3.2999	-0.23832	SLV 7	-2.5087	-0.18118
891	SLV 9	-3.34472	-0.24156	SLV 7	-2.46887	-0.1783
892	SLV 9	-3.39231	-0.24499	SLV 7	-2.43093	-0.17556
893	SLV 13	-3.52232	-0.25438	SLV 3	-2.31453	-0.16716
894	SLV 13	-3.67266	-0.26524	SLV 3	-2.18076	-0.15749
895	SLV 13	-3.82477	-0.27623	SLV 3	-2.0468	-0.14782
896	SLV 13	-3.90114	-0.28174	SLV 3	-1.97963	-0.14297
903	SLV 1	-3.89723	-0.28146	SLV 15	-1.95583	-0.14125
904	SLV 1	-3.82083	-0.27594	SLV 15	-2.023	-0.1461
905	SLV 1	-3.66857	-0.26494	SLV 15	-2.15692	-0.15577
906	SLV 1	-3.51807	-0.25408	SLV 15	-2.29063	-0.16543
907	SLV 5	-3.4109	-0.24634	SLV 11	-2.38401	-0.17217
908	SLV 5	-3.3632	-0.24289	SLV 11	-2.42193	-0.17491
909	SLV 5	-3.31833	-0.23965	SLV 11	-2.46174	-0.17779
910	SLV 9	-3.31833	-0.23965	SLV 7	-2.46174	-0.17779
911	SLV 9	-3.3632	-0.24289	SLV 7	-2.42193	-0.17491
912	SLV 9	-3.4109	-0.24634	SLV 7	-2.38401	-0.17217
913	SLV 13	-3.51807	-0.25408	SLV 3	-2.29063	-0.16543
914	SLV 13	-3.66857	-0.26494	SLV 3	-2.15692	-0.15577
915	SLV 13	-3.82083	-0.27594	SLV 3	-2.023	-0.1461
916	SLV 13	-3.89723	-0.28146	SLV 3	-1.95583	-0.14125

8.4 Pressioni terreno in SLE/SLD



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



[daN/cm²]

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 -0.66513 al nodo di indice 211, di coordinate x = 260, y = 191, z = -310, nel contesto SLE rara 7.

Spostamento estremo minimo -9.23403 al nodo di indice 211, di coordinate x = 260, y = 191, z = -310, nel contesto SLE rara 7.

Spostamento estremo massimo -2.49822 al nodo di indice 903, di coordinate x = -220, y = -1344, z = -222, nel contesto SLD 15.

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Cont.	Pressione massima	
		uz	Valore		uz	Valore
2	SLE RA 7	-9.2304	-0.66487	SLD 15	-4.11704	-0.29655
4	SLE RA 7	-9.21388	-0.66368	SLD 15	-4.28145	-0.30839
5	SLE RA 7	-9.19399	-0.66224	SLD 11	-4.40569	-0.31734
6	SLE RA 7	-9.17454	-0.66084	SLD 11	-4.44835	-0.32042
7	SLE RA 7	-9.15852	-0.65969	SLD 11	-4.49245	-0.32359
8	SLE RA 7	-9.14807	-0.65894	SLD 11	-4.53896	-0.32694
9	SLE RA 7	-9.14444	-0.65867	SLD 11	-4.58851	-0.33051
10	SLE RA 7	-9.14807	-0.65894	SLD 7	-4.53896	-0.32694
11	SLE RA 7	-9.15853	-0.65969	SLD 7	-4.49245	-0.32359
12	SLE RA 7	-9.17454	-0.66084	SLD 7	-4.44835	-0.32042
13	SLE RA 7	-9.19399	-0.66224	SLD 7	-4.40569	-0.31734
14	SLE RA 7	-9.21388	-0.66368	SLD 3	-4.28146	-0.30839
16	SLE RA 7	-9.2304	-0.66487	SLD 3	-4.11705	-0.29655
17	SLE RA 7	-9.23056	-0.66488	SLD 15	-4.13417	-0.29778
19	SLE RA 7	-9.21426	-0.6637	SLD 15	-4.29865	-0.30963
20	SLE RA 7	-9.19471	-0.6623	SLD 15	-4.46103	-0.32133
21	SLE RA 7	-9.17563	-0.66092	SLD 11	-4.50565	-0.32454
22	SLE RA 7	-9.15991	-0.65979	SLD 11	-4.54984	-0.32773
23	SLE RA 7	-9.14965	-0.65905	SLD 11	-4.59641	-0.33108
24	SLE RA 7	-9.14609	-0.65879	SLE RA 1	-4.6298	-0.33349
25	SLE RA 7	-9.14965	-0.65905	SLD 7	-4.59641	-0.33108
26	SLE RA 7	-9.15991	-0.65979	SLD 7	-4.54984	-0.32773

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
27	SLE RA 7	-9.17563	-0.66092	SLD 7	-4.50565	-0.32454
28	SLE RA 7	-9.19471	-0.6623	SLD 3	-4.46103	-0.32133
29	SLE RA 7	-9.21426	-0.6637	SLD 3	-4.29865	-0.30963
31	SLE RA 7	-9.23057	-0.66488	SLD 3	-4.13417	-0.29778
32	SLE RA 7	-9.23088	-0.6649	SLD 15	-4.15138	-0.29902
34	SLE RA 7	-9.21473	-0.66374	SLD 15	-4.31591	-0.31088
35	SLE RA 7	-9.19536	-0.66234	SLD 15	-4.47835	-0.32258
36	SLE RA 7	-9.17647	-0.66098	SLD 11	-4.56283	-0.32866
37	SLE RA 7	-9.16092	-0.65986	SLD 11	-4.60703	-0.33184
38	SLE RA 7	-9.15077	-0.65913	SLE RA 1	-4.63173	-0.33362
39	SLE RA 7	-9.14725	-0.65888	SLE RA 1	-4.63021	-0.33351
40	SLE RA 7	-9.15077	-0.65913	SLE RA 1	-4.63173	-0.33362
41	SLE RA 7	-9.16092	-0.65986	SLD 7	-4.60703	-0.33184
42	SLE RA 7	-9.17647	-0.66098	SLD 7	-4.56283	-0.32866
43	SLE RA 7	-9.19536	-0.66234	SLD 3	-4.47835	-0.32258
44	SLE RA 7	-9.21473	-0.66374	SLD 3	-4.31592	-0.31088
46	SLE RA 7	-9.23089	-0.6649	SLD 3	-4.15138	-0.29902
47	SLE RA 7	-9.23126	-0.66493	SLD 15	-4.16862	-0.30027
49	SLE RA 7	-9.2152	-0.66377	SLD 15	-4.33317	-0.31212
50	SLE RA 7	-9.19594	-0.66238	SLD 15	-4.49563	-0.32382
51	SLE RA 7	-9.17714	-0.66103	SLD 11	-4.61989	-0.33277
52	SLE RA 7	-9.16168	-0.65992	SLE RA 1	-4.63636	-0.33396
53	SLE RA 7	-9.15158	-0.65919	SLE RA 1	-4.63198	-0.33364
54	SLE RA 7	-9.14808	-0.65894	SLE RA 1	-4.63046	-0.33353
55	SLE RA 7	-9.15158	-0.65919	SLE RA 1	-4.63198	-0.33364
56	SLE RA 7	-9.16168	-0.65992	SLE RA 1	-4.63636	-0.33396
57	SLE RA 7	-9.17714	-0.66103	SLD 7	-4.6199	-0.33277
58	SLE RA 7	-9.19594	-0.66238	SLD 3	-4.49563	-0.32382
59	SLE RA 7	-9.2152	-0.66377	SLD 3	-4.33317	-0.31212
61	SLE RA 7	-9.23126	-0.66493	SLD 3	-4.16862	-0.30027
62	SLE RA 7	-9.23168	-0.66496	SLD 15	-4.18587	-0.30151
64	SLE RA 7	-9.21566	-0.6638	SLD 15	-4.35042	-0.31336
65	SLE RA 7	-9.19644	-0.66242	SLD 15	-4.51287	-0.32506
66	SLE RA 7	-9.1777	-0.66107	SLE RA 1	-4.64322	-0.33445
67	SLE RA 7	-9.16227	-0.65996	SLE RA 1	-4.6365	-0.33397
68	SLE RA 7	-9.1522	-0.65923	SLE RA 1	-4.63214	-0.33365
69	SLE RA 7	-9.14871	-0.65898	SLE RA 1	-4.63062	-0.33354
70	SLE RA 7	-9.1522	-0.65923	SLE RA 1	-4.63214	-0.33365
71	SLE RA 7	-9.16227	-0.65996	SLE RA 1	-4.6365	-0.33397
72	SLE RA 7	-9.1777	-0.66107	SLE RA 1	-4.64322	-0.33445
73	SLE RA 7	-9.19644	-0.66242	SLD 3	-4.51287	-0.32506
74	SLE RA 7	-9.21566	-0.6638	SLD 3	-4.35042	-0.31336
76	SLE RA 7	-9.23168	-0.66496	SLD 3	-4.18587	-0.30151
77	SLE RA 7	-9.23212	-0.66499	SLD 15	-4.20312	-0.30275
79	SLE RA 7	-9.2161	-0.66384	SLD 15	-4.36765	-0.3146
80	SLE RA 7	-9.1969	-0.66245	SLD 15	-4.53008	-0.3263
81	SLE RA 7	-9.17817	-0.6611	SLE RA 1	-4.64433	-0.33446
82	SLE RA 7	-9.16275	-0.65999	SLE RA 1	-4.6366	-0.33397
83	SLE RA 7	-9.15269	-0.65927	SLE RA 1	-4.63223	-0.33366
84	SLE RA 7	-9.1492	-0.65902	SLE RA 1	-4.63072	-0.33355
85	SLE RA 7	-9.15269	-0.65927	SLE RA 1	-4.63224	-0.33366
86	SLE RA 7	-9.16275	-0.65999	SLE RA 1	-4.6366	-0.33397
87	SLE RA 7	-9.17817	-0.6611	SLE RA 1	-4.64433	-0.33446
88	SLE RA 7	-9.1969	-0.66245	SLD 3	-4.53008	-0.3263
89	SLE RA 7	-9.21611	-0.66384	SLD 3	-4.36765	-0.3146
91	SLE RA 7	-9.23212	-0.66499	SLD 3	-4.20312	-0.30275
92	SLE RA 7	-9.23254	-0.66502	SLD 15	-4.22037	-0.30399
94	SLE RA 7	-9.21652	-0.66387	SLD 15	-4.38486	-0.31584
95	SLE RA 7	-9.19731	-0.66248	SLD 15	-4.54725	-0.32754
96	SLE RA 7	-9.17857	-0.66113	SLE RA 1	-4.64336	-0.33446
97	SLE RA 7	-9.16315	-0.66002	SLE RA 1	-4.63666	-0.33398
98	SLE RA 7	-9.15309	-0.6593	SLE RA 1	-4.6323	-0.33366
99	SLE RA 7	-9.1496	-0.65905	SLE RA 1	-4.63078	-0.33356
100	SLE RA 7	-9.15309	-0.6593	SLE RA 1	-4.6323	-0.33366
101	SLE RA 7	-9.16315	-0.66002	SLE RA 1	-4.63666	-0.33398
102	SLE RA 7	-9.17857	-0.66113	SLE RA 1	-4.64336	-0.33446
103	SLE RA 7	-9.19731	-0.66248	SLD 3	-4.54725	-0.32754
104	SLE RA 7	-9.21652	-0.66387	SLD 3	-4.38486	-0.31584
106	SLE RA 7	-9.23254	-0.66502	SLD 3	-4.22037	-0.30399
107	SLE RA 7	-9.23293	-0.66505	SLD 15	-4.23761	-0.30524
109	SLE RA 7	-9.2169	-0.66389	SLD 15	-4.40205	-0.31708
110	SLE RA 7	-9.19766	-0.66251	SLD 15	-4.56441	-0.32877
111	SLE RA 7	-9.17891	-0.66116	SLE RA 1	-4.64341	-0.33447
112	SLE RA 7	-9.16348	-0.66005	SLE RA 1	-4.6367	-0.33398
113	SLE RA 7	-9.15342	-0.65932	SLE RA 1	-4.63233	-0.33367
114	SLE RA 7	-9.14993	-0.65907	SLE RA 1	-4.63082	-0.33356
115	SLE RA 7	-9.15342	-0.65932	SLE RA 1	-4.63233	-0.33367
116	SLE RA 7	-9.16348	-0.66005	SLE RA 1	-4.6367	-0.33398
117	SLE RA 7	-9.17891	-0.66116	SLE RA 1	-4.64341	-0.33447
118	SLE RA 7	-9.19767	-0.66251	SLD 3	-4.56441	-0.32877
119	SLE RA 7	-9.2169	-0.66389	SLD 3	-4.40206	-0.31708
121	SLE RA 7	-9.23293	-0.66505	SLD 3	-4.23761	-0.30524
122	SLE RA 7	-9.23327	-0.66507	SLD 15	-4.25482	-0.30648
124	SLE RA 7	-9.21722	-0.66392	SLD 15	-4.41923	-0.31832
125	SLE RA 7	-9.19797	-0.66253	SLD 15	-4.58153	-0.33001
126	SLE RA 7	-9.1792	-0.66118	SLE RA 1	-4.64344	-0.33447
127	SLE RA 7	-9.16376	-0.66007	SLE RA 1	-4.63672	-0.33398
128	SLE RA 7	-9.15368	-0.65934	SLE RA 1	-4.63235	-0.33367
129	SLE RA 7	-9.15019	-0.65909	SLE RA 1	-4.63084	-0.33356
130	SLE RA 7	-9.15368	-0.65934	SLE RA 1	-4.63235	-0.33367
131	SLE RA 7	-9.16376	-0.66007	SLE RA 1	-4.63672	-0.33398
132	SLE RA 7	-9.1792	-0.66118	SLE RA 1	-4.64344	-0.33447
133	SLE RA 7	-9.19797	-0.66253	SLD 3	-4.58153	-0.33001
134	SLE RA 7	-9.21722	-0.66392	SLD 3	-4.41923	-0.31832
136	SLE RA 7	-9.23327	-0.66507	SLD 3	-4.25483	-0.30648
137	SLE RA 7	-9.23355	-0.66509	SLD 15	-4.27202	-0.30771
139	SLE RA 7	-9.21748	-0.66394	SLD 15	-4.43638	-0.31955
140	SLE RA 7	-9.19821	-0.66255	SLD 15	-4.59864	-0.33124
141	SLE RA 7	-9.17943	-0.6612	SLE RA 1	-4.64346	-0.33447

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	Cont.	uz	Valore
142	SLE RA 7	-9.16398	-0.66008	SLE RA 1	-4.63674	-0.33398
143	SLE RA 7	-9.1539	-0.65936	SLE RA 1	-4.63236	-0.33367
144	SLE RA 7	-9.1504	-0.6591	SLE RA 1	-4.63085	-0.33356
145	SLE RA 7	-9.1539	-0.65936	SLE RA 1	-4.63236	-0.33367
146	SLE RA 7	-9.16398	-0.66008	SLE RA 1	-4.63674	-0.33398
147	SLE RA 7	-9.17943	-0.6612	SLE RA 1	-4.64344	-0.33447
148	SLE RA 7	-9.19821	-0.66255	SLD 3	-4.59864	-0.33124
149	SLE RA 7	-9.21748	-0.66394	SLD 3	-4.43638	-0.31955
151	SLE RA 7	-9.23355	-0.66509	SLD 3	-4.27202	-0.30771
152	SLE RA 7	-9.23376	-0.66511	SLD 15	-4.2892	-0.30895
154	SLE RA 7	-9.21768	-0.66395	SLD 15	-4.45352	-0.32079
155	SLE RA 7	-9.1984	-0.66256	SLD 15	-4.61572	-0.33247
156	SLE RA 7	-9.17961	-0.66121	SLE RA 1	-4.64348	-0.33447
157	SLE RA 7	-9.16415	-0.66009	SLE RA 1	-4.63675	-0.33399
158	SLE RA 7	-9.15407	-0.65937	SLE RA 1	-4.63237	-0.33367
159	SLE RA 7	-9.15057	-0.65912	SLE RA 1	-4.63086	-0.33356
160	SLE RA 7	-9.15407	-0.65937	SLE RA 1	-4.63237	-0.33367
161	SLE RA 7	-9.16415	-0.66009	SLE RA 1	-4.63675	-0.33399
162	SLE RA 7	-9.17961	-0.66121	SLE RA 1	-4.64348	-0.33447
163	SLE RA 7	-9.1984	-0.66256	SLD 3	-4.61573	-0.33247
164	SLE RA 7	-9.21768	-0.66395	SLD 3	-4.45352	-0.32079
166	SLE RA 7	-9.23377	-0.66511	SLD 3	-4.2892	-0.30895
167	SLE RA 7	-9.23391	-0.66512	SLD 15	-4.30635	-0.31019
169	SLE RA 7	-9.21782	-0.66396	SLD 15	-4.47063	-0.32202
170	SLE RA 7	-9.19853	-0.66257	SLD 15	-4.63279	-0.3337
171	SLE RA 7	-9.17973	-0.66122	SLE RA 1	-4.64349	-0.33447
172	SLE RA 7	-9.16427	-0.6601	SLE RA 1	-4.63675	-0.33399
173	SLE RA 7	-9.15418	-0.65938	SLE RA 1	-4.63238	-0.33367
174	SLE RA 7	-9.15068	-0.65912	SLE RA 1	-4.63086	-0.33356
175	SLE RA 7	-9.15418	-0.65938	SLE RA 1	-4.63238	-0.33367
176	SLE RA 7	-9.16427	-0.6601	SLE RA 1	-4.63675	-0.33399
177	SLE RA 7	-9.17973	-0.66122	SLE RA 1	-4.64349	-0.33447
178	SLE RA 7	-9.19853	-0.66257	SLD 3	-4.63279	-0.3337
179	SLE RA 7	-9.21782	-0.66396	SLD 3	-4.47063	-0.32202
181	SLE RA 7	-9.23391	-0.66512	SLD 3	-4.30635	-0.31019
182	SLE RA 7	-9.234	-0.66513	SLD 15	-4.32348	-0.31142
184	SLE RA 7	-9.2179	-0.66397	SLD 15	-4.48772	-0.32325
185	SLE RA 7	-9.19861	-0.66258	SLD 15	-4.64984	-0.33493
186	SLE RA 7	-9.17981	-0.66122	SLE RA 1	-4.64349	-0.33447
187	SLE RA 7	-9.16434	-0.66011	SLE RA 1	-4.63676	-0.33399
188	SLE RA 7	-9.15425	-0.65938	SLE RA 1	-4.63238	-0.33367
189	SLE RA 7	-9.15075	-0.65913	SLE RA 1	-4.63086	-0.33356
190	SLE RA 7	-9.15425	-0.65938	SLE RA 1	-4.63238	-0.33367
191	SLE RA 7	-9.16434	-0.66011	SLE RA 1	-4.63676	-0.33399
192	SLE RA 7	-9.17981	-0.66122	SLE RA 1	-4.64349	-0.33447
193	SLE RA 7	-9.19861	-0.66258	SLD 3	-4.64984	-0.33493
194	SLE RA 7	-9.2179	-0.66397	SLD 3	-4.48772	-0.32325
196	SLE RA 7	-9.234	-0.66513	SLD 3	-4.32348	-0.31142
197	SLE RA 7	-9.23403	-0.66513	SLD 13	-4.34059	-0.31265
199	SLE RA 7	-9.21792	-0.66397	SLD 13	-4.5048	-0.32448
200	SLE RA 7	-9.19864	-0.66258	SLE RA 1	-4.65174	-0.33507
201	SLE RA 7	-9.17983	-0.66122	SLE RA 1	-4.64349	-0.33447
202	SLE RA 7	-9.16437	-0.66011	SLE RA 1	-4.63676	-0.33399
203	SLE RA 7	-9.15427	-0.65938	SLE RA 1	-4.63238	-0.33367
204	SLE RA 7	-9.15077	-0.65913	SLE RA 1	-4.63086	-0.33356
205	SLE RA 7	-9.15427	-0.65938	SLE RA 1	-4.63238	-0.33367
206	SLE RA 7	-9.16437	-0.66011	SLE RA 1	-4.63676	-0.33399
207	SLE RA 7	-9.17983	-0.66122	SLE RA 1	-4.64349	-0.33447
208	SLE RA 7	-9.19864	-0.66258	SLE RA 1	-4.65174	-0.33507
209	SLE RA 7	-9.21792	-0.66397	SLD 1	-4.5048	-0.32448
211	SLE RA 7	-9.23403	-0.66513	SLD 1	-4.34059	-0.31265
212	SLE RA 7	-9.234	-0.66513	SLD 13	-4.32348	-0.31142
214	SLE RA 7	-9.2179	-0.66397	SLD 13	-4.48772	-0.32325
215	SLE RA 7	-9.19861	-0.66258	SLD 13	-4.64984	-0.33493
216	SLE RA 7	-9.17981	-0.66122	SLE RA 1	-4.64349	-0.33447
217	SLE RA 7	-9.16434	-0.66011	SLE RA 1	-4.63676	-0.33399
218	SLE RA 7	-9.15425	-0.65938	SLE RA 1	-4.63238	-0.33367
219	SLE RA 7	-9.15075	-0.65913	SLE RA 1	-4.63086	-0.33356
220	SLE RA 7	-9.15425	-0.65938	SLE RA 1	-4.63238	-0.33367
221	SLE RA 7	-9.16434	-0.66011	SLE RA 1	-4.63676	-0.33399
222	SLE RA 7	-9.17981	-0.66122	SLE RA 1	-4.64349	-0.33447
223	SLE RA 7	-9.19861	-0.66258	SLD 1	-4.64984	-0.33493
224	SLE RA 7	-9.2179	-0.66397	SLD 1	-4.48772	-0.32325
226	SLE RA 7	-9.234	-0.66513	SLD 1	-4.32348	-0.31142
227	SLE RA 7	-9.23391	-0.66512	SLD 13	-4.30635	-0.31019
229	SLE RA 7	-9.21782	-0.66396	SLD 13	-4.47063	-0.32202
230	SLE RA 7	-9.19853	-0.66257	SLD 13	-4.63279	-0.3337
231	SLE RA 7	-9.17973	-0.66122	SLE RA 1	-4.64349	-0.33447
232	SLE RA 7	-9.16427	-0.6601	SLE RA 1	-4.63675	-0.33399
233	SLE RA 7	-9.15418	-0.65938	SLE RA 1	-4.63238	-0.33367
234	SLE RA 7	-9.15068	-0.65912	SLE RA 1	-4.63086	-0.33356
235	SLE RA 7	-9.15418	-0.65938	SLE RA 1	-4.63238	-0.33367
236	SLE RA 7	-9.16427	-0.6601	SLE RA 1	-4.63675	-0.33399
237	SLE RA 7	-9.17973	-0.66122	SLE RA 1	-4.64349	-0.33447
238	SLE RA 7	-9.19853	-0.66257	SLD 1	-4.63279	-0.3337
239	SLE RA 7	-9.21781	-0.66396	SLD 1	-4.47063	-0.32202
241	SLE RA 7	-9.23391	-0.66512	SLD 1	-4.30635	-0.31019
242	SLE RA 7	-9.23377	-0.66511	SLD 13	-4.2892	-0.30895
244	SLE RA 7	-9.21768	-0.66395	SLD 13	-4.45352	-0.32079
245	SLE RA 7	-9.1984	-0.66256	SLD 13	-4.61573	-0.33247
246	SLE RA 7	-9.17961	-0.66121	SLE RA 1	-4.64348	-0.33447
247	SLE RA 7	-9.16415	-0.66009	SLE RA 1	-4.63675	-0.33399
248	SLE RA 7	-9.15407	-0.65937	SLE RA 1	-4.63237	-0.33367
249	SLE RA 7	-9.15057	-0.65912	SLE RA 1	-4.63086	-0.33356
250	SLE RA 7	-9.15407	-0.65937	SLE RA 1	-4.63237	-0.33367
251	SLE RA 7	-9.16415	-0.66009	SLE RA 1	-4.63675	-0.33399
252	SLE RA 7	-9.17961	-0.66121	SLE RA 1	-4.64348	-0.33447
253	SLE RA 7	-9.1984	-0.66256	SLD 1	-4.61572	-0.33247
254	SLE RA 7	-9.21768	-0.66395	SLD 1	-4.45352	-0.32079

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
256	SLE RA 7		-9.23376	-0.66511	SLD 1	-4.2892	-0.30895
257	SLE RA 7		-9.23355	-0.66509	SLD 13	-4.27202	-0.30771
259	SLE RA 7		-9.21748	-0.66394	SLD 13	-4.43638	-0.31955
260	SLE RA 7		-9.19821	-0.66255	SLD 13	-4.59864	-0.33124
261	SLE RA 7		-9.17943	-0.66118	SLE RA 1	-4.64346	-0.33447
262	SLE RA 7		-9.16398	-0.66008	SLE RA 1	-4.63674	-0.33398
263	SLE RA 7		-9.1539	-0.65936	SLE RA 1	-4.63237	-0.33367
264	SLE RA 7		-9.1504	-0.6591	SLE RA 1	-4.63085	-0.33356
265	SLE RA 7		-9.1539	-0.65936	SLE RA 1	-4.63236	-0.33367
266	SLE RA 7		-9.16398	-0.66008	SLE RA 1	-4.63674	-0.33398
267	SLE RA 7		-9.17943	-0.66118	SLE RA 1	-4.64346	-0.33447
268	SLE RA 7		-9.19821	-0.66255	SLD 1	-4.59864	-0.33124
269	SLE RA 7		-9.21748	-0.66394	SLD 1	-4.43638	-0.31955
271	SLE RA 7		-9.23355	-0.66509	SLD 1	-4.27202	-0.30771
272	SLE RA 7		-9.23327	-0.66507	SLD 13	-4.25482	-0.30648
274	SLE RA 7		-9.21722	-0.66392	SLD 13	-4.41923	-0.31832
275	SLE RA 7		-9.19797	-0.66253	SLD 13	-4.58153	-0.33001
276	SLE RA 7		-9.1792	-0.66118	SLE RA 1	-4.64344	-0.33447
277	SLE RA 7		-9.16376	-0.66007	SLE RA 1	-4.63672	-0.33398
278	SLE RA 7		-9.15369	-0.65934	SLE RA 1	-4.63235	-0.33367
279	SLE RA 7		-9.15019	-0.65909	SLE RA 1	-4.63084	-0.33356
280	SLE RA 7		-9.15368	-0.65934	SLE RA 1	-4.63235	-0.33367
281	SLE RA 7		-9.16376	-0.66007	SLE RA 1	-4.63672	-0.33398
282	SLE RA 7		-9.1792	-0.66118	SLE RA 1	-4.64344	-0.33447
283	SLE RA 7		-9.19797	-0.66253	SLD 1	-4.58153	-0.33001
284	SLE RA 7		-9.21722	-0.66392	SLD 1	-4.41923	-0.31832
286	SLE RA 7		-9.23327	-0.66507	SLD 1	-4.25482	-0.30648
287	SLE RA 7		-9.23293	-0.66505	SLD 13	-4.23761	-0.30524
289	SLE RA 7		-9.2169	-0.66389	SLD 13	-4.40205	-0.31708
290	SLE RA 7		-9.19767	-0.66251	SLD 13	-4.56441	-0.32877
291	SLE RA 7		-9.17891	-0.66116	SLE RA 1	-4.64341	-0.33447
292	SLE RA 7		-9.16349	-0.66005	SLE RA 1	-4.6367	-0.33398
293	SLE RA 7		-9.15342	-0.65932	SLE RA 1	-4.63233	-0.33367
294	SLE RA 7		-9.14993	-0.65907	SLE RA 1	-4.63082	-0.33356
295	SLE RA 7		-9.15342	-0.65932	SLE RA 1	-4.63233	-0.33367
296	SLE RA 7		-9.16348	-0.66005	SLE RA 1	-4.6367	-0.33398
297	SLE RA 7		-9.17891	-0.66116	SLE RA 1	-4.64341	-0.33447
298	SLE RA 7		-9.19766	-0.66251	SLD 1	-4.56441	-0.32877
299	SLE RA 7		-9.2169	-0.66389	SLD 1	-4.40205	-0.31708
301	SLE RA 7		-9.23293	-0.66505	SLD 1	-4.23761	-0.30524
302	SLE RA 7		-9.23254	-0.66502	SLD 13	-4.22037	-0.30399
304	SLE RA 7		-9.21652	-0.66387	SLD 13	-4.38486	-0.31584
305	SLE RA 7		-9.19731	-0.66248	SLD 13	-4.54725	-0.32754
306	SLE RA 7		-9.17857	-0.66113	SLE RA 1	-4.64336	-0.33446
307	SLE RA 7		-9.16315	-0.66002	SLE RA 1	-4.63666	-0.33398
308	SLE RA 7		-9.15309	-0.6593	SLE RA 1	-4.6323	-0.33366
309	SLE RA 7		-9.1496	-0.65905	SLE RA 1	-4.63078	-0.33356
310	SLE RA 7		-9.15309	-0.6593	SLE RA 1	-4.6323	-0.33366
311	SLE RA 7		-9.16315	-0.66002	SLE RA 1	-4.63666	-0.33398
312	SLE RA 7		-9.17857	-0.66113	SLE RA 1	-4.64336	-0.33446
313	SLE RA 7		-9.19731	-0.66248	SLD 1	-4.54725	-0.32754
314	SLE RA 7		-9.21652	-0.66387	SLD 1	-4.38486	-0.31584
316	SLE RA 7		-9.23254	-0.66502	SLD 1	-4.22037	-0.30399
317	SLE RA 7		-9.23212	-0.66499	SLD 13	-4.20312	-0.30275
319	SLE RA 7		-9.21611	-0.66384	SLD 13	-4.36765	-0.3146
320	SLE RA 7		-9.1969	-0.66245	SLD 13	-4.53008	-0.3263
321	SLE RA 7		-9.17817	-0.6611	SLE RA 1	-4.6433	-0.33446
322	SLE RA 7		-9.16275	-0.65999	SLE RA 1	-4.6366	-0.33397
323	SLE RA 7		-9.15269	-0.65927	SLE RA 1	-4.63224	-0.33366
324	SLE RA 7		-9.1492	-0.65902	SLE RA 1	-4.63072	-0.33355
325	SLE RA 7		-9.15269	-0.65927	SLE RA 1	-4.63224	-0.33366
326	SLE RA 7		-9.16275	-0.65999	SLE RA 1	-4.6366	-0.33397
327	SLE RA 7		-9.17817	-0.6611	SLE RA 1	-4.6433	-0.33446
328	SLE RA 7		-9.1969	-0.66245	SLD 1	-4.53008	-0.3263
329	SLE RA 7		-9.2161	-0.66384	SLD 1	-4.36764	-0.3146
331	SLE RA 7		-9.23212	-0.66499	SLD 1	-4.20312	-0.30275
332	SLE RA 7		-9.23168	-0.66496	SLD 13	-4.18587	-0.30151
334	SLE RA 7		-9.21566	-0.6638	SLD 13	-4.35042	-0.31336
335	SLE RA 7		-9.19644	-0.66242	SLD 13	-4.51287	-0.32506
336	SLE RA 7		-9.1777	-0.66107	SLE RA 1	-4.64322	-0.33445
337	SLE RA 7		-9.16227	-0.65996	SLE RA 1	-4.6365	-0.33397
338	SLE RA 7		-9.1522	-0.65923	SLE RA 1	-4.63214	-0.33365
339	SLE RA 7		-9.14871	-0.65898	SLE RA 1	-4.63062	-0.33354
340	SLE RA 7		-9.1522	-0.65923	SLE RA 1	-4.63214	-0.33365
341	SLE RA 7		-9.16227	-0.65996	SLE RA 1	-4.6365	-0.33397
342	SLE RA 7		-9.1777	-0.66107	SLE RA 1	-4.64322	-0.33445
343	SLE RA 7		-9.19644	-0.66242	SLD 1	-4.51287	-0.32506
344	SLE RA 7		-9.21566	-0.6638	SLD 1	-4.35042	-0.31336
346	SLE RA 7		-9.23168	-0.66496	SLD 1	-4.18587	-0.30151
347	SLE RA 7		-9.23126	-0.66493	SLD 13	-4.16862	-0.30027
349	SLE RA 7		-9.2152	-0.66377	SLD 13	-4.33317	-0.31212
350	SLE RA 7		-9.19594	-0.66238	SLD 13	-4.49563	-0.32382
351	SLE RA 7		-9.17714	-0.66103	SLD 9	-4.6199	-0.33277
352	SLE RA 7		-9.16168	-0.65992	SLE RA 1	-4.63636	-0.33396
353	SLE RA 7		-9.15158	-0.65919	SLE RA 1	-4.63198	-0.33364
354	SLE RA 7		-9.14808	-0.65894	SLE RA 1	-4.63046	-0.33353
355	SLE RA 7		-9.15158	-0.65919	SLE RA 1	-4.63198	-0.33364
356	SLE RA 7		-9.16168	-0.65992	SLE RA 1	-4.63636	-0.33396
357	SLE RA 7		-9.17714	-0.66103	SLD 5	-4.6199	-0.33277
358	SLE RA 7		-9.19594	-0.66238	SLD 1	-4.49563	-0.32382
359	SLE RA 7		-9.2152	-0.66377	SLD 1	-4.33317	-0.31212
361	SLE RA 7		-9.23126	-0.66493	SLD 1	-4.16862	-0.30027
362	SLE RA 7		-9.23089	-0.6649	SLD 13	-4.15138	-0.29902
364	SLE RA 7		-9.21473	-0.66374	SLD 13	-4.31592	-0.31088
365	SLE RA 7		-9.19536	-0.66234	SLD 13	-4.47835	-0.32258
366	SLE RA 7		-9.17647	-0.66098	SLD 9	-4.56283	-0.32866
367	SLE RA 7		-9.16092	-0.65986	SLD 9	-4.60703	-0.33184
368	SLE RA 7		-9.15077	-0.65913	SLE RA 1	-4.63173	-0.33362
369	SLE RA 7		-9.14725	-0.65888	SLE RA 1	-4.63021	-0.33351

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
370	SLE RA 7	-9.15077	-0.65913	SLE RA 1	-4.63173	-0.33362
371	SLE RA 7	-9.16092	-0.65986	SLD 5	-4.60703	-0.33184
372	SLE RA 7	-9.17647	-0.66098	SLD 5	-4.56283	-0.32866
373	SLE RA 7	-9.19536	-0.66234	SLD 1	-4.47835	-0.32258
374	SLE RA 7	-9.21473	-0.66374	SLD 1	-4.31591	-0.31088
376	SLE RA 7	-9.23088	-0.66649	SLD 1	-4.15138	-0.29902
377	SLE RA 7	-9.23057	-0.66488	SLD 13	-4.13417	-0.29778
379	SLE RA 7	-9.21426	-0.6637	SLD 13	-4.29865	-0.30963
380	SLE RA 7	-9.19471	-0.6623	SLD 13	-4.46103	-0.32133
381	SLE RA 7	-9.17563	-0.66092	SLD 9	-4.50565	-0.32454
382	SLE RA 7	-9.15991	-0.65979	SLD 9	-4.54984	-0.32773
383	SLE RA 7	-9.14965	-0.65905	SLD 9	-4.59641	-0.33108
384	SLE RA 7	-9.14609	-0.65879	SLE RA 1	-4.6298	-0.33349
385	SLE RA 7	-9.14965	-0.65905	SLD 5	-4.59641	-0.33108
386	SLE RA 7	-9.15991	-0.65979	SLD 5	-4.54984	-0.32773
387	SLE RA 7	-9.17563	-0.66092	SLD 5	-4.50565	-0.32454
388	SLE RA 7	-9.19471	-0.6623	SLD 1	-4.46103	-0.32133
389	SLE RA 7	-9.21426	-0.6637	SLD 1	-4.29865	-0.30963
391	SLE RA 7	-9.23057	-0.66488	SLD 1	-4.13417	-0.29778
392	SLE RA 7	-9.2304	-0.66487	SLD 13	-4.11705	-0.29655
394	SLE RA 7	-9.21388	-0.66368	SLD 13	-4.28145	-0.30839
395	SLE RA 7	-9.19399	-0.66224	SLD 9	-4.40569	-0.31734
396	SLE RA 7	-9.17454	-0.66084	SLD 9	-4.44835	-0.32042
397	SLE RA 7	-9.15853	-0.65969	SLD 9	-4.49245	-0.32359
398	SLE RA 7	-9.14807	-0.65894	SLD 9	-4.53896	-0.32694
399	SLE RA 7	-9.14444	-0.65867	SLD 9	-4.58851	-0.33051
400	SLE RA 7	-9.14807	-0.65894	SLD 5	-4.53896	-0.32694
401	SLE RA 7	-9.15853	-0.65969	SLD 5	-4.49245	-0.32359
402	SLE RA 7	-9.17454	-0.66084	SLD 5	-4.44835	-0.32042
403	SLE RA 7	-9.19399	-0.66224	SLD 5	-4.40569	-0.31734
404	SLE RA 7	-9.21388	-0.66368	SLD 1	-4.28145	-0.30839
406	SLE RA 7	-9.2304	-0.66487	SLD 1	-4.11704	-0.29655
407	SLD 3	-3.69915	-0.26715	SLD 13	-2.84494	-0.20546
408	SLD 3	-3.6625	-0.26451	SLD 13	-2.87142	-0.20737
409	SLD 3	-3.58944	-0.25923	SLD 13	-2.92421	-0.21119
410	SLD 3	-3.51762	-0.25404	SLD 13	-2.97738	-0.21503
411	SLD 7	-3.46627	-0.25033	SLD 9	-3.01335	-0.21762
412	SLD 7	-3.44203	-0.24858	SLD 9	-3.02668	-0.21859
413	SLD 7	-3.42061	-0.24704	SLD 9	-3.04246	-0.21973
414	SLD 11	-3.42061	-0.24704	SLD 5	-3.04246	-0.21973
415	SLD 11	-3.44203	-0.24858	SLD 5	-3.02668	-0.21859
416	SLD 11	-3.46627	-0.25033	SLD 5	-3.01335	-0.21762
417	SLD 15	-3.51762	-0.25404	SLD 1	-2.97738	-0.21503
418	SLD 15	-3.58944	-0.25923	SLD 1	-2.92421	-0.21119
419	SLD 15	-3.6625	-0.26451	SLD 1	-2.87142	-0.20737
420	SLD 15	-3.69915	-0.26715	SLD 1	-2.84494	-0.20546
421	SLD 3	-3.68112	-0.26585	SLD 13	-2.8355	-0.20478
422	SLD 3	-3.6445	-0.26321	SLD 13	-2.86202	-0.20667
423	SLD 3	-3.57158	-0.25794	SLD 13	-2.91494	-0.21052
424	SLD 3	-3.49993	-0.25276	SLD 13	-2.96826	-0.21437
425	SLD 7	-3.43856	-0.24833	SLD 9	-3.01452	-0.21771
426	SLD 7	-3.41443	-0.24659	SLD 9	-3.02794	-0.21868
427	SLD 7	-3.39306	-0.24505	SLD 9	-3.04376	-0.21982
428	SLD 11	-3.39306	-0.24505	SLD 5	-3.04376	-0.21982
429	SLD 11	-3.41443	-0.24659	SLD 5	-3.02794	-0.21868
430	SLD 11	-3.43856	-0.24833	SLD 5	-3.01452	-0.21771
431	SLD 15	-3.49993	-0.25276	SLD 1	-2.96826	-0.21437
432	SLD 15	-3.57158	-0.25794	SLD 1	-2.91494	-0.21052
433	SLD 15	-3.6445	-0.26321	SLD 1	-2.86202	-0.20667
434	SLD 15	-3.68112	-0.26585	SLD 1	-2.8355	-0.20478
435	SLD 3	-3.66301	-0.26454	SLD 13	-2.82602	-0.2041
436	SLD 3	-3.62643	-0.2619	SLD 13	-2.85259	-0.20601
437	SLD 3	-3.55362	-0.25664	SLD 13	-2.90561	-0.20984
438	SLD 3	-3.48208	-0.25148	SLD 13	-2.95904	-0.2137
439	SLD 3	-3.41253	-0.24645	SLD 13	-3.01368	-0.21765
440	SLD 7	-3.38663	-0.24458	SLD 9	-3.02901	-0.21876
441	SLD 7	-3.3653	-0.24304	SLD 9	-3.04486	-0.2199
442	SLD 11	-3.3653	-0.24304	SLD 5	-3.04486	-0.2199
443	SLD 11	-3.38663	-0.24458	SLD 5	-3.02901	-0.21876
444	SLD 15	-3.41253	-0.24645	SLD 1	-3.01368	-0.21765
445	SLD 15	-3.48208	-0.25148	SLD 1	-2.95904	-0.2137
446	SLD 15	-3.55362	-0.25664	SLD 1	-2.90561	-0.20984
447	SLD 15	-3.62643	-0.2619	SLD 1	-2.85259	-0.20601
448	SLD 15	-3.66301	-0.26454	SLD 1	-2.82602	-0.2041
449	SLD 3	-3.64488	-0.26323	SLD 13	-2.81652	-0.20341
450	SLD 3	-3.60833	-0.26059	SLD 13	-2.84312	-0.20533
451	SLD 3	-3.5356	-0.25534	SLD 13	-2.89623	-0.20917
452	SLD 3	-3.46415	-0.25018	SLD 13	-2.94974	-0.21303
453	SLD 3	-3.39467	-0.24516	SLD 13	-3.00445	-0.21698
454	SLD 7	-3.3587	-0.24257	SLD 9	-3.02995	-0.21882
455	SLD 7	-3.33741	-0.24103	SLD 9	-3.04582	-0.21997
456	SLD 11	-3.33741	-0.24103	SLD 5	-3.04582	-0.21997
457	SLD 11	-3.3587	-0.24257	SLD 5	-3.02995	-0.21882
458	SLD 15	-3.39467	-0.24516	SLD 1	-3.00445	-0.21698
459	SLD 15	-3.46415	-0.25018	SLD 1	-2.94974	-0.21303
460	SLD 15	-3.5356	-0.25534	SLD 1	-2.89623	-0.20917
461	SLD 15	-3.60833	-0.26059	SLD 1	-2.84312	-0.20533
462	SLD 15	-3.64488	-0.26323	SLD 1	-2.81652	-0.20341
463	SLD 3	-3.62673	-0.26192	SLD 13	-2.80701	-0.20272
464	SLD 3	-3.59022	-0.25929	SLD 13	-2.83365	-0.20465
465	SLD 3	-3.51755	-0.25404	SLD 13	-2.88681	-0.20849
466	SLD 3	-3.44616	-0.24888	SLD 13	-2.94039	-0.21235
467	SLD 3	-3.37674	-0.24387	SLD 13	-2.99516	-0.21631
468	SLD 7	-3.33071	-0.24054	SLD 9	-3.0308	-0.21888
469	SLD 7	-3.30944	-0.23901	SLD 9	-3.04669	-0.22003
470	SLD 11	-3.30944	-0.23901	SLD 5	-3.04669	-0.22003
471	SLD 11	-3.33071	-0.24054	SLD 5	-3.0308	-0.21888
472	SLD 15	-3.37674	-0.24387	SLD 1	-2.99516	-0.21631
473	SLD 15	-3.44616	-0.24888	SLD 1	-2.94039	-0.21235

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
474	SLD 15	-3.51755	-0.25404	SLD 1	-2.88681	-0.20849
475	SLD 15	-3.59022	-0.25929	SLD 1	-2.83365	-0.20465
476	SLD 15	-3.62673	-0.26192	SLD 1	-2.80701	-0.20272
477	SLD 3	-3.60859	-0.26061	SLD 13	-2.79751	-0.20204
478	SLD 3	-3.5721	-0.25798	SLD 13	-2.82417	-0.20396
479	SLD 3	-3.49948	-0.25273	SLD 13	-2.87739	-0.20778
480	SLD 3	-3.42815	-0.24758	SLD 13	-2.93101	-0.21168
481	SLD 3	-3.35877	-0.24257	SLD 13	-2.98582	-0.21564
482	SLD 7	-3.30268	-0.23852	SLD 9	-3.03159	-0.21894
483	SLD 7	-3.28144	-0.23699	SLD 9	-3.04748	-0.22009
484	SLD 11	-3.28144	-0.23699	SLD 5	-3.04748	-0.22009
485	SLD 11	-3.30268	-0.23852	SLD 5	-3.03159	-0.21894
486	SLD 15	-3.35877	-0.24257	SLD 1	-2.98582	-0.21564
487	SLD 15	-3.42815	-0.24758	SLD 1	-2.93101	-0.21168
488	SLD 15	-3.49948	-0.25273	SLD 1	-2.87739	-0.20778
489	SLD 15	-3.5721	-0.25798	SLD 1	-2.82417	-0.20396
490	SLD 15	-3.60859	-0.26061	SLD 1	-2.79751	-0.20204
491	SLD 3	-3.59044	-0.2593	SLD 13	-2.788	-0.20135
492	SLD 3	-3.55398	-0.25667	SLD 13	-2.81469	-0.20328
493	SLD 3	-3.48142	-0.25143	SLD 13	-2.86795	-0.20712
494	SLD 3	-3.41013	-0.24628	SLD 13	-2.92161	-0.211
495	SLD 3	-3.34079	-0.24127	SLD 13	-2.97646	-0.21496
496	SLD 7	-3.27464	-0.23649	SLD 9	-3.03234	-0.219
497	SLD 7	-3.25343	-0.23496	SLD 9	-3.04824	-0.22014
498	SLD 11	-3.25343	-0.23496	SLD 5	-3.04824	-0.22014
499	SLD 11	-3.27464	-0.23649	SLD 5	-3.03234	-0.219
500	SLD 15	-3.34079	-0.24127	SLD 1	-2.97646	-0.21496
501	SLD 15	-3.41013	-0.24628	SLD 1	-2.92161	-0.211
502	SLD 15	-3.48142	-0.25143	SLD 1	-2.86795	-0.20712
503	SLD 15	-3.55398	-0.25667	SLD 1	-2.81469	-0.20328
504	SLD 15	-3.59044	-0.2593	SLD 1	-2.788	-0.20135
505	SLD 3	-3.5723	-0.25799	SLD 13	-2.7785	-0.20066
506	SLD 3	-3.53586	-0.25536	SLD 13	-2.8052	-0.20259
507	SLD 3	-3.46335	-0.25012	SLD 13	-2.85851	-0.20644
508	SLD 3	-3.39211	-0.24498	SLD 13	-2.9122	-0.21032
509	SLD 3	-3.3228	-0.23997	SLD 13	-2.96708	-0.21428
510	SLD 3	-3.2559	-0.23514	SLD 13	-3.02377	-0.21838
511	SLD 7	-3.22541	-0.23294	SLD 9	-3.04898	-0.22202
512	SLD 11	-3.22541	-0.23294	SLD 5	-3.04898	-0.22202
513	SLD 15	-3.2559	-0.23514	SLD 1	-3.02377	-0.21838
514	SLD 15	-3.3228	-0.23997	SLD 1	-2.96708	-0.21428
515	SLD 15	-3.39211	-0.24498	SLD 1	-2.9122	-0.21032
516	SLD 15	-3.46335	-0.25012	SLD 1	-2.85851	-0.20644
517	SLD 15	-3.53586	-0.25536	SLD 1	-2.8052	-0.20259
518	SLD 15	-3.5723	-0.25799	SLD 1	-2.7785	-0.20066
519	SLD 3	-3.55415	-0.25668	SLD 13	-2.76899	-0.19998
520	SLD 3	-3.51774	-0.25405	SLD 13	-2.79572	-0.20191
521	SLD 3	-3.44528	-0.24882	SLD 13	-2.84906	-0.20576
522	SLD 3	-3.37409	-0.24368	SLD 13	-2.90279	-0.20964
523	SLD 3	-3.30482	-0.23867	SLD 13	-2.9577	-0.21361
524	SLD 3	-3.23794	-0.23384	SLD 13	-3.01442	-0.2177
525	SLD 7	-3.1974	-0.23092	SLD 9	-3.0497	-0.22025
526	SLD 11	-3.1974	-0.23092	SLD 5	-3.0497	-0.22025
527	SLD 15	-3.23794	-0.23384	SLD 1	-3.01442	-0.2177
528	SLD 15	-3.30482	-0.23867	SLD 1	-2.9577	-0.21361
529	SLD 15	-3.37409	-0.24368	SLD 1	-2.90279	-0.20964
530	SLD 15	-3.44528	-0.24882	SLD 1	-2.84906	-0.20576
531	SLD 15	-3.51774	-0.25405	SLD 1	-2.79572	-0.20191
532	SLD 15	-3.55415	-0.25668	SLD 1	-2.76899	-0.19998
533	SLD 3	-3.53601	-0.25537	SLD 13	-2.75949	-0.19929
534	SLD 3	-3.49962	-0.25274	SLD 13	-2.78623	-0.20122
535	SLD 3	-3.42721	-0.24751	SLD 13	-2.83961	-0.20508
536	SLD 3	-3.35607	-0.24238	SLD 13	-2.89338	-0.20896
537	SLD 3	-3.28684	-0.23738	SLD 13	-2.94832	-0.21293
538	SLD 3	-3.21999	-0.23255	SLD 13	-3.00506	-0.21703
539	SLD 7	-3.1694	-0.22889	SLD 9	-3.05041	-0.22203
540	SLD 11	-3.1694	-0.22889	SLD 5	-3.05041	-0.22203
541	SLD 15	-3.21999	-0.23255	SLD 1	-3.00506	-0.21703
542	SLD 15	-3.28684	-0.23738	SLD 1	-2.94832	-0.21293
543	SLD 15	-3.35607	-0.24238	SLD 1	-2.89338	-0.20896
544	SLD 15	-3.42721	-0.24751	SLD 1	-2.83961	-0.20508
545	SLD 15	-3.49962	-0.25274	SLD 1	-2.78623	-0.20122
546	SLD 15	-3.53601	-0.25537	SLD 1	-2.75949	-0.19929
547	SLD 3	-3.51786	-0.25406	SLD 13	-2.74999	-0.1986
548	SLD 3	-3.4815	-0.25143	SLD 13	-2.77675	-0.20054
549	SLD 3	-3.40915	-0.24621	SLD 13	-2.83016	-0.20439
550	SLD 3	-3.33806	-0.24107	SLD 13	-2.88397	-0.20828
551	SLD 3	-3.26887	-0.23608	SLD 13	-2.93894	-0.21225
552	SLD 3	-3.20204	-0.23125	SLD 13	-2.9957	-0.21635
553	SLD 7	-3.14142	-0.22687	SLD 9	-3.05112	-0.22035
554	SLD 11	-3.14142	-0.22687	SLD 5	-3.05112	-0.22035
555	SLD 15	-3.20204	-0.23125	SLD 1	-2.9957	-0.21635
556	SLD 15	-3.26887	-0.23608	SLD 1	-2.93894	-0.21225
557	SLD 15	-3.33806	-0.24107	SLD 1	-2.88397	-0.20828
558	SLD 15	-3.40915	-0.24621	SLD 1	-2.83016	-0.20439
559	SLD 15	-3.4815	-0.25143	SLD 1	-2.77675	-0.20054
560	SLD 15	-3.51786	-0.25406	SLD 1	-2.74999	-0.1986
615	SLD 3	-3.49971	-0.25275	SLD 13	-2.74048	-0.19792
616	SLD 3	-3.46339	-0.25013	SLD 13	-2.76726	-0.19985
617	SLD 3	-3.39109	-0.2449	SLD 13	-2.82071	-0.20371
618	SLD 3	-3.32005	-0.23977	SLD 13	-2.87455	-0.2076
619	SLD 3	-3.2509	-0.23478	SLD 13	-2.92956	-0.21157
620	SLD 3	-3.1841	-0.22996	SLD 13	-2.98635	-0.21567
621	SLD 3	-3.11988	-0.22532	SLD 13	-3.04538	-0.21994
622	SLD 15	-3.11988	-0.22532	SLD 1	-3.04538	-0.21994
623	SLD 15	-3.1841	-0.22996	SLD 1	-2.98635	-0.21567
624	SLD 15	-3.2509	-0.23478	SLD 1	-2.92956	-0.21157
625	SLD 15	-3.32005	-0.23977	SLD 1	-2.87455	-0.2076
626	SLD 15	-3.39109	-0.2449	SLD 1	-2.82071	-0.20371

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
627	SLD 15		-3.46339	-0.25013	SLD 1	-2.76726	-0.19985
628	SLD 15		-3.49971	-0.25275	SLD 1	-2.74048	-0.19792
629	SLD 3		-3.48156	-0.25144	SLD 13	-2.73098	-0.19723
630	SLD 3		-3.44527	-0.24882	SLD 13	-2.75777	-0.19917
631	SLD 3		-3.37303	-0.24336	SLD 13	-2.81126	-0.20303
632	SLD 3		-3.30204	-0.23847	SLD 13	-2.86514	-0.20692
633	SLD 3		-3.23293	-0.23348	SLD 13	-2.92018	-0.2109
634	SLD 3		-3.16616	-0.22866	SLD 13	-2.977	-0.215
635	SLD 3		-3.10195	-0.22402	SLD 13	-3.03605	-0.21926
636	SLD 15		-3.10195	-0.22402	SLD 1	-3.03605	-0.21926
637	SLD 15		-3.16616	-0.22866	SLD 1	-2.977	-0.215
638	SLD 15		-3.23293	-0.23348	SLD 1	-2.92018	-0.2109
639	SLD 15		-3.30204	-0.23847	SLD 1	-2.86514	-0.20692
640	SLD 15		-3.37303	-0.24336	SLD 1	-2.81126	-0.20303
641	SLD 15		-3.44527	-0.24882	SLD 1	-2.75777	-0.19917
642	SLD 15		-3.48156	-0.25144	SLD 1	-2.73098	-0.19723
647	SLD 1		-3.46784	-0.25045	SLD 15	-2.71704	-0.19622
648	SLD 1		-3.43156	-0.24783	SLD 15	-2.74388	-0.19816
649	SLD 1		-3.35934	-0.24261	SLD 15	-2.79744	-0.20203
650	SLD 1		-3.28836	-0.23749	SLD 15	-2.8514	-0.20593
651	SLD 1		-3.21927	-0.2325	SLD 15	-2.90655	-0.20991
652	SLD 1		-3.1525	-0.22767	SLD 15	-2.96337	-0.21401
653	SLD 1		-3.08829	-0.22304	SLD 15	-3.02245	-0.21828
654	SLD 13		-3.08829	-0.22304	SLD 3	-3.02245	-0.21828
655	SLD 13		-3.1525	-0.22767	SLD 3	-2.96337	-0.21401
656	SLD 13		-3.21927	-0.2325	SLD 3	-2.90655	-0.20991
657	SLD 13		-3.28836	-0.23749	SLD 3	-2.8514	-0.20593
658	SLD 13		-3.35934	-0.24261	SLD 3	-2.79744	-0.20203
659	SLD 13		-3.43156	-0.24783	SLD 3	-2.74388	-0.19816
660	SLD 13		-3.46784	-0.25045	SLD 3	-2.71704	-0.19622
663	SLD 1		-3.45842	-0.24977	SLD 15	-2.6988	-0.19491
664	SLD 1		-3.42215	-0.24715	SLD 15	-2.72567	-0.19685
665	SLD 1		-3.34996	-0.24193	SLD 15	-2.77931	-0.20072
666	SLD 1		-3.27901	-0.23681	SLD 15	-2.83333	-0.20462
667	SLD 1		-3.20994	-0.23182	SLD 15	-2.8885	-0.20861
668	SLD 1		-3.14318	-0.227	SLD 15	-2.94541	-0.21272
669	SLD 1		-3.07898	-0.22236	SLD 15	-3.00452	-0.21699
670	SLD 13		-3.07898	-0.22236	SLD 3	-3.00452	-0.21699
671	SLD 13		-3.14318	-0.227	SLD 3	-2.94541	-0.21272
672	SLD 13		-3.20994	-0.23182	SLD 3	-2.8885	-0.20861
673	SLD 13		-3.27901	-0.23681	SLD 3	-2.83333	-0.20462
674	SLD 13		-3.34996	-0.24193	SLD 3	-2.77931	-0.20072
675	SLD 13		-3.42215	-0.24715	SLD 3	-2.72567	-0.19685
676	SLD 13		-3.45842	-0.24977	SLD 3	-2.6988	-0.19491
681	SLD 1		-3.449	-0.24909	SLD 15	-2.68057	-0.19359
682	SLD 1		-3.41274	-0.24647	SLD 15	-2.70747	-0.19553
683	SLD 1		-3.34058	-0.24126	SLD 15	-2.76117	-0.19941
684	SLD 1		-3.26966	-0.23613	SLD 15	-2.81526	-0.20332
685	SLD 1		-3.20061	-0.23115	SLD 15	-2.87049	-0.20731
686	SLD 1		-3.13386	-0.22633	SLD 15	-2.92745	-0.21142
687	SLD 5		-3.07315	-0.22194	SLD 11	-2.98309	-0.21544
688	SLD 9		-3.07315	-0.22194	SLD 7	-2.98309	-0.21544
689	SLD 13		-3.13386	-0.22633	SLD 3	-2.92745	-0.21142
690	SLD 13		-3.20061	-0.23115	SLD 3	-2.87049	-0.20731
691	SLD 13		-3.26966	-0.23613	SLD 3	-2.81526	-0.20332
692	SLD 13		-3.34058	-0.24126	SLD 3	-2.76117	-0.19941
693	SLD 13		-3.41274	-0.24647	SLD 3	-2.70747	-0.19553
694	SLD 13		-3.449	-0.24909	SLD 3	-2.68057	-0.19359
697	SLD 1		-3.43958	-0.24841	SLD 15	-2.66233	-0.19227
698	SLD 1		-3.40334	-0.24579	SLD 15	-2.68926	-0.19422
699	SLD 1		-3.3312	-0.24058	SLD 15	-2.74303	-0.1981
700	SLD 1		-3.26031	-0.23546	SLD 15	-2.79719	-0.20201
701	SLD 1		-3.19127	-0.23047	SLD 15	-2.85248	-0.20601
702	SLD 1		-3.12454	-0.22565	SLD 15	-2.90948	-0.21012
703	SLD 5		-3.07387	-0.222	SLD 11	-2.95511	-0.21342
704	SLD 9		-3.07387	-0.222	SLD 7	-2.95511	-0.21342
705	SLD 13		-3.12454	-0.22565	SLD 3	-2.90948	-0.21012
706	SLD 13		-3.19127	-0.23047	SLD 3	-2.85248	-0.20601
707	SLD 13		-3.26031	-0.23546	SLD 3	-2.79719	-0.20201
708	SLD 13		-3.3312	-0.24058	SLD 3	-2.74303	-0.1981
709	SLD 13		-3.40334	-0.24579	SLD 3	-2.68926	-0.19422
710	SLD 13		-3.43958	-0.24841	SLD 3	-2.66233	-0.19227
713	SLD 1		-3.43016	-0.24773	SLD 15	-2.64409	-0.19096
714	SLD 1		-3.39393	-0.24511	SLD 15	-2.67105	-0.1929
715	SLD 1		-3.32182	-0.2399	SLD 15	-2.72489	-0.19679
716	SLD 1		-3.25095	-0.23478	SLD 15	-2.77911	-0.20071
717	SLD 1		-3.18194	-0.2298	SLD 15	-2.83446	-0.2047
718	SLD 1		-3.11521	-0.22498	SLD 15	-2.89151	-0.20882
719	SLD 5		-3.0746	-0.22205	SLD 11	-2.92711	-0.2114
720	SLD 9		-3.0746	-0.22205	SLD 7	-2.92711	-0.2114
721	SLD 13		-3.11521	-0.22498	SLD 3	-2.89151	-0.20882
722	SLD 13		-3.18194	-0.2298	SLD 3	-2.83446	-0.2047
723	SLD 13		-3.25095	-0.23478	SLD 3	-2.77911	-0.20071
724	SLD 13		-3.32182	-0.2399	SLD 3	-2.72489	-0.19679
725	SLD 13		-3.39393	-0.24511	SLD 3	-2.67105	-0.1929
726	SLD 13		-3.43016	-0.24773	SLD 3	-2.64409	-0.19096
729	SLD 1		-3.42075	-0.24705	SLD 15	-2.62585	-0.18964
730	SLD 1		-3.38453	-0.24443	SLD 15	-2.65285	-0.19159
731	SLD 1		-3.31244	-0.23922	SLD 15	-2.70675	-0.19548
732	SLD 1		-3.24159	-0.23411	SLD 15	-2.76103	-0.1994
733	SLD 1		-3.17259	-0.22912	SLD 15	-2.81643	-0.2034
734	SLD 1		-3.10588	-0.22431	SLD 15	-2.87352	-0.20753
735	SLD 5		-3.07531	-0.2221	SLD 11	-2.8991	-0.20937
736	SLD 9		-3.07531	-0.2221	SLD 7	-2.8991	-0.20937
737	SLD 13		-3.10588	-0.22431	SLD 3	-2.87352	-0.20753
738	SLD 13		-3.17259	-0.22912	SLD 3	-2.81643	-0.2034
739	SLD 13		-3.24159	-0.23411	SLD 3	-2.76103	-0.1994
740	SLD 13		-3.31244	-0.23922	SLD 3	-2.70675	-0.19548
741	SLD 13		-3.38453	-0.24443	SLD 3	-2.65285	-0.19159

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
742		SLD 13	-3.42075	-0.24705	SLD 3	-2.62585	-0.18964
745		SLD 1	-3.41134	-0.24637	SLD 15	-2.60761	-0.18832
746		SLD 1	-3.37512	-0.24375	SLD 15	-2.63464	-0.19027
747		SLD 1	-3.30305	-0.23855	SLD 15	-2.68859	-0.19417
748		SLD 1	-3.23221	-0.23343	SLD 15	-2.74294	-0.19809
749		SLD 1	-3.16323	-0.22845	SLD 15	-2.79838	-0.2021
750		SLD 5	-3.09711	-0.22367	SLD 11	-2.85492	-0.20618
751		SLD 5	-3.07602	-0.22215	SLD 11	-2.87106	-0.20735
752		SLD 9	-3.07602	-0.22215	SLD 7	-2.87106	-0.20735
753		SLD 9	-3.09711	-0.22367	SLD 7	-2.85492	-0.20618
754		SLD 13	-3.16323	-0.22845	SLD 3	-2.79838	-0.2021
755		SLD 13	-3.23221	-0.23343	SLD 3	-2.74294	-0.19809
756		SLD 13	-3.30305	-0.23855	SLD 3	-2.68859	-0.19417
757		SLD 13	-3.37512	-0.24375	SLD 3	-2.63464	-0.19027
758		SLD 13	-3.41134	-0.24637	SLD 3	-2.60761	-0.18832
761		SLD 1	-3.40193	-0.24569	SLD 15	-2.58938	-0.18701
762		SLD 1	-3.36571	-0.24307	SLD 15	-2.61642	-0.18896
763		SLD 1	-3.29365	-0.23787	SLD 15	-2.67043	-0.19286
764		SLD 1	-3.22283	-0.23275	SLD 15	-2.72482	-0.19679
765		SLD 1	-3.15386	-0.22777	SLD 15	-2.78031	-0.20079
766		SLD 5	-3.09781	-0.22372	SLD 11	-2.82681	-0.20415
767		SLD 5	-3.07672	-0.2222	SLD 11	-2.84297	-0.20532
768		SLD 9	-3.07672	-0.2222	SLD 7	-2.84297	-0.20532
769		SLD 9	-3.09781	-0.22372	SLD 7	-2.82681	-0.20415
770		SLD 13	-3.15386	-0.22777	SLD 3	-2.78031	-0.20079
771		SLD 13	-3.22283	-0.23275	SLD 3	-2.72482	-0.19679
772		SLD 13	-3.29365	-0.23787	SLD 3	-2.67043	-0.19286
773		SLD 13	-3.36571	-0.24307	SLD 3	-2.61642	-0.18896
774		SLD 13	-3.40193	-0.24569	SLD 3	-2.58938	-0.18701
779		SLD 1	-3.39252	-0.24501	SLD 15	-2.57115	-0.18569
780		SLD 1	-3.35631	-0.24239	SLD 15	-2.59821	-0.18764
781		SLD 1	-3.28424	-0.23719	SLD 15	-2.65226	-0.19155
782		SLD 1	-3.21342	-0.23207	SLD 15	-2.70668	-0.19548
783		SLD 1	-3.14445	-0.22709	SLD 15	-2.7622	-0.19949
784		SLD 5	-3.09848	-0.22377	SLD 11	-2.79864	-0.20212
785		SLD 5	-3.07737	-0.22225	SLD 11	-2.81482	-0.20329
786		SLD 9	-3.07737	-0.22225	SLD 7	-2.81482	-0.20329
787		SLD 9	-3.09848	-0.22377	SLD 7	-2.79864	-0.20212
788		SLD 13	-3.14445	-0.22709	SLD 3	-2.7622	-0.19949
789		SLD 13	-3.21342	-0.23207	SLD 3	-2.70668	-0.19548
790		SLD 13	-3.28424	-0.23719	SLD 3	-2.65226	-0.19155
791		SLD 13	-3.35631	-0.24239	SLD 3	-2.59821	-0.18764
792		SLD 13	-3.39252	-0.24501	SLD 3	-2.57115	-0.18569
795		SLD 1	-3.38312	-0.24433	SLD 15	-2.55292	-0.18437
796		SLD 1	-3.3469	-0.24171	SLD 15	-2.57999	-0.18633
797		SLD 1	-3.27482	-0.23651	SLD 15	-2.63406	-0.19023
798		SLD 1	-3.20398	-0.23139	SLD 15	-2.68851	-0.19416
799		SLD 1	-3.13499	-0.22641	SLD 15	-2.74404	-0.19817
800		SLD 5	-3.09909	-0.22382	SLD 11	-2.7704	-0.20008
801		SLD 5	-3.07797	-0.22229	SLD 11	-2.78659	-0.20125
802		SLD 9	-3.07797	-0.22229	SLD 7	-2.78659	-0.20125
803		SLD 9	-3.09909	-0.22382	SLD 7	-2.7704	-0.20008
804		SLD 13	-3.13499	-0.22641	SLD 3	-2.74404	-0.19817
805		SLD 13	-3.20398	-0.23139	SLD 3	-2.68851	-0.19416
806		SLD 13	-3.27482	-0.23651	SLD 3	-2.63406	-0.19023
807		SLD 13	-3.3469	-0.24171	SLD 3	-2.57999	-0.18633
808		SLD 13	-3.38312	-0.24433	SLD 3	-2.55292	-0.18437
811		SLD 1	-3.37372	-0.24365	SLD 15	-2.53469	-0.18306
812		SLD 1	-3.33748	-0.24103	SLD 15	-2.56177	-0.18501
813		SLD 1	-3.26537	-0.23582	SLD 15	-2.61584	-0.18892
814		SLD 1	-3.19448	-0.23071	SLD 15	-2.67028	-0.19285
815		SLD 1	-3.12545	-0.22572	SLD 15	-2.7258	-0.19686
816		SLD 5	-3.09962	-0.22385	SLD 11	-2.74205	-0.19803
817		SLD 5	-3.07848	-0.22233	SLD 11	-2.75824	-0.1992
818		SLD 9	-3.07848	-0.22233	SLD 7	-2.75824	-0.1992
819		SLD 9	-3.09962	-0.22385	SLD 7	-2.74205	-0.19803
820		SLD 13	-3.12545	-0.22572	SLD 3	-2.7258	-0.19686
821		SLD 13	-3.19448	-0.23071	SLD 3	-2.67028	-0.19285
822		SLD 13	-3.26537	-0.23582	SLD 3	-2.61584	-0.18892
823		SLD 13	-3.33748	-0.24103	SLD 3	-2.56177	-0.18501
824		SLD 13	-3.37372	-0.24365	SLD 3	-2.53469	-0.18306
883		SLD 1	-3.36431	-0.24297	SLD 15	-2.51647	-0.18174
884		SLD 1	-3.32804	-0.24035	SLD 15	-2.54353	-0.18369
885		SLD 1	-3.25585	-0.23514	SLD 15	-2.59757	-0.1876
886		SLD 1	-3.18489	-0.23001	SLD 15	-2.65197	-0.19153
887		SLD 5	-3.12372	-0.22559	SLD 11	-2.69952	-0.19496
888		SLD 5	-3.10002	-0.22388	SLD 11	-2.71357	-0.19597
889		SLD 5	-3.07885	-0.22235	SLD 11	-2.72975	-0.19714
890		SLD 9	-3.07885	-0.22235	SLD 7	-2.72975	-0.19714
891		SLD 9	-3.10002	-0.22388	SLD 7	-2.71357	-0.19597
892		SLD 9	-3.12372	-0.22559	SLD 7	-2.69952	-0.19496
893		SLD 13	-3.18489	-0.23001	SLD 3	-2.65197	-0.19153
894		SLD 13	-3.25585	-0.23514	SLD 3	-2.59757	-0.1876
895		SLD 13	-3.32804	-0.24035	SLD 3	-2.54353	-0.18369
896		SLD 13	-3.36431	-0.24297	SLD 3	-2.51647	-0.18174
903		SLD 1	-3.35484	-0.24229	SLD 15	-2.49822	-0.18042
904		SLD 1	-3.31855	-0.23967	SLD 15	-2.52528	-0.18238
905		SLD 1	-3.24625	-0.23444	SLD 15	-2.57925	-0.18627
906		SLD 1	-3.17515	-0.22931	SLD 15	-2.63356	-0.1902
907		SLD 5	-3.12401	-0.22562	SLD 11	-2.6709	-0.19289
908		SLD 5	-3.10023	-0.2239	SLD 11	-2.6849	-0.1939
909		SLD 5	-3.07902	-0.22237	SLD 11	-2.70105	-0.19507
910		SLD 9	-3.07902	-0.22237	SLD 7	-2.70105	-0.19507
911		SLD 9	-3.10023	-0.2239	SLD 7	-2.6849	-0.1939
912		SLD 9	-3.12401	-0.22562	SLD 7	-2.6709	-0.19289
913		SLD 13	-3.17515	-0.22931	SLD 3	-2.63356	-0.1902
914		SLD 13	-3.24625	-0.23444	SLD 3	-2.57925	-0.18627
915		SLD 13	-3.31855	-0.23967	SLD 3	-2.52528	-0.18238
916		SLD 13	-3.35484	-0.24229	SLD 3	-2.49822	-0.18042

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.
790	SLD 3	-2.65226	-0.19155	SLD 13	-3.28424	-0.23719	SLE RA 7	2.13473	SLE RA 7	1.55788			
791	SLD 3	-2.59821	-0.18764	SLD 13	-3.35631	-0.24239	SLE RA 7	1.88678	SLE RA 7	1.37741			
792	SLD 3	-2.57115	-0.18569	SLD 13	-3.39252	-0.24501	SLE RA 7	1.71335	SLE RA 7	1.25119			
795	SLD 15	-2.55292	-0.18437	SLD 1	-3.38312	-0.24433	SLE RA 7	1.61939	SLE RA 7	1.18257			
796	SLD 15	-2.57999	-0.18633	SLD 1	-3.34669	-0.24171	SLE RA 7	1.78627	SLE RA 7	1.30402			
797	SLD 15	-2.63406	-0.19023	SLD 1	-3.27482	-0.23651	SLE RA 7	2.02284	SLE RA 7	1.47621			
798	SLD 15	-2.68851	-0.19416	SLD 1	-3.20398	-0.23139	SLE RA 7	2.16712	SLE RA 7	1.58126			
799	SLD 15	-2.74404	-0.19817	SLD 1	-3.13499	-0.22641	SLE RA 7	2.25612	SLE RA 7	1.64607			
800	SLD 11	-2.7704	-0.20008	SLD 5	-3.09909	-0.22382	SLE RA 7	2.31003	SLE RA 7	1.68534			
801	SLD 11	-2.78659	-0.20125	SLD 5	-3.07797	-0.22229	SLE RA 7	2.33571	SLE RA 7	1.70405			
802	SLD 7	-2.78659	-0.20125	SLD 9	-3.07797	-0.22229	SLE RA 7	2.33571	SLE RA 7	1.70405			
803	SLD 7	-2.7704	-0.20008	SLD 9	-3.09909	-0.22382	SLE RA 7	2.31003	SLE RA 7	1.68534			
804	SLD 3	-2.74404	-0.19817	SLD 13	-3.13499	-0.22641	SLE RA 7	2.25612	SLE RA 7	1.64607			
805	SLD 3	-2.68851	-0.19416	SLD 13	-3.20398	-0.23139	SLE RA 7	2.16712	SLE RA 7	1.58126			
806	SLD 3	-2.63406	-0.19023	SLD 13	-3.27482	-0.23651	SLE RA 7	2.02284	SLE RA 7	1.47621			
807	SLD 3	-2.57999	-0.18633	SLD 13	-3.34669	-0.24171	SLE RA 7	1.78627	SLE RA 7	1.30402			
808	SLD 3	-2.55292	-0.18437	SLD 13	-3.38312	-0.24433	SLE RA 7	1.61939	SLE RA 7	1.18257			
811	SLD 15	-2.53469	-0.18306	SLD 1	-3.37372	-0.24365	SLE RA 7	1.50752	SLE RA 7	1.10094			
812	SLD 15	-2.56177	-0.18501	SLD 1	-3.33748	-0.24103	SLE RA 7	1.66437	SLE RA 7	1.21509			
813	SLD 15	-2.61584	-0.18892	SLD 1	-3.26537	-0.23582	SLE RA 7	1.88394	SLE RA 7	1.3749			
814	SLD 15	-2.67028	-0.19285	SLD 1	-3.19448	-0.23071	SLE RA 7	2.01571	SLE RA 7	1.47084			
815	SLD 15	-2.7258	-0.19686	SLD 1	-3.12545	-0.22572	SLE RA 7	2.09618	SLE RA 7	1.52945			
816	SLD 11	-2.74205	-0.19803	SLD 5	-3.09962	-0.22385	SLE RA 7	2.14484	SLE RA 7	1.56489			
817	SLD 11	-2.75824	-0.1992	SLD 5	-3.07848	-0.22233	SLE RA 7	2.16801	SLE RA 7	1.58177			
818	SLD 7	-2.75824	-0.1992	SLD 9	-3.07848	-0.22233	SLE RA 7	2.16801	SLE RA 7	1.58177			
819	SLD 7	-2.74205	-0.19803	SLD 9	-3.09962	-0.22385	SLE RA 7	2.14484	SLE RA 7	1.56489			
820	SLD 3	-2.7258	-0.19686	SLD 13	-3.12545	-0.22572	SLE RA 7	2.09618	SLE RA 7	1.52945			
821	SLD 3	-2.67028	-0.19285	SLD 13	-3.19448	-0.23071	SLE RA 7	2.01571	SLE RA 7	1.47084			
822	SLD 3	-2.61584	-0.18892	SLD 13	-3.26537	-0.23582	SLE RA 7	1.88394	SLE RA 7	1.3749			
823	SLD 3	-2.56177	-0.18501	SLD 13	-3.33748	-0.24103	SLE RA 7	1.66437	SLE RA 7	1.21509			
824	SLD 3	-2.53469	-0.18306	SLD 13	-3.37372	-0.24365	SLE RA 7	1.50752	SLE RA 7	1.10094			
883	SLD 15	-2.51647	-0.18174	SLD 1	-3.36431	-0.24297	SLE RA 7	1.36011	SLE RA 7	0.99347			
884	SLD 15	-2.54353	-0.18369	SLD 1	-3.32804	-0.24035	SLE RA 7	1.49667	SLE RA 7	1.09285			
885	SLD 15	-2.59757	-0.1876	SLD 1	-3.25585	-0.23514	SLE RA 7	1.68632	SLE RA 7	1.23089			
886	SLD 15	-2.65197	-0.19153	SLD 1	-3.18489	-0.23001	SLE RA 7	1.79996	SLE RA 7	1.31364			
887	SLD 11	-2.69952	-0.19496	SLD 5	-3.12372	-0.22559	SLE RA 7	1.86974	SLE RA 7	1.36446			
888	SLD 11	-2.71357	-0.19597	SLD 5	-3.10002	-0.22388	SLE RA 7	1.9122	SLE RA 7	1.3954			
889	SLD 11	-2.72975	-0.19714	SLD 5	-3.07885	-0.22235	SLE RA 7	1.93251	SLE RA 7	1.41019			
890	SLD 7	-2.72975	-0.19714	SLD 9	-3.07885	-0.22235	SLE RA 7	1.93251	SLE RA 7	1.41019			
891	SLD 7	-2.71357	-0.19597	SLD 9	-3.10002	-0.22388	SLE RA 7	1.9122	SLE RA 7	1.3954			
892	SLD 7	-2.69952	-0.19496	SLD 9	-3.12372	-0.22559	SLE RA 7	1.86974	SLE RA 7	1.36446			
893	SLD 3	-2.65197	-0.19153	SLD 13	-3.18489	-0.23001	SLE RA 7	1.79996	SLE RA 7	1.31364			
894	SLD 3	-2.59757	-0.1876	SLD 13	-3.25585	-0.23514	SLE RA 7	1.68632	SLE RA 7	1.23089			
895	SLD 3	-2.54353	-0.18369	SLD 13	-3.32804	-0.24035	SLE RA 7	1.49667	SLE RA 7	1.09285			
896	SLD 3	-2.51647	-0.18174	SLD 13	-3.36431	-0.24297	SLE RA 7	1.36011	SLE RA 7	0.99347			
903	SLD 15	-2.49822	-0.18042	SLD 1	-3.35484	-0.24229	SLE RA 7	1.15222	SLE RA 7	0.84201			
904	SLD 15	-2.52528	-0.18238	SLD 1	-3.31855	-0.23967	SLE RA 7	1.24611	SLE RA 7	0.91036			
905	SLD 15	-2.57925	-0.18627	SLD 1	-3.24625	-0.23444	SLE RA 7	1.38395	SLE RA 7	1.01071			
906	SLD 15	-2.63356	-0.1902	SLD 1	-3.17515	-0.22931	SLE RA 7	1.47285	SLE RA 7	1.07545			
907	SLD 11	-2.6709	-0.19289	SLD 5	-3.12401	-0.22562	SLE RA 7	1.5304	SLE RA 7	1.11738			
908	SLD 11	-2.6849	-0.1939	SLD 5	-3.10023	-0.2239	SLE RA 7	1.56621	SLE RA 7	1.14347			
909	SLD 11	-2.70105	-0.19507	SLD 5	-3.07902	-0.22237	SLE RA 7	1.58351	SLE RA 7	1.15607			
910	SLD 7	-2.70105	-0.19507	SLD 9	-3.07902	-0.22237	SLE RA 7	1.58351	SLE RA 7	1.15607			
911	SLD 7	-2.6849	-0.1939	SLD 9	-3.10023	-0.2239	SLE RA 7	1.56621	SLE RA 7	1.14347			
912	SLD 7	-2.6709	-0.19289	SLD 9	-3.12401	-0.22562	SLE RA 7	1.5304	SLE RA 7	1.11738			
913	SLD 3	-2.63356	-0.1902	SLD 13	-3.17515	-0.22931	SLE RA 7	1.47285	SLE RA 7	1.07545			
914	SLD 3	-2.57925	-0.18627	SLD 13	-3.24625	-0.23444	SLE RA 7	1.38395	SLE RA 7	1.01071			
915	SLD 3	-2.52528	-0.18238	SLD 13	-3.31855	-0.23967	SLE RA 7	1.24611	SLE RA 7	0.91036			
916	SLD 3	-2.49822	-0.18042	SLD 13	-3.35484	-0.24229	SLE RA 7	1.15222	SLE RA 7	0.84201			