

# ARCA CAPITANATA

## AGENZIA REGIONALE per la CASA e l'ABITARE

### FONDO DI SVILUPPO E COESIONE 2007-2013

#### Regione Puglia - "Settore Aree Urbane - Città"

Finanziamento: € 2.000.000,00

Finanziamento integrativo: € 600.000,00 (Economie rivenienti dalle Leggi 457/78, 67/88 e 179/92)

Realizzazione di n° 18 alloggi di edilizia residenziale pubblica  
nel Comune di San Giovanni Rotondo in Via Antonio Massa

Finanziamento complessivo: € 2.600.000,00

TIMBRO	IL RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO:	<b>ing. Vincenzo De Devitiis</b> (Dirigente del Settore Tecnico)
	I PROGETTISTI DELL'ARCHITETTONICO:	<b>arch. Anna Maria Tomasulo</b> u.o. Progettazione / Appalti  <b>geom. Pietro Lorusso</b> u.o. Progettazione / Appalti
	IL PROGETTISTA DELLE STRUTTURE E DEGLI IMPIANTI TECNOLOGICI:	<b>arch. Antonio Palma</b> Via P. Cascavilla n. 2 - 71013 San Giovanni Rotondo

TAVOLA	TITOLO  Progetto: Relazione Geotecnica	SCALA
		DATA
AGGIORNAMENTI	L'IMPRESA	IL DIRETTORE DEI LAVORI
RIF.		

# Relazione geotecnica

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

---

**Sommario**

1 Normativa di riferimento	3
2 Premessa	4
3 Descrizione delle opere in sito	4
4 Problemi geotecnici e scelte tipologiche	8
Tipologia di fondazione	8
4.1 Elementi di fondazione	9
4.1.1 Fondazioni di piastre	9
5 Programma delle indagini e delle prove geotecniche	9
5.1 Sondaggi del sito	10
6 Caratterizzazione geotecnica dei terreni in sito	12
6.1 Terreni	12
7 Modellazione del sottosuolo e metodi di analisi e di verifica	12
Modello di fondazione	12
8 Verifiche delle fondazioni	15
8.1 Verifiche piastre e pareti C.A.	16
8.2 Pressioni terreno in SLU	19
8.3 Pressioni terreno in SLVf/SLUEcc	28
8.4 Pressioni terreno in SLE/SLD	37
8.5 Cedimenti fondazioni superficiali	46
9 Conclusioni e prescrizioni tecniche	55

# 1 Normativa di riferimento

NORME TECNICHE PER LE COSTRUZIONI NTC 2008  
Norme tecniche per le costruzioni D.M. 14 gennaio 2008.

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

CONSIGLIO SUPERIORE DEI LAVORI PUBBLICI  
Pericolosità sismica e Criteri generali per la classificazione sismica del territorio nazionale. Allegato al voto n. 36 del 27.07.2007

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

Progettazione geotecnica - Parte 1: Regole generali.

EUROCODICE 8  
Indicazioni progettuali per la resistenza sismica delle strutture - Parte 5: Fondazioni, strutture di contenimento ed aspetti geotecnici.

D.M. 11/03/1988  
Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione (norma possibile se si opera in Zona sismica 4, attuali Classi I e II).

## 2 Premessa

La presente relazione è svolta a corredo del progetto di realizzazione delle strutture di un complesso di n°3 edifici adibiti a civile abitazione, sito nel comune di L'Aquila (AQ) in località Poggio di Roio individuato in Catasto al fg.15 p.lla 1544. Gli edifici sono distanziati e giuntati tra di loro da un giunto tecnico idoneamente dimensionato e sono dei condomini.

Strutturalmente è composto da n°3 piani (terra, primo e secondo), le dimensioni massime in pianta sono di metri 18,90x12,10 e altezza massima lorda di metri 12,70 ed hanno una superficie coperta di piano pari a circa 240,60 mq.

La struttura portante sarà realizzata in c.a.o con telai longitudinali e trasversali, con un nucleo centrale per il vano ascensore e solai in grado di assolvere alla funzione di diaframmi rigidi.

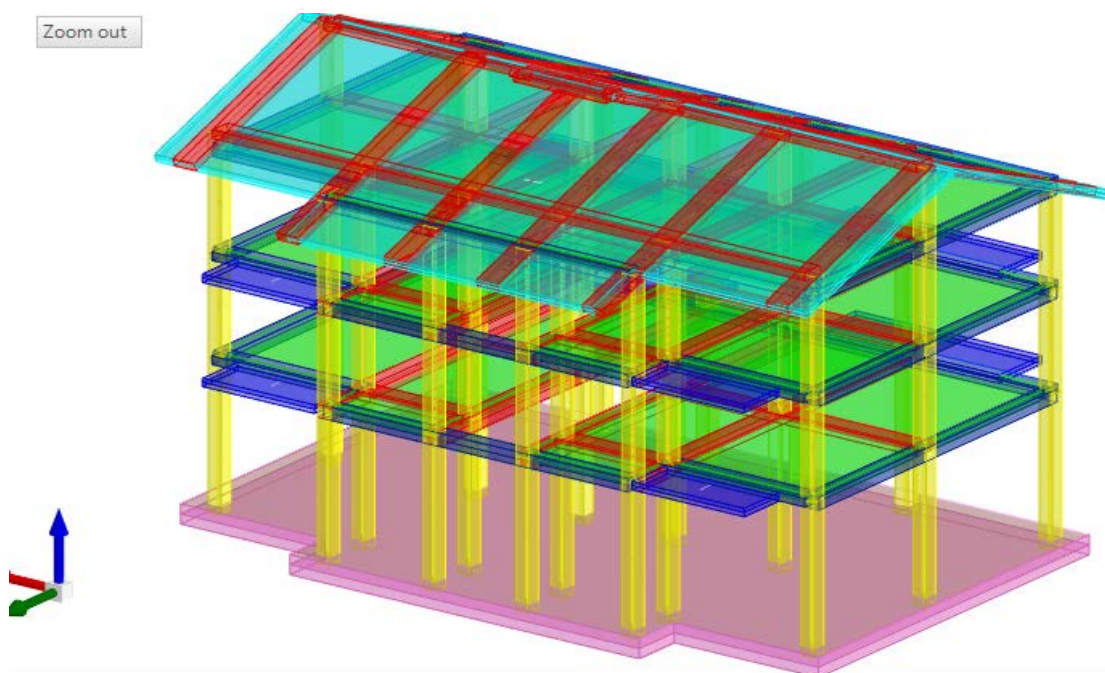
Le fondazioni saranno del tipo dirette realizzate su platea gettata in opera.

Le caratteristiche costruttive sono:

- fondazioni: in c.a. del tipo dirette a platea dello spessore di 60cm;
- strutture verticali: pilastri in c.a., pareti in c.a.;
- strutture orizzontali: sono realizzate con solai misti in latero-cemento e travi portanti;
- chiusure verticali: tamponatura in muratura del tipo massiva in laterizio;
- tramezzature: sono costituite da elementi di laterizio;
- copertura: tetto inclinato a due falde realizzato con solai misti in latero-cemento, isolante termico, strato impermeabile e infine il manto di copertura con tegole in laterizio;

Per la realizzazione delle strutture suddette si prescrive l'utilizzo dei seguenti materiali:

- Conglomerato cementizio classe C25/30 per le opere in c.c.a.;
- Acciaio per c.a. B450C controllato in stabilimento per le armature delle strutture gettate in opera in c.c.a.



### 3 Descrizione delle opere in sito

Estratto Ortofotocarta – individuazione degli edifici (●)



La **struttura in oggetto** è stata analizzata secondo la norma D.M. 14-01-08 (N.T.C.), considerandola come tipo di costruzione 2. 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 (§2.4.3). L'opera è edificata in località Foggia, San Giovanni Rotondo; Latitudine ED50 41,706° (41° 42' 22"); Longitudine ED50 15,7196° (15° 43' 11"); Altitudine s.l.m. 552,22 m. (coordinate esatte: 41,70601 15,719601), punto che risulta corrispondere come zonazione sismica ad una Zona 2.

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, come previsto nell'allegato A della norma. 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 3.2.1 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 (cfr. anche il §C3.2.1). Nella presente progettazione si sono considerati i seguenti parametri sismici:

PVr SLD (%)	63
Tr SLD	50
Ag/g SLD	0.0746
Fo SLD	2.5
Tc* SLD	0.29
PVr SLV (%)	10
Tr SLV	475
Ag/g SLV	0.2058
Fo SLV	2.453
Tc* SLV	0.33

#### 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 (§3.2.2). Per la valutazione del coefficiente di amplificazione stratigrafica  $SS$  la

caratterizzazione geotecnica condotta nel volume significativo consente di identificare il sottosuolo prevalente nella categoria A - roccia o terreni molto rigidi. Si riporta per completezza la corrispondente descrizione indicata nella norma (Tab. 3.2.II e Tab. 3.2.III).

**Categoria A:** Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi caratterizzati da valori di Vs, 30 superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie uno strato di alterazione, con spessore massimo pari a 3 m.

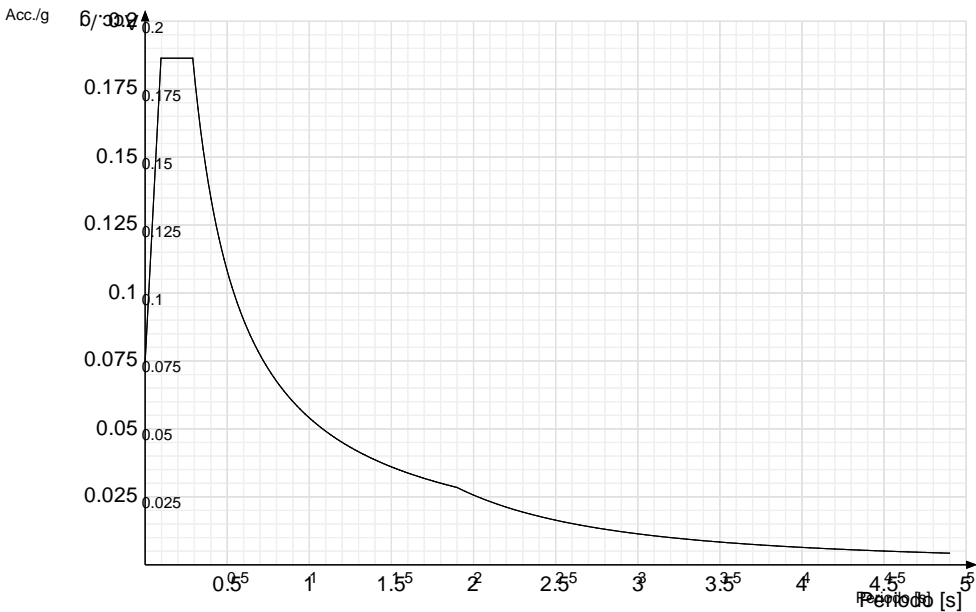
Per la valutazione del coefficiente di amplificazione topografica ST, viste le condizioni in sito e l'orografia della zona, si è attribuita la categoria topografica T1. Si riporta per completezza la corrispondente descrizione indicata nella norma (Tab. 3.2.IV).

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

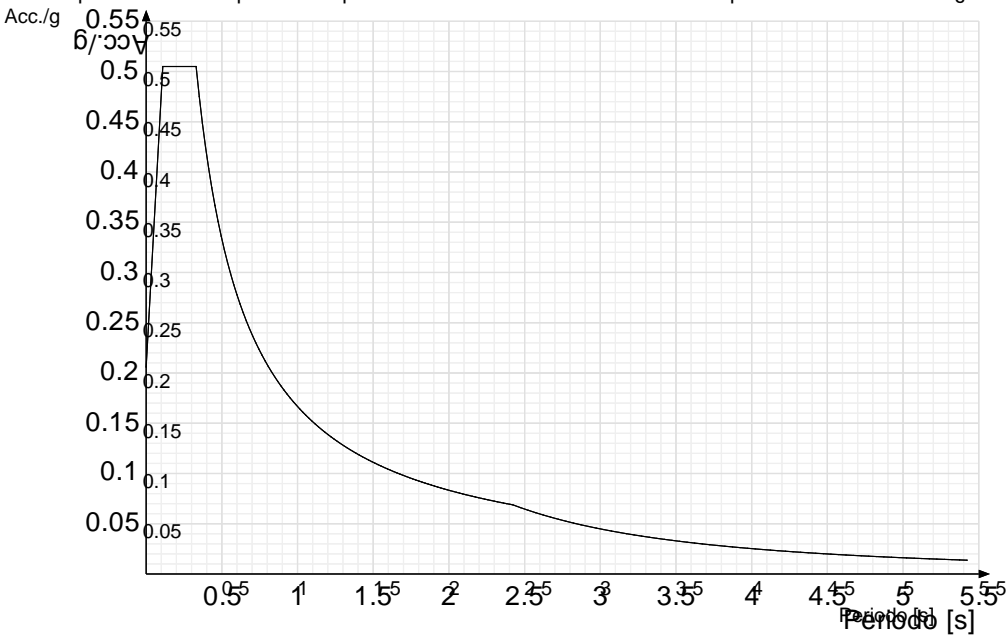
In base alle categorie scelte si sono infine adottati i seguenti coefficienti di amplificazione e spettrali:

Ss orizzontale SLD	1	
Tb orizzontale SLD	0.097	[s]
Tc orizzontale SLD	0.29	[s]
Td orizzontale SLD	1.898	[s]
Ss orizzontale SLV	1	
Tb orizzontale SLV	0.11	[s]
Tc orizzontale SLV	0.33	[s]
Td orizzontale SLV	2.423	[s]

Si riportano infine gli spettri di risposta elastici delle componenti orizzontali per gli stati limite considerati. Viene mostrato lo spettro di risposta elastico "Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.2.1 (3.2.4)".



Viene mostrato lo spettro di risposta elastico "Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLV § 3.2.3.2.1 (3.2.4)".



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  $q_0=3.0 \cdot \alpha_U/\alpha_{f1}$ , con rapporto  $\alpha_U/\alpha_{f1}$  corrispondente a Strutture a telaio con più piani e più campate  $\alpha_U/\alpha_{f1}=(1.0+1.3)/2$ .

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

Fattore di struttura per sisma X	2.76
Fattore di struttura per sisma Y	2.76
Fattore di struttura per sisma Z	1.5

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

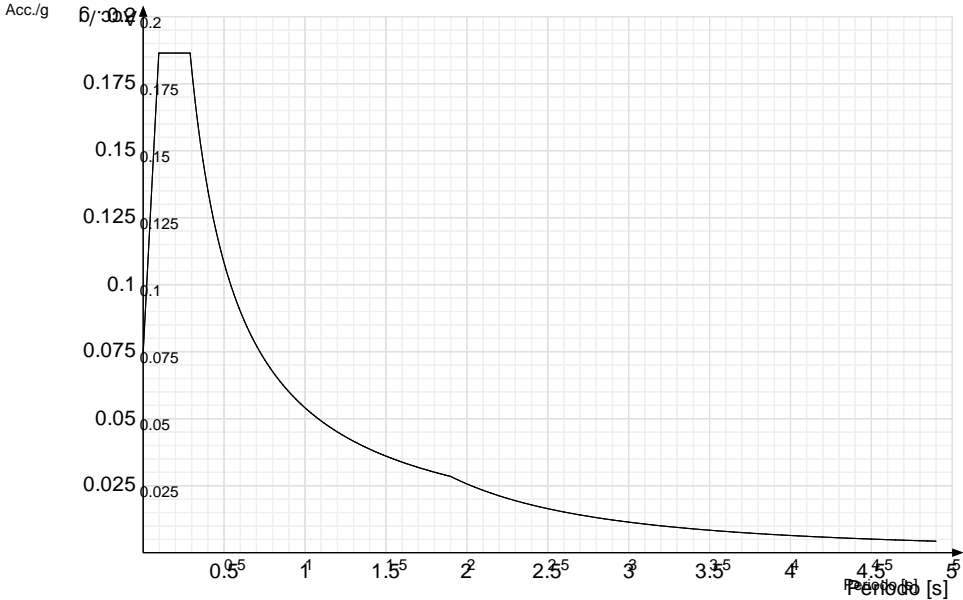
Smorzamento viscoso (%)	5	
Rotazione del sisma	0	[deg]
Quota dello '0' sismico	-100	[cm]

Nell'analisi dinamica modale si sono analizzati 9 modi di vibrare valutati secondo il metodo di Ritz.

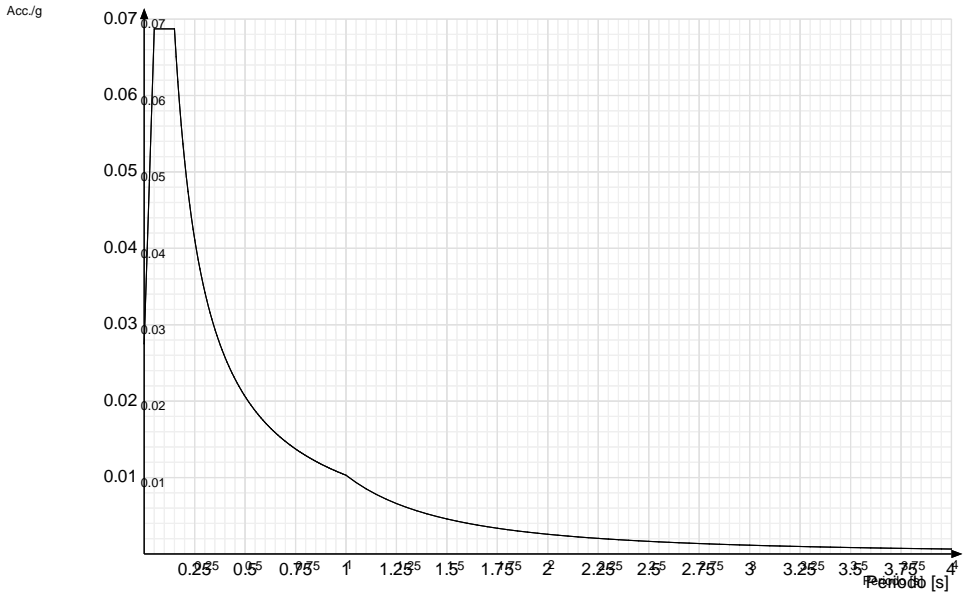
Per tenere conto della variabilità spaziale del moto sismico, nonché di eventuali incertezze nella localizzazione delle masse, la normativa richiede di attribuire al centro di massa una eccentricità accidentale (§7.2.6), in aggiunta alla eccentricità naturale della costruzione, mediante l'applicazione 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.

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

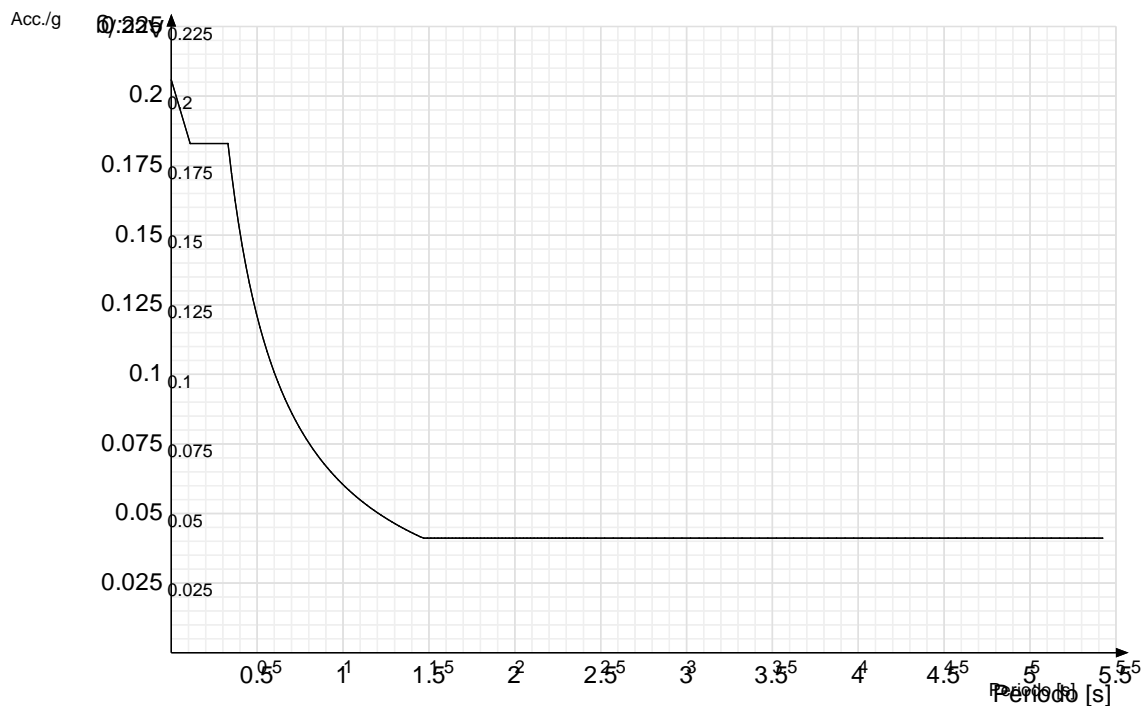
Viene mostrato lo spettro di progetto "Spettro di risposta di progetto in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.4".



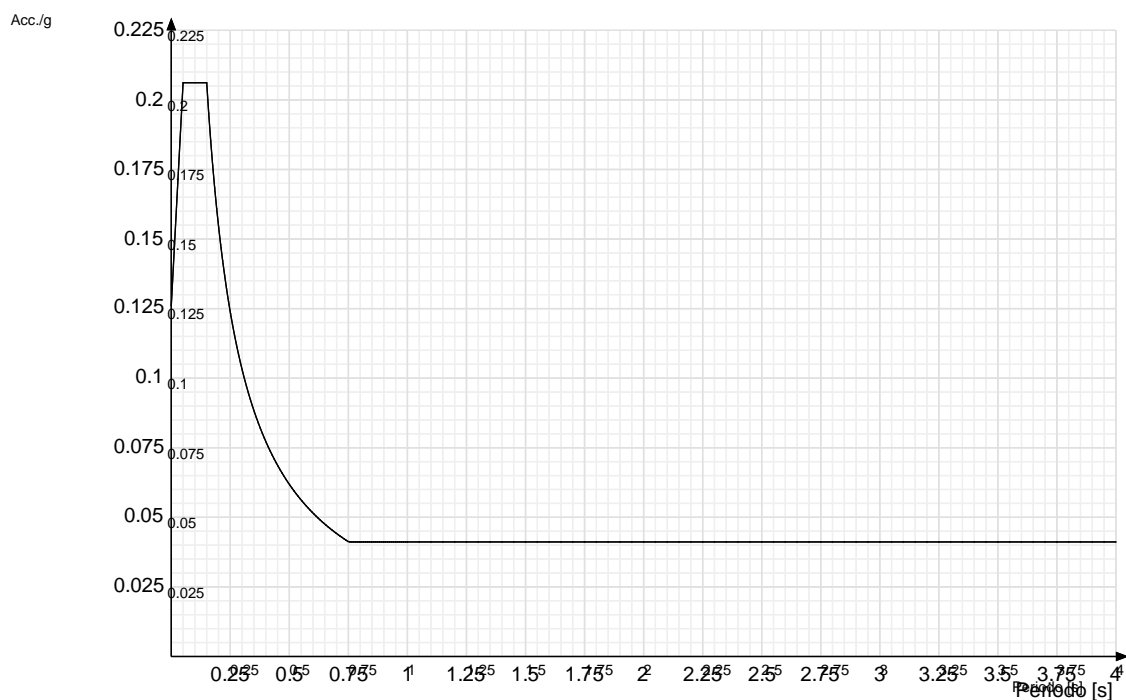
Viene mostrato lo spettro di progetto "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLD § 3.2.3.4".







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



## 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

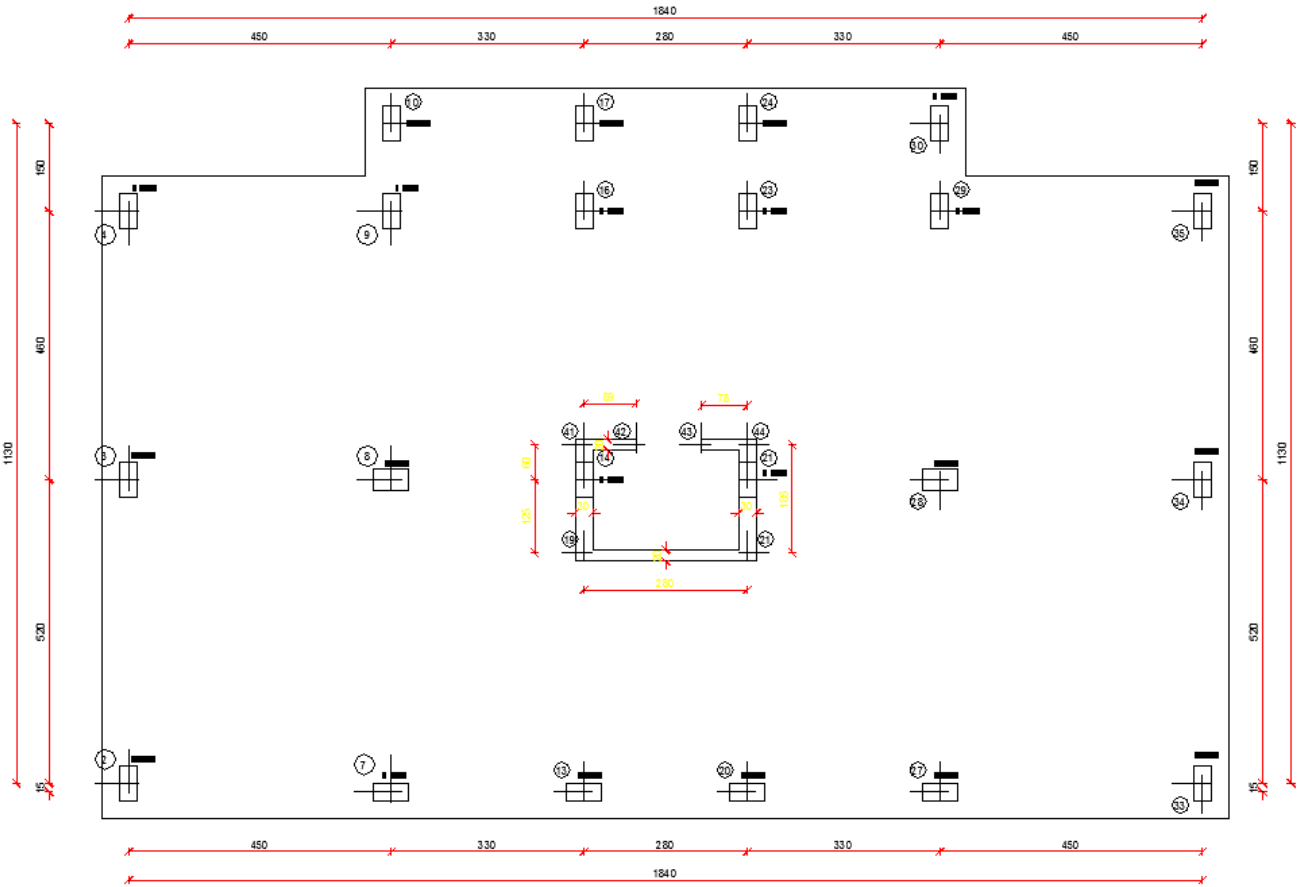
Nella modellazione si è considerata la presenza di fondazioni superficiali, schematizzando il suolo con un letto di molle elastiche di assegnata rigidezza. In direzione orizzontale si è considerata una rigidezza pari a 0.5 volte quella verticale.

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/cm³]

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 Hansen  
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 portanza fondazioni superficiali 2.3  
Coefficiente di sicurezza scorrimento fondazioni superficiali 1.1



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.  
**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	Sondaggio	Stratigrafia Estradosso	Deformazione volumetrica	K verticale	Limite compressione	Limite trazione
FS1	Sondaggio-San Giovanni Rotondo	0		Default (3)	Default (10)	Default (0.001)

## 5 Programma delle indagini e delle prove geotecniche

Programma delle indagini e delle prove geotecniche: contiene il programma delle indagini e delle prove geotecniche, definito dal progettista in base alle caratteristiche dell'opera in progetto e alle presumibili caratteristiche del sottosuolo. Le indagini geotecniche devono permettere un'adeguata caratterizzazione geotecnica del volume significativo di terreno, che è la parte di sottosuolo influenzata, direttamente o indirettamente, dalla costruzione dell'opera e che influenza l'opera stessa. La posizione dei punti di indagine e la loro quota assoluta devono essere rilevate topograficamente e riportate in planimetria. I risultati delle indagini e prove geotecniche in sito devono essere documentati con indicazioni sui tipi di indagine condotte e le caratteristiche delle attrezzature impiegate:

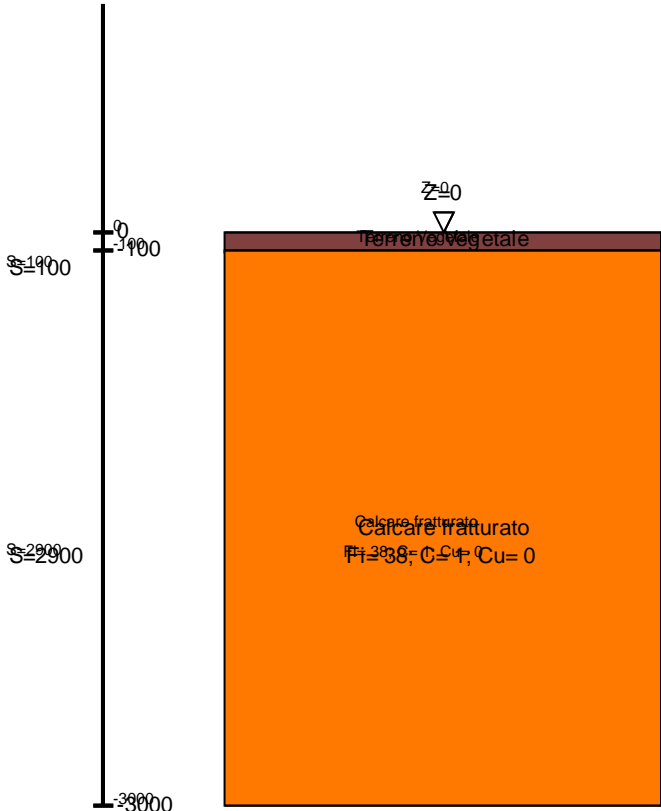


5.1 Sondaggi del sito

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-San Giovanni Rotondo  
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



▽	Colmo (Z=1190)
▽	Piano 03 sotto terra (Z=965)
▽	Piano 02 (Z=655)
▽	Piano 01 (Z=345)
▽	Fondazione (Z=-100)

Sondaggio-San Giovanni Rotondo

Stratigrafie

**Terreno:** terreno mediamente uniforme presente nello strato.  
**Sp.:** spessore dello strato. [cm]  
**Kor,i:** coefficiente K orizzontale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm<sup>3</sup>]  
**Kor,s:** coefficiente K orizzontale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm<sup>3</sup>]  
**Kve,i:** coefficiente K verticale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm<sup>3</sup>]  
**Kve,s:** coefficiente K verticale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm<sup>3</sup>]  
**Eel,s:** modulo elastico al livello superiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [daN/cm<sup>2</sup>]  
**Eel,i:** modulo elastico al livello inferiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [daN/cm<sup>2</sup>]  
**Eed,s:** modulo edometrico al livello superiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [daN/cm<sup>2</sup>]  
**Eed,i:** modulo edometrico al livello inferiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [daN/cm<sup>2</sup>]  
**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.	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
Terreno Vegetale	100	1.5	1	1	1	50	50	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1
Calcare fratturato	2900	1.5	1	1	1	900	900	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1

<il file immagine non è stato trovato>



<immagine utente: si consiglia l'inserimento di immagini relative ai profili stratigrafici, ottenuti dalle perforazioni di sondaggio e dagli scavi esplorativi, ovvero delle sezioni geologiche (clic dx per inserire un'immagine)>

<testo utente: si consiglia l'inserimento della descrizione delle prove e delle misure eseguite (clic dx per modificare il paragrafo)>

<il file immagine non è stato trovato>

<immagine utente: si consiglia l'inserimento di immagini relative ai particolari esecutivi delle prove e delle misure eseguite (clic dx per inserire un'immagine)>

<testo utente: si consiglia l'inserimento di eventuali eventi particolari verificatisi durante l'esecuzione dei lavori e ogni altro dato utile per la caratterizzazione del sottosuolo (clic dx per modificare il paragrafo)>

## 6 Caratterizzazione geotecnica dei terreni in sito

Caratterizzazione geotecnica dei terreni in sito: contiene i profili geotecnici, cioè la successione stratigrafica considerata per la progettazione (sezioni geotecniche), il regime delle pressioni interstiziali, le caratteristiche meccaniche dei terreni e tutti gli elementi significativi del sottosuolo. L'insieme di questi dati deve permettere la determinazione dei parametri geotecnici caratteristici.

### 6.1 Terreni

**Descrizione:** descrizione o nome assegnato all'elemento.

**Coesione:** coesione del terreno. [daN/cm<sup>2</sup>]

**Coesione non drenata:** coesione non drenata (Cu) del terreno. [daN/cm<sup>2</sup>]

**Attrito interno:** angolo di attrito interno del terreno. [deg]

**δ:** angolo di attrito all'interfaccia terreno-cla. [deg]

**Adesione:** coeff. di adesione della coesione all'interfaccia terreno-cla. Il valore è adimensionale.

**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/cm<sup>3</sup>]

**γ saturo:** peso specifico saturo del terreno in sito, assegnato alle zone immerse. [daN/cm<sup>3</sup>]

**E:** modulo elastico longitudinale del terreno. [daN/cm<sup>2</sup>]

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

**Rqd:** rock quality degree. Per roccia assume valori nell'intervallo (0;1]. Il valore convenzionale 0 indica che si tratta di un terreno sciolto. Il valore è adimensionale.

Descrizione	Coesione	Coesione non drenata	Attrito interno	δ	Adesione	K0	γ naturale	γ saturo	E	Poisson	Rqd
Terreno Vegetale	0	0	22	0	1	0.5	0.002	0.0023	50	0.3	0
Calcare fratturato	1	0	38	0	1	0.38	0.0022	0.0022	900	0.35	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 Hansen, che viene descritto nei paragrafi successivi.

**Metodo di Brinch-Hansen**

La capacità portante valutata attraverso la formula di Brinch-Hansen 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;

Ny, Nc, Nq = fattori di capacità portante;

sy, sc, sq = fattori di forma della fondazione;

dy, dc, dq = fattori di profondità del piano di posa della fondazione;

iy, ic, iq = fattori di inclinazione del carico;

by, bc, bq = fattori di inclinazione della base della fondazione;

gy, gc, gq = fattori di inclinazione del piano campagna;

Per la teoria di Brinch-Hansen i coefficienti sopra definiti assumono le espressioni che seguono:

$$N_c = (N_q - 1) \cdot \text{ctg} \phi; \quad N_q = \text{tg}^2 \left( 45^\circ + \frac{\phi}{2} \right) \cdot e^{(\pi \cdot \text{tg} \phi)}; \quad N_\gamma = 1.5 \cdot (N_q - 1) \cdot \text{tg} \phi$$

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

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

$$i_c = i_q - \frac{1 - i_q}{N_q - 1}; \quad i'_c = 0.5 - 0.5 \sqrt{1 - \frac{H}{B \cdot L \cdot c_a}}; \quad i_q = \left( 1 - \frac{0.5 \cdot H}{V + B \cdot L \cdot c_a \cdot \text{ctg} \phi} \right)^5;$$

$$i_\gamma = \left( 1 - \frac{0.7 \cdot H}{V + B \cdot L \cdot c_a \cdot \text{ctg} \phi} \right)^5 \quad (\text{se } \eta = 0); \quad i_\gamma = \left( 1 - \frac{(0.7 - \eta^\circ / 450^\circ) \cdot H}{V + B \cdot L \cdot c_a \cdot \text{ctg} \phi} \right)^5 \quad (\text{se } \eta > 0)$$

$$g_c = 1 - \frac{\beta^\circ}{147^\circ}; \quad g'_c = \frac{\beta^\circ}{147^\circ}; \quad g_q = (1 - 0.5 \cdot \text{tg} \beta)^5; \quad g_\gamma = g_q$$

$$b_c = 1 - \frac{\eta^\circ}{147^\circ}; \quad b'_c = \frac{\eta^\circ}{147^\circ}; \quad b_q = e^{(-2 \cdot \eta \cdot \text{tg} \phi)}; \quad b_\gamma = e^{(-2.7 \cdot \eta \cdot \text{tg} \phi)}$$

$$\text{dove: } k = \frac{D}{B_f} \quad (\text{se } \frac{D}{B_f} \leq 1); \quad k = \arctg \left( \frac{D}{B_f} \right) \quad (\text{se } \frac{D}{B_f} > 1)$$

nelle quali si sono considerati i seguenti dati:

$\phi$  = angolo di attrito dello strato di fondazione;

$c_a$  = 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;

Si calcola la capacità portante dello strato su cui poggeranno le fondazioni a platea: roccia carbonatica:

Dati Geotecnici		Metodo di calcolo	
Peso unità volume (KN/m <sup>3</sup> )	23.53	<input type="radio"/> Terzaghi <input type="radio"/> Meyerhof <input checked="" type="radio"/> Hansen	
Angolo Res. a taglio (°)	20	Nq, Nc, Ng	Nq=6,4 Nc=14,1
Coesione (Kpa)	150	Carico limite (kpa)	2809,93
Modulo elastico (Ey) (Kpa)	1395	Carico limite (Kg/cm <sup>2</sup> )	28,65
Coef. di Poisson	0.3		

Successivamente questa capacità portante verrà ridotta del corrispondente coefficiente di sicurezza di portanza delle fondazioni superficiali che corrisponde a 2,3.

#### Influenza degli strati sulla capacità portante

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

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

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

La tensione limite di espulsione  $q_{ult}$  per terreno coesivo viene calcolata come:

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

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

#### Influenza del sisma sulla capacità portante

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

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

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

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

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

# 8 Verifiche delle fondazioni

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

Nelle verifiche nei confronti degli Stati Limite ultimi SLU strutturali (STR) e geotecnici (GEO) si possono adottare, in alternativa, due diversi approcci progettuali:

DA1.1 - Approccio 1:

- Combinazione 1: (A1+M1+R1)
- Combinazione 2: (A2+M2+R2)

DA1.2 - Approccio 2:

- Combinazione 1: (A1+M1+R3)

Le seguenti verifiche delle fondazioni sono state condotte secondo l'approccio [2]. Le seguenti verifiche delle fondazioni sono state condotte secondo l'approccio [2], ed in tutti i casi di verifiche si vede come la  $R_d > E_d$ .

## 8.1 Verifiche piastre e pareti C.A.

**nod.:** nodo del modello FEM

**sez.:** tipo di sezione (o = orizzontale, v = verticale)

**B:** base della sezione

**H:** altezza della sezione

**Af+:** area di acciaio dal lato B (inferiore per le piastre))

**Af-:** area di acciaio dal lato A (superiore per le piastre))

**c+:** copriferro dal lato B (inferiore per le piastre))

**c-:** copriferro dal lato A (superiore per le piastre))

**sc:** tensione sul calcestruzzo in esercizio

**comb ; c:** combinazione di carico

**c.s.:** coefficiente di sicurezza

**N:** sforzo normale di calcolo

**M:** momento flettente di calcolo

**Mu:** momento flettente ultimo

**Nu:** sforzo normale ultimo

**sf:** tensione sull'acciaio in esercizio

**Wk:** apertura caratteristica delle fessure

**Sm:** distanza media fra le fessure

**st:** sigma a trazione nel calcestruzzo in condizioni non fessurate

**fck:** resistenza caratteristica cilindrica del calcestruzzo

**fcd:** resistenza a compressione di calcolo del calcestruzzo

**fctd:** resistenza a trazione di calcolo del calcestruzzo

**Hcr:** altezza critica

**q.Hcr:** \*quota della sezione alla altezza critica

**hw:** altezza della parete

**lw:** lunghezza della parete

**n.p.:** numero di piani

**hs:** altezza dell'interpiano

**Mxd:** momento di progetto attorno all'asse x (fuori piano)

**Myd:** momento di progetto attorno all'asse y (nel piano)

**NEd:** sforzo normale di progetto

**MEd:** Momento flettente di progetto di progetto

**VEd:** sforzo di taglio di progetto

**Ngrav.:** sforzo normale dovuto ai carichi gravitazionali

**NReale.:** sforzo normale derivante dall'analisi

**VRcd:** resistenza a taglio dovuta alle bielle di calcestruzzo

**epsilon:** coefficiente di maggiorazione del taglio derivante dall'analisi

**alfaS:**  $MEd / (VEd * lw)$  formula 7.4.15

**At:** area tesa di acciaio

**roh:** rapporto tra area della sezione orizzontale dell'armatura di anima e l'area della sezione di calcestruzzo

**rov:** rapporto tra area della sezione verticale dell'armatura di anima e l'area della sezione di calcestruzzo

**VRsd:** resistenza a taglio della sezione con armature

**Somma(Asj)- Ai:** somma delle aree delle barre verticali che attraversano la superficie di scorrimento

**csi:** altezza della parte compressa normalizzata all'altezza della sezione

**Vdd:** contributo dell'effetto spinotto delle armature verticali

**Vfd:** contributo della resistenza per attrito

**Vid:** contributo delle armature inclinate presenti alla base

**VRd,s:** valore di progetto della resistenza a taglio nei confronti dello scorrimento

**M01:** momento flettente inferiore per verifica instabilità

**M02:** momento flettente superiore per verifica instabilità

**etot:** eccentricità complessiva EC2 12.6.5.2 (12.12)



**Fi:** coefficiente riduttivo EC2 12.6.5.2 (12.11)  
**l0:** lunghezza libera di inflessione  
**beta:** coefficiente EC2 12.6.5.1 (12.9)  
**Nrd:** resistenza di progetto EC2 12.6.5.2 (12.10)  
**l,lim:** snellezza limite EC2 12.6.5.1 (4)  
**At:** area di calcestruzzo del traverso in parete con blocco cassero in legno  
**Vr,cls:** resistenza a taglio in assenza di armatura orizzontale in parete con blocco cassero in legno  
**Mu:** momento resistente ultimo del singolo traverso in parete con blocco cassero in legno  
**Hp:** resistenza a trazione dell'elemento teso in parete con blocco cassero in legno  
**R:** fattore di efficienza in parete con blocco cassero in legno  
**Vr,s:** contributo alla resistenza a taglio della armatura orizzontale in parete con blocco cassero in legno  
**Vrd:** resistenza a taglio per trazione del diagonale in parete con blocco cassero in legno  
**l:** luce netta della trave di collegamento  
**h:** altezza della trave di collegamento  
**b:** spessore della trave di collegamento  
**d:** altezza utile della trave di collegamento  
**Asi:** area complessiva della armatura a X  
**M,plast:** momenti resistenti della trave a filo appoggio  
**T,plast:** sforzi di taglio nella trave derivanti da gerarchia delle resistenze  
**N:** fattore di capacità portante, distinto nei 3 tipi (c, q, g)  
**S:** fattore correttivo per la forma della fondazione, distinto nei 3 tipi (c, q, g)  
**D:** fattore correttivo per la profondità del piano di posa, distinto nei 3 tipi (c, q, g)  
**I:** fattore correttivo per l'inclinazione del carico, distinto nei 3 tipi (c, q, g)  
**B:** fattore correttivo per l'inclinazione del piano di posa, distinto nei 3 tipi (c, q, g)  
**G:** fattore correttivo per l'inclinazione del pendio, distinto nei 3 tipi (c, q, g)  
**P:** fattore correttivo per punzonamento del suolo, distinto nei 3 tipi (c, q, g)  
**E:** fattore correttivo per l'inerzia sismica del suolo, distinto nei 3 tipi (c, q, g)  
**Tipo:** tipologia del fattore di portanza, per coesione (c), sovraccarico (q) o attrito (g)

Platea a "Fondazione"

Valori in daN, cm  
C25/30: rck 300  
fyk 4500

Verifica di stato limite ultimo

nod	sez	B	H	Af+	Af-	c+	c-	c.s.	comb	N	M	Nu	Mu
339	o	100	60	18.8	18.8	5.0	5.0	1.272	8 SLV F.	0	3036843	0	3863885
	v	100	60	22.0	22.0	3.0	3.0	1.964	4 SLV F.	0	2390988	0	4695410
340	o	100	60	18.8	18.8	5.0	5.0	1.314	12 SLV F	0	2940066	0	3863885
	v	100	60	22.0	22.0	3.0	3.0	2.022	15 SLV F	0	2322445	0	4695410
343	o	100	60	22.0	22.0	5.0	5.0	1.321	11 SLV F	0	3390988	0	4478584
	v	100	60	22.0	22.0	3.0	3.0	2.406	2 SLV F.	0	1951178	0	4695410

Combinazione rara

nod	sez	B	H	Af+	Af-	c+	c-	sc	c	N	M	sf	c	N	M	Wk(mm)	Wlim	st	Sm(mm)	c
339	o	100	60	18.8	18.8	5.0	5.0	-41.2	5 ra	0.00E00	1.79E06	1880.7	5 ra	0.00E00	1.79E06	0.21999.00	0.0	395.5	5 ra	
	v	100	60	22.0	22.0	3.0	3.0	-29.7	5 ra	0.00E00	1.53E06	1322.9	5 ra	0.00E00	1.53E06	0.00999.00	22.9	0.0	1 ra	
340	o	100	60	18.8	18.8	5.0	5.0	-37.5	5 ra	0.00E00	1.62E06	1710.6	5 ra	0.00E00	1.62E06	0.00999.00	24.9	0.0	1 ra	
	v	100	60	22.0	22.0	3.0	3.0	-26.2	5 ra	0.00E00	1.35E06	1166.8	5 ra	0.00E00	1.35E06	0.00999.00	20.2	0.0	1 ra	
343	o	100	60	22.0	22.0	5.0	5.0	-38.0	5 ra	0.00E00	1.78E06	1611.8	5 ra	0.00E00	1.78E06	0.13999.00	0.0	295.3	5 ra	
	v	100	60	22.0	22.0	3.0	3.0	-22.3	5 ra	0.00E00	1.15E06	992.6	5 ra	0.00E00	1.15E06	0.00999.00	17.2	0.0	1 ra	

Combinazione frequente

nod	sez	B	H	Af+	Af-	c+	c-	sc	c	N	M	sf	c	N	M	Wk(mm)	Wklim	st	Sm(mm)	c
339	o	100	60	18.8	18.8	5.0	5.0	-37.7	4 fr	0.00E00	1.63E06	1717.9	4 fr	0.00E00	1.63E06	0.00	0.40	25.0	0.0	1 fr
	v	100	60	22.0	22.0	3.0	3.0	-26.9	4 fr	0.00E00	1.39E06	1198.3	4 fr	0.00E00	1.39E06	0.00	0.40	20.7	0.0	1 fr
340	o	100	60	18.8	18.8	5.0	5.0	-34.6	4 fr	0.00E00	1.50E06	1575.9	4 fr	0.00E00	1.50E06	0.00	0.40	23.0	0.0	1 fr
	v	100	60	22.0	22.0	3.0	3.0	-24.2	4 fr	0.00E00	1.25E06	1079.4	4 fr	0.00E00	1.25E06	0.00	0.40	18.7	0.0	1 fr
343	o	100	60	22.0	22.0	5.0	5.0	-35.6	4 fr	0.00E00	1.67E06	1509.4	4 fr	0.00E00	1.67E06	0.00	0.40	25.2	0.0	1 fr
	v	100	60	22.0	22.0	3.0	3.0	-20.9	4 fr	0.00E00	1.08E06	930.3	4 fr	0.00E00	1.08E06	0.00	0.40	16.1	0.0	1 fr

Combinazione quasi permanente

nod	sez	B	H	Af+	Af-	c+	c-	sc	c	N	M	sf	c	N	M	Wk(mm)	Wklim	st	Sm(mm)	c
339	o	100	60	18.8	18.8	5.0	5.0	-36.5	2 q.	0.00E00	1.58E06	1665.1	2 q.	0.00E00	1.58E06	0.00	0.30	24.3	0.0	1 q.
	v	100	60	22.0	22.0	3.0	3.0	-26.0	2 q.	0.00E00	1.34E06	1157.0	2 q.	0.00E00	1.34E06	0.00	0.30	20.0	0.0	1 q.
340	o	100	60	18.8	18.8	5.0	5.0	-33.7	2 q.	0.00E00	1.46E06	1535.5	2 q.	0.00E00	1.46E06	0.00	0.30	22.4	0.0	1 q.
	v	100	60	22.0	22.0	3.0	3.0	-23.7	2 q.	0.00E00	1.22E06	1054.1	2 q.	0.00E00	1.22E06	0.00	0.30	18.2	0.0	1 q.
343	o	100	60	22.0	22.0	5.0	5.0	-34.8	2 q.	0.00E00	1.63E06	1478.4	2 q.	0.00E00	1.63E06	0.00	0.30	24.7	0.0	1 q.
	v	100	60	22.0	22.0	3.0	3.0	-20.5	2 q.	0.00E00	1.06E06	911.8	2 q.	0.00E00	1.06E06	0.00	0.30	15.8	0.0	1 q.

Verifiche geotecniche

Dati geometrici dell'impronta di calcolo  
Forma dell'impronta di calcolo: rettangolare di area equivalente  
Area di ingombro esterno minore: 2606900  
Angolo di rotazione corrispondente all'ingombro minore (deg): 0  
Rapporto di forma trovato (area ingombro esterno/area fondazione): 1.05  
Coordinata X del centro impronta: 945  
Coordinata Y del centro impronta: 755  
Coordinata Z del centro impronta: -160  
Lato minore B dell'impronta: 1276  
Lato maggiore L dell'impronta: 1938  
Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 2471900

Verifica di scorrimento sul piano di posa - Combinazioni non sismiche

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLU 2

## ARCA CAPITANATA - San Giovanni Rotondo

Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)  
 Forza risultante agente in direzione x: 0  
 Forza risultante agente in direzione y: 0  
 Forza risultante agente in direzione z: -1080317.7  
 Inclinazione del carico in direzione x (deg): 0  
 Inclinazione del carico in direzione y (deg): 0  
 Angolo di attrito di progetto (deg): 38  
 Azione di progetto (risultante del carico tangenziale al piano di posa):  
 Resistenza di progetto: 767306.08  
 Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 1.1  
 Coefficiente di sicurezza normalizzato ks min (Rd/Ed): 7371825858345.83

Verifica di scorrimento sul piano di posa - Combinazioni sismiche

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLV fondazioni 7  
 Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)  
 Forza risultante agente in direzione x: -22452.9  
 Forza risultante agente in direzione y: 91811.36  
 Forza risultante agente in direzione z: -1503228.04  
 Inclinazione del carico in direzione x (deg): -0.86  
 Inclinazione del carico in direzione y (deg): 3.5  
 Angolo di attrito di progetto (deg): 38  
 Azione di progetto (risultante del carico tangenziale al piano di posa): 94516.98  
 Resistenza di progetto: 1067682.24  
 Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 1.1  
 Coefficiente di sicurezza normalizzato ks min (Rd/Ed): 11.3

Verifica di capacità portante sul piano di posa - Combinazioni non sismiche

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLU 20  
 Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)  
 Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -2230696.24  
 Resistenza di progetto: 148041456.53  
 Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3  
 Coefficiente di sicurezza normalizzato kp min (Rd/Ed): 66.37

Parametri utilizzati nel calcolo:  
 Forza risultante agente in direzione x: 0  
 Forza risultante agente in direzione y: 0  
 Forza risultante agente in direzione z: -2230696.24  
 Momento agente in direzione x: 90599936.03  
 Momento agente in direzione y: 98789.04  
 Inclinazione del carico in direzione x (deg): 0  
 Inclinazione del carico in direzione y (deg): 0  
 Eccentricità del carico in direzione x: 0.04  
 Eccentricità del carico in direzione y: 40.62  
 Impronta al suolo (BxL): 1938 x 1276  
 Larghezza efficace (B'=B-2\*e): 1194.4  
 Lunghezza efficace (L'=L-2\*e): 1937.7  
 Coesione di progetto: 1  
 Peso specifico di progetto del suolo : 0.0022  
 Angolo di attrito di progetto (deg): 38

Fattori di capacità portante

N	S	D	I	B	G	P	E	Tipo
61.35	1.49	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	Coesione
48.93	1.48	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	Sovraccarico
56.17	0.75	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	Attrito

Verifica di capacità portante sul piano di posa - Combinazioni sismiche

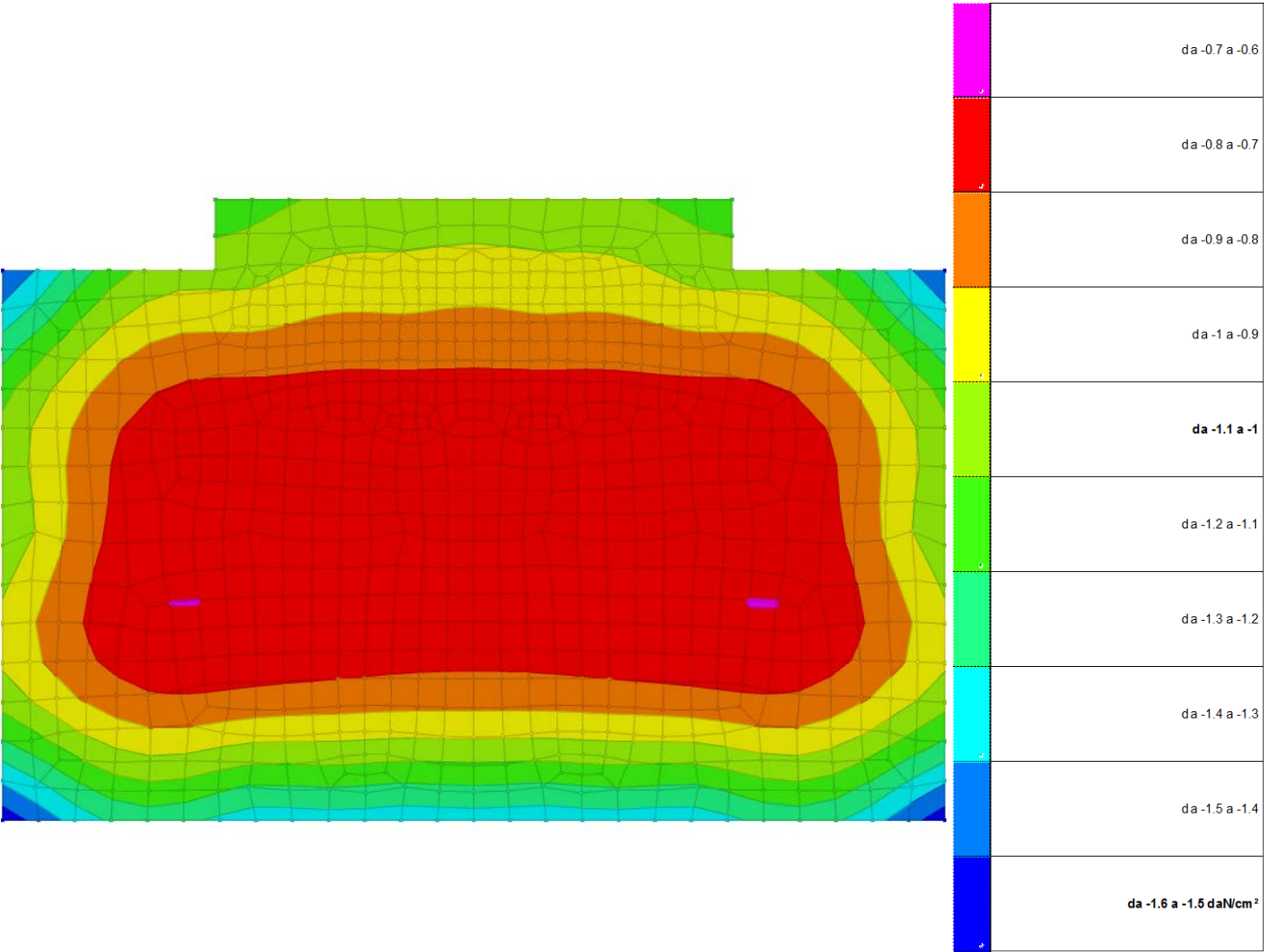
Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLV fondazioni 10  
 Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)  
 Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -1503296.3  
 Resistenza di progetto: 116450590.03  
 Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3  
 Coefficiente di sicurezza normalizzato kp min (Rd/Ed): 77.46

Parametri utilizzati nel calcolo:  
 Forza risultante agente in direzione x: 22452.9  
 Forza risultante agente in direzione y: -91811.36  
 Forza risultante agente in direzione z: -1503296.3  
 Momento agente in direzione x: 141784798.22  
 Momento agente in direzione y: 20869908.85  
 Inclinazione del carico in direzione x (deg): 0.86  
 Inclinazione del carico in direzione y (deg): -3.49  
 Eccentricità del carico in direzione x: 13.88  
 Eccentricità del carico in direzione y: 94.32  
 Impronta al suolo (BxL): 1938 x 1276  
 Larghezza efficace (B'=B-2\*e): 1087  
 Lunghezza efficace (L'=L-2\*e): 1910.02  
 Coesione di progetto: 1  
 Peso specifico di progetto del suolo : 0.0022  
 Angolo di attrito di progetto (deg): 38  
 Accelerazione normalizzata massima al suolo: .06

Fattori di capacità portante

N	S	D	I	B	G	P	E	Tipo
61.35	1.45	1.00	0.94	1.00	1.00	1.00	0.98	Coesione
48.93	1.44	1.00	0.94	1.00	1.00	1.00	0.97	Sovraccarico
56.17	0.77	1.00	0.92	1.00	1.00	1.00	0.97	Attrito

8.2 Pressioni terreno in SLU



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

- Nodo:** Nodo che interagisce col terreno.  
**Ind.:** indice del nodo.  
**Pressione minima:** situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.  
**Cont.:** nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.  
**uz:** spostamento massimo verticale del nodo. [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 -1.56078 al nodo di indice 5, di coordinate x = -50, y = 100, z = -130, nel contesto SLU 20.  
Spostamento estremo minimo -0.52026 al nodo di indice 5, di coordinate x = -50, y = 100, z = -130, nel contesto SLU 20.  
Spostamento estremo massimo -0.11011 al nodo di indice 254, di coordinate x = 1631, y = 550, z = -130, nel contesto SLU 1.

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
5	SLU 20	-0.52026	-1.56078	SLU 1	-0.1916	-0.57479
6	SLU 20	-0.48837	-1.46511	SLU 1	-0.1832	-0.5496
7	SLU 20	-0.45452	-1.36357	SLU 1	-0.17428	-0.52283
8	SLU 20	-0.42814	-1.28442	SLU 1	-0.16787	-0.50362
9	SLU 20	-0.41772	-1.25315	SLU 1	-0.1667	-0.50009
10	SLU 20	-0.424	-1.27199	SLU 1	-0.17096	-0.51287
11	SLU 20	-0.44047	-1.3214	SLU 1	-0.17842	-0.53525
12	SLU 20	-0.45224	-1.35671	SLU 1	-0.18397	-0.55192
13	SLU 20	-0.45174	-1.35522	SLU 1	-0.18512	-0.55536
14	SLU 20	-0.44883	-1.34649	SLU 1	-0.18533	-0.55598
15	SLU 20	-0.4507	-1.35211	SLU 1	-0.18706	-0.56118
16	SLU 20	-0.45401	-1.36203	SLU 1	-0.18903	-0.56709
17	SLU 20	-0.45274	-1.35822	SLU 1	-0.189	-0.567
18	SLU 20	-0.45074	-1.35222	SLU 1	-0.18841	-0.56524
19	SLU 20	-0.45282	-1.35845	SLU 1	-0.18903	-0.5671
20	SLU 20	-0.45416	-1.36249	SLU 1	-0.18909	-0.56728
21	SLU 20	-0.45094	-1.35282	SLU 1	-0.18716	-0.56148
22	SLU 20	-0.44919	-1.34758	SLU 1	-0.18548	-0.55644
23	SLU 20	-0.45226	-1.35679	SLU 1	-0.18534	-0.55602
24	SLU 20	-0.45287	-1.35861	SLU 1	-0.18424	-0.55272
25	SLU 20	-0.44113	-1.32339	SLU 1	-0.17869	-0.53608

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima	
		uz	Valore	Cont.	uz
26	SLU 20	-0.42461	-1.27382	SLU 1	-0.17121
27	SLU 20	-0.41822	-1.25466	SLU 1	-0.16691
28	SLU 20	-0.4285	-1.28549	SLU 1	-0.16802
29	SLU 20	-0.4547	-1.36409	SLU 1	-0.17436
30	SLU 20	-0.48831	-1.46493	SLU 1	-0.18318
31	SLU 20	-0.51992	-1.55975	SLU 1	-0.19147
32	SLU 20	-0.41068	-1.23203	SLU 1	-0.17371
33	SLU 20	-0.41029	-1.23088	SLU 1	-0.17356
34	SLU 20	-0.40895	-1.22686	SLU 1	-0.17432
35	SLU 20	-0.40971	-1.22913	SLU 1	-0.17451
36	SLU 20	-0.40974	-1.22922	SLU 1	-0.17453
37	SLU 20	-0.38829	-1.16486	SLU 1	-0.15531
38	SLU 20	-0.37833	-1.13499	SLU 1	-0.15412
39	SLU 20	-0.38827	-1.16481	SLU 1	-0.15533
40	SLU 20	-0.37837	-1.1351	SLU 1	-0.15417
41	SLU 20	-0.38265	-1.14795	SLU 1	-0.15756
42	SLU 20	-0.40748	-1.22244	SLU 1	-0.1704
43	SLU 20	-0.40701	-1.22102	SLU 1	-0.17019
44	SLU 20	-0.38295	-1.14886	SLU 1	-0.1577
45	SLU 20	-0.39603	-1.1881	SLU 1	-0.16378
46	SLU 20	-0.39634	-1.18903	SLU 1	-0.16393
47	SLU 20	-0.4115	-1.23449	SLU 1	-0.16082
48	SLU 20	-0.4033	-1.20991	SLU 1	-0.17022
49	SLU 20	-0.41127	-1.2338	SLU 1	-0.16076
50	SLU 20	-0.40258	-1.20773	SLU 1	-0.16994
51	SLU 20	-0.44571	-1.33712	SLU 1	-0.16972
52	SLU 20	-0.40352	-1.21055	SLU 1	-0.16766
53	SLU 20	-0.40658	-1.21973	SLU 1	-0.17318
54	SLU 20	-0.40671	-1.22013	SLU 1	-0.17324
55	SLU 20	-0.40408	-1.21223	SLU 1	-0.16789
56	SLU 20	-0.44547	-1.33642	SLU 1	-0.16963
57	SLU 20	-0.46301	-1.38903	SLU 1	-0.17371
58	SLU 20	-0.46249	-1.38746	SLU 1	-0.17351
59	SLU 20	-0.38352	-1.15056	SLU 1	-0.16457
60	SLU 20	-0.38313	-1.1494	SLU 1	-0.16442
61	SLU 20	-0.37977	-1.1393	SLU 1	-0.16281
62	SLU 20	-0.37933	-1.13798	SLU 1	-0.16263
63	SLU 20	-0.38273	-1.14818	SLU 1	-0.16479
64	SLU 20	-0.38249	-1.14748	SLU 1	-0.1647
65	SLU 20	-0.37016	-1.11047	SLU 1	-0.16124
66	SLU 20	-0.36791	-1.10372	SLU 1	-0.15715
67	SLU 20	-0.36797	-1.10392	SLU 1	-0.15721
68	SLU 20	-0.3701	-1.11031	SLU 1	-0.16117
69	SLU 20	-0.37	-1.11001	SLU 1	-0.16114
70	SLU 20	-0.35016	-1.105047	SLU 1	-0.14331
71	SLU 20	-0.36364	-1.09091	SLU 1	-0.1546
72	SLU 20	-0.36407	-1.09221	SLU 1	-0.15479
73	SLU 20	-0.34993	-1.04978	SLU 1	-0.14325
74	SLU 20	-0.35392	-1.06176	SLU 1	-0.15004
75	SLU 20	-0.36111	-1.08332	SLU 1	-0.15581
76	SLU 20	-0.36142	-1.08427	SLU 1	-0.15594
77	SLU 20	-0.35397	-1.0619	SLU 1	-0.15009
78	SLU 20	-0.33965	-1.01895	SLU 1	-0.14178
79	SLU 20	-0.33937	-1.01811	SLU 1	-0.14172
80	SLU 20	-0.36587	-1.09761	SLU 1	-0.14679
81	SLU 20	-0.34202	-1.02606	SLU 1	-0.14446
82	SLU 20	-0.34181	-1.02542	SLU 1	-0.14442
83	SLU 20	-0.36522	-1.09566	SLU 1	-0.14659
84	SLU 20	-0.3849	-1.1547	SLU 1	-0.15166
85	SLU 20	-0.36483	-1.09449	SLU 1	-0.15917
86	SLU 20	-0.36491	-1.09473	SLU 1	-0.15921
87	SLU 20	-0.38434	-1.15302	SLU 1	-0.15147
88	SLU 20	-0.35402	-1.06207	SLU 1	-0.1541
89	SLU 20	-0.35421	-1.06264	SLU 1	-0.15419
90	SLU 20	-0.35579	-1.06737	SLU 1	-0.15577
91	SLU 20	-0.35561	-1.06684	SLU 1	-0.1557
92	SLU 20	-0.35322	-1.05967	SLU 1	-0.15442
93	SLU 20	-0.35299	-1.05898	SLU 1	-0.15433
94	SLU 20	-0.40362	-1.21087	SLU 1	-0.15513
95	SLU 20	-0.40301	-1.20902	SLU 1	-0.15488
96	SLU 20	-0.37988	-1.13964	SLU 1	-0.14891
97	SLU 20	-0.37927	-1.1378	SLU 1	-0.14868
98	SLU 20	-0.33111	-0.99334	SLU 1	-0.14815
99	SLU 20	-0.32632	-0.97897	SLU 1	-0.14339
100	SLU 20	-0.33018	-0.99053	SLU 1	-0.14777
101	SLU 20	-0.33008	-0.99024	SLU 1	-0.14774
102	SLU 20	-0.32533	-0.97599	SLU 1	-0.14303
103	SLU 20	-0.32297	-0.96891	SLU 1	-0.14129
104	SLU 20	-0.32243	-0.96728	SLU 1	-0.14107
105	SLU 20	-0.32413	-0.9724	SLU 1	-0.14349
106	SLU 20	-0.3236	-0.97081	SLU 1	-0.14329
107	SLU 20	-0.32706	-0.98117	SLU 1	-0.14653
108	SLU 20	-0.32694	-0.98082	SLU 1	-0.14648
109	SLU 20	-0.31391	-0.94174	SLU 1	-0.13711
110	SLU 20	-0.31328	-0.93984	SLU 1	-0.13687
111	SLU 20	-0.34902	-1.04705	SLU 1	-0.14035
112	SLU 20	-0.32132	-0.96396	SLU 1	-0.14321
113	SLU 20	-0.32139	-0.96416	SLU 1	-0.14326
114	SLU 20	-0.3483	-1.0449	SLU 1	-0.1401
115	SLU 20	-0.32171	-0.96512	SLU 1	-0.14391
116	SLU 20	-0.32188	-0.96564	SLU 1	-0.14398
117	SLU 20	-0.32333	-0.97	SLU 1	-0.14494
118	SLU 20	-0.32317	-0.96952	SLU 1	-0.14488
119	SLU 20	-0.32615	-0.97846	SLU 1	-0.14349
120	SLU 20	-0.32577	-0.9773	SLU 1	-0.14325
121	SLU 20	-0.30939	-0.92816	SLU 1	-0.13052
122	SLU 20	-0.30934	-0.92803	SLU 1	-0.1305
123	SLU 20	-0.29955	-0.89866	SLU 1	-0.12902
124	SLU 20	-0.29956	-0.89868	SLU 1	-0.12904
125	SLU 20	-0.29795	-0.89384	SLU 1	-0.13039

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima	
		uz	Valore	uz	Valore
126	SLU 20	-0.29764	-0.89292	SLU 1	-0.13027
127	SLU 20	-0.29033	-0.87099	SLU 1	-0.13072
128	SLU 20	-0.28988	-0.86963	SLU 1	-0.13054
129	SLU 20	-0.29191	-0.87574	SLU 1	-0.13215
130	SLU 20	-0.2916	-0.8748	SLU 1	-0.13203
131	SLU 20	-0.28558	-0.85675	SLU 1	-0.12817
132	SLU 20	-0.28461	-0.85384	SLU 1	-0.12783
133	SLU 20	-0.29125	-0.87375	SLU 1	-0.13271
134	SLU 20	-0.29136	-0.87408	SLU 1	-0.13276
135	SLU 20	-0.29625	-0.88874	SLU 1	-0.13664
136	SLU 20	-0.29587	-0.88762	SLU 1	-0.13646
137	SLU 20	-0.29581	-0.88742	SLU 1	-0.13643
138	SLU 20	-0.27963	-0.83888	SLU 1	-0.12536
139	SLU 20	-0.29108	-0.87325	SLU 1	-0.13334
140	SLU 20	-0.29452	-0.88355	SLU 1	-0.13582
141	SLU 20	-0.29441	-0.88322	SLU 1	-0.13577
142	SLU 20	-0.29074	-0.87222	SLU 1	-0.13321
143	SLU 20	-0.27909	-0.83727	SLU 1	-0.12516
144	SLU 20	-0.29139	-0.87416	SLU 1	-0.13399
145	SLU 20	-0.29152	-0.87455	SLU 1	-0.13405
146	SLU 20	-0.29253	-0.8776	SLU 1	-0.13482
147	SLU 20	-0.29265	-0.87794	SLU 1	-0.13487
148	SLU 20	-0.35523	-1.06568	SLU 1	-0.14008
149	SLU 20	-0.35457	-1.06372	SLU 1	-0.13982
150	SLU 20	-0.33423	-1.0027	SLU 1	-0.13465
151	SLU 20	-0.33361	-1.00082	SLU 1	-0.13441
152	SLU 20	-0.31381	-0.94142	SLU 1	-0.12935
153	SLU 20	-0.31312	-0.93937	SLU 1	-0.1291
154	SLU 20	-0.29409	-0.88227	SLU 1	-0.12439
155	SLU 20	-0.29386	-0.88157	SLU 1	-0.12429
156	SLU 20	-0.2786	-0.8358	SLU 1	-0.12085
157	SLU 20	-0.27832	-0.83495	SLU 1	-0.12079
158	SLU 20	-0.26892	-0.80677	SLU 1	-0.11922
159	SLU 20	-0.26894	-0.80682	SLU 1	-0.11922
160	SLU 20	-0.26371	-0.79112	SLU 1	-0.11904
161	SLU 20	-0.26355	-0.79064	SLU 1	-0.11898
162	SLU 20	-0.25982	-0.77946	SLU 1	-0.11898
163	SLU 20	-0.2595	-0.77851	SLU 1	-0.11887
164	SLU 20	-0.26077	-0.78231	SLU 1	-0.12034
165	SLU 20	-0.26036	-0.78107	SLU 1	-0.1202
166	SLU 20	-0.2632	-0.7896	SLU 1	-0.12212
167	SLU 20	-0.26291	-0.78873	SLU 1	-0.12202
168	SLU 20	-0.26501	-0.79503	SLU 1	-0.12362
169	SLU 20	-0.26481	-0.79442	SLU 1	-0.12354
170	SLU 20	-0.26578	-0.79734	SLU 1	-0.12465
171	SLU 20	-0.26594	-0.79782	SLU 1	-0.12472
172	SLU 20	-0.26668	-0.80003	SLU 1	-0.12562
173	SLU 20	-0.26683	-0.80048	SLU 1	-0.12568
174	SLU 20	-0.27076	-0.81227	SLU 1	-0.12856
175	SLU 20	-0.27062	-0.81187	SLU 1	-0.12846
176	SLU 20	-0.27055	-0.81166	SLU 1	-0.12843
177	SLU 20	-0.26988	-0.80963	SLU 1	-0.12801
178	SLU 20	-0.26994	-0.80983	SLU 1	-0.12804
179	SLU 20	-0.26758	-0.80275	SLU 1	-0.12649
180	SLU 20	-0.2677	-0.8031	SLU 1	-0.12654
181	SLU 20	-0.26877	-0.80631	SLU 1	-0.12733
182	SLU 20	-0.26884	-0.80652	SLU 1	-0.12736
183	SLU 20	-0.32828	-0.98485	SLU 1	-0.13197
184	SLU 20	-0.32767	-0.98301	SLU 1	-0.13172
185	SLU 20	-0.30865	-0.92596	SLU 1	-0.12695
186	SLU 20	-0.30816	-0.92448	SLU 1	-0.12675
187	SLU 20	-0.24859	-0.74578	SLU 1	-0.113
188	SLU 20	-0.2485	-0.74551	SLU 1	-0.11296
189	SLU 20	-0.29017	-0.8705	SLU 1	-0.12224
190	SLU 20	-0.28988	-0.86965	SLU 1	-0.1221
191	SLU 20	-0.25714	-0.77141	SLU 1	-0.11441
192	SLU 20	-0.25695	-0.77084	SLU 1	-0.11433
193	SLU 20	-0.27159	-0.81476	SLU 1	-0.11765
194	SLU 20	-0.27113	-0.8134	SLU 1	-0.11749
195	SLU 20	-0.24409	-0.73228	SLU 1	-0.11291
196	SLU 20	-0.2441	-0.73229	SLU 1	-0.11292
197	SLU 20	-0.24273	-0.72818	SLU 1	-0.11374
198	SLU 20	-0.24259	-0.72778	SLU 1	-0.1137
199	SLU 20	-0.24379	-0.73138	SLU 1	-0.11525
200	SLU 20	-0.24361	-0.73082	SLU 1	-0.1152
201	SLU 20	-0.24581	-0.73743	SLU 1	-0.11696
202	SLU 20	-0.24565	-0.73696	SLU 1	-0.11691
203	SLU 20	-0.24788	-0.74365	SLU 1	-0.11857
204	SLU 20	-0.24775	-0.74324	SLU 1	-0.11852
205	SLU 20	-0.24962	-0.74887	SLU 1	-0.11995
206	SLU 20	-0.24949	-0.74847	SLU 1	-0.11989
207	SLU 20	-0.251	-0.75301	SLU 1	-0.12109
208	SLU 20	-0.25112	-0.75337	SLU 1	-0.12114
209	SLU 20	-0.25245	-0.75734	SLU 1	-0.12215
210	SLU 20	-0.25253	-0.7576	SLU 1	-0.12219
211	SLU 20	-0.25377	-0.76131	SLU 1	-0.12305
212	SLU 20	-0.25381	-0.76144	SLU 1	-0.12307
213	SLU 20	-0.25476	-0.76428	SLU 1	-0.1237
214	SLU 20	-0.25555	-0.76664	SLU 1	-0.12422
215	SLU 20	-0.25478	-0.76435	SLU 1	-0.12372
216	SLU 20	-0.25534	-0.76603	SLU 1	-0.1241
217	SLU 20	-0.2553	-0.76591	SLU 1	-0.12408
218	SLU 20	-0.23486	-0.70457	SLU 1	-0.11037
219	SLU 20	-0.23495	-0.70484	SLU 1	-0.11042
220	SLU 20	-0.23904	-0.71711	SLU 1	-0.11044
221	SLU 20	-0.23889	-0.71668	SLU 1	-0.11037
222	SLU 20	-0.23421	-0.70262	SLU 1	-0.11152
223	SLU 20	-0.23414	-0.70241	SLU 1	-0.11149
224	SLU 20	-0.23581	-0.70743	SLU 1	-0.11331
225	SLU 20	-0.2358	-0.7074	SLU 1	-0.11332

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima	
		uz	Valore	uz	Valore
226	SLU 20	-0.23825	-0.71475	SLU 1	-0.11525
227	SLU 20	-0.23818	-0.71455	SLU 1	-0.11523
228	SLU 20	-0.24682	-0.74046	SLU 1	-0.11177
229	SLU 20	-0.24662	-0.73985	SLU 1	-0.11168
230	SLU 20	-0.24041	-0.72123	SLU 1	-0.11693
231	SLU 20	-0.24047	-0.72142	SLU 1	-0.11695
232	SLU 20	-0.24225	-0.72675	SLU 1	-0.11837
233	SLU 20	-0.24233	-0.72699	SLU 1	-0.1184
234	SLU 20	-0.32442	-0.97326	SLU 1	-0.13132
235	SLU 20	-0.32391	-0.97172	SLU 1	-0.13111
236	SLU 20	-0.24405	-0.73214	SLU 1	-0.11968
237	SLU 20	-0.24413	-0.7324	SLU 1	-0.11972
238	SLU 20	-0.2625	-0.7875	SLU 1	-0.1154
239	SLU 20	-0.26225	-0.78675	SLU 1	-0.11528
240	SLU 20	-0.24593	-0.7378	SLU 1	-0.12093
241	SLU 20	-0.24601	-0.73803	SLU 1	-0.12097
242	SLU 20	-0.2477	-0.7431	SLU 1	-0.12201
243	SLU 20	-0.24764	-0.74291	SLU 1	-0.12199
244	SLU 20	-0.28274	-0.84822	SLU 1	-0.12052
245	SLU 20	-0.28243	-0.84728	SLU 1	-0.12038
246	SLU 20	-0.24883	-0.74649	SLU 1	-0.12273
247	SLU 20	-0.30361	-0.91083	SLU 1	-0.12594
248	SLU 20	-0.30316	-0.90947	SLU 1	-0.12576
249	SLU 20	-0.24934	-0.74801	SLU 1	-0.12308
250	SLU 20	-0.24945	-0.74834	SLU 1	-0.12318
251	SLU 20	-0.24878	-0.74633	SLU 1	-0.12271
252	SLU 20	-0.24931	-0.74792	SLU 1	-0.12307
253	SLU 20	-0.23655	-0.70964	SLU 1	-0.11019
254	SLU 20	-0.23638	-0.70913	SLU 1	-0.11011
255	SLU 20	-0.23316	-0.69949	SLU 1	-0.11033
256	SLU 20	-0.23303	-0.69908	SLU 1	-0.11026
257	SLU 20	-0.23316	-0.69949	SLU 1	-0.11183
258	SLU 20	-0.23309	-0.69926	SLU 1	-0.11179
259	SLU 20	-0.23598	-0.70793	SLU 1	-0.1142
260	SLU 20	-0.23602	-0.70805	SLU 1	-0.11422
261	SLU 20	-0.23907	-0.71721	SLU 1	-0.11647
262	SLU 20	-0.23908	-0.71724	SLU 1	-0.11648
263	SLU 20	-0.24097	-0.72291	SLU 1	-0.1181
264	SLU 20	-0.24096	-0.72289	SLU 1	-0.1181
265	SLU 20	-0.24223	-0.72668	SLU 1	-0.11936
266	SLU 20	-0.24217	-0.72651	SLU 1	-0.11933
267	SLU 20	-0.24391	-0.73174	SLU 1	-0.12067
268	SLU 20	-0.24399	-0.73197	SLU 1	-0.12071
269	SLU 20	-0.24639	-0.73916	SLU 1	-0.12218
270	SLU 20	-0.24647	-0.73941	SLU 1	-0.12222
271	SLU 20	-0.24875	-0.74624	SLU 1	-0.12353
272	SLU 20	-0.24881	-0.74642	SLU 1	-0.12355
273	SLU 20	-0.25015	-0.75044	SLU 1	-0.12449
274	SLU 20	-0.25	-0.75001	SLU 1	-0.12429
275	SLU 20	-0.25004	-0.75013	SLU 1	-0.12431
276	SLU 20	-0.25005	-0.75016	SLU 1	-0.12451
277	SLU 20	-0.25019	-0.75058	SLU 1	-0.12452
278	SLU 20	-0.24385	-0.73154	SLU 1	-0.11188
279	SLU 20	-0.24365	-0.73094	SLU 1	-0.11179
280	SLU 20	-0.33852	-1.01555	SLU 1	-0.13646
281	SLU 20	-0.33815	-1.01446	SLU 1	-0.1363
282	SLU 20	-0.26474	-0.79423	SLU 1	-0.11686
283	SLU 20	-0.26452	-0.79357	SLU 1	-0.11676
284	SLU 20	-0.29142	-0.87426	SLU 1	-0.12387
285	SLU 20	-0.29173	-0.8752	SLU 1	-0.124
286	SLU 20	-0.31566	-0.94698	SLU 1	-0.13047
287	SLU 20	-0.31593	-0.94778	SLU 1	-0.13059
288	SLU 20	-0.23591	-0.70772	SLU 1	-0.11144
289	SLU 20	-0.23575	-0.70725	SLU 1	-0.11137
290	SLU 20	-0.23667	-0.71002	SLU 1	-0.11361
291	SLU 20	-0.23657	-0.70971	SLU 1	-0.11356
292	SLU 20	-0.2419	-0.72569	SLU 1	-0.11705
293	SLU 20	-0.24185	-0.72555	SLU 1	-0.11702
294	SLU 20	-0.24738	-0.74214	SLU 1	-0.12282
295	SLU 20	-0.24591	-0.73774	SLU 1	-0.12154
296	SLU 20	-0.24594	-0.73783	SLU 1	-0.12156
297	SLU 20	-0.24737	-0.74212	SLU 1	-0.12283
298	SLU 20	-0.24655	-0.73965	SLU 1	-0.12096
299	SLU 20	-0.24655	-0.73965	SLU 1	-0.12096
300	SLU 20	-0.25105	-0.75314	SLU 1	-0.12487
301	SLU 20	-0.25385	-0.76155	SLU 1	-0.12685
302	SLU 20	-0.25449	-0.76347	SLU 1	-0.12706
303	SLU 20	-0.24635	-0.73904	SLU 1	-0.11992
304	SLU 20	-0.24633	-0.73899	SLU 1	-0.1199
305	SLU 20	-0.25118	-0.75354	SLU 1	-0.12494
306	SLU 20	-0.25454	-0.76361	SLU 1	-0.12709
307	SLU 20	-0.25553	-0.76659	SLU 1	-0.12734
308	SLU 20	-0.2557	-0.76711	SLU 1	-0.12743
309	SLU 20	-0.25508	-0.76524	SLU 1	-0.12696
310	SLU 20	-0.25514	-0.76543	SLU 1	-0.12699
311	SLU 20	-0.35699	-1.07096	SLU 1	-0.14293
312	SLU 20	-0.35678	-1.07034	SLU 1	-0.14284
313	SLU 20	-0.2505	-0.75149	SLU 1	-0.11461
314	SLU 20	-0.25032	-0.75095	SLU 1	-0.11452
315	SLU 20	-0.27249	-0.81747	SLU 1	-0.11996
316	SLU 20	-0.27233	-0.817	SLU 1	-0.11987
317	SLU 20	-0.25077	-0.75231	SLU 1	-0.12475
318	SLU 20	-0.25074	-0.75222	SLU 1	-0.12475
319	SLU 20	-0.24949	-0.74847	SLU 1	-0.12349
320	SLU 20	-0.25716	-0.77147	SLU 1	-0.12878
321	SLU 20	-0.24951	-0.74852	SLU 1	-0.1235
322	SLU 20	-0.25824	-0.77473	SLU 1	-0.12918
323	SLU 20	-0.25825	-0.77474	SLU 1	-0.12918
324	SLU 20	-0.24035	-0.72106	SLU 1	-0.11331
325	SLU 20	-0.24054	-0.72161	SLU 1	-0.1134

Nodo	Pressione minima				Pressione massima			
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore		
326	SLU 20	-0.30275	-0.90824	SLU 1	-0.12824	-0.38473		
327	SLU 20	-0.30259	-0.90777	SLU 1	-0.12816	-0.38449		
328	SLU 20	-0.24101	-0.72303	SLU 1	-0.1156	-0.34681		
329	SLU 20	-0.24116	-0.72347	SLU 1	-0.11567	-0.34701		
330	SLU 20	-0.25584	-0.76751	SLU 1	-0.12743	-0.3823		
331	SLU 20	-0.25579	-0.76738	SLU 1	-0.12742	-0.38226		
332	SLU 20	-0.25199	-0.75596	SLU 1	-0.12357	-0.37071		
333	SLU 20	-0.25196	-0.75588	SLU 1	-0.12355	-0.37066		
334	SLU 20	-0.26084	-0.78252	SLU 1	-0.13012	-0.39037		
335	SLU 20	-0.24821	-0.74462	SLU 1	-0.11986	-0.35959		
336	SLU 20	-0.26086	-0.78259	SLU 1	-0.13014	-0.39042		
337	SLU 20	-0.2483	-0.74491	SLU 1	-0.11991	-0.35972		
338	SLU 20	-0.33293	-0.99879	SLU 1	-0.13685	-0.41056		
339	SLU 20	-0.25547	-0.76641	SLU 1	-0.12381	-0.37142		
340	SLU 20	-0.26267	-0.788	SLU 1	-0.1308	-0.39241		
341	SLU 20	-0.2627	-0.7881	SLU 1	-0.13082	-0.3924		
342	SLU 20	-0.2554	-0.76619	SLU 1	-0.12377	-0.3713		
343	SLU 20	-0.33278	-0.99833	SLU 1	-0.13678	-0.41034		
345	SLU 20	-0.25761	-0.77283	SLU 1	-0.12939	-0.38818		
346	SLU 20	-0.25863	-0.77588	SLU 1	-0.12975	-0.38926		
347	SLU 20	-0.25862	-0.77586	SLU 1	-0.12975	-0.38925		
348	SLU 20	-0.25157	-0.75472	SLU 1	-0.12546	-0.37639		
349	SLU 20	-0.25577	-0.76731	SLU 1	-0.12775	-0.38324		
350	SLU 20	-0.26065	-0.78195	SLU 1	-0.13042	-0.39126		
351	SLU 20	-0.2516	-0.75481	SLU 1	-0.12548	-0.37645		
352	SLU 20	-0.25588	-0.76763	SLU 1	-0.1278	-0.38341		
353	SLU 20	-0.26062	-0.78187	SLU 1	-0.13042	-0.39125		
354	SLU 20	-0.25045	-0.75134	SLU 1	-0.12426	-0.37277		
355	SLU 20	-0.25043	-0.7513	SLU 1	-0.12426	-0.37277		
356	SLU 20	-0.26034	-0.78102	SLU 1	-0.13006	-0.39018		
357	SLU 20	-0.26029	-0.78086	SLU 1	-0.13004	-0.39012		
358	SLU 20	-0.25229	-0.75687	SLU 1	-0.12407	-0.37221		
359	SLU 20	-0.25231	-0.75693	SLU 1	-0.12408	-0.37225		
360	SLU 20	-0.24889	-0.74666	SLU 1	-0.12049	-0.36148		
361	SLU 20	-0.24891	-0.74673	SLU 1	-0.12051	-0.36153		
362	SLU 20	-0.25328	-0.75983	SLU 1	-0.12338	-0.37015		
363	SLU 20	-0.2533	-0.75991	SLU 1	-0.1234	-0.3702		
364	SLU 20	-0.24303	-0.7291	SLU 1	-0.11675	-0.35026		
365	SLU 20	-0.24313	-0.72939	SLU 1	-0.11679	-0.35038		
366	SLU 20	-0.3619	-1.08569	SLU 1	-0.14483	-0.43448		
367	SLU 20	-0.36179	-1.08537	SLU 1	-0.14477	-0.43431		
368	SLU 20	-0.27744	-0.83231	SLU 1	-0.12191	-0.36572		
369	SLU 20	-0.27738	-0.83215	SLU 1	-0.12185	-0.36566		
370	SLU 20	-0.30571	-0.91713	SLU 1	-0.12952	-0.38855		
371	SLU 20	-0.30561	-0.91682	SLU 1	-0.12946	-0.38837		
372	SLU 20	-0.25516	-0.76547	SLU 1	-0.11646	-0.34939		
373	SLU 20	-0.25526	-0.76579	SLU 1	-0.11654	-0.34961		
374	SLU 20	-0.33416	-1.00249	SLU 1	-0.13733	-0.41198		
375	SLU 20	-0.33405	-1.00215	SLU 1	-0.13726	-0.41179		
376	SLU 20	-0.24337	-0.73012	SLU 1	-0.11485	-0.34456		
377	SLU 20	-0.24357	-0.7307	SLU 1	-0.11494	-0.34482		
378	SLU 20	-0.25679	-0.77037	SLU 1	-0.12916	-0.38749		
379	SLU 20	-0.25598	-0.76794	SLU 1	-0.12855	-0.38564		
380	SLU 20	-0.2568	-0.7704	SLU 1	-0.12917	-0.3875		
381	SLU 20	-0.25585	-0.76755	SLU 1	-0.12851	-0.38552		
382	SLU 20	-0.25592	-0.76776	SLU 1	-0.12899	-0.38697		
383	SLU 20	-0.25589	-0.76768	SLU 1	-0.12898	-0.38695		
384	SLU 20	-0.25535	-0.76605	SLU 1	-0.12882	-0.38646		
385	SLU 20	-0.25299	-0.75898	SLU 1	-0.12694	-0.38081		
386	SLU 20	-0.25291	-0.75873	SLU 1	-0.1269	-0.38071		
387	SLU 20	-0.25007	-0.7502	SLU 1	-0.12517	-0.37552		
388	SLU 20	-0.24998	-0.74994	SLU 1	-0.12515	-0.37544		
389	SLU 20	-0.24879	-0.74638	SLU 1	-0.12393	-0.37178		
390	SLU 20	-0.24874	-0.74623	SLU 1	-0.12391	-0.37174		
391	SLU 20	-0.24901	-0.74702	SLU 1	-0.12312	-0.36935		
392	SLU 20	-0.24901	-0.74702	SLU 1	-0.12312	-0.36936		
393	SLU 20	-0.24846	-0.74539	SLU 1	-0.12187	-0.3656		
394	SLU 20	-0.24846	-0.74537	SLU 1	-0.12187	-0.36561		
395	SLU 20	-0.24595	-0.73784	SLU 1	-0.1197	-0.35909		
396	SLU 20	-0.24592	-0.73775	SLU 1	-0.11969	-0.35908		
397	SLU 20	-0.24294	-0.72882	SLU 1	-0.11719	-0.35157		
398	SLU 20	-0.24306	-0.72918	SLU 1	-0.11727	-0.3518		
399	SLU 20	-0.24249	-0.72748	SLU 1	-0.11581	-0.34743		
400	SLU 20	-0.24266	-0.72797	SLU 1	-0.11589	-0.34766		
401	SLU 20	-0.252	-0.756	SLU 1	-0.12718	-0.38154		
402	SLU 20	-0.25279	-0.75838	SLU 1	-0.1278	-0.38339		
403	SLU 20	-0.25275	-0.75824	SLU 1	-0.12778	-0.38334		
404	SLU 20	-0.25187	-0.75561	SLU 1	-0.12714	-0.38142		
405	SLU 20	-0.35643	-1.06928	SLU 1	-0.14329	-0.42987		
406	SLU 20	-0.35641	-1.06922	SLU 1	-0.14327	-0.4298		
407	SLU 20	-0.28071	-0.84213	SLU 1	-0.1232	-0.3696		
408	SLU 20	-0.33133	-0.99399	SLU 1	-0.13657	-0.40972		
409	SLU 20	-0.30529	-0.91588	SLU 1	-0.12962	-0.38885		
410	SLU 20	-0.28071	-0.84213	SLU 1	-0.12316	-0.36949		
411	SLU 20	-0.30517	-0.91552	SLU 1	-0.12956	-0.38867		
412	SLU 20	-0.33121	-0.99363	SLU 1	-0.13652	-0.40956		
413	SLU 20	-0.26049	-0.78148	SLU 1	-0.11832	-0.35497		
414	SLU 20	-0.26043	-0.78128	SLU 1	-0.11836	-0.35507		
415	SLU 20	-0.25229	-0.75686	SLU 1	-0.12781	-0.38343		
416	SLU 20	-0.25213	-0.75638	SLU 1	-0.12781	-0.38343		
417	SLU 20	-0.25227	-0.7568	SLU 1	-0.1278	-0.38341		
418	SLU 20	-0.24983	-0.7495	SLU 1	-0.12593	-0.37779		
419	SLU 20	-0.24801	-0.74404	SLU 1	-0.12461	-0.37384		
420	SLU 20	-0.24975	-0.74926	SLU 1	-0.12591	-0.37772		
421	SLU 20	-0.24794	-0.74381	SLU 1	-0.1161	-0.34831		
422	SLU 20	-0.24814	-0.74442	SLU 1	-0.1162	-0.34859		
423	SLU 20	-0.24792	-0.74377	SLU 1	-0.12459	-0.37378		
424	SLU 20	-0.24684	-0.74052	SLU 1	-0.12343	-0.3703		
425	SLU 20	-0.24682	-0.74045	SLU 1	-0.12343	-0.3703		
426	SLU 20	-0.24635	-0.73906	SLU 1	-0.12235	-0.36705		

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima	
		uz	Valore	uz	Valore
427	SLU 20	-0.24633	-0.739	SLU 1	-0.12234
428	SLU 20	-0.244	-0.73199	SLU 1	-0.11631
429	SLU 20	-0.2442	-0.73259	SLU 1	-0.11639
430	SLU 20	-0.24304	-0.72911	SLU 1	-0.11741
431	SLU 20	-0.24318	-0.72954	SLU 1	-0.11749
432	SLU 20	-0.24405	-0.73215	SLU 1	-0.11918
433	SLU 20	-0.24549	-0.73646	SLU 1	-0.12097
434	SLU 20	-0.24414	-0.73241	SLU 1	-0.11922
435	SLU 20	-0.24553	-0.73659	SLU 1	-0.121
436	SLU 20	-0.24986	-0.74957	SLU 1	-0.12656
437	SLU 20	-0.25042	-0.75126	SLU 1	-0.12706
438	SLU 20	-0.24984	-0.74952	SLU 1	-0.12656
439	SLU 20	-0.25041	-0.75124	SLU 1	-0.12706
440	SLU 20	-0.25059	-0.75176	SLU 1	-0.12744
441	SLU 20	-0.24784	-0.74351	SLU 1	-0.12478
442	SLU 20	-0.24787	-0.7436	SLU 1	-0.1248
443	SLU 20	-0.2506	-0.75179	SLU 1	-0.1274
444	SLU 20	-0.24906	-0.74717	SLU 1	-0.12591
445	SLU 20	-0.25061	-0.75183	SLU 1	-0.12741
446	SLU 20	-0.24909	-0.74728	SLU 1	-0.12594
447	SLU 20	-0.2483	-0.74491	SLU 1	-0.11795
448	SLU 20	-0.24848	-0.74545	SLU 1	-0.11804
449	SLU 20	-0.24774	-0.74322	SLU 1	-0.12406
450	SLU 20	-0.24777	-0.74332	SLU 1	-0.12408
451	SLU 20	-0.24734	-0.74203	SLU 1	-0.12297
452	SLU 20	-0.24739	-0.74216	SLU 1	-0.123
453	SLU 20	-0.24631	-0.73893	SLU 1	-0.1187
454	SLU 20	-0.25012	-0.75037	SLU 1	-0.12683
455	SLU 20	-0.24647	-0.73941	SLU 1	-0.11878
456	SLU 20	-0.25016	-0.75049	SLU 1	-0.12685
457	SLU 20	-0.2505	-0.7515	SLU 1	-0.12719
458	SLU 20	-0.25449	-0.76348	SLU 1	-0.11858
459	SLU 20	-0.25466	-0.76398	SLU 1	-0.11866
460	SLU 20	-0.28738	-0.86215	SLU 1	-0.12577
461	SLU 20	-0.25053	-0.75159	SLU 1	-0.1272
462	SLU 20	-0.28751	-0.86253	SLU 1	-0.12578
463	SLU 20	-0.26843	-0.80528	SLU 1	-0.1213
464	SLU 20	-0.2683	-0.80489	SLU 1	-0.12123
465	SLU 20	-0.31148	-0.93445	SLU 1	-0.13195
466	SLU 20	-0.31124	-0.93373	SLU 1	-0.13187
467	SLU 20	-0.33538	-1.00614	SLU 1	-0.13824
468	SLU 20	-0.35876	-1.07628	SLU 1	-0.14442
469	SLU 20	-0.35887	-1.0766	SLU 1	-0.14445
470	SLU 20	-0.33472	-1.00417	SLU 1	-0.13807
471	SLU 20	-0.24656	-0.73968	SLU 1	-0.12022
472	SLU 20	-0.24668	-0.74003	SLU 1	-0.12029
473	SLU 20	-0.25	-0.74999	SLU 1	-0.1266
474	SLU 20	-0.25082	-0.75246	SLU 1	-0.12746
475	SLU 20	-0.25087	-0.75262	SLU 1	-0.12748
476	SLU 20	-0.25008	-0.75025	SLU 1	-0.12665
477	SLU 20	-0.24801	-0.74403	SLU 1	-0.12219
478	SLU 20	-0.24794	-0.74381	SLU 1	-0.12214
479	SLU 20	-0.24962	-0.74887	SLU 1	-0.12559
480	SLU 20	-0.24965	-0.74895	SLU 1	-0.12561
481	SLU 20	-0.25164	-0.75492	SLU 1	-0.12804
482	SLU 20	-0.2502	-0.75061	SLU 1	-0.1262
483	SLU 20	-0.25027	-0.7508	SLU 1	-0.12623
484	SLU 20	-0.25177	-0.7553	SLU 1	-0.12808
485	SLU 20	-0.25179	-0.75538	SLU 1	-0.12809
486	SLU 20	-0.24979	-0.74937	SLU 1	-0.12529
487	SLU 20	-0.24982	-0.74947	SLU 1	-0.12531
488	SLU 20	-0.25183	-0.7555	SLU 1	-0.12794
489	SLU 20	-0.25128	-0.75384	SLU 1	-0.12723
490	SLU 20	-0.25198	-0.75593	SLU 1	-0.128
491	SLU 20	-0.25143	-0.75428	SLU 1	-0.1273
492	SLU 20	-0.2517	-0.75509	SLU 1	-0.12758
493	SLU 20	-0.25195	-0.75586	SLU 1	-0.12788
494	SLU 20	-0.25201	-0.75602	SLU 1	-0.1279
495	SLU 20	-0.25181	-0.75544	SLU 1	-0.12764
496	SLU 20	-0.25433	-0.763	SLU 1	-0.12037
497	SLU 20	-0.25451	-0.76354	SLU 1	-0.12046
498	SLU 20	-0.25188	-0.75564	SLU 1	-0.12492
499	SLU 20	-0.25182	-0.75547	SLU 1	-0.12489
500	SLU 20	-0.25222	-0.75666	SLU 1	-0.12444
501	SLU 20	-0.25215	-0.75644	SLU 1	-0.1244
502	SLU 20	-0.25295	-0.75885	SLU 1	-0.12782
503	SLU 20	-0.25228	-0.75683	SLU 1	-0.12577
504	SLU 20	-0.25232	-0.75696	SLU 1	-0.1258
505	SLU 20	-0.25362	-0.76086	SLU 1	-0.12882
506	SLU 20	-0.25308	-0.75924	SLU 1	-0.12788
507	SLU 20	-0.25372	-0.76115	SLU 1	-0.12886
508	SLU 20	-0.25369	-0.76108	SLU 1	-0.12142
509	SLU 20	-0.25386	-0.76158	SLU 1	-0.12151
510	SLU 20	-0.25353	-0.7606	SLU 1	-0.1268
511	SLU 20	-0.25357	-0.76071	SLU 1	-0.12682
512	SLU 20	-0.25382	-0.76146	SLU 1	-0.1278
513	SLU 20	-0.25392	-0.76175	SLU 1	-0.12785
514	SLU 20	-0.25379	-0.76137	SLU 1	-0.12737
515	SLU 20	-0.2548	-0.76441	SLU 1	-0.12944
516	SLU 20	-0.25384	-0.76153	SLU 1	-0.1274
517	SLU 20	-0.25483	-0.76448	SLU 1	-0.12945
518	SLU 20	-0.25439	-0.76318	SLU 1	-0.12313
519	SLU 20	-0.25453	-0.7636	SLU 1	-0.1232
520	SLU 20	-0.25502	-0.76506	SLU 1	-0.12957
521	SLU 20	-0.25489	-0.76467	SLU 1	-0.12896
522	SLU 20	-0.25515	-0.76546	SLU 1	-0.12932
523	SLU 20	-0.25505	-0.76516	SLU 1	-0.12904
524	SLU 20	-0.25528	-0.76583	SLU 1	-0.12937
525	SLU 20	-0.25611	-0.76834	SLU 1	-0.12503
526	SLU 20	-0.25623	-0.76868	SLU 1	-0.12509



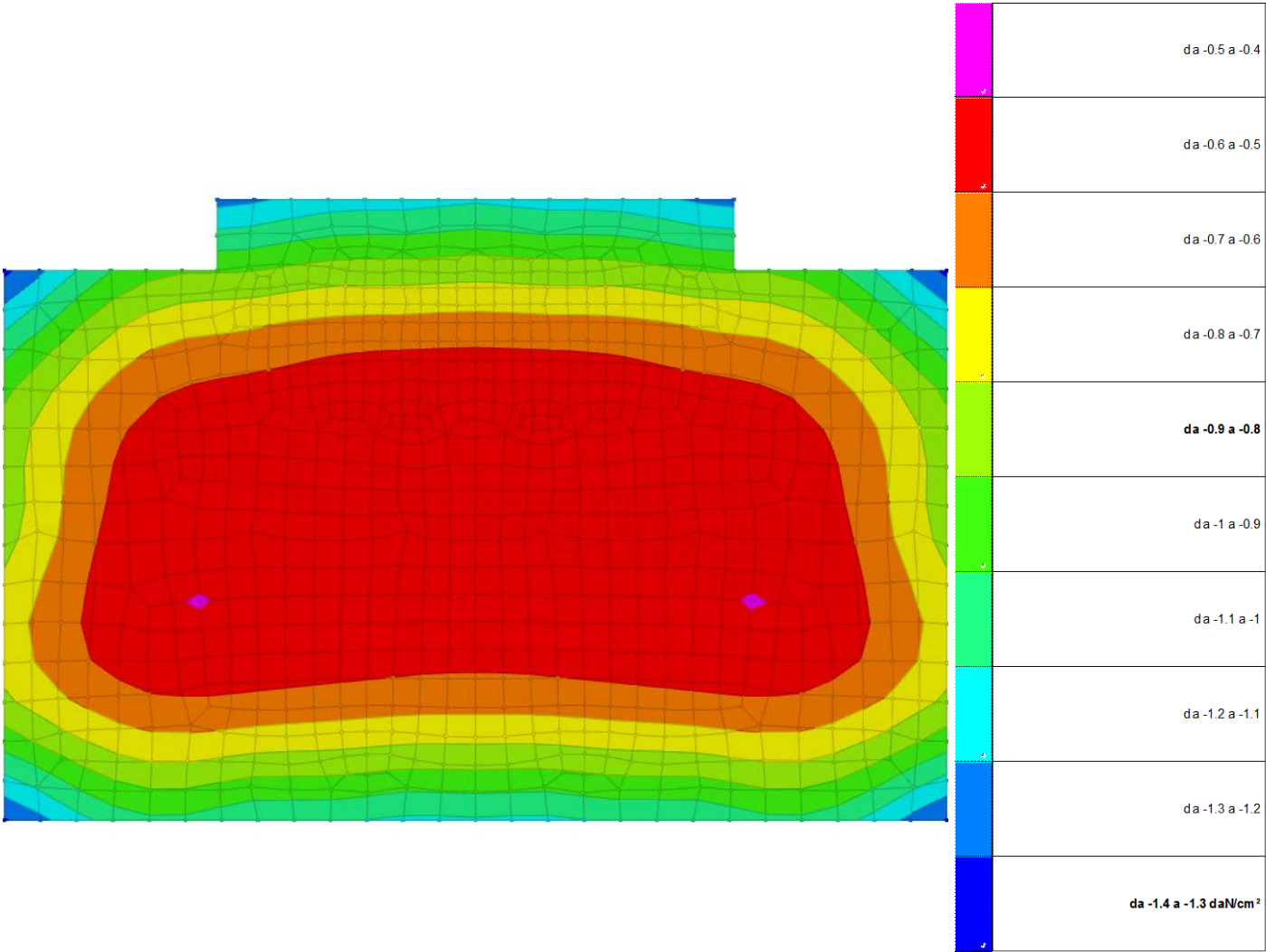
Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
527	SLU 20	-0.26557	-0.79672	SLU 1	-0.12335	-0.37006
528	SLU 20	-0.26553	-0.79659	SLU 1	-0.12329	-0.36987
529	SLU 20	-0.28103	-0.84308	SLU 1	-0.1262	-0.37861
530	SLU 20	-0.28138	-0.84413	SLU 1	-0.12628	-0.37883
531	SLU 20	-0.30309	-0.90928	SLU 1	-0.13149	-0.39448
532	SLU 20	-0.3031	-0.9093	SLU 1	-0.13148	-0.39444
533	SLU 20	-0.32762	-0.98285	SLU 1	-0.13784	-0.41351
534	SLU 20	-0.32789	-0.98368	SLU 1	-0.13792	-0.41377
535	SLU 20	-0.25881	-0.77642	SLU 1	-0.12695	-0.38086
536	SLU 20	-0.25872	-0.77616	SLU 1	-0.1269	-0.38071
537	SLU 20	-0.35249	-1.05748	SLU 1	-0.14449	-0.43348
538	SLU 20	-0.35256	-1.05769	SLU 1	-0.14453	-0.43358
539	SLU 20	-0.37782	-1.13345	SLU 1	-0.15124	-0.45371
540	SLU 20	-0.37804	-1.13412	SLU 1	-0.15131	-0.45392
541	SLU 20	-0.25961	-0.77884	SLU 1	-0.12801	-0.38402
542	SLU 20	-0.25955	-0.77866	SLU 1	-0.12797	-0.3839
543	SLU 20	-0.26008	-0.78023	SLU 1	-0.12887	-0.3866
544	SLU 20	-0.26004	-0.78011	SLU 1	-0.12884	-0.38651
545	SLU 20	-0.26075	-0.78224	SLU 1	-0.12972	-0.38916
546	SLU 20	-0.2608	-0.7824	SLU 1	-0.12975	-0.38925
547	SLU 20	-0.26065	-0.78196	SLU 1	-0.13109	-0.39326
548	SLU 20	-0.26087	-0.7826	SLU 1	-0.13195	-0.39586
549	SLU 20	-0.26091	-0.78274	SLU 1	-0.13197	-0.39591
550	SLU 20	-0.26088	-0.78264	SLU 1	-0.13119	-0.39356
551	SLU 20	-0.26087	-0.78261	SLU 1	-0.1303	-0.39091
552	SLU 20	-0.26079	-0.78236	SLU 1	-0.13073	-0.39219
553	SLU 20	-0.26085	-0.78254	SLU 1	-0.13029	-0.39086
554	SLU 20	-0.26094	-0.78282	SLU 1	-0.1308	-0.39241
555	SLU 20	-0.26585	-0.79755	SLU 1	-0.12567	-0.37701
556	SLU 20	-0.26605	-0.79815	SLU 1	-0.12577	-0.37732
557	SLU 20	-0.26122	-0.78367	SLU 1	-0.13221	-0.39664
558	SLU 20	-0.26124	-0.78372	SLU 1	-0.13222	-0.39667
559	SLU 20	-0.26163	-0.78489	SLU 1	-0.13209	-0.39628
560	SLU 20	-0.26141	-0.78424	SLU 1	-0.13233	-0.39699
561	SLU 20	-0.26174	-0.78523	SLU 1	-0.13188	-0.39564
562	SLU 20	-0.26182	-0.78546	SLU 1	-0.13217	-0.39651
563	SLU 20	-0.26185	-0.78554	SLU 1	-0.13193	-0.39578
564	SLU 20	-0.26797	-0.8039	SLU 1	-0.12824	-0.38471
565	SLU 20	-0.26814	-0.80442	SLU 1	-0.12833	-0.38499
566	SLU 20	-0.26926	-0.80777	SLU 1	-0.13004	-0.39011
567	SLU 20	-0.2694	-0.80819	SLU 1	-0.13011	-0.39034
568	SLU 20	-0.27047	-0.81142	SLU 1	-0.13148	-0.39443
569	SLU 20	-0.27058	-0.81174	SLU 1	-0.13154	-0.39462
570	SLU 20	-0.27082	-0.81245	SLU 1	-0.13244	-0.39731
571	SLU 20	-0.27077	-0.81231	SLU 1	-0.1324	-0.3972
572	SLU 20	-0.27067	-0.81202	SLU 1	-0.13308	-0.39924
573	SLU 20	-0.27078	-0.81234	SLU 1	-0.13314	-0.39942
574	SLU 20	-0.27073	-0.81218	SLU 1	-0.13375	-0.40125
575	SLU 20	-0.27084	-0.81252	SLU 1	-0.13381	-0.40142
576	SLU 20	-0.27041	-0.81123	SLU 1	-0.1342	-0.40261
577	SLU 20	-0.27059	-0.81177	SLU 1	-0.13429	-0.40286
578	SLU 20	-0.27037	-0.8111	SLU 1	-0.1347	-0.4041
579	SLU 20	-0.27065	-0.81194	SLU 1	-0.13526	-0.40577
580	SLU 20	-0.27062	-0.81185	SLU 1	-0.13481	-0.40443
581	SLU 20	-0.27029	-0.81087	SLU 1	-0.13593	-0.4078
582	SLU 20	-0.27033	-0.81099	SLU 1	-0.13595	-0.40786
583	SLU 20	-0.27084	-0.81251	SLU 1	-0.13534	-0.40603
584	SLU 20	-0.27009	-0.81026	SLU 1	-0.13596	-0.40789
585	SLU 20	-0.27091	-0.81273	SLU 1	-0.136	-0.408
586	SLU 20	-0.271	-0.81301	SLU 1	-0.13604	-0.40813
587	SLU 20	-0.27014	-0.81043	SLU 1	-0.13603	-0.40808
588	SLU 20	-0.27132	-0.81397	SLU 1	-0.1359	-0.40769
589	SLU 20	-0.27042	-0.81126	SLU 1	-0.13611	-0.40832
590	SLU 20	-0.27142	-0.81427	SLU 1	-0.13594	-0.40783
591	SLU 20	-0.32529	-0.97586	SLU 1	-0.13953	-0.41859
592	SLU 20	-0.32525	-0.97574	SLU 1	-0.13951	-0.41854
593	SLU 20	-0.30296	-0.90889	SLU 1	-0.13417	-0.40251
594	SLU 20	-0.30314	-0.90941	SLU 1	-0.1342	-0.40261
595	SLU 20	-0.35239	-1.05716	SLU 1	-0.14676	-0.44027
596	SLU 20	-0.28862	-0.86585	SLU 1	-0.13168	-0.39505
597	SLU 20	-0.35253	-1.0576	SLU 1	-0.14682	-0.44046
598	SLU 20	-0.28863	-0.86589	SLU 1	-0.13165	-0.39494
599	SLU 20	-0.28576	-0.85727	SLU 1	-0.13306	-0.39919
600	SLU 20	-0.28609	-0.85826	SLU 1	-0.13322	-0.39965
601	SLU 20	-0.38526	-1.15578	SLU 1	-0.15616	-0.46849
602	SLU 20	-0.38556	-1.15668	SLU 1	-0.15626	-0.46878
603	SLU 20	-0.41413	-1.24239	SLU 1	-0.16393	-0.49179
604	SLU 20	-0.41442	-1.24325	SLU 1	-0.16402	-0.49207
605	SLU 20	-0.28712	-0.86135	SLU 1	-0.13705	-0.41115
606	SLU 20	-0.28728	-0.86183	SLU 1	-0.13715	-0.41144
607	SLU 20	-0.28585	-0.85756	SLU 1	-0.13754	-0.41263
608	SLU 20	-0.28602	-0.85805	SLU 1	-0.13763	-0.41289
609	SLU 20	-0.28471	-0.85413	SLU 1	-0.13795	-0.41385
610	SLU 20	-0.28468	-0.85403	SLU 1	-0.13792	-0.41375
611	SLU 20	-0.28335	-0.85004	SLU 1	-0.13815	-0.41444
612	SLU 20	-0.2835	-0.85051	SLU 1	-0.13823	-0.41468
613	SLU 20	-0.29032	-0.87097	SLU 1	-0.13694	-0.41083
614	SLU 20	-0.29062	-0.87185	SLU 1	-0.1371	-0.4113
615	SLU 20	-0.28247	-0.8474	SLU 1	-0.13849	-0.41547
616	SLU 20	-0.2826	-0.8478	SLU 1	-0.13856	-0.41567
617	SLU 20	-0.28165	-0.84495	SLU 1	-0.13879	-0.41637
618	SLU 20	-0.28184	-0.84553	SLU 1	-0.13888	-0.41664
619	SLU 20	-0.28174	-0.84523	SLU 1	-0.13938	-0.41815
620	SLU 20	-0.28109	-0.84327	SLU 1	-0.14045	-0.42136
621	SLU 20	-0.28116	-0.84348	SLU 1	-0.14049	-0.42146
622	SLU 20	-0.28043	-0.8413	SLU 1	-0.14029	-0.42088
623	SLU 20	-0.28206	-0.84617	SLU 1	-0.14066	-0.42197
624	SLU 20	-0.28199	-0.84597	SLU 1	-0.13949	-0.41848
625	SLU 20	-0.28213	-0.8464	SLU 1	-0.14069	-0.42208
626	SLU 20	-0.28232	-0.84695	SLU 1	-0.1401	-0.42031

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
627	SLU 20	-0.28257	-0.84772	SLU 1	-0.14059	-0.42178
628	SLU 20	-0.28063	-0.8419	SLU 1	-0.14038	-0.42114
629	SLU 20	-0.28033	-0.841	SLU 1	-0.14029	-0.42087
630	SLU 20	-0.2824	-0.8472	SLU 1	-0.14012	-0.42037
631	SLU 20	-0.2826	-0.8478	SLU 1	-0.14059	-0.42178
632	SLU 20	-0.37798	-1.13393	SLU 1	-0.15592	-0.46775
633	SLU 20	-0.37803	-1.13408	SLU 1	-0.15593	-0.4678
634	SLU 20	-0.35389	-1.06166	SLU 1	-0.14957	-0.4487
635	SLU 20	-0.35377	-1.06132	SLU 1	-0.14954	-0.44862
636	SLU 20	-0.33051	-0.99154	SLU 1	-0.14395	-0.43184
637	SLU 20	-0.33099	-0.99296	SLU 1	-0.14411	-0.43233
638	SLU 20	-0.30432	-0.91295	SLU 1	-0.14404	-0.43213
639	SLU 20	-0.30466	-0.91397	SLU 1	-0.14337	-0.43012
640	SLU 20	-0.30448	-0.91343	SLU 1	-0.14414	-0.43242
641	SLU 20	-0.30493	-0.91478	SLU 1	-0.14353	-0.43058
642	SLU 20	-0.30233	-0.90698	SLU 1	-0.14411	-0.43233
643	SLU 20	-0.30252	-0.90755	SLU 1	-0.14422	-0.43265
644	SLU 20	-0.31381	-0.94144	SLU 1	-0.14084	-0.42252
645	SLU 20	-0.29969	-0.89907	SLU 1	-0.14393	-0.43179
646	SLU 20	-0.29964	-0.89892	SLU 1	-0.14388	-0.43164
647	SLU 20	-0.3139	-0.94169	SLU 1	-0.14083	-0.42248
648	SLU 20	-0.29682	-0.89046	SLU 1	-0.14355	-0.43066
649	SLU 20	-0.29699	-0.89096	SLU 1	-0.14365	-0.43094
650	SLU 20	-0.29486	-0.88457	SLU 1	-0.14351	-0.43052
651	SLU 20	-0.29494	-0.88481	SLU 1	-0.14355	-0.43066
652	SLU 20	-0.29112	-0.87335	SLU 1	-0.14473	-0.4342
653	SLU 20	-0.2924	-0.87719	SLU 1	-0.14515	-0.43546
654	SLU 20	-0.29076	-0.87228	SLU 1	-0.14462	-0.43387
655	SLU 20	-0.29121	-0.87364	SLU 1	-0.14477	-0.43432
656	SLU 20	-0.29246	-0.87738	SLU 1	-0.14518	-0.43553
657	SLU 20	-0.29375	-0.88124	SLU 1	-0.14374	-0.43121
658	SLU 20	-0.29373	-0.88118	SLU 1	-0.14371	-0.43114
659	SLU 20	-0.29353	-0.8806	SLU 1	-0.14424	-0.43271
660	SLU 20	-0.294	-0.88199	SLU 1	-0.14563	-0.43688
661	SLU 20	-0.29398	-0.88195	SLU 1	-0.14562	-0.43685
662	SLU 20	-0.30812	-0.92436	SLU 1	-0.14138	-0.42415
663	SLU 20	-0.29365	-0.88094	SLU 1	-0.14427	-0.4328
664	SLU 20	-0.29427	-0.88282	SLU 1	-0.14505	-0.43514
665	SLU 20	-0.29483	-0.88448	SLU 1	-0.14569	-0.43706
666	SLU 20	-0.29426	-0.88277	SLU 1	-0.14502	-0.43506
667	SLU 20	-0.29489	-0.88466	SLU 1	-0.14572	-0.43716
668	SLU 20	-0.30862	-0.92587	SLU 1	-0.14161	-0.42483
669	SLU 20	-0.31147	-0.93442	SLU 1	-0.14474	-0.43421
670	SLU 20	-0.3119	-0.9357	SLU 1	-0.14498	-0.43493
671	SLU 20	-0.45909	-1.37726	SLU 1	-0.17961	-0.53884
672	SLU 20	-0.45938	-1.37814	SLU 1	-0.17971	-0.53912
673	SLU 20	-0.31892	-0.95675	SLU 1	-0.14893	-0.44679
674	SLU 20	-0.31946	-0.95839	SLU 1	-0.14921	-0.44764
675	SLU 20	-0.3183	-0.9549	SLU 1	-0.15047	-0.45142
676	SLU 20	-0.31841	-0.95522	SLU 1	-0.15056	-0.45168
677	SLU 20	-0.31405	-0.94215	SLU 1	-0.14965	-0.44894
678	SLU 20	-0.3141	-0.9423	SLU 1	-0.14971	-0.44914
679	SLU 20	-0.30153	-0.90458	SLU 1	-0.14903	-0.44709
680	SLU 20	-0.301	-0.90301	SLU 1	-0.14885	-0.44655
681	SLU 20	-0.3031	-0.9093	SLU 1	-0.14957	-0.44872
682	SLU 20	-0.30168	-0.90505	SLU 1	-0.14909	-0.44728
683	SLU 20	-0.30444	-0.91333	SLU 1	-0.14873	-0.44619
684	SLU 20	-0.30328	-0.90984	SLU 1	-0.14964	-0.44893
685	SLU 20	-0.30454	-0.91363	SLU 1	-0.14875	-0.44625
686	SLU 20	-0.30516	-0.91549	SLU 1	-0.15025	-0.45075
687	SLU 20	-0.31001	-0.93004	SLU 1	-0.14888	-0.44665
688	SLU 20	-0.30537	-0.91612	SLU 1	-0.14965	-0.44894
689	SLU 20	-0.30515	-0.91545	SLU 1	-0.15024	-0.45072
690	SLU 20	-0.30535	-0.91604	SLU 1	-0.14962	-0.44886
691	SLU 20	-0.30507	-0.91522	SLU 1	-0.14837	-0.44511
692	SLU 20	-0.30678	-0.92035	SLU 1	-0.14836	-0.44508
693	SLU 20	-0.31018	-0.93054	SLU 1	-0.14899	-0.44697
694	SLU 20	-0.43246	-1.29737	SLU 1	-0.17306	-0.51919
695	SLU 20	-0.32356	-0.97069	SLU 1	-0.15169	-0.45508
696	SLU 20	-0.30643	-0.91928	SLU 1	-0.15057	-0.45171
697	SLU 20	-0.30641	-0.91922	SLU 1	-0.15055	-0.45165
698	SLU 20	-0.32345	-0.97035	SLU 1	-0.15162	-0.45486
699	SLU 20	-0.43257	-1.2977	SLU 1	-0.17308	-0.51924
700	SLU 20	-0.30508	-0.91525	SLU 1	-0.14836	-0.44507
701	SLU 20	-0.30699	-0.92098	SLU 1	-0.14847	-0.44541
702	SLU 20	-0.38948	-1.16843	SLU 1	-0.16159	-0.48476
703	SLU 20	-0.38921	-1.16764	SLU 1	-0.16148	-0.48444
704	SLU 20	-0.35717	-1.0715	SLU 1	-0.15342	-0.46026
705	SLU 20	-0.35785	-1.07355	SLU 1	-0.15367	-0.461
706	SLU 20	-0.33758	-1.01273	SLU 1	-0.14959	-0.44876
707	SLU 20	-0.33856	-1.01569	SLU 1	-0.14994	-0.44982
708	SLU 20	-0.32946	-0.98839	SLU 1	-0.14956	-0.44867
709	SLU 20	-0.3301	-0.99029	SLU 1	-0.14985	-0.44955
710	SLU 20	-0.33041	-0.99123	SLU 1	-0.15219	-0.45657
711	SLU 20	-0.33091	-0.99274	SLU 1	-0.15252	-0.45755
712	SLU 20	-0.33365	-1.00095	SLU 1	-0.15499	-0.46497
713	SLU 20	-0.33276	-0.99827	SLU 1	-0.15547	-0.46641
714	SLU 20	-0.33282	-0.99846	SLU 1	-0.15562	-0.46686
715	SLU 20	-0.33418	-1.00255	SLU 1	-0.15531	-0.46592
716	SLU 20	-0.32985	-0.98955	SLU 1	-0.15516	-0.46549
717	SLU 20	-0.31086	-0.93258	SLU 1	-0.15286	-0.45857
718	SLU 20	-0.32982	-0.98946	SLU 1	-0.15523	-0.46568
719	SLU 20	-0.31101	-0.93303	SLU 1	-0.15292	-0.45875
720	SLU 20	-0.31252	-0.93756	SLU 1	-0.15343	-0.46029
721	SLU 20	-0.31053	-0.9316	SLU 1	-0.15276	-0.45827
722	SLU 20	-0.31467	-0.94401	SLU 1	-0.15344	-0.46033
723	SLU 20	-0.31466	-0.94398	SLU 1	-0.15343	-0.46029
724	SLU 20	-0.31424	-0.94273	SLU 1	-0.15396	-0.46187
725	SLU 20	-0.31429	-0.94288	SLU 1	-0.15277	-0.45831
726	SLU 20	-0.31431	-0.94294	SLU 1	-0.15398	-0.46194

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima	
		uz	Valore	uz	Valore
727	SLU 20	-0.3152	-0.94561	SLU 1	-0.15408
728	SLU 20	-0.31436	-0.94308	SLU 1	-0.15278
729	SLU 20	-0.31278	-0.93833	SLU 1	-0.15353
730	SLU 20	-0.31527	-0.9458	SLU 1	-0.15411
731	SLU 20	-0.31547	-0.94642	SLU 1	-0.15262
732	SLU 20	-0.31558	-0.94675	SLU 1	-0.15268
733	SLU 20	-0.32708	-0.98123	SLU 1	-0.15488
734	SLU 20	-0.31795	-0.95385	SLU 1	-0.15296
735	SLU 20	-0.3271	-0.98131	SLU 1	-0.15496
736	SLU 20	-0.31815	-0.95444	SLU 1	-0.15307
737	SLU 20	-0.32256	-0.96769	SLU 1	-0.154
738	SLU 20	-0.32268	-0.96805	SLU 1	-0.15411
739	SLU 20	-0.33916	-1.01749	SLU 1	-0.15832
740	SLU 20	-0.33721	-1.01164	SLU 1	-0.15814
741	SLU 20	-0.33688	-1.01065	SLU 1	-0.15813
742	SLU 20	-0.33953	-1.01859	SLU 1	-0.1586
743	SLU 20	-0.31917	-0.95751	SLU 1	-0.15625
744	SLU 20	-0.32262	-0.96787	SLU 1	-0.15667
745	SLU 20	-0.32052	-0.96155	SLU 1	-0.15669
746	SLU 20	-0.3227	-0.96809	SLU 1	-0.15671
747	SLU 20	-0.31922	-0.95767	SLU 1	-0.15627
748	SLU 20	-0.32069	-0.96208	SLU 1	-0.15675
749	SLU 20	-0.32284	-0.96853	SLU 1	-0.15628
750	SLU 20	-0.3228	-0.9684	SLU 1	-0.15625
751	SLU 20	-0.32234	-0.96702	SLU 1	-0.15723
752	SLU 20	-0.32241	-0.96722	SLU 1	-0.15726
753	SLU 20	-0.50121	-1.50362	SLU 1	-0.19439
754	SLU 20	-0.46224	-1.38671	SLU 1	-0.18384
755	SLU 20	-0.42037	-1.26111	SLU 1	-0.17244
756	SLU 20	-0.38343	-1.1503	SLU 1	-0.16289
757	SLU 20	-0.35915	-1.07746	SLU 1	-0.15773
758	SLU 20	-0.34855	-1.04564	SLU 1	-0.1572
759	SLU 20	-0.34653	-1.03958	SLU 1	-0.15922
760	SLU 20	-0.34641	-1.03922	SLU 1	-0.15914
761	SLU 20	-0.34837	-1.04511	SLU 1	-0.15709
762	SLU 20	-0.35896	-1.07688	SLU 1	-0.15761
763	SLU 20	-0.38326	-1.14979	SLU 1	-0.16278
764	SLU 20	-0.42028	-1.26083	SLU 1	-0.17237
765	SLU 20	-0.46228	-1.38683	SLU 1	-0.18382
766	SLU 20	-0.50143	-1.5043	SLU 1	-0.19446
767	SLU 20	-0.32365	-0.97094	SLU 1	-0.15748
768	SLU 20	-0.31974	-0.95921	SLU 1	-0.15651
769	SLU 20	-0.32378	-0.97133	SLU 1	-0.15754
770	SLU 20	-0.32426	-0.97278	SLU 1	-0.1563
771	SLU 20	-0.32425	-0.97274	SLU 1	-0.15628
772	SLU 20	-0.32778	-0.98333	SLU 1	-0.15713
773	SLU 20	-0.32776	-0.98327	SLU 1	-0.1571
774	SLU 20	-0.34681	-1.04043	SLU 1	-0.16107
775	SLU 20	-0.34678	-1.04034	SLU 1	-0.16116
776	SLU 20	-0.33288	-0.99865	SLU 1	-0.15829
777	SLU 20	-0.33292	-0.99876	SLU 1	-0.15835
778	SLU 20	-0.34048	-1.02144	SLU 1	-0.16015
779	SLU 20	-0.34041	-1.02122	SLU 1	-0.16021
780	SLU 20	-0.32804	-0.98413	SLU 1	-0.15954
781	SLU 20	-0.32812	-0.98436	SLU 1	-0.15958
782	SLU 20	-0.329	-0.98699	SLU 1	-0.15927
783	SLU 20	-0.32912	-0.98737	SLU 1	-0.15933
784	SLU 20	-0.32573	-0.97719	SLU 1	-0.15891
785	SLU 20	-0.32579	-0.97736	SLU 1	-0.15893
786	SLU 20	-0.33028	-0.99083	SLU 1	-0.15887
787	SLU 20	-0.33028	-0.99085	SLU 1	-0.15886
788	SLU 20	-0.32764	-0.98292	SLU 1	-0.15958
789	SLU 20	-0.3278	-0.98339	SLU 1	-0.15963
790	SLU 20	-0.33021	-0.99062	SLU 1	-0.15931
791	SLU 20	-0.33019	-0.99058	SLU 1	-0.15929
792	SLU 20	-0.33352	-1.00055	SLU 1	-0.16149
793	SLU 20	-0.33383	-1.00148	SLU 1	-0.16162
794	SLU 20	-0.33042	-0.99127	SLU 1	-0.16086
795	SLU 20	-0.34041	-1.02124	SLU 1	-0.16169
796	SLU 20	-0.34049	-1.02146	SLU 1	-0.16168
797	SLU 20	-0.33685	-1.01054	SLU 1	-0.16117
798	SLU 20	-0.33689	-1.01068	SLU 1	-0.16116
799	SLU 20	-0.33369	-1.00108	SLU 1	-0.16204
800	SLU 20	-0.33374	-1.00122	SLU 1	-0.16205
801	SLU 20	-0.33628	-1.00884	SLU 1	-0.16186
802	SLU 20	-0.33632	-1.00895	SLU 1	-0.16189
803	SLU 20	-0.36841	-1.10524	SLU 1	-0.16855
804	SLU 20	-0.36831	-1.10492	SLU 1	-0.16846
805	SLU 20	-0.35286	-1.05858	SLU 1	-0.16603
806	SLU 20	-0.35309	-1.05927	SLU 1	-0.16608
807	SLU 20	-0.36434	-1.09303	SLU 1	-0.16871
808	SLU 20	-0.34244	-1.02732	SLU 1	-0.1652
809	SLU 20	-0.34244	-1.02733	SLU 1	-0.16519
810	SLU 20	-0.36426	-1.09277	SLU 1	-0.16864
811	SLU 20	-0.34807	-1.04422	SLU 1	-0.16559
812	SLU 20	-0.34814	-1.04443	SLU 1	-0.16559
813	SLU 20	-0.34559	-1.03677	SLU 1	-0.16568
814	SLU 20	-0.34559	-1.03677	SLU 1	-0.16566
815	SLU 20	-0.34303	-1.02908	SLU 1	-0.16584
816	SLU 20	-0.34309	-1.02927	SLU 1	-0.16586
817	SLU 20	-0.34185	-1.02554	SLU 1	-0.1655
818	SLU 20	-0.38657	-1.15972	SLU 1	-0.17639
819	SLU 20	-0.37893	-1.13678	SLU 1	-0.17515
820	SLU 20	-0.36942	-1.10826	SLU 1	-0.1729
821	SLU 20	-0.36144	-1.08431	SLU 1	-0.17102
822	SLU 20	-0.35785	-1.07356	SLU 1	-0.17065
823	SLU 20	-0.35682	-1.07047	SLU 1	-0.17101
824	SLU 20	-0.35482	-1.06446	SLU 1	-0.17064
825	SLU 18	-0.3534	-1.0602	SLU 1	-0.17019
826	SLU 20	-0.35483	-1.06448	SLU 1	-0.17063

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Cont.	Pressione massima	
		uz	Valore		uz	Valore
827	SLV 20	-0.35683	-1.0705	SLU 1	-0.171	-0.51299
828	SLU 20	-0.35783	-1.0735	SLU 1	-0.17062	-0.51185
829	SLU 20	-0.36138	-1.08415	SLU 1	-0.17096	-0.51289
830	SLU 20	-0.36935	-1.10804	SLU 1	-0.17283	-0.5185
831	SLU 20	-0.37882	-1.13645	SLU 1	-0.17505	-0.52515
832	SLU 20	-0.38643	-1.1593	SLU 1	-0.17628	-0.52883

8.3 Pressioni terreno in SLVf/SLUEcc



Rappresentazione in pianta delle massime compressioni sul terreno in famiglie 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 -1.32312 al nodo di indice 766, di coordinate x = 1940, y = 1260, z = -130, nel contesto SLV fondazioni 11.

Spostamento estremo minimo -0.44104 al nodo di indice 766, di coordinate x = 1940, y = 1260, z = -130, nel contesto SLV fondazioni 11.

Spostamento estremo massimo -0.11125 al nodo di indice 823, di coordinate x = 789, y = 1410, z = -130, nel contesto SLV fondazioni 9.

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Cont.	Pressione massima	
		uz	Valore		uz	Valore
5	SLV FO 5	-0.43683	-1.31048	SLV FO 12	-0.25319	-0.75957
6	SLV FO 5	-0.40946	-1.22838	SLV FO 12	-0.23763	-0.7129
7	SLV FO 5	-0.37818	-1.13454	SLV FO 12	-0.22329	-0.66988
8	SLV FO 5	-0.35223	-1.0567	SLV FO 12	-0.2131	-0.63931
9	SLV FO 5	-0.33934	-1.01801	SLV FO 12	-0.21042	-0.63126
10	SLV FO 5	-0.3406	-1.02179	SLV FO 12	-0.21525	-0.64576
11	SLV FO 5	-0.3516	-1.05481	SLV FO 12	-0.22386	-0.67157
12	SLV FO 5	-0.36096	-1.08289	SLV FO 12	-0.22888	-0.68665
13	SLV FO 5	-0.36145	-1.08435	SLV FO 12	-0.22797	-0.68392
14	SLV FO 5	-0.36174	-1.08521	SLV FO 12	-0.22466	-0.67399
15	SLV FO 5	-0.36711	-1.10133	SLV FO 12	-0.2225	-0.6675
16	SLV FO 5	-0.37331	-1.11993	SLV FO 12	-0.22122	-0.66365

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima	
		uz	Valore	uz	Valore
17	SLV FO 5	-0.37297	-1.1189	SLV FO 12	-0.22036
18	SLV FO 10	-0.37061	-1.11183	SLV FO 7	-0.22031
19	SLV FO 10	-0.37302	-1.11907	SLV FO 7	-0.22041
20	SLV FO 10	-0.37343	-1.12028	SLV FO 7	-0.2213
21	SLV FO 10	-0.36729	-1.10188	SLV FO 7	-0.22263
22	SLV FO 10	-0.36202	-1.08606	SLV FO 7	-0.22486
23	SLV FO 10	-0.36186	-1.08558	SLV FO 7	-0.22825
24	SLV FO 10	-0.36146	-1.08439	SLV FO 7	-0.22922
25	SLV FO 10	-0.35213	-1.05639	SLV FO 7	-0.2242
26	SLV FO 10	-0.34109	-1.02326	SLV FO 7	-0.21556
27	SLV FO 10	-0.33975	-1.01924	SLV FO 7	-0.21066
28	SLV FO 10	-0.35254	-1.05762	SLV FO 7	-0.21326
29	SLV FO 10	-0.37835	-1.13505	SLV FO 7	-0.22334
30	SLV FO 10	-0.40945	-1.22835	SLV FO 7	-0.23755
31	SLV FO 10	-0.43659	-1.30978	SLV FO 7	-0.25295
32	SLV FO 10	-0.32898	-0.98695	SLV FO 7	-0.21009
33	SLV FO 5	-0.32864	-0.98593	SLV FO 12	-0.20993
34	SLV FO 10	-0.33052	-0.99156	SLV FO 7	-0.20748
35	SLV FO 5	-0.33123	-0.99368	SLV FO 12	-0.20764
36	SLV FO 10	-0.33124	-0.99373	SLV FO 7	-0.20767
37	SLV FO 5	-0.31307	-0.93921	SLV FO 12	-0.20141
38	SLV FO 5	-0.30174	-0.90522	SLV FO 12	-0.198
39	SLV FO 10	-0.31303	-0.93909	SLV FO 7	-0.20144
40	SLV FO 10	-0.30173	-0.9052	SLV FO 7	-0.19807
41	SLV FO 5	-0.30195	-0.90586	SLV FO 12	-0.20161
42	SLV FO 10	-0.32003	-0.9601	SLV FO 7	-0.21359
43	SLV FO 5	-0.31965	-0.95895	SLV FO 12	-0.21335
44	SLV FO 10	-0.30218	-0.90655	SLV FO 7	-0.20179
45	SLV FO 5	-0.31021	-0.93063	SLV FO 12	-0.20924
46	SLV FO 10	-0.31043	-0.9313	SLV FO 7	-0.20944
47	SLV FO 5	-0.33441	-1.00323	SLV FO 12	-0.21198
48	SLV FO 10	-0.31943	-0.9583	SLV FO 7	-0.20955
49	SLV FO 10	-0.33419	-1.00256	SLV FO 7	-0.2119
50	SLV FO 5	-0.31875	-0.95626	SLV FO 12	-0.20928
51	SLV FO 5	-0.36351	-1.09053	SLV FO 12	-0.22917
52	SLV FO 5	-0.31463	-0.94389	SLV FO 12	-0.21384
53	SLV FO 5	-0.32676	-0.98028	SLV FO 12	-0.20784
54	SLV FO 10	-0.32686	-0.98059	SLV FO 7	-0.20791
55	SLV FO 10	-0.31507	-0.94522	SLV FO 7	-0.21413
56	SLV FO 10	-0.36336	-1.09008	SLV FO 7	-0.229
57	SLV FO 5	-0.37674	-1.13023	SLV FO 12	-0.23987
58	SLV FO 10	-0.37636	-1.12909	SLV FO 7	-0.23954
59	SLV FO 10	-0.30336	-0.91007	SLV FO 7	-0.20135
60	SLV FO 5	-0.30303	-0.90909	SLV FO 12	-0.20118
61	SLV FO 10	-0.29883	-0.8965	SLV FO 7	-0.20074
62	SLV FO 5	-0.29845	-0.89534	SLV FO 12	-0.20055
63	SLV FO 10	-0.30322	-0.90967	SLV FO 7	-0.20089
64	SLV FO 5	-0.30303	-0.90909	SLV FO 12	-0.20077
65	SLV FO 10	-0.29386	-0.88158	SLV FO 7	-0.195
66	SLV FO 5	-0.28391	-0.85173	SLV FO 12	-0.19976
67	SLV FO 10	-0.28393	-0.85179	SLV FO 7	-0.19985
68	SLV FO 5	-0.29351	-0.88054	SLV FO 12	-0.1952
69	SLV FO 10	-0.29341	-0.88022	SLV FO 7	-0.19518
70	SLV FO 5	-0.27634	-0.82903	SLV FO 12	-0.18945
71	SLV FO 5	-0.27862	-0.83586	SLV FO 12	-0.19958
72	SLV FO 10	-0.27896	-0.83688	SLV FO 7	-0.19981
73	SLV FO 10	-0.27612	-0.82836	SLV FO 7	-0.18938
74	SLV FO 5	-0.27193	-0.8158	SLV FO 12	-0.19436
75	SLV FO 5	-0.28003	-0.84009	SLV FO 12	-0.19546
76	SLV FO 10	-0.28029	-0.84088	SLV FO 7	-0.19562
77	SLV FO 10	-0.27194	-0.81582	SLV FO 7	-0.19443
78	SLV FO 5	-0.26543	-0.7963	SLV FO 12	-0.18517
79	SLV FO 10	-0.26515	-0.79546	SLV FO 7	-0.18511
80	SLV FO 5	-0.29	-0.87	SLV FO 12	-0.1976
81	SLV FO 5	-0.2646	-0.7938	SLV FO 12	-0.18753
82	SLV FO 10	-0.26438	-0.79315	SLV FO 7	-0.1875
83	SLV FO 10	-0.28939	-0.86817	SLV FO 7	-0.19738
84	SLV FO 5	-0.30571	-0.91712	SLV FO 12	-0.20769
85	SLV FO 5	-0.28731	-0.86193	SLV FO 12	-0.1945
86	SLV FO 10	-0.28737	-0.86211	SLV FO 7	-0.19455
87	SLV FO 10	-0.30521	-0.91563	SLV FO 7	-0.20745
88	SLV FO 5	-0.27513	-0.82538	SLV FO 12	-0.19184
89	SLV FO 10	-0.27527	-0.8258	SLV FO 7	-0.19195
90	SLV FO 10	-0.27836	-0.83508	SLV FO 7	-0.19168
91	SLV FO 5	-0.27822	-0.83466	SLV FO 12	-0.19159
92	SLV FO 10	-0.27538	-0.82615	SLV FO 7	-0.19101
93	SLV FO 5	-0.2752	-0.8256	SLV FO 12	-0.19089
94	SLV FO 5	-0.31805	-0.95415	SLV FO 12	-0.22221
95	SLV FO 10	-0.31759	-0.95277	SLV FO 7	-0.22184
96	SLV FO 5	-0.29802	-0.89405	SLV FO 12	-0.21035
97	SLV FO 10	-0.29752	-0.89257	SLV FO 7	-0.21002
98	SLV FO 10	-0.25777	-0.7733	SLV FO 7	-0.18164
99	SLV FO 10	-0.24735	-0.74205	SLV FO 7	-0.18392
100	SLV FO 10	-0.25669	-0.77008	SLV FO 7	-0.18146
101	SLV FO 5	-0.25661	-0.76984	SLV FO 12	-0.18142
102	SLV FO 5	-0.24651	-0.73954	SLV FO 12	-0.18349
103	SLV FO 10	-0.24383	-0.73148	SLV FO 7	-0.18315
104	SLV FO 5	-0.24338	-0.73015	SLV FO 12	-0.18289
105	SLV FO 10	-0.24686	-0.74059	SLV FO 7	-0.18194
106	SLV FO 5	-0.24642	-0.73926	SLV FO 12	-0.1817
107	SLV FO 10	-0.25317	-0.75951	SLV FO 7	-0.18084
108	SLV FO 5	-0.25307	-0.75922	SLV FO 12	-0.18078
109	SLV FO 10	-0.23694	-0.71083	SLV FO 7	-0.17886
110	SLV FO 5	-0.23642	-0.70927	SLV FO 12	-0.17857
111	SLV FO 5	-0.27148	-0.81445	SLV FO 12	-0.19595
112	SLV FO 5	-0.24567	-0.73702	SLV FO 12	-0.17996
113	SLV FO 10	-0.24571	-0.73713	SLV FO 7	-0.18002
114	SLV FO 10	-0.27086	-0.81259	SLV FO 7	-0.19563
115	SLV FO 5	-0.24696	-0.74087	SLV FO 12	-0.17958
116	SLV FO 10	-0.24709	-0.74127	SLV FO 7	-0.17967

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima	
		uz	Valore	uz	Valore
117	SLV FO 10	-0.24911	-0.74733	SLV FO 7	-0.17987
118	SLV FO 5	-0.24898	-0.74694	SLV FO 12	-0.17979
119	SLV FO 5	-0.25234	-0.75703	SLV FO 12	-0.18437
120	SLV FO 10	-0.25201	-0.75603	SLV FO 7	-0.1842
121	SLV FO 5	-0.23802	-0.71406	SLV FO 12	-0.17573
122	SLV FO 10	-0.23799	-0.71397	SLV FO 7	-0.1757
123	SLV FO 5	-0.22861	-0.68583	SLV FO 12	-0.1711
124	SLV FO 10	-0.22862	-0.68585	SLV FO 7	-0.17111
125	SLV FO 10	-0.22515	-0.67544	SLV FO 7	-0.17122
126	SLV FO 5	-0.22489	-0.67468	SLV FO 12	-0.17108
127	SLV FO 10	-0.21624	-0.64872	SLV FO 7	-0.16964
128	SLV FO 5	-0.21587	-0.64761	SLV FO 12	-0.16943
129	SLV FO 10	-0.2179	-0.6537	SLV FO 7	-0.17005
130	SLV FO 5	-0.21765	-0.65294	SLV FO 12	-0.16989
131	SLV FO 10	-0.21263	-0.63789	SLV FO 7	-0.16742
132	SLV FO 5	-0.21182	-0.63546	SLV FO 12	-0.167
133	SLV FO 5	-0.21817	-0.6545	SLV FO 12	-0.16919
134	SLV FO 10	-0.21825	-0.65474	SLV FO 7	-0.16926
135	SLV FO 10	-0.22617	-0.6785	SLV FO 7	-0.16914
136	SLV FO 10	-0.22573	-0.67719	SLV FO 7	-0.16905
137	SLV FO 5	-0.22568	-0.67703	SLV FO 12	-0.16902
138	SLV FO 10	-0.20831	-0.62494	SLV FO 7	-0.16453
139	SLV FO 10	-0.21893	-0.65679	SLV FO 7	-0.16858
140	SLV FO 10	-0.22407	-0.6722	SLV FO 7	-0.16881
141	SLV FO 5	-0.22398	-0.67193	SLV FO 12	-0.16875
142	SLV FO 5	-0.21864	-0.65593	SLV FO 12	-0.16843
143	SLV FO 5	-0.20786	-0.62358	SLV FO 12	-0.1643
144	SLV FO 5	-0.22002	-0.66005	SLV FO 12	-0.16825
145	SLV FO 10	-0.22012	-0.66036	SLV FO 7	-0.16832
146	SLV FO 5	-0.22172	-0.66515	SLV FO 12	-0.16836
147	SLV FO 10	-0.22181	-0.66542	SLV FO 7	-0.16842
148	SLV FO 1	-0.27458	-0.82373	SLV FO 16	-0.20338
149	SLV FO 14	-0.27407	-0.82222	SLV FO 3	-0.20301
150	SLV FO 1	-0.25506	-0.76518	SLV FO 16	-0.19471
151	SLV FO 14	-0.25458	-0.76373	SLV FO 3	-0.19435
152	SLV FO 5	-0.23828	-0.71484	SLV FO 12	-0.18408
153	SLV FO 10	-0.23771	-0.71314	SLV FO 7	-0.18374
154	SLV FO 5	-0.22224	-0.66672	SLV FO 12	-0.17353
155	SLV FO 10	-0.22207	-0.6662	SLV FO 7	-0.17339
156	SLV FO 10	-0.20945	-0.62836	SLV FO 7	-0.16516
157	SLV FO 5	-0.20917	-0.62752	SLV FO 12	-0.16507
158	SLV FO 5	-0.2009	-0.60271	SLV FO 12	-0.16016
159	SLV FO 10	-0.20093	-0.60278	SLV FO 7	-0.16014
160	SLV FO 10	-0.19556	-0.58669	SLV FO 7	-0.15787
161	SLV FO 5	-0.19542	-0.58626	SLV FO 12	-0.15781
162	SLV FO 10	-0.19136	-0.57407	SLV FO 7	-0.15662
163	SLV FO 5	-0.19109	-0.57326	SLV FO 12	-0.1565
164	SLV FO 10	-0.19153	-0.5746	SLV FO 7	-0.15733
165	SLV FO 5	-0.19118	-0.57355	SLV FO 12	-0.15716
166	SLV FO 10	-0.19329	-0.57986	SLV FO 7	-0.15852
167	SLV FO 5	-0.19305	-0.57914	SLV FO 12	-0.15839
168	SLV FO 10	-0.19494	-0.58483	SLV FO 7	-0.15923
169	SLV FO 5	-0.19478	-0.58433	SLV FO 12	-0.15913
170	SLV FO 5	-0.19607	-0.58822	SLV FO 12	-0.1593
171	SLV FO 10	-0.1962	-0.58861	SLV FO 7	-0.15938
172	SLV FO 5	-0.19747	-0.59241	SLV FO 12	-0.15937
173	SLV FO 10	-0.19759	-0.59278	SLV FO 7	-0.15944
174	SLV FO 10	-0.20311	-0.60933	SLV FO 7	-0.1601
175	SLV FO 10	-0.20293	-0.60878	SLV FO 7	-0.16005
176	SLV FO 5	-0.20287	-0.60861	SLV FO 12	-0.16002
177	SLV FO 5	-0.20196	-0.60587	SLV FO 12	-0.1599
178	SLV FO 10	-0.20201	-0.60602	SLV FO 7	-0.15994
179	SLV FO 5	-0.19889	-0.59667	SLV FO 12	-0.15946
180	SLV FO 10	-0.19898	-0.59695	SLV FO 7	-0.15952
181	SLV FO 5	-0.20051	-0.60152	SLV FO 12	-0.15968
182	SLV FO 10	-0.20056	-0.60167	SLV FO 7	-0.15972
183	SLV FO 1	-0.25298	-0.75894	SLV FO 16	-0.19034
184	SLV FO 14	-0.25251	-0.75753	SLV FO 3	-0.18999
185	SLV FO 1	-0.23499	-0.70496	SLV FO 16	-0.18199
186	SLV FO 14	-0.23461	-0.70384	SLV FO 3	-0.1817
187	SLV FO 5	-0.18212	-0.54635	SLV FO 12	-0.15334
188	SLV FO 10	-0.18206	-0.54619	SLV FO 7	-0.15326
189	SLV FO 1	-0.2182	-0.65459	SLV FO 16	-0.17395
190	SLV FO 14	-0.21799	-0.65398	SLV FO 3	-0.17376
191	SLV FO 5	-0.18906	-0.56719	SLV FO 12	-0.15833
192	SLV FO 10	-0.18893	-0.56678	SLV FO 7	-0.1582
193	SLV FO 1	-0.20141	-0.60422	SLV FO 16	-0.16569
194	SLV FO 14	-0.20104	-0.60311	SLV FO 3	-0.16544
195	SLV FO 10	-0.17807	-0.5342	SLV FO 7	-0.15082
196	SLV FO 5	-0.17805	-0.53416	SLV FO 12	-0.15085
197	SLV FO 10	-0.17638	-0.52915	SLV FO 7	-0.15022
198	SLV FO 5	-0.17625	-0.52876	SLV FO 12	-0.1502
199	SLV FO 10	-0.17681	-0.53043	SLV FO 7	-0.15084
200	SLV FO 5	-0.17664	-0.52992	SLV FO 12	-0.15079
201	SLV FO 10	-0.17824	-0.53471	SLV FO 7	-0.15188
202	SLV FO 5	-0.1781	-0.53429	SLV FO 12	-0.15182
203	SLV FO 10	-0.18	-0.54	SLV FO 7	-0.15283
204	SLV FO 5	-0.17988	-0.53964	SLV FO 12	-0.15277
205	SLV FO 10	-0.18175	-0.54525	SLV FO 7	-0.15352
206	SLV FO 5	-0.18164	-0.54491	SLV FO 12	-0.15346
207	SLV FO 5	-0.18337	-0.5501	SLV FO 12	-0.15397
208	SLV FO 10	-0.18347	-0.55041	SLV FO 7	-0.15407
209	SLV FO 5	-0.1851	-0.55531	SLV FO 12	-0.15442
210	SLV FO 10	-0.18518	-0.55553	SLV FO 7	-0.15446
211	SLV FO 5	-0.18671	-0.56014	SLV FO 12	-0.15481
212	SLV FO 10	-0.18674	-0.56023	SLV FO 7	-0.15484
213	SLV FO 5	-0.18795	-0.56385	SLV FO 12	-0.15509
214	SLV FO 10	-0.18886	-0.56657	SLV FO 7	-0.15541
215	SLV FO 10	-0.18796	-0.56388	SLV FO 7	-0.15512
216	SLV FO 6	-0.18866	-0.56599	SLV FO 11	-0.15529

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
217	SLV FO 9		-0.18863		SLV FO 8	-0.15527
218	SLV FO 10		-0.16905		SLV FO 7	-0.14843
219	SLV FO 5		-0.1691		SLV FO 12	-0.14851
220	SLV FO 1		-0.17279		SLV FO 16	-0.15075
221	SLV FO 14		-0.17268		SLV FO 3	-0.15066
222	SLV FO 5		-0.16822		SLV FO 12	-0.14794
223	SLV FO 10		-0.16817		SLV FO 7	-0.14789
224	SLV FO 10		-0.1692		SLV FO 7	-0.14869
225	SLV FO 5		-0.16918		SLV FO 12	-0.14871
226	SLV FO 10		-0.17097		SLV FO 7	-0.14994
227	SLV FO 5		-0.1709		SLV FO 12	-0.14993
228	SLV FO 1		-0.18019		SLV FO 16	-0.1542
229	SLV FO 14		-0.18004		SLV FO 3	-0.15408
230	SLV FO 5		-0.17274		SLV FO 12	-0.15102
231	SLV FO 10		-0.1728		SLV FO 7	-0.15104
232	SLV FO 5		-0.17449		SLV FO 12	-0.15185
233	SLV FO 10		-0.17456		SLV FO 7	-0.15188
234	SLV FO 2		-0.24937		SLV FO 15	-0.18914
235	SLV FO 13		-0.24898		SLV FO 4	-0.18884
236	SLV FO 5		-0.17638		SLV FO 12	-0.15258
237	SLV FO 10		-0.17645		SLV FO 7	-0.15262
238	SLV FO 1		-0.19411		SLV FO 16	-0.16152
239	SLV FO 14		-0.19392		SLV FO 3	-0.16137
240	SLV FO 5		-0.17842		SLV FO 12	-0.1533
241	SLV FO 10		-0.17849		SLV FO 7	-0.15334
242	SLV FO 6		-0.18035		SLV FO 11	-0.15395
243	SLV FO 9		-0.1803		SLV FO 8	-0.15392
244	SLV FO 1		-0.21193		SLV FO 16	-0.17085
245	SLV FO 14		-0.2117		SLV FO 3	-0.17066
246	SLV FO 6		-0.18161		SLV FO 11	-0.15439
247	SLV FO 1		-0.23045		SLV FO 16	-0.18024
248	SLV FO 14		-0.2301		SLV FO 3	-0.17998
249	SLV FO 6		-0.18214		SLV FO 11	-0.15466
250	SLV FO 10		-0.18213		SLV FO 7	-0.15486
251	SLV FO 9		-0.18156		SLV FO 8	-0.15437
252	SLV FO 9		-0.18211		SLV FO 8	-0.15465
253	SLV FO 1		-0.17092		SLV FO 16	-0.14962
254	SLV FO 14		-0.1708		SLV FO 3	-0.14952
255	SLV FO 1		-0.16732		SLV FO 16	-0.14838
256	SLV FO 14		-0.16721		SLV FO 3	-0.14829
257	SLV FO 1		-0.16599		SLV FO 16	-0.14922
258	SLV FO 14		-0.16593		SLV FO 3	-0.14917
259	SLV FO 10		-0.16795		SLV FO 7	-0.15055
260	SLV FO 5		-0.16796		SLV FO 12	-0.1506
261	SLV FO 10		-0.17021		SLV FO 7	-0.15217
262	SLV FO 5		-0.17019		SLV FO 12	-0.15221
263	SLV FO 10		-0.17178		SLV FO 7	-0.15313
264	SLV FO 5		-0.17174		SLV FO 12	-0.15316
265	SLV FO 10		-0.17305		SLV FO 7	-0.15373
266	SLV FO 5		-0.17299		SLV FO 12	-0.15372
267	SLV FO 5		-0.17486		SLV FO 12	-0.15443
268	SLV FO 10		-0.17492		SLV FO 7	-0.15447
269	SLV FO 5		-0.17739		SLV FO 12	-0.15545
270	SLV FO 10		-0.17745		SLV FO 7	-0.15549
271	SLV FO 9		-0.17975		SLV FO 8	-0.15645
272	SLV FO 6		-0.1798		SLV FO 11	-0.15648
273	SLV FO 9		-0.18112		SLV FO 8	-0.15726
274	SLV FO 9		-0.18104		SLV FO 8	-0.15701
275	SLV FO 6		-0.18107		SLV FO 11	-0.15704
276	SLV FO 6		-0.1808		SLV FO 11	-0.15751
277	SLV FO 6		-0.18115		SLV FO 11	-0.1573
278	SLV FO 1		-0.17743		SLV FO 16	-0.15327
279	SLV FO 14		-0.17728		SLV FO 3	-0.15314
280	SLV FO 2		-0.26005		SLV FO 15	-0.19688
281	SLV FO 13		-0.25978		SLV FO 4	-0.19666
282	SLV FO 1		-0.19509		SLV FO 16	-0.16368
283	SLV FO 14		-0.19493		SLV FO 3	-0.16355
284	SLV FO 13		-0.2179		SLV FO 4	-0.17639
285	SLV FO 2		-0.21814		SLV FO 15	-0.17657
286	SLV FO 13		-0.23914		SLV FO 4	-0.18734
287	SLV FO 2		-0.23933		SLV FO 15	-0.18751
288	SLV FO 1		-0.16993		SLV FO 16	-0.14974
289	SLV FO 14		-0.16981		SLV FO 3	-0.14964
290	SLV FO 1		-0.16911		SLV FO 16	-0.15098
291	SLV FO 14		-0.16903		SLV FO 3	-0.15091
292	SLV FO 1		-0.17141		SLV FO 16	-0.15505
293	SLV FO 14		-0.17137		SLV FO 3	-0.15502
294	SLV FO 10		-0.17625		SLV FO 7	-0.15796
295	SLV FO 5		-0.17454		SLV FO 12	-0.1574
296	SLV FO 10		-0.17457		SLV FO 7	-0.1574
297	SLV FO 5		-0.17623		SLV FO 12	-0.15797
298	SLV FO 5		-0.17454		SLV FO 12	-0.15792
299	SLV FO 10		-0.17456		SLV FO 7	-0.15791
300	SLV FO 10		-0.17962		SLV FO 7	-0.15973
301	SLV FO 10		-0.18206		SLV FO 7	-0.16164
302	SLV FO 9		-0.18291		SLV FO 8	-0.16158
303	SLV FO 5		-0.17435		SLV FO 12	-0.15774
304	SLV FO 10		-0.17435		SLV FO 7	-0.1577
305	SLV FO 5		-0.1797		SLV FO 12	-0.15983
306	SLV FO 6		-0.18293		SLV FO 11	-0.16161
307	SLV FO 9		-0.18389		SLV FO 8	-0.16181
308	SLV FO 6		-0.18399		SLV FO 11	-0.16195
309	SLV FO 9		-0.18333		SLV FO 8	-0.1616
310	SLV FO 6		-0.18338		SLV FO 11	-0.16164
311	SLV FO 4		-0.27593		SLV FO 13	-0.20504
312	SLV FO 15		-0.2758		SLV FO 2	-0.20489
313	SLV FO 2		-0.18272		SLV FO 15	-0.15699
314	SLV FO 13		-0.18259		SLV FO 4	-0.15687
315	SLV FO 2		-0.20102		SLV FO 15	-0.16805
316	SLV FO 13		-0.20091		SLV FO 4	-0.16794

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima	
		uz	Valore	uz	Valore
317	SLV FO 10	-0.17791	-0.53373	SLV FO 7	-0.16111
318	SLV FO 5	-0.17788	-0.53364	SLV FO 12	-0.16111
319	SLV FO 5	-0.17636	-0.52909	SLV FO 12	-0.16059
320	SLV FO 10	-0.18322	-0.54967	SLV FO 7	-0.16521
321	SLV FO 10	-0.17639	-0.52916	SLV FO 7	-0.16059
322	SLV FO 9	-0.18436	-0.55309	SLV FO 8	-0.16543
323	SLV FO 6	-0.18436	-0.55307	SLV FO 11	-0.16545
324	SLV FO 14	-0.17376	-0.52129	SLV FO 3	-0.15203
325	SLV FO 1	-0.1739	-0.52171	SLV FO 16	-0.15214
326	SLV FO 4	-0.22636	-0.67907	SLV FO 13	-0.18277
327	SLV FO 15	-0.22626	-0.67877	SLV FO 2	-0.18266
328	SLV FO 14	-0.17285	-0.51854	SLV FO 3	-0.15316
329	SLV FO 1	-0.17297	-0.51891	SLV FO 16	-0.15324
330	SLV FO 10	-0.18189	-0.54568	SLV FO 7	-0.16414
331	SLV FO 5	-0.18185	-0.54555	SLV FO 12	-0.16413
332	SLV FO 5	-0.1773	-0.53189	SLV FO 12	-0.16255
333	SLV FO 10	-0.17729	-0.53187	SLV FO 7	-0.16251
334	SLV FO 9	-0.18625	-0.55876	SLV FO 8	-0.16682
335	SLV FO 14	-0.17665	-0.52996	SLV FO 3	-0.15825
336	SLV FO 6	-0.18626	-0.55878	SLV FO 11	-0.16685
337	SLV FO 1	-0.17675	-0.53025	SLV FO 16	-0.1583
338	SLV FO 4	-0.25398	-0.76193	SLV FO 13	-0.19502
339	SLV FO 1	-0.17986	-0.53957	SLV FO 16	-0.16438
340	SLV FO 9	-0.18663	-0.55988	SLV FO 8	-0.16878
341	SLV FO 6	-0.18666	-0.55997	SLV FO 11	-0.16879
342	SLV FO 14	-0.1798	-0.53941	SLV FO 3	-0.16433
343	SLV FO 15	-0.25388	-0.76164	SLV FO 2	-0.1949
345	SLV FO 9	-0.18287	-0.54861	SLV FO 8	-0.16659
346	SLV FO 9	-0.18382	-0.55145	SLV FO 8	-0.16691
347	SLV FO 6	-0.18381	-0.55144	SLV FO 11	-0.16691
348	SLV FO 5	-0.17825	-0.53476	SLV FO 12	-0.16223
349	SLV FO 5	-0.18116	-0.54348	SLV FO 12	-0.16517
350	SLV FO 9	-0.18482	-0.55446	SLV FO 8	-0.16841
351	SLV FO 10	-0.17829	-0.53487	SLV FO 7	-0.16224
352	SLV FO 10	-0.18124	-0.54372	SLV FO 7	-0.16524
353	SLV FO 6	-0.18481	-0.55442	SLV FO 11	-0.16839
354	SLV FO 10	-0.17694	-0.53082	SLV FO 7	-0.16168
355	SLV FO 5	-0.17692	-0.53075	SLV FO 12	-0.16169
356	SLV FO 6	-0.1839	-0.55169	SLV FO 11	-0.16874
357	SLV FO 9	-0.18385	-0.55154	SLV FO 8	-0.16873
358	SLV FO 10	-0.17719	-0.53157	SLV FO 7	-0.16346
359	SLV FO 5	-0.17719	-0.53157	SLV FO 12	-0.16349
360	SLV FO 14	-0.1774	-0.53219	SLV FO 3	-0.15878
361	SLV FO 1	-0.17744	-0.53232	SLV FO 16	-0.15878
362	SLV FO 14	-0.17841	-0.53523	SLV FO 3	-0.16336
363	SLV FO 1	-0.17845	-0.53534	SLV FO 16	-0.16337
364	SLV FO 14	-0.17491	-0.52472	SLV FO 3	-0.15407
365	SLV FO 1	-0.17501	-0.52502	SLV FO 16	-0.15412
366	SLV FO 4	-0.28435	-0.85304	SLV FO 13	-0.20301
367	SLV FO 15	-0.28429	-0.85288	SLV FO 2	-0.20292
368	SLV FO 4	-0.20734	-0.62201	SLV FO 13	-0.16841
369	SLV FO 15	-0.20732	-0.62197	SLV FO 2	-0.16834
370	SLV FO 4	-0.23259	-0.69777	SLV FO 13	-0.18055
371	SLV FO 15	-0.23255	-0.69764	SLV FO 2	-0.18045
372	SLV FO 15	-0.18761	-0.56282	SLV FO 2	-0.15849
373	SLV FO 4	-0.18768	-0.56303	SLV FO 13	-0.15857
374	SLV FO 4	-0.25902	-0.77705	SLV FO 13	-0.19171
375	SLV FO 15	-0.25897	-0.77769	SLV FO 2	-0.1916
376	SLV FO 14	-0.17681	-0.53043	SLV FO 3	-0.1533
377	SLV FO 1	-0.17696	-0.53089	SLV FO 16	-0.15341
378	SLV FO 9	-0.18208	-0.54623	SLV FO 8	-0.1666
379	SLV FO 6	-0.18132	-0.54397	SLV FO 11	-0.16606
380	SLV FO 6	-0.18209	-0.54627	SLV FO 11	-0.1666
381	SLV FO 9	-0.18124	-0.54373	SLV FO 8	-0.16599
382	SLV FO 6	-0.18177	-0.5453	SLV FO 11	-0.16594
383	SLV FO 9	-0.18175	-0.54525	SLV FO 8	-0.16593
384	SLV FO 6	-0.18121	-0.54364	SLV FO 11	-0.16581
385	SLV FO 10	-0.17949	-0.53847	SLV FO 7	-0.16372
386	SLV FO 5	-0.17943	-0.53829	SLV FO 12	-0.16368
387	SLV FO 10	-0.1776	-0.53281	SLV FO 7	-0.16143
388	SLV FO 5	-0.17755	-0.53264	SLV FO 12	-0.16139
389	SLV FO 10	-0.17637	-0.5291	SLV FO 7	-0.16065
390	SLV FO 5	-0.17633	-0.52899	SLV FO 12	-0.16063
391	SLV FO 10	-0.1757	-0.5271	SLV FO 7	-0.16127
392	SLV FO 5	-0.17568	-0.52705	SLV FO 12	-0.16129
393	SLV FO 14	-0.17631	-0.52892	SLV FO 3	-0.1598
394	SLV FO 1	-0.17633	-0.52899	SLV FO 16	-0.15978
395	SLV FO 14	-0.17609	-0.52828	SLV FO 3	-0.15678
396	SLV FO 1	-0.17613	-0.52838	SLV FO 16	-0.15673
397	SLV FO 14	-0.17542	-0.52627	SLV FO 3	-0.1538
398	SLV FO 1	-0.17553	-0.52658	SLV FO 16	-0.15387
399	SLV FO 14	-0.1761	-0.52829	SLV FO 3	-0.15285
400	SLV FO 1	-0.17624	-0.52872	SLV FO 16	-0.15294
401	SLV FO 10	-0.17935	-0.53806	SLV FO 7	-0.16338
402	SLV FO 9	-0.17989	-0.53966	SLV FO 8	-0.16413
403	SLV FO 6	-0.17987	-0.53961	SLV FO 11	-0.16409
404	SLV FO 5	-0.17928	-0.53783	SLV FO 12	-0.16331
405	SLV FO 4	-0.28334	-0.85001	SLV FO 13	-0.19694
406	SLV FO 15	-0.28335	-0.85004	SLV FO 2	-0.1969
407	SLV FO 4	-0.2132	-0.63961	SLV FO 13	-0.16711
408	SLV FO 4	-0.26001	-0.78003	SLV FO 13	-0.18717
409	SLV FO 4	-0.23589	-0.70767	SLV FO 13	-0.17693
410	SLV FO 15	-0.21325	-0.63975	SLV FO 2	-0.16706
411	SLV FO 15	-0.23583	-0.7075	SLV FO 2	-0.17682
412	SLV FO 15	-0.25997	-0.7799	SLV FO 2	-0.18705
413	SLV FO 15	-0.19451	-0.58354	SLV FO 2	-0.15897
414	SLV FO 4	-0.19442	-0.58327	SLV FO 13	-0.15898
415	SLV FO 9	-0.17961	-0.53884	SLV FO 8	-0.16399
416	SLV FO 6	-0.17928	-0.53783	SLV FO 11	-0.16418
417	SLV FO 6	-0.1796	-0.53881	SLV FO 11	-0.16398



Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima	
		uz	Valore	uz	Valore
418	SLV FO 10	-0.17812	-0.53436	SLV FO 7	-0.1616
419	SLV FO 10	-0.17694	-0.53083	SLV FO 7	-0.16003
420	SLV FO 5	-0.17807	-0.53421	SLV FO 12	-0.16156
421	SLV FO 16	-0.18233	-0.54698	SLV FO 1	-0.15435
422	SLV FO 3	-0.1825	-0.54751	SLV FO 14	-0.15445
423	SLV FO 5	-0.1769	-0.53071	SLV FO 12	-0.15999
424	SLV FO 10	-0.17597	-0.5279	SLV FO 7	-0.15917
425	SLV FO 5	-0.17595	-0.52786	SLV FO 12	-0.15918
426	SLV FO 1	-0.17529	-0.52586	SLV FO 16	-0.15893
427	SLV FO 14	-0.17527	-0.52581	SLV FO 3	-0.15891
428	SLV FO 14	-0.17823	-0.53469	SLV FO 3	-0.15307
429	SLV FO 1	-0.17841	-0.53522	SLV FO 16	-0.15318
430	SLV FO 14	-0.17665	-0.52994	SLV FO 3	-0.15319
431	SLV FO 1	-0.17677	-0.53031	SLV FO 16	-0.15327
432	SLV FO 14	-0.17627	-0.5288	SLV FO 3	-0.15476
433	SLV FO 14	-0.17603	-0.5281	SLV FO 3	-0.1569
434	SLV FO 1	-0.17637	-0.5291	SLV FO 16	-0.15479
435	SLV FO 1	-0.17609	-0.52826	SLV FO 16	-0.15692
436	SLV FO 10	-0.17841	-0.53522	SLV FO 7	-0.16221
437	SLV FO 5	-0.17865	-0.53596	SLV FO 12	-0.16293
438	SLV FO 5	-0.17839	-0.53516	SLV FO 12	-0.16223
439	SLV FO 10	-0.17866	-0.53598	SLV FO 7	-0.16292
440	SLV FO 6	-0.17819	-0.53456	SLV FO 11	-0.16403
441	SLV FO 10	-0.17728	-0.53183	SLV FO 7	-0.16022
442	SLV FO 5	-0.17727	-0.53182	SLV FO 12	-0.16027
443	SLV FO 5	-0.17849	-0.53546	SLV FO 12	-0.16379
444	SLV FO 10	-0.178	-0.53401	SLV FO 7	-0.16158
445	SLV FO 10	-0.17849	-0.53547	SLV FO 7	-0.16382
446	SLV FO 5	-0.17801	-0.53402	SLV FO 12	-0.16166
447	SLV FO 16	-0.18341	-0.55022	SLV FO 1	-0.154
448	SLV FO 3	-0.18357	-0.55071	SLV FO 14	-0.15408
449	SLV FO 10	-0.17706	-0.53119	SLV FO 7	-0.1601
450	SLV FO 5	-0.17706	-0.53119	SLV FO 12	-0.16015
451	SLV FO 14	-0.17779	-0.53336	SLV FO 3	-0.15848
452	SLV FO 1	-0.17782	-0.53346	SLV FO 16	-0.15851
453	SLV FO 14	-0.18055	-0.54164	SLV FO 3	-0.15411
454	SLV FO 10	-0.17849	-0.53546	SLV FO 7	-0.16296
455	SLV FO 1	-0.18068	-0.54203	SLV FO 16	-0.1542
456	SLV FO 5	-0.17849	-0.53546	SLV FO 12	-0.16304
457	SLV FO 5	-0.17857	-0.53572	SLV FO 12	-0.16355
458	SLV FO 16	-0.19004	-0.57012	SLV FO 1	-0.15571
459	SLV FO 3	-0.19018	-0.57055	SLV FO 14	-0.1558
460	SLV FO 4	-0.22188	-0.66563	SLV FO 13	-0.16752
461	SLV FO 10	-0.17859	-0.53577	SLV FO 7	-0.16359
462	SLV FO 15	-0.22203	-0.66608	SLV FO 2	-0.16753
463	SLV FO 4	-0.2039	-0.6117	SLV FO 13	-0.16041
464	SLV FO 15	-0.2038	-0.61139	SLV FO 2	-0.16033
465	SLV FO 4	-0.24438	-0.73315	SLV FO 13	-0.17681
466	SLV FO 15	-0.2442	-0.73259	SLV FO 2	-0.17668
467	SLV FO 4	-0.26665	-0.79994	SLV FO 13	-0.18604
468	SLV FO 4	-0.28847	-0.86541	SLV FO 13	-0.195
469	SLV FO 15	-0.28858	-0.86574	SLV FO 2	-0.19503
470	SLV FO 15	-0.26608	-0.79823	SLV FO 2	-0.18574
471	SLV FO 14	-0.17995	-0.53985	SLV FO 3	-0.15502
472	SLV FO 1	-0.18004	-0.54011	SLV FO 16	-0.1551
473	SLV FO 10	-0.17843	-0.53529	SLV FO 7	-0.1628
474	SLV FO 5	-0.17859	-0.53578	SLV FO 12	-0.16413
475	SLV FO 10	-0.17861	-0.53583	SLV FO 7	-0.16421
476	SLV FO 5	-0.17845	-0.53534	SLV FO 12	-0.16293
477	SLV FO 1	-0.18	-0.54	SLV FO 16	-0.15707
478	SLV FO 14	-0.17995	-0.53984	SLV FO 3	-0.15702
479	SLV FO 10	-0.1782	-0.53459	SLV FO 7	-0.16213
480	SLV FO 5	-0.17819	-0.53457	SLV FO 12	-0.16218
481	SLV FO 6	-0.1782	-0.5346	SLV FO 11	-0.16601
482	SLV FO 10	-0.17848	-0.53544	SLV FO 7	-0.16289
483	SLV FO 5	-0.17849	-0.53546	SLV FO 12	-0.16298
484	SLV FO 5	-0.17847	-0.5354	SLV FO 12	-0.16592
485	SLV FO 10	-0.17847	-0.53542	SLV FO 7	-0.16595
486	SLV FO 14	-0.17825	-0.53474	SLV FO 3	-0.16215
487	SLV FO 1	-0.17827	-0.53482	SLV FO 16	-0.16218
488	SLV FO 5	-0.17884	-0.53652	SLV FO 12	-0.16553
489	SLV FO 10	-0.17888	-0.53664	SLV FO 7	-0.16439
490	SLV FO 10	-0.17889	-0.53666	SLV FO 7	-0.1657
491	SLV FO 5	-0.17892	-0.53675	SLV FO 12	-0.16458
492	SLV FO 10	-0.17898	-0.53695	SLV FO 7	-0.16501
493	SLV FO 5	-0.17897	-0.53691	SLV FO 12	-0.16552
494	SLV FO 10	-0.17899	-0.53698	SLV FO 7	-0.16558
495	SLV FO 5	-0.17901	-0.53702	SLV FO 12	-0.16517
496	SLV FO 16	-0.19	-0.56999	SLV FO 1	-0.15567
497	SLV FO 3	-0.19016	-0.57048	SLV FO 14	-0.15576
498	SLV FO 1	-0.18217	-0.54652	SLV FO 16	-0.16066
499	SLV FO 14	-0.18213	-0.5464	SLV FO 3	-0.16062
500	SLV FO 1	-0.18335	-0.55006	SLV FO 16	-0.15977
501	SLV FO 14	-0.1833	-0.5499	SLV FO 3	-0.15971
502	SLV FO 10	-0.17945	-0.53836	SLV FO 7	-0.16621
503	SLV FO 14	-0.18141	-0.54422	SLV FO 3	-0.16228
504	SLV FO 1	-0.18144	-0.54432	SLV FO 16	-0.16232
505	SLV FO 5	-0.17917	-0.53751	SLV FO 12	-0.16796
506	SLV FO 5	-0.17948	-0.53845	SLV FO 12	-0.16637
507	SLV FO 10	-0.1792	-0.5376	SLV FO 7	-0.16807
508	SLV FO 16	-0.18856	-0.56568	SLV FO 1	-0.15627
509	SLV FO 3	-0.18871	-0.56614	SLV FO 14	-0.15635
510	SLV FO 14	-0.1815	-0.54451	SLV FO 3	-0.16424
511	SLV FO 1	-0.18153	-0.5446	SLV FO 16	-0.16427
512	SLV FO 14	-0.17988	-0.53964	SLV FO 3	-0.1668
513	SLV FO 1	-0.17995	-0.53985	SLV FO 16	-0.16688
514	SLV FO 14	-0.18078	-0.54234	SLV FO 3	-0.1656
515	SLV FO 5	-0.1791	-0.5373	SLV FO 12	-0.16986
516	SLV FO 1	-0.18082	-0.54246	SLV FO 16	-0.16564
517	SLV FO 10	-0.17911	-0.53732	SLV FO 7	-0.16989

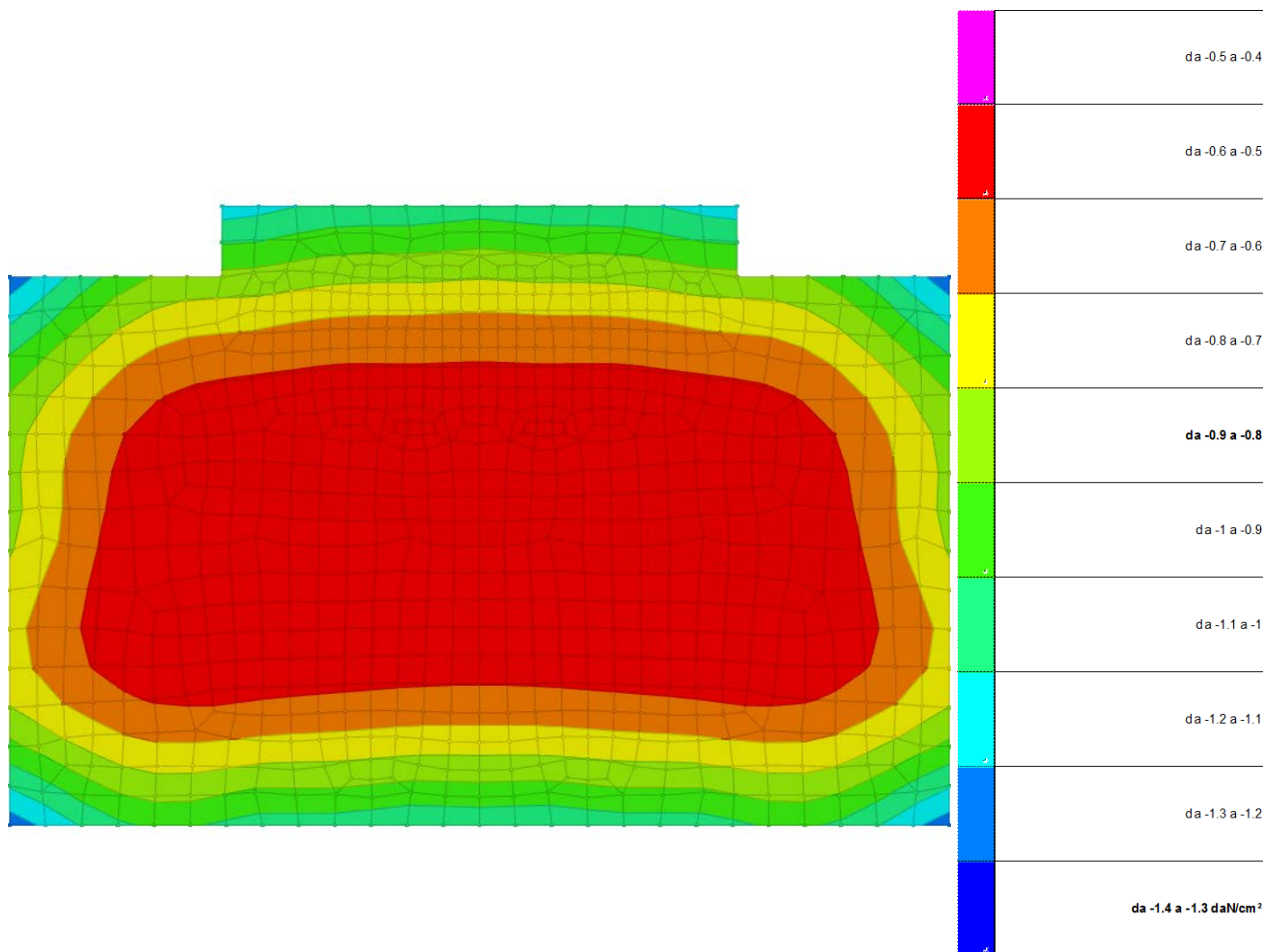
Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima	
		uz	Valore	uz	Valore
518	SLV FO 16	-0.18769	-0.56308	SLV FO 1	-0.15813
519	SLV FO 3	-0.18782	-0.56346	SLV FO 14	-0.1582
520	SLV FO 5	-0.17882	-0.53646	SLV FO 12	-0.17049
521	SLV FO 10	-0.17994	-0.53981	SLV FO 7	-0.16875
522	SLV FO 5	-0.1798	-0.53941	SLV FO 12	-0.16944
523	SLV FO 5	-0.17997	-0.53992	SLV FO 12	-0.16895
524	SLV FO 10	-0.17984	-0.53953	SLV FO 7	-0.16957
525	SLV FO 14	-0.18793	-0.56378	SLV FO 3	-0.16036
526	SLV FO 1	-0.18801	-0.56403	SLV FO 16	-0.16044
527	SLV FO 3	-0.2019	-0.60571	SLV FO 14	-0.15888
528	SLV FO 16	-0.20188	-0.60564	SLV FO 1	-0.15884
529	SLV FO 4	-0.2175	-0.6525	SLV FO 13	-0.16374
530	SLV FO 15	-0.21787	-0.65361	SLV FO 2	-0.16383
531	SLV FO 4	-0.23852	-0.71555	SLV FO 13	-0.17182
532	SLV FO 15	-0.23854	-0.71562	SLV FO 2	-0.17181
533	SLV FO 4	-0.2614	-0.78421	SLV FO 13	-0.18121
534	SLV FO 15	-0.26168	-0.78505	SLV FO 2	-0.18129
535	SLV FO 1	-0.18912	-0.56735	SLV FO 16	-0.16305
536	SLV FO 14	-0.18905	-0.56714	SLV FO 3	-0.16299
537	SLV FO 4	-0.28465	-0.85396	SLV FO 13	-0.19067
538	SLV FO 15	-0.28473	-0.85418	SLV FO 2	-0.19069
539	SLV FO 4	-0.30833	-0.92499	SLV FO 13	-0.20027
540	SLV FO 15	-0.30853	-0.92559	SLV FO 2	-0.20037
541	SLV FO 1	-0.18862	-0.56585	SLV FO 16	-0.16493
542	SLV FO 14	-0.18857	-0.56571	SLV FO 3	-0.16489
543	SLV FO 1	-0.18774	-0.56321	SLV FO 16	-0.16679
544	SLV FO 14	-0.1877	-0.56311	SLV FO 3	-0.16676
545	SLV FO 14	-0.18703	-0.56108	SLV FO 3	-0.16878
546	SLV FO 1	-0.18707	-0.56121	SLV FO 16	-0.16881
547	SLV FO 14	-0.18352	-0.55057	SLV FO 3	-0.17311
548	SLV FO 5	-0.18078	-0.54234	SLV FO 12	-0.17679
549	SLV FO 10	-0.1808	-0.5424	SLV FO 7	-0.17683
550	SLV FO 1	-0.18368	-0.55103	SLV FO 16	-0.17328
551	SLV FO 1	-0.18594	-0.55782	SLV FO 16	-0.17038
552	SLV FO 14	-0.18473	-0.55419	SLV FO 3	-0.1718
553	SLV FO 14	-0.18592	-0.55777	SLV FO 3	-0.17037
554	SLV FO 1	-0.18484	-0.55452	SLV FO 16	-0.17191
555	SLV FO 16	-0.20156	-0.60469	SLV FO 1	-0.1597
556	SLV FO 3	-0.20176	-0.60527	SLV FO 14	-0.15978
557	SLV FO 10	-0.18043	-0.54129	SLV FO 7	-0.17775
558	SLV FO 5	-0.18043	-0.5413	SLV FO 12	-0.17777
559	SLV FO 1	-0.18213	-0.54638	SLV FO 16	-0.17635
560	SLV FO 6	-0.18012	-0.54036	SLV FO 11	-0.17837
561	SLV FO 14	-0.18319	-0.54956	SLV FO 3	-0.17524
562	SLV FO 14	-0.18225	-0.54674	SLV FO 3	-0.1765
563	SLV FO 1	-0.18326	-0.54977	SLV FO 16	-0.17532
564	SLV FO 16	-0.20179	-0.60538	SLV FO 1	-0.1624
565	SLV FO 3	-0.20196	-0.60589	SLV FO 14	-0.16248
566	SLV FO 16	-0.20086	-0.60259	SLV FO 1	-0.16523
567	SLV FO 3	-0.201	-0.603	SLV FO 14	-0.16529
568	SLV FO 16	-0.20021	-0.60064	SLV FO 1	-0.16779
569	SLV FO 3	-0.20033	-0.60098	SLV FO 14	-0.16783
570	SLV FO 3	-0.19905	-0.59716	SLV FO 14	-0.16978
571	SLV FO 16	-0.199	-0.597	SLV FO 1	-0.16976
572	SLV FO 16	-0.19761	-0.59283	SLV FO 1	-0.17143
573	SLV FO 3	-0.19773	-0.59318	SLV FO 14	-0.17147
574	SLV FO 16	-0.19644	-0.58932	SLV FO 1	-0.17311
575	SLV FO 3	-0.19657	-0.5897	SLV FO 14	-0.17315
576	SLV FO 16	-0.19483	-0.5845	SLV FO 1	-0.17471
577	SLV FO 3	-0.19502	-0.58507	SLV FO 14	-0.17477
578	SLV FO 16	-0.19338	-0.58013	SLV FO 1	-0.17649
579	SLV FO 16	-0.19217	-0.57651	SLV FO 1	-0.17841
580	SLV FO 3	-0.19363	-0.58089	SLV FO 14	-0.17658
581	SLV FO 12	-0.19067	-0.57202	SLV FO 5	-0.18013
582	SLV FO 7	-0.19073	-0.57219	SLV FO 10	-0.18013
583	SLV FO 3	-0.19236	-0.57708	SLV FO 14	-0.17849
584	SLV FO 12	-0.19053	-0.57159	SLV FO 5	-0.18011
585	SLV FO 12	-0.19141	-0.57423	SLV FO 5	-0.18006
586	SLV FO 7	-0.19154	-0.57461	SLV FO 10	-0.18007
587	SLV FO 8	-0.19048	-0.57145	SLV FO 9	-0.18029
588	SLV FO 12	-0.19218	-0.57654	SLV FO 5	-0.17962
589	SLV FO 7	-0.19099	-0.57296	SLV FO 10	-0.18013
590	SLV FO 7	-0.19232	-0.57696	SLV FO 10	-0.17963
591	SLV FO 4	-0.26122	-0.78366	SLV FO 13	-0.17856
592	SLV FO 15	-0.2612	-0.78359	SLV FO 2	-0.17857
593	SLV FO 4	-0.24037	-0.7211	SLV FO 13	-0.1701
594	SLV FO 15	-0.24055	-0.72166	SLV FO 2	-0.17013
595	SLV FO 4	-0.28633	-0.85899	SLV FO 13	-0.18903
596	SLV FO 4	-0.22606	-0.67817	SLV FO 13	-0.16557
597	SLV FO 15	-0.28649	-0.85946	SLV FO 2	-0.18906
598	SLV FO 15	-0.22608	-0.67825	SLV FO 2	-0.16555
599	SLV FO 16	-0.22246	-0.66739	SLV FO 1	-0.1655
600	SLV FO 3	-0.2228	-0.66841	SLV FO 14	-0.16562
601	SLV FO 4	-0.31739	-0.95217	SLV FO 13	-0.20114
602	SLV FO 15	-0.31766	-0.95299	SLV FO 2	-0.20125
603	SLV FO 4	-0.34481	-1.03444	SLV FO 13	-0.21156
604	SLV FO 15	-0.34505	-1.03516	SLV FO 2	-0.21169
605	SLV FO 16	-0.21856	-0.65569	SLV FO 1	-0.17157
606	SLV FO 3	-0.21871	-0.65614	SLV FO 14	-0.17165
607	SLV FO 16	-0.21528	-0.64585	SLV FO 1	-0.17349
608	SLV FO 3	-0.21545	-0.64635	SLV FO 14	-0.17355
609	SLV FO 3	-0.21273	-0.63818	SLV FO 14	-0.17495
610	SLV FO 16	-0.21268	-0.63805	SLV FO 1	-0.17494
611	SLV FO 16	-0.21024	-0.63071	SLV FO 1	-0.17609
612	SLV FO 3	-0.21041	-0.63122	SLV FO 14	-0.17615
613	SLV FO 16	-0.22467	-0.67402	SLV FO 1	-0.16955
614	SLV FO 3	-0.22495	-0.67486	SLV FO 14	-0.16968
615	SLV FO 12	-0.20866	-0.62598	SLV FO 5	-0.177
616	SLV FO 7	-0.20885	-0.62656	SLV FO 10	-0.17699
617	SLV FO 12	-0.20789	-0.62366	SLV FO 5	-0.17715

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima	
		uz	Valore	uz	Valore
618	SLV FO 7	-0.20817	-0.62451	SLV FO 10	-0.17713
619	SLV FO 12	-0.20762	-0.62287	SLV FO 5	-0.17796
620	SLV FO 12	-0.20549	-0.61647	SLV FO 5	-0.18035
621	SLV FO 7	-0.2056	-0.61679	SLV FO 10	-0.18034
622	SLV FO 12	-0.20518	-0.61553	SLV FO 5	-0.17799
623	SLV FO 12	-0.20626	-0.61877	SLV FO 5	-0.18069
624	SLV FO 7	-0.20799	-0.62396	SLV FO 10	-0.17795
625	SLV FO 7	-0.20637	-0.61912	SLV FO 10	-0.18069
626	SLV FO 7	-0.20752	-0.62255	SLV FO 10	-0.17922
627	SLV FO 7	-0.20707	-0.62122	SLV FO 10	-0.18033
628	SLV FO 7	-0.20548	-0.61643	SLV FO 10	-0.17988
629	SLV FO 8	-0.20513	-0.61538	SLV FO 9	-0.17987
630	SLV FO 12	-0.20763	-0.62288	SLV FO 5	-0.17922
631	SLV FO 12	-0.20711	-0.62132	SLV FO 5	-0.18033
632	SLV FO 4	-0.31239	-0.93717	SLV FO 13	-0.19677
633	SLV FO 15	-0.31245	-0.93736	SLV FO 2	-0.19676
634	SLV FO 4	-0.29065	-0.87195	SLV FO 13	-0.18697
635	SLV FO 15	-0.29059	-0.87176	SLV FO 2	-0.18688
636	SLV FO 15	-0.26951	-0.80852	SLV FO 2	-0.17754
637	SLV FO 4	-0.26997	-0.8099	SLV FO 13	-0.17771
638	SLV FO 16	-0.23547	-0.70642	SLV FO 1	-0.17784
639	SLV FO 16	-0.23794	-0.71382	SLV FO 1	-0.17562
640	SLV FO 3	-0.23564	-0.70692	SLV FO 14	-0.1779
641	SLV FO 3	-0.23818	-0.71454	SLV FO 14	-0.17576
642	SLV FO 16	-0.23171	-0.69512	SLV FO 1	-0.17931
643	SLV FO 3	-0.23191	-0.69572	SLV FO 14	-0.17938
644	SLV FO 4	-0.25353	-0.76059	SLV FO 13	-0.17171
645	SLV FO 7	-0.22929	-0.68788	SLV FO 10	-0.17873
646	SLV FO 12	-0.22918	-0.68755	SLV FO 5	-0.17875
647	SLV FO 15	-0.25363	-0.76088	SLV FO 2	-0.17171
648	SLV FO 12	-0.22775	-0.68324	SLV FO 5	-0.17698
649	SLV FO 7	-0.22802	-0.68407	SLV FO 10	-0.17695
650	SLV FO 12	-0.22686	-0.68057	SLV FO 5	-0.17581
651	SLV FO 7	-0.22698	-0.68093	SLV FO 10	-0.17581
652	SLV FO 7	-0.22198	-0.66595	SLV FO 10	-0.17797
653	SLV FO 7	-0.22278	-0.66833	SLV FO 10	-0.17877
654	SLV FO 8	-0.22173	-0.6652	SLV FO 9	-0.17779
655	SLV FO 12	-0.22214	-0.66643	SLV FO 5	-0.17795
656	SLV FO 12	-0.22288	-0.66863	SLV FO 5	-0.17875
657	SLV FO 7	-0.2261	-0.6783	SLV FO 10	-0.17561
658	SLV FO 12	-0.22607	-0.67821	SLV FO 5	-0.1756
659	SLV FO 7	-0.2255	-0.67649	SLV FO 10	-0.17638
660	SLV FO 7	-0.22382	-0.67146	SLV FO 10	-0.17967
661	SLV FO 12	-0.2238	-0.6714	SLV FO 5	-0.17968
662	SLV FO 16	-0.24674	-0.74022	SLV FO 1	-0.17118
663	SLV FO 12	-0.22568	-0.67704	SLV FO 5	-0.17635
664	SLV FO 7	-0.22535	-0.67606	SLV FO 10	-0.17792
665	SLV FO 12	-0.22473	-0.67418	SLV FO 5	-0.17963
666	SLV FO 12	-0.22535	-0.67605	SLV FO 5	-0.17789
667	SLV FO 7	-0.22483	-0.67449	SLV FO 10	-0.17961
668	SLV FO 3	-0.24729	-0.74186	SLV FO 14	-0.17132
669	SLV FO 16	-0.24851	-0.74554	SLV FO 1	-0.17407
670	SLV FO 3	-0.24892	-0.74677	SLV FO 14	-0.17425
671	SLV FO 4	-0.39235	-1.17704	SLV FO 13	-0.22319
672	SLV FO 15	-0.39258	-1.17775	SLV FO 2	-0.22334
673	SLV FO 16	-0.25408	-0.76225	SLV FO 1	-0.17867
674	SLV FO 3	-0.25462	-0.76386	SLV FO 14	-0.1789
675	SLV FO 12	-0.2537	-0.7611	SLV FO 5	-0.17897
676	SLV FO 7	-0.25395	-0.76186	SLV FO 10	-0.17889
677	SLV FO 12	-0.25124	-0.75372	SLV FO 5	-0.17634
678	SLV FO 7	-0.25143	-0.75428	SLV FO 10	-0.17625
679	SLV FO 7	-0.24051	-0.72154	SLV FO 10	-0.17395
680	SLV FO 8	-0.24006	-0.72019	SLV FO 9	-0.17375
681	SLV FO 7	-0.24167	-0.72501	SLV FO 10	-0.17478
682	SLV FO 12	-0.24081	-0.72243	SLV FO 5	-0.17387
683	SLV FO 7	-0.24428	-0.73284	SLV FO 10	-0.17273
684	SLV FO 12	-0.24202	-0.72605	SLV FO 5	-0.17468
685	SLV FO 12	-0.24447	-0.73342	SLV FO 5	-0.17266
686	SLV FO 7	-0.24326	-0.72979	SLV FO 10	-0.17576
687	SLV FO 12	-0.24895	-0.74685	SLV FO 5	-0.17387
688	SLV FO 7	-0.24455	-0.73365	SLV FO 10	-0.17414
689	SLV FO 12	-0.24326	-0.72977	SLV FO 5	-0.17574
690	SLV FO 12	-0.24451	-0.73352	SLV FO 5	-0.17413
691	SLV FO 7	-0.2454	-0.73621	SLV FO 10	-0.17197
692	SLV FO 12	-0.24674	-0.74021	SLV FO 5	-0.17237
693	SLV FO 7	-0.24932	-0.74797	SLV FO 10	-0.17375
694	SLV FO 4	-0.36755	-1.10266	SLV FO 13	-0.21321
695	SLV FO 7	-0.25937	-0.77812	SLV FO 10	-0.17991
696	SLV FO 7	-0.24454	-0.73362	SLV FO 10	-0.17597
697	SLV FO 12	-0.24449	-0.73348	SLV FO 5	-0.17599
698	SLV FO 12	-0.25919	-0.77758	SLV FO 5	-0.17993
699	SLV FO 15	-0.36763	-1.10289	SLV FO 2	-0.21328
700	SLV FO 12	-0.24543	-0.73628	SLV FO 5	-0.17195
701	SLV FO 7	-0.24711	-0.74134	SLV FO 10	-0.17229
702	SLV FO 8	-0.32929	-0.98786	SLV FO 9	-0.19533
703	SLV FO 11	-0.32901	-0.98702	SLV FO 6	-0.19525
704	SLV FO 11	-0.30061	-0.90182	SLV FO 6	-0.18181
705	SLV FO 8	-0.30138	-0.90413	SLV FO 9	-0.18195
706	SLV FO 11	-0.28258	-0.84775	SLV FO 6	-0.17436
707	SLV FO 8	-0.28382	-0.85147	SLV FO 9	-0.17444
708	SLV FO 11	-0.274	-0.822	SLV FO 6	-0.17255
709	SLV FO 8	-0.27492	-0.82477	SLV FO 9	-0.1725
710	SLV FO 12	-0.27403	-0.82209	SLV FO 5	-0.17411
711	SLV FO 7	-0.27475	-0.82424	SLV FO 10	-0.17411
712	SLV FO 12	-0.27781	-0.83344	SLV FO 5	-0.17502
713	SLV FO 12	-0.27677	-0.8303	SLV FO 5	-0.17518
714	SLV FO 7	-0.27713	-0.83139	SLV FO 10	-0.17497
715	SLV FO 7	-0.27876	-0.83628	SLV FO 10	-0.17484
716	SLV FO 12	-0.27474	-0.82421	SLV FO 5	-0.17381
717	SLV FO 8	-0.25949	-0.77846	SLV FO 9	-0.16803

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima	
		uz	Valore	uz	Valore
718	SLV FO 7	-0.27495	-0.82484	SLV FO 10	-0.17362
719	SLV FO 11	-0.25981	-0.77943	SLV FO 6	-0.16792
720	SLV FO 8	-0.26116	-0.78347	SLV FO 9	-0.16847
721	SLV FO 8	-0.25926	-0.77779	SLV FO 9	-0.16788
722	SLV FO 7	-0.26349	-0.79046	SLV FO 10	-0.16817
723	SLV FO 12	-0.26347	-0.79042	SLV FO 5	-0.16817
724	SLV FO 8	-0.26271	-0.78813	SLV FO 9	-0.16902
725	SLV FO 7	-0.26363	-0.79088	SLV FO 10	-0.1671
726	SLV FO 11	-0.26288	-0.78864	SLV FO 6	-0.16894
727	SLV FO 11	-0.26396	-0.79189	SLV FO 6	-0.16879
728	SLV FO 12	-0.26377	-0.79132	SLV FO 5	-0.16704
729	SLV FO 11	-0.26173	-0.7852	SLV FO 6	-0.16825
730	SLV FO 8	-0.26412	-0.79235	SLV FO 9	-0.16873
731	SLV FO 12	-0.26557	-0.7967	SLV FO 5	-0.16626
732	SLV FO 7	-0.26576	-0.79729	SLV FO 10	-0.16627
733	SLV FO 12	-0.27484	-0.82452	SLV FO 5	-0.17063
734	SLV FO 12	-0.26818	-0.80455	SLV FO 5	-0.16644
735	SLV FO 7	-0.27517	-0.8255	SLV FO 10	-0.17039
736	SLV FO 7	-0.2686	-0.80579	SLV FO 10	-0.16631
737	SLV FO 12	-0.27261	-0.81784	SLV FO 5	-0.16756
738	SLV FO 8	-0.27309	-0.81928	SLV FO 9	-0.1673
739	SLV FO 11	-0.29124	-0.87371	SLV FO 6	-0.16975
740	SLV FO 11	-0.29044	-0.87132	SLV FO 6	-0.16831
741	SLV FO 8	-0.29037	-0.87111	SLV FO 9	-0.16802
742	SLV FO 8	-0.29258	-0.87774	SLV FO 9	-0.169
743	SLV FO 8	-0.27836	-0.83507	SLV FO 9	-0.16084
744	SLV FO 11	-0.28217	-0.84652	SLV FO 6	-0.16066
745	SLV FO 8	-0.27987	-0.83961	SLV FO 9	-0.16101
746	SLV FO 8	-0.28236	-0.84708	SLV FO 9	-0.16058
747	SLV FO 11	-0.27848	-0.83545	SLV FO 6	-0.16079
748	SLV FO 11	-0.2803	-0.84089	SLV FO 6	-0.16082
749	SLV FO 8	-0.28301	-0.84904	SLV FO 9	-0.1597
750	SLV FO 11	-0.28292	-0.84875	SLV FO 6	-0.15973
751	SLV FO 11	-0.28231	-0.84692	SLV FO 6	-0.16082
752	SLV FO 8	-0.28248	-0.84743	SLV FO 9	-0.16075
753	SLV FO 8	-0.44091	-1.32273	SLV FO 9	-0.23017
754	SLV FO 8	-0.40672	-1.22015	SLV FO 9	-0.21343
755	SLV FO 8	-0.3683	-1.10489	SLV FO 9	-0.19718
756	SLV FO 8	-0.33441	-1.00322	SLV FO 9	-0.1829
757	SLV FO 8	-0.31231	-0.93692	SLV FO 9	-0.17347
758	SLV FO 8	-0.30317	-0.9095	SLV FO 9	-0.16911
759	SLV FO 8	-0.30295	-0.90885	SLV FO 9	-0.16726
760	SLV FO 11	-0.30272	-0.90815	SLV FO 6	-0.16731
761	SLV FO 11	-0.30291	-0.90872	SLV FO 6	-0.16912
762	SLV FO 11	-0.31205	-0.93614	SLV FO 6	-0.17345
763	SLV FO 11	-0.33418	-1.00253	SLV FO 6	-0.18288
764	SLV FO 11	-0.36815	-1.10444	SLV FO 6	-0.19719
765	SLV FO 11	-0.40669	-1.22006	SLV FO 6	-0.21351
766	SLV FO 11	-0.44104	-1.32312	SLV FO 6	-0.23033
767	SLV FO 11	-0.28456	-0.85368	SLV FO 6	-0.16008
768	SLV FO 8	-0.28001	-0.84002	SLV FO 9	-0.16007
769	SLV FO 8	-0.28489	-0.85468	SLV FO 9	-0.15994
770	SLV FO 8	-0.28545	-0.85635	SLV FO 9	-0.15872
771	SLV FO 11	-0.28544	-0.85631	SLV FO 6	-0.15871
772	SLV FO 8	-0.29109	-0.87326	SLV FO 9	-0.15739
773	SLV FO 11	-0.29101	-0.87303	SLV FO 6	-0.15741
774	SLV FO 11	-0.30756	-0.92269	SLV FO 6	-0.16382
775	SLV FO 8	-0.30783	-0.92349	SLV FO 9	-0.16358
776	SLV FO 11	-0.29669	-0.89007	SLV FO 6	-0.15792
777	SLV FO 8	-0.29694	-0.89081	SLV FO 9	-0.15777
778	SLV FO 11	-0.30388	-0.91164	SLV FO 6	-0.16004
779	SLV FO 8	-0.30423	-0.91269	SLV FO 9	-0.15966
780	SLV FO 11	-0.29698	-0.89094	SLV FO 6	-0.15421
781	SLV FO 8	-0.29719	-0.89156	SLV FO 9	-0.15412
782	SLV FO 11	-0.29833	-0.89499	SLV FO 6	-0.15349
783	SLV FO 8	-0.29866	-0.89599	SLV FO 9	-0.15333
784	SLV FO 8	-0.29454	-0.88361	SLV FO 9	-0.15392
785	SLV FO 11	-0.29467	-0.88402	SLV FO 6	-0.15386
786	SLV FO 8	-0.30066	-0.90198	SLV FO 9	-0.15206
787	SLV FO 11	-0.30069	-0.90208	SLV FO 6	-0.15203
788	SLV FO 8	-0.29793	-0.89379	SLV FO 9	-0.153
789	SLV FO 11	-0.29833	-0.89499	SLV FO 6	-0.15283
790	SLV FO 8	-0.3015	-0.90451	SLV FO 9	-0.15159
791	SLV FO 11	-0.30148	-0.90443	SLV FO 6	-0.15159
792	SLV FO 11	-0.31028	-0.93084	SLV FO 6	-0.14831
793	SLV FO 8	-0.31114	-0.93342	SLV FO 9	-0.1479
794	SLV FO 8	-0.30678	-0.92033	SLV FO 9	-0.14839
795	SLV FO 8	-0.31826	-0.95478	SLV FO 9	-0.14722
796	SLV FO 11	-0.31836	-0.95509	SLV FO 6	-0.1472
797	SLV FO 8	-0.31596	-0.94788	SLV FO 9	-0.14558
798	SLV FO 11	-0.3161	-0.94829	SLV FO 6	-0.1455
799	SLV FO 8	-0.31429	-0.94286	SLV FO 9	-0.14523
800	SLV FO 11	-0.31441	-0.94324	SLV FO 6	-0.14517
801	SLV FO 11	-0.3179	-0.9537	SLV FO 6	-0.14383
802	SLV FO 8	-0.31801	-0.95403	SLV FO 9	-0.14378
803	SLV FO 8	-0.35715	-1.07145	SLV FO 9	-0.14351
804	SLV FO 11	-0.35689	-1.07066	SLV FO 6	-0.1436
805	SLV FO 8	-0.34463	-1.0339	SLV FO 9	-0.13747
806	SLV FO 11	-0.34511	-1.03533	SLV FO 6	-0.13728
807	SLV FO 8	-0.35721	-1.07162	SLV FO 9	-0.13901
808	SLV FO 8	-0.33586	-1.00759	SLV FO 9	-0.13546
809	SLV FO 11	-0.33582	-1.00747	SLV FO 6	-0.13549
810	SLV FO 11	-0.35697	-1.07092	SLV FO 6	-0.13911
811	SLV FO 8	-0.34567	-1.03701	SLV FO 9	-0.13148
812	SLV FO 11	-0.34584	-1.03751	SLV FO 6	-0.1314
813	SLV FO 8	-0.3444	-1.03319	SLV FO 9	-0.13051
814	SLV FO 11	-0.34437	-1.03312	SLV FO 6	-0.13053
815	SLV FO 8	-0.34093	-1.02279	SLV FO 9	-0.13185
816	SLV FO 11	-0.3411	-1.0233	SLV FO 6	-0.13177
817	SLV FO 8	-0.33798	-1.01394	SLV FO 9	-0.13339

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Cont.	Pressione massima	
		uz	Valore		uz	Valore
818	SLV FO 8	-0.41241	-1.23722	SLV FO 9	-0.1139	-0.3417
819	SLV FO 8	-0.40548	-1.21645	SLV FO 9	-0.11163	-0.3349
820	SLV FO 8	-0.39358	-1.18073	SLV FO 9	-0.1119	-0.3357
821	SLV FO 8	-0.38378	-1.15135	SLV FO 9	-0.11215	-0.33644
822	SLV FO 8	-0.38063	-1.1419	SLV FO 9	-0.1116	-0.3348
823	SLV FO 8	-0.38048	-1.14144	SLV FO 9	-0.11125	-0.33375
824	SLV FO 8	-0.37597	-1.1279	SLV FO 9	-0.11359	-0.34077
825	SLV FO 8	-0.37099	-1.11297	SLV FO 9	-0.11678	-0.35033
826	SLV FO 11	-0.37595	-1.12784	SLV FO 6	-0.11362	-0.34085
827	SLV FO 11	-0.38044	-1.14131	SLV FO 6	-0.1113	-0.33389
828	SLV FO 11	-0.38053	-1.14159	SLV FO 6	-0.11166	-0.33499
829	SLV FO 11	-0.38362	-1.15085	SLV FO 6	-0.11222	-0.33667
830	SLV FO 11	-0.39335	-1.18006	SLV FO 6	-0.112	-0.33599
831	SLV FO 11	-0.4052	-1.2156	SLV FO 6	-0.11174	-0.33521
832	SLV FO 11	-0.41208	-1.23625	SLV FO 6	-0.11401	-0.34202

## 8.4 Pressioni terreno in SLE/SLD



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

**Nodo:** Nodo che interagisce col terreno.

**Ind.:** indice del nodo.

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

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

**uz:** spostamento massimo verticale del nodo. [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 -1.26433 al nodo di indice 766, di coordinate x = 1940, y = 1260, z = -130, nel contesto SLD 11.

Spostamento estremo minimo -0.42144 al nodo di indice 766, di coordinate x = 1940, y = 1260, z = -130, nel contesto SLD 11.

Spostamento estremo massimo -0.13628 al nodo di indice 823, di coordinate x = 789, y = 1410, z = -130, nel contesto SLD 9.

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Cont.	Pressione massima	
		uz	Valore		uz	Valore
5	SLD 5	-0.41977	-1.25931	SLD 12	-0.27024	-0.81073
6	SLD 5	-0.3935	-1.18049	SLD 12	-0.2536	-0.7608
7	SLD 5	-0.36379	-1.09137	SLD 12	-0.23769	-0.71306

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima	
		uz	Valore	uz	Valore
8	SLD 5	-0.3393	-1.01791	SLD 12	-0.22603
9	SLD 5	-0.32736	-0.98207	SLD 12	-0.2224
10	SLD 5	-0.32895	-0.98684	SLD 12	-0.2269
11	SLD 5	-0.33973	-1.01919	SLD 12	-0.23573
12	SLD 5	-0.34869	-1.04606	SLD 12	-0.24116
13	SLD 5	-0.34905	-1.04714	SLD 12	-0.24038
14	SLD 5	-0.349	-1.04699	SLD 12	-0.2374
15	SLD 5	-0.35367	-1.06101	SLD 12	-0.23594
16	SLD 5	-0.35917	-1.07752	SLD 12	-0.23535
17	SLD 5	-0.35879	-1.07636	SLD 12	-0.23455
18	SLD 10	-0.35664	-1.06992	SLD 7	-0.23428
19	SLD 10	-0.35884	-1.07652	SLD 7	-0.23459
20	SLD 10	-0.35929	-1.07786	SLD 7	-0.23544
21	SLD 10	-0.35385	-1.06155	SLD 7	-0.23608
22	SLD 10	-0.34927	-1.04782	SLD 7	-0.23761
23	SLD 10	-0.34944	-1.04833	SLD 7	-0.24067
24	SLD 10	-0.34917	-1.04751	SLD 7	-0.24151
25	SLD 10	-0.34024	-1.02071	SLD 7	-0.23609
26	SLD 10	-0.32942	-0.98826	SLD 7	-0.22723
27	SLD 10	-0.32775	-0.98326	SLD 7	-0.22266
28	SLD 10	-0.3396	-1.01879	SLD 7	-0.2262
29	SLD 10	-0.36395	-1.09184	SLD 7	-0.23775
30	SLD 10	-0.39348	-1.18044	SLD 7	-0.25352
31	SLD 10	-0.41954	-1.25862	SLD 7	-0.27001
32	SLD 10	-0.31794	-0.95381	SLD 7	-0.22114
33	SLD 5	-0.31761	-0.95284	SLD 12	-0.22096
34	SLD 10	-0.31909	-0.95727	SLD 7	-0.21891
35	SLD 5	-0.31975	-0.95924	SLD 12	-0.21912
36	SLD 10	-0.31976	-0.95929	SLD 7	-0.21915
37	SLD 5	-0.3027	-0.90809	SLD 12	-0.21179
38	SLD 5	-0.2921	-0.87631	SLD 12	-0.20764
39	SLD 10	-0.30267	-0.908	SLD 7	-0.2118
40	SLD 10	-0.2921	-0.87631	SLD 7	-0.2077
41	SLD 5	-0.29263	-0.87789	SLD 12	-0.21093
42	SLD 10	-0.31014	-0.93043	SLD 7	-0.22347
43	SLD 5	-0.30977	-0.92932	SLD 12	-0.22322
44	SLD 10	-0.29286	-0.87857	SLD 7	-0.21112
45	SLD 5	-0.30083	-0.90248	SLD 12	-0.21862
46	SLD 10	-0.30105	-0.90314	SLD 7	-0.21882
47	SLD 5	-0.32304	-0.96912	SLD 12	-0.22335
48	SLD 10	-0.30923	-0.92768	SLD 7	-0.21976
49	SLD 10	-0.32283	-0.96849	SLD 7	-0.22326
50	SLD 5	-0.30858	-0.92575	SLD 12	-0.21945
51	SLD 5	-0.35104	-1.05312	SLD 12	-0.24165
52	SLD 5	-0.30527	-0.9158	SLD 12	-0.22321
53	SLD 5	-0.31572	-0.94715	SLD 12	-0.21889
54	SLD 10	-0.31581	-0.94744	SLD 7	-0.21896
55	SLD 10	-0.3057	-0.91709	SLD 7	-0.22351
56	SLD 10	-0.35089	-1.05266	SLD 7	-0.24147
57	SLD 5	-0.36404	-1.09213	SLD 12	-0.25257
58	SLD 10	-0.36367	-1.09101	SLD 7	-0.25223
59	SLD 10	-0.29388	-0.88165	SLD 7	-0.21082
60	SLD 5	-0.29357	-0.88071	SLD 12	-0.21064
61	SLD 10	-0.28972	-0.86917	SLD 7	-0.20985
62	SLD 5	-0.28935	-0.86806	SLD 12	-0.20964
63	SLD 10	-0.29372	-0.88116	SLD 7	-0.21039
64	SLD 5	-0.29353	-0.8806	SLD 12	-0.21027
65	SLD 10	-0.28468	-0.85404	SLD 7	-0.20418
66	SLD 5	-0.2761	-0.82829	SLD 12	-0.20758
67	SLD 10	-0.27612	-0.82837	SLD 7	-0.20766
68	SLD 5	-0.28439	-0.85316	SLD 12	-0.20433
69	SLD 10	-0.28429	-0.85286	SLD 7	-0.2043
70	SLD 5	-0.26828	-0.80483	SLD 12	-0.19752
71	SLD 5	-0.27128	-0.81385	SLD 12	-0.20692
72	SLD 10	-0.27161	-0.81484	SLD 7	-0.20716
73	SLD 10	-0.26807	-0.8042	SLD 7	-0.19743
74	SLD 5	-0.26473	-0.79419	SLD 12	-0.20156
75	SLD 5	-0.27218	-0.81653	SLD 12	-0.20331
76	SLD 10	-0.27243	-0.81729	SLD 7	-0.20348
77	SLD 10	-0.26474	-0.79422	SLD 7	-0.20163
78	SLD 5	-0.25798	-0.77394	SLD 12	-0.19263
79	SLD 10	-0.25772	-0.77316	SLD 7	-0.19254
80	SLD 5	-0.28143	-0.84428	SLD 12	-0.20618
81	SLD 5	-0.25744	-0.77233	SLD 12	-0.19469
82	SLD 10	-0.25724	-0.77173	SLD 7	-0.19464
83	SLD 10	-0.28085	-0.84255	SLD 7	-0.20592
84	SLD 5	-0.29661	-0.88983	SLD 12	-0.21678
85	SLD 5	-0.2787	-0.83609	SLD 12	-0.20312
86	SLD 10	-0.27875	-0.83626	SLD 7	-0.20317
87	SLD 10	-0.29614	-0.88842	SLD 7	-0.21652
88	SLD 5	-0.26739	-0.80218	SLD 12	-0.19957
89	SLD 10	-0.26753	-0.8026	SLD 7	-0.19968
90	SLD 10	-0.27032	-0.81095	SLD 7	-0.19973
91	SLD 5	-0.27018	-0.81054	SLD 12	-0.19963
92	SLD 10	-0.26755	-0.80265	SLD 7	-0.19884
93	SLD 5	-0.26737	-0.80212	SLD 12	-0.19872
94	SLD 5	-0.30917	-0.92751	SLD 12	-0.2311
95	SLD 10	-0.30872	-0.92615	SLD 7	-0.23071
96	SLD 5	-0.28989	-0.86967	SLD 12	-0.21848
97	SLD 10	-0.28941	-0.86824	SLD 7	-0.21814
98	SLD 10	-0.2507	-0.75211	SLD 7	-0.18871
99	SLD 10	-0.24147	-0.7244	SLD 7	-0.18981
100	SLD 10	-0.24971	-0.74914	SLD 7	-0.18844
101	SLD 5	-0.24964	-0.74891	SLD 12	-0.18839
102	SLD 5	-0.24067	-0.722	SLD 12	-0.18933
103	SLD 10	-0.2382	-0.71459	SLD 7	-0.18878
104	SLD 5	-0.23777	-0.71331	SLD 12	-0.1885
105	SLD 10	-0.24084	-0.72252	SLD 7	-0.18797
106	SLD 5	-0.24041	-0.72124	SLD 12	-0.18771
107	SLD 10	-0.24646	-0.73938	SLD 7	-0.18755

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
108	SLD 5	-0.24637	-0.7391	SLD 12	-0.18748	-0.56245
109	SLD 10	-0.23156	-0.69467	SLD 7	-0.18425	-0.55276
110	SLD 5	-0.23106	-0.69317	SLD 12	-0.18394	-0.55183
111	SLD 5	-0.26448	-0.79344	SLD 12	-0.20295	-0.60886
112	SLD 5	-0.23958	-0.71873	SLD 12	-0.18606	-0.55817
113	SLD 10	-0.23962	-0.71885	SLD 7	-0.18611	-0.55834
114	SLD 10	-0.26389	-0.79166	SLD 7	-0.20261	-0.60783
115	SLD 5	-0.2407	-0.72211	SLD 12	-0.18583	-0.55748
116	SLD 10	-0.24083	-0.7225	SLD 7	-0.18592	-0.55777
117	SLD 10	-0.24269	-0.72807	SLD 7	-0.1863	-0.55889
118	SLD 5	-0.24256	-0.72769	SLD 12	-0.18621	-0.55863
119	SLD 5	-0.24604	-0.73811	SLD 12	-0.19068	-0.57203
120	SLD 10	-0.24572	-0.73715	SLD 7	-0.19049	-0.57146
121	SLD 5	-0.23224	-0.69672	SLD 12	-0.18151	-0.54453
122	SLD 10	-0.23221	-0.69663	SLD 7	-0.18148	-0.54444
123	SLD 5	-0.22327	-0.66982	SLD 12	-0.17644	-0.52932
124	SLD 10	-0.22328	-0.66984	SLD 7	-0.17645	-0.52934
125	SLD 10	-0.22014	-0.66042	SLD 7	-0.17622	-0.52867
126	SLD 5	-0.2199	-0.65969	SLD 12	-0.17607	-0.52821
127	SLD 10	-0.21192	-0.63575	SLD 7	-0.17396	-0.52189
128	SLD 5	-0.21156	-0.63468	SLD 12	-0.17373	-0.5212
129	SLD 10	-0.21346	-0.64039	SLD 7	-0.17449	-0.52346
130	SLD 5	-0.21322	-0.63966	SLD 12	-0.17432	-0.52297
131	SLD 10	-0.20844	-0.62531	SLD 7	-0.17162	-0.51485
132	SLD 5	-0.20766	-0.62299	SLD 12	-0.17116	-0.51348
133	SLD 5	-0.21362	-0.64087	SLD 12	-0.17373	-0.52119
134	SLD 10	-0.2137	-0.64111	SLD 7	-0.1738	-0.52141
135	SLD 10	-0.22088	-0.66264	SLD 7	-0.17443	-0.5233
136	SLD 10	-0.22047	-0.66142	SLD 7	-0.1743	-0.52291
137	SLD 5	-0.22042	-0.66127	SLD 12	-0.17427	-0.52281
138	SLD 10	-0.20425	-0.61275	SLD 7	-0.1686	-0.50579
139	SLD 10	-0.21426	-0.64278	SLD 7	-0.17325	-0.51975
140	SLD 10	-0.21894	-0.65683	SLD 7	-0.17393	-0.5218
141	SLD 5	-0.21886	-0.65657	SLD 12	-0.17387	-0.52162
142	SLD 5	-0.21399	-0.64196	SLD 12	-0.17308	-0.51925
143	SLD 5	-0.20382	-0.61146	SLD 12	-0.16834	-0.50503
144	SLD 5	-0.21522	-0.64565	SLD 12	-0.17305	-0.51915
145	SLD 10	-0.21532	-0.64595	SLD 7	-0.17313	-0.51938
146	SLD 5	-0.21677	-0.65031	SLD 12	-0.17331	-0.51992
147	SLD 10	-0.21686	-0.65057	SLD 7	-0.17337	-0.52011
148	SLD 1	-0.26798	-0.80393	SLD 16	-0.20998	-0.62995
149	SLD 14	-0.26748	-0.80245	SLD 3	-0.2096	-0.62879
150	SLD 1	-0.24946	-0.74839	SLD 16	-0.20031	-0.60092
151	SLD 14	-0.24899	-0.74697	SLD 3	-0.19994	-0.59982
152	SLD 5	-0.23326	-0.69977	SLD 12	-0.18911	-0.56732
153	SLD 10	-0.23271	-0.69812	SLD 7	-0.18875	-0.56624
154	SLD 5	-0.21772	-0.65317	SLD 12	-0.17805	-0.53415
155	SLD 10	-0.21755	-0.65266	SLD 7	-0.17791	-0.53372
156	SLD 10	-0.20535	-0.61604	SLD 7	-0.16927	-0.5078
157	SLD 5	-0.20508	-0.61525	SLD 12	-0.16917	-0.5075
158	SLD 5	-0.19712	-0.59136	SLD 12	-0.16394	-0.49181
159	SLD 10	-0.19714	-0.59143	SLD 7	-0.16392	-0.49177
160	SLD 10	-0.19207	-0.5762	SLD 7	-0.16136	-0.48409
161	SLD 5	-0.19193	-0.5758	SLD 12	-0.1613	-0.48391
162	SLE RA 5	-0.18908	-0.56723	SLD 7	-0.15984	-0.47953
163	SLE RA 5	-0.18885	-0.56656	SLD 12	-0.15971	-0.47912
164	SLE RA 5	-0.18989	-0.56968	SLD 7	-0.1605	-0.4815
165	SLE RA 5	-0.1896	-0.56879	SLD 12	-0.16031	-0.48093
166	SLE RA 5	-0.19175	-0.57525	SLD 7	-0.16174	-0.48523
167	SLE RA 5	-0.19154	-0.57463	SLD 12	-0.1616	-0.48481
168	SLE RA 5	-0.19316	-0.57947	SLD 7	-0.16254	-0.48762
169	SLE RA 5	-0.19301	-0.57903	SLD 12	-0.16244	-0.48731
170	SLE RA 5	-0.19381	-0.58142	SLD 12	-0.16271	-0.48813
171	SLE RA 5	-0.19392	-0.58176	SLD 7	-0.16279	-0.48838
172	SLE RA 5	-0.19453	-0.5836	SLD 12	-0.1629	-0.4887
173	SLE RA 5	-0.19464	-0.58392	SLD 7	-0.16298	-0.48894
174	SLD 10	-0.19912	-0.59737	SLD 7	-0.16409	-0.49226
175	SLD 10	-0.19895	-0.59686	SLD 7	-0.16403	-0.49208
176	SLD 5	-0.1989	-0.59669	SLD 12	-0.16399	-0.49198
177	SLD 5	-0.19806	-0.59417	SLD 12	-0.1638	-0.4914
178	SLD 10	-0.19811	-0.59432	SLD 7	-0.16384	-0.49151
179	SLE RA 5	-0.19525	-0.58576	SLD 12	-0.16311	-0.48934
180	SLE RA 5	-0.19534	-0.58601	SLD 7	-0.16318	-0.48953
181	SLD 5	-0.19672	-0.59017	SLD 12	-0.16347	-0.4904
182	SLD 10	-0.19677	-0.59032	SLD 7	-0.16351	-0.49053
183	SLD 1	-0.24716	-0.74148	SLD 16	-0.19616	-0.58849
184	SLD 14	-0.2467	-0.7401	SLD 3	-0.19579	-0.58738
185	SLD 1	-0.23006	-0.69019	SLD 16	-0.18692	-0.56075
186	SLD 14	-0.2297	-0.68909	SLD 3	-0.18662	-0.55986
187	SLE RA 5	-0.1808	-0.54239	SLD 12	-0.15601	-0.46803
188	SLE RA 5	-0.18073	-0.54219	SLD 7	-0.15594	-0.46781
189	SLD 1	-0.21408	-0.64225	SLD 16	-0.17806	-0.53418
190	SLD 14	-0.21388	-0.64165	SLD 3	-0.17787	-0.53362
191	SLE RA 5	-0.18668	-0.56004	SLD 12	-0.16118	-0.48355
192	SLE RA 5	-0.18654	-0.55963	SLD 7	-0.16106	-0.48317
193	SLD 1	-0.19809	-0.59426	SLD 16	-0.169	-0.50701
194	SLD 14	-0.19773	-0.59319	SLD 3	-0.16875	-0.50624
195	SLE RA 5	-0.17778	-0.53335	SLD 7	-0.15334	-0.46003
196	SLE RA 5	-0.17779	-0.53336	SLD 12	-0.15337	-0.46012
197	SLE RA 5	-0.17698	-0.53095	SLD 7	-0.15265	-0.45795
198	SLE RA 5	-0.17689	-0.53067	SLD 12	-0.15261	-0.45784
199	SLE RA 5	-0.1779	-0.53369	SLD 7	-0.15325	-0.45976
200	SLE RA 5	-0.17776	-0.53329	SLD 12	-0.15318	-0.45955
201	SLE RA 5	-0.17947	-0.5384	SLD 7	-0.15432	-0.46296
202	SLE RA 5	-0.17936	-0.53807	SLD 12	-0.15426	-0.46277
203	SLE RA 5	-0.18106	-0.54319	SLD 7	-0.15535	-0.46604
204	SLE RA 5	-0.18097	-0.5429	SLD 12	-0.15528	-0.46585
205	SLE RA 5	-0.18241	-0.54723	SLD 7	-0.15613	-0.4684
206	SLE RA 5	-0.18231	-0.54694	SLD 12	-0.15607	-0.46821
207	SLE RA 5	-0.18348	-0.55044	SLD 12	-0.15669	-0.47008

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
208	SLE RA 5	-0.18357	-0.5507	SLD 7	-0.15675	-0.47026
209	SLE RA 5	-0.18458	-0.55375	SLD 12	-0.15726	-0.47179
210	SLE RA 5	-0.18465	-0.55395	SLD 7	-0.15731	-0.47193
211	SLE RA 5	-0.18559	-0.55676	SLD 12	-0.15777	-0.47331
212	SLE RA 5	-0.18562	-0.55686	SLD 7	-0.1578	-0.4734
213	SLE RA 5	-0.18633	-0.559	SLD 12	-0.15814	-0.47442
214	SLE RA 5	-0.18693	-0.56078	SLD 7	-0.15851	-0.47552
215	SLE RA 5	-0.18635	-0.55905	SLD 7	-0.15816	-0.47449
216	SLE RA 5	-0.18677	-0.56032	SLD 11	-0.15838	-0.47515
217	SLE RA 5	-0.18675	-0.56024	SLD 8	-0.15836	-0.47509
218	SLE RA 5	-0.17129	-0.51386	SLD 7	-0.15034	-0.45102
219	SLE RA 5	-0.17135	-0.51406	SLD 12	-0.15042	-0.45125
220	SLE RA 5	-0.17408	-0.52225	SLD 16	-0.15279	-0.45838
221	SLE RA 5	-0.17398	-0.52194	SLD 3	-0.1527	-0.45811
222	SLE RA 5	-0.17101	-0.51302	SLD 12	-0.14982	-0.44946
223	SLE RA 5	-0.17096	-0.51287	SLD 7	-0.14977	-0.4493
224	SLE RA 5	-0.17232	-0.51695	SLD 7	-0.15059	-0.45177
225	SLE RA 5	-0.17231	-0.51693	SLD 12	-0.15061	-0.45183
226	SLE RA 5	-0.1742	-0.5226	SLD 7	-0.15189	-0.45567
227	SLE RA 5	-0.17415	-0.52246	SLD 12	-0.15187	-0.45562
228	SLE RA 5	-0.17945	-0.53835	SLD 16	-0.15662	-0.46985
229	SLE RA 5	-0.1793	-0.53791	SLD 3	-0.15649	-0.46947
230	SLE RA 5	-0.17587	-0.5276	SLD 12	-0.15304	-0.45911
231	SLE RA 5	-0.17591	-0.52773	SLD 7	-0.15306	-0.45917
232	SLE RA 5	-0.17728	-0.53185	SLD 12	-0.15395	-0.46186
233	SLE RA 5	-0.17734	-0.53202	SLD 7	-0.15399	-0.46196
234	SLD 2	-0.24377	-0.73131	SLD 15	-0.19474	-0.58423
235	SLD 13	-0.24339	-0.73017	SLD 4	-0.19443	-0.58328
236	SLE RA 5	-0.17865	-0.53596	SLD 12	-0.15479	-0.46437
237	SLE RA 5	-0.17872	-0.53615	SLD 7	-0.15483	-0.46449
238	SLD 1	-0.19109	-0.57326	SLD 16	-0.16455	-0.49365
239	SLD 14	-0.1909	-0.5727	SLD 3	-0.16439	-0.49318
240	SLE RA 5	-0.18008	-0.54024	SLD 12	-0.15563	-0.46689
241	SLE RA 5	-0.18014	-0.54041	SLD 7	-0.15567	-0.46701
242	SLE RA 5	-0.1814	-0.54421	SLD 11	-0.1564	-0.4692
243	SLE RA 5	-0.18136	-0.54407	SLD 8	-0.15637	-0.46911
244	SLD 1	-0.20812	-0.62435	SLD 16	-0.17467	-0.52402
245	SLD 14	-0.20788	-0.62365	SLD 3	-0.17448	-0.52343
246	SLE RA 5	-0.18225	-0.54675	SLD 11	-0.15691	-0.47074
247	SLD 1	-0.22578	-0.67735	SLD 16	-0.18491	-0.55473
248	SLD 14	-0.22544	-0.67633	SLD 3	-0.18464	-0.55392
249	SLE RA 5	-0.18264	-0.54791	SLD 11	-0.15721	-0.47164
250	SLE RA 5	-0.18272	-0.54816	SLD 7	-0.15739	-0.47217
251	SLE RA 5	-0.18221	-0.54664	SLD 8	-0.1569	-0.47069
252	SLE RA 5	-0.18262	-0.54785	SLD 8	-0.1572	-0.47161
253	SLE RA 5	-0.17239	-0.51717	SLD 16	-0.15159	-0.45478
254	SLE RA 5	-0.17227	-0.5168	SLD 3	-0.15149	-0.45446
255	SLE RA 5	-0.17015	-0.51046	SLD 16	-0.15013	-0.45039
256	SLE RA 5	-0.17005	-0.51016	SLD 3	-0.15004	-0.45013
257	SLE RA 5	-0.17035	-0.51106	SLD 16	-0.15077	-0.45231
258	SLE RA 5	-0.1703	-0.51089	SLD 3	-0.15072	-0.45215
259	SLE RA 5	-0.17254	-0.51763	SLD 7	-0.15216	-0.45549
260	SLE RA 5	-0.17257	-0.51772	SLD 12	-0.15221	-0.45664
261	SLE RA 5	-0.17491	-0.52473	SLD 7	-0.15384	-0.46153
262	SLE RA 5	-0.17492	-0.52475	SLD 12	-0.15387	-0.46162
263	SLE RA 5	-0.17639	-0.52918	SLD 7	-0.15486	-0.46457
264	SLE RA 5	-0.17639	-0.52917	SLD 12	-0.15489	-0.46466
265	SLE RA 5	-0.1774	-0.5322	SLD 7	-0.15552	-0.46656
266	SLE RA 5	-0.17736	-0.53208	SLD 12	-0.15551	-0.46652
267	SLE RA 5	-0.1787	-0.5361	SLD 12	-0.15633	-0.46899
268	SLE RA 5	-0.17875	-0.53626	SLD 7	-0.15637	-0.4691
269	SLE RA 5	-0.18055	-0.54165	SLD 12	-0.15748	-0.47245
270	SLE RA 5	-0.18061	-0.54182	SLD 7	-0.15753	-0.47259
271	SLE RA 5	-0.1823	-0.5469	SLD 8	-0.15861	-0.47584
272	SLE RA 5	-0.18235	-0.54704	SLD 11	-0.15865	-0.47594
273	SLE RA 5	-0.18336	-0.55009	SLD 8	-0.15947	-0.47842
274	SLE RA 5	-0.18324	-0.54972	SLD 8	-0.15925	-0.47774
275	SLE RA 5	-0.18327	-0.54981	SLD 11	-0.15927	-0.47782
276	SLE RA 5	-0.1833	-0.54991	SLD 11	-0.15967	-0.47902
277	SLE RA 5	-0.1834	-0.55019	SLD 11	-0.15951	-0.47854
278	SLE RA 5	-0.17748	-0.53245	SLD 16	-0.1555	-0.46651
279	SLE RA 5	-0.17734	-0.53201	SLD 3	-0.15538	-0.46613
280	SLD 2	-0.25418	-0.76254	SLD 15	-0.20275	-0.60825
281	SLD 13	-0.25391	-0.76174	SLD 4	-0.20252	-0.60757
282	SLD 1	-0.19218	-0.57655	SLD 16	-0.16659	-0.49978
283	SLD 14	-0.19202	-0.57607	SLD 3	-0.16646	-0.49937
284	SLD 13	-0.21405	-0.64215	SLD 4	-0.18024	-0.54071
285	SLD 2	-0.21428	-0.64285	SLD 15	-0.18043	-0.54128
286	SLD 13	-0.23433	-0.70299	SLD 4	-0.19215	-0.57645
287	SLD 2	-0.23452	-0.70357	SLD 15	-0.19232	-0.57697
288	SLE RA 5	-0.17213	-0.51639	SLD 16	-0.15161	-0.45483
289	SLE RA 5	-0.17202	-0.51605	SLD 3	-0.15151	-0.45452
290	SLE RA 5	-0.17293	-0.51879	SLD 16	-0.15265	-0.45796
291	SLE RA 5	-0.17285	-0.51856	SLD 3	-0.15259	-0.45776
292	SLE RA 5	-0.17687	-0.53061	SLD 16	-0.15656	-0.46969
293	SLE RA 5	-0.17684	-0.53051	SLD 3	-0.15653	-0.46959
294	SLE RA 5	-0.1813	-0.54389	SLD 7	-0.15966	-0.47898
295	SLE RA 5	-0.18015	-0.54044	SLD 12	-0.15899	-0.47697
296	SLE RA 5	-0.18017	-0.54051	SLD 7	-0.159	-0.47699
297	SLE RA 5	-0.18129	-0.54388	SLD 12	-0.15967	-0.479
298	SLE RA 5	-0.1805	-0.54149	SLD 12	-0.15946	-0.47839
299	SLE RA 5	-0.1805	-0.54149	SLD 7	-0.15945	-0.47835
300	SLE RA 5	-0.18401	-0.55204	SLD 7	-0.16158	-0.48473
301	SLE RA 5	-0.18615	-0.55844	SLD 7	-0.16354	-0.49061
302	SLE RA 5	-0.1866	-0.55981	SLD 8	-0.16356	-0.49068
303	SLE RA 5	-0.18022	-0.54066	SLD 12	-0.15928	-0.47783
304	SLE RA 5	-0.18021	-0.54062	SLD 7	-0.15925	-0.47774
305	SLE RA 5	-0.18411	-0.55234	SLD 12	-0.16168	-0.48504
306	SLE RA 5	-0.18664	-0.55991	SLD 11	-0.1636	-0.49079
307	SLE RA 5	-0.18733	-0.562	SLD 8	-0.16387	-0.4916



Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
308	SLE RA 5	-0.18746	-0.56238	SLD 11	-0.164	-0.49201
309	SLE RA 5	-0.18698	-0.56095	SLD 8	-0.16362	-0.49087
310	SLE RA 5	-0.18703	-0.56108	SLD 11	-0.16366	-0.49097
311	SLD 4	-0.26936	-0.80808	SLD 13	-0.2116	-0.63481
312	SLD 15	-0.26923	-0.80768	SLD 2	-0.21146	-0.63438
313	SLE RA 5	-0.18228	-0.54683	SLD 15	-0.15936	-0.47809
314	SLE RA 5	-0.18215	-0.54644	SLD 4	-0.15925	-0.47774
315	SLD 2	-0.19798	-0.59395	SLD 15	-0.17108	-0.51325
316	SLD 13	-0.19787	-0.59362	SLD 4	-0.17098	-0.51293
317	SLE RA 5	-0.18381	-0.55144	SLD 7	-0.16267	-0.48802
318	SLE RA 5	-0.18379	-0.55138	SLD 12	-0.16267	-0.488
319	SLE RA 5	-0.18279	-0.54838	SLD 12	-0.16206	-0.48617
320	SLE RA 5	-0.18861	-0.56583	SLD 7	-0.16688	-0.50064
321	SLE RA 5	-0.1828	-0.54841	SLD 7	-0.16205	-0.48616
322	SLE RA 5	-0.18939	-0.56816	SLD 8	-0.16719	-0.50158
323	SLE RA 5	-0.18939	-0.56816	SLD 11	-0.1672	-0.5016
324	SLE RA 5	-0.17534	-0.52603	SLD 3	-0.15404	-0.46211
325	SLE RA 5	-0.17548	-0.52643	SLD 16	-0.15415	-0.46246
326	SLD 4	-0.22234	-0.66701	SLD 13	-0.18679	-0.56038
327	SLD 15	-0.22223	-0.6667	SLD 2	-0.18668	-0.56004
328	SLE RA 5	-0.17609	-0.52826	SLD 3	-0.15498	-0.46493
329	SLE RA 5	-0.17619	-0.52858	SLD 16	-0.15507	-0.4652
330	SLE RA 5	-0.18755	-0.56265	SLD 7	-0.16579	-0.49738
331	SLE RA 5	-0.18752	-0.56256	SLD 12	-0.16578	-0.49734
332	SLE RA 5	-0.18447	-0.5534	SLD 12	-0.16391	-0.49174
333	SLE RA 5	-0.18445	-0.55334	SLD 7	-0.16388	-0.49164
334	SLE RA 5	-0.19124	-0.57373	SLD 8	-0.16863	-0.50588
335	SLE RA 5	-0.18145	-0.54436	SLD 3	-0.15996	-0.47987
336	SLE RA 5	-0.19126	-0.57378	SLD 11	-0.16866	-0.50597
337	SLE RA 5	-0.18152	-0.54457	SLD 16	-0.16001	-0.48002
338	SLD 4	-0.24851	-0.74554	SLD 13	-0.20048	-0.60144
339	SLE RA 5	-0.18682	-0.56046	SLD 16	-0.1658	-0.49741
340	SLE RA 5	-0.19255	-0.57766	SLD 8	-0.17044	-0.51132
341	SLE RA 5	-0.19257	-0.57772	SLD 11	-0.17045	-0.51135
342	SLE RA 5	-0.18677	-0.5603	SLD 3	-0.16575	-0.49726
343	SLD 15	-0.24841	-0.74524	SLD 2	-0.20037	-0.60111
345	SLE RA 5	-0.18899	-0.56697	SLD 8	-0.1681	-0.5043
346	SLE RA 5	-0.18972	-0.56915	SLD 8	-0.16848	-0.50545
347	SLE RA 5	-0.18971	-0.56914	SLD 11	-0.16848	-0.50545
348	SLE RA 5	-0.18444	-0.55333	SLD 12	-0.16372	-0.49116
349	SLE RA 5	-0.18755	-0.56264	SLD 12	-0.16666	-0.49997
350	SLE RA 5	-0.19116	-0.57347	SLD 8	-0.16993	-0.5098
351	SLE RA 5	-0.18447	-0.5534	SLD 7	-0.16373	-0.4912
352	SLE RA 5	-0.18763	-0.56288	SLD 7	-0.16673	-0.50019
353	SLE RA 5	-0.19114	-0.57341	SLD 11	-0.16992	-0.50975
354	SLE RA 5	-0.18353	-0.5506	SLD 7	-0.1631	-0.48929
355	SLE RA 5	-0.18352	-0.55057	SLD 12	-0.1631	-0.48931
356	SLE RA 5	-0.1909	-0.5727	SLD 11	-0.17015	-0.51046
357	SLE RA 5	-0.19086	-0.57259	SLD 8	-0.17013	-0.51039
358	SLE RA 5	-0.18474	-0.55421	SLD 7	-0.16473	-0.4942
359	SLE RA 5	-0.18475	-0.55425	SLD 12	-0.16476	-0.49429
360	SLE RA 5	-0.18199	-0.54597	SLD 3	-0.1605	-0.48151
361	SLE RA 5	-0.18201	-0.54602	SLD 16	-0.16051	-0.48152
362	SLE RA 5	-0.1853	-0.5559	SLD 3	-0.16475	-0.49425
363	SLE RA 5	-0.18532	-0.55597	SLD 16	-0.16476	-0.49429
364	SLE RA 5	-0.17759	-0.53276	SLD 3	-0.15599	-0.46798
365	SLE RA 5	-0.17766	-0.53298	SLD 16	-0.15605	-0.46815
366	SLD 4	-0.27679	-0.83038	SLD 13	-0.21056	-0.63169
367	SLD 15	-0.27674	-0.83021	SLD 2	-0.21047	-0.63142
368	SLD 4	-0.20374	-0.61121	SLD 13	-0.17201	-0.51602
369	SLD 15	-0.20372	-0.61116	SLD 2	-0.17194	-0.51583
370	SLD 4	-0.22777	-0.6833	SLD 13	-0.18537	-0.55511
371	SLD 15	-0.22772	-0.68315	SLD 2	-0.18528	-0.55583
372	SLE RA 5	-0.18563	-0.5569	SLD 2	-0.16117	-0.48352
373	SLE RA 5	-0.18571	-0.55714	SLD 13	-0.16125	-0.48375
374	SLD 4	-0.25277	-0.75831	SLD 13	-0.19795	-0.59386
375	SLD 15	-0.25272	-0.75815	SLD 2	-0.19785	-0.59356
376	SLE RA 5	-0.17756	-0.53268	SLD 3	-0.15547	-0.4664
377	SLE RA 5	-0.1777	-0.53311	SLD 16	-0.15559	-0.46676
378	SLE RA 5	-0.18841	-0.56524	SLD 8	-0.16804	-0.50411
379	SLE RA 5	-0.18779	-0.56338	SLD 11	-0.16748	-0.50243
380	SLE RA 5	-0.18842	-0.56527	SLD 11	-0.16804	-0.50411
381	SLE RA 5	-0.1877	-0.5631	SLD 8	-0.16741	-0.50222
382	SLE RA 5	-0.18781	-0.56343	SLD 11	-0.16741	-0.50224
383	SLE RA 5	-0.18779	-0.56338	SLD 8	-0.1674	-0.50221
384	SLE RA 5	-0.18741	-0.56223	SLD 11	-0.16724	-0.50173
385	SLE RA 5	-0.18559	-0.55676	SLD 7	-0.16519	-0.49556
386	SLE RA 5	-0.18553	-0.55658	SLD 12	-0.16515	-0.49544
387	SLE RA 5	-0.1834	-0.5502	SLD 7	-0.16293	-0.4888
388	SLE RA 5	-0.18334	-0.55002	SLD 12	-0.16289	-0.48868
389	SLE RA 5	-0.18239	-0.54716	SLD 7	-0.16211	-0.48632
390	SLE RA 5	-0.18235	-0.54705	SLD 12	-0.16209	-0.48627
391	SLE RA 5	-0.18242	-0.54726	SLD 7	-0.16261	-0.48783
392	SLE RA 5	-0.18242	-0.54726	SLD 12	-0.16263	-0.48789
393	SLE RA 5	-0.18189	-0.54567	SLD 3	-0.16132	-0.48397
394	SLE RA 5	-0.18189	-0.54566	SLD 16	-0.16131	-0.48393
395	SLE RA 5	-0.17992	-0.53977	SLD 3	-0.15856	-0.47569
396	SLE RA 5	-0.1799	-0.53971	SLD 16	-0.15852	-0.47557
397	SLE RA 5	-0.17759	-0.53276	SLD 3	-0.15579	-0.46738
398	SLE RA 5	-0.17768	-0.53303	SLD 16	-0.15587	-0.46761
399	SLE RA 5	-0.1771	-0.53131	SLD 3	-0.155	-0.46499
400	SLE RA 5	-0.17722	-0.53167	SLD 16	-0.15509	-0.46528
401	SLE RA 5	-0.18496	-0.55487	SLD 7	-0.16487	-0.49461
402	SLE RA 5	-0.18557	-0.5567	SLD 8	-0.16559	-0.49677
403	SLE RA 5	-0.18553	-0.5566	SLD 11	-0.16556	-0.49667
404	SLE RA 5	-0.18487	-0.5546	SLD 12	-0.1648	-0.4944
405	SLD 4	-0.27531	-0.82594	SLD 13	-0.20497	-0.6149
406	SLD 15	-0.27532	-0.82596	SLD 2	-0.20493	-0.61479
407	SLD 4	-0.20894	-0.62681	SLD 13	-0.17138	-0.51415
408	SLD 4	-0.25325	-0.75974	SLD 13	-0.19393	-0.58179

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
409	SLD 4	-0.23042	-0.69127	SLD 13	-0.1824	-0.54719
410	SLD 15	-0.20897	-0.62692	SLD 2	-0.17134	-0.51402
411	SLD 15	-0.23036	-0.69108	SLD 2	-0.18229	-0.54688
412	SLD 15	-0.2532	-0.75959	SLD 2	-0.19382	-0.58146
413	SLD 15	-0.19123	-0.57368	SLD 2	-0.16226	-0.48677
414	SLD 4	-0.19115	-0.57344	SLD 13	-0.16226	-0.48678
415	SLE RA 5	-0.18523	-0.5557	SLD 8	-0.16545	-0.49634
416	SLE RA 5	-0.18512	-0.55537	SLD 11	-0.16559	-0.49676
417	SLE RA 5	-0.18522	-0.55565	SLD 11	-0.16543	-0.4963
418	SLE RA 5	-0.18335	-0.55004	SLD 7	-0.16313	-0.4894
419	SLE RA 5	-0.18196	-0.54597	SLD 7	-0.1616	-0.48491
420	SLE RA 5	-0.18329	-0.54987	SLD 12	-0.16309	-0.48928
421	SLE RA 5	-0.18077	-0.54231	SLD 1	-0.15693	-0.47079
422	SLE RA 5	-0.18092	-0.54276	SLD 14	-0.15704	-0.47113
423	SLE RA 5	-0.18189	-0.54568	SLD 12	-0.16156	-0.48469
424	SLE RA 5	-0.18102	-0.54305	SLD 7	-0.16073	-0.4822
425	SLE RA 5	-0.181	-0.54301	SLD 12	-0.16074	-0.48221
426	SLE RA 5	-0.18055	-0.54165	SLD 16	-0.16044	-0.48132
427	SLE RA 5	-0.18053	-0.5416	SLD 3	-0.16042	-0.48127
428	SLE RA 5	-0.17817	-0.53451	SLD 3	-0.15539	-0.46617
429	SLE RA 5	-0.17832	-0.53495	SLD 16	-0.1555	-0.4665
430	SLE RA 5	-0.17768	-0.53304	SLD 3	-0.15536	-0.46607
431	SLE RA 5	-0.17779	-0.53336	SLD 16	-0.15544	-0.46633
432	SLE RA 5	-0.17859	-0.53577	SLD 3	-0.15675	-0.47025
433	SLE RA 5	-0.17979	-0.53936	SLD 3	-0.15867	-0.47602
434	SLE RA 5	-0.17865	-0.53596	SLD 16	-0.15679	-0.47037
435	SLE RA 5	-0.17982	-0.53946	SLD 16	-0.15869	-0.47607
436	SLE RA 5	-0.18344	-0.55033	SLD 7	-0.16372	-0.49116
437	SLE RA 5	-0.18389	-0.55166	SLD 12	-0.1644	-0.49319
438	SLE RA 5	-0.18343	-0.5503	SLD 12	-0.16373	-0.4912
439	SLE RA 5	-0.18388	-0.55165	SLD 7	-0.16439	-0.49316
440	SLE RA 5	-0.18405	-0.55215	SLD 11	-0.16535	-0.49604
441	SLE RA 5	-0.18186	-0.54559	SLD 7	-0.1618	-0.48541
442	SLE RA 5	-0.18188	-0.54565	SLD 12	-0.16185	-0.48556
443	SLE RA 5	-0.18405	-0.55216	SLD 12	-0.16516	-0.49547
444	SLE RA 5	-0.18283	-0.54848	SLD 7	-0.16311	-0.48933
445	SLE RA 5	-0.18406	-0.55218	SLD 7	-0.16519	-0.49556
446	SLE RA 5	-0.18285	-0.54856	SLD 12	-0.16318	-0.48953
447	SLE RA 5	-0.18126	-0.54379	SLD 1	-0.15672	-0.47015
448	SLE RA 5	-0.18139	-0.54418	SLD 14	-0.15681	-0.47043
449	SLE RA 5	-0.1817	-0.5451	SLD 7	-0.16167	-0.48502
450	SLE RA 5	-0.18173	-0.54518	SLD 12	-0.16172	-0.48517
451	SLE RA 5	-0.18129	-0.54388	SLD 3	-0.16027	-0.48081
452	SLE RA 5	-0.18132	-0.54397	SLD 16	-0.1603	-0.48091
453	SLE RA 5	-0.18003	-0.5401	SLD 3	-0.15655	-0.46965
454	SLE RA 5	-0.18366	-0.55098	SLD 7	-0.1644	-0.49321
455	SLE RA 5	-0.18015	-0.54045	SLD 16	-0.15665	-0.46994
456	SLE RA 5	-0.18369	-0.55107	SLD 12	-0.16447	-0.49342
457	SLE RA 5	-0.18396	-0.55187	SLD 12	-0.16495	-0.49484
458	SLD 16	-0.18686	-0.56059	SLD 1	-0.15889	-0.47667
459	SLD 3	-0.187	-0.56101	SLD 14	-0.15898	-0.47695
460	SLD 4	-0.21684	-0.65051	SLD 13	-0.17256	-0.51767
461	SLE RA 5	-0.18398	-0.55194	SLD 7	-0.16499	-0.49496
462	SLD 15	-0.21697	-0.65092	SLD 2	-0.17258	-0.51774
463	SLD 4	-0.19987	-0.59962	SLD 13	-0.16444	-0.49332
464	SLD 15	-0.19977	-0.59931	SLD 2	-0.16436	-0.49308
465	SLD 4	-0.23812	-0.71435	SLD 13	-0.18308	-0.54924
466	SLD 15	-0.23793	-0.7138	SLD 2	-0.18294	-0.54883
467	SLD 4	-0.25916	-0.77749	SLD 13	-0.19352	-0.58056
468	SLD 4	-0.27979	-0.83937	SLD 13	-0.20368	-0.61105
469	SLD 15	-0.27989	-0.83968	SLD 2	-0.20372	-0.61116
470	SLD 15	-0.25862	-0.77586	SLD 2	-0.1932	-0.5796
471	SLE RA 5	-0.1804	-0.54121	SLD 3	-0.15733	-0.47199
472	SLE RA 5	-0.18049	-0.54147	SLD 16	-0.15741	-0.47222
473	SLE RA 5	-0.18355	-0.55064	SLD 7	-0.16425	-0.49276
474	SLE RA 5	-0.18421	-0.55263	SLD 12	-0.16548	-0.49643
475	SLE RA 5	-0.18425	-0.55274	SLD 7	-0.16555	-0.49664
476	SLE RA 5	-0.18361	-0.55082	SLD 12	-0.16437	-0.49311
477	SLE RA 5	-0.18163	-0.5449	SLD 16	-0.1592	-0.47759
478	SLE RA 5	-0.18158	-0.54473	SLD 3	-0.15914	-0.47743
479	SLE RA 5	-0.18316	-0.54948	SLD 7	-0.16362	-0.49087
480	SLE RA 5	-0.18318	-0.54954	SLD 12	-0.16367	-0.49101
481	SLE RA 5	-0.18483	-0.5545	SLD 11	-0.16714	-0.50142
482	SLE RA 5	-0.18363	-0.55089	SLD 7	-0.16434	-0.49302
483	SLE RA 5	-0.18368	-0.55103	SLD 12	-0.16442	-0.49326
484	SLE RA 5	-0.18492	-0.55476	SLD 12	-0.16709	-0.50126
485	SLE RA 5	-0.18494	-0.55482	SLD 7	-0.16712	-0.50135
486	SLE RA 5	-0.18323	-0.5497	SLD 3	-0.16364	-0.49092
487	SLE RA 5	-0.18326	-0.54977	SLD 16	-0.16367	-0.491
488	SLE RA 5	-0.18495	-0.55484	SLD 12	-0.16677	-0.50031
489	SLE RA 5	-0.18448	-0.55345	SLD 7	-0.16573	-0.4972
490	SLE RA 5	-0.18505	-0.55515	SLD 7	-0.16693	-0.50078
491	SLE RA 5	-0.18459	-0.55377	SLD 12	-0.16591	-0.49774
492	SLE RA 5	-0.18481	-0.55443	SLD 7	-0.16631	-0.49892
493	SLE RA 5	-0.18502	-0.55506	SLD 12	-0.16677	-0.50031
494	SLE RA 5	-0.18506	-0.55518	SLD 7	-0.16682	-0.50047
495	SLE RA 5	-0.18489	-0.55468	SLD 12	-0.16645	-0.49935
496	SLD 16	-0.18682	-0.56045	SLD 1	-0.15885	-0.47655
497	SLD 3	-0.18698	-0.56093	SLD 14	-0.15894	-0.47682
498	SLE RA 5	-0.18458	-0.55373	SLD 16	-0.16266	-0.48797
499	SLE RA 5	-0.18453	-0.5536	SLD 3	-0.16262	-0.48785
500	SLE RA 5	-0.18474	-0.55421	SLD 16	-0.16195	-0.48585
501	SLE RA 5	-0.18468	-0.55405	SLD 3	-0.1619	-0.48569
502	SLE RA 5	-0.18568	-0.55703	SLD 7	-0.16744	-0.50232
503	SLE RA 5	-0.18495	-0.55486	SLD 3	-0.16406	-0.49217
504	SLE RA 5	-0.18499	-0.55496	SLD 16	-0.16409	-0.49226
505	SLE RA 5	-0.18626	-0.55877	SLD 12	-0.169	-0.507
506	SLE RA 5	-0.18577	-0.55731	SLD 12	-0.16759	-0.50277
507	SLE RA 5	-0.18633	-0.55898	SLD 7	-0.1691	-0.50731
508	SLD 16	-0.18557	-0.55672	SLD 1	-0.15926	-0.47778

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
509	SLD 3	-0.18572	-0.55716	SLD 14	-0.15934	-0.47803
510	SLE RA 5	-0.18593	-0.55778	SLD 3	-0.16584	-0.49751
511	SLE RA 5	-0.18596	-0.55787	SLD 16	-0.16587	-0.4976
512	SLE RA 5	-0.18625	-0.55876	SLD 3	-0.16801	-0.50404
513	SLE RA 5	-0.18632	-0.55897	SLD 16	-0.16809	-0.50426
514	SLE RA 5	-0.18618	-0.55853	SLD 3	-0.16701	-0.50102
515	SLE RA 5	-0.18713	-0.56139	SLE RA 1	-0.17021	-0.51064
516	SLE RA 5	-0.18621	-0.55864	SLD 16	-0.16705	-0.50114
517	SLE RA 5	-0.18714	-0.56143	SLE RA 1	-0.17023	-0.51069
518	SLE RA 5	-0.18601	-0.55804	SLD 1	-0.16086	-0.48259
519	SLE RA 5	-0.18611	-0.55834	SLD 14	-0.16094	-0.48281
520	SLE RA 5	-0.18729	-0.56187	SLE RA 1	-0.1704	-0.51119
521	SLE RA 5	-0.18712	-0.56137	SLD 7	-0.16979	-0.50936
522	SLE RA 5	-0.18735	-0.56204	SLE RA 1	-0.17031	-0.51094
523	SLE RA 5	-0.18724	-0.56172	SLD 12	-0.16997	-0.50992
524	SLE RA 5	-0.18743	-0.5623	SLE RA 1	-0.1704	-0.5112
525	SLE RA 5	-0.18741	-0.56224	SLD 3	-0.16291	-0.48874
526	SLE RA 5	-0.1875	-0.56249	SLD 16	-0.16299	-0.48896
527	SLD 3	-0.19792	-0.59375	SLD 14	-0.16287	-0.48861
528	SLD 16	-0.19789	-0.59367	SLD 1	-0.16283	-0.48849
529	SLD 4	-0.21252	-0.63755	SLD 13	-0.16873	-0.50618
530	SLD 15	-0.21286	-0.63858	SLD 2	-0.16884	-0.50651
531	SLD 4	-0.23233	-0.69699	SLD 13	-0.17801	-0.53403
532	SLD 15	-0.23235	-0.69705	SLD 2	-0.178	-0.53399
533	SLD 4	-0.25396	-0.76188	SLD 13	-0.18865	-0.56596
534	SLD 15	-0.25422	-0.76267	SLD 2	-0.18875	-0.56626
535	SLE RA 5	-0.18946	-0.56839	SLD 16	-0.16546	-0.49639
536	SLE RA 5	-0.1894	-0.5682	SLD 3	-0.1654	-0.49621
537	SLD 4	-0.27593	-0.82778	SLD 13	-0.1994	-0.59819
538	SLD 15	-0.276	-0.82799	SLD 2	-0.19942	-0.59826
539	SLD 4	-0.2983	-0.89489	SLD 13	-0.2103	-0.63091
540	SLD 15	-0.29849	-0.89546	SLD 2	-0.21041	-0.63123
541	SLE RA 5	-0.19014	-0.57043	SLD 16	-0.16712	-0.50136
542	SLE RA 5	-0.1901	-0.5703	SLD 3	-0.16708	-0.50123
543	SLE RA 5	-0.19057	-0.5717	SLD 16	-0.16872	-0.50616
544	SLE RA 5	-0.19054	-0.57161	SLD 3	-0.16869	-0.50607
545	SLE RA 5	-0.19113	-0.57338	SLD 3	-0.17046	-0.51137
546	SLE RA 5	-0.19117	-0.5735	SLD 16	-0.17049	-0.51147
547	SLE RA 5	-0.19125	-0.57374	SLE RA 1	-0.17394	-0.52183
548	SLE RA 5	-0.19151	-0.57452	SLE RA 1	-0.17452	-0.52357
549	SLE RA 5	-0.19154	-0.57462	SLE RA 1	-0.17456	-0.52367
550	SLE RA 5	-0.19141	-0.57424	SLE RA 1	-0.1741	-0.52231
551	SLE RA 5	-0.19129	-0.57386	SLD 16	-0.17181	-0.51544
552	SLE RA 5	-0.19129	-0.57387	SLD 3	-0.17299	-0.51897
553	SLE RA 5	-0.19127	-0.57381	SLD 3	-0.17179	-0.51538
554	SLE RA 5	-0.1914	-0.5742	SLD 16	-0.1731	-0.51929
555	SLD 16	-0.19768	-0.59305	SLD 1	-0.16358	-0.49074
556	SLD 3	-0.19787	-0.5936	SLD 14	-0.16367	-0.49102
557	SLE RA 5	-0.19178	-0.57533	SLE RA 1	-0.17485	-0.52455
558	SLE RA 5	-0.19179	-0.57537	SLE RA 1	-0.17486	-0.52459
559	SLE RA 5	-0.19203	-0.5761	SLE RA 1	-0.17495	-0.52484
560	SLE RA 5	-0.19192	-0.57576	SLE RA 1	-0.17501	-0.52503
561	SLE RA 5	-0.19208	-0.57624	SLE RA 1	-0.17488	-0.52464
562	SLE RA 5	-0.19217	-0.5765	SLE RA 1	-0.17508	-0.52524
563	SLE RA 5	-0.19216	-0.57647	SLE RA 1	-0.17495	-0.52486
564	SLD 16	-0.19814	-0.59443	SLD 1	-0.16605	-0.49815
565	SLD 3	-0.1983	-0.59491	SLD 14	-0.16614	-0.49841
566	SLD 16	-0.19756	-0.59269	SLD 1	-0.16853	-0.5056
567	SLD 3	-0.19769	-0.59308	SLD 14	-0.1686	-0.5058
568	SLE RA 5	-0.19785	-0.59354	SLD 1	-0.17079	-0.51236
569	SLE RA 5	-0.19793	-0.59378	SLD 14	-0.17084	-0.51252
570	SLE RA 5	-0.1982	-0.59461	SLD 14	-0.17248	-0.51745
571	SLE RA 5	-0.19817	-0.5945	SLD 1	-0.17246	-0.51739
572	SLE RA 5	-0.19819	-0.59458	SLD 1	-0.17385	-0.52156
573	SLE RA 5	-0.19827	-0.59482	SLD 14	-0.1739	-0.52169
574	SLE RA 5	-0.19832	-0.59495	SLD 1	-0.17527	-0.52581
575	SLE RA 5	-0.1984	-0.5952	SLD 14	-0.17531	-0.52594
576	SLE RA 5	-0.19817	-0.5945	SLD 1	-0.17657	-0.52971
577	SLE RA 5	-0.1983	-0.59489	SLD 14	-0.17664	-0.52993
578	SLE RA 5	-0.19821	-0.59462	SLD 1	-0.17805	-0.53414
579	SLE RA 5	-0.19847	-0.5954	SLD 1	-0.17968	-0.53904
580	SLE RA 5	-0.19839	-0.59516	SLD 14	-0.17815	-0.53446
581	SLE RA 5	-0.19832	-0.59496	SLD 5	-0.18108	-0.54325
582	SLE RA 5	-0.19835	-0.59504	SLD 10	-0.18109	-0.54327
583	SLE RA 5	-0.1986	-0.59581	SLD 14	-0.17977	-0.5393
584	SLE RA 5	-0.19819	-0.59456	SLD 5	-0.18106	-0.54318
585	SLE RA 5	-0.19874	-0.59622	SLD 5	-0.18109	-0.54327
586	SLE RA 5	-0.19881	-0.59643	SLD 10	-0.18111	-0.54332
587	SLE RA 5	-0.19823	-0.5947	SLE RA 1	-0.18114	-0.54343
588	SLE RA 5	-0.199	-0.597	SLD 5	-0.18076	-0.54229
589	SLE RA 5	-0.19843	-0.59528	SLD 10	-0.18111	-0.54334
590	SLE RA 5	-0.19908	-0.59723	SLD 10	-0.18078	-0.54234
591	SLD 4	-0.25355	-0.76065	SLD 13	-0.18623	-0.5587
592	SLD 15	-0.25352	-0.76057	SLD 2	-0.1862	-0.55859
593	SLD 4	-0.23385	-0.70154	SLD 13	-0.17662	-0.52986
594	SLD 15	-0.23402	-0.70206	SLD 2	-0.17667	-0.53
595	SLD 4	-0.2773	-0.83189	SLD 13	-0.19806	-0.59419
596	SLD 4	-0.22045	-0.66134	SLD 13	-0.17118	-0.51355
597	SLD 15	-0.27744	-0.83232	SLD 2	-0.19811	-0.59432
598	SLD 15	-0.22047	-0.6614	SLD 2	-0.17117	-0.5135
599	SLD 16	-0.21718	-0.65153	SLD 1	-0.17079	-0.51237
600	SLD 3	-0.2175	-0.65249	SLD 14	-0.17093	-0.51278
601	SLD 4	-0.30659	-0.91977	SLD 13	-0.21193	-0.6358
602	SLD 15	-0.30685	-0.92055	SLD 2	-0.21206	-0.63619
603	SLD 4	-0.33243	-0.9973	SLD 13	-0.22394	-0.67181
604	SLD 15	-0.33266	-0.99799	SLD 2	-0.22408	-0.67225
605	SLD 16	-0.21421	-0.64262	SLD 1	-0.17593	-0.52779
606	SLD 3	-0.21435	-0.64305	SLD 14	-0.17601	-0.52804
607	SLD 16	-0.21141	-0.63422	SLD 1	-0.17736	-0.53208
608	SLD 3	-0.21157	-0.6347	SLD 14	-0.17743	-0.5323

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima	
		uz	Valore	uz	Valore
609	SLD 3	-0.20923	-0.62768	SLD 14	-0.17845
610	SLD 16	-0.20919	-0.62756	SLD 1	-0.17844
611	SLE RA 5	-0.20732	-0.62195	SLD 1	-0.17926
612	SLE RA 5	-0.20743	-0.62229	SLD 14	-0.17932
613	SLD 16	-0.21956	-0.65868	SLD 1	-0.17466
614	SLD 3	-0.21983	-0.65948	SLD 14	-0.17481
615	SLE RA 5	-0.20678	-0.62033	SLD 5	-0.17993
616	SLE RA 5	-0.20687	-0.62062	SLD 10	-0.17994
617	SLE RA 5	-0.20627	-0.61882	SLD 5	-0.17999
618	SLE RA 5	-0.20641	-0.61924	SLD 10	-0.18001
619	SLE RA 5	-0.20641	-0.61924	SLD 5	-0.18071
620	SLE RA 5	-0.20612	-0.61836	SLD 5	-0.18267
621	SLE RA 5	-0.20617	-0.61852	SLD 10	-0.18267
622	SLE RA 5	-0.20566	-0.61698	SLD 5	-0.18224
623	SLE RA 5	-0.20679	-0.62037	SLD 5	-0.18305
624	SLE RA 5	-0.20659	-0.61978	SLD 10	-0.18072
625	SLE RA 5	-0.20685	-0.62055	SLD 10	-0.18306
626	SLE RA 5	-0.20689	-0.62067	SLD 10	-0.18184
627	SLE RA 5	-0.20713	-0.62138	SLD 10	-0.1828
628	SLE RA 5	-0.20581	-0.61742	SLD 10	-0.18225
629	SLE RA 5	-0.20559	-0.61678	SLD 9	-0.18221
630	SLE RA 5	-0.20695	-0.62085	SLD 5	-0.18185
631	SLE RA 5	-0.20715	-0.62144	SLD 5	-0.1828
632	SLD 4	-0.30165	-0.90496	SLD 13	-0.20751
633	SLD 15	-0.30171	-0.90513	SLD 2	-0.20751
634	SLD 4	-0.28102	-0.84307	SLD 13	-0.1966
635	SLD 15	-0.28096	-0.84287	SLD 2	-0.19651
636	SLD 15	-0.26097	-0.7829	SLD 2	-0.18608
637	SLD 4	-0.2614	-0.78421	SLD 13	-0.18628
638	SLD 16	-0.23013	-0.69038	SLD 1	-0.18318
639	SLD 16	-0.23216	-0.69647	SLD 1	-0.18141
640	SLD 3	-0.23028	-0.69085	SLD 14	-0.18326
641	SLD 3	-0.23239	-0.69716	SLD 14	-0.18156
642	SLD 16	-0.22685	-0.68054	SLD 1	-0.18417
643	SLD 3	-0.22704	-0.68111	SLD 14	-0.18425
644	SLD 4	-0.24593	-0.7378	SLD 13	-0.17931
645	SLD 7	-0.2246	-0.6738	SLD 10	-0.18342
646	SLD 12	-0.22451	-0.67352	SLD 5	-0.18342
647	SLD 15	-0.24602	-0.73807	SLD 2	-0.17932
648	SLD 12	-0.22304	-0.66911	SLD 5	-0.18169
649	SLD 7	-0.22329	-0.66986	SLD 10	-0.18169
650	SLD 12	-0.22212	-0.66636	SLD 5	-0.18055
651	SLD 7	-0.22223	-0.66669	SLD 10	-0.18055
652	SLD 7	-0.2179	-0.65371	SLD 10	-0.18205
653	SLD 7	-0.2187	-0.6561	SLD 10	-0.18285
654	SLD 8	-0.21766	-0.65298	SLD 9	-0.18186
655	SLD 12	-0.21805	-0.65414	SLD 5	-0.18204
656	SLD 12	-0.21879	-0.65636	SLD 5	-0.18284
657	SLD 7	-0.22142	-0.66425	SLD 10	-0.18029
658	SLD 12	-0.22139	-0.66416	SLD 5	-0.18029
659	SLD 7	-0.22094	-0.66283	SLD 10	-0.18094
660	SLD 7	-0.21973	-0.65919	SLD 10	-0.18376
661	SLD 12	-0.21971	-0.65913	SLD 5	-0.18377
662	SLD 16	-0.23972	-0.71917	SLD 1	-0.17819
663	SLD 12	-0.22111	-0.66332	SLD 5	-0.18092
664	SLD 7	-0.22096	-0.66287	SLD 10	-0.18232
665	SLD 12	-0.22055	-0.66164	SLD 5	-0.18381
666	SLD 12	-0.22095	-0.66285	SLD 5	-0.18229
667	SLD 7	-0.22064	-0.66192	SLD 10	-0.1838
668	SLD 3	-0.24023	-0.7207	SLD 14	-0.17837
669	SLD 16	-0.2416	-0.7248	SLD 1	-0.18098
670	SLD 3	-0.24199	-0.72597	SLD 14	-0.18119
671	SLD 4	-0.37662	-1.12987	SLD 13	-0.23891
672	SLD 15	-0.37685	-1.13055	SLD 2	-0.23907
673	SLD 16	-0.24708	-0.74125	SLD 1	-0.18568
674	SLD 3	-0.24759	-0.74277	SLD 14	-0.18593
675	SLD 12	-0.24676	-0.74028	SLD 5	-0.18591
676	SLD 7	-0.24698	-0.74095	SLD 10	-0.18586
677	SLD 12	-0.24428	-0.73285	SLD 5	-0.18329
678	SLD 7	-0.24445	-0.73334	SLD 10	-0.18323
679	SLD 7	-0.23434	-0.70301	SLD 10	-0.18013
680	SLD 8	-0.23391	-0.70173	SLD 9	-0.1799
681	SLD 7	-0.23546	-0.70638	SLD 10	-0.18099
682	SLD 12	-0.2346	-0.70379	SLD 5	-0.18008
683	SLD 7	-0.23764	-0.71291	SLD 10	-0.17937
684	SLD 12	-0.23577	-0.70731	SLD 5	-0.18093
685	SLD 12	-0.23781	-0.71342	SLD 5	-0.17933
686	SLD 7	-0.237	-0.71099	SLD 10	-0.18202
687	SLD 12	-0.24198	-0.72594	SLD 5	-0.18084
688	SLD 7	-0.23801	-0.71404	SLD 10	-0.18067
689	SLD 12	-0.23699	-0.71098	SLD 5	-0.18201
690	SLD 12	-0.23798	-0.71393	SLD 5	-0.18067
691	SLD 7	-0.23859	-0.71576	SLD 10	-0.17878
692	SLD 12	-0.23983	-0.7195	SLD 5	-0.17927
693	SLD 7	-0.24231	-0.72692	SLD 10	-0.18077
694	SLD 4	-0.35321	-1.05963	SLD 13	-0.22755
695	SLD 7	-0.25199	-0.75598	SLD 10	-0.18729
696	SLD 7	-0.23818	-0.71453	SLD 10	-0.18234
697	SLD 12	-0.23813	-0.7144	SLD 5	-0.18234
698	SLD 12	-0.25183	-0.75549	SLD 5	-0.18729
699	SLD 15	-0.35328	-1.05985	SLD 2	-0.22762
700	SLD 12	-0.23861	-0.71582	SLD 5	-0.17877
701	SLD 7	-0.24017	-0.7205	SLD 10	-0.17924
702	SLD 8	-0.31683	-0.9505	SLD 9	-0.20778
703	SLD 11	-0.31657	-0.94972	SLD 6	-0.20768
704	SLD 11	-0.28956	-0.86869	SLD 6	-0.19285
705	SLD 8	-0.29028	-0.87083	SLD 9	-0.19306
706	SLD 11	-0.27252	-0.81757	SLD 6	-0.18441
707	SLD 8	-0.27366	-0.82097	SLD 9	-0.18461
708	SLD 11	-0.26457	-0.79372	SLD 6	-0.18198

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima	
		uz	Valore	uz	Valore
709	SLD 8	-0.26541	-0.79622	SLD 9	-0.18202
710	SLD 12	-0.26474	-0.79423	SLD 5	-0.18339
711	SLD 7	-0.2654	-0.79619	SLD 10	-0.18346
712	SLD 12	-0.26826	-0.80479	SLD 5	-0.18457
713	SLD 12	-0.26733	-0.80199	SLD 5	-0.18462
714	SLD 7	-0.26764	-0.80292	SLD 10	-0.18446
715	SLD 7	-0.26911	-0.80732	SLD 10	-0.1845
716	SLD 12	-0.26536	-0.79608	SLD 5	-0.18319
717	SLD 8	-0.251	-0.75299	SLD 9	-0.17653
718	SLD 7	-0.26553	-0.7966	SLD 10	-0.18303
719	SLD 11	-0.25128	-0.75384	SLD 6	-0.17645
720	SLD 8	-0.25255	-0.75765	SLD 9	-0.17707
721	SLD 8	-0.25078	-0.75233	SLD 9	-0.17637
722	SLD 7	-0.25463	-0.7639	SLD 10	-0.17703
723	SLD 12	-0.25462	-0.76386	SLD 5	-0.17702
724	SLD 8	-0.25401	-0.76203	SLD 9	-0.17772
725	SLD 7	-0.25466	-0.76399	SLD 10	-0.17607
726	SLD 11	-0.25416	-0.76247	SLD 6	-0.17767
727	SLD 11	-0.25512	-0.76537	SLD 6	-0.17763
728	SLD 12	-0.25479	-0.76436	SLD 5	-0.17602
729	SLD 11	-0.25305	-0.75916	SLD 6	-0.17693
730	SLD 8	-0.25526	-0.76577	SLD 9	-0.17759
731	SLD 12	-0.25634	-0.76903	SLD 5	-0.17548
732	SLD 7	-0.25652	-0.76955	SLD 10	-0.17546
733	SLD 12	-0.26516	-0.79548	SLD 5	-0.18031
734	SLD 12	-0.25873	-0.7762	SLD 5	-0.17589
735	SLD 7	-0.26543	-0.7963	SLD 10	-0.18013
736	SLD 7	-0.2591	-0.77729	SLD 10	-0.17581
737	SLD 12	-0.26286	-0.78857	SLD 5	-0.17732
738	SLD 8	-0.26327	-0.7898	SLD 9	-0.17713
739	SLD 11	-0.27995	-0.83985	SLD 6	-0.18103
740	SLD 11	-0.27909	-0.83728	SLD 6	-0.17965
741	SLD 8	-0.2709	-0.837	SLD 9	-0.17938
742	SLD 8	-0.2811	-0.84329	SLD 9	-0.18048
743	SLD 8	-0.26744	-0.80233	SLD 9	-0.17176
744	SLD 11	-0.27088	-0.81265	SLD 6	-0.17194
745	SLD 8	-0.26883	-0.80649	SLD 9	-0.17205
746	SLD 8	-0.27105	-0.81314	SLD 9	-0.17189
747	SLD 11	-0.26755	-0.80266	SLD 6	-0.17172
748	SLD 11	-0.2692	-0.8076	SLD 6	-0.17192
749	SLD 8	-0.27156	-0.81467	SLD 9	-0.17116
750	SLD 11	-0.27147	-0.81442	SLD 6	-0.17117
751	SLD 11	-0.27102	-0.81307	SLD 6	-0.1721
752	SLD 8	-0.27117	-0.81351	SLD 9	-0.17205
753	SLD 8	-0.42131	-1.26393	SLD 9	-0.24976
754	SLD 8	-0.38874	-1.16623	SLD 9	-0.23141
755	SLD 8	-0.35238	-1.05715	SLD 9	-0.21309
756	SLD 8	-0.32032	-0.96096	SLD 9	-0.19698
757	SLD 8	-0.2994	-0.89821	SLD 9	-0.18638
758	SLD 8	-0.29071	-0.87212	SLD 9	-0.18157
759	SLD 8	-0.29034	-0.87102	SLD 9	-0.17987
760	SLD 11	-0.29013	-0.8704	SLD 6	-0.1799
761	SLD 11	-0.29047	-0.87141	SLD 6	-0.18155
762	SLD 11	-0.29916	-0.89749	SLD 6	-0.18634
763	SLD 11	-0.32011	-0.96033	SLD 6	-0.19695
764	SLD 11	-0.35225	-1.05675	SLD 6	-0.21308
765	SLD 11	-0.38872	-1.16616	SLD 6	-0.23147
766	SLD 11	-0.42144	-1.26433	SLD 6	-0.24993
767	SLD 11	-0.273	-0.81899	SLD 6	-0.17165
768	SLD 8	-0.26887	-0.8066	SLD 9	-0.17121
769	SLD 8	-0.27328	-0.81985	SLD 9	-0.17154
770	SLD 8	-0.27368	-0.82103	SLD 9	-0.17049
771	SLD 11	-0.27366	-0.82099	SLD 6	-0.17048
772	SLD 8	-0.27866	-0.83599	SLD 9	-0.16981
773	SLD 11	-0.2786	-0.8358	SLD 6	-0.16983
774	SLD 11	-0.29421	-0.88262	SLD 6	-0.17718
775	SLD 8	-0.29442	-0.88327	SLD 9	-0.17698
776	SLD 11	-0.2838	-0.85139	SLD 6	-0.17082
777	SLD 8	-0.28401	-0.85202	SLD 9	-0.1707
778	SLD 11	-0.29051	-0.87154	SLD 6	-0.17341
779	SLD 8	-0.2908	-0.87239	SLD 9	-0.17309
780	SLD 11	-0.28372	-0.85115	SLD 6	-0.16748
781	SLD 8	-0.28389	-0.85168	SLD 9	-0.16741
782	SLD 11	-0.28487	-0.85462	SLD 6	-0.16694
783	SLD 8	-0.28516	-0.85548	SLD 9	-0.16684
784	SLD 8	-0.28147	-0.84442	SLD 9	-0.16698
785	SLD 11	-0.28159	-0.84478	SLD 6	-0.16694
786	SLD 8	-0.28685	-0.86056	SLD 9	-0.16587
787	SLD 11	-0.28688	-0.86064	SLD 6	-0.16585
788	SLD 8	-0.28447	-0.8534	SLD 9	-0.16647
789	SLD 11	-0.28481	-0.85443	SLD 6	-0.16634
790	SLD 8	-0.28757	-0.86272	SLD 9	-0.16552
791	SLD 11	-0.28755	-0.86265	SLD 6	-0.16552
792	SLD 11	-0.29523	-0.8857	SLD 6	-0.16336
793	SLD 8	-0.29597	-0.88792	SLD 9	-0.16306
794	SLD 8	-0.29206	-0.87618	SLD 9	-0.16311
795	SLD 8	-0.30237	-0.9071	SLD 9	-0.16312
796	SLD 11	-0.30246	-0.90737	SLD 6	-0.1631
797	SLD 8	-0.30013	-0.90038	SLD 9	-0.16141
798	SLD 11	-0.30024	-0.90073	SLD 6	-0.16135
799	SLD 8	-0.29858	-0.89573	SLD 9	-0.16094
800	SLD 11	-0.29869	-0.89606	SLD 6	-0.16089
801	SLD 11	-0.30172	-0.90517	SLD 6	-0.16001
802	SLD 8	-0.30182	-0.90546	SLD 9	-0.15997
803	SLD 8	-0.33729	-1.01188	SLD 9	-0.16337
804	SLD 11	-0.33706	-1.01118	SLD 6	-0.16343
805	SLD 8	-0.32538	-0.97614	SLD 9	-0.15672
806	SLD 11	-0.32579	-0.97738	SLD 6	-0.15659
807	SLD 8	-0.33693	-1.01079	SLD 9	-0.15929
808	SLD 8	-0.31724	-0.95171	SLD 9	-0.15408

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
809	SLD 11	-0.31721	-0.95162	SLD 6	-0.15411	-0.46233
810	SLD 11	-0.33673	-1.01018	SLD 6	-0.15936	-0.47807
811	SLD 8	-0.32576	-0.97729	SLD 9	-0.15139	-0.45417
812	SLD 11	-0.32591	-0.97772	SLD 6	-0.15133	-0.45398
813	SLD 8	-0.32452	-0.97355	SLD 9	-0.15039	-0.45118
814	SLD 11	-0.3245	-0.9735	SLD 6	-0.1504	-0.4512
815	SLD 8	-0.3215	-0.9645	SLD 9	-0.15128	-0.45383
816	SLD 11	-0.32165	-0.96494	SLD 6	-0.15122	-0.45367
817	SLD 8	-0.31897	-0.9569	SLD 9	-0.15241	-0.45722
818	SLD 8	-0.38466	-1.15397	SLD 9	-0.14165	-0.42496
819	SLD 8	-0.37817	-1.1345	SLD 9	-0.13895	-0.41685
820	SLD 8	-0.36739	-1.10218	SLD 9	-0.13808	-0.41424
821	SLD 8	-0.35854	-1.07561	SLD 9	-0.1374	-0.41219
822	SLD 8	-0.35563	-1.06688	SLD 9	-0.13661	-0.40982
823	SLD 8	-0.35545	-1.06636	SLD 9	-0.13628	-0.40883
824	SLD 8	-0.35158	-1.05474	SLD 9	-0.13798	-0.41393
825	SLD 8	-0.34736	-1.04208	SLD 9	-0.14041	-0.42122
826	SLD 11	-0.35156	-1.05468	SLD 6	-0.138	-0.414
827	SLD 11	-0.35542	-1.06625	SLD 6	-0.13631	-0.40894
828	SLD 11	-0.35554	-1.06662	SLD 6	-0.13665	-0.40996
829	SLD 11	-0.35839	-1.07517	SLD 6	-0.13745	-0.41235
830	SLD 11	-0.3672	-1.1016	SLD 6	-0.13815	-0.41445
831	SLD 11	-0.37792	-1.13376	SLD 6	-0.13902	-0.41705
832	SLD 11	-0.38437	-1.15311	SLD 6	-0.14172	-0.42515

## 8.5 Cedimenti fondazioni superficiali

**Nodo:** nodo che interagisce col terreno.

**Ind.:** indice del nodo.

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

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

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

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

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

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

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

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

**Cedimento elastico:** cedimento teorico elastico massimo.

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

**v.:** valore del cedimento teorico elastico massimo. [cm]

**Cedimento edometrico:** cedimento teorico edometrico massimo.

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

**v.:** valore del cedimento teorico edometrico massimo. [cm]

**Cedimento di consolidazione:** cedimento teorico di consolidazione massimo.

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

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

Spostamento estremo minimo -0.42144 al nodo di indice 766, di coordinate x = 1940, y = 1260, z = -130, nel contesto SLD 11.  
Spostamento estremo massimo -0.13628 al nodo di indice 823, di coordinate x = 789, y = 1410, z = -130, nel contesto SLD 9.  
Cedimento elastico estremo massimo 0.9084 al nodo di indice 345, di coordinate x = 945, y = 743, z = -130, nel contesto SLE rara 5.

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico	
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	v.
5	SLD 12	-0.27024	-0.81073	SLD 5	-0.41977	-1.25931	SLE RA 5	0.42149
6	SLD 12	-0.2536	-0.7608	SLD 5	-0.3935	-1.18049	SLE RA 5	0.50893
7	SLD 12	-0.23769	-0.71306	SLD 5	-0.36379	-1.09137	SLE RA 5	0.54405
8	SLD 12	-0.22603	-0.67809	SLD 5	-0.3393	-1.01791	SLE RA 5	0.56859
9	SLD 12	-0.2224	-0.6672	SLD 5	-0.32736	-0.98207	SLE RA 5	0.59111
10	SLD 12	-0.2269	-0.68071	SLD 5	-0.32895	-0.98684	SLE RA 5	0.61265
11	SLD 12	-0.23573	-0.70719	SLD 5	-0.33973	-1.01919	SLE RA 5	0.63282
12	SLD 12	-0.24116	-0.72348	SLD 5	-0.34869	-1.04606	SLE RA 5	0.65054
13	SLD 12	-0.24038	-0.72114	SLD 5	-0.34905	-1.04714	SLE RA 5	0.6631
14	SLD 12	-0.2374	-0.71221	SLD 5	-0.349	-1.04699	SLE RA 5	0.6711
15	SLD 12	-0.23594	-0.70782	SLD 5	-0.35367	-1.06101	SLE RA 5	0.67829
16	SLD 12	-0.23535	-0.70606	SLD 5	-0.35917	-1.07752	SLE RA 5	0.68493
17	SLD 12	-0.23455	-0.70364	SLD 5	-0.35879	-1.07636	SLE RA 5	0.68615
18	SLD 7	-0.23428	-0.70283	SLD 10	-0.35664	-1.06992	SLE RA 5	0.68626
19	SLD 7	-0.23459	-0.70377	SLD 10	-0.35884	-1.07652	SLE RA 5	0.6862
20	SLD 7	-0.23544	-0.70632	SLD 10	-0.35929	-1.07786	SLE RA 5	0.68497
21	SLD 7	-0.23608	-0.70823	SLD 10	-0.35385	-1.06155	SLE RA 5	0.67844
22	SLD 7	-0.23761	-0.71283	SLD 10	-0.34927	-1.04782	SLE RA 5	0.67149
23	SLD 7	-0.24067	-0.72201	SLD 10	-0.34944	-1.04833	SLE RA 5	0.66296
24	SLD 7	-0.24151	-0.72452	SLD 10	-0.34917	-1.04751	SLE RA 5	0.64986
25	SLD 7	-0.23609	-0.70827	SLD 10	-0.34024	-1.02071	SLE RA 5	0.63253
26	SLD 7	-0.22723	-0.68169	SLD 10	-0.32942	-0.98826	SLE RA 5	0.61259
27	SLD 7	-0.22266	-0.66798	SLD 10	-0.32775	-0.98326	SLE RA 5	0.5912
28	SLD 7	-0.22262	-0.6786	SLD 10	-0.3396	-1.01879	SLE RA 5	0.56883
29	SLD 7	-0.23775	-0.71324	SLD 10	-0.36395	-1.09184	SLE RA 5	0.54369
30	SLD 7	-0.25352	-0.76057	SLD 10	-0.39348	-1.18044	SLE RA 5	0.50731
31	SLD 7	-0.27001	-0.81002	SLD 10	-0.41954	-1.25862	SLE RA 5	0.42156
32	SLD 7	-0.22114	-0.66341	SLD 10	-0.31794	-0.95381	SLE RA 5	0.76074
33	SLD 12	-0.22096	-0.66287	SLD 5	-0.31761	-0.95284	SLE RA 5	0.76052
34	SLD 7	-0.21891	-0.65672	SLD 10	-0.31909	-0.95727	SLE RA 5	0.7719
35	SLD 12	-0.21912	-0.65736	SLD 5	-0.31975	-0.95924	SLE RA 5	0.77292
36	SLD 7	-0.21915	-0.65744	SLD 10	-0.31976	-0.95929	SLE RA 5	0.77299
37	SLD 12	-0.21179	-0.63536	SLD 5	-0.3027	-0.90809	SLE RA 5	0.6456
38	SLD 12	-0.20764	-0.62291	SLD 5	-0.2921	-0.87631	SLE RA 5	0.66979
39	SLD 7	-0.2118	-0.63541	SLD 10	-0.30267	-0.908	SLE RA 5	0.64574
40	SLD 7	-0.2077	-0.62309	SLD 10	-0.2921	-0.87631	SLE RA 5	0.67008
41	SLD 12	-0.21093	-0.6328	SLD 5	-0.29263	-0.87789	SLE RA 5	0.69333

Nodo Ind.	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico	
	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.
42	SLD 7	-0.22347	-0.67042	SLD 10	-0.31014	-0.93043	SLE RA 5	0.74394
43	SLD 12	-0.22322	-0.66966	SLD 5	-0.30977	-0.92932	SLE RA 5	0.74428
44	SLD 7	-0.21112	-0.63335	SLD 10	-0.29286	-0.87857	SLE RA 5	0.69305
45	SLD 12	-0.21862	-0.65586	SLD 5	-0.30083	-0.90248	SLE RA 5	0.71523
46	SLD 7	-0.21882	-0.65646	SLD 10	-0.30105	-0.90314	SLE RA 5	0.7147
47	SLD 12	-0.22335	-0.67005	SLD 5	-0.32304	-0.96912	SLE RA 5	0.61705
48	SLD 7	-0.21976	-0.65927	SLD 10	-0.30923	-0.92768	SLE RA 5	0.75876
49	SLD 7	-0.22326	-0.66978	SLD 10	-0.32283	-0.96849	SLE RA 5	0.61694
50	SLD 12	-0.21945	-0.65835	SLD 5	-0.30858	-0.92575	SLE RA 5	0.75872
51	SLD 12	-0.24165	-0.72494	SLD 5	-0.35104	-1.05312	SLE RA 5	0.56578
52	SLD 12	-0.22321	-0.66962	SLD 5	-0.30527	-0.9158	SLE RA 5	0.73675
53	SLD 12	-0.21889	-0.65666	SLD 5	-0.31572	-0.94715	SLE RA 5	0.779
54	SLD 7	-0.21896	-0.65689	SLD 10	-0.31581	-0.94744	SLE RA 5	0.77909
55	SLD 7	-0.22351	-0.67054	SLD 10	-0.3057	-0.91709	SLE RA 5	0.73581
56	SLD 7	-0.24147	-0.72442	SLD 10	-0.35089	-1.05266	SLE RA 5	0.56572
57	SLD 12	-0.25257	-0.7577	SLD 5	-0.36404	-1.09213	SLE RA 5	0.50118
58	SLD 7	-0.25223	-0.7567	SLD 10	-0.36367	-1.09101	SLE RA 5	0.504
59	SLD 7	-0.21082	-0.63247	SLD 10	-0.29388	-0.88165	SLE RA 5	0.79658
60	SLD 12	-0.21064	-0.63191	SLD 5	-0.29357	-0.88071	SLE RA 5	0.79644
61	SLD 7	-0.20985	-0.62954	SLD 10	-0.28972	-0.86917	SLE RA 5	0.79408
62	SLD 12	-0.20964	-0.62892	SLD 5	-0.28935	-0.86806	SLE RA 5	0.79379
63	SLD 7	-0.21039	-0.63117	SLD 10	-0.29372	-0.88116	SLE RA 5	0.81212
64	SLD 12	-0.21027	-0.63081	SLD 5	-0.29353	-0.8806	SLE RA 5	0.81308
65	SLD 7	-0.20418	-0.61253	SLD 10	-0.28468	-0.85404	SLE RA 5	0.82032
66	SLD 12	-0.20758	-0.62273	SLD 5	-0.2761	-0.82829	SLE RA 5	0.78763
67	SLD 7	-0.20766	-0.62298	SLD 10	-0.27612	-0.82837	SLE RA 5	0.78754
68	SLD 12	-0.20433	-0.61298	SLD 5	-0.28439	-0.85316	SLE RA 5	0.82094
69	SLD 7	-0.2043	-0.6129	SLD 10	-0.28429	-0.85286	SLE RA 5	0.82108
70	SLD 12	-0.19752	-0.59255	SLD 5	-0.26828	-0.80483	SLE RA 5	0.69005
71	SLD 12	-0.20692	-0.62076	SLD 5	-0.27128	-0.81385	SLE RA 5	0.77768
72	SLD 7	-0.20716	-0.62148	SLD 10	-0.27161	-0.81484	SLE RA 5	0.77693
73	SLD 7	-0.19743	-0.5923	SLD 10	-0.26807	-0.8042	SLE RA 5	0.69007
74	SLD 12	-0.20156	-0.60468	SLD 5	-0.26473	-0.79419	SLE RA 5	0.76155
75	SLD 12	-0.20331	-0.60993	SLD 5	-0.27218	-0.81653	SLE RA 5	0.80271
76	SLD 7	-0.20348	-0.61043	SLD 10	-0.27243	-0.81729	SLE RA 5	0.80279
77	SLD 7	-0.20163	-0.60489	SLD 10	-0.26474	-0.79422	SLE RA 5	0.761
78	SLD 12	-0.19263	-0.57788	SLD 5	-0.25798	-0.77394	SLE RA 5	0.71556
79	SLD 7	-0.19254	-0.57762	SLD 10	-0.25772	-0.77316	SLE RA 5	0.7158
80	SLD 12	-0.20618	-0.61854	SLD 5	-0.28143	-0.84428	SLE RA 5	0.6654
81	SLD 12	-0.19469	-0.58407	SLD 5	-0.25744	-0.77233	SLE RA 5	0.74043
82	SLD 7	-0.19464	-0.58392	SLD 10	-0.25724	-0.77173	SLE RA 5	0.74029
83	SLD 7	-0.20592	-0.61776	SLD 10	-0.28085	-0.84255	SLE RA 5	0.66553
84	SLD 12	-0.21678	-0.65035	SLD 5	-0.29661	-0.88983	SLE RA 5	0.63531
85	SLD 12	-0.20312	-0.60935	SLD 5	-0.2787	-0.83609	SLE RA 5	0.82514
86	SLD 7	-0.20317	-0.6095	SLD 10	-0.27875	-0.83626	SLE RA 5	0.8252
87	SLD 7	-0.21652	-0.64956	SLD 10	-0.29614	-0.88842	SLE RA 5	0.63541
88	SLD 12	-0.19957	-0.59871	SLD 5	-0.26739	-0.80218	SLE RA 5	0.81661
89	SLD 7	-0.19968	-0.59905	SLD 10	-0.26753	-0.8026	SLE RA 5	0.81689
90	SLD 7	-0.19973	-0.59918	SLD 10	-0.27032	-0.81095	SLE RA 5	0.82883
91	SLD 12	-0.19963	-0.5989	SLD 5	-0.27018	-0.81054	SLE RA 5	0.82878
92	SLD 7	-0.19884	-0.59652	SLD 10	-0.26755	-0.80265	SLE RA 5	0.82485
93	SLD 12	-0.19872	-0.59615	SLD 5	-0.26737	-0.80212	SLE RA 5	0.82469
94	SLD 12	-0.2311	-0.69329	SLD 5	-0.30917	-0.92751	SLE RA 5	0.527
95	SLD 7	-0.23071	-0.69214	SLD 10	-0.30872	-0.92615	SLE RA 5	0.52741
96	SLD 12	-0.21848	-0.65544	SLD 5	-0.28989	-0.86967	SLE RA 5	0.60007
97	SLD 7	-0.21814	-0.65441	SLD 10	-0.28941	-0.86824	SLE RA 5	0.60047
98	SLD 7	-0.18871	-0.56612	SLD 10	-0.2507	-0.75211	SLE RA 5	0.85046
99	SLD 7	-0.18981	-0.56942	SLD 10	-0.24147	-0.7244	SLE RA 5	0.81477
100	SLD 7	-0.18844	-0.56532	SLD 10	-0.24971	-0.74914	SLE RA 5	0.85061
101	SLD 12	-0.18839	-0.56518	SLD 5	-0.24964	-0.74891	SLE RA 5	0.85069
102	SLD 12	-0.18933	-0.568	SLD 5	-0.24067	-0.722	SLE RA 5	0.81543
103	SLD 7	-0.18878	-0.56634	SLD 10	-0.2382	-0.71459	SLE RA 5	0.8023
104	SLD 12	-0.1885	-0.5655	SLD 5	-0.23777	-0.71331	SLE RA 5	0.80304
105	SLD 7	-0.18797	-0.5639	SLD 10	-0.24084	-0.72252	SLE RA 5	0.82678
106	SLD 12	-0.18771	-0.56312	SLD 5	-0.24041	-0.72124	SLE RA 5	0.82695
107	SLD 7	-0.18755	-0.56264	SLD 10	-0.24646	-0.73938	SLE RA 5	0.85066
108	SLD 12	-0.18748	-0.56245	SLD 5	-0.24637	-0.7391	SLE RA 5	0.85072
109	SLD 7	-0.18425	-0.55276	SLD 10	-0.23156	-0.69467	SLE RA 5	0.78758
110	SLD 12	-0.18394	-0.55183	SLD 5	-0.23106	-0.69317	SLE RA 5	0.78833
111	SLD 12	-0.20295	-0.60886	SLD 5	-0.26448	-0.79344	SLE RA 5	0.6524
112	SLD 12	-0.18606	-0.55817	SLD 5	-0.23958	-0.71873	SLE RA 5	0.83686
113	SLD 7	-0.18611	-0.55834	SLD 10	-0.23962	-0.71885	SLE RA 5	0.83705
114	SLD 7	-0.20261	-0.60783	SLD 10	-0.26389	-0.79166	SLE RA 5	0.65275
115	SLD 12	-0.18583	-0.55748	SLD 5	-0.2407	-0.72211	SLE RA 5	0.84394
116	SLD 7	-0.18592	-0.55777	SLD 10	-0.24083	-0.7225	SLE RA 5	0.84402
117	SLD 7	-0.1863	-0.55889	SLD 10	-0.24269	-0.72807	SLE RA 5	0.84896
118	SLD 12	-0.18621	-0.55863	SLD 5	-0.24256	-0.72769	SLE RA 5	0.84899
119	SLD 12	-0.19068	-0.57203	SLD 5	-0.24604	-0.73811	SLE RA 5	0.68953
120	SLD 7	-0.19049	-0.57146	SLD 10	-0.24572	-0.73715	SLE RA 5	0.68966
121	SLD 12	-0.18151	-0.54453	SLD 5	-0.23224	-0.69672	SLE RA 5	0.71783
122	SLD 7	-0.18148	-0.54444	SLD 10	-0.23221	-0.69663	SLE RA 5	0.71765
123	SLD 12	-0.17644	-0.52932	SLD 5	-0.22327	-0.66982	SLE RA 5	0.74293
124	SLD 7	-0.17645	-0.52934	SLD 10	-0.22328	-0.66984	SLE RA 5	0.74278
125	SLD 7	-0.17622	-0.52867	SLD 10	-0.22014	-0.66042	SLE RA 5	0.77028
126	SLD 12	-0.17607	-0.52821	SLD 5	-0.2199	-0.65969	SLE RA 5	0.77062
127	SLD 7	-0.17396	-0.52189	SLD 10	-0.21192	-0.63575	SLE RA 5	0.81606
128	SLD 12	-0.17373	-0.5212	SLD 5	-0.21156	-0.63468	SLE RA 5	0.81665
129	SLD 7	-0.17449	-0.52346	SLD 10	-0.21346	-0.64039	SLE RA 5	0.82889
130	SLD 12	-0.17432	-0.52297	SLD 5	-0.21322	-0.63966	SLE RA 5	0.8292
131	SLD 7	-0.17162	-0.51485	SLD 10	-0.20844	-0.62531	SLE RA 5	0.80269
132	SLD 12	-0.17116	-0.51348	SLD 5	-0.20766	-0.62299	SLE RA 5	0.80333
133	SLD 12	-0.17373	-0.52119	SLD 5	-0.21362	-0.64087	SLE RA 5	0.84025
134	SLD 7	-0.1738	-0.52141	SLD 10	-0.2137	-0.64111	SLE RA 5	0.84029
135	SLD 7	-0.17443	-0.5233	SLD 10	-0.22088	-0.66264	SLE RA 5	0.86779
136	SLD 7	-0.1743	-0.52291	SLD 10	-0.22047	-0.66142	SLE RA 5	0.86717
137	SLD 12	-0.17427	-0.52281	SLD 5	-0.22042	-0.66127	SLE RA 5	0.86731
138	SLD 7	-0.1686	-0.50579	SLD 10	-0.20425	-0.61275	SLE RA 5	0.79096
139	SLD 7	-0.17325	-0.51975	SLD 10	-0.21426	-0.64278	SLE RA 5	0.84959
140	SLD 7	-0.17393	-0.5218	SLD 10	-0.21894	-0.65683	SLE RA 5	0.86543
141	SLD 12	-0.17387	-0.52162	SLD 5	-0.21886	-0.65657	SLE RA 5	0.86561

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico	
	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.
142	SLD 12	-0.17308	-0.51925	SLD 5	-0.21399	-0.64196	SLE RA 5	0.84953
143	SLD 12	-0.16834	-0.50503	SLD 5	-0.20382	-0.61146	SLE RA 5	0.78598
144	SLD 12	-0.17305	-0.51915	SLD 5	-0.21522	-0.64565	SLE RA 5	0.85677
145	SLD 7	-0.17313	-0.51938	SLD 10	-0.21532	-0.64595	SLE RA 5	0.8568
146	SLD 12	-0.17331	-0.51992	SLD 5	-0.21677	-0.65031	SLE RA 5	0.86226
147	SLD 7	-0.17337	-0.52011	SLD 10	-0.21686	-0.65057	SLE RA 5	0.86216
148	SLD 16	-0.20998	-0.62995	SLD 1	-0.26798	-0.80393	SLE RA 5	0.53724
149	SLD 3	-0.2096	-0.62879	SLD 14	-0.26748	-0.80245	SLE RA 5	0.53754
150	SLD 16	-0.20031	-0.60092	SLD 1	-0.24946	-0.74839	SLE RA 5	0.61101
151	SLD 3	-0.19994	-0.59982	SLD 14	-0.24899	-0.74697	SLE RA 5	0.61152
152	SLD 12	-0.18911	-0.56732	SLD 5	-0.23326	-0.69977	SLE RA 5	0.661
153	SLD 7	-0.18875	-0.56624	SLD 10	-0.23271	-0.69812	SLE RA 5	0.66164
154	SLD 12	-0.17805	-0.53415	SLD 5	-0.21772	-0.65317	SLE RA 5	0.69987
155	SLD 7	-0.17791	-0.53372	SLD 10	-0.21755	-0.65266	SLE RA 5	0.70008
156	SLD 7	-0.16927	-0.5078	SLD 10	-0.20535	-0.61604	SLE RA 5	0.72947
157	SLD 12	-0.16917	-0.5075	SLD 5	-0.20508	-0.61525	SLE RA 5	0.72987
158	SLD 12	-0.16394	-0.49181	SLD 5	-0.19712	-0.59136	SLE RA 5	0.749
159	SLD 7	-0.16392	-0.49177	SLD 10	-0.19714	-0.59143	SLE RA 5	0.74904
160	SLD 7	-0.16136	-0.48409	SLD 10	-0.19207	-0.5762	SLE RA 5	0.77275
161	SLD 12	-0.1613	-0.48391	SLD 5	-0.19193	-0.5758	SLE RA 5	0.77274
162	SLD 7	-0.15984	-0.47953	SLE RA 5	-0.18908	-0.56723	SLE RA 5	0.79139
163	SLD 12	-0.15971	-0.47912	SLE RA 5	-0.18885	-0.56656	SLE RA 5	0.79141
164	SLD 7	-0.1605	-0.4815	SLE RA 5	-0.18989	-0.56968	SLE RA 5	0.80691
165	SLD 12	-0.16031	-0.48093	SLE RA 5	-0.1896	-0.56879	SLE RA 5	0.80701
166	SLD 7	-0.16174	-0.48523	SLE RA 5	-0.19175	-0.57525	SLE RA 5	0.82113
167	SLD 12	-0.1616	-0.48481	SLE RA 5	-0.19154	-0.57463	SLE RA 5	0.82122
168	SLD 7	-0.16254	-0.48762	SLE RA 5	-0.19316	-0.57947	SLE RA 5	0.83408
169	SLD 12	-0.16244	-0.48731	SLE RA 5	-0.19301	-0.57903	SLE RA 5	0.83411
170	SLD 12	-0.16271	-0.48813	SLE RA 5	-0.19381	-0.58142	SLE RA 5	0.84535
171	SLD 7	-0.16279	-0.48838	SLE RA 5	-0.19392	-0.58176	SLE RA 5	0.84539
172	SLD 12	-0.1629	-0.4887	SLE RA 5	-0.19453	-0.5836	SLE RA 5	0.85465
173	SLD 7	-0.16298	-0.48894	SLE RA 5	-0.19464	-0.58392	SLE RA 5	0.85471
174	SLD 7	-0.16409	-0.49226	SLD 10	-0.19912	-0.59737	SLE RA 5	0.87523
175	SLD 7	-0.16403	-0.49208	SLD 10	-0.19895	-0.59686	SLE RA 5	0.8744
176	SLD 12	-0.16399	-0.49198	SLD 5	-0.1989	-0.59669	SLE RA 5	0.87445
177	SLD 12	-0.1638	-0.4914	SLD 5	-0.19806	-0.59417	SLE RA 5	0.87207
178	SLD 7	-0.16384	-0.49151	SLD 10	-0.19811	-0.59432	SLE RA 5	0.87203
179	SLD 12	-0.16311	-0.48934	SLE RA 5	-0.19525	-0.58576	SLE RA 5	0.86225
180	SLD 7	-0.16318	-0.48953	SLE RA 5	-0.19534	-0.58601	SLE RA 5	0.86229
181	SLD 12	-0.16347	-0.4904	SLD 5	-0.19672	-0.59017	SLE RA 5	0.86804
182	SLD 7	-0.16351	-0.49053	SLD 10	-0.19677	-0.59032	SLE RA 5	0.86805
183	SLD 16	-0.19616	-0.58849	SLD 1	-0.24716	-0.74148	SLE RA 5	0.54553
184	SLD 3	-0.19579	-0.58738	SLD 14	-0.2467	-0.7401	SLE RA 5	0.54572
185	SLD 16	-0.18692	-0.56075	SLD 1	-0.23006	-0.69019	SLE RA 5	0.61841
186	SLD 3	-0.18662	-0.55986	SLD 14	-0.2297	-0.68909	SLE RA 5	0.61871
187	SLD 12	-0.15601	-0.46803	SLE RA 5	-0.1808	-0.54239	SLE RA 5	0.75714
188	SLD 7	-0.15594	-0.46781	SLE RA 5	-0.18073	-0.54219	SLE RA 5	0.75732
189	SLD 16	-0.17806	-0.53418	SLD 1	-0.21408	-0.64225	SLE RA 5	0.66827
190	SLD 3	-0.17787	-0.53362	SLD 14	-0.21388	-0.64165	SLE RA 5	0.66831
191	SLD 12	-0.16118	-0.48355	SLE RA 5	-0.18668	-0.56004	SLE RA 5	0.73336
192	SLD 7	-0.16106	-0.48317	SLE RA 5	-0.18654	-0.55963	SLE RA 5	0.7335
193	SLD 16	-0.169	-0.50701	SLD 1	-0.19809	-0.59426	SLE RA 5	0.70809
194	SLD 3	-0.16875	-0.50624	SLD 14	-0.19773	-0.59319	SLE RA 5	0.70857
195	SLD 7	-0.15334	-0.46003	SLE RA 5	-0.17778	-0.53335	SLE RA 5	0.7716
196	SLD 12	-0.15337	-0.46012	SLE RA 5	-0.17779	-0.53336	SLE RA 5	0.77148
197	SLD 7	-0.15265	-0.45795	SLE RA 5	-0.17698	-0.53095	SLE RA 5	0.79071
198	SLD 12	-0.15261	-0.45784	SLE RA 5	-0.17689	-0.53067	SLE RA 5	0.79061
199	SLD 7	-0.15325	-0.45976	SLE RA 5	-0.1779	-0.53369	SLE RA 5	0.80767
200	SLD 12	-0.15318	-0.45955	SLE RA 5	-0.17776	-0.53329	SLE RA 5	0.80765
201	SLD 7	-0.15432	-0.46296	SLE RA 5	-0.17947	-0.5384	SLE RA 5	0.82292
202	SLD 12	-0.15426	-0.46277	SLE RA 5	-0.17936	-0.53807	SLE RA 5	0.8229
203	SLD 7	-0.15535	-0.46604	SLE RA 5	-0.18106	-0.54319	SLE RA 5	0.83632
204	SLD 12	-0.15528	-0.46585	SLE RA 5	-0.18097	-0.5429	SLE RA 5	0.83629
205	SLD 7	-0.15613	-0.4684	SLE RA 5	-0.18241	-0.54723	SLE RA 5	0.84785
206	SLD 12	-0.15607	-0.46821	SLE RA 5	-0.18231	-0.54694	SLE RA 5	0.84777
207	SLD 12	-0.15669	-0.47008	SLE RA 5	-0.18348	-0.55044	SLE RA 5	0.85745
208	SLD 7	-0.15675	-0.47026	SLE RA 5	-0.18357	-0.5507	SLE RA 5	0.85753
209	SLD 12	-0.15726	-0.47179	SLE RA 5	-0.18458	-0.55375	SLE RA 5	0.86534
210	SLD 7	-0.15731	-0.47193	SLE RA 5	-0.18465	-0.55395	SLE RA 5	0.86541
211	SLD 12	-0.15777	-0.47331	SLE RA 5	-0.18559	-0.55676	SLE RA 5	0.87144
212	SLD 7	-0.1578	-0.4734	SLE RA 5	-0.18562	-0.55686	SLE RA 5	0.87151
213	SLD 12	-0.15814	-0.47442	SLE RA 5	-0.18633	-0.559	SLE RA 5	0.87577
214	SLD 7	-0.15851	-0.47552	SLE RA 5	-0.18693	-0.56078	SLE RA 5	0.87915
215	SLD 7	-0.15816	-0.47449	SLE RA 5	-0.18635	-0.55905	SLE RA 5	0.87581
216	SLD 11	-0.15838	-0.47515	SLE RA 5	-0.18677	-0.56032	SLE RA 5	0.87835
217	SLD 8	-0.15836	-0.47509	SLE RA 5	-0.18675	-0.56024	SLE RA 5	0.87835
218	SLD 7	-0.15034	-0.45102	SLE RA 5	-0.17129	-0.51386	SLE RA 5	0.77753
219	SLD 12	-0.15042	-0.45125	SLE RA 5	-0.17135	-0.51406	SLE RA 5	0.77738
220	SLD 16	-0.15279	-0.45838	SLE RA 5	-0.17408	-0.52225	SLE RA 5	0.75747
221	SLD 3	-0.1527	-0.45811	SLE RA 5	-0.17398	-0.52194	SLE RA 5	0.75759
222	SLD 12	-0.14982	-0.44946	SLE RA 5	-0.17101	-0.51302	SLE RA 5	0.79653
223	SLD 7	-0.14977	-0.4493	SLE RA 5	-0.17096	-0.51287	SLE RA 5	0.79674
224	SLD 7	-0.15059	-0.45177	SLE RA 5	-0.17232	-0.51695	SLE RA 5	0.80678
225	SLD 12	-0.15061	-0.45183	SLE RA 5	-0.17231	-0.51693	SLE RA 5	0.80674
226	SLD 7	-0.15189	-0.45567	SLE RA 5	-0.1742	-0.5226	SLE RA 5	0.82316
227	SLD 12	-0.15187	-0.45562	SLE RA 5	-0.17415	-0.52246	SLE RA 5	0.82298
228	SLD 16	-0.15662	-0.46985	SLE RA 5	-0.17945	-0.53835	SLE RA 5	0.74359
229	SLD 3	-0.15649	-0.46947	SLE RA 5	-0.1793	-0.53791	SLE RA 5	0.74376
230	SLD 12	-0.15304	-0.45911	SLE RA 5	-0.17587	-0.5276	SLE RA 5	0.8371
231	SLD 7	-0.15306	-0.45917	SLE RA 5	-0.17591	-0.52773	SLE RA 5	0.8372
232	SLD 12	-0.15395	-0.46186	SLE RA 5	-0.17728	-0.53185	SLE RA 5	0.84899
233	SLD 7	-0.15399	-0.46196	SLE RA 5	-0.17734	-0.53202	SLE RA 5	0.8491
234	SLD 15	-0.19474	-0.58423	SLD 2	-0.24377	-0.73131	SLE RA 5	0.55458
235	SLD 4	-0.19443	-0.58328	SLD 13	-0.24339	-0.73017	SLE RA 5	0.55489
236	SLD 12	-0.15479	-0.46437	SLE RA 5	-0.17865	-0.53596	SLE RA 5	0.85899
237	SLD 7	-0.15483	-0.46449	SLE RA 5	-0.17872	-0.53615	SLE RA 5	0.85909
238	SLD 16	-0.16455	-0.49365	SLD 1	-0.19109	-0.57326	SLE RA 5	0.71824
239	SLD 3	-0.16439	-0.49318	SLD 14	-0.1909	-0.5727	SLE RA 5	0.71826
240	SLD 12	-0.15563	-0.46689	SLE RA 5	-0.18008	-0.54024	SLE RA 5	0.87353
241	SLD 7	-0.15567	-0.46701	SLE RA 5	-0.18014	-0.54041	SLE RA 5	0.87361



Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico	
	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.
242	SLD 11	-0.1564	-0.4692	SLE RA 5	-0.1814	-0.54421	SLE RA 5	0.87984
243	SLD 8	-0.15637	-0.46911	SLE RA 5	-0.18136	-0.54407	SLE RA 5	0.87985
244	SLD 16	-0.17467	-0.52402	SLD 1	-0.20812	-0.62435	SLE RA 5	0.67934
245	SLD 3	-0.17448	-0.52343	SLD 14	-0.20788	-0.62365	SLE RA 5	0.67938
246	SLD 11	-0.15691	-0.47074	SLE RA 5	-0.18225	-0.54675	SLE RA 5	0.88426
247	SLD 16	-0.18491	-0.55473	SLD 1	-0.22578	-0.67735	SLE RA 5	0.62773
248	SLD 3	-0.18464	-0.55392	SLD 14	-0.22544	-0.67633	SLE RA 5	0.62808
249	SLD 11	-0.15721	-0.47164	SLE RA 5	-0.18264	-0.54791	SLE RA 5	0.88683
250	SLD 7	-0.15739	-0.47217	SLE RA 5	-0.18272	-0.54816	SLE RA 5	0.88766
251	SLD 8	-0.1569	-0.47069	SLE RA 5	-0.18221	-0.54664	SLE RA 5	0.88431
252	SLD 8	-0.1572	-0.47161	SLE RA 5	-0.18262	-0.54785	SLE RA 5	0.88685
253	SLD 16	-0.15159	-0.45478	SLE RA 5	-0.17239	-0.51717	SLE RA 5	0.76443
254	SLD 3	-0.15149	-0.45446	SLE RA 5	-0.17227	-0.5168	SLE RA 5	0.76458
255	SLD 16	-0.15013	-0.45039	SLE RA 5	-0.17015	-0.51046	SLE RA 5	0.78185
256	SLD 3	-0.15004	-0.45013	SLE RA 5	-0.17005	-0.51016	SLE RA 5	0.78205
257	SLD 16	-0.15077	-0.45231	SLE RA 5	-0.17035	-0.51106	SLE RA 5	0.80176
258	SLD 3	-0.15072	-0.45215	SLE RA 5	-0.1703	-0.51089	SLE RA 5	0.79468
259	SLD 7	-0.15216	-0.45649	SLE RA 5	-0.17254	-0.51763	SLE RA 5	0.82095
260	SLD 12	-0.15221	-0.45664	SLE RA 5	-0.17257	-0.51772	SLE RA 5	0.8207
261	SLD 7	-0.15384	-0.46153	SLE RA 5	-0.17491	-0.52473	SLE RA 5	0.83749
262	SLD 12	-0.15387	-0.46162	SLE RA 5	-0.17492	-0.52475	SLE RA 5	0.83727
263	SLD 7	-0.15486	-0.46457	SLE RA 5	-0.17639	-0.52918	SLE RA 5	0.85148
264	SLD 12	-0.15489	-0.46466	SLE RA 5	-0.17639	-0.52917	SLE RA 5	0.85123
265	SLD 7	-0.15552	-0.46656	SLE RA 5	-0.1774	-0.5322	SLE RA 5	0.86308
266	SLD 12	-0.15551	-0.46652	SLE RA 5	-0.17736	-0.53208	SLE RA 5	0.86286
267	SLD 12	-0.15633	-0.46899	SLE RA 5	-0.1787	-0.5361	SLE RA 5	0.87283
268	SLD 7	-0.15637	-0.4691	SLE RA 5	-0.17875	-0.53626	SLE RA 5	0.87294
269	SLD 12	-0.15748	-0.47245	SLE RA 5	-0.18055	-0.54165	SLE RA 5	0.88118
270	SLD 7	-0.15753	-0.47259	SLE RA 5	-0.18061	-0.54182	SLE RA 5	0.88126
271	SLD 8	-0.15861	-0.47584	SLE RA 5	-0.1823	-0.5469	SLE RA 5	0.88785
272	SLD 11	-0.15865	-0.47594	SLE RA 5	-0.18235	-0.54704	SLE RA 5	0.88789
273	SLD 8	-0.15947	-0.47842	SLE RA 5	-0.18336	-0.55009	SLE RA 5	0.89464
274	SLD 8	-0.15925	-0.47774	SLE RA 5	-0.18324	-0.54972	SLE RA 5	0.89225
275	SLD 11	-0.15927	-0.47782	SLE RA 5	-0.18327	-0.54981	SLE RA 5	0.89227
276	SLD 11	-0.15967	-0.47902	SLE RA 5	-0.1833	-0.54991	SLE RA 5	0.89542
277	SLD 11	-0.15951	-0.47854	SLE RA 5	-0.1834	-0.55019	SLE RA 5	0.89469
278	SLD 16	-0.1555	-0.46651	SLE RA 5	-0.17748	-0.53245	SLE RA 5	0.75793
279	SLD 3	-0.15538	-0.46613	SLE RA 5	-0.17734	-0.53201	SLE RA 5	0.7581
280	SLD 15	-0.20275	-0.60825	SLD 2	-0.25418	-0.76254	SLE RA 5	0.56554
281	SLD 4	-0.20252	-0.60757	SLD 13	-0.25391	-0.76174	SLE RA 5	0.56565
282	SLD 16	-0.16659	-0.49978	SLD 1	-0.19218	-0.57655	SLE RA 5	0.72855
283	SLD 3	-0.16646	-0.49937	SLD 14	-0.19202	-0.57607	SLE RA 5	0.72853
284	SLD 4	-0.18024	-0.54071	SLD 13	-0.21405	-0.64215	SLE RA 5	0.68758
285	SLD 15	-0.18043	-0.54128	SLD 2	-0.21428	-0.64285	SLE RA 5	0.68762
286	SLD 4	-0.19215	-0.57645	SLD 13	-0.23433	-0.70299	SLE RA 5	0.63926
287	SLD 15	-0.19232	-0.57697	SLD 2	-0.23452	-0.70357	SLE RA 5	0.63944
288	SLD 16	-0.15161	-0.45483	SLE RA 5	-0.17213	-0.51639	SLE RA 5	0.78211
289	SLD 3	-0.15151	-0.45452	SLE RA 5	-0.17202	-0.51605	SLE RA 5	0.7823
290	SLD 16	-0.15265	-0.45796	SLE RA 5	-0.17293	-0.51879	SLE RA 5	0.80584
291	SLD 3	-0.15259	-0.45776	SLE RA 5	-0.17285	-0.51856	SLE RA 5	0.8061
292	SLD 16	-0.15656	-0.46969	SLE RA 5	-0.17687	-0.53061	SLE RA 5	0.82658
293	SLD 3	-0.15653	-0.46959	SLE RA 5	-0.17684	-0.53051	SLE RA 5	0.82684
294	SLD 7	-0.15966	-0.47898	SLE RA 5	-0.1813	-0.54389	SLE RA 5	0.87904
295	SLD 12	-0.15899	-0.47697	SLE RA 5	-0.18015	-0.54044	SLE RA 5	0.86909
296	SLD 7	-0.159	-0.47699	SLE RA 5	-0.18017	-0.54051	SLE RA 5	0.86922
297	SLD 12	-0.15967	-0.479	SLE RA 5	-0.18129	-0.54388	SLE RA 5	0.8791
298	SLD 12	-0.15946	-0.47839	SLE RA 5	-0.1805	-0.54149	SLE RA 5	0.85948
299	SLD 7	-0.15945	-0.47835	SLE RA 5	-0.1805	-0.54149	SLE RA 5	0.8599
300	SLD 7	-0.16158	-0.48473	SLE RA 5	-0.18401	-0.55204	SLE RA 5	0.88963
301	SLD 7	-0.16354	-0.49061	SLE RA 5	-0.18615	-0.55844	SLE RA 5	0.90373
302	SLD 8	-0.16356	-0.49068	SLE RA 5	-0.1866	-0.55981	SLE RA 5	0.90308
303	SLD 12	-0.15928	-0.47783	SLE RA 5	-0.18022	-0.54066	SLE RA 5	0.84553
304	SLD 7	-0.15925	-0.47774	SLE RA 5	-0.18021	-0.54062	SLE RA 5	0.84603
305	SLD 12	-0.16168	-0.48504	SLE RA 5	-0.18411	-0.55234	SLE RA 5	0.89004
306	SLD 11	-0.1636	-0.49079	SLE RA 5	-0.18664	-0.55991	SLE RA 5	0.90315
307	SLD 8	-0.16387	-0.4916	SLE RA 5	-0.18733	-0.562	SLE RA 5	0.90115
308	SLD 11	-0.164	-0.49201	SLE RA 5	-0.18746	-0.56238	SLE RA 5	0.90144
309	SLD 8	-0.16362	-0.49087	SLE RA 5	-0.18698	-0.56095	SLE RA 5	0.89708
310	SLD 11	-0.16366	-0.49097	SLE RA 5	-0.18703	-0.56108	SLE RA 5	0.89704
311	SLD 13	-0.2116	-0.63481	SLD 4	-0.26936	-0.80808	SLE RA 5	0.57123
312	SLD 2	-0.21146	-0.63438	SLD 15	-0.26923	-0.80768	SLE RA 5	0.57065
313	SLD 15	-0.15936	-0.47809	SLE RA 5	-0.18228	-0.54683	SLE RA 5	0.76435
314	SLD 4	-0.15925	-0.47774	SLE RA 5	-0.18215	-0.54644	SLE RA 5	0.76434
315	SLD 15	-0.17108	-0.51325	SLD 2	-0.19798	-0.59395	SLE RA 5	0.73629
316	SLD 4	-0.17098	-0.51293	SLD 13	-0.19787	-0.59362	SLE RA 5	0.7363
317	SLD 7	-0.16267	-0.48802	SLE RA 5	-0.18381	-0.55144	SLE RA 5	0.88462
318	SLD 12	-0.16267	-0.488	SLE RA 5	-0.18379	-0.55138	SLE RA 5	0.8849
319	SLD 12	-0.16206	-0.48617	SLE RA 5	-0.18279	-0.54838	SLE RA 5	0.87481
320	SLD 7	-0.16688	-0.50064	SLE RA 5	-0.18861	-0.56583	SLE RA 5	0.90788
321	SLD 7	-0.16205	-0.48616	SLE RA 5	-0.1828	-0.54841	SLE RA 5	0.87488
322	SLD 8	-0.16719	-0.50158	SLE RA 5	-0.18939	-0.56816	SLE RA 5	0.90728
323	SLD 11	-0.1672	-0.50161	SLE RA 5	-0.18939	-0.56816	SLE RA 5	0.90752
324	SLD 3	-0.15404	-0.46211	SLE RA 5	-0.17534	-0.52603	SLE RA 5	0.78887
325	SLD 16	-0.15415	-0.46246	SLE RA 5	-0.17548	-0.52643	SLE RA 5	0.7886
326	SLD 13	-0.18679	-0.56038	SLD 4	-0.22234	-0.66701	SLE RA 5	0.70082
327	SLD 2	-0.18668	-0.56004	SLD 15	-0.22223	-0.6667	SLE RA 5	0.70055
328	SLD 3	-0.15498	-0.46493	SLE RA 5	-0.17609	-0.52826	SLE RA 5	0.8093
329	SLD 16	-0.15507	-0.4652	SLE RA 5	-0.17619	-0.52858	SLE RA 5	0.80903
330	SLD 7	-0.16579	-0.49738	SLE RA 5	-0.18755	-0.56265	SLE RA 5	0.89355
331	SLD 12	-0.16578	-0.49734	SLE RA 5	-0.18752	-0.56256	SLE RA 5	0.89392
332	SLD 12	-0.16391	-0.49174	SLE RA 5	-0.18447	-0.5534	SLE RA 5	0.86287
333	SLD 7	-0.16388	-0.49164	SLE RA 5	-0.18445	-0.55334	SLE RA 5	0.86327
334	SLD 8	-0.16863	-0.50588	SLE RA 5	-0.19124	-0.57373	SLE RA 5	0.90561
335	SLD 3	-0.15996	-0.47987	SLE RA 5	-0.18145	-0.54436	SLE RA 5	0.83349
336	SLD 11	-0.16866	-0.50597	SLE RA 5	-0.19126	-0.57378	SLE RA 5	0.90586
337	SLD 16	-0.16001	-0.48002	SLE RA 5	-0.18152	-0.54457	SLE RA 5	0.83288
338	SLD 13	-0.20048	-0.60144	SLD 4	-0.24851	-0.74554	SLE RA 5	0.65675
339	SLD 16	-0.1658	-0.49741	SLE RA 5	-0.18682	-0.56046	SLE RA 5	0.84808
340	SLD 8	-0.17044	-0.51132	SLE RA 5	-0.19255	-0.57766	SLE RA 5	0.90309
341	SLD 11	-0.17045	-0.51135	SLE RA 5	-0.19257	-0.57772	SLE RA 5	0.90307

Nodo Ind.	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico	
	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.
342	SLD 3	-0.16575	-0.49726	SLE RA 5	-0.18677	-0.5603	SLE RA 5	0.84863
343	SLD 2	-0.20037	-0.60111	SLD 15	-0.24841	-0.74524	SLE RA 5	0.65616
345	SLD 8	-0.1681	-0.5043	SLE RA 5	-0.18899	-0.56697	SLE RA 5	0.9084
346	SLD 8	-0.16848	-0.50545	SLE RA 5	-0.18972	-0.56915	SLE RA 5	0.90786
347	SLD 11	-0.16848	-0.50545	SLE RA 5	-0.18971	-0.56914	SLE RA 5	0.90807
348	SLD 12	-0.16372	-0.49116	SLE RA 5	-0.18444	-0.55333	SLE RA 5	0.88565
349	SLD 12	-0.16666	-0.49997	SLE RA 5	-0.18755	-0.56264	SLE RA 5	0.89423
350	SLD 8	-0.16993	-0.5098	SLE RA 5	-0.19116	-0.57347	SLE RA 5	0.90606
351	SLD 7	-0.16373	-0.4912	SLE RA 5	-0.18447	-0.5534	SLE RA 5	0.88538
352	SLD 7	-0.16673	-0.50019	SLE RA 5	-0.18763	-0.56288	SLE RA 5	0.89404
353	SLD 11	-0.16992	-0.50975	SLE RA 5	-0.19114	-0.57341	SLE RA 5	0.90625
354	SLD 7	-0.1631	-0.48929	SLE RA 5	-0.18353	-0.5506	SLE RA 5	0.87563
355	SLD 12	-0.1631	-0.48931	SLE RA 5	-0.18352	-0.55057	SLE RA 5	0.87573
356	SLD 11	-0.17015	-0.51046	SLE RA 5	-0.1909	-0.5727	SLE RA 5	0.9017
357	SLD 8	-0.17013	-0.51039	SLE RA 5	-0.19086	-0.57259	SLE RA 5	0.90178
358	SLD 7	-0.16473	-0.4942	SLE RA 5	-0.18474	-0.55421	SLE RA 5	0.8645
359	SLD 12	-0.16476	-0.49429	SLE RA 5	-0.18475	-0.55425	SLE RA 5	0.86438
360	SLD 3	-0.1605	-0.48151	SLE RA 5	-0.18199	-0.54597	SLE RA 5	0.83527
361	SLD 16	-0.16051	-0.48152	SLE RA 5	-0.18201	-0.54602	SLE RA 5	0.83498
362	SLD 3	-0.16475	-0.49425	SLE RA 5	-0.1853	-0.5559	SLE RA 5	0.85091
363	SLD 16	-0.16476	-0.49429	SLE RA 5	-0.18532	-0.55597	SLE RA 5	0.85063
364	SLD 3	-0.15599	-0.46798	SLE RA 5	-0.17759	-0.53276	SLE RA 5	0.81099
365	SLD 16	-0.15605	-0.46815	SLE RA 5	-0.17766	-0.53298	SLE RA 5	0.81422
366	SLD 13	-0.21056	-0.63169	SLD 4	-0.27679	-0.83038	SLE RA 5	0.572
367	SLD 2	-0.21047	-0.63142	SLD 15	-0.27674	-0.83021	SLE RA 5	0.5721
368	SLD 13	-0.17201	-0.51602	SLD 4	-0.20374	-0.61121	SLE RA 5	0.73786
369	SLD 2	-0.17194	-0.51583	SLD 15	-0.20372	-0.61116	SLE RA 5	0.73798
370	SLD 13	-0.18537	-0.55611	SLD 4	-0.22777	-0.6833	SLE RA 5	0.70254
371	SLD 2	-0.18528	-0.55583	SLD 15	-0.22772	-0.68315	SLE RA 5	0.70253
372	SLD 2	-0.16117	-0.48352	SLE RA 5	-0.18563	-0.5569	SLE RA 5	0.76557
373	SLD 13	-0.16125	-0.48375	SLE RA 5	-0.18571	-0.55714	SLE RA 5	0.76539
374	SLD 13	-0.19795	-0.59386	SLD 4	-0.25277	-0.75831	SLE RA 5	0.65124
375	SLD 2	-0.19785	-0.59356	SLD 15	-0.25272	-0.75815	SLE RA 5	0.65115
376	SLD 3	-0.15547	-0.4664	SLE RA 5	-0.17756	-0.53268	SLE RA 5	0.79074
377	SLD 16	-0.15559	-0.46676	SLE RA 5	-0.1777	-0.53311	SLE RA 5	0.79047
378	SLD 8	-0.16804	-0.50411	SLE RA 5	-0.18841	-0.56524	SLE RA 5	0.90352
379	SLD 11	-0.16748	-0.50243	SLE RA 5	-0.18779	-0.56338	SLE RA 5	0.8991
380	SLD 11	-0.16804	-0.50411	SLE RA 5	-0.18842	-0.56527	SLE RA 5	0.9036
381	SLD 8	-0.16741	-0.50222	SLE RA 5	-0.1877	-0.5631	SLE RA 5	0.89913
382	SLD 11	-0.16741	-0.50224	SLE RA 5	-0.18781	-0.56343	SLE RA 5	0.90548
383	SLD 8	-0.1674	-0.50221	SLE RA 5	-0.18779	-0.56338	SLE RA 5	0.90532
384	SLD 11	-0.16724	-0.50173	SLE RA 5	-0.18741	-0.56223	SLE RA 5	0.90591
385	SLD 7	-0.16519	-0.49556	SLE RA 5	-0.18559	-0.55676	SLE RA 5	0.89209
386	SLD 12	-0.16515	-0.49544	SLE RA 5	-0.18553	-0.55658	SLE RA 5	0.89224
387	SLD 7	-0.16293	-0.4888	SLE RA 5	-0.1834	-0.5502	SLE RA 5	0.88331
388	SLD 12	-0.16289	-0.48868	SLE RA 5	-0.18334	-0.55002	SLE RA 5	0.88336
389	SLD 7	-0.16211	-0.48632	SLE RA 5	-0.18239	-0.54716	SLE RA 5	0.87343
390	SLD 12	-0.16209	-0.48627	SLE RA 5	-0.18235	-0.54705	SLE RA 5	0.87345
391	SLD 7	-0.16261	-0.48783	SLE RA 5	-0.18242	-0.54726	SLE RA 5	0.86227
392	SLD 12	-0.16263	-0.48789	SLE RA 5	-0.18242	-0.54726	SLE RA 5	0.86247
393	SLD 3	-0.16132	-0.48397	SLE RA 5	-0.18189	-0.54567	SLE RA 5	0.84902
394	SLD 16	-0.16131	-0.48393	SLE RA 5	-0.18189	-0.54566	SLE RA 5	0.84834
395	SLD 3	-0.15856	-0.47569	SLE RA 5	-0.17992	-0.53977	SLE RA 5	0.83305
396	SLD 16	-0.15852	-0.47557	SLE RA 5	-0.1799	-0.53971	SLE RA 5	0.83273
397	SLD 3	-0.15579	-0.46738	SLE RA 5	-0.17759	-0.53276	SLE RA 5	0.81206
398	SLD 16	-0.15587	-0.46761	SLE RA 5	-0.17768	-0.53303	SLE RA 5	0.81201
399	SLD 3	-0.155	-0.46499	SLE RA 5	-0.1771	-0.53131	SLE RA 5	0.79718
400	SLD 16	-0.15509	-0.46528	SLE RA 5	-0.17722	-0.53167	SLE RA 5	0.79692
401	SLD 7	-0.16487	-0.49461	SLE RA 5	-0.18496	-0.55487	SLE RA 5	0.89451
402	SLD 8	-0.16559	-0.49677	SLE RA 5	-0.18557	-0.5567	SLE RA 5	0.89859
403	SLD 11	-0.16556	-0.49667	SLE RA 5	-0.18553	-0.5566	SLE RA 5	0.89851
404	SLD 12	-0.1648	-0.4944	SLE RA 5	-0.18487	-0.5546	SLE RA 5	0.89205
405	SLD 13	-0.20497	-0.6149	SLD 4	-0.27531	-0.82594	SLE RA 5	0.56728
406	SLD 2	-0.20493	-0.61479	SLD 15	-0.27532	-0.82596	SLE RA 5	0.56784
407	SLD 13	-0.17138	-0.51415	SLD 4	-0.20894	-0.62681	SLE RA 5	0.73228
408	SLD 13	-0.19393	-0.58179	SLD 4	-0.25325	-0.75974	SLE RA 5	0.64242
409	SLD 13	-0.1824	-0.54719	SLD 4	-0.23042	-0.69127	SLE RA 5	0.69553
410	SLD 2	-0.17134	-0.51402	SLD 15	-0.20897	-0.62692	SLE RA 5	0.73255
411	SLD 2	-0.18229	-0.54688	SLD 15	-0.23036	-0.69108	SLE RA 5	0.6959
412	SLD 2	-0.19382	-0.58146	SLD 15	-0.2532	-0.75959	SLE RA 5	0.64276
413	SLD 2	-0.16226	-0.48677	SLD 15	-0.19123	-0.57368	SLE RA 5	0.7601
414	SLD 13	-0.16226	-0.48678	SLD 4	-0.19115	-0.57344	SLE RA 5	0.75998
415	SLD 8	-0.16545	-0.49634	SLE RA 5	-0.18523	-0.5557	SLE RA 5	0.89766
416	SLD 11	-0.16559	-0.49676	SLE RA 5	-0.18512	-0.55537	SLE RA 5	0.89837
417	SLD 11	-0.16543	-0.4963	SLE RA 5	-0.18522	-0.55565	SLE RA 5	0.89761
418	SLD 7	-0.16313	-0.4894	SLE RA 5	-0.18335	-0.55004	SLE RA 5	0.88529
419	SLD 7	-0.1616	-0.48481	SLE RA 5	-0.18196	-0.54587	SLE RA 5	0.87716
420	SLD 12	-0.16309	-0.48928	SLE RA 5	-0.18329	-0.54987	SLE RA 5	0.88517
421	SLD 1	-0.15693	-0.47079	SLE RA 5	-0.18077	-0.54231	SLE RA 5	0.78071
422	SLD 14	-0.15704	-0.47113	SLE RA 5	-0.18092	-0.54276	SLE RA 5	0.7804
423	SLD 12	-0.16156	-0.48469	SLE RA 5	-0.18189	-0.54568	SLE RA 5	0.87693
424	SLD 7	-0.16073	-0.4822	SLE RA 5	-0.18102	-0.54305	SLE RA 5	0.86689
425	SLD 12	-0.16074	-0.48221	SLE RA 5	-0.181	-0.54301	SLE RA 5	0.86678
426	SLD 16	-0.16044	-0.48132	SLE RA 5	-0.18055	-0.54165	SLE RA 5	0.85485
427	SLD 3	-0.16042	-0.48127	SLE RA 5	-0.18053	-0.5416	SLE RA 5	0.85487
428	SLD 3	-0.15539	-0.46617	SLE RA 5	-0.17817	-0.53451	SLE RA 5	0.79159
429	SLD 16	-0.1555	-0.4665	SLE RA 5	-0.17832	-0.53495	SLE RA 5	0.79127
430	SLD 3	-0.15536	-0.46607	SLE RA 5	-0.17768	-0.53304	SLE RA 5	0.80805
431	SLD 16	-0.15544	-0.46633	SLE RA 5	-0.17779	-0.53336	SLE RA 5	0.8079
432	SLD 3	-0.15675	-0.47025	SLE RA 5	-0.17859	-0.53577	SLE RA 5	0.82477
433	SLD 3	-0.15867	-0.47602	SLE RA 5	-0.17979	-0.53936	SLE RA 5	0.84065
434	SLD 16	-0.15679	-0.47037	SLE RA 5	-0.17865	-0.53596	SLE RA 5	0.82452
435	SLD 16	-0.15869	-0.47607	SLE RA 5	-0.17982	-0.53946	SLE RA 5	0.84049
436	SLD 7	-0.16372	-0.49116	SLE RA 5	-0.18344	-0.55033	SLE RA 5	0.88654
437	SLD 12	-0.1644	-0.49319	SLE RA 5	-0.18389	-0.55166	SLE RA 5	0.88999
438	SLD 12	-0.16373	-0.4912	SLE RA 5	-0.18343	-0.5503	SLE RA 5	0.88643
439	SLD 7	-0.16439	-0.49316	SLE RA 5	-0.18388	-0.55165	SLE RA 5	0.88991
440	SLD 11	-0.16535	-0.49604	SLE RA 5	-0.18405	-0.55215	SLE RA 5	0.89169
441	SLD 7	-0.1618	-0.48541	SLE RA 5	-0.18186	-0.54559	SLE RA 5	0.87138
442	SLD 12	-0.16185	-0.48556	SLE RA 5	-0.18188	-0.54565	SLE RA 5	0.87128

Nodo Ind.	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico	
	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.
443	SLD 12	-0.16516	-0.49547	SLE RA 5	-0.18405	-0.55216	SLE RA 5	0.88967
444	SLD 7	-0.16311	-0.48933	SLE RA 5	-0.18283	-0.54848	SLE RA 5	0.87847
445	SLD 7	-0.16519	-0.49556	SLE RA 5	-0.18406	-0.55218	SLE RA 5	0.88951
446	SLD 12	-0.16318	-0.48953	SLE RA 5	-0.18285	-0.54856	SLE RA 5	0.87828
447	SLD 1	-0.15672	-0.47015	SLE RA 5	-0.18126	-0.54379	SLE RA 5	0.79087
448	SLD 14	-0.15681	-0.47043	SLE RA 5	-0.18139	-0.54418	SLE RA 5	0.79065
449	SLD 7	-0.16167	-0.48502	SLE RA 5	-0.1817	-0.5451	SLE RA 5	0.86066
450	SLD 12	-0.16172	-0.48517	SLE RA 5	-0.18173	-0.54518	SLE RA 5	0.86062
451	SLD 3	-0.16027	-0.48081	SLE RA 5	-0.18129	-0.54388	SLE RA 5	0.84883
452	SLD 16	-0.1603	-0.48091	SLE RA 5	-0.18132	-0.54397	SLE RA 5	0.8488
453	SLD 3	-0.15655	-0.46965	SLE RA 5	-0.18003	-0.5401	SLE RA 5	0.80108
454	SLD 7	-0.1644	-0.49321	SLE RA 5	-0.18366	-0.55098	SLE RA 5	0.8832
455	SLD 16	-0.15665	-0.46994	SLE RA 5	-0.18015	-0.54045	SLE RA 5	0.80097
456	SLD 12	-0.16447	-0.49342	SLE RA 5	-0.18369	-0.55107	SLE RA 5	0.88304
457	SLD 12	-0.16495	-0.49484	SLE RA 5	-0.18396	-0.55187	SLE RA 5	0.88551
458	SLD 1	-0.15889	-0.47667	SLD 16	-0.18686	-0.56059	SLE RA 5	0.77303
459	SLD 14	-0.15898	-0.47695	SLD 3	-0.187	-0.56101	SLE RA 5	0.7728
460	SLD 13	-0.17256	-0.51767	SLD 4	-0.21684	-0.65051	SLE RA 5	0.72445
461	SLD 7	-0.16499	-0.49496	SLE RA 5	-0.18398	-0.55194	SLE RA 5	0.88533
462	SLD 2	-0.17258	-0.51774	SLD 15	-0.21697	-0.65092	SLE RA 5	0.72453
463	SLD 13	-0.16444	-0.49332	SLD 4	-0.19987	-0.59962	SLE RA 5	0.75177
464	SLD 2	-0.16436	-0.49308	SLD 15	-0.19977	-0.59931	SLE RA 5	0.75222
465	SLD 13	-0.18308	-0.54924	SLD 4	-0.23812	-0.71435	SLE RA 5	0.6853
466	SLD 2	-0.18294	-0.54883	SLD 15	-0.23793	-0.7138	SLE RA 5	0.68591
467	SLD 13	-0.19352	-0.58056	SLD 4	-0.25916	-0.77749	SLE RA 5	0.63342
468	SLD 13	-0.20368	-0.61105	SLD 4	-0.27979	-0.83937	SLE RA 5	0.56031
469	SLD 2	-0.20372	-0.61116	SLD 15	-0.27989	-0.83968	SLE RA 5	0.5603
470	SLD 2	-0.1932	-0.5796	SLD 15	-0.25862	-0.77586	SLE RA 5	0.63528
471	SLD 3	-0.15733	-0.47199	SLE RA 5	-0.1804	-0.54121	SLE RA 5	0.81713
472	SLD 16	-0.15741	-0.47222	SLE RA 5	-0.18049	-0.54147	SLE RA 5	0.81708
473	SLD 7	-0.16425	-0.49276	SLE RA 5	-0.18355	-0.55064	SLE RA 5	0.87984
474	SLD 12	-0.16548	-0.49643	SLE RA 5	-0.18421	-0.55263	SLE RA 5	0.88628
475	SLD 7	-0.16555	-0.49664	SLE RA 5	-0.18425	-0.55274	SLE RA 5	0.88607
476	SLD 12	-0.16437	-0.49311	SLE RA 5	-0.18361	-0.55082	SLE RA 5	0.87955
477	SLD 16	-0.1592	-0.47759	SLE RA 5	-0.18163	-0.5449	SLE RA 5	0.83315
478	SLD 3	-0.15914	-0.47743	SLE RA 5	-0.18158	-0.54473	SLE RA 5	0.83319
479	SLD 7	-0.16362	-0.49087	SLE RA 5	-0.18316	-0.54948	SLE RA 5	0.8667
480	SLD 12	-0.16367	-0.49101	SLE RA 5	-0.18318	-0.54954	SLE RA 5	0.86666
481	SLD 11	-0.16714	-0.50142	SLE RA 5	-0.18483	-0.5545	SLE RA 5	0.88629
482	SLD 7	-0.16434	-0.49302	SLE RA 5	-0.18363	-0.55089	SLE RA 5	0.87072
483	SLD 12	-0.16442	-0.49326	SLE RA 5	-0.18368	-0.55103	SLE RA 5	0.87062
484	SLD 12	-0.16709	-0.50126	SLE RA 5	-0.18492	-0.55476	SLE RA 5	0.88567
485	SLD 7	-0.16712	-0.50135	SLE RA 5	-0.18494	-0.55482	SLE RA 5	0.88561
486	SLD 3	-0.16364	-0.49092	SLE RA 5	-0.18323	-0.5497	SLE RA 5	0.86143
487	SLD 16	-0.16367	-0.491	SLE RA 5	-0.18326	-0.54977	SLE RA 5	0.86139
488	SLD 12	-0.16677	-0.50031	SLE RA 5	-0.18495	-0.55484	SLE RA 5	0.88309
489	SLD 7	-0.16573	-0.4972	SLE RA 5	-0.18448	-0.55345	SLE RA 5	0.87722
490	SLD 7	-0.16693	-0.50078	SLE RA 5	-0.18505	-0.55515	SLE RA 5	0.88275
491	SLD 12	-0.16591	-0.49774	SLE RA 5	-0.18459	-0.55377	SLE RA 5	0.87697
492	SLD 7	-0.16631	-0.49892	SLE RA 5	-0.18481	-0.55443	SLE RA 5	0.87897
493	SLD 12	-0.16677	-0.50031	SLE RA 5	-0.18502	-0.55506	SLE RA 5	0.88115
494	SLD 7	-0.16682	-0.50047	SLE RA 5	-0.18506	-0.55518	SLE RA 5	0.88104
495	SLD 12	-0.16645	-0.49935	SLE RA 5	-0.18489	-0.55468	SLE RA 5	0.8788
496	SLD 1	-0.15885	-0.47655	SLD 16	-0.18682	-0.56045	SLE RA 5	0.7858
497	SLD 14	-0.15894	-0.47682	SLD 3	-0.18698	-0.56093	SLE RA 5	0.7856
498	SLD 16	-0.16266	-0.48797	SLE RA 5	-0.18458	-0.55373	SLE RA 5	0.84342
499	SLD 3	-0.16262	-0.48785	SLE RA 5	-0.18453	-0.5536	SLE RA 5	0.84347
500	SLD 16	-0.16195	-0.48585	SLE RA 5	-0.18474	-0.55421	SLE RA 5	0.83541
501	SLD 3	-0.1619	-0.48569	SLE RA 5	-0.18468	-0.55405	SLE RA 5	0.83547
502	SLD 7	-0.16744	-0.50232	SLE RA 5	-0.18568	-0.55703	SLE RA 5	0.87236
503	SLD 3	-0.16406	-0.49217	SLE RA 5	-0.18495	-0.55486	SLE RA 5	0.8514
504	SLD 16	-0.16409	-0.49226	SLE RA 5	-0.18499	-0.55496	SLE RA 5	0.85135
505	SLD 12	-0.169	-0.507	SLE RA 5	-0.18626	-0.55877	SLE RA 5	0.88074
506	SLD 12	-0.16759	-0.50277	SLE RA 5	-0.18577	-0.55731	SLE RA 5	0.8722
507	SLD 7	-0.1691	-0.50731	SLE RA 5	-0.18633	-0.55898	SLE RA 5	0.88059
508	SLD 1	-0.15926	-0.47778	SLD 16	-0.18557	-0.55672	SLE RA 5	0.79772
509	SLD 14	-0.15934	-0.47803	SLD 3	-0.18572	-0.55716	SLE RA 5	0.79757
510	SLD 3	-0.16584	-0.49751	SLE RA 5	-0.18593	-0.55778	SLE RA 5	0.85608
511	SLD 16	-0.16587	-0.4976	SLE RA 5	-0.18596	-0.55787	SLE RA 5	0.85603
512	SLD 3	-0.16801	-0.50404	SLE RA 5	-0.18625	-0.55876	SLE RA 5	0.86622
513	SLD 16	-0.16809	-0.50426	SLE RA 5	-0.18632	-0.55897	SLE RA 5	0.86611
514	SLD 3	-0.16701	-0.50102	SLE RA 5	-0.18618	-0.55853	SLE RA 5	0.86118
515	SLE RA 1	-0.17021	-0.51064	SLE RA 5	-0.18713	-0.56139	SLE RA 5	0.8802
516	SLD 16	-0.16705	-0.50114	SLE RA 5	-0.18621	-0.55864	SLE RA 5	0.86112
517	SLE RA 1	-0.17023	-0.51069	SLE RA 5	-0.18714	-0.56143	SLE RA 5	0.88017
518	SLD 1	-0.16086	-0.48259	SLE RA 5	-0.18601	-0.55804	SLE RA 5	0.81217
519	SLD 14	-0.16094	-0.48281	SLE RA 5	-0.18611	-0.55834	SLE RA 5	0.81205
520	SLE RA 1	-0.1704	-0.51119	SLE RA 5	-0.18729	-0.56187	SLE RA 5	0.88022
521	SLD 7	-0.16979	-0.50936	SLE RA 5	-0.18712	-0.56137	SLE RA 5	0.87387
522	SLE RA 1	-0.17031	-0.51094	SLE RA 5	-0.18735	-0.56204	SLE RA 5	0.87645
523	SLD 12	-0.16997	-0.50992	SLE RA 5	-0.18724	-0.56172	SLE RA 5	0.87364
524	SLE RA 1	-0.1704	-0.5112	SLE RA 5	-0.18743	-0.5623	SLE RA 5	0.8763
525	SLD 3	-0.16291	-0.48874	SLE RA 5	-0.18741	-0.56224	SLE RA 5	0.82535
526	SLD 16	-0.16299	-0.48896	SLE RA 5	-0.1875	-0.56249	SLE RA 5	0.82524
527	SLD 14	-0.16287	-0.48861	SLD 3	-0.19792	-0.59375	SLE RA 5	0.77032
528	SLD 1	-0.16283	-0.48849	SLD 16	-0.19789	-0.59367	SLE RA 5	0.77032
529	SLD 13	-0.16873	-0.50618	SLD 4	-0.21252	-0.63755	SLE RA 5	0.74331
530	SLD 2	-0.16884	-0.50651	SLD 15	-0.21286	-0.63858	SLE RA 5	0.74308
531	SLD 13	-0.17801	-0.53403	SLD 4	-0.23233	-0.69699	SLE RA 5	0.71411
532	SLD 2	-0.178	-0.53399	SLD 15	-0.23235	-0.69705	SLE RA 5	0.71406
533	SLD 13	-0.18865	-0.56596	SLD 4	-0.25396	-0.76188	SLE RA 5	0.67658
534	SLD 2	-0.18875	-0.56626	SLD 15	-0.25422	-0.76267	SLE RA 5	0.67614
535	SLD 16	-0.16546	-0.49639	SLE RA 5	-0.18946	-0.56839	SLE RA 5	0.83353
536	SLD 3	-0.1654	-0.49621	SLE RA 5	-0.1894	-0.5682	SLE RA 5	0.83365
537	SLD 13	-0.1994	-0.59819	SLD 4	-0.27593	-0.82778	SLE RA 5	0.62616
538	SLD 2	-0.19942	-0.59826	SLD 15	-0.276	-0.82799	SLE RA 5	0.62624
539	SLD 13	-0.2103	-0.63091	SLD 4	-0.2983	-0.89489	SLE RA 5	0.5514
540	SLD 2	-0.21041	-0.63123	SLD 15	-0.29849	-0.89546	SLE RA 5	0.55128
541	SLD 16	-0.16712	-0.50136	SLE RA 5	-0.19014	-0.57043	SLE RA 5	0.84133
542	SLD 3	-0.16708	-0.50123	SLE RA 5	-0.1901	-0.5703	SLE RA 5	0.84143

Nodo Ind.	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico	
	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.
543	SLD 16	-0.16872	-0.50616	SLE RA 5	-0.19057	-0.5717	SLE RA 5	0.84828
544	SLD 3	-0.16869	-0.50607	SLE RA 5	-0.19054	-0.57161	SLE RA 5	0.84837
545	SLD 3	-0.17046	-0.51137	SLE RA 5	-0.19113	-0.57338	SLE RA 5	0.85388
546	SLD 16	-0.17049	-0.51147	SLE RA 5	-0.19117	-0.5735	SLE RA 5	0.85378
547	SLE RA 1	-0.17394	-0.52183	SLE RA 5	-0.19125	-0.57374	SLE RA 5	0.86862
548	SLE RA 1	-0.17452	-0.52357	SLE RA 5	-0.19151	-0.57452	SLE RA 5	0.87652
549	SLE RA 1	-0.17456	-0.52367	SLE RA 5	-0.19154	-0.57462	SLE RA 5	0.8765
550	SLE RA 1	-0.1741	-0.52231	SLE RA 5	-0.19141	-0.57424	SLE RA 5	0.86837
551	SLD 16	-0.17181	-0.51544	SLE RA 5	-0.19129	-0.57386	SLE RA 5	0.85907
552	SLD 3	-0.17299	-0.51897	SLE RA 5	-0.19129	-0.57387	SLE RA 5	0.86408
553	SLD 3	-0.17179	-0.51538	SLE RA 5	-0.19127	-0.57381	SLE RA 5	0.85913
554	SLD 16	-0.1731	-0.51929	SLE RA 5	-0.1914	-0.5742	SLE RA 5	0.8639
555	SLD 1	-0.16358	-0.49074	SLD 16	-0.19768	-0.59305	SLE RA 5	0.78689
556	SLD 14	-0.16367	-0.49102	SLD 3	-0.19787	-0.5936	SLE RA 5	0.78671
557	SLE RA 1	-0.17485	-0.52455	SLE RA 5	-0.19178	-0.57533	SLE RA 5	0.87715
558	SLE RA 1	-0.17486	-0.52459	SLE RA 5	-0.19179	-0.57537	SLE RA 5	0.87712
559	SLE RA 1	-0.17495	-0.52484	SLE RA 5	-0.19203	-0.5761	SLE RA 5	0.87403
560	SLE RA 1	-0.17501	-0.52503	SLE RA 5	-0.19192	-0.57576	SLE RA 5	0.87723
561	SLE RA 1	-0.17488	-0.52464	SLE RA 5	-0.19208	-0.57624	SLE RA 5	0.87127
562	SLE RA 1	-0.17508	-0.52524	SLE RA 5	-0.19217	-0.5765	SLE RA 5	0.87389
563	SLE RA 1	-0.17495	-0.52486	SLE RA 5	-0.19216	-0.57647	SLE RA 5	0.87114
564	SLD 1	-0.16605	-0.49815	SLD 16	-0.19814	-0.59443	SLE RA 5	0.80309
565	SLD 14	-0.16614	-0.49841	SLD 3	-0.1983	-0.59491	SLE RA 5	0.80282
566	SLD 1	-0.16853	-0.5056	SLD 16	-0.19756	-0.59269	SLE RA 5	0.81784
567	SLD 14	-0.1686	-0.5058	SLD 3	-0.19769	-0.59308	SLE RA 5	0.81752
568	SLD 1	-0.17079	-0.51236	SLE RA 5	-0.19785	-0.59354	SLE RA 5	0.82498
569	SLD 14	-0.17084	-0.51252	SLE RA 5	-0.19793	-0.59378	SLE RA 5	0.82813
570	SLD 14	-0.17248	-0.51745	SLE RA 5	-0.1982	-0.59461	SLE RA 5	0.83321
571	SLD 1	-0.17246	-0.51739	SLE RA 5	-0.19817	-0.5945	SLE RA 5	0.83333
572	SLD 1	-0.17385	-0.52156	SLE RA 5	-0.19819	-0.59458	SLE RA 5	0.84022
573	SLD 14	-0.1739	-0.52169	SLE RA 5	-0.19827	-0.59482	SLE RA 5	0.84004
574	SLD 1	-0.17527	-0.52581	SLE RA 5	-0.19832	-0.59495	SLE RA 5	0.84588
575	SLD 14	-0.17531	-0.52594	SLE RA 5	-0.1984	-0.5952	SLE RA 5	0.84569
576	SLD 1	-0.17657	-0.52971	SLE RA 5	-0.19817	-0.5945	SLE RA 5	0.8513
577	SLD 14	-0.17664	-0.52993	SLE RA 5	-0.1983	-0.59489	SLE RA 5	0.85105
578	SLD 1	-0.17805	-0.53414	SLE RA 5	-0.19821	-0.59462	SLE RA 5	0.85614
579	SLD 1	-0.17968	-0.53904	SLE RA 5	-0.19847	-0.5954	SLE RA 5	0.86025
580	SLD 14	-0.17815	-0.53446	SLE RA 5	-0.19839	-0.59516	SLE RA 5	0.85585
581	SLD 5	-0.18108	-0.54325	SLE RA 5	-0.19832	-0.59496	SLE RA 5	0.86806
582	SLD 10	-0.18109	-0.54327	SLE RA 5	-0.19835	-0.59504	SLE RA 5	0.86801
583	SLD 14	-0.17977	-0.5393	SLE RA 5	-0.1986	-0.59581	SLE RA 5	0.86003
584	SLD 5	-0.18106	-0.54318	SLE RA 5	-0.19819	-0.59456	SLE RA 5	0.8689
585	SLD 5	-0.18109	-0.54327	SLE RA 5	-0.19874	-0.59622	SLE RA 5	0.86608
586	SLD 10	-0.18111	-0.54332	SLE RA 5	-0.19881	-0.59643	SLE RA 5	0.86597
587	SLE RA 1	-0.18114	-0.54343	SLE RA 5	-0.19823	-0.5947	SLE RA 5	0.869
588	SLD 5	-0.18076	-0.54229	SLE RA 5	-0.199	-0.597	SLE RA 5	0.86323
589	SLD 10	-0.18111	-0.54334	SLE RA 5	-0.19843	-0.59528	SLE RA 5	0.86858
590	SLD 10	-0.18078	-0.54234	SLE RA 5	-0.19908	-0.59723	SLE RA 5	0.8631
591	SLD 13	-0.18623	-0.5587	SLD 4	-0.25355	-0.76065	SLE RA 5	0.70008
592	SLD 2	-0.1862	-0.55859	SLD 15	-0.25352	-0.76057	SLE RA 5	0.70014
593	SLD 13	-0.17662	-0.52986	SLD 4	-0.23385	-0.70154	SLE RA 5	0.72625
594	SLD 2	-0.17667	-0.53	SLD 15	-0.23402	-0.70206	SLE RA 5	0.72615
595	SLD 13	-0.19806	-0.59419	SLD 4	-0.2773	-0.83189	SLE RA 5	0.66433
596	SLD 13	-0.17118	-0.51355	SLD 4	-0.22045	-0.66134	SLE RA 5	0.7486
597	SLD 2	-0.19811	-0.59432	SLD 15	-0.27744	-0.83232	SLE RA 5	0.66424
598	SLD 2	-0.17117	-0.5135	SLD 15	-0.22047	-0.6614	SLE RA 5	0.74844
599	SLD 1	-0.17079	-0.51237	SLD 16	-0.21718	-0.65153	SLE RA 5	0.76765
600	SLD 14	-0.17093	-0.51278	SLD 3	-0.2175	-0.65249	SLE RA 5	0.76721
601	SLD 13	-0.21193	-0.6358	SLD 4	-0.30659	-0.91977	SLE RA 5	0.61233
602	SLD 2	-0.21206	-0.63619	SLD 15	-0.30685	-0.92055	SLE RA 5	0.612
603	SLD 13	-0.22394	-0.67181	SLD 4	-0.33243	-0.9973	SLE RA 5	0.53909
604	SLD 2	-0.22408	-0.67225	SLD 15	-0.33266	-0.99799	SLE RA 5	0.53877
605	SLD 1	-0.17593	-0.52779	SLD 16	-0.21421	-0.64262	SLE RA 5	0.80686
606	SLD 14	-0.17601	-0.52804	SLD 3	-0.21435	-0.64305	SLE RA 5	0.80671
607	SLD 1	-0.17736	-0.53208	SLD 16	-0.21141	-0.63422	SLE RA 5	0.81893
608	SLD 14	-0.17743	-0.5323	SLD 3	-0.21157	-0.6347	SLE RA 5	0.81872
609	SLD 14	-0.17845	-0.53536	SLD 3	-0.20923	-0.62768	SLE RA 5	0.82728
610	SLD 1	-0.17844	-0.53531	SLD 16	-0.20919	-0.62756	SLE RA 5	0.82745
611	SLD 1	-0.17926	-0.53777	SLE RA 5	-0.20732	-0.62195	SLE RA 5	0.83423
612	SLD 14	-0.17932	-0.53796	SLE RA 5	-0.20743	-0.62229	SLE RA 5	0.83392
613	SLD 1	-0.17466	-0.52399	SLD 16	-0.21956	-0.65868	SLE RA 5	0.78692
614	SLD 14	-0.17481	-0.52442	SLD 3	-0.21983	-0.65948	SLE RA 5	0.78659
615	SLD 5	-0.17993	-0.53979	SLE RA 5	-0.20678	-0.62033	SLE RA 5	0.83983
616	SLD 10	-0.17994	-0.53983	SLE RA 5	-0.20687	-0.62062	SLE RA 5	0.83951
617	SLD 5	-0.17999	-0.53997	SLE RA 5	-0.20627	-0.61882	SLE RA 5	0.84516
618	SLD 10	-0.18001	-0.54002	SLE RA 5	-0.20641	-0.61924	SLE RA 5	0.84481
619	SLD 5	-0.18071	-0.54212	SLE RA 5	-0.20641	-0.61924	SLE RA 5	0.84967
620	SLD 5	-0.18267	-0.548	SLE RA 5	-0.20612	-0.61836	SLE RA 5	0.86136
621	SLD 10	-0.18267	-0.54802	SLE RA 5	-0.20617	-0.61852	SLE RA 5	0.8613
622	SLD 5	-0.18224	-0.54671	SLE RA 5	-0.20566	-0.61698	SLE RA 5	0.86218
623	SLD 5	-0.18305	-0.54916	SLE RA 5	-0.20679	-0.62037	SLE RA 5	0.85956
624	SLD 10	-0.18072	-0.54217	SLE RA 5	-0.20659	-0.61978	SLE RA 5	0.84929
625	SLD 10	-0.18306	-0.54917	SLE RA 5	-0.20685	-0.62055	SLE RA 5	0.85948
626	SLD 10	-0.18184	-0.54552	SLE RA 5	-0.20689	-0.62067	SLE RA 5	0.85341
627	SLD 10	-0.1828	-0.54839	SLE RA 5	-0.20713	-0.62138	SLE RA 5	0.85683
628	SLD 10	-0.18225	-0.54674	SLE RA 5	-0.20581	-0.61742	SLE RA 5	0.86199
629	SLD 9	-0.18221	-0.54662	SLE RA 5	-0.20559	-0.61678	SLE RA 5	0.86227
630	SLD 5	-0.18185	-0.54554	SLE RA 5	-0.20695	-0.62085	SLE RA 5	0.85343
631	SLD 5	-0.1828	-0.5484	SLE RA 5	-0.20715	-0.62144	SLE RA 5	0.85684
632	SLD 13	-0.20751	-0.62252	SLD 4	-0.30165	-0.90496	SLE RA 5	0.64415
633	SLD 2	-0.20751	-0.62253	SLD 15	-0.30171	-0.90513	SLE RA 5	0.64433
634	SLD 13	-0.1966	-0.58979	SLD 4	-0.28102	-0.84307	SLE RA 5	0.67255
635	SLD 2	-0.19651	-0.58953	SLD 15	-0.28096	-0.84287	SLE RA 5	0.67291
636	SLD 2	-0.18608	-0.55823	SLD 15	-0.26097	-0.7829	SLE RA 5	0.69598
637	SLD 13	-0.18628	-0.55883	SLD 4	-0.2614	-0.78421	SLE RA 5	0.69516
638	SLD 1	-0.18318	-0.54955	SLD 16	-0.23013	-0.69038	SLE RA 5	0.79702
639	SLD 1	-0.18141	-0.54422	SLD 16	-0.23216	-0.69647	SLE RA 5	0.78589
640	SLD 14	-0.18326	-0.54977	SLD 3	-0.23028	-0.69085	SLE RA 5	0.797
641	SLD 14	-0.18156	-0.54467	SLD 3	-0.23239	-0.69716	SLE RA 5	0.7859
642	SLD 1	-0.18417	-0.55251	SLD 16	-0.22685	-0.68054	SLE RA 5	0.80744

Nodo Ind.	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico	
	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.
643	SLD 14	-0.18425	-0.55276	SLD 3	-0.22704	-0.68111	SLE RA 5	0.80733
644	SLD 13	-0.17931	-0.53793	SLD 4	-0.24593	-0.7378	SLE RA 5	0.71747
645	SLD 10	-0.18342	-0.55025	SLD 7	-0.2246	-0.6738	SLE RA 5	0.81549
646	SLD 5	-0.18342	-0.55027	SLD 12	-0.22451	-0.67352	SLE RA 5	0.81563
647	SLD 2	-0.17932	-0.53795	SLD 15	-0.24602	-0.73807	SLE RA 5	0.7175
648	SLD 5	-0.18169	-0.54506	SLD 12	-0.22304	-0.66911	SLE RA 5	0.82257
649	SLD 10	-0.18169	-0.54506	SLD 7	-0.22329	-0.66986	SLE RA 5	0.82222
650	SLD 5	-0.18055	-0.54164	SLD 12	-0.22212	-0.66636	SLE RA 5	0.8284
651	SLD 10	-0.18055	-0.54166	SLD 7	-0.22223	-0.66669	SLE RA 5	0.82807
652	SLD 10	-0.18205	-0.54615	SLD 7	-0.2179	-0.65371	SLE RA 5	0.85124
653	SLD 10	-0.18285	-0.54854	SLD 7	-0.2187	-0.6561	SLE RA 5	0.85034
654	SLD 9	-0.18186	-0.54558	SLD 8	-0.21766	-0.65298	SLE RA 5	0.85138
655	SLD 5	-0.18204	-0.54612	SLD 12	-0.21805	-0.65414	SLE RA 5	0.85113
656	SLD 5	-0.18284	-0.54852	SLD 12	-0.21879	-0.65636	SLE RA 5	0.85027
657	SLD 10	-0.18029	-0.54087	SLD 7	-0.22142	-0.66425	SLE RA 5	0.83343
658	SLD 5	-0.18029	-0.54086	SLD 12	-0.22139	-0.66416	SLE RA 5	0.83369
659	SLD 10	-0.18094	-0.54281	SLD 7	-0.22094	-0.66283	SLE RA 5	0.83826
660	SLD 10	-0.18376	-0.55129	SLD 7	-0.21973	-0.65919	SLE RA 5	0.84864
661	SLD 5	-0.18377	-0.5513	SLD 12	-0.21971	-0.65913	SLE RA 5	0.84865
662	SLD 1	-0.17819	-0.53458	SLD 16	-0.23972	-0.71917	SLE RA 5	0.73907
663	SLD 5	-0.18092	-0.54276	SLD 12	-0.22111	-0.66332	SLE RA 5	0.83832
664	SLD 10	-0.18232	-0.54695	SLD 7	-0.22096	-0.66287	SLE RA 5	0.84235
665	SLD 5	-0.18381	-0.55142	SLD 12	-0.22055	-0.66164	SLE RA 5	0.84729
666	SLD 5	-0.18229	-0.54686	SLD 12	-0.22095	-0.66285	SLE RA 5	0.84242
667	SLD 10	-0.1838	-0.55141	SLD 7	-0.22064	-0.66192	SLE RA 5	0.84718
668	SLD 14	-0.17837	-0.53511	SLD 3	-0.24023	-0.7207	SLE RA 5	0.73809
669	SLD 1	-0.18098	-0.54295	SLD 16	-0.2416	-0.7248	SLE RA 5	0.75806
670	SLD 14	-0.18119	-0.54357	SLD 3	-0.24199	-0.72597	SLE RA 5	0.75793
671	SLD 13	-0.23891	-0.71673	SLD 4	-0.37662	-1.12987	SLE RA 5	0.51285
672	SLD 2	-0.23907	-0.71721	SLD 15	-0.37685	-1.13055	SLE RA 5	0.51016
673	SLD 1	-0.18568	-0.55703	SLD 16	-0.24708	-0.74125	SLE RA 5	0.76863
674	SLD 14	-0.18593	-0.55779	SLD 3	-0.24759	-0.74277	SLE RA 5	0.76869
675	SLD 5	-0.18591	-0.55774	SLD 12	-0.24676	-0.74028	SLE RA 5	0.79088
676	SLD 10	-0.18586	-0.55758	SLD 7	-0.24698	-0.74095	SLE RA 5	0.79091
677	SLD 5	-0.18329	-0.54988	SLD 12	-0.24428	-0.73285	SLE RA 5	0.79962
678	SLD 10	-0.18323	-0.54969	SLD 7	-0.24445	-0.73334	SLE RA 5	0.79952
679	SLD 10	-0.18013	-0.54039	SLD 7	-0.23434	-0.70301	SLE RA 5	0.83765
680	SLD 9	-0.1799	-0.5397	SLD 8	-0.23391	-0.70173	SLE RA 5	0.83785
681	SLD 10	-0.18099	-0.54296	SLD 7	-0.23546	-0.70638	SLE RA 5	0.83674
682	SLD 5	-0.18008	-0.54025	SLD 12	-0.2346	-0.70379	SLE RA 5	0.83742
683	SLD 10	-0.17937	-0.53811	SLD 7	-0.23764	-0.71291	SLE RA 5	0.82494
684	SLD 5	-0.18093	-0.54278	SLD 12	-0.23577	-0.70731	SLE RA 5	0.83647
685	SLD 5	-0.17933	-0.53798	SLD 12	-0.23781	-0.71342	SLE RA 5	0.82497
686	SLD 10	-0.18202	-0.54607	SLD 7	-0.237	-0.71099	SLE RA 5	0.83504
687	SLD 5	-0.18084	-0.54252	SLD 12	-0.24198	-0.72594	SLE RA 5	0.80714
688	SLD 10	-0.18067	-0.54202	SLD 7	-0.23801	-0.71404	SLE RA 5	0.83044
689	SLD 5	-0.18201	-0.54603	SLD 12	-0.23699	-0.71098	SLE RA 5	0.83504
690	SLD 5	-0.18067	-0.542	SLD 12	-0.23798	-0.71393	SLE RA 5	0.8311
691	SLD 10	-0.17878	-0.53635	SLD 7	-0.23859	-0.71576	SLE RA 5	0.81947
692	SLD 5	-0.17927	-0.53782	SLD 12	-0.23983	-0.7195	SLE RA 5	0.81398
693	SLD 10	-0.18077	-0.54231	SLD 7	-0.24231	-0.72692	SLE RA 5	0.80676
694	SLD 13	-0.22755	-0.68266	SLD 4	-0.35321	-1.05963	SLE RA 5	0.57417
695	SLD 10	-0.18729	-0.56188	SLD 7	-0.25199	-0.75598	SLE RA 5	0.7769
696	SLD 10	-0.18234	-0.54701	SLD 7	-0.23818	-0.71453	SLE RA 5	0.83306
697	SLD 5	-0.18234	-0.54703	SLD 12	-0.23813	-0.7144	SLE RA 5	0.83312
698	SLD 5	-0.18729	-0.56187	SLD 12	-0.25183	-0.75549	SLE RA 5	0.77682
699	SLD 2	-0.22762	-0.68286	SLD 15	-0.35328	-1.05985	SLE RA 5	0.57426
700	SLD 5	-0.17877	-0.53631	SLD 12	-0.23861	-0.71582	SLE RA 5	0.8197
701	SLD 10	-0.17924	-0.53772	SLD 7	-0.24017	-0.7205	SLE RA 5	0.81346
702	SLD 9	-0.20778	-0.62333	SLD 8	-0.31683	-0.9505	SLE RA 5	0.62266
703	SLD 6	-0.20768	-0.62304	SLD 11	-0.31657	-0.94972	SLE RA 5	0.62335
704	SLD 6	-0.19285	-0.57855	SLD 11	-0.28956	-0.86869	SLE RA 5	0.6503
705	SLD 9	-0.19306	-0.57917	SLD 8	-0.29028	-0.87083	SLE RA 5	0.64905
706	SLD 6	-0.18441	-0.55324	SLD 11	-0.27252	-0.81757	SLE RA 5	0.67258
707	SLD 9	-0.18461	-0.55382	SLD 8	-0.27366	-0.82097	SLE RA 5	0.67031
708	SLD 6	-0.18198	-0.54594	SLD 11	-0.26457	-0.79372	SLE RA 5	0.69873
709	SLD 9	-0.18202	-0.54606	SLD 8	-0.26541	-0.79622	SLE RA 5	0.69725
710	SLD 5	-0.18339	-0.55018	SLD 12	-0.26474	-0.79423	SLE RA 5	0.72488
711	SLD 10	-0.18346	-0.55037	SLD 7	-0.2654	-0.79619	SLE RA 5	0.72552
712	SLD 5	-0.18457	-0.55372	SLD 12	-0.26826	-0.80479	SLE RA 5	0.74588
713	SLD 5	-0.18462	-0.55386	SLD 12	-0.26733	-0.80199	SLE RA 5	0.76024
714	SLD 10	-0.18446	-0.55339	SLD 7	-0.26764	-0.80292	SLE RA 5	0.7613
715	SLD 10	-0.1845	-0.5535	SLD 7	-0.26911	-0.80732	SLE RA 5	0.74624
716	SLD 5	-0.18319	-0.54956	SLD 12	-0.26536	-0.79608	SLE RA 5	0.77159
717	SLD 9	-0.17653	-0.52958	SLD 8	-0.251	-0.75299	SLE RA 5	0.82145
718	SLD 10	-0.18303	-0.54908	SLD 7	-0.26553	-0.7966	SLE RA 5	0.77192
719	SLD 6	-0.17645	-0.52936	SLD 11	-0.25128	-0.75384	SLE RA 5	0.82116
720	SLD 9	-0.17707	-0.53122	SLD 8	-0.25255	-0.75765	SLE RA 5	0.82033
721	SLD 9	-0.17637	-0.5291	SLD 8	-0.25078	-0.75233	SLE RA 5	0.82122
722	SLD 10	-0.17703	-0.53108	SLD 7	-0.25463	-0.7639	SLE RA 5	0.81311
723	SLD 5	-0.17702	-0.53107	SLD 12	-0.25462	-0.76386	SLE RA 5	0.81326
724	SLD 9	-0.17772	-0.53315	SLD 8	-0.25401	-0.76203	SLE RA 5	0.81879
725	SLD 10	-0.17607	-0.5282	SLD 7	-0.25466	-0.76399	SLE RA 5	0.80863
726	SLD 6	-0.17767	-0.533	SLD 11	-0.25416	-0.76247	SLE RA 5	0.81862
727	SLD 6	-0.17763	-0.53289	SLD 11	-0.25512	-0.76537	SLE RA 5	0.81632
728	SLD 5	-0.17602	-0.52807	SLD 12	-0.25479	-0.76436	SLE RA 5	0.80868
729	SLD 6	-0.17693	-0.5308	SLD 11	-0.25305	-0.75916	SLE RA 5	0.81979
730	SLD 9	-0.17759	-0.53277	SLD 8	-0.25526	-0.76577	SLE RA 5	0.81612
731	SLD 5	-0.17548	-0.52645	SLD 12	-0.25634	-0.76903	SLE RA 5	0.80245
732	SLD 10	-0.17546	-0.52639	SLD 7	-0.25652	-0.76955	SLE RA 5	0.80199
733	SLD 5	-0.18031	-0.54093	SLD 12	-0.26516	-0.79548	SLE RA 5	0.77772
734	SLD 5	-0.17589	-0.52767	SLD 12	-0.25873	-0.7762	SLE RA 5	0.79536
735	SLD 10	-0.18013	-0.54038	SLD 7	-0.26543	-0.7963	SLE RA 5	0.77763
736	SLD 10	-0.17581	-0.52744	SLD 7	-0.2591	-0.77729	SLE RA 5	0.79482
737	SLD 5	-0.17732	-0.53197	SLD 12	-0.26286	-0.78857	SLE RA 5	0.78586
738	SLD 9	-0.17713	-0.53138	SLD 8	-0.26327	-0.7898	SLE RA 5	0.78548
739	SLD 6	-0.18103	-0.5431	SLD 11	-0.27995	-0.83985	SLE RA 5	0.74599
740	SLD 6	-0.17965	-0.53896	SLD 11	-0.27909	-0.83728	SLE RA 5	0.75389
741	SLD 9	-0.17938	-0.53815	SLD 8	-0.279	-0.837	SLE RA 5	0.75505
742	SLD 9	-0.18048	-0.54145	SLD 8	-0.2811	-0.84329	SLE RA 5	0.74584

Nodo Ind.	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico	
	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.
743	SLD 9	-0.17176	-0.51528	SLD 8	-0.26744	-0.80233	SLE RA 5	0.80223
744	SLD 6	-0.17194	-0.51583	SLD 11	-0.27088	-0.81265	SLE RA 5	0.79467
745	SLD 9	-0.17205	-0.51614	SLD 8	-0.26883	-0.80649	SLE RA 5	0.80147
746	SLD 9	-0.17189	-0.51567	SLD 8	-0.27105	-0.81314	SLE RA 5	0.79434
747	SLD 6	-0.17172	-0.51517	SLD 11	-0.26755	-0.80266	SLE RA 5	0.80209
748	SLD 6	-0.17192	-0.51577	SLD 11	-0.2692	-0.8076	SLE RA 5	0.80097
749	SLD 9	-0.17116	-0.51347	SLD 8	-0.27156	-0.81467	SLE RA 5	0.78956
750	SLD 6	-0.17117	-0.51352	SLD 11	-0.27147	-0.81442	SLE RA 5	0.78984
751	SLD 6	-0.1721	-0.51631	SLD 11	-0.27102	-0.81307	SLE RA 5	0.79893
752	SLD 9	-0.17205	-0.51616	SLD 8	-0.27117	-0.81351	SLE RA 5	0.79878
753	SLD 9	-0.24976	-0.74929	SLD 8	-0.42131	-1.26393	SLE RA 5	0.43007
754	SLD 9	-0.23141	-0.69422	SLD 8	-0.38874	-1.16623	SLE RA 5	0.51368
755	SLD 9	-0.23109	-0.63926	SLD 8	-0.35238	-1.05715	SLE RA 5	0.54959
756	SLD 9	-0.19698	-0.59095	SLD 8	-0.32032	-0.96096	SLE RA 5	0.57592
757	SLD 9	-0.18638	-0.55913	SLD 8	-0.2994	-0.89821	SLE RA 5	0.60248
758	SLD 9	-0.18157	-0.54471	SLD 8	-0.29071	-0.87212	SLE RA 5	0.63527
759	SLD 9	-0.17987	-0.53962	SLD 8	-0.29034	-0.87102	SLE RA 5	0.69772
760	SLD 6	-0.1799	-0.53969	SLD 11	-0.29013	-0.8704	SLE RA 5	0.69679
761	SLD 6	-0.18155	-0.54465	SLD 11	-0.29047	-0.87141	SLE RA 5	0.63565
762	SLD 6	-0.18634	-0.55901	SLD 11	-0.29916	-0.89749	SLE RA 5	0.603
763	SLD 6	-0.19695	-0.59085	SLD 11	-0.32011	-0.96033	SLE RA 5	0.57628
764	SLD 6	-0.21308	-0.63925	SLD 11	-0.35225	-1.05675	SLE RA 5	0.55025
765	SLD 6	-0.23147	-0.69441	SLD 11	-0.38872	-1.16616	SLE RA 5	0.51504
766	SLD 6	-0.24993	-0.74978	SLD 11	-0.42144	-1.26433	SLE RA 5	0.43004
767	SLD 6	-0.17165	-0.51494	SLD 11	-0.273	-0.81899	SLE RA 5	0.79511
768	SLD 9	-0.17121	-0.51363	SLD 8	-0.26887	-0.8066	SLE RA 5	0.79951
769	SLD 9	-0.17154	-0.51463	SLD 8	-0.27328	-0.81985	SLE RA 5	0.7947
770	SLD 9	-0.17049	-0.51148	SLD 8	-0.27368	-0.82103	SLE RA 5	0.78267
771	SLD 6	-0.17048	-0.51144	SLD 11	-0.27366	-0.82099	SLE RA 5	0.78285
772	SLD 9	-0.16981	-0.50942	SLD 8	-0.27866	-0.83599	SLE RA 5	0.77227
773	SLD 6	-0.16983	-0.50948	SLD 11	-0.2786	-0.8358	SLE RA 5	0.77243
774	SLD 6	-0.17718	-0.53153	SLD 11	-0.29421	-0.88262	SLE RA 5	0.71961
775	SLD 9	-0.17698	-0.53095	SLD 8	-0.29442	-0.88327	SLE RA 5	0.72063
776	SLD 6	-0.17082	-0.51245	SLD 11	-0.2838	-0.85139	SLE RA 5	0.76035
777	SLD 9	-0.1707	-0.51209	SLD 8	-0.28401	-0.85202	SLE RA 5	0.76015
778	SLD 6	-0.17341	-0.52022	SLD 11	-0.29051	-0.87154	SLE RA 5	0.7435
779	SLD 9	-0.17309	-0.51928	SLD 8	-0.2908	-0.87239	SLE RA 5	0.74357
780	SLD 6	-0.16748	-0.50243	SLD 11	-0.28372	-0.85115	SLE RA 5	0.7862
781	SLD 9	-0.16741	-0.50223	SLD 8	-0.28389	-0.85168	SLE RA 5	0.78658
782	SLD 6	-0.16694	-0.50083	SLD 11	-0.28487	-0.85462	SLE RA 5	0.77995
783	SLD 9	-0.16684	-0.50051	SLD 8	-0.28516	-0.85548	SLE RA 5	0.77867
784	SLD 9	-0.16698	-0.50094	SLD 8	-0.28147	-0.84442	SLE RA 5	0.78563
785	SLD 6	-0.16694	-0.50082	SLD 11	-0.28159	-0.84478	SLE RA 5	0.78605
786	SLD 9	-0.16587	-0.49761	SLD 8	-0.28685	-0.86056	SLE RA 5	0.76548
787	SLD 6	-0.16585	-0.49754	SLD 11	-0.28688	-0.86064	SLE RA 5	0.76557
788	SLD 9	-0.16647	-0.4994	SLD 8	-0.28447	-0.8534	SLE RA 5	0.77977
789	SLD 6	-0.16634	-0.49903	SLD 11	-0.28481	-0.85443	SLE RA 5	0.77919
790	SLD 9	-0.16552	-0.49655	SLD 8	-0.28757	-0.86272	SLE RA 5	0.76794
791	SLD 6	-0.16552	-0.49655	SLD 11	-0.28755	-0.86265	SLE RA 5	0.76808
792	SLD 6	-0.16336	-0.49009	SLD 11	-0.29523	-0.8857	SLE RA 5	0.76282
793	SLD 9	-0.16306	-0.48919	SLD 8	-0.29597	-0.88792	SLE RA 5	0.76171
794	SLD 9	-0.16311	-0.48933	SLD 8	-0.29206	-0.87618	SLE RA 5	0.76408
795	SLD 9	-0.16312	-0.48936	SLD 8	-0.30237	-0.9071	SLE RA 5	0.74195
796	SLD 6	-0.1631	-0.48931	SLD 11	-0.30246	-0.90737	SLE RA 5	0.7419
797	SLD 9	-0.16141	-0.48424	SLD 8	-0.30013	-0.90038	SLE RA 5	0.742
798	SLD 6	-0.16135	-0.48406	SLD 11	-0.30024	-0.90073	SLE RA 5	0.7419
799	SLD 9	-0.16094	-0.48281	SLD 8	-0.29858	-0.89573	SLE RA 5	0.7567
800	SLD 6	-0.16089	-0.48268	SLD 11	-0.29869	-0.89606	SLE RA 5	0.75641
801	SLD 6	-0.16001	-0.48002	SLD 11	-0.30172	-0.90517	SLE RA 5	0.74584
802	SLD 9	-0.15997	-0.47991	SLD 8	-0.30182	-0.90546	SLE RA 5	0.74565
803	SLD 9	-0.16337	-0.4901	SLD 8	-0.33729	-1.01188	SLE RA 5	0.61015
804	SLD 6	-0.16343	-0.49028	SLD 11	-0.33706	-1.01118	SLE RA 5	0.60973
805	SLD 9	-0.15672	-0.47016	SLD 8	-0.32538	-0.97614	SLE RA 5	0.68972
806	SLD 6	-0.15659	-0.46978	SLD 11	-0.32579	-0.97738	SLE RA 5	0.68877
807	SLD 9	-0.15929	-0.47788	SLD 8	-0.33693	-1.01079	SLE RA 5	0.65381
808	SLD 9	-0.15408	-0.46224	SLD 8	-0.31724	-0.95171	SLE RA 5	0.72436
809	SLD 6	-0.15411	-0.46233	SLD 11	-0.31721	-0.95162	SLE RA 5	0.72418
810	SLD 6	-0.15936	-0.47807	SLD 11	-0.33673	-1.01018	SLE RA 5	0.65438
811	SLD 9	-0.15139	-0.45417	SLD 8	-0.32576	-0.97729	SLE RA 5	0.6926
812	SLD 6	-0.15133	-0.45398	SLD 11	-0.32591	-0.97772	SLE RA 5	0.69234
813	SLD 9	-0.15039	-0.45118	SLD 8	-0.32452	-0.97355	SLE RA 5	0.70151
814	SLD 6	-0.1504	-0.4512	SLD 11	-0.3245	-0.9735	SLE RA 5	0.70148
815	SLD 9	-0.15128	-0.45383	SLD 8	-0.3215	-0.9645	SLE RA 5	0.71113
816	SLD 6	-0.15122	-0.45367	SLD 11	-0.32165	-0.96494	SLE RA 5	0.71071
817	SLD 9	-0.15241	-0.45722	SLD 8	-0.31897	-0.9569	SLE RA 5	0.7102
818	SLD 9	-0.14165	-0.42496	SLD 8	-0.38466	-1.15397	SLE RA 5	0.50906
819	SLD 9	-0.13895	-0.41685	SLD 8	-0.37817	-1.1345	SLE RA 5	0.57094
820	SLD 9	-0.13808	-0.41424	SLD 8	-0.36739	-1.10218	SLE RA 5	0.59738
821	SLD 9	-0.1374	-0.41219	SLD 8	-0.35854	-1.07561	SLE RA 5	0.60904
822	SLD 9	-0.13661	-0.40982	SLD 8	-0.35563	-1.06688	SLE RA 5	0.61924
823	SLD 9	-0.13628	-0.40883	SLD 8	-0.35545	-1.06636	SLE RA 5	0.62641
824	SLD 9	-0.13798	-0.41393	SLD 8	-0.35158	-1.05474	SLE RA 5	0.62886
825	SLD 9	-0.14041	-0.42122	SLD 8	-0.34736	-1.04208	SLE RA 5	0.62954
826	SLD 6	-0.138	-0.414	SLD 11	-0.35156	-1.05468	SLE RA 5	0.62896
827	SLD 6	-0.13631	-0.40894	SLD 11	-0.35542	-1.06625	SLE RA 5	0.62618
828	SLD 6	-0.13665	-0.40996	SLD 11	-0.35554	-1.06662	SLE RA 5	0.61929
829	SLD 6	-0.13745	-0.41235	SLD 11	-0.35839	-1.07517	SLE RA 5	0.60947
830	SLD 6	-0.13815	-0.41445	SLD 11	-0.3672	-1.1016	SLE RA 5	0.59728
831	SLD 6	-0.13902	-0.41705	SLD 11	-0.37792	-1.13376	SLE RA 5	0.57284
832	SLD 6	-0.14172	-0.42515	SLD 11	-0.38437	-1.15311	SLE RA 5	0.50952

## 9 Conclusioni e prescrizioni tecniche

Per cui realizzando una fondazione di tipo diretta a platea in conglomerato cementizio armato le verifiche del terreno su cui insisterà l'edificio risultano pienamente soddisfatte sia in termini di capacità portante che di cedimenti differenziali e assoluti.

Le stesse verifiche di capacità portante e scorrimento sia in condizioni sismiche che statiche, sono riportate nel dettaglio nei tabulati di calcolo e verifica degli elementi strutturali a cui si fa pieno e completo riferimento.

Si può quindi ritenere che la fondazione di progetto, del tipo diretta a platea in c.c.a., fondata alla profondità minima di circa -1,00 ml. dal piano campagna, è idonea e sicura a garantire la perfetta stabilità del fabbricato da realizzare.