

COMMITTENTE:



PROGETTAZIONE:



CUP: J54F18000010009

U.O. INFRASTRUTTURE NORD

PROGETTO DEFINITIVO

ELETTRIFICAZIONE E POTENZIAMENTO LINEA BARLETTA - CANOSA DI PUGLIA

FERMATA OSPEDALE

OPERE CIVILI

Camminamento pedonale

Relazione di calcolo fondazioni fabbricato stazione

SCALA:

-

COMMESSA LOTTO FASE ENTE TIPO DOC. OPERA/DISCIPLINA Progr. REV.

IA6D 01 D 26 CL FV0100 001 A

Rev.	Descrizione	Redatto	Data	Verificato	Data	Approvato	Data	Autorizzato Data
A	Emissione Esecutiva	ATI Sintagma - Ambiente MPA - Tunnel Consult	Lug-2020	M. Salepolini	Lug-2020	T. Paoletti	Lug-2020	A. Perego Lug-2020



File: IA6D01D26CLFV0100001A

n. Elab.:

INDICE

1.	PREMESSA	3
1.1	DESCRIZIONE DELL'OPERA.....	3
2.	CARATTERISTICHE DEI MATERIALI	4
2.1	CALCESTRUZZO	4
2.2	ACCIAIO IN BARRE AD ADERENZA MIGLIORATA B450 C	7
3.	NORMATIVA DI RIFERIMENTO.....	8
4.	INQUADRAMENTO STRATIGRAFICO E GEOTECNICO DEL SITO.....	9
4.1	STRATIGRAFIA	9
4.2	AZIONE SISMICA	10
5.	COMBINAZIONI DI CARICO	16
6.	CRITERI DI VERIFICA	18
6.1	VERIFICHE GEOTECNICHE (SLU).....	19
6.1.1	VERIFICA A CARICO LIMITE.....	19
6.1.2	VERIFICA A SCORRIMENTO.....	20
6.1.3	VERIFICA A STABILITÀ GLOBALE	20
6.2	VERIFICHE GEOTECNICHE (SLE)	21
6.2.1	CALCOLO DEI CEDIMENTI (SLE).....	21
7.	RISULTATI DELLE ANALISI CONDOTTE.....	22
7.1	VERIFICA A CARICO LIMITE	22
7.2	VERIFICA A SCORRIMENTO.....	23
7.1	VERIFICA DEI CEDIMENTI.....	25
8.	ALLEGATI	26

1. PREMESSA

Nel presente documento si analizzano le verifiche geotecniche del sistema di fondazione del manufatto a servizio della stazione ferroviaria di Barletta, fermata Barletta Ospedale, che si inserisce nel più ampio progetto di elettrificazione e potenziamento della linea Barletta-Canosa di Puglia.

1.1 DESCRIZIONE DELL'OPERA

Il sistema fondale sarà costituito da una platea in c.a. di spessore 100 cm che collegherà alla base le strutture verticali.

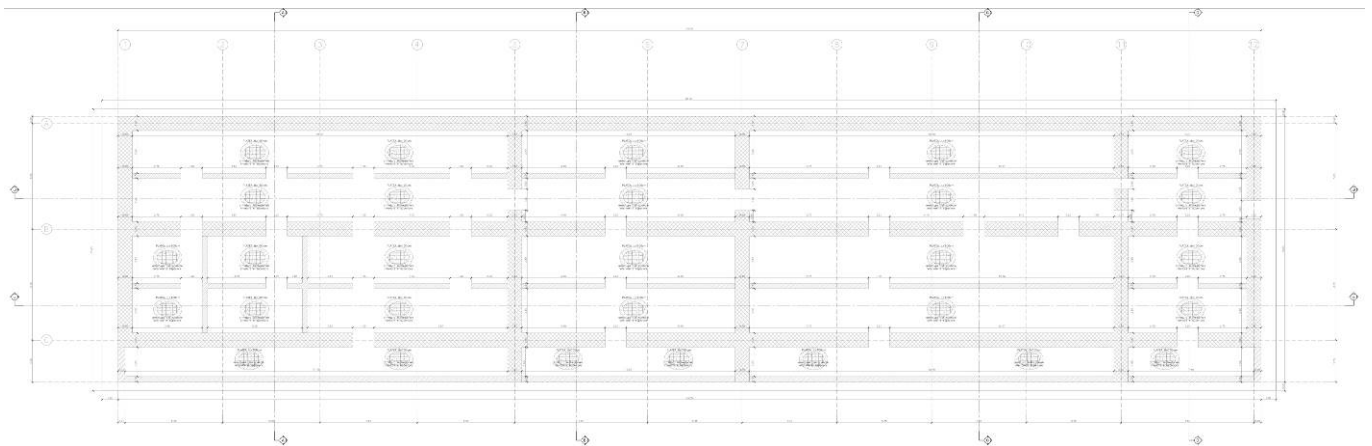


Figura 1: Pianta platea di fondazione

 <p>ITALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE</p>	<p>PROGETTO DEFINITIVO ELETTTRIFICAZIONE E POTENZIAMENTO LINEA BARLETTA – CANOSA FERMATA OSPEDALE</p>					
<p>Fabbricato Stazione - Relazione di calcolo fondazioni</p>	<p>COMMESSA IA6D</p>	<p>LOTTO 01</p>	<p>FASE-ENTE D 26</p>	<p>DOCUMENTO CLFV0100001</p>	<p>REV. A</p>	<p>FOGLIO 4 di 26</p>

2. CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

Le caratteristiche dei materiali sono ricavate con riferimento alle indicazioni contenute nei capitoli 4 e 11 del D.M. 17 gennaio 2018. Nelle tabelle che seguono sono indicate le principali caratteristiche e i riferimenti dei paragrafi del D.M. citato.

2.1 CALCESTRUZZO

La prescrizione del calcestruzzo all'atto del progetto deve essere caratterizzata almeno mediante la classe di resistenza, la classe di consistenza al getto ed il diametro massimo dell'aggregato, nonché la classe di esposizione ambientale, di cui alla norma UNI EN 206:2016. Nel caso di impiego di armature di pre- o post-tensione permanentemente incorporate nei getti è obbligatoria anche l'individuazione della classe di contenuto in cloruri.

Il conglomerato per il getto delle strutture di un'opera o di parte di essa si considera omogeneo ai fini del controllo (secondo le prestazioni), se possiede le medesime caratteristiche prestazionali (classe di resistenza e classe di esposizione).

Il calcestruzzo deve essere prodotto in regime di controllo di qualità, con lo scopo di garantire che rispetti le prescrizioni definite in sede di progetto.

Nelle opere oggetto delle presenti norme devono impiegarsi esclusivamente i leganti idraulici previsti dalle disposizioni vigenti in materia, dotati di marcatura CE in conformità alla norma europea armonizzata UNI EN 197-1 oppure ad uno specifico ETA, purché idonei all'impiego previsto nonché, per quanto non in contrasto, conformi alle prescrizioni di cui alla Legge 26 maggio 1965 n. 595.

È escluso l'impiego di cementi alluminosi.

L'impiego dei cementi richiamati all'art. 1, lettera C della legge 26 maggio 1965 n. 595, è limitato ai calcestruzzi per sbarramenti di ritenuta.

Sono idonei alla produzione di calcestruzzo per uso strutturale gli aggregati ottenuti dalla lavorazione di materiali naturali, artificiali, oppure provenienti da processi di riciclo conformi alla norma europea armonizzata UNI EN 12620 e, per gli aggregati leggeri, alla norma europea armonizzata UNI EN 13055.

"Nei calcestruzzi è ammesso l'impiego di aggiunte, in particolare di ceneri volanti, loppe granulate d'altoforno e fumi di silice, purché non ne vengano modificate negativamente le caratteristiche prestazionali.

Le ceneri volanti devono soddisfare i requisiti della norma europea armonizzata UNI EN 450-1. Per quanto riguarda l'impiego si potrà fare utile riferimento ai criteri stabiliti dalle norme UNI EN 206 ed UNI 11104.

I fumi di silice devono soddisfare i requisiti della norma europea armonizzata UNI EN 13263-1."

Gli additivi devono essere conformi alla norma europea armonizzata UNI EN 934-2.

L'acqua di impasto, ivi compresa l'acqua di riciclo, deve essere conforme alla norma UNI EN 1008: 2003.

MAGRONE DI FONDAZIONE: Calcestruzzo in classe di resistenza C12/15

Dosatura:	- Ghiaia	0,80 m ³ /m ³
	- Sabbia	0,40 m ³ /m ³
	- Cemento tipo 325	2,50 ql/m ³
	- Acqua	125 lt/m ³

Inerti:

- ben assortiti granulometricamente
- lavati e non gelivi
- non friabili
- scevri da sostanze organiche e salsedine

Acqua per gli impasti:

- priva di solfati e cloruri
- priva di sostanze organiche in essa sospese

PLATEA DI FONDAZIONE: Calcestruzzo in classe di resistenza C25/30

Dosatura:	Ghiaia m ³ /m ³	Sabbia m ³ /m ³	Cemento tipo 325 ql/m ³	Acqua lt/m ³	a/c
	0,80	0,40	4,00	175,00	0,44

Inerti:

- ben assortiti granulometricamente
- lavati e non gelivi
- non friabili
- scevri da sostanze organiche e salsedine

Acqua per gli impasti:

- priva di solfati e cloruri
- priva di sostanze organiche in essa sospese

Fabbricato Stazione - Relazione di calcolo
fondazioni

COMMESSA	LOTTO	FASE-ENTE	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA6D	01	D 26	CLFV0100001	A	6 di 26

Classificazione UNI EN 206-1: 2006	Classe di esposizione ambientale	XC2
	Ambiente di esposizione	Bagnato, raramente secco
	Esempi di condizioni ambientali	Superfici in cls a contatto con acqua per lungo tempo es. fondazioni
	Rapporto acqua / cemento massimo	0,6
	Contenuto minimo di cemento	2,8 ql/m ³
	Classe di resistenza minima	C25/30
	Contenuto minimo di aria	- %
	Copriferro minimo	25 mm
	Tolleranza	15 mm
	Copriferro nominale	40 mm

Resistenza caratteristica cilindrica a compressione	$f_{ck} =$	250 daN/cm ²
Resistenza caratteristica cubica a compressione	$R_{ck} =$	300 daN/cm ²
Coeff. riduttivo della resistenza a lunga durata	$\alpha_{cc} =$	0,85
Coeff. parziale di sicurezza	$\gamma_c =$	1,5
Resistenza media cilindrica a compressione	$f_{cm} = f_{ck} + 8 =$	33 N/mm ²
Resistenza media a trazione	$f_{ctm} = 0.3 f_{ck}^{2/3} =$	26 daN/cm ²
Resistenza caratteristica a trazione	$f_{ctk} = 0.7 f_{ctm} =$	18 daN/cm ²
Modulo elastico istantaneo	$E_{cm} = 220000 (f_{cm}/10)^{0.3} =$	314758,1 daN/cm ²
Deformazione al limite elastico	$\epsilon_{c2} =$	0,002
Deformazione a rottura	$\epsilon_{cu} =$	0,0035
Coeff.	$h =$	1
Resistenza tangenziale caratteristica di aderenza	$f_{bk} = 2.25 h f_{ctk} =$	40 daN/cm ²

Valori di calcolo:	Resistenza a compressione	$f_{cd} = \frac{\alpha_{cc} f_{ck}}{\gamma_c} =$	142 daN/cm ²
	Resistenza a trazione	$f_{ctd} = \frac{f_{ctk}}{\gamma_c} =$	12 daN/cm ²
	Resistenza tangenziale di aderenza	$f_{bd} = \frac{f_{bk}}{\gamma_c} =$	27 daN/cm ²
	Resistenza tg. di aderenza in zona tesa	$f'_{bd} = \frac{f_{bd}}{1.5} =$	18 daN/cm ²

2.2 ACCIAIO IN BARRE AD ADERENZA MIGLIORATA B450 C

BARRE E RETI ELETTROSALDATE PER C.A.:

B450C

È ammesso esclusivamente l'impiego di acciai saldabili qualificati secondo le procedure di cui al precedente § 11.3.1.2 e controllati con le modalità riportate nel § 11.3.2.11 del D.M. 17/01/2018.

Le barre non dovranno presentare eccessive corrosioni, ossidazioni o difetti superficiali, né dovranno essere ricoperte da sostanze che possano ridurre l'aderenza del conglomerato (grassi, oli, terra o fango) e pertanto i fasci dei vari diametri dovranno essere scaricati in luogo asciutto.

Per l'accertamento delle proprietà meccaniche di cui alle precedenti tabelle si applica la norma UNI EN ISO 15630-1: 2010.

L'acciaio per calcestruzzo armato è esclusivamente prodotto in stabilimento sotto forma di barre o rotoli, reti o tralicci, per utilizzo diretto o come elementi di base per successive trasformazioni.

Prima della fornitura in cantiere gli elementi di cui sopra possono essere saldati, presagomati (staffe, ferri piegati, ecc.) o preassemblati (gabbie di armatura, ecc.) a formare elementi composti direttamente utilizzabili in opera.

Tutti gli acciai per calcestruzzo armato devono essere ad aderenza migliorata, aventi cioè una superficie dotata di nervature o dentellature trasversali, uniformemente distribuite sull'intera lunghezza, atte a garantire adeguata aderenza tra armature e conglomerato cementizio.

Per quanto riguarda le tolleranze dimensionali si fa riferimento a quanto previsto nella UNI EN 10080:2005.

L'assemblaggio o unione di due barre d'armatura può essere effettuato mediante dispositivi, o giunzioni meccaniche, che ne garantiscano la continuità.

Tali giunzioni meccaniche devono essere marchiate, tracciabili e messe in opera in accordo alle apposite istruzioni di installazione e, qualora non marchate CE, devono soddisfare i requisiti contenuti nella norma UNI 11240-1:2018.

Le prove sulle giunzioni meccaniche devono essere eseguite in accordo alla norma UNI 11240-2:2018.

Tensione caratteristica di snervamento nominale	$f_{y,nom} =$	4500 daN/cm ²
Tensione caratteristica di rottura nominale	$f_{t,nom} =$	5400 daN/cm ²
Coeff. parziale di sicurezza	$\gamma_s =$	1,15
Modulo elastico	$E_s =$	2100000 daN/cm ²
Deformazione allo snervamento	$\epsilon_{yd} = \frac{f_{yd}}{E_s}$	0,001863
Deformazione ultima dell'acciaio	$\epsilon_{ud} = 0.9 \epsilon_{uk}$	0,0675

Valori di calcolo: Resistenza a trazione	$f_{yd} = f_{yk} / \gamma_s =$	3913 daN/cm ²
--	--------------------------------	--------------------------


 ITALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE	PROGETTO DEFINITIVO ELETTRIFICAZIONE E POTENZIAMENTO LINEA BARLETTA – CANOSA FERMATA OSPEDALE					
	Fabbricato Stazione - Relazione di calcolo fondazioni	COMMESSA IA6D	LOTTO 01	FASE-ENTE D 26	DOCUMENTO CLFV0100001	REV. A

3. **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

La progettazione è conforme alle normative vigenti nonché alle istruzioni dell'Ente FF.SS.

I calcoli e le disposizioni esecutive sono conformi alle norme attualmente in vigore e nel seguito elencate:

- [1] *DM 17 gennaio 2018 - Aggiornamento delle «Norme tecniche per le costruzioni»*
- [2] *Circolare 21 gennaio 2019 n. 7 C.S.LL.PP. - Istruzioni per l'applicazione dell'«Aggiornamento delle «Norme tecniche per le costruzioni»» di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018*
- [3] *Istruzione RFI DTC SI PS MA IFS 001 B - Manuale di Progettazione delle Opere Civili.*
- [4] *Istruzione RFI DTC SI PS MA IFS 001 B - Manuale di Progettazione delle Opere Civili - Parte II - Sezione 2 – Ponti e Strutture*
- [5] *Istruzione RFI DTC SI CS MA IFS 002 B - Manuale di Progettazione delle Opere Civili - Parte II - Sezione 5 – Prescrizioni per marciapiedi e pensiline delle stazioni ferroviarie a servizio dei viaggiatori*
- [6] *Regolamento (UE) N. 1299/2014 della Commissione del 18 novembre 2014 relativo alle specifiche tecniche di interoperabilità per il sottosistema «infrastruttura» del sistema ferroviario dell'Unione europea, modificato dal Regolamento di esecuzione (UE) N° 2019/776 della Commissione del 16 maggio 2019*
- [7] *Eurocodice 3: Progettazione delle strutture di acciaio – Parte 1.1: Regole generali e regole per gli edifici*
- [8] *UNI EN 11104 marzo 2004 – “Calcestruzzo: specificazione. prestazione. produzione e conformità” Istruzioni complementari per l'applicazione delle EN 206-1*
- [9] *UNI EN 206-1 ottobre 2006 – “Calcestruzzo: specificazione. prestazione. produzione e conformità”*
- [10] *UNI EN 1992-1-1 (Eurocodice 2) – Novembre 2005: “Progettazione delle strutture di calcestruzzo – Parte 1: Regole generali e regole per edifici”*
- [11] *UNI EN 1998-5 (Eurocodice 8) – Gennaio 2005: “Progettazione delle strutture per la resistenza sismica – Parte 5: Fondazioni. strutture di contenimento ed aspetti geotecnici”*
- [12] *UIC CODE 777-2:2002 – Structures built over railways lines – Construction requirements in the track zone.*
- [13] *Istruzioni CNR – DT 207/2009 – “Istruzioni per la valutazione delle azioni e degli effetti del vento sulle costruzioni”*

 ITALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE	PROGETTO DEFINITIVO ELETTTRIFICAZIONE E POTENZIAMENTO LINEA BARLETTA – CANOSA FERMATA OSPEDALE					
	Fabbricato Stazione - Relazione di calcolo fondazioni	COMMESSA IA6D	LOTTO 01	FASE-ENTE D 26	DOCUMENTO CLFV0100001	REV. A

4. INQUADRAMENTO STRATIGRAFICO E GEOTECNICO DEL SITO

4.1 STRATIGRAFIA

Il modello geotecnico di calcolo è stato definito sulla base di quanto riportato nella relazione sulle prove di laboratorio. Si riportano di seguito i terreni su cui poggia la fondazione del fabbricato, con i parametri fisici e meccanici ad essi assegnati. Da un'analisi dei dati a disposizione emerge che lo strato di terreno sul quale verrà impostato il piano di posa della fondazione è caratterizzato dai valori dei parametri di calcolo riportati in Tabella 4-1. Cautelativamente, alla luce del numero limitato di prove effettuate su campioni di terreno prelevati dalla zona in esame, nel calcolo per i parametri meccanici si sono assunti dei valori inferiori ai minimi desunti dalle prove di laboratorio.

Litotipi		Parametri geotecnici				
Unità	Descrizione	γ [kN/m ³]	c'_k [kPa]	φ'_k (°)	c_u [kPa]	E [Mpa]
1	Strato 1	18	6	29	0	15

Tabella 4-1 – Valori di calcolo dei parametri geotecnici del terreno di fondazione


Per il calcolo delle spinte a tergo delle opere è stato considerato il terreno del rilevato ferroviario esistente avente le seguenti caratteristiche:

TERRENO A TERGO DELL'ELEVAZIONE:

$c'_k = 0$ KPa	$\varphi'_k = 38^\circ$	$\gamma = 20$ kN/m ³
----------------	-------------------------	---------------------------------

Tabella 4-2 – Valori di calcolo dei parametri geotecnici del terreno di riporto

Inoltre, si è ipotizzato che la falda è posta ad una profondità tale da non interferire con le opere di fondazione.

 <p>ITALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE</p>	<p>PROGETTO DEFINITIVO ELETTTRIFICAZIONE E POTENZIAMENTO LINEA BARLETTA – CANOSA FERMATA OSPEDALE</p>					
<p>Fabbricato Stazione - Relazione di calcolo fondazioni</p>	<p>COMMESSA IA6D</p>	<p>LOTTO 01</p>	<p>FASE-ENTE D 26</p>	<p>DOCUMENTO CLFV0100001</p>	<p>REV. A</p>	<p>FOGLIO 10 di 26</p>

4.2 AZIONE SISMICA

Ai sensi del DM 17/01/2018 – Nuove norme tecniche per le costruzioni, la struttura in oggetto è analizzata con un'analisi dinamica lineare. Di seguito si riportano i dati di base per la determinazione dell'azione sismica nella zona della stazione di Barletta.

Sito di progetto

Le coordinate geografiche UTM-ED50 del sito sono:

Longitudine EST 16.25437°

Latitudine NORD 41.31801°

Vita nominale

Per la determinazione dell'intensità dell'azione sismica, innanzitutto, è stata valutata la vita nominale della costruzione in oggetto, definita come il numero di anni nel quale la struttura, purché soggetta alla manutenzione ordinaria, deve poter essere usata per lo scopo al quale è stata destinata.


E' fissata, in accordo con la committenza, una vita nominale pari ad anni 75 (VN = 75 anni).

Se le condizioni ambientali e d'uso rimarranno nei limiti previsti, non saranno necessari interventi di manutenzione straordinaria per ripristinare le capacità di durata della costruzione prima della fine di suddetto periodo.

Classe d'uso e coefficiente d'uso

Con riferimento alle conseguenze di un'interruzione di operatività o di un eventuale collasso, le costruzioni vengono suddivise in classi d'uso in funzione al loro grado di importanza.

Per la struttura in esame, essendo una struttura destinata a stazione ferroviaria, si è assunta globalmente una classe d'uso pari a tre (III). Alla classe d'uso è associato un coefficiente d'uso che può essere ricavato in Tabella 2.4.II della Normativa (1). Dalla sopraccitata tabella per costruzioni di classe d'uso pari a due risulta un coefficiente d'uso pari ad 1.5 ($C_U = 1.5$).

 ITALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE	PROGETTO DEFINITIVO ELETTRIFICAZIONE E POTENZIAMENTO LINEA BARLETTA – CANOSA FERMATA OSPEDALE					
	Fabbricato Stazione - Relazione di calcolo fondazioni	COMMESSA IA6D	LOTTO 01	FASE-ENTE D 26	DOCUMENTO CLFV0100001	REV. A

Periodo di riferimento per l'azione sismica

Le azioni sismiche su ciascuna costruzione sono valutate in relazione ad un periodo di riferimento “ V_R ” che si determina moltiplicando il valore della vita nominale “ V_N ” per il coefficiente d’uso “ C_U ”. Per cui il periodo di riferimento “ V_R ” per l’azione sismica di progetto risulta pari a 112.5 anni.

$$V_R = V_N * C_U = 75 * 1.5 = 112.5 \text{ anni}$$

Determinazione parametri caratteristici

Le forme spettrali di progetto vengono definite, in funzione della probabilità di superamento riferita al corrispettivo stato limite considerato, a partire dai valori dei seguenti parametri in condizioni di sito di riferimento rigido con superficie topografica orizzontale:

- a_g : accelerazione orizzontale massima al sito;
- F_0 : valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;
- T^*_c : periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

STATO LIMITE	a_g/g	F_0	T^*_c (s)
SLO	0.057	2.544	0.319
SLD	0.072	2.557	0.343
SLV	0.204	2.475	0.413

Categoria di sottosuolo e condizioni topografiche

Cautelativamente si è assunto un suolo di tipo C ed una categoria topografica del tipo T1 (Tabella 3.2.III della normativa (1)), ossia superficie pianeggiante con pendii di inclinazione media $i < 15^\circ$.

Riassumendo, abbiamo:

categoria di sottosuolo	C
categoria topografica	T1

 ITALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE	PROGETTO DEFINITIVO ELETTRIFICAZIONE E POTENZIAMENTO LINEA BARLETTA – CANOSA FERMATA OSPEDALE					
	Fabbricato Stazione - Relazione di calcolo fondazioni	COMMESSA IA6D	LOTTO 01	FASE-ENTE D 26	DOCUMENTO CLFV0100001	REV. A

Valutazione dell'azione sismica

L'azione sismica è stata valutata considerando la massima accelerazione attesa al sito, in funzione dello stato limite considerato e il relativo spettro di risposta atteso in superficie nelle due componenti traslazionali orizzontali mutuamente ortogonali.

Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali

Lo spettro di risposta elastico in accelerazione è espresso da una forma spettrale riferita ad uno smorzamento convenzionale del 5%, moltiplicata per il valore dell'accelerazione orizzontale massima a_g su sito di riferimento rigido orizzontale. Sia la forma spettrale che il valore di a_g variano in funzione dello stato limite considerato.

Per qualsiasi stato limite lo spettro elastico in accelerazione delle componenti orizzontali viene definito dalle seguenti relazioni:

$$\begin{array}{ll}
 0 \leq T < T_B & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_0} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\
 T_B \leq T < T_C & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \\
 T_C \leq T < T_D & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\
 T_D \leq T & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right)
 \end{array}$$

Figura 2: Espressioni per lo spettro di risposta elastico

nelle quali T e $S_e(T)$ sono rispettivamente il periodo di vibrazione ed accelerazione spettrale orizzontale.

Nelle relazioni soprascritte inoltre risulta:

S = coefficiente che tiene conto della categoria di sottosuolo e delle condizioni topografiche; viene definito dalla seguente relazione:

$$S = S_S \cdot S_T$$

in cui S_S è il coefficiente di amplificazione stratigrafica a S_T è il coefficiente di amplificazione topografica. Essi vengono definiti dalle tabelle 3.2.IV e 3.2.V della Normativa (1) riportate di seguito:

Categoria sottosuolo	S_s	C_c
A	1,00	1,00
B	$1,00 \leq 1,40 - 0,40 \cdot F_0 \cdot \frac{a_g}{g} \leq 1,20$	$1,10 \cdot (T_C^*)^{-0,20}$
C	$1,00 \leq 1,70 - 0,60 \cdot F_0 \cdot \frac{a_g}{g} \leq 1,50$	$1,05 \cdot (T_C^*)^{-0,33}$
D	$0,90 \leq 2,40 - 1,50 \cdot F_0 \cdot \frac{a_g}{g} \leq 1,80$	$1,25 \cdot (T_C^*)^{-0,50}$
E	$1,00 \leq 2,00 - 1,10 \cdot F_0 \cdot \frac{a_g}{g} \leq 1,60$	$1,15 \cdot (T_C^*)^{-0,40}$

Figura 3: Espressioni di S_s e di C_c

Categoria topografica	Ubicazione dell'opera o dell'intervento	S_T
T1	-	1,0
T2	In corrispondenza della sommità del pendio	1,2
T3	In corrispondenza della cresta del rilievo	1,2
T4	In corrispondenza della cresta del rilievo	1,4

Figura 4: Valori massimi del coefficiente di amplificazione topografica S_T

η = fattore che altera lo spettro di risposta elastico per coefficienti di smorzamento viscosi convenzionali ξ diversi dal 5% tramite la relazione:

$$\eta = \sqrt{\frac{10}{5 + \xi}} \geq 0,55$$

T_C = periodo corrispondente all'inizio del tratto a velocità costante dello spettro definito come:

$$T_C = C_c \cdot T_C^*$$

T_B = periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro ad accelerazione costante:

$$T_B = T_C / 3$$

T_D = periodo corrispondente all'inizio del tratto a spostamento costante dello spettro:

$$T_D = 4,0 \cdot \frac{a_g}{g} + 1,6$$

Per gli stati limite considerati risultano i seguenti valori dei parametri sopraccitati:

STATO LIMITE	S	T _B (s)	T _C (s)	T _D (s)
SLO	1.500	0.162	0.486	1.827
SLD	1.500	0.171	0.512	1.888
SLV	1.398	0.193	0.580	2.414

Per gli stati limite considerati risultano i seguenti spettri di risposta elastici:

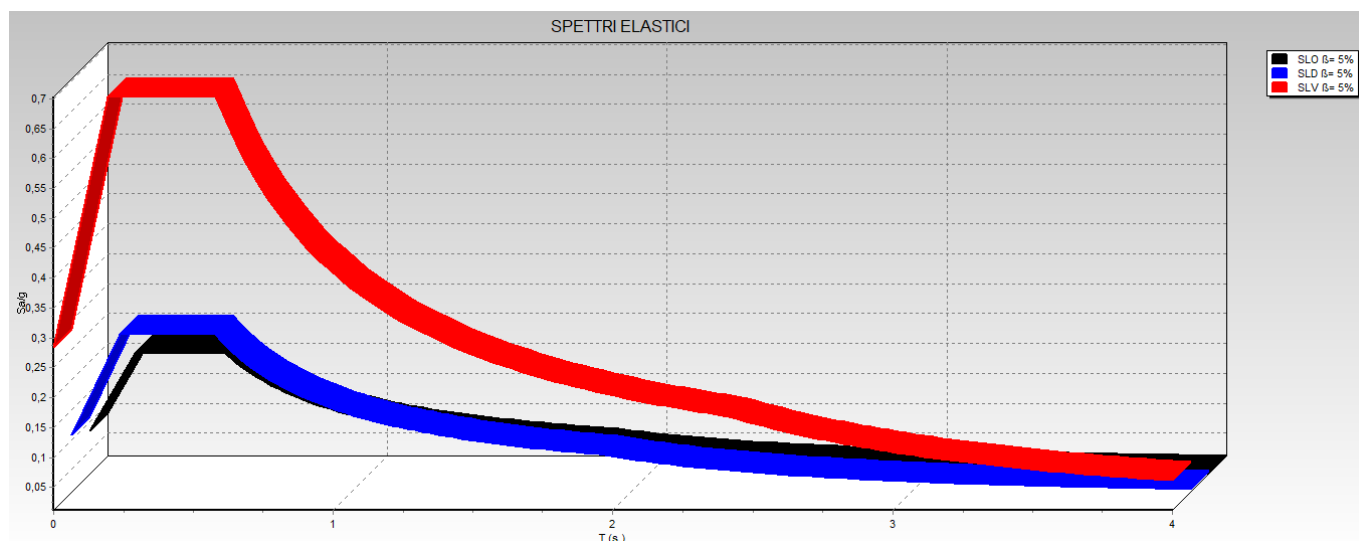


Figura 5: Spettri di risposta elastici

Spettro di progetto

Per la costruzione oggetto di progettazione sono state effettuate verifiche di resistenza utilizzando i seguenti spettri di progetto:

- **Verifiche di resistenza allo stato limite ultimo (SLU) per le strutture di fondazione:** per tali verifiche innanzitutto è stato utilizzato lo spettro elastico corrispondente allo stato limite di salvaguardia della vita (SLV). In particolar modo lo spettro di progetto da utilizzare è lo spettro elastico, riferito al corrispettivo stato limite, con le ordinate ridotte sostituendo, nelle relazioni del corrispettivo spettro, il valore del parametro η con il valore $1/q$, in cui q è il valore del fattore di

comportamento. Per il caso in esame, in accordo al punto 7.3 del D.M. 17 gennaio 2018, la struttura è stata calcolata in regime non dissipativo.

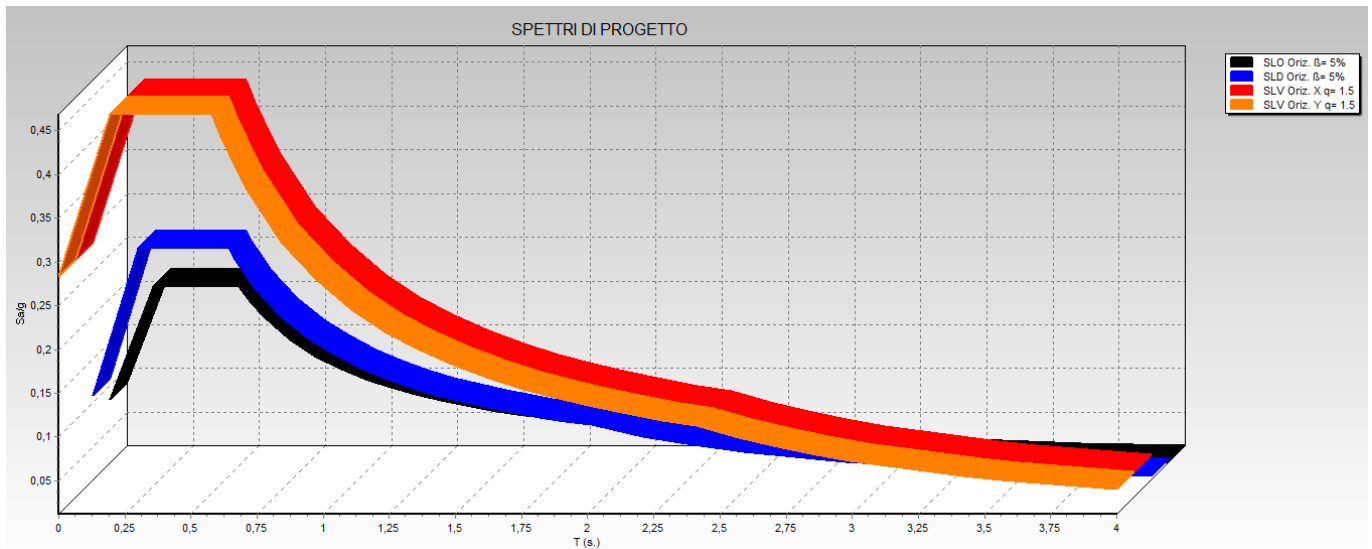


Figura 6: Spettri di risposta di progetto

5. COMBINAZIONI DI CARICO

Le combinazioni di carico prese in considerazione nelle verifiche sono state definite in base a quanto prescritto dalle NTC-2018 al par.2.5.3:

- Combinazione fondamentale, generalmente impiegata per gli stati limite ultimi (SLU):

$$\gamma_{G1} \cdot G_1 + \gamma_{G2} \cdot G_2 + \gamma_P \cdot P + \gamma_{Q1} \cdot Q_{k1} + \gamma_{Q2} \cdot \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \gamma_{Q3} \cdot \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \dots$$

- Combinazione caratteristica, cosiddetta rara, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) irreversibili:

$$G_1 + G_2 + P + Q_{k1} + \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \dots$$

- Combinazione frequente, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) reversibili:

$$G_1 + G_2 + P + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \psi_{23} \cdot Q_{k3} + \dots$$

- Combinazione quasi permanente (SLE), generalmente impiegata per gli effetti a lungo termine:

$$G_1 + G_2 + P + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \psi_{23} \cdot Q_{k3} + \dots$$

- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all'azione sismica E:

$$E + G_1 + G_2 + P + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \dots$$

- Combinazione eccezionale, impiegata per gli stati limite ultimi connessi alle azioni eccezionali A:

$$G_1 + G_2 + P + A_d + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \dots$$

Gli effetti dell'azione sismica saranno valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:

$$G_1 + G_2 + \sum_j \psi_{2j} Q_{kj}$$

I coefficienti di combinazione ed i coefficienti di sicurezza sono valutati secondo quanto previsto dal D.M. 17/01/2018.

Categoria/Azione variabile	ψ_{0j}	ψ_{1j}	ψ_{2j}
Categoria A Ambienti ad uso residenziale	0,7	0,5	0,3
Categoria B Uffici	0,7	0,5	0,3
Categoria C Ambienti suscettibili di affollamento	0,7	0,7	0,6
Categoria D Ambienti ad uso commerciale	0,7	0,7	0,6
Categoria E Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H Coperture	0,0	0,0	0,0
Vento	0,6	0,2	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,5	0,2	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,7	0,5	0,2
Variazioni termiche	0,6	0,5	0,0

Figura 7: Coefficiente di combinazione - punto 2.5.3 D.M. 17.01.2018

 ITALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE	PROGETTO DEFINITIVO ELETTRIFICAZIONE E POTENZIAMENTO LINEA BARLETTA – CANOSA FERMATA OSPEDALE					
	Fabbricato Stazione - Relazione di calcolo fondazioni	COMMESSA IA6D	LOTTO 01	FASE-ENTE D 26	DOCUMENTO CLFV0100001	REV. A

		Coefficiente γ_F	EQU	A1 STR	A2 GEO
Carichi permanenti	favorevoli	γ_{G1}	0,9	1,0	1,0
	sfavorevoli		1,1	1,3	1,0
Carichi permanenti non strutturali ⁽¹⁾	favorevoli	γ_{G2}	0,0	0,0	0,0
	sfavorevoli		1,5	1,5	1,3
Carichi variabili	favorevoli	γ_{Qi}	0,0	0,0	0,0
	sfavorevoli		1,5	1,5	1,3

⁽¹⁾Nel caso in cui i carichi permanenti non strutturali (ad es. carichi permanenti portati) siano compiutamente definiti si potranno adottare per essi gli stessi coefficienti validi per le azioni permanenti.

Figura 8: Coefficiente parziali di sicurezza per le combinazioni di carico agli SLU - punto 2.6.1 D.M. 17.01.2018


Le verifiche geotecniche sia in condizioni statiche che in condizioni sismiche, sono state condotte con l'Approccio 2. Pertanto, saranno considerati i coefficienti parziali relativi alle tabelle A1, M1, R3 della normativa di riferimento NTC18 riportati nelle tabelle seguenti.

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

Figura 9: Coefficiente parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni - punto 6.2.4.1.1 D.M. 17.01.2018

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

Figura 10: Coefficiente parziali per i parametri geotecnici del terreno - punto 6.2.4.1.2 D.M. 17.01.2018

 ITALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE	PROGETTO DEFINITIVO ELETTRIFICAZIONE E POTENZIAMENTO LINEA BARLETTA – CANOSA FERMATA OSPEDALE					
	Fabbricato Stazione - Relazione di calcolo fondazioni	COMMESSA IA6D	LOTTO 01	FASE-ENTE D 26	DOCUMENTO CLFV0100001	REV. A

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

Figura 11: Coefficienti parziali γ_R per le verifiche agli stati limite ultimi di fondazioni superficiali

6. CRITERI DI VERIFICA

Il sistema di fondazione in progetto è di tipo superficiale pertanto il carico dell'opera sovrastante viene trasmesso al terreno solo attraverso il piano di appoggio.

Per garantire la funzionalità della struttura in elevazione, il sistema fondale deve soddisfare alcuni requisiti, ossia il carico trasmesso in fondazione:

- non deve portare a rottura il terreno sottostante;
- non deve indurre nel terreno cedimenti eccessivi tali da compromettere la stabilità e la funzionalità dell'opera sovrastante;
- non deve indurre stati di sollecitazione nella struttura di fondazione incompatibili con la resistenza dei materiali.

La struttura di fondazione in c.a. è schematizzata con elementi tipo shell poggiati su suolo elastico alla Winkler, modellato mediante un letto di molle.


L'opera è stata considerata vincolata alla base mediante dei vincoli cedevoli in funzione delle caratteristiche elastiche del terreno di sottofondo.

Per la rigidezza delle molle, nel caso in esame, si assume un valore del Modulo di reazione verticale $k_s = 30000 \text{ kN/m}^3$.

Il calcolo delle fondazioni è stato eseguito utilizzando il programma di Calcolo CDS Win della STS con l'ausilio del programma CDGs Win della STS per quanto concerne le verifiche geotecniche e CDSs Win della STS per le verifiche strutturali.

Per il sistema fondale è stato eseguito un calcolo lineare.

Si riportano in Allegato i tabulati di verifica completi.

 ITALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE	PROGETTO DEFINITIVO ELETTRIFICAZIONE E POTENZIAMENTO LINEA BARLETTA – CANOSA FERMATA OSPEDALE					
	Fabbricato Stazione - Relazione di calcolo fondazioni	COMMESSA IA6D	LOTTO 01	FASE-ENTE D 26	DOCUMENTO CLFV0100001	REV. A

6.1 VERIFICHE GEOTECNICHE (SLU)

Nelle verifiche di sicurezza si è preso in considerazione tutti i meccanismi di stato limite ultimo sia a breve termine sia a lungo termine.

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

Per le **fondazioni superficiali** si considerano i seguenti Stati Limite Ultimi:

SLU di tipo geotecnico (GEO)

- Collasso per carico limite dell'insieme fondazione-terreno;
- Scorrimento sul piano di posa;
- Stabilità globale.

SLU di tipo strutturale (STR)

- Raggiungimento della resistenza negli elementi strutturali.

Le fondazioni sono state modellate insieme alla struttura in elevazione in modo da ottenere una risposta anche in termini di interazione terreno-struttura ed in modo da verificare la loro idoneità a sopportare i carichi di progetto.


Le verifiche geotecniche sia in condizioni statiche che in condizioni sismiche, sono state condotte con l'Approccio 2. In particolare, si considerano i coefficienti parziali relativi alle tabelle A1, M1, R3 della normativa di riferimento NTC18.

6.1.1 VERIFICA A CARICO LIMITE

La verifica di stabilità dell'insieme terreno-fondazione consiste nel confronto tra la pressione di esercizio in fondazione e la capacità portante o carico limite q_{lim} , del terreno.

La massima pressione che la fondazione può trasmettere al terreno prima che questo raggiunga la rottura viene valutata secondo Brinch-Hansen mediante la seguente formulazione:

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

 ITALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE	PROGETTO DEFINITIVO ELETTTRIFICAZIONE E POTENZIAMENTO LINEA BARLETTA – CANOSA FERMATA OSPEDALE					
	Fabbricato Stazione - Relazione di calcolo fondazioni	COMMESSA IA6D	LOTTO 01	FASE-ENTE D 26	DOCUMENTO CLFV0100001	REV. A

In cui:

q' rappresenta il carico

B' rappresenta la larghezza equivalente della fondazione

N sono i coefficienti di capacità portante, funzione dell'angolo di attrito del terreno

i sono i coefficienti di inclinazione del carico

s sono i coefficienti di forma della fondazione

b sono i coefficienti di inclinazione del piano di posa della fondazione.

d sono i coefficienti di profondità

g sono i coefficienti di inclinazione del piano campagna

6.1.2 VERIFICA A SCORRIMENTO

La verifica allo scorrimento della fondazione superficiali sul piano di posa è stata condotta confrontando l'azione orizzontale di progetto, data dalla componente della risultante delle forze in direzione parallela al piano di scorrimento della fondazione, con la resistenza limite, valutata secondo la seguente relazione:

$$V_{res} = \frac{N}{\gamma_r} \times \frac{tg\varphi}{\gamma_\varphi} + \frac{A}{\gamma_r} \times \frac{C}{\gamma_c}$$

Il carico orizzontale di progetto che produce lo scorrimento della fondazione V_{res} tiene conto sia del contributo attritivo che di quello coesivo, se presente.

6.1.3 VERIFICA A STABILITÀ GLOBALE

La verifica a stabilità globale della fondazione superficiale non viene condotta poiché influente per la geometria della fondazione in esame.

 ITALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE	PROGETTO DEFINITIVO ELETTTRIFICAZIONE E POTENZIAMENTO LINEA BARLETTA – CANOSA FERMATA OSPEDALE					
	Fabbricato Stazione - Relazione di calcolo fondazioni	COMMESSA IA6D	LOTTO 01	FASE-ENTE D 26	DOCUMENTO CLFV0100001	REV. A

6.2 VERIFICHE GEOTECNICHE (SLE)

Al fine di assicurare che le fondazioni risultino compatibili con i requisiti prestazionali della struttura in elevazione, per ciascun stato limite di esercizio, deve essere rispettata la condizione [6.2.7] delle NTC 2018:

$$E_d \leq C_d$$

essendo E_d il valore di progetto dell'effetto delle azioni nelle combinazioni di carico per gli SLE e C_d il prescritto valore limite dell'effetto delle azioni (spostamenti, rotazioni, distorsioni, ecc.).

6.2.1 CALCOLO DEI CEDIMENTI (SLE)

Il calcolo dei cedimenti della fondazione superficiale è stato effettuato mediante il "Metodo Edometrico" (C. Viggiani: "Fondazioni") sulla base delle distribuzioni delle tensioni nel sottosuolo:

$$\mu = \int \frac{\sigma(z)}{E} dz$$

Essendo E il modulo elastico o edometrico e $\sigma(z)$ la tensione verticale nel sottosuolo dovuta all'incremento di carico q .

La distribuzione delle tensioni verticali viene valutata secondo l'espressione di Steinbrenner, considerando la pressione agente uniformemente su una superficie rettangolare di dimensioni B e L :

$$\sigma(z) = \frac{q}{4\pi} \left[\frac{2 \times M \times N \times \sqrt{V} \times (V+1)}{V(V+V1)} + \left| \arctan \frac{2 \times M \times N \times \sqrt{V}}{V-V1} \right| \right]$$


dove:

$$M = B / z$$

$$N = L / z$$

$$V = M^2 + N^2 + 1$$

$$V1 = (M \times N)^2$$

 ITALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE	PROGETTO DEFINITIVO ELETTTRIFICAZIONE E POTENZIAMENTO LINEA BARLETTA – CANOSA FERMATA OSPEDALE					
	Fabbricato Stazione - Relazione di calcolo fondazioni	COMMESSA IA6D	LOTTO 01	FASE-ENTE D 26	DOCUMENTO CLFV0100001	REV. A

7. RISULTATI DELLE ANALISI CONDOTTE

Le verifiche geotecniche SLU e SLE del sistema fondale risultano tutte verificate come di seguito illustrato.

Per la verifica a portanza si riportano i valori significativi delle azioni sollecitanti e delle resistenze che ne determinano il soddisfacimento, allo stesso modo per la verifica dei cedimenti si dimostra che il massimo cedimento alcolato è minore del limite ammissibile.

Si rimanda all'Allegato per consultare i tabulati di verifica completi.

7.1 VERIFICA A CARICO LIMITE

Il massimo carico in fondazione calcolato in corrispondenza del nodo 1291 risulta pari a:

$$Q = 231 \text{ kN}$$

I coefficienti utilizzati per la valutazione del carico limite sono:

Nc	Nq	N _γ	Gc = Gq = G _γ	Bc = Bq = B _γ	Ic	Iq	I _γ	Dc	Dq	D _γ	Sc	Sq	S _γ
27.86	16.44	19.34	1.00	1.00	0.91	0.91	0.86	1.29	1.27	1.00	1.59	1.55	0.60

Pertanto, il carico limite risulta:

$$Q_{lim} = 469 \text{ kN}$$

Essendo $Q < Q_{lim}$ la verifica risulta soddisfatta.

Inoltre, il programma di calcolo esegue con calcolo della capacità portante in cui la fondazione viene modellata per intero. In particolare, gli elementi strutturali vengono modellati in campo elastico ed il terreno come un letto di molle lineari elastiche e non reagenti a trazione. Il calcolo viene interrotto

quando le molle delle platee attingono al loro limite elastico o qualora venga raggiunto uno stato di incipiente rottura. In corrispondenza a tali eventi viene calcolato il moltiplicatore dei carichi.

Si riporta di seguito la schermata di verifica.

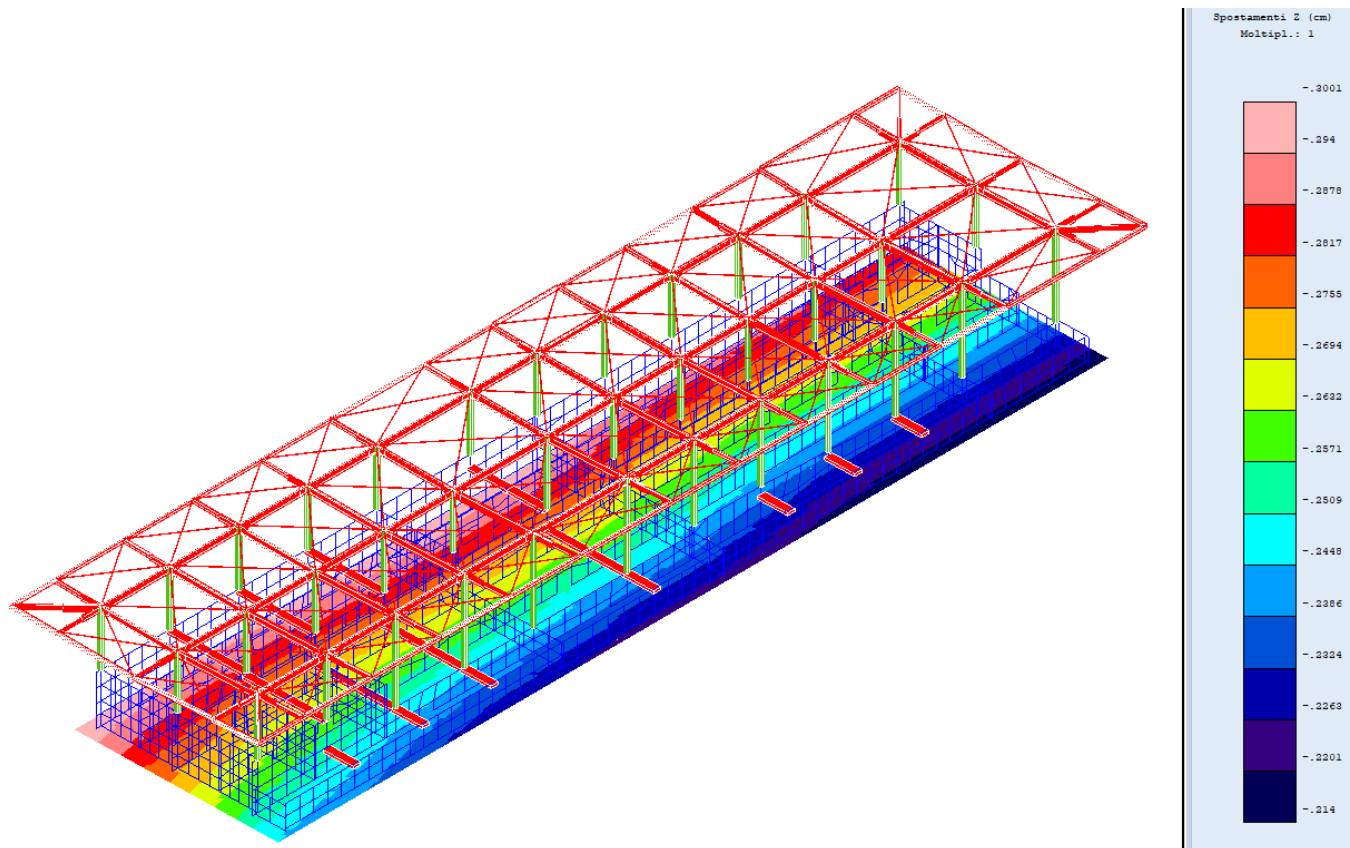


Figura 12: Capacità portante platea di fondazione

7.2 VERIFICA A SCORRIMENTO

La forza orizzontale totale trasmessa dai vari elementi strutturali alla fondazione è pari a:

$$V = 11410 \text{ kN}$$

I valori di progetto assunti per il coefficiente di attrito e per l'adesione sono:

$$\text{tg}\phi / \gamma_\phi / \gamma_r = 0.295$$

$$C = 0.55 \text{ t/m}^2$$

La forza resistente allo scorrimento risulta pari a:

$$V_{res} = 22830 \text{ kN}$$

La verifica a scorrimento risulta soddisfatta come risulta dai tabulati di calcolo riportati in allegato.

7.1 VERIFICA DEI CEDIMENTI

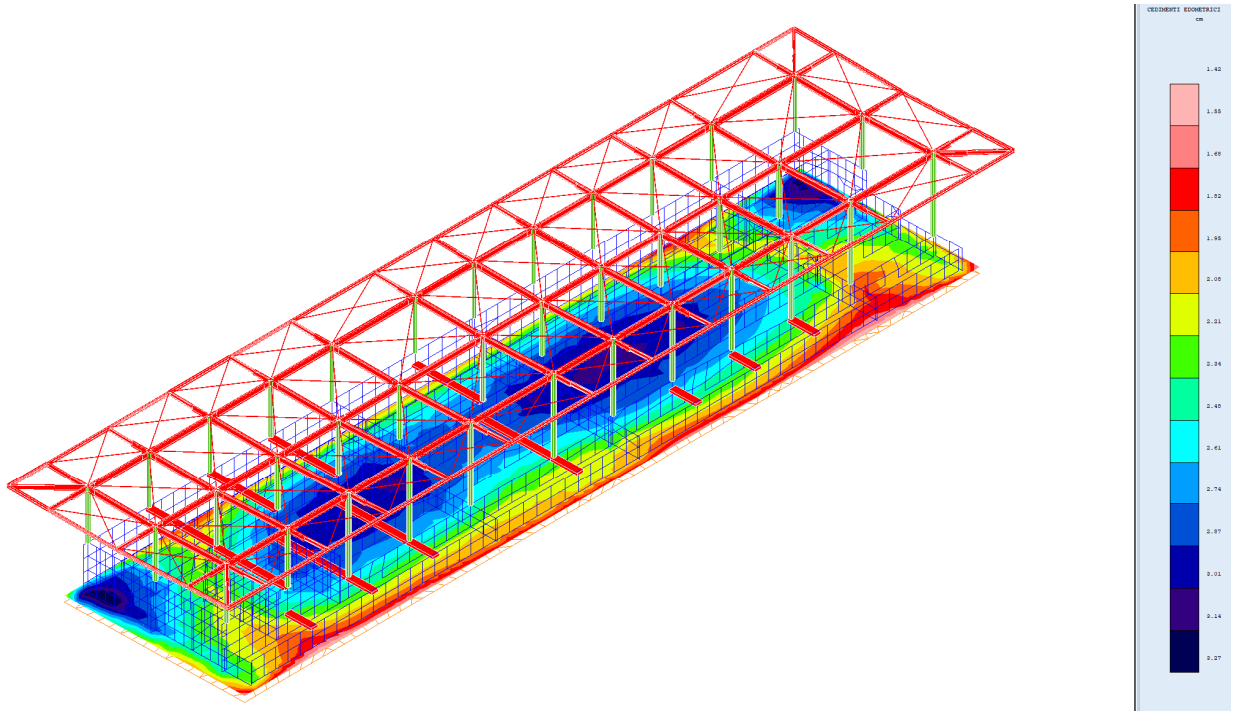


Figura 13: Cedimenti edometrici

Il valore massimo valutato per il cedimento assoluto, sia con condizioni statiche che sismiche, è pari a 3.27 mm, inferiore ai 50 mm previsti dall'Eurocodice 7 (Normativa di comprovata validità secondo quanto riportato al Cap. 12 del D.M. 17/01/2018), pertanto si ritiene in tal modo di aver ottemperato a quanto richiesto al par. 6.4.2.2 delle NTC 18.

**Fabbricato Stazione - Relazione di calcolo
fondazioni**

COMMESSA	LOTTO	FASE-ENTE	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA6D	01	D 26	CLFV0100001	A	26 di 26

8. ALLEGATI

Tabulati di calcolo

ALLEGATO

TABULATI DI CALCOLO

RELAZIONE GEOTECNICA

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

• **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 17/01/2018 pubblicato nel suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 21 Gennaio 2019, n. 7 “*Istruzioni per l'applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni*”.

Per il calcolo delle strutture in oggetto si adatteranno i criteri della Geotecnica e della Scienza delle Costruzioni.

• **CAPACITÀ PORTANTE DI FONDAZIONI SUPERFICIALI**

La verifica della capacità portante consiste nel confronto tra la pressione verticale di esercizio in fondazione e la pressione limite per il terreno, valutata secondo *Brinch-Hansen*:

$$q_{lim} = q N_q Y_q i_q d_q b_q g_q s_q + c N_c Y_c i_c d_c b_c g_c s_c + \frac{1}{2} G B' N_g Y_g i_g b_g s_g$$

dove

Caratteristiche geometriche della fondazione:

q = carico sul piano di fondazione
 B = lato minore della fondazione
 L = lato maggiore della fondazione
 D = profondità della fondazione
 α = inclinazione base della fondazione
 G = peso specifico del terreno
 B' = larghezza di fondazione ridotta = $B - 2 eB$
 L' = lunghezza di fondazione ridotta = $L - 2 eL$

Caratteristiche di carico sulla fondazione:

H = risultante delle forze orizzontali
 N = risultante delle forze verticali
 eB = eccentricità del carico verticale lungo B
 eL = eccentricità del carico verticale lungo L
 FhB = forza orizzontale lungo B
 FhL = forza orizzontale lungo L

Caratteristiche del terreno di fondazione:

β = inclinazione terreno a valle
 $c = cu$ = coesione non drenata (condizioni U)
 $c = c'$ = coesione drenata (condizioni D)
 Γ = peso specifico apparente (condizioni U)
 $\Gamma = \Gamma'$ = peso specifico sommerso (condizioni D)
 $\phi = 0$ = angolo di attrito interno (condizioni U)
 $\phi = \phi'$ = angolo di attrito interno (condizioni D)

Fattori di capacità portante:

$$N_q = \tan^2 \left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2} \right) \exp(\pi \cdot \tan \phi) \quad (\text{Prandtl-Cauchot-Meyerhof})$$

$$N_g = 2(N_q + 1) \tan \phi \quad (\text{Vesic})$$

$$N_c = \frac{N_q - 1}{\tan \phi} \quad \text{in condizioni D} \quad (\text{Reissner-Meyerhof})$$

$Nc = 5,14$ in condizioni U

Indici di rigidezza (condizioni D):

$$Ir = \frac{G}{c' + q' \tan \phi} = \text{indice di rigidezza}$$

$$q' = \text{pressione litostatica efficace alla profondità } D + \frac{B}{2}$$

$$G = \frac{E}{2(1 + \mu)} = \text{modulo elastico tangenziale}$$

$E = \text{modulo elastico normale}$

$\mu = \text{coefficiente di Poisson}$

$$Icr = \frac{1}{2} \exp \left[\frac{3,3 - 0,45 \frac{B}{L}}{\tan(45 - \frac{\phi'}{2})} \right] = \text{indice di rigidezza critico}$$

Coefficienti di punzonamento (Vesic):

$$Yq = Yg = \exp \left[\left(0,6 \frac{B}{L} - 4,4 \right) \tan \phi' + \frac{3,07 \sin \phi' \log(2Ir)}{1 + \sin \phi'} \right] \text{ in condizioni drenate, per } Ir \leq Icr$$

$$Yc = Yq - \frac{1 - Yq}{Nq \times \tan \phi'}$$

Coefficienti di inclinazione del carico (Vesic):

$$ig = \left(\frac{1 - H}{N + B \times L \times c' \times \cot \text{ang} \phi'} \right)^{m+1}$$

$$iq = \left(\frac{1 - H}{N + B \times L \times c' \times \cot \phi'} \right)^m$$

$$ic = iq - \frac{1 - iq}{Nc \times \tan \phi'} \quad \text{in condizioni D}$$

$$ic = 1 - \frac{m \times H}{B \times L \times cu \times Nc} \quad \text{in condizioni U}$$

essendo:

$$m = mB \cos^2 \Theta + mL \sin^2 \Theta$$

$$mB = \frac{2 + \frac{B'}{L'}}{1 + \frac{B'}{L'}} \quad mL = \frac{2 + \frac{L'}{B'}}{1 + \frac{L'}{B'}} \quad \Theta = \tan^{-1} \frac{Fh \times B}{Fh \times L}$$

Coefficienti di affondamento del piano di posa (Brinch-Hansen):

$$dq = 1 + 2 \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \arctg \frac{D}{B'} \quad \text{per } D > B'$$

$$dq = 1 + 2 \frac{D}{B'} \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \quad \text{per } D \leq B'$$

$$dc = dq - \frac{1 - dq}{Nc \times \tan \phi} \quad \text{in condizioni D}$$

$$dc = 1 + 0,4 \text{arc} \tan \frac{D}{B'} \quad \text{per } D > B' \text{ in condizioni U}$$

$$dc = 1 + 0,4 \frac{D}{B'} \quad \text{per } D \leq B' \text{ in condizioni U}$$

Coefficienti di inclinazione del piano di posa:

$$bg = \exp(-2,7 \alpha \tan \phi)$$

$$bc = bq = \exp(-2 \alpha \tan \phi) \quad \text{in condizioni D}$$

$$bc = 1 - \frac{\alpha}{147} \quad \text{in condizioni U}$$

$$bq = 1 \quad \text{in condizioni U}$$

Coefficienti di inclinazione del terreno di fondazione:

$$gc = gq = \sqrt{1 - 0,5 \tan \beta} \quad \text{in condizioni D}$$

$$gc = 1 - \frac{\beta}{147} \quad \text{in condizioni U}$$

$$gq = 1 \quad \text{in condizioni U}$$

Coefficienti di forma (De Beer):

$$sg = 1 - 0,4 \frac{B'}{L'}$$

$$sq = 1 + \frac{B'}{L'} \tan \phi$$

$$sc = 1 + \frac{B' Nq}{L' Nc}$$

L'azione del sisma si traduce in accelerazioni nel sottosuolo (effetto cinematico) e nella fondazione, per l'azione delle forze d'inerzia generate nella struttura in elevazione (effetto inerziale). Tali effetti possono essere portati in conto mediante l'introduzione di coefficienti sismici rispettivamente denominati Khi e Igk, il primo definito dal rapporto tra le componenti orizzontale e verticale dei carichi trasmessi in fondazione ed il secondo funzione dell'accelerazione massima attesa al sito. L'effetto inerziale produce variazioni di tutti i coefficienti di capacità portante del carico limite in funzione del coefficiente sismico Khi e viene portato in conto impiegando le formule comunemente adottate per calcolare i coefficienti correttivi del carico limite in funzione dell'inclinazione, rispetto alla verticale, del carico agente sul piano di posa. Nel caso in cui sia stato attivato il flag per tener conto degli effetti cinematici il valore Igk modifica invece il solo coefficiente Ng; il fattore Ng viene infatti moltiplicato sia per il coefficiente correttivo dell'effetto inerziale, sia per il coefficiente correttivo per l'effetto cinematico.

• **CAPACITÀ PORTANTE DI FONDAZIONI SU PALI**

a) Pali resistenti a compressione

Il carico ultimo del palo a compressione risulta:

$$Q_{lim} = Q_{punta} + Q_{later} - P_{palo} - P_{attr_neg}$$

Q_{punta}: RESISTENZA ALLA PUNTA

- In terreni coesivi in condizioni non drenate:

$$Q_{punta} = (C_{up} \times N_c + \sigma_v) \times A_p \times R_c$$

essendo

C_{up} = coesione non drenata terreno alla quota della punta

N_c = coeff. di capacità portante = 9

σ_v = tensione verticale totale in punta

A_p = area della punta del palo

R_c = coeff. di Meyerhof per le argille S/C

$$R_c = \frac{D+1}{2D+1} \quad \text{per pali trivellati} \quad R_c = \frac{D+0,5}{2D} \quad \text{per pali infissi}$$

D = diametro del palo

- In terreni coesivi in condizioni drenate (secondo Vesic):

$$Q_{punta} = (\mu \times \sigma_v' \times Nq + c' \times Nc) \times A_p$$

essendo

$$\mu = \frac{1 + 2(1 - \sin \phi')}{3}$$

$$Nq = \frac{3}{3 - \sin \phi'} \exp \left[\left(\left(\frac{\pi}{2} - \phi' \right) \tan \phi' \right) \tan^2 \left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi'}{2} \right) \times Irr^{\frac{4 \sin \phi'}{3(1 + \sin \phi')}} \right]$$

Irr = indice di rigidezza ridotta

$$Irr \approx Ir = \text{indice di rigidezza} = \frac{G}{c' + \sigma'_v \tan \phi'}$$

G = modulo elastico di taglio

σ'_v = tensione verticale efficace in punta

$$Nc = (Nq - 1) \cot \phi'$$

- In terreni incoerenti (secondo *Berezantzev*):

$$Q_{\text{punta}} = \sigma'_v \times \alpha q \times Nq \times Ap$$

essendo

αq = coeff. di riduzione per effetto silos in funzione di L/D

Nq = calcolato con ϕ^* secondo *Kishida*:

$$\begin{aligned} \phi^* &= \phi' - 3^\circ && \text{per pali trivellati} \\ \phi^* &= (\phi' + 40^\circ) / 2 && \text{per pali infissi} \end{aligned}$$

L = lunghezza del palo

Qlater: RESISTENZA LATERALE

- In terreni coesivi in condizioni non drenate:

$$Q_{\text{later}} = \alpha \times Cum \times As$$

essendo

Cum = coesione non drenata media lungo lo strato

As = area della superficie laterale del palo

α = coeff. riduttivo in funzione delle modalità esecutive:

- per pali infissi:

$$\begin{aligned} \alpha &= 1 && \text{per } Cu \leq 25 \text{ kPa (0,25 kg/cm}^2\text{)} \\ \alpha &= 1 - 0,011(Cu - 25) && \text{per } 25 < Cu < 70 \text{ kPa} \\ \alpha &= 0,5 && \text{per } Cu \geq 70 \text{ kPa (0,70 kg/cm}^2\text{)} \end{aligned}$$

- per pali trivellati:

$$\begin{aligned} \alpha &= 0,7 && \text{per } Cu \leq 25 \text{ kPa (0,25 kg/cm}^2\text{)} \\ \alpha &= 0,7 - 0,008(Cu - 25) && \text{per } 25 < Cu < 70 \text{ kPa} \\ \alpha &= 0,35 && \text{per } Cu \geq 70 \text{ kPa (0,70 kg/cm}^2\text{)} \end{aligned}$$

- In terreni coesivi in condizioni drenate:

$$Q_{\text{later}} = (1 - \sin \phi') \cdot \sigma'_v(z) \cdot \mu \cdot As$$

essendo

$\sigma'_v(z)$ = tensione verticale efficace lungo il fusto del palo

μ = coefficiente di attrito:

$$\begin{aligned} \mu &= \tan \phi' && \text{per pali trivellati} \\ \mu &= \tan (3/4 \cdot \phi') && \text{per pali infissi prefabbricati} \end{aligned}$$

- In terreni incoerenti:

$$Q_{\text{later}} = K \cdot \sigma'_v(z) \cdot \mu \cdot As$$

essendo

$\sigma'_v(z)$ = tensione verticale efficace lungo il fusto del palo

K = coefficiente di spinta:

$$\begin{aligned} K &= (1 - \sin \phi') && \text{per pali trivellati} \\ K &= 1 && \text{per pali infissi} \end{aligned}$$

μ = coefficiente di attrito:

$$\begin{aligned}\mu &= \tan\phi' && \text{per pali trivellati} \\ \mu &= \tan(3/4 \cdot \phi') && \text{per pali infissi prefabbricati}\end{aligned}$$

Pp: PESO DEL PALO**Patr_neg: CARICO DA ATTRITO NEGATIVO**

$$\begin{aligned}\text{Patr_neg} &= 0 && \text{in terreni coesivi in condizioni non drenate} \\ \text{Patr_neg} &= As \times \beta \times \sigma'_m && \text{in terreni incoerenti o coesivi in condizioni drenate}\end{aligned}$$

essendo

$$\begin{aligned}\beta &= \text{coeff. di Lambe} \\ \sigma'_m &= \text{pressione verticale efficace media lungo lo strato deformabile}\end{aligned}$$

Il carico ammissibile risulta pari a:

$$Q_{amm} = \left(\frac{Q_{punta}}{\mu_p} + \frac{Q_{later} - P_{palo} - Patr_neg}{\mu_L} \right) \times E_g$$

dove:

μ_p = coefficiente di sicurezza del palo per resistenza di punta

μ_L = coefficiente di sicurezza del palo per resistenza laterale

E_g = coefficiente di efficienza dei pali in gruppo:

- in terreni coesivi:

a) per plinti rettangolari (secondo *Converse-La Barre*):

$$E_g = 1 - \text{arc tan} \frac{D}{i} \cdot \frac{(n-1)m + (m-1)n}{90mn}$$

con

m = numero delle file dei pali nel gruppo

n = numero di pali per ciascuna fila

i = interasse fra i pali

b) per plinti triangolari (secondo *Barla*):

$$E_g = 1 - \text{arc tan} \frac{D}{i} \cdot 7.05E - 03$$

c) per plinti rettangolari a cinque pali (secondo *Barla*):

$$E_g = 1 - \text{arc tan} \frac{D}{i} \cdot 10.85E - 03$$

- in terreni incoerenti:

$$\begin{aligned}E_g &= 1 && \text{per pali infissi} \\ E_g &= 2/3 && \text{per pali trivellati}\end{aligned}$$

b) Pali resistenti a trazione

- Il carico ultimo del palo a trazione vale:

$$Q_{lim} = Q_{later} + P_{palo}$$

- Il carico ammissibile risulta invece pari a:

$$Q_{amm} = Q_{lim} / \mu_L$$

• CAPACITÀ PORTANTE DELLE PLATEE

La verifica agli S.L.U. delle platee di fondazione risulta particolarmente difficoltosa poiché tali fondazioni spesso hanno forme non rettangolari e pertanto non è possibile valutarne la capacità portante attraverso le classiche formule della geotecnica.

Per potere valutare la portanza delle platee si è quindi implementato un tipo di verifica in cui la fondazione viene modellata per intero (potendo essere costituita, nella forma più generale, da travi rovesce, plinti, pali e platee).

In particolare, gli elementi strutturali vengono modellati in campo elastico lineare, mentre il terreno viene modellato come un letto di molle:

- a) lineari elastiche e non reagenti a trazione per le platee;
- b) molle non lineari elasto-plastiche non reagenti a trazione per le travi *Winkler* ed i plinti diretti.

Per le molle elastiche delle platee viene calcolato anche il limite elastico, al fine di bloccare il calcolo del moltiplicatore dei carichi qualora venga raggiunto tale limite.

Il legame di tipo elastico reagente a sola compressione è ottenuto utilizzando come rigidità all'origine la costante di *Winkler* del terreno. Il modello così ottenuto è in grado di tenere in conto dell'eterogeneità del terreno in maniera puntuale. Su tale modello viene quindi condotta un'analisi non lineare a controllo di forza immettendo le forze agenti sulla fondazione.

Il calcolo viene interrotto quando le molle delle platee attingono al loro limite elastico o qualora venga raggiunto uno stato di incipiente formazione di cerniere plastiche nelle travi *Winkler*. In corrispondenza a tali eventi viene calcolato il moltiplicatore dei carichi.

• CALCOLO DEI CEDIMENTI

Il calcolo viene eseguito sulla base della conoscenza delle tensioni nel sottosuolo.

$$\mu = \int \frac{\sigma(z)}{E} dz$$

essendo

E = modulo elastico o edometrico

$\sigma(z)$ = tensione verticale nel sottosuolo dovuta all'incremento di carico q

La distribuzione delle tensioni verticali viene valutata secondo l'espressione di *Steinbrenner*, considerando la pressione agente uniformemente su una superficie rettangolare di dimensioni B e L:

$$\sigma(z) = \frac{q}{4\pi} \left[\frac{2 \times M \times N \times \sqrt{V} \times (V+1)}{V(V+V1)} + \left| \arctan \frac{2 \times M \times N \times \sqrt{V}}{V-V1} \right| \right]$$

con:

$$M = B / z$$

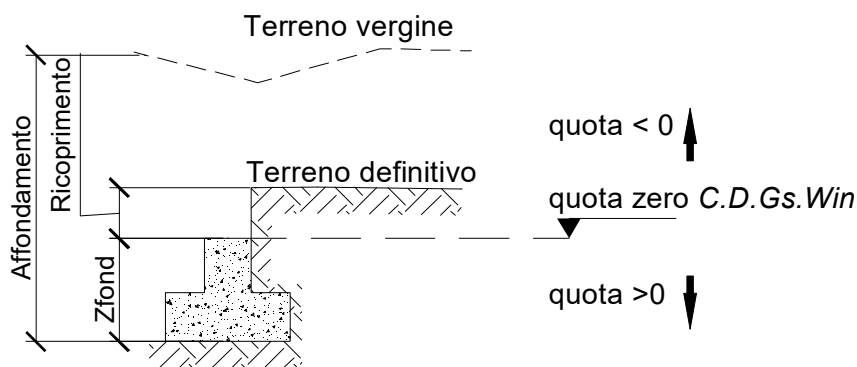
$$N = L / z$$

$$V = M^2 + N^2 + 1$$

$$V1 = (M \times N)^2$$

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della stratigrafia del terreno sottostante i plinti.



NOTA: La quota zero di *C.D.Gs. Win* coincide con la quota numero zero dell'alberello quote di *C.D.S. Win* ma cambia la convenzione nel segno: infatti in *C. D. Gs.* le quote sono positive crescenti procedendo verso il basso, mentre in *C. D. S.* le quote sono positive crescenti verso l'alto.

Plinto	: Numero di plinto
Q.t.v.	: quota terreno vergine
Q.t.d.	: quota definitiva terreno
Q.falda	: quota falda
InclTer	: inclinazione terreno
Num Str	: Numero dello strato a cui si riferiscono i dati che seguono
Sp.str.	: Spessore strato. L'ultimo strato ha spessore indefinito, pertanto il relativo dato non viene stampato
Peso Sp	: peso specifico
Fi	: angolo di attrito interno
C'	: coesione drenata
Cu	: coesione NON drenata
Mod.El.	: modulo elastico
Poisson	: coeff. Poisson
Coeff. Lambe	: coefficiente beta di Lambe
Gr.Sovr	: grado di sovraconsolidazione
Mod.Ed.	: modulo edometrico

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della portanza delle fondazioni superficiali (travi *Winkler*, plinti e piastre) in condizioni drenate e non drenate.

Tabella 1: PARAMETRI GEOTECNICI

Trave, Plinto o Piastra	: Numero elemento
Infiss	: Infissione base fondazione dalla quota di terreno definitivo ($Z_{fond} + Ricoprimento$)
Tipo Tabella	: Tipo di tabella ($M1/M2$) per i coeff. parziali per i parametri del terreno
Gamma	: Peso specifico totale di calcolo
Fi	: Angolo di attrito interno di calcolo in gradi
Coes	: Coesione drenata di calcolo
Mod.El.	: Modulo elastico di calcolo
Poiss	: Coefficiente di Poisson
P base	: Pressione litostatica base di fondazione in condizioni drenate
Indice Rigid.	: Indice di rigidezza
IndRig Crit.	: Indice di rigidezza critico
Cu	: Coesione non drenata
Pbase	: Pressione litostatica base di fondazione in cond. non drenate

Tabella 2: COEFFICIENTI DI PORTANZA

Trave, Plinto o Piastra	: Numero elemento
Nc	: Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Nq	: Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Ng	: Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Gc	: Coefficiente di inclinazione del terreno
Gq	: Coefficiente di inclinazione del terreno
bc	: Coefficiente di inclinazione del piano di posa
bq	: Coefficiente di inclinazione del piano di posa
Igk	: Coefficiente per effetti cinematici
Comb.Nro	: Numero della combinazione di carico
Icv	: Coefficiente di inclinazione del carico
Iqv	: Coefficiente di inclinazione del carico
Igv	: Coefficiente di inclinazione del carico
Dc	: Coefficiente di affondamento del piano di posa
Dq	: Coefficiente di affondamento del piano di posa
Dg	: Coefficiente di affondamento del piano di posa
Sc	: Coefficiente di forma
Sq	: Coefficiente di forma
Sg	: Coefficiente di forma
Psic	: Coefficiente di punzonamento
Psiq	: Coefficiente di punzonamento
Psig	: Coefficiente di punzonamento

Tabella 3: PORTANZA (per Risultanti)

Trave, Plinto o Piastra	: Numero elemento in numerazione calcolo C.D.Gs. Win
Asta3d, Filo	: Identificativo di input
Comb.	: Numero della combinazione a cui si riferiscono i dati che seguono
Bx'	: Base di fondazione ridotta lungo x per eccentricità
By'	: Base di fondazione ridotta lungo y per eccentricità
GamEf	: Peso specifico efficace di calcolo
QlimV	: Carico limite in condiz. drenate o non drenate comprensivo dei Coeff. Parziali $R1/R2/R3$
N	: Carico verticale agente
Coeff.Sicur.	: Minimo tra i rapporti (Q_{limV}/N) tra la condiz. drenata e quella non drenata per la combinazione in esame

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:

Minimo CoeSic	: <i>Minimo coefficiente di sicurezza</i>
N/Ar	: <i>Tensione media agente sull'impronta ridotta</i>
Qlim/Ar	: <i>Tensione limite sull'impronta ridotta</i>
Status Verifica	: <i>Si possono avere i seguenti messaggi:</i>

OK = *Verifica soddisfatta*

NONVERIF = *Non verifica nei seguenti casi:
Coefficiente di sicurezza minore di 1
Se $B_x=0$ o $B_y=0$ per eccentricità eccessiva dei carichi
Se $Q_{limV}=0$ per inclinazione dei carichi eccessiva a causa
di forze orizzontali elevate*

SCARICA = *Verifica soddisfatta: Impronta non sollecitata
o in trazione*

DECOMPR = *Verifica soddisfatta:
lo sforzo agente sull'elemento è di trazione, ma la risultante
dei carichi agenti sul terreno è di debole compressione
per effetto del peso proprio dell'elemento stesso.*

Tabella 3: PORTANZA (per Tensioni)

Trave, Plinto o Piastra	: <i>Numero elemento in numerazione calcolo C.D.Gs. Win</i>
Asta3d, Filo	: <i>Identificativo di input</i>
Comb.	: <i>Numero della combinazione a cui si riferiscono i dati che seguono</i>
Bx'	: <i>Base di fondazione ridotta lungo x per eccentricità</i>
By'	: <i>Base di fondazione ridotta lungo y per eccentricità</i>
GamEf	: <i>Peso specifico efficace di calcolo</i>
SgmLimV	: <i>Tensione limite in condiz. drenate o non drenate</i>
SgmTerr	: <i>Tensione elastica massima sul terreno</i>
Coeff.Sicur.	: <i>Minimo tra i rapporti (S_{gmLimV}/S_{gmTerr}) tra la condiz. drenata e quella non drenata per la combinazione in esame</i>

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:

Minimo CoeSic	: <i>Minimo coefficiente di sicurezza</i>
N/Ar	: <i>Tensione media agente sull'impronta ridotta</i>
Qlim/Ar	: <i>Tensione limite media sull'impronta ridotta (S_{gmLimV} minima)</i>
Status Verifica	: <i>Si possono avere i seguenti messaggi:</i>

OK = *Verifica soddisfatta*

NOVERIF = *Non verifica nei seguenti casi:
Coefficiente di sicurezza minore di 1
Se $B_x=0$ o $B_y=0$ per eccentricità eccessiva dei carichi
Se $S_{gmLimV}=0$ per inclinazione dei carichi eccessiva a
causa di forze orizzontali elevate*

SCARICA = *Impronta non sollecitata o in trazione*

DECOMPR = *Verifica soddisfatta:
lo sforzo agente sull'elemento è di trazione, ma la risultante
dei carichi agenti sul terreno è di debole compressione
per effetto del peso proprio dell'elemento stesso.*

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della portanza delle fondazioni superficiali (travi *Winkler*, plinti e piastre) in condizioni drenate e non drenate.

Tabella 1: PARAMETRI GEOTECNICI

Trave, Plinto o Piastra	: Numero elemento
Infiss	: Infissione base fondazione dalla quota di terreno definitivo ($Z_{fond} + Ricoprimento$)
Tipo Tabella	: Tipo di tabella (M1/M2) per i coeff. parziali per i parametri del terreno
Gamma	: Peso specifico totale di calcolo
Fi	: Angolo di attrito interno di calcolo in gradi
Coes	: Coesione drenata di calcolo
Mod.El.	: Modulo elastico di calcolo
Poiss	: Coefficiente di Poisson
P base	: Pressione litostatica base di fondazione in condizioni drenate
Indice Rigid.	: Indice di rigidezza
IndRig Crit.	: Indice di rigidezza critico
Cu	: Coesione non drenata
Pbase	: Pressione litostatica base di fondazione in cond. non drenate

Tabella 2: COEFFICIENTI DI PORTANZA

Trave, Plinto o Piastra	: Numero elemento
Nc	: Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Nq	: Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Ng	: Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Gc	: Coefficiente di inclinazione del terreno
Gq	: Coefficiente di inclinazione del terreno
bc	: Coefficiente di inclinazione del piano di posa
bq	: Coefficiente di inclinazione del piano di posa
Igk	: Coefficiente per effetti cinematici
Comb.Nro	: Numero della combinazione di carico
Icv	: Coefficiente di inclinazione del carico
Iqv	: Coefficiente di inclinazione del carico
Igv	: Coefficiente di inclinazione del carico
Dc	: Coefficiente di affondamento del piano di posa
Dq	: Coefficiente di affondamento del piano di posa
Dg	: Coefficiente di affondamento del piano di posa
Sc	: Coefficiente di forma
Sq	: Coefficiente di forma
Sg	: Coefficiente di forma
Psic	: Coefficiente di punzonamento
Psiq	: Coefficiente di punzonamento
Psig	: Coefficiente di punzonamento

Tabella 3: PORTANZA (per Risultanti)

Trave, Plinto o Piastra	: Numero elemento in numerazione calcolo C.D.Gs. Win
Asta3d, Filo	: Identificativo di input
Comb.	: Numero della combinazione a cui si riferiscono i dati che seguono
Bx'	: Base di fondazione ridotta lungo x per eccentricità
By'	: Base di fondazione ridotta lungo y per eccentricità
GamEf	: Peso specifico efficace di calcolo
QlimV	: Carico limite in condiz. drenate o non drenate comprensivo dei Coeff. Parziali R1/R2/R3
N	: Carico verticale agente
Coeff.Sicur.	: Minimo tra i rapporti (Q_{limV}/N) tra la condiz. drenata e quella non drenata per la combinazione in esame

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:

Minimo CoeSic	: <i>Minimo coefficiente di sicurezza</i>
N/Ar	: <i>Tensione media agente sull'impronta ridotta</i>
Qlim/Ar	: <i>Tensione limite sull'impronta ridotta</i>
Status Verifica	: <i>Si possono avere i seguenti messaggi:</i>

OK = *Verifica soddisfatta*

NONVERIF = *Non verifica nei seguenti casi:
Coefficiente di sicurezza minore di 1
Se $B_x=0$ o $B_y=0$ per eccentricità eccessiva dei carichi
Se $Q_{limV}=0$ per inclinazione dei carichi eccessiva a causa
di forze orizzontali elevate*

SCARICA = *Verifica soddisfatta: Impronta non sollecitata
o in trazione*

DECOMPR = *Verifica soddisfatta:
lo sforzo agente sull'elemento è di trazione, ma la risultante
dei carichi agenti sul terreno è di debole compressione
per effetto del peso proprio dell'elemento stesso.*

Tabella 3: PORTANZA (per Tensioni)

Trave, Plinto o Piastra	: <i>Numero elemento in numerazione calcolo C.D.Gs. Win</i>
Asta3d, Filo	: <i>Identificativo di input</i>
Comb.	: <i>Numero della combinazione a cui si riferiscono i dati che seguono</i>
Bx'	: <i>Base di fondazione ridotta lungo x per eccentricità</i>
By'	: <i>Base di fondazione ridotta lungo y per eccentricità</i>
GamEf	: <i>Peso specifico efficace di calcolo</i>
SgmLimV	: <i>Tensione limite in condiz. drenate o non drenate</i>
SgmTerr	: <i>Tensione elastica massima sul terreno</i>
Coeff.Sicur.	: <i>Minimo tra i rapporti (S_{gmLimV}/S_{gmTerr}) tra la condiz. drenata e quella non drenata per la combinazione in esame</i>

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:

Minimo CoeSic	: <i>Minimo coefficiente di sicurezza</i>
N/Ar	: <i>Tensione media agente sull'impronta ridotta</i>
Qlim/Ar	: <i>Tensione limite media sull'impronta ridotta (S_{gmLimV} minima)</i>
Status Verifica	: <i>Si possono avere i seguenti messaggi:</i>

OK = *Verifica soddisfatta*

NOVERIF = *Non verifica nei seguenti casi:
Coefficiente di sicurezza minore di 1
Se $B_x=0$ o $B_y=0$ per eccentricità eccessiva dei carichi
Se $S_{gmLimV}=0$ per inclinazione dei carichi eccessiva a
causa di forze orizzontali elevate*

SCARICA = *Impronta non sollecitata o in trazione*

DECOMPR = *Verifica soddisfatta:
lo sforzo agente sull'elemento è di trazione, ma la risultante
dei carichi agenti sul terreno è di debole compressione
per effetto del peso proprio dell'elemento stesso.*

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

La verifica allo scorrimento delle fondazioni superficiali è stata condotta calcolando la resistenza limite secondo la seguente relazione, che tiene in conto sia il contributo ad attrito che quello coesivo:

$$V_{res} = \frac{N}{\gamma_r} \times \frac{tg\phi}{\gamma_\phi} + \frac{A}{\gamma_r} \times \frac{C}{\gamma_C}$$

in cui:

- g_ϕ g_C : Coefficienti parziali per i parametri geotecnici (NTC Tabella 6.2.II)
 g_r : Coefficienti parziali SLU fondazioni superficiali (NTC Tabella 6.4.I)

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella precedente relazione e nella relativa tabella di stampa.

- Comb.** : Numero combinazione a cui si riferisce la verifica
Tipo Elem. : Tipo di elemento strutturale: Trave/Plinto/Piastra
Elem. N.ro : Numero dell'elemento strutturale (numero Travata/Filo/Nodo3D) in base al tipo elemento (Asta Winkler/Plinto/Platea)
N : Scarico verticale
tg ϕ / g_ϕ : Coefficiente attrito di progetto
 g_r
C/ g_C / g_r : Adesione di progetto
Area : Area ridotta
Vres : Resistenza allo scorrimento dell' elemento strutturale
Fh : Azione orizzontale trasmessa dall' elemento strutturale
Verifica Locale : Flag di verifica allo scorrimento del singolo elemento. Se l'elemento è collegato al resto della fondazione, la condizione di slittamento del singolo elemento non pregiudica la verifica globale della intera fondazione
S(Vres) : Somma dei contributi resistenti dei vari elementi strutturali
S(Fh) : Somma dei contributi delle azioni orizzontali trasmesse dai vari elementi strutturali
Verifica Globale : Flag di verifica globale allo scorrimento della intera fondazione

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate sia nella tabella di stampa della portanza globale della fondazione, sia nella tabella della portanza di fondazione delle platee calcolata con analisi elastica del terreno:

Tabella 1: Moltiplicatori di Collasso

- Comb. Nro** : Numero della combinazione
Risultante : Valore della risultante delle forze trasmesse dalla fondazione per la combinazione attuale
Resistenza : Valore della resistenza del terreno mobilitata in base al moltiplicatore dei carichi attuale
Moltipl.Collasso : Valore del moltiplicatore dei carichi con cui è stato eseguito il calcolo. Poiche' tutti i coefficienti di sicurezza sono già stati considerati nei carichi e nelle caratteristiche dei materiali, un moltiplicatore = 1 significa che la verifica di portanza è soddisfatta.
%PL.Molle : Percentuale delle molle in fase plastica nella combinazione attuale
STATUS : Per moltiplicatori di collasso < 1 mostra NOVERIF, altrimenti OK

Tabella 2: Abbassamenti

- Nodo3d** : Numero del nodo3d a cui si riferisce la molla elasto-plastica
SpostZ : Abbassamento della molla elasto-plastica in corrispondenza del nodo3d
SpostZ/SpostEl : Fattore di plasticizzazione della molla:

FASE ELASTICA ≤ 1 ; FASE PLASTICA > 1

Se per alcuni nodi non è stato possibile ottenere la caratterizzazione geotecnica, allora tali nodi vengono esclusi dal modello di calcolo e la relativa molla viene contrassegnata in stampa con la sigla 'SCARTATA'

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dei cedimenti.

Filo	: <i>numero del filo fisso in corrispondenza del quale viene calcolato lo stato deformativo</i>
Comb.	: <i>numero di combinazione di carico</i>
Ced.El.	: <i>cedimento elastico</i>
Ced.Ed.	: <i>cedimento edometrico</i>

DATI GENERALI

COEFFICIENTI PARZIALI GEOTECNICA

				TABELLA M1		TABELLA M2	
Tangente Resist. Taglio				1.00			
Peso Specifico				1.00			
Coesione Efficace (c'k)				1.00			
Resist. a taglio NON drenata (cuk)				1.00			
Tipo Approccio				Combinazione Unica: (A1+M1+R3)			
Tipo di fondazione				Superficiale			
				COEFFICIENTE R1		COEFFICIENTE R2	
Capacita' Portante						2.30	
Scorrimento						1.10	

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI

IDEN		CARATTERISTICHE DI SITO					IDEN		CARATTERISTICHE DI SITO					IDEN		CARATTERISTICHE DI SITO				
Crit N.ro	Falda (m)	Affond (m)	Ricopr (m)	Pend.X (grd)	Pend.Y (Grd)		Crit N.ro	Falda (m)	Affond (m)	Ricopr (m)	Pend.X (grd)	Pend.Y (Grd)		Crit N.ro	Falda (m)	Affond (m)	Ricopr (m)	Pend.X (grd)	Pend.Y (Grd)	
1		0.00	0.00	0	0		2		0.00	0.00	0	0								

COORDINATE NODI3D PLATEA

IDENT.		POSIZIONE NODO			IDENT.		POSIZIONE NODO			IDENT.		POSIZIONE NODO			IDENT.		POSIZIONE NODO		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)
1	-0.40	12.20	0.00	2	0.00	12.20	0.00	5	5.50	12.20	0.00	7	11.00	12.20	0.00				
9	16.50	12.20	0.00	11	22.00	12.20	0.00	13	22.40	12.20	0.00	15	29.50	12.20	0.00				
16	34.45	12.20	0.00	19	34.85	12.20	0.00	20	40.20	12.20	0.00	23	45.55	12.20	0.00				
25	50.90	12.20	0.00	27	56.25	12.20	0.00	29	56.65	12.20	0.00	31	63.75	12.20	0.00				
32	64.15	12.20	0.00	35	0.00	9.10	0.00	37	0.00	6.25	0.00	38	1.16	6.25	0.00				
39	2.33	6.25	0.00	47	4.65	6.25	0.00	49	3.15	6.25	0.00	50	4.35	6.25	0.00				
55	5.50	6.25	0.00	56	6.70	6.25	0.00	57	10.30	6.25	0.00	65	7.95	6.25	0.00				
66	9.15	6.25	0.00	70	11.00	6.25	0.00	71	12.10	6.25	0.00	72	15.40	6.25	0.00				
73	16.50	6.25	0.00	86	12.85	6.25	0.00	87	14.05	6.25	0.00	88	17.60	6.25	0.00				
89	20.90	6.25	0.00	90	22.00	6.25	0.00	101	18.35	6.25	0.00	102	19.55	6.25	0.00				
103	22.40	6.25	0.00	105	34.85	6.25	0.00	106	40.20	6.25	0.00	109	41.27	6.25	0.00				
110	44.48	6.25	0.00	111	45.55	6.25	0.00	120	41.98	6.25	0.00	121	43.18	6.25	0.00				
127	46.62	6.25	0.00	128	49.83	6.25	0.00	129	50.90	6.25	0.00	137	47.33	6.25	0.00				
138	48.53	6.25	0.00	144	51.97	6.25	0.00	145	55.18	6.25	0.00	146	56.25	6.25	0.00				
154	52.68	6.25	0.00	155	53.88	6.25	0.00	161	56.65	6.25	0.00	163	34.45	6.25	0.00				
165	22.00	6.96	0.00	166	22.00	9.10	0.00	172	22.00	7.30	0.00	173	22.00	8.50	0.00				
176	63.75	9.10	0.00	177	63.75	8.39	0.00	178	63.75	6.25	0.00	186	63.75	7.86	0.00				
187	63.75	6.86	0.00	193	56.25	9.10	0.00	195	34.85	9.10	0.00	196	40.20	9.10	0.00				
199	56.65	9.10	0.00	201	0.00	0.00	0.00	202	4.65	0.00	0.00	205	5.50	0.00	0.00				
206	10.30	0.00	0.00	209	0.00	2.90	0.00	211	29.50	6.25	0.00	213	23.58	6.25	0.00				
214	24.77	6.25	0.00	215	25.95	6.25	0.00	228	27.10	6.25	0.00	229	28.30	6.25	0.00				
230	34.85	6.96	0.00	237	34.85	7.30	0.00	238	34.85	8.50	0.00	240	10.30	2.90	0.00				
242	4.65	2.90	0.00	244	57.83	6.25	0.00	245	61.38	6.25	0.00	246	62.57	6.25	0.00				
255	59.40	6.25	0.00	256	60.60	6.25	0.00	262	56.25	6.96	0.00	269	56.25	7.30	0.00				
270	56.25	8.50	0.00	274	41.27	9.10	0.00	275	44.48	9.10	0.00	276	45.55	9.10	0.00				
285	41.98	9.10	0.00	286	43.18	9.10	0.00	290	50.90	9.10	0.00	292	57.83	9.10	0.00				
293	61.38	9.10	0.00	294	62.57	9.10	0.00	303	59.40	9.10	0.00	304	60.60	9.10	0.00				
310	34.85	2.90	0.00	311	35.92	2.90	0.00	312	36.99	2.90	0.00	313	38.06	2.90	0.00				
314	39.13	2.90	0.00	315	40.20	2.90	0.00	329	41.27	2.90	0.00	330	44.48	2.90	0.00				
331	45.55	2.90	0.00	342	41.98	2.90	0.00	343	43.19	2.90	0.00	344	50.90	2.90	0.00				
346	51.97	2.90	0.00	347	53.04	2.90	0.00	348	54.11	2.90	0.00	349	55.18	2.90	0.00				
357	56.25	2.90	0.00	363	56.45	2.90	0.00	364	56.65	2.90	0.00	369	34.85	0.00	0.00				
370	34.85	0.73	0.00	371	34.85	1.45	0.00	372	34.85	2.18	0.00	385	34.85	3.74	0.00				
386	34.85	4.57	0.00	387	34.85	5.41	0.00	394	57.83	2.90	0.00	395	61.38	2.90	0.00				
396	62.57	2.90	0.00	404	63.75	2.90	0.00	405	59.40	2.90	0.00	406	60.60	2.90	0.00				
413	63.75	5.85	0.00	414	63.75	5.11	0.00	415	63.75	4.38	0.00	416	63.75	3.64	0.00				
425	35.92	0.00	0.00	426	36.99	0.00	0.00	427	38.06	0.00	0.00	428	39.13	0.00	0.00				
429	40.20	0.00	0.00	440	41.27	0.00	0.00	441	44.48	0.00	0.00	442	45.55	0.00	0.00				
453	41.98	0.00	0.00	454	43.18	0.00	0.00	455	50.90	0.00	0.00	457	11.00	0.00	0.00				
458	12.10	0.00	0.00	459	15.40	0.00	0.00	460	16.50	0.00	0.00	473	12.85	0.00	0.00				
474	14.05	0.00	0.00	475	22.00	0.00	0.00	477	23.25	0.00	0.00	478	24.50	0.00	0.00				
479	25.75	0.00	0.00	480	29.50	0.00	0.00	494	27.00	0.00	0.00	495	28.20	0.00	0.00				
496	30.74	0.00	0.00	497	31.98	0.00	0.00	498	33.21	0.00	0.00	506	34.45	0.00	0.00				
508	56.25	0.00	0.00	510	56.65	0.00	0.00	512	63.75	2.18	0.00	513	63.75	1.45	0.00				
514	63.75	0.72	0.00	515	63.75	0.00	0.00	525	57.83	0.00	0.00	526	61.38	0.00	0.00				
527	62.57	0.00	0.00	539	59.40	0.00	0.00	540	60.60	0.00	0.00	541	56.25	0.73	0.00				
542	56.25	1.45	0.00	543	56.25	2.18	0.00	552	56.25	3.74	0.00	553	56.25	4.57	0.00				
554	56.25	5.41	0.00	561	22.00	2.90	0.00	563	22.00	-2.35	0.00	565	34.85	-2.35	0.00				
566	34.85	-1.17	0.00	572	56.25	-2.35	0.00	574	63.75	-2.35	0.00	576	0.00	-2.35	0.00				
578	5.50	-2.35	0.00	580	11.00	-2.35	0.00	582	16.50	-2.35	0.00	584	29.50	-2.35	0.00				
586	40.20	-2.35	0.00	588	45.55	-2.35	0.00	590	50.90	-2.35	0.00	592	34.65	0.00	0.00				
598	29.50	9.10	0.00	600	23.25	9.10	0.00	601	24.50	9.10	0.00	602	25.75	9.10	0.00				
611	27.10	9.10	0.00	612	28.30	9.10	0.00	616	16.50	9.10	0.00	617	17.60	9.10	0.00				
618	20.90	9.10	0.00	626	18.35	9.10	0.00	627	19.55	9.10	0.00	631	11.00	9.10	0.00				
632	12.10	9.10	0.00	633	15.40	9.10	0.00	641	12.85	9.10	0.00	642	14.05	9.10	0.00				
646	5.50	9.10	0.00	647	6.60	9.10	0.00	648	9.90	9.10	0.00	656	7.95	9.10	0.00				
657	9.15	9.10	0.00	661	1.10	9.10	0.00	662	2.20	9.10	0.00	670	3.15	9.10	0.00				
671	4.35	9.10	0.00	674	5.50	2.90	0.00	675	6.70	2.90	0.00	685	7.95	2.90	0.00				
686	9.15	2.90	0.00	687	-0.40	6.25	0.00	689	1.16	2.90	0.00	690	2.33	2.90	0.00				
700	3.15	2.90	0.00	701	4.35	2.90	0.00	702	11.00	2.90	0.00	703	12.10	2.90	0.00				
704	15.40	2.90	0.00	705	16.50	2.90	0.00	718	12.85	2.90	0.00	719	14.05	2.90	0.00				
720	17.60	2.90	0.00	721	20.90	2.90	0.00	731	18.35	2.90	0.00	732	19.55	2.90	0.00				
733	23.25	2.90	0.00	734	24.50	2.90	0.00	735	25.75	2.90	0.00	736	29.50	2.90	0.00				
749	27.00	2.90	0.00	750	28.20	2.90	0.00	751	30.57	2.90	0.00	752	31.64	2.90	0.00				
753	32.71	2.90	0.00	754	33.78	2.90	0.00	764	-0.40	0.00	0.00	1286	-1.30	13.00	0.00				
1287	-1.30	-2.85	0.00	1288	65.00	-2.85	0.00	1289	65.00	13.00	0.00	1290	1.10	12.20	0.00				
1291	2.20	12.20	0.00	1292	3.30	12.20	0.00	1293	4.40	12.20	0.00	1294	6.60	12.20	0.00				

COORDINATE NODI3D PLATEA

IDENT. POSIZIONE NODO				IDENT. POSIZIONE NODO				IDENT. POSIZIONE NODO				IDENT. POSIZIONE NODO			
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)
1295	7.70	12.20	0.00	1296	8.80	12.20	0.00	1297	9.90	12.20	0.00	1298	12.10	12.20	0.00
1299	13.20	12.20	0.00	1300	14.30	12.20	0.00	1301	15.40	12.20	0.00	1302	17.60	12.20	0.00
1303	18.70	12.20	0.00	1304	19.80	12.20	0.00	1305	20.90	12.20	0.00	1306	30.74	12.20	0.00
1307	31.98	12.20	0.00	1308	33.21	12.20	0.00	1309	35.92	12.20	0.00	1310	36.99	12.20	0.00
1311	38.06	12.20	0.00	1312	39.13	12.20	0.00	1313	41.27	12.20	0.00	1314	42.34	12.20	0.00
1315	43.41	12.20	0.00	1316	44.48	12.20	0.00	1317	46.62	12.20	0.00	1318	47.69	12.20	0.00
1319	48.76	12.20	0.00	1320	49.83	12.20	0.00	1321	51.97	12.20	0.00	1322	53.04	12.20	0.00
1323	54.11	12.20	0.00	1324	55.18	12.20	0.00	1325	0.00	9.88	0.00	1326	0.00	10.65	0.00
1327	0.00	11.43	0.00	1328	35.92	6.25	0.00	1329	36.99	6.25	0.00	1330	38.06	6.25	0.00
1331	39.13	6.25	0.00	1332	0.00	6.96	0.00	1333	0.00	7.68	0.00	1334	0.00	8.39	0.00
1335	63.75	11.43	0.00	1336	63.75	10.65	0.00	1337	63.75	9.88	0.00	1338	56.25	9.88	0.00
1339	56.25	10.65	0.00	1340	56.25	11.43	0.00	1341	35.92	9.10	0.00	1342	36.99	9.10	0.00
1343	38.06	9.10	0.00	1344	39.13	9.10	0.00	1345	1.16	0.00	0.00	1346	2.33	0.00	0.00
1347	3.49	0.00	0.00	1348	6.70	0.00	0.00	1349	7.90	0.00	0.00	1350	9.10	0.00	0.00
1351	0.00	3.74	0.00	1352	0.00	4.57	0.00	1353	0.00	5.41	0.00	1354	30.74	6.25	0.00
1355	31.98	6.25	0.00	1356	33.21	6.25	0.00	1357	34.85	9.88	0.00	1358	34.85	10.65	0.00
1359	34.85	11.43	0.00	1360	23.58	12.20	0.00	1361	24.77	12.20	0.00	1362	25.95	12.20	0.00
1363	27.13	12.20	0.00	1364	28.32	12.20	0.00	1365	10.30	0.73	0.00	1366	10.30	1.45	0.00
1367	10.30	2.18	0.00	1368	4.65	0.73	0.00	1369	4.65	1.45	0.00	1370	4.65	2.18	0.00
1371	0.00	0.73	0.00	1372	0.00	1.45	0.00	1373	0.00	2.18	0.00	1374	46.62	9.10	0.00
1375	47.69	9.10	0.00	1376	48.76	9.10	0.00	1377	49.83	9.10	0.00	1378	51.97	9.10	0.00
1379	53.04	9.10	0.00	1380	54.11	9.10	0.00	1381	55.18	9.10	0.00	1382	57.83	12.20	0.00
1383	59.02	12.20	0.00	1384	60.20	12.20	0.00	1385	61.38	12.20	0.00	1386	62.57	12.20	0.00
1387	46.62	2.90	0.00	1388	47.69	2.90	0.00	1389	48.76	2.90	0.00	1390	49.83	2.90	0.00
1391	46.62	0.00	0.00	1392	47.69	0.00	0.00	1393	48.76	0.00	0.00	1394	49.83	0.00	0.00
1395	17.60	0.00	0.00	1396	18.70	0.00	0.00	1397	19.80	0.00	0.00	1398	20.90	0.00	0.00
1399	51.97	0.00	0.00	1400	53.04	0.00	0.00	1401	54.11	0.00	0.00	1402	55.18	0.00	0.00
1403	22.00	0.73	0.00	1404	22.00	1.45	0.00	1405	22.00	2.18	0.00	1406	22.00	-1.17	0.00
1407	56.25	-1.17	0.00	1408	63.75	-1.17	0.00	1409	0.00	-1.17	0.00	1410	1.10	-2.35	0.00
1411	2.20	-2.35	0.00	1412	3.30	-2.35	0.00	1413	4.40	-2.35	0.00	1414	6.60	-2.35	0.00
1415	7.70	-2.35	0.00	1416	8.80	-2.35	0.00	1417	9.90	-2.35	0.00	1418	12.10	-2.35	0.00
1419	13.20	-2.35	0.00	1420	14.30	-2.35	0.00	1421	15.40	-2.35	0.00	1422	17.60	-2.35	0.00
1423	18.70	-2.35	0.00	1424	19.80	-2.35	0.00	1425	20.90	-2.35	0.00	1426	23.25	-2.35	0.00
1427	24.50	-2.35	0.00	1428	25.75	-2.35	0.00	1429	27.00	-2.35	0.00	1430	28.25	-2.35	0.00
1431	30.57	-2.35	0.00	1432	31.64	-2.35	0.00	1433	32.71	-2.35	0.00	1434	33.78	-2.35	0.00
1435	35.92	-2.35	0.00	1436	36.99	-2.35	0.00	1437	38.06	-2.35	0.00	1438	39.13	-2.35	0.00
1439	41.27	-2.35	0.00	1440	42.34	-2.35	0.00	1441	43.41	-2.35	0.00	1442	44.48	-2.35	0.00
1443	46.62	-2.35	0.00	1444	47.69	-2.35	0.00	1445	48.76	-2.35	0.00	1446	49.83	-2.35	0.00
1447	51.97	-2.35	0.00	1448	53.04	-2.35	0.00	1449	54.11	-2.35	0.00	1450	55.18	-2.35	0.00
1451	57.50	-2.35	0.00	1452	58.75	-2.35	0.00	1453	60.00	-2.35	0.00	1454	61.25	-2.35	0.00
1455	62.50	-2.35	0.00	1456	22.00	3.74	0.00	1457	22.00	4.57	0.00	1458	22.00	5.41	0.00
1459	22.00	9.88	0.00	1460	22.00	10.65	0.00	1461	22.00	11.43	0.00	1462	4.65	3.74	0.00
1463	4.65	4.57	0.00	1464	4.65	5.41	0.00	1465	10.30	3.74	0.00	1466	10.30	4.57	0.00
1467	10.30	5.41	0.00	1468	30.57	9.10	0.00	1469	31.64	9.10	0.00	1470	32.71	9.10	0.00
1471	33.78	9.10	0.00	1472	0.70	-1.85	0.00	1473	1.70	-1.85	0.00	1474	1.70	-0.85	0.00
1475	0.70	-0.85	0.00	1476	2.70	-1.85	0.00	1477	2.70	-0.85	0.00	1478	3.70	-0.85	0.00
1479	3.70	-1.85	0.00	1480	4.70	-1.85	0.00	1481	4.70	-0.85	0.00	1482	5.70	-0.85	0.00
1483	5.70	-1.85	0.00	1484	6.70	-1.85	0.00	1485	6.70	-0.85	0.00	1486	8.70	-1.85	0.00
1487	9.70	-1.85	0.00	1488	9.70	-0.85	0.00	1489	8.70	-0.85	0.00	1490	7.70	-1.85	0.00
1491	7.70	-0.85	0.00	1492	10.70	-1.85	0.00	1493	10.70	-0.85	0.00	1494	11.70	-1.85	0.00
1495	11.70	-0.85	0.00	1496	12.70	-1.85	0.00	1497	12.70	-0.85	0.00	1498	13.70	-0.85	0.00
1499	13.70	-1.85	0.00	1500	14.70	-1.85	0.00	1501	14.70	-0.85	0.00	1502	0.70	1.15	0.00
1503	1.70	1.15	0.00	1504	1.70	2.15	0.00	1505	0.70	2.15	0.00	1506	2.70	1.15	0.00
1507	2.70	2.15	0.00	1508	3.70	1.15	0.00	1509	3.70	2.15	0.00	1510	6.70	1.15	0.00
1511	5.70	1.15	0.00	1512	5.70	2.15	0.00	1513	6.70	2.15	0.00	1514	0.70	4.15	0.00
1515	1.70	4.15	0.00	1516	1.70	5.15	0.00	1517	0.70	5.15	0.00	1518	3.70	5.15	0.00
1519	3.70	4.15	0.00	1520	2.70	4.15	0.00	1521	2.70	5.15	0.00	1522	7.70	1.15	0.00
1523	8.70	1.15	0.00	1524	8.70	2.15	0.00	1525	7.70	2.15	0.00	1526	9.70	1.15	0.00
1527	9.70	2.15	0.00	1528	10.70	1.15	0.00	1529	11.70	1.15	0.00	1530	11.70	2.15	0.00
1531	10.70	2.15	0.00	1532	12.70	1.15	0.00	1533	13.70	1.15	0.00	1534	13.70	2.15	0.00
1535	12.70	2.15	0.00	1536	7.70	5.15	0.00	1537	7.70	4.15	0.00	1538	6.70	4.15	0.00
1539	6.70	5.15	0.00	1540	9.70	5.15	0.00	1541	9.70	4.15	0.00	1542	8.70	4.15	0.00
1543	8.70	5.15	0.00	1544	11.70	5.15	0.00	1545	11.70	4.15	0.00	1546	10.70	4.15	0.00
1547	10.70	5.15	0.00	1548	12.70	5.15	0.00	1549	12.70	4.15	0.00	1550	13.70	5.15	0.00
1551	13.70	4.15	0.00	1552	5.70	4.15	0.00	1553	5.70	5.15	0.00	1554	14.70	1.15	0.00
1555	14.70	2.15	0.00	1556	16.70	-1.85	0.00	1557	17.70	-1.85	0.00	1558	17.70	-0.85	0.00
1559	16.70	-0.85	0.00	1560	15.70	-1.85	0.00	1561	15.70	-0.85	0.00	1562	18.70	-0.85	0.00
1563	18.70	-1.85	0.00	1564	19.70	-1.85	0.00	1565	19.70	-0.85	0.00	1566	20.70	-1.85	0.00
1567	20.70	-0.85	0.00	1568	22.70	-0.85	0.00	1569	22.70	-1.85	0.00	1570	23.70	-1.85	0.00
1571	23.70	-0.85	0.00	1572	24.70	-1.85	0.00	1573	24.70	-0.85	0.00	1574	25.70	-0.85	0.00
1575	25.70	-1.85	0.00	1576	26.70	-0.85	0.00	1577	26.70	-1.85	0.00	1578	27.70	-1.85	0.00
1579	27.70	-0.85	0.00	1580	28.70	-1.85	0.00	1581	29.70	-1.85	0.00	1582	29.70	-0.85	0.00
1583	28.70	-0.85	0.00	1584	30.70	-1.85	0.00	1585	31.70	-1.85	0.00	1586	31.70	-0.85	0.00
1587	30.70	-0.85	0.00	1588	32.70	-1.85	0.00	1589	32.70	-0.85	0.00	1590	15.70	1.15	0.00
1591	15.70	2.15	0.00	1592	16.70	1.15	0.00	1593	17.70	1.15	0.00	1594	17.70	2.15	0.00
1595	16.70	2.15	0.00	1596	18.70	2.15	0.00	1597	18.70	1.15	0.00	1598	19.70	1.15	0.00
1599	20.70	1.15	0.00	1600	20.70	2.15	0.00	1601	19.70	2.15	0.00	1602	23.70	1.15	0.00
1603	22.70	1.15	0.00	1604	22.70	2.15	0.00	1605	23.70	2.15	0.00	1606	15.70	5.15	0.00
1607	15.70	4.15	0.00	1608	14.70	4.15									

COORDINATE NODI3D PLATEA

IDENT. POSIZIONE NODO				IDENT. POSIZIONE NODO				IDENT. POSIZIONE NODO				IDENT. POSIZIONE NODO			
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)
1687	14.70	7.15	0.00	1688	14.70	8.15	0.00	1689	13.70	8.15	0.00	1690	15.70	7.15	0.00
1691	15.70	8.15	0.00	1692	0.70	10.15	0.00	1693	1.70	10.15	0.00	1694	1.70	11.15	0.00
1695	0.70	11.15	0.00	1696	2.70	11.15	0.00	1697	2.70	10.15	0.00	1698	3.70	10.15	0.00
1699	3.70	11.15	0.00	1700	4.70	10.15	0.00	1701	4.70	11.15	0.00	1702	5.70	11.15	0.00
1703	5.70	10.15	0.00	1704	6.70	11.15	0.00	1705	6.70	10.15	0.00	1706	7.70	10.15	0.00
1707	7.70	11.15	0.00	1708	8.70	11.15	0.00	1709	8.70	10.15	0.00	1710	9.70	11.15	0.00
1711	9.70	10.15	0.00	1712	10.70	10.15	0.00	1713	10.70	11.15	0.00	1714	12.70	11.15	0.00
1715	12.70	10.15	0.00	1716	11.70	10.15	0.00	1717	11.70	11.15	0.00	1718	13.70	11.15	0.00
1719	13.70	10.15	0.00	1720	14.70	11.15	0.00	1721	14.70	10.15	0.00	1722	15.70	10.15	0.00
1723	15.70	11.15	0.00	1724	16.70	7.15	0.00	1725	16.70	8.15	0.00	1726	18.70	7.15	0.00
1727	17.70	7.15	0.00	1728	17.70	8.15	0.00	1729	18.70	8.15	0.00	1730	19.70	7.15	0.00
1731	19.70	8.15	0.00	1732	20.70	7.15	0.00	1733	20.70	8.15	0.00	1734	22.70	7.15	0.00
1735	23.70	7.15	0.00	1736	23.70	8.15	0.00	1737	22.70	8.15	0.00	1738	24.70	7.15	0.00
1739	25.70	7.15	0.00	1740	25.70	8.15	0.00	1741	24.70	8.15	0.00	1742	26.70	7.15	0.00
1743	26.70	8.15	0.00	1744	27.70	7.15	0.00	1745	27.70	8.15	0.00	1746	28.70	7.15	0.00
1747	28.70	8.15	0.00	1748	29.70	7.15	0.00	1749	30.70	7.15	0.00	1750	30.70	8.15	0.00
1751	29.70	8.15	0.00	1752	31.70	7.15	0.00	1753	31.70	8.15	0.00	1754	32.70	7.15	0.00
1755	32.70	8.15	0.00	1756	16.70	10.15	0.00	1757	16.70	11.15	0.00	1758	17.70	10.15	0.00
1759	17.70	11.15	0.00	1760	18.70	11.15	0.00	1761	18.70	10.15	0.00	1762	19.70	10.15	0.00
1763	19.70	11.15	0.00	1764	20.70	10.15	0.00	1765	20.70	11.15	0.00	1766	22.70	11.15	0.00
1767	23.70	11.15	0.00	1768	23.70	10.15	0.00	1769	22.70	10.15	0.00	1770	24.70	10.15	0.00
1771	24.70	11.15	0.00	1772	25.70	11.15	0.00	1773	25.70	10.15	0.00	1774	26.70	11.15	0.00
1775	26.70	10.15	0.00	1776	27.70	10.15	0.00	1777	27.70	11.15	0.00	1778	28.70	11.15	0.00
1779	28.70	10.15	0.00	1780	29.70	11.15	0.00	1781	29.70	10.15	0.00	1782	30.70	11.15	0.00
1783	30.70	10.15	0.00	1784	31.70	11.15	0.00	1785	31.70	10.15	0.00	1786	32.70	10.15	0.00
1787	32.70	11.15	0.00	1788	33.70	-1.85	0.00	1789	33.70	-0.85	0.00	1790	35.70	-1.85	0.00
1791	36.70	-1.85	0.00	1792	36.70	-0.85	0.00	1793	35.70	-0.85	0.00	1794	37.70	-0.85	0.00
1795	37.70	-1.85	0.00	1796	38.70	-1.85	0.00	1797	38.70	-0.85	0.00	1798	39.70	-1.85	0.00
1799	39.70	-0.85	0.00	1800	40.70	-1.85	0.00	1801	40.70	-0.85	0.00	1802	41.70	-1.85	0.00
1803	41.70	-0.85	0.00	1804	42.70	-0.85	0.00	1805	42.70	-1.85	0.00	1806	43.70	-0.85	0.00
1807	43.70	-1.85	0.00	1808	44.70	-1.85	0.00	1809	44.70	-0.85	0.00	1810	45.70	-1.85	0.00
1811	46.70	-1.85	0.00	1812	46.70	-0.85	0.00	1813	45.70	-0.85	0.00	1814	47.70	-1.85	0.00
1815	48.70	-1.85	0.00	1816	48.70	-0.85	0.00	1817	47.70	-0.85	0.00	1818	49.70	-1.85	0.00
1819	49.70	-0.85	0.00	1820	33.70	1.15	0.00	1821	33.70	2.15	0.00	1822	36.70	1.15	0.00
1823	35.70	1.15	0.00	1824	35.70	2.15	0.00	1825	36.70	2.15	0.00	1826	37.70	1.15	0.00
1827	37.70	2.15	0.00	1828	38.70	1.15	0.00	1829	39.70	1.15	0.00	1830	39.70	2.15	0.00
1831	38.70	2.15	0.00	1832	40.70	1.15	0.00	1833	40.70	2.15	0.00	1834	41.70	1.15	0.00
1835	41.70	2.15	0.00	1836	33.70	5.15	0.00	1837	33.70	4.15	0.00	1838	36.70	5.15	0.00
1839	36.70	4.15	0.00	1840	35.70	4.15	0.00	1841	35.70	5.15	0.00	1842	38.70	5.15	0.00
1843	38.70	4.15	0.00	1844	37.70	4.15	0.00	1845	37.70	5.15	0.00	1846	39.70	5.15	0.00
1847	39.70	4.15	0.00	1848	40.70	5.15	0.00	1849	40.70	4.15	0.00	1850	42.70	1.15	0.00
1851	42.70	2.15	0.00	1852	44.70	1.15	0.00	1853	43.70	1.15	0.00	1854	43.70	2.15	0.00
1855	44.70	2.15	0.00	1856	45.70	1.15	0.00	1857	45.70	2.15	0.00	1858	46.70	2.15	0.00
1859	46.70	1.15	0.00	1860	47.70	2.15	0.00	1861	47.70	1.15	0.00	1862	48.70	2.15	0.00
1863	48.70	1.15	0.00	1864	42.70	5.15	0.00	1865	42.70	4.15	0.00	1866	41.70	4.15	0.00
1867	41.70	5.15	0.00	1868	43.70	5.15	0.00	1869	43.70	4.15	0.00	1870	45.70	5.15	0.00
1871	45.70	4.15	0.00	1872	44.70	4.15	0.00	1873	44.70	5.15	0.00	1874	47.70	5.15	0.00
1875	47.70	4.15	0.00	1876	46.70	4.15	0.00	1877	46.70	5.15	0.00	1878	49.70	1.15	0.00
1879	49.70	2.15	0.00	1880	48.70	5.15	0.00	1881	48.70	4.15	0.00	1882	51.70	-1.85	0.00
1883	52.70	-1.85	0.00	1884	52.70	-0.85	0.00	1885	51.70	-0.85	0.00	1886	50.70	-1.85	0.00
1887	50.70	-0.85	0.00	1888	53.70	-1.85	0.00	1889	53.70	-0.85	0.00	1890	54.70	-1.85	0.00
1891	54.70	-0.85	0.00	1892	55.70	-1.85	0.00	1893	55.70	-0.85	0.00	1894	56.70	-0.85	0.00
1895	56.70	-1.85	0.00	1896	57.70	-1.85	0.00	1897	57.70	-0.85	0.00	1898	58.70	-1.85	0.00
1899	58.70	-0.85	0.00	1900	59.70	-1.85	0.00	1901	59.70	-0.85	0.00	1902	60.70	-1.85	0.00
1903	60.70	-0.85	0.00	1904	61.70	-1.85	0.00	1905	61.70	-0.85	0.00	1906	62.70	-0.85	0.00
1907	62.70	-1.85	0.00	1908	50.70	1.15	0.00	1909	50.70	2.15	0.00	1910	51.70	1.15	0.00
1911	52.70	1.15	0.00	1912	52.70	2.15	0.00	1913	51.70	2.15	0.00	1914	53.70	2.15	0.00
1915	53.70	1.15	0.00	1916	54.70	1.15	0.00	1917	55.70	1.15	0.00	1918	55.70	2.15	0.00
1919	54.70	2.15	0.00	1920	57.70	1.15	0.00	1921	56.70	1.15	0.00	1922	56.70	2.15	0.00
1923	57.70	2.15	0.00	1924	50.70	5.15	0.00	1925	50.70	4.15	0.00	1926	49.70	4.15	0.00
1927	49.70	5.15	0.00	1928	52.70	5.15	0.00	1929	52.70	4.15	0.00	1930	51.70	4.15	0.00
1931	51.70	5.15	0.00	1932	53.70	5.15	0.00	1933	53.70	4.15	0.00	1934	55.70	5.15	0.00
1935	55.70	4.15	0.00	1936	54.70	4.15	0.00	1937	54.70	5.15	0.00	1938	58.70	2.15	0.00
1939	58.70	1.15	0.00	1940	59.70	2.15	0.00	1941	59.70	1.15	0.00	1942	60.70	2.15	0.00
1943	60.70	1.15	0.00	1944	61.70	2.15	0.00	1945	61.70	1.15	0.00	1946	62.70	1.15	0.00
1947	62.70	2.15	0.00	1948	57.70	4.15	0.00	1949	58.70	4.15	0.00	1950	58.70	5.15	0.00
1951	57.70	5.15	0.00	1952	60.70	5.15	0.00	1953	60.70	4.15	0.00	1954	59.70	4.15	0.00
1955	59.70	5.15	0.00	1956	61.70	5.15	0.00	1957	61.70	4.15	0.00	1958	62.70	4.15	0.00
1959	62.70	5.15	0.00	1960	56.70	4.15	0.00	1961	56.70	5.15	0.00	1962	33.70	7.15	0.00
1963	33.70	8.15	0.00	1964	36.70	7.15	0.00	1965	36.70	8.15	0.00	1966	35.70	8.15	0.00
1967	35.70	7.15	0.00	1968	37.70	7.15	0.00	1969	37.70	8.15	0.00	1970	38.70	8.15	0.00
1971	38.70	7.15	0.00	1972	39.70	8.15	0.00	1973	39.70	7.15	0.00	1974	40.70	7.15	0.00
1975	40.70	8.15	0.00	1976	41.70	7.15	0.00	1977	41.70	8.15	0.00	1978	42.70	7.15	0.00
1979	43.70	7.15	0.00	1980	43.70	8.15	0.00	1981	42.70	8.15	0.00	1982	44.70	7.15	0.00
1983	44.70	8.15	0.00	1984	45.70	7.15	0.00	1985	45.70	8.15	0.00	1986	46.70	7.15	0.00
1987	46.70	8.15	0.00	1988	47.70	7.15	0.00	1989	48.70	7.15	0.00	1990	48.70	8.15	0.00
1991	47.70	8.15	0.00	1992	49.70	7.15	0.00	1993	49.70	8.15	0.00	1994	50.70	7.15	0.00
1995	50.70	8.15	0.00	1996	33.70	10.15	0.00	1997	33.70	11.15	0.00	1998	35.70		

COORDINATE NODI3D PLATEA

IDENT. POSIZIONE NODO				IDENT. POSIZIONE NODO				IDENT. POSIZIONE NODO				IDENT. POSIZIONE NODO			
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)
2079	62.70	10.15	0.00	2080	-1.30	-1.86	0.00	2081	-1.30	-0.87	0.00	2082	6.74	-2.85	0.00
2083	7.74	-2.85	0.00	2084	9.75	-2.85	0.00	2085	8.75	-2.85	0.00	2086	-1.30	2.10	0.00
2087	-1.30	1.11	0.00	2088	-1.30	3.09	0.00	2089	-1.30	4.08	0.00	2090	-1.30	5.07	0.00
2091	17.79	-2.85	0.00	2092	18.79	-2.85	0.00	2093	20.80	-2.85	0.00	2094	19.80	-2.85	0.00
2095	21.80	-2.85	0.00	2096	26.83	-2.85	0.00	2097	25.82	-2.85	0.00	2098	24.82	-2.85	0.00
2099	-1.30	7.06	0.00	2100	-1.30	8.05	0.00	2101	-1.30	9.04	0.00	2102	-1.30	10.03	0.00
2103	-1.30	11.02	0.00	2104	-1.30	12.01	0.00	2105	-0.30	13.00	0.00	2106	0.71	13.00	0.00
2107	1.71	13.00	0.00	2108	4.73	13.00	0.00	2109	5.73	13.00	0.00	2110	3.72	13.00	0.00
2111	6.74	13.00	0.00	2112	8.75	13.00	0.00	2113	7.74	13.00	0.00	2114	10.75	13.00	0.00
2115	9.75	13.00	0.00	2116	11.76	13.00	0.00	2117	12.76	13.00	0.00	2118	14.77	13.00	0.00
2119	15.78	13.00	0.00	2120	16.78	13.00	0.00	2121	17.79	13.00	0.00	2122	18.79	13.00	0.00
2123	19.80	13.00	0.00	2124	20.80	13.00	0.00	2125	21.80	13.00	0.00	2126	22.81	13.00	0.00
2127	23.81	13.00	0.00	2128	25.82	13.00	0.00	2129	24.82	13.00	0.00	2130	26.83	13.00	0.00
2131	27.83	13.00	0.00	2132	28.84	13.00	0.00	2133	29.84	13.00	0.00	2134	30.85	13.00	0.00
2135	31.85	13.00	0.00	2136	32.85	13.00	0.00	2137	32.85	-2.85	0.00	2138	33.86	-2.85	0.00
2139	35.87	-2.85	0.00	2140	34.86	-2.85	0.00	2141	36.87	-2.85	0.00	2142	37.88	-2.85	0.00
2143	49.93	-2.85	0.00	2144	50.94	-2.85	0.00	2145	48.93	-2.85	0.00	2146	51.94	-2.85	0.00
2147	52.95	-2.85	0.00	2148	53.95	-2.85	0.00	2149	59.98	-2.85	0.00	2150	58.97	-2.85	0.00
2151	60.98	-2.85	0.00	2152	64.70	-0.85	0.00	2153	64.70	-1.85	0.00	2154	65.00	-0.87	0.00
2155	65.00	-1.86	0.00	2156	64.70	0.15	0.00	2157	65.00	0.12	0.00	2158	64.70	1.15	0.00
2159	65.00	1.11	0.00	2160	65.00	2.10	0.00	2161	64.70	2.15	0.00	2162	64.70	3.15	0.00
2163	59.70	3.15	0.00	2164	64.70	4.15	0.00	2165	64.70	5.15	0.00	2166	35.87	13.00	0.00
2167	34.86	13.00	0.00	2168	33.86	13.00	0.00	2169	36.87	13.00	0.00	2170	37.88	13.00	0.00
2171	38.88	13.00	0.00	2172	39.89	13.00	0.00	2173	40.89	13.00	0.00	2174	44.91	13.00	0.00
2175	45.91	13.00	0.00	2176	41.90	13.00	0.00	2177	46.92	13.00	0.00	2178	47.92	13.00	0.00
2179	48.93	13.00	0.00	2180	49.93	13.00	0.00	2181	64.70	6.15	0.00	2182	64.70	9.15	0.00
2183	50.94	13.00	0.00	2184	52.95	13.00	0.00	2185	51.94	13.00	0.00	2186	53.95	13.00	0.00
2187	54.95	13.00	0.00	2188	55.96	13.00	0.00	2189	56.96	13.00	0.00	2190	57.97	13.00	0.00
2191	64.70	10.15	0.00	2192	64.70	11.15	0.00	2193	59.98	13.00	0.00	2194	58.97	13.00	0.00
2195	60.98	13.00	0.00	2196	62.99	13.00	0.00	2197	64.00	13.00	0.00	2198	-0.30	-2.85	0.00
2199	-1.30	0.12	0.00	2200	13.70	0.15	0.00	2201	3.70	3.15	0.00	2202	8.70	3.15	0.00
2203	13.70	3.15	0.00	2204	27.70	0.15	0.00	2205	18.70	3.15	0.00	2206	27.70	3.15	0.00
2207	-1.30	6.07	0.00	2208	3.70	6.15	0.00	2209	3.70	9.15	0.00	2210	8.70	6.15	0.00
2211	13.70	6.15	0.00	2212	8.70	9.15	0.00	2213	13.70	9.15	0.00	2214	18.70	6.15	0.00
2215	18.70	9.15	0.00	2216	21.70	8.15	0.00	2217	27.70	6.15	0.00	2218	27.70	9.15	0.00
2219	42.70	0.15	0.00	2220	42.70	3.15	0.00	2221	64.00	-2.85	0.00	2222	59.70	0.15	0.00
2223	34.70	8.15	0.00	2224	42.70	6.15	0.00	2225	47.70	6.15	0.00	2226	42.70	9.15	0.00
2227	59.70	6.15	0.00	2228	59.70	9.15	0.00	2229	64.70	12.15	0.00	2230	1.71	-2.85	0.00
2231	0.71	-2.85	0.00	2232	2.72	-2.85	0.00	2233	3.72	-2.85	0.00	2234	4.73	-2.85	0.00
2235	5.73	-2.85	0.00	2236	10.75	-2.85	0.00	2237	11.76	-2.85	0.00	2238	12.76	-2.85	0.00
2239	13.77	-2.85	0.00	2240	14.77	-2.85	0.00	2241	15.78	-2.85	0.00	2242	16.78	-2.85	0.00
2243	22.81	-2.85	0.00	2244	23.81	-2.85	0.00	2245	28.84	-2.85	0.00	2246	27.83	-2.85	0.00
2247	31.85	-2.85	0.00	2248	30.85	-2.85	0.00	2249	2.72	13.00	0.00	2250	13.77	13.00	0.00
2251	38.88	-2.85	0.00	2252	39.89	-2.85	0.00	2253	41.90	-2.85	0.00	2254	40.89	-2.85	0.00
2255	43.90	-2.85	0.00	2256	44.91	-2.85	0.00	2257	45.91	-2.85	0.00	2258	57.97	-2.85	0.00
2259	56.96	-2.85	0.00	2260	61.99	-2.85	0.00	2261	65.00	3.09	0.00	2262	65.00	4.08	0.00
2263	65.00	5.08	0.00	2264	43.90	13.00	0.00	2265	42.90	13.00	0.00	2266	65.00	6.07	0.00
2267	65.00	7.06	0.00	2268	65.00	8.05	0.00	2269	65.00	9.04	0.00	2270	65.00	10.03	0.00
2271	65.00	11.02	0.00	2272	61.99	13.00	0.00	2273	65.00	12.01	0.00	2274	29.84	-2.85	0.00
2275	42.90	-2.85	0.00	2276	62.99	-2.85	0.00	2277	46.92	-2.85	0.00	2278	47.92	-2.85	0.00
2279	54.95	-2.85	0.00	2280	55.96	-2.85	0.00								

GEOMETRIA PLATEA

Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro
758	1472	1473	1474	1475	6	759	1473	1476	1477	1474	6	760	1478	1479	1480	1481	6	761	1482	1481	1480	1483	6
762	1482	1483	1484	1485	6	763	1477	1476	1479	1478	6	764	1486	1487	1488	1489	6	765	1490	1486	1489	1491	6
766	1490	1491	1485	1484	6	767	1487	1492	1493	1488	6	768	1494	1495	1493	1492	6	769	1495	1494	1496	1497	6
770	1498	1497	1496	1499	6	771	1498	1499	1500	1501	6	772	1502	1503	1504	1505	6	773	1506	1507	1504	1503	6
774	1506	1508	1509	1507	6	775	1510	1513	1512	1511	6	776	1514	1515	1516	1517	6	777	1518	1521	1520	1519	6
778	1521	1516	1515	1520	6	779	1522	1523	1524	1525	6	780	1523	1526	1527	1524	6	781	1513	1510	1522	1525	6
782	1528	1529	1530	1531	6	783	1532	1533	1534	1535	6	784	1529	1532	1535	1530	6	785	1536	1539	1538	1537	6
786	1540	1543	1542	1541	6	787	1543	1536	1537	1542	6	788	1544	1547	1546	1545	6	789	1548	1544	1545	1549	6
790	1550	1548	1549	1551	6	791	1552	1538	1539	1553	6	792	1534	1533	1554	1555	6	793	1556	1557	1558	1559	6
794	1560	1556	1559	1561	6	795	1560	1561	1501	1500	6	796	1558	1557	1563	1562	6	797	1564	1565	1562	1563	6
798	1565	1564	1566	1567	6	799	1568	1569	1570	1571	6	800	1570	1572	1573	1571	6	801	1573	1572	1575	1574	6
802	1576	1574	1575	1577	6	803	1576	1577	1578	1579	6	804	1580	1581	1582	1583	6	805	1584	1585	1586	1587	6
806	1588	1589	1586	1585	6	807	1581	1584	1587	1582	6	808	1579	1578	1580	1583	6	809	1554	1590	1591	1555	6
810	1592	1593	1594	1595	6	811	1590	1592	1595	1591	6	812	1594	1593	1597	1596	6	813	1598	1599	1600	1601	6
814	1602	1605	1604	1603	6	815	1596	1597	1598	1601	6	816	1606	1609	1608	1607	6	817	1610	1613	1612	1611	6
818	1614	1610	1611	1615	6	819	1613	1606	1607	1612	6	820	1616	1619	1618	1617	6	821	1615	1618	1619	1614	6
822	1625	1608	1609	1620	6	823	1620	1621	1622	1623	6	824	1621	1624	1625	1622	6	825	1605	1602	1620	1623	6
826	1625	1624	1627	1626	6	827	1628	1629	1626	1627	6	828	1629	1628	1631	1630	6	829	1632	1630	1631	1633	6
830	1634	1632	1633	1635	6	831	1636	1637	1634	1635	6	832	1638	1641	1640	1639	6	833	1				

GEOMETRIA PLATEA

Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro	
914	1818	1819	1816	1815	6	915	1811	1814	1817	1812	6	916	1809	1808	1810	1813	6	917	1636	1820	1821	1822	1637	6
918	1822	1825	1824	1823	6	919	1822	1826	1827	1825	6	920	1828	1829	1830	1831	6	921	1829	1832	1833	1830	1830	6
922	1826	1828	1831	1827	6	923	1834	1835	1833	1832	6	924	1659	1658	1837	1836	6	925	1838	1841	1840	1839	1839	6
926	1842	1845	1844	1843	6	927	1846	1842	1843	1847	6	928	1845	1838	1839	1844	6	929	1848	1846	1847	1840	1849	6
930	1834	1850	1851	1835	6	931	1852	1855	1854	1853	6	932	1853	1854	1851	1850	6	933	1856	1857	1855	1852	1852	6
934	1857	1856	1859	1858	6	935	1860	1858	1859	1861	6	936	1862	1860	1861	1863	6	937	1864	1867	1866	1865	1865	6
938	1868	1864	1865	1869	6	939	1867	1848	1849	1866	6	940	1870	1873	1872	1871	6	941	1874	1877	1876	1875	1875	6
942	1877	1870	1871	1876	6	943	1862	1863	1878	1879	6	944	1873	1868	1869	1872	6	945	1880	1874	1875	1881	1881	6
946	1882	1883	1884	1885	6	947	1886	1882	1885	1887	6	948	1886	1887	1819	1818	6	949	1883	1888	1889	1884	1884	6
950	1890	1891	1889	1888	6	951	1891	1890	1892	1893	6	952	1894	1895	1896	1897	6	953	1896	1898	1899	1899	1897	6
954	1898	1900	1901	1899	6	955	1900	1902	1903	1901	6	956	1903	1902	1904	1905	6	957	1905	1904	1907	1906	1906	6
958	1878	1908	1909	1879	6	959	1910	1911	1912	1913	6	960	1908	1910	1913	1909	6	961	1912	1911	1915	1914	1914	6
962	1916	1917	1918	1919	6	963	1920	1923	1922	1921	6	964	1914	1915	1916	1919	6	965	1924	1927	1926	1925	1925	6
966	1928	1931	1930	1929	6	967	1932	1928	1929	1933	6	968	1931	1924	1925	1930	6	969	1934	1937	1936	1935	1935	6
970	1933	1936	1937	1932	6	971	1923	1920	1939	1938	6	972	1940	1938	1939	1941	6	973	1942	1940	1941	1943	1943	6
974	1944	1942	1943	1945	6	975	1946	1947	1944	1945	6	976	1948	1949	1950	1951	6	977	1952	1955	1954	1953	1953	6
978	1956	1952	1953	1957	6	979	1955	1950	1949	1954	6	980	1957	1958	1959	1956	6	981	1960	1948	1951	1961	1961	6
982	1927	1880	1881	1926	6	983	1754	1962	1963	1755	6	984	1964	1965	1966	1967	6	985	1965	1964	1968	1969	1969	6
986	1970	1969	1968	1971	6	987	1972	1970	1971	1973	6	988	1972	1973	1974	1975	6	989	1974	1976	1977	1975	1975	6
990	1978	1979	1980	1981	6	991	1979	1982	1983	1980	6	992	1976	1978	1981	1977	6	993	1984	1985	1983	1982	1982	6
994	1984	1986	1987	1985	6	995	1988	1989	1990	1991	6	996	1989	1992	1993	1990	6	997	1986	1988	1991	1987	1987	6
998	1994	1995	1993	1992	6	999	1786	1996	1997	1787	6	1000	1998	2001	2000	1999	6	1001	2002	2003	2004	2005	2005	6
1002	1999	2000	2002	2005	6	1003	2004	2003	2007	2006	6	1004	2008	2006	2007	2009	6	1005	2010	2011	2008	2009	2009	6
1006	2011	2010	2013	2012	6	1007	2012	2013	2015	2014	6	1008	2016	2017	2014	2015	6	1009	2017	2016	2019	2018	2018	6
1010	2020	2018	2019	2021	6	1011	2022	2020	2021	2023	6	1012	2024	2022	2023	2025	6	1013	2024	2025	2026	2027	2027	6
1014	1994	2028	2029	1995	6	1015	2030	2033	2032	2031	6	1016	2031	2032	2029	2028	6	1017	2034	2035	2033	2030	2030	6
1018	2035	2034	2036	2037	6	1019	2038	2039	2040	2041	6	1020	2042	2043	2044	2045	6	1021	2043	2046	2047	2044	2044	6
1022	2039	2042	2045	2040	6	1023	2048	2049	2047	2046	6	1024	2050	2049	2048	2051	6	1025	186	187	2053	2052	2052	6
1026	186	2050	2051	187	6	1027	2026	2054	2055	2027	6	1028	2056	2057	2058	2059	6	1029	2054	2056	2059	2055	2055	6
1030	2058	2057	2061	2060	6	1031	2062	2063	2064	2065	6	1032	2060	2061	2062	2065	6	1033	2066	2069	2068	2067	2067	6
1034	2070	2071	2066	2067	6	1035	2071	2070	2073	2072	6	1036	2072	2073	2075	2074	6	1037	2076	2077	2074	2075	2075	6
1038	2078	2077	2076	2079	6	1039	1409	2081	2080	576	6	1040	1474	1346	1345	1475	6	1041	1346	1506	1503	1345	1345	6
1042	1347	1346	1477	1478	6	1043	1483	578	1414	1484	6	1044	1506	1346	1347	1508	6	1045	1478	1481	202	1347	1347	6
1046	1481	1482	205	202	6	1047	1348	205	1482	1485	6	1048	1415	1490	1484	1414	6	1049	2082	2083	1415	1414	1414	6
1050	2084	1417	1416	2085	6	1051	2085	1416	1415	2083	6	1052	1415	1416	1486	1490	6	1053	1416	1417	1487	1486	1486	6
1054	1491	1349	1348	1485	6	1055	1488	206	1350	1489	6	1056	1489	1350	1349	1491	6	1057	1511	205	1348	1510	1510	6
1058	1523	1522	1349	1350	6	1059	206	1488	1493	457	6	1060	1522	1510	1348	1349	6	1061	1495	458	457	1493	1493	6
1062	458	1495	1497	473	6	1063	1501	459	474	1498	6	1064	1532	1529	458	473	6	1065	1529	1528	457	458	458	6
1066	474	459	1554	1533	6	1067	2086	2087	1372	1373	6	1068	1505	1373	1372	1502	6	1069	2086	1373	209	2088	2088	6
1070	1369	1511	1512	1370	6	1071	1369	1370	1509	1508	6	1072	1512	1513	675	674	6	1073	2088	209	1351	2089	2089	6
1074	1515	689	690	1520	6	1075	2090	2089	1352	1353	6	1076	1552	1553	1463	1462	6	1077	1463	1518	1519	1462	1462	6
1078	1552	674	675	1538	6	1079	1507	1509	700	690	6	1080	675	1513	1525	685	6	1081	1527	1526	1366	1367	1367	6
1082	1366	1528	1531	1367	6	1083	702	1531	1530	703	6	1084	1537	1538	675	685	6	1085	1545	1546	702	703	703	6
1086	703	718	1549	1545	6	1087	703	1530	1535	718	6	1088	1556	582	1422	1557	6	1089	1557	1422	1423	1563	1563	6
1090	2091	2092	1423	1422	6	1091	2093	1425	1424	2094	6	1092	2095	563	1425	2093	6	1093	2092	2094	1424	1423	1423	6
1094	1564	1563	1423	1424	6	1095	1559	1558	1395	460	6	1096	1561	1559	460	459	6	1097	460	1592	1590	459	459	6
1098	1558	1562	1396	1395	6	1099	1396	1562	1565	1397	6	1100	1396	1597	1593	1395	6	1101	1395	1593	1592	460	460	6
1102	1406	1567	1566	1563	6	1103	1424	1425	1566	1564	6	1104	1397	1565	1567	1398	6	1105	1397	1398	1599	1598	1598	6
1106	1396	1397	1598	1597	6	1107	2096	1429	1428	2097	6	1108	2098	2097	1428	1427	6	1109	1428	1575	1572	1427	1427	6
1110	1585	1432	1433	1588	6	1111	1571	1573	478	477	6	1112	1577	1575	1428	1429	6	1113	478	1620	1602	477	477	6
1114	1576	494	479	1574	6	1115	479	478	1573	1574	6	1116	479	1621	1620	478	6	1117	477	475	1568	1571	1571	6
1118	1584	1431	1432	1585	6	1119	1581	584	1431	1584	6	1120	480	495	1583	1582	6	1121	496	480	1582	1587	1587	6
1122	1589	498	497	1586	6	1123	496	1587	1586	497	6	1124	1555	1591	704	719	6	1125	1595	1594	720	705	705	6
1126	1591	1595	705	704	6	1127	1600	1599	1404	1405	6	1128	1404	1603	1604	1405	6	1129	1600	721	732	1601	1601	6
1130	1607	704	705	1612	6	1131	1594	1596	731	720	6	1132	2020	1611	1612	705	6	1133	1608	719	704	1607	1607	6
1134	732	721	1617	1618	6	1135	1457	1616	1617	1456	6	1136	1624	1621	479	494	6	1137	1605	1623	734			

GEOMETRIA PLATEA																							
Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro
1278	2119	1301	9	2120	6	1279	1304	2123	2122	1303	6	1280	1304	1305	2124	2123	6	1281	1305	11	2125	2124	6
1282	1766	1767	1360	13	6	1283	2126	13	1360	2127	6	1284	13	2126	2125	11	6	1285	1767	1771	1361	1360	6
1286	1770	601	602	1773	6	1287	1775	1773	602	611	6	1288	1774	1363	1362	1772	6	1289	1772	1362	1361	1771	6
1290	1779	612	598	1781	6	1291	1781	598	1468	1783	6	1292	1783	1468	1469	1785	6	1293	1470	1786	1785	1469	6
1294	1777	1364	1363	1774	6	1295	1361	1362	2128	2129	6	1296	1778	1780	15	1364	6	1297	1362	1363	2130	2128	6
1298	2127	1360	1361	2129	6	1299	2131	2130	1363	1364	6	1300	1780	1782	1306	15	6	1301	1784	1307	1306	1782	6
1302	2132	1364	15	2133	6	1303	1306	1307	2135	2134	6	1304	2133	15	1306	2134	6	1305	1307	1308	2136	2135	6
1306	1307	1784	1787	1308	6	1307	1355	1356	1754	1752	6	1308	2137	2138	1434	1433	6	1309	2139	1435	565	2140	6
1310	2138	2140	565	1434	6	1311	1788	1588	1433	1434	6	1312	1788	565	566	1789	6	1313	1435	2139	2141	1436	6
1314	1436	2141	2142	1437	6	1315	566	565	1790	1793	6	1316	1792	426	425	1793	6	1317	1794	427	426	1792	6
1318	1797	428	427	1794	6	1319	426	427	1826	1822	6	1320	428	429	1829	1828	6	1321	1799	429	428	1797	6
1322	427	428	1828	1826	6	1323	425	426	1822	1823	6	1324	1811	1443	1444	1814	6	1325	1815	1814	1444	1445	6
1326	1801	1803	440	429	6	1327	440	453	1834	1832	6	1328	1810	588	1443	1811	6	1329	1818	1815	1445	1446	6
1330	441	454	1806	1809	6	1331	1391	442	1813	1812	6	1332	1392	1391	1812	1817	6	1333	442	441	1809	1813	6
1334	1819	1394	1393	1816	6	1335	1392	1817	1816	1393	6	1336	753	1637	1821	754	6	1337	371	1823	1824	372	6
1338	371	372	1821	1820	6	1339	311	1824	1825	312	6	1340	312	1825	1827	313	6	1341	1837	1658	753	754	6
1342	386	387	1836	1837	6	1343	1841	387	386	1840	6	1344	311	312	1839	1840	6	1345	313	314	1843	1844	6
1346	314	315	1847	1843	6	1347	312	313	1844	1839	6	1348	1849	315	329	1866	6	1349	454	441	1853	1850	6
1350	442	1856	1852	441	6	1351	1856	442	1391	1859	6	1352	1859	1391	1392	1861	6	1353	1863	1861	1392	1393	6
1354	1855	1857	331	330	6	1355	1393	1394	1878	1863	6	1356	1854	1855	330	343	6	1357	329	1833	1835	342	6
1358	330	1872	1869	343	6	1359	331	1871	1872	330	6	1360	1858	1860	1388	1387	6	1361	1387	1876	1871	331	6
1362	1388	1860	1862	1389	6	1363	1388	1875	1876	1387	6	1364	1388	1389	1881	1875	6	1365	1926	1881	1389	1390	6
1366	1857	1858	1387	331	6	1367	1879	1390	1389	1862	6	1368	590	1446	2143	2144	6	1369	1446	1445	2145	2143	6
1370	1447	590	2144	2146	6	1371	1447	2146	2147	1448	6	1372	2148	1449	1448	2147	6	1373	1887	455	1394	1819	6
1374	1884	1400	1399	1885	6	1375	1889	1401	1400	1884	6	1376	1885	1399	455	1887	6	1377	1908	1878	1394	455	6
1378	1911	1910	1399	1400	6	1379	1915	1911	1400	1401	6	1380	1910	1908	455	1399	6	1381	1891	1402	1401	1889	6
1382	1897	525	510	1894	6	1383	1916	1915	1401	1402	6	1384	1886	1818	1446	590	6	1385	1453	1452	510	2149	6
1386	1896	1451	1452	1898	6	1387	1452	1453	1900	1898	6	1388	2151	1454	1453	2149	6	1389	1899	539	525	1897	6
1390	526	540	1903	1905	6	1391	526	1945	1943	540	6	1392	510	525	1920	1921	6	1393	1408	574	2153	2152	6
1394	1408	1906	1907	574	6	1395	2154	2152	2153	2155	6	1396	527	526	1905	1906	6	1397	515	1408	2152	2156	6
1398	2157	2156	2152	2154	6	1399	1945	526	527	1946	6	1400	1909	344	1390	1879	6	1401	1912	347	346	1913	6
1402	1913	346	344	1909	6	1403	1918	1917	542	543	6	1404	542	1921	1922	543	6	1405	1923	394	364	1922	6
1406	1390	344	1925	1926	6	1407	346	347	1929	1930	6	1408	347	348	1933	1929	6	1409	344	346	1930	1925	6
1410	348	349	1936	1933	6	1411	364	394	1948	1960	6	1412	1939	1920	525	539	6	1413	1938	405	394	1923	6
1414	395	406	1942	1944	6	1415	2156	2157	2159	2158	6	1416	2158	2159	2160	2161	6	1417	2156	2158	514	515	6
1418	1947	1946	513	512	6	1419	513	2158	2161	512	6	1420	396	395	1944	1947	6	1421	404	512	2161	2162	6
1422	1940	406	2163	405	6	1423	1953	406	395	1957	6	1424	1957	395	396	1958	6	1425	394	405	1949	1948	6
1426	416	404	2162	2164	6	1427	1959	1958	415	414	6	1428	2165	414	415	2164	6	1429	1845	1330	1329	1838	6
1430	1846	106	1331	1842	6	1431	1848	109	106	1846	6	1432	1842	1331	1330	1845	6	1433	1328	1329	1964	1967	6
1434	1328	1841	1838	1329	6	1435	1968	1964	1329	1330	6	1436	1971	1968	1330	1331	6	1437	1973	1331	106	1974	6
1438	1963	1471	1470	1755	6	1439	1470	1471	1996	1786	6	1440	1965	1342	1341	1966	6	1441	1342	1965	1969	1343	6
1442	1343	1969	1970	1344	6	1443	1972	196	1344	1970	6	1444	1342	1343	2002	2000	6	1445	1341	1342	2000	2001	6
1446	1868	1873	110	121	6	1447	109	120	1976	1974	6	1448	109	1848	1867	120	6	1449	1873	1870	111	110	6
1450	1870	1877	127	111	6	1451	1880	1927	128	138	6	1452	1877	1874	137	127	6	1453	127	1986	1984	111	6
1454	137	1988	1986	127	6	1455	1989	138	128	1992	6	1456	111	1984	1982	110	6	1457	1979	1978	121	110	6
1458	286	1981	1980	275	6	1459	274	196	1975	1977	6	1460	276	275	1983	1985	6	1461	1375	1374	1987	1991	6
1462	1375	1991	1990	1376	6	1463	1374	276	1985	1987	6	1464	1376	1990	1993	1377	6	1465	1996	1357	1358	1997	6
1466	1358	1357	2001	1998	6	1467	1343	1344	2003	2002	6	1468	1344	196	2007	2003	6	1469	2009	196	274	2010	6
1470	2005	1311	1310	1999	6	1471	2004	1312	1311	2005	6	1472	1999	1310	1309	1998	6	1473	19	1309	2166	2167	6
1474	16	19	2167	2168	6	1475	2168	2136	1308	16	6	1476	2169	2166	1309	1310	6	1477	1310	1311	2170	2169	6
1478	1312	2004	2006	20	6	1479	1311	1312	2171	2170	6	1480	20	1313	2173	2172	6	1481	2172	2171	1312	20	6
1482	1313	20	2008	2011	6	1483	2015	286	275	2016	6	1484	2012	2014	1315	1314	6	1485	2011	2012	1314	1313	6
1486	2016	275	276	2019	6	1487	2019	276	1374	2021	6	1488	2021	1374	1375	2023	6	1489	2025	2023	1375	1376	6
1490	1376	1377	2026	2025	6	1491	2014	2017	1316	1315	6	1492	2017	2018	23	1316	6	1493	2174	1316	23	2175	6
1494	2018	2020	1317	23	6	1495	1313	1314	2176	2173	6	1496	2020	2022	1318	1317	6	1497	1318	2022	2024	1319	6
1498	1318	2178	2177	1317	6	1499	2175	23	1317	2177	6	1500	2178	1318	1319	2179	6	1501	2027	1320	1319	2024	6
1502	2179	1319	1320	2180	6	1503	128	1927	1924	129	6	1504	129	1924	1931	144	6	1505	144	1931	1928	154	6
1506	129	144	2028	1994	6	1507	1994	1992	128	129	6	1508	2031	2028	144	154	6	1509	1932	155	154	1928	6
1510	155	1932	1937	145	6	1511	2030	2031	154	155	6	1512	2029	1378	290	1995	6						

GEOMETRIA PLATEA																							
Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro
1642	173	166	618	2216	6	1643	1737	173	2216	172	6	1644	618	166	1459	1764	6	1645	228	1646	1651	2217	6
1646	1651	1648	229	2217	6	1647	228	2217	1744	1742	6	1648	1744	2217	229	1746	6	1649	611	1743	1745	2218	6
1650	612	2218	1745	1747	6	1651	627	1762	1761	2215	6	1652	1461	1766	13	11	6	1653	1461	11	1305	1765	6
1654	1776	1775	611	2218	6	1655	1776	2218	612	1779	6	1656	369	566	1793	425	6	1657	506	370	1820	498	6
1658	425	1823	370	369	6	1659	453	1803	1804	2219	6	1660	310	372	1824	311	6	1661	754	1821	372	310	6
1662	754	310	385	1837	6	1663	385	310	311	1840	6	1664	453	2219	1850	1834	6	1665	1851	2220	342	1835	6
1666	1866	342	2220	1865	6	1667	1869	1865	2220	343	6	1668	508	1407	1894	510	6	1669	541	508	510	1921	6
1670	541	1917	1402	508	6	1671	2153	574	2221	1288	6	1672	1901	1903	540	2222	6	1673	1943	1941	2222	540	6
1674	1906	1408	515	527	6	1675	527	515	514	1946	6	1676	539	2222	1941	1939	6	1677	363	357	543	1922	6
1678	364	1960	552	363	6	1679	349	357	552	1935	6	1680	357	349	1918	543	6	1681	404	396	1947	512	6
1682	2163	406	1953	1954	6	1683	1949	405	2163	1954	6	1684	416	1958	396	404	6	1685	1836	387	163	1356	6
1686	1328	105	387	1841	6	1687	105	1328	1967	230	6	1688	1962	1356	163	230	6	1689	237	1967	1966	2223	6
1690	2223	1963	1962	237	6	1691	1963	2223	238	1471	6	1692	238	1966	1341	195	6	1693	1643	2001	1357	195	6
1694	1471	195	1357	1996	6	1695	1864	2224	120	1867	6	1696	1864	1868	121	2224	6	1697	120	2224	1978	1976	6
1698	1874	1880	138	2225	6	1699	1988	2225	138	1989	6	1700	285	1977	1981	2226	6	1701	1997	1359	16	1308	6
1702	1359	1998	1309	19	6	1703	2013	2010	285	2226	6	1704	2013	2226	286	2015	6	1705	1934	554	145	1937	6
1706	161	2038	262	146	6	1707	161	146	554	1961	6	1708	269	2041	2037	2036	6	1709	2037	270	1381	2035	6
1710	270	2041	199	193	6	1711	199	2068	1338	193	6	1712	1381	193	1338	2063	6	1713	1952	256	2227	1955	6
1714	1955	2227	255	1950	6	1715	256	2046	2043	2227	6	1716	413	246	1959	414	6	1717	246	178	187	2051	6
1718	304	2228	2044	2047	6	1719	294	2050	177	176	6	1720	2064	1340	1324	2065	6	1721	1340	2069	29	27	6
1722	2073	2228	304	2075	6	1723	303	2228	2073	2070	6	1724	294	176	1337	2079	6	1725	1386	2078	1335	31	6
1726	2192	2229	32	1335	6	1727	2229	1289	2197	32	6	1728	2230	1411	1410	2231	6	1729	1472	576	1410	1473	6
1730	576	2198	2231	1410	6	1731	1411	1476	1473	1410	6	1732	1411	2230	2232	1412	6	1733	2233	1413	1412	2232	6
1734	2234	578	1413	2233	6	1735	2235	1414	578	2234	6	1736	1476	1411	1412	1479	6	1737	1413	1480	1479	1412	6
1738	578	1483	1480	1413	6	1739	1475	201	1409	1472	6	1740	1417	2084	2236	580	6	1741	2237	1418	580	2236	6
1742	2238	1419	1418	2237	6	1743	2239	1420	1419	2238	6	1744	1492	1417	580	1494	6	1745	1418	1496	1494	580	6
1746	1419	1499	1496	1418	6	1747	1420	1500	1499	1419	6	1748	2240	2241	1421	1420	6	1749	1504	690	689	1505	6
1750	1466	1540	1541	1465	6	1751	1547	1467	1466	1546	6	1752	1421	582	1560	1500	6	1753	2241	2242	582	1421	6
1754	2242	2091	1422	582	6	1755	2243	2244	1426	563	6	1756	1569	1568	1406	563	6	1757	1426	1570	1569	563	6
1758	1427	1426	2244	2098	6	1759	1570	1426	1427	1572	6	1760	1580	1578	1430	584	6	1761	1430	2246	2245	584	6
1762	1578	1577	1429	1430	6	1763	2246	1430	1429	2096	6	1764	1432	2248	2247	1433	6	1765	1291	1292	2249	2107	6
1766	1300	2118	2250	1299	6	1767	1734	1737	172	165	6	1768	1435	1791	1790	565	6	1769	2251	1438	1437	2142	6
1770	2252	586	1438	2251	6	1771	1791	1435	1436	1795	6	1772	1437	1796	1795	1436	6	1773	1438	1798	1796	1437	6
1774	586	1800	1798	1438	6	1775	1789	506	498	1589	6	1776	2253	1440	1439	2254	6	1777	1800	586	1439	1802	6
1778	1802	1439	1440	1805	6	1779	1441	1807	1805	1440	6	1780	2255	2256	1442	1441	6	1781	1442	1808	1807	1441	6
1782	588	2256	2257	1443	6	1783	588	1810	1808	1442	6	1784	1832	1829	429	440	6	1785	1831	314	313	1827	6
1786	1830	315	314	1831	6	1787	1833	329	315	1830	6	1788	590	1447	1882	1886	6	1789	1447	1448	1883	1882	6
1790	1448	1449	1888	1883	6	1791	1449	1450	1890	1888	6	1792	1892	1890	1450	572	6	1793	1407	572	1895	1894	6
1794	1892	572	1407	1893	6	1795	1402	1891	1893	508	6	1796	1451	1896	1895	572	6	1797	1451	2259	2258	1452	6
1798	1453	1454	1902	1900	6	1799	1454	1455	1904	1902	6	1800	1907	1904	1455	574	6	1801	1454	2151	2260	1455	6
1802	1919	349	348	1914	6	1803	1914	348	347	1912	6	1804	1960	1961	553	552	6	1805	1935	552	553	1934	6
1806	2261	2162	2161	2160	6	1807	2262	2164	2162	2261	6	1808	2263	2165	2164	2262	6	1809	1316	2174	2264	1315	6
1810	1314	1315	2265	2176	6	1811	2038	2041	269	262	6	1812	2266	2161	2165	2263	6	1813	2267	2053	2181	2266	6
1814	2268	2052	2053	2267	6	1815	2269	2182	2052	2268	6	1816	1339	2064	2063	1338	6	1817	1339	1338	2068	2069	6
1818	2270	2191	2182	2269	6	1819	2271	2192	2191	2270	6	1820	1386	2196	2272	1385	6	1821	2192	2271	2273	2229	6
1822	686	2202	1524	1527	6	1823	2248	1432	1431	2274	6	1824	495	2204	1579	1583	6	1825	750	2206	1626	1629	6
1826	2254	1439	586	2252	6	1827	1441	1440	2275	2255	6	1828	454	2219	1804	1806	6	1829	343	2220	1851	1854	6
1830	574	1455	2276	2221	6	1831	1409	576	1472	1472	6	1832	2235	2082	1414	1414	6	1833	1474	1477	1346	1346	6
1834	1371	764	201	201	6	1835	1345	201	1475	1475	6	1836	764	1409	201	201	6	1837	2239	2240	1420	1420	6
1838	1417	1492	1487	1487	6	1839	474	2200	1498	1498	6	1840	1372	2087	1371	1371	6	1841	1503	1502	1345	1345	6
1842	1372	1371	1502	1502	6	1843	1508	1368	1369	1369	6	1844	1369	1368	1511	1511	6	1845	690	1504	1507	1507	6
1846	1352	2089	1351	1351	6	1847	1352	1351	1514	1514	6	1848	689	1515	1514	1514	6	1849	700	1509	2201	2201	6
1850	242	701	1370	1370	6	1851	1462	701	242	242	6	1852	700	1520	690	690	6	1853	1526	1365	1366	1366	6
1854	1526	1523	1350	1350	6	1855	1365	1528	1366	1366	6	1856	2200	474	1533	1533	6	1857	1534	1555	719	719	6
1858	2203	1534	719	719	6	1859	1466	1465	1546	1546	6	1860	1560	582	1556	1556	6	1861	563	2095	2243	2243	6
1862	1566	1425	563	563	6	1863	1501	1561	459	459	6	1864	1406	1568	475	475	6	1865	1500	1420	1421	1421	6
1866	2245	2274	584	584	6	1867	1431	584	2274	2274	6	1868	1581	1580	584	584	6	1869	1554	459	1590	1590	6
1870	477	1602	1603	1603	6	1871	1599	1403	1404	1404	6	1872	1404	1603	1603	1603	6	1873	1604	1605	733	733	6
1874	1611	720	731	731	6	1875	731	1596	2205	2205	6	1876	1456	1640	1457	1457	6						

GEOMETRIA PLATEA

Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez Nro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez Nro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez Nro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez Nro
2006	270	2037	2041	2041	6	2007	270	193	1381	1381	6	2008	255	2227	2043	2043	6	2009	246	413	178	178	6
2010	413	2181	178	178	6	2011	2039	244	2042	2042	6	2012	2040	2045	292	292	6	2013	177	2050	186	186	6
2014	186	2052	177	177	6	2015	2062	1381	2063	2063	6	2016	1340	2064	1339	1339	6	2017	1324	1340	27	27	6
2018	1339	2069	1340	1340	6	2019	2228	303	2044	2044	6	2020	1337	2191	1336	1336	6	2021	2077	1385	2074	2074	6
2022	2272	2195	1385	1385	6	2023	2078	1336	1335	1335	6	2024	2229	2273	1289	1289	6	2025	32	2197	31	31	6
2026	31	1335	32	32	6																		

STRATIGRAFIA PLATEA

Str. N.ro	Q.t.v. (m)	Q.t.d. (m)	Q.falda (m)	Incl Grd	Kw kg/cm ²	Num Str	Sp.str. (m)	Peso Sp kg/m ³	Fi' (Grd)	C' kg/cm ²	Cu kg/cm ²	Mod.El. kg/cm ²	Poisson	Gr.Sovr (%)	Mod.Ed. kg/cm ²
6	1,00	0,00		0	3,00	1		1800	29,00	0,06	0,00	150,00	0,20	1	150,00

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1

DESCRIZIONI	76	77	78
Peso Strutturale	1.00	1.00	1.00
Perm.Non Strutturale	1.00	1.00	1.00
Var.Amb.affol.	0.60	0.60	0.60
Var.Neve h<=1000	0.00	0.00	0.00
Var.Coperture	0.00	0.00	0.00
Vento dir. 0	0.00	0.00	0.00
Vento dir. 90	0.00	0.00	0.00
Vento dir. 180	0.00	0.00	0.00
Vento dir. 270	0.00	0.00	0.00
Eff.Imperfez.Dir. 0	0.00	0.00	0.00
Eff.Imperfez.Dir. 90	-1.00	-1.00	-1.00
Corr. Tors. dir. 0	0.30	-0.30	0.30
Corr. Tors. dir. 90	-1.00	1.00	1.00
Carico termico	0.00	0.00	0.00
Sisma direz. grd 0	-0.30	-0.30	-0.30
Sisma direz. grd 90	-1.00	-1.00	-1.00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Perm.Non Strutturale	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Var.Amb.affol.	1.00	0.70	1.00	0.70	0.70	1.00	0.70	0.70	1.00	0.70	0.70	1.00	0.70	0.70	1.00
Var.Neve h<=1000	0.50	1.00	0.50	1.00	0.50	0.50	1.00	0.50	0.50	1.00	0.50	0.50	1.00	0.50	0.50
Var.Coperture	1.00	0.00	1.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	1.00
Vento dir. 0	0.00	0.00	0.60	0.60	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60
Vento dir. 90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.60	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Vento dir. 180	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.60	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Vento dir. 270	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.60	1.00	0.00	0.00
Eff.Imperfez.Dir. 0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Eff.Imperfez.Dir. 90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Corr. Tors. dir. 0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Corr. Tors. dir. 90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Carico termico	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60
Sisma direz. grd 0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Sisma direz. grd 90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Perm.Non Strutturale	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Var.Amb.affol.	0.70	0.70	1.00	0.70	0.70	1.00	0.70	0.70	1.00	0.70	0.70	0.70	0.70	0.70	0.70
Var.Neve h<=1000	1.00	0.50	0.50	1.00	0.50	0.50	1.00	0.50	0.50	1.00	0.50	0.50	0.50	0.50	0.50
Var.Coperture	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Vento dir. 0	0.60	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00
Vento dir. 90	0.00	0.00	0.60	0.60	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00
Vento dir. 180	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.60	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.00
Vento dir. 270	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.60	1.00	0.00	0.00	0.00	0.60
Eff.Imperfez.Dir. 0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Eff.Imperfez.Dir. 90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Corr. Tors. dir. 0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Corr. Tors. dir. 90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Carico termico	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	1.00	1.00	1.00	1.00
Sisma direz. grd 0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Sisma direz. grd 90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45
Peso Strutturale	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Perm.Non Strutturale	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Var.Amb.affol.	1.00	0.70	0.70	1.00	0.70	0.70	1.00	0.70	0.70	1.00	0.70	0.70	0.70	0.70	0.70
Var.Neve h<=1000	0.50	1.00	0.50	0.50	1.00	0.50	0.50	1.00	0.50	0.50	1.00	0.50	0.50	0.50	0.50
Var.Coperture	1.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Vento dir. 0	0.60	0.60	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00
Vento dir. 90	0.00	0.00	0.00	0.60	0.60	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.00
Vento dir. 180	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.60	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60
Vento dir. 270	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.60	1.00	0.00	0.00	0.00
Eff.Imperfez.Dir. 0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Eff.Imperfez.Dir. 90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Corr. Tors. dir. 0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Corr. Tors. dir. 90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Carico termico	-0.60	-0.60	-0.60	-0.60	-0.60	-0.60	-0.60	-0.60	-0.60	-0.60	-0.60	-0.60	-1.00	-1.00	-1.00
Sisma direz. grd 0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Sisma direz. grd 90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	46
Peso Strutturale	1.00
Perm.Non Strutturale	1.00
Var.Amb.affol.	0.70
Var.Neve h<=1000	0.50
Var.Coperture	0.00
Vento dir. 0	0.00
Vento dir. 90	0.00
Vento dir. 180	0.00
Vento dir. 270	0.60
Eff.Imperfez.Dir. 0	0.00
Eff.Imperfez.Dir. 90	0.00
Corr. Tors. dir. 0	0.00
Corr. Tors. dir. 90	0.00
Carico termico	-1.00
Sisma direz. grd 0	0.00
Sisma direz. grd 90	0.00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8
Peso Strutturale	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Perm.Non Strutturale	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Var.Amb.affol.	0.70	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60
Var.Neve h<=1000	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Var.Coperture	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Vento dir. 0	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Vento dir. 90	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00
Vento dir. 180	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00
Vento dir. 270	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00
Eff.Imperfez.Dir. 0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Eff.Imperfez.Dir. 90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Corr. Tors. dir. 0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Corr. Tors. dir. 90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Carico termico	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.50	-0.50
Sisma direz. grd 0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Sisma direz. grd 90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1.00
Perm.Non Strutturale	1.00
Var.Amb.affol.	0.60
Var.Neve h<=1000	0.00
Var.Coperture	0.00
Vento dir. 0	0.00
Vento dir. 90	0.00
Vento dir. 180	0.00
Vento dir. 270	0.00
Eff.Imperfez.Dir. 0	0.00
Eff.Imperfez.Dir. 90	0.00
Corr. Tors. dir. 0	0.00
Corr. Tors. dir. 90	0.00
Carico termico	0.00
Sisma direz. grd 0	0.00
Sisma direz. grd 90	0.00

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
A1 / 78	PIASTRA	1	3,33	0,295	0,55	0,533	1,27	0,66	OK	1,27	0,66	
	PIASTRA	2	3,44	0,295	0,55	0,551	1,32	0,68	OK	2,59	1,33	
	PIASTRA	5	6,04	0,295	0,55	0,972	2,31	1,19	OK	4,91	2,53	
	PIASTRA	7	6,03	0,295	0,55	0,972	2,31	1,19	OK	7,22	3,71	
	PIASTRA	9	6,03	0,295	0,55	0,972	2,31	1,19	OK	9,53	4,90	
	PIASTRA	11	4,61	0,295	0,55	0,742	1,77	0,91	OK	11,29	5,81	
	PIASTRA	13	4,76	0,295	0,55	0,766	1,82	0,94	OK	13,12	6,75	
	PIASTRA	15	6,37	0,295	0,55	1,023	2,44	1,25	OK	15,56	8,00	
	PIASTRA	16	4,38	0,295	0,55	0,704	1,68	0,86	OK	17,24	8,87	
	PIASTRA	19	3,88	0,295	0,55	0,622	1,48	0,76	OK	18,72	9,63	
	PIASTRA	20	7,03	0,295	0,55	1,133	2,70	1,39	OK	21,42	11,02	
	PIASTRA	23	5,93	0,295	0,55	0,958	2,28	1,17	OK	23,69	12,19	
	PIASTRA	25	5,92	0,295	0,55	0,958	2,27	1,17	OK	25,96	13,35	
	PIASTRA	27	3,59	0,295	0,55	0,582	1,38	0,71	OK	27,34	14,06	
	PIASTRA	29	4,57	0,295	0,55	0,742	1,75	0,90	OK	29,09	14,96	
	PIASTRA	31	3,54	0,295	0,55	0,581	1,36	0,70	OK	30,46	15,66	
	PIASTRA	32	2,68	0,295	0,55	0,440	1,03	0,53	OK	31,49	16,19	
	PIASTRA	35	5,87	0,295	0,55	0,969	2,26	1,16	OK	33,75	17,34	
	PIASTRA	37	3,12	0,295	0,55	0,530	1,21	0,61	OK	34,96	17,96	
	PIASTRA	38	5,68	0,295	0,55	0,967	2,20	1,12	OK	37,16	19,08	
	PIASTRA	39	7,77	0,295	0,55	1,330	3,02	1,53	OK	40,18	20,61	
	PIASTRA	47	3,61	0,295	0,55	0,623	1,41	0,71	OK	41,59	21,32	
	PIASTRA	49	3,72	0,295	0,55	0,640	1,45	0,73	OK	43,04	22,05	
	PIASTRA	50	2,83	0,295	0,55	0,487	1,10	0,56	OK	44,14	22,61	
	PIASTRA	55	5,70	0,295	0,55	0,985	2,22	1,12	OK	46,36	23,74	
	PIASTRA	56	6,42	0,295	0,55	1,112	2,50	1,27	OK	48,87	25,00	
	PIASTRA	57	5,46	0,295	0,55	0,951	2,13	1,08	OK	51,00	26,08	
	PIASTRA	65	5,75	0,295	0,55	1,000	2,24	1,13	OK	53,24	27,21	
	PIASTRA	66	3,95	0,295	0,55	0,688	1,54	0,78	OK	54,79	27,99	
	PIASTRA	70	4,90	0,295	0,55	0,854	1,91	0,97	OK	56,70	28,96	
	PIASTRA	71	5,51	0,295	0,55	0,962	2,15	1,09	OK	58,85	30,04	
	PIASTRA	72	8,26	0,295	0,55	1,446	3,23	1,63	OK	62,08	31,67	
	PIASTRA	73	6,00	0,295	0,55	1,050	2,34	1,18	OK	64,42	32,85	
	PIASTRA	86	5,14	0,295	0,55	0,900	2,01	1,01	OK	66,43	33,86	
	PIASTRA	87	4,02	0,295	0,55	0,704	1,57	0,79	OK	68,01	34,66	
	PIASTRA	88	5,49	0,295	0,55	0,962	2,15	1,08	OK	70,15	35,74	
	PIASTRA	89	6,40	0,295	0,55	1,114	2,50	1,26	OK	72,65	37,00	
	PIASTRA	90	4,38	0,295	0,55	0,763	1,71	0,86	OK	74,36	37,86	
	PIASTRA	101	3,16	0,295	0,55	0,554	1,24	0,62	OK	75,60	38,49	
	PIASTRA	102	6,01	0,295	0,55	1,050	2,35	1,18	OK	77,94	39,67	
	PIASTRA	103	4,49	0,295	0,55	0,781	1,75	0,88	OK	79,70	40,56	
	PIASTRA	105	3,02	0,295	0,55	0,536	1,18	0,59	OK	80,88	41,15	
	PIASTRA	106	5,37	0,295	0,55	0,963	2,11	1,06	OK	82,99	42,21	
	PIASTRA	109	4,85	0,295	0,55	0,873	1,91	0,96	OK	84,90	43,16	
	PIASTRA	110	6,88	0,295	0,55	1,242	2,71	1,36	OK	87,61	44,52	
	PIASTRA	111	5,73	0,295	0,55	1,035	2,26	1,13	OK	89,87	45,65	
	PIASTRA	120	4,75	0,295	0,55	0,858	1,87	0,94	OK	91,74	46,59	
	PIASTRA	121	4,72	0,295	0,55	0,853	1,86	0,93	OK	93,60	47,52	
	PIASTRA	127	5,22	0,295	0,55	0,945	2,06	1,03	OK	95,66	48,55	
	PIASTRA	128	6,04	0,295	0,55	1,093	2,38	1,19	OK	98,04	49,74	
	PIASTRA	129	5,72	0,295	0,55	1,035	2,25	1,13	OK	100,29	50,87	
	PIASTRA	137	3,04	0,295	0,55	0,551	1,20	0,60	OK	101,49	51,46	
	PIASTRA	138	5,70	0,295	0,55	1,033	2,25	1,12	OK	103,74	52,59	
	PIASTRA	144	5,22	0,295	0,55	0,945	2,06	1,03	OK	105,79	53,62	
	PIASTRA	145	6,58	0,295	0,55	1,187	2,59	1,30	OK	108,39	54,91	
	PIASTRA	146	3,52	0,295	0,55	0,635	1,38	0,69	OK	109,77	55,61	
	PIASTRA	154	5,40	0,295	0,55	0,978	2,13	1,06	OK	111,90	56,67	
	PIASTRA	155	6,22	0,295	0,55	1,125	2,45	1,23	OK	114,35	57,90	
	PIASTRA	161	4,06	0,295	0,55	0,733	1,60	0,80	OK	115,95	58,70	
	PIASTRA	163	3,71	0,295	0,55	0,658	1,46	0,73	OK	117,40	59,43	
	PIASTRA	165	3,12	0,295	0,55	0,537	1,21	0,61	OK	118,62	60,04	
	PIASTRA	166	6,85	0,295	0,55	1,146	2,65	1,35	OK	121,27	61,39	
	PIASTRA	172	3,55	0,295	0,55	0,609	1,38	0,70	OK	122,65	62,09	
	PIASTRA	173	2,21	0,295	0,55	0,373	0,86	0,44	OK	123,50	62,53	
	PIASTRA	176	5,27	0,295	0,55	0,905	2,05	1,04	OK	125,55	63,57	
	PIASTRA	177	3,53	0,295	0,55	0,613	1,38	0,70	OK	126,93	64,26	
	PIASTRA	178	3,03	0,295	0,55	0,547	1,19	0,60	OK	128,12	64,86	
	PIASTRA	186	3,85	0,295	0,55	0,676	1,51	0,76	OK	129,63	65,62	
	PIASTRA	187	5,06	0,295	0,55	0,904	1,99	1,00	OK	131,62	66,62	
	PIASTRA	193	2,80	0,295	0,55	0,478	1,09	0,55	OK	132,71	67,17	
	PIASTRA	195	4,57	0,295	0,55	0,772	1,77	0,90	OK	134,48	68,07	
	PIASTRA	196	7,98	0,295	0,55	1,368	3,10	1,57	OK	137,58	69,64	
	PIASTRA	199	4,24	0,295	0,55	0,723	1,65	0,83	OK	139,23	70,48	
	PIASTRA	201	3,90	0,295	0,55	0,712	1,54	0,77	OK	140,77	71,25	
	PIASTRA	202	4,86	0,295	0,55	0,897	1,92	0,96	OK	142,69	72,20	
	PIASTRA	205	5,21	0,295	0,55	0,964	2,06	1,03	OK	144,76	73,23	
	PIASTRA	206	4,13	0,295	0,55	0,778	1,65	0,81	OK	146,40	74,05	
	PIASTRA	209	5,68	0,295	0,55	1,003	2,23	1,12	OK	148,63	75,17	
	PIASTRA	211	6,29	0,295	0,55	1,109	2,46	1,24	OK	151,09	76,41	
	PIASTRA	213	6,26	0,295	0,55	1,092	2,44	1,23	OK	153,54	77,64	
	PIASTRA	214	6,24	0,295	0,55	1,092	2,44	1,23	OK	155,97	78,87	
	PIASTRA	215	6,17	0,295	0,55	1,083	2,41	1,22	OK	158,39	80,08	
	PIASTRA	228	5,32	0,295	0,55	0,938	2,08	1,05	OK	160,47	81,13	
	PIASTRA	229	5,38	0,295	0,55	0,950	2,11	1,06	OK	162,58	82,19	
	PIASTRA	230	3,46	0,295	0,55	0,607	1,35	0,68	OK	163,93	82,88	
	PIASTRA	237	3,30	0,295	0,55	0,575	1,29	0,65	OK	165,22	83,53	
	PIASTRA	238	3,12	0,295	0,55	0,533	1,21	0,62	OK	166,43	84,14	
	PIASTRA	240	3,62	0,295	0,55	0,658	1,43	0,71	OK	167,86	84,85	
	PIASTRA	242	2,77	0,295	0,55	0,496	1,09	0,55	OK	168,95	85,40	
	PIASTRA	244	7,38	0,295	0,55	1,337	2,91	1,46	OK	171,86	86,86	

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
PIASTRA	245	5,48	0,295	0,55	0,992	2,16	1,08	OK	174,02	87,94		
PIASTRA	246	6,04	0,295	0,55	1,091	2,38	1,19	OK	176,40	89,13		
PIASTRA	255	4,77	0,295	0,55	0,867	1,88	0,94	OK	178,28	90,07		
PIASTRA	256	5,08	0,295	0,55	0,921	2,00	1,00	OK	180,28	91,07		
PIASTRA	262	1,44	0,295	0,55	0,257	0,57	0,28	OK	180,85	91,35		
PIASTRA	269	1,59	0,295	0,55	0,281	0,62	0,31	OK	181,47	91,66		
PIASTRA	270	2,63	0,295	0,55	0,453	1,02	0,52	OK	182,49	92,18		
PIASTRA	274	4,39	0,295	0,55	0,754	1,71	0,87	OK	184,20	93,05		
PIASTRA	275	7,27	0,295	0,55	1,251	2,83	1,43	OK	187,03	94,48		
PIASTRA	276	6,02	0,295	0,55	1,035	2,34	1,19	OK	189,37	95,66		
PIASTRA	285	3,88	0,295	0,55	0,667	1,51	0,76	OK	190,88	96,43		
PIASTRA	286	4,92	0,295	0,55	0,846	1,91	0,97	OK	192,79	97,40		
PIASTRA	290	6,02	0,295	0,55	1,035	2,34	1,19	OK	195,14	98,58		
PIASTRA	292	7,85	0,295	0,55	1,346	3,05	1,55	OK	198,19	100,13		
PIASTRA	293	5,76	0,295	0,55	0,992	2,24	1,14	OK	200,43	101,27		
PIASTRA	294	6,04	0,295	0,55	1,037	2,35	1,19	OK	202,78	102,46		
PIASTRA	303	4,99	0,295	0,55	0,860	1,94	0,98	OK	204,72	103,44		
PIASTRA	304	5,34	0,295	0,55	0,921	2,08	1,05	OK	206,80	104,49		
PIASTRA	310	4,90	0,295	0,55	0,926	1,95	0,97	OK	208,76	105,46		
PIASTRA	311	5,02	0,295	0,55	0,951	2,00	0,99	OK	210,76	106,45		
PIASTRA	312	5,43	0,295	0,55	1,035	2,17	1,07	OK	212,93	107,52		
PIASTRA	313	5,40	0,295	0,55	1,035	2,16	1,06	OK	215,09	108,58		
PIASTRA	314	5,38	0,295	0,55	1,035	2,15	1,06	OK	217,24	109,64		
PIASTRA	315	6,43	0,295	0,55	1,243	2,58	1,27	OK	219,82	110,91		
PIASTRA	329	4,26	0,295	0,55	0,826	1,71	0,84	OK	221,52	111,75		
PIASTRA	330	5,58	0,295	0,55	1,090	2,24	1,10	OK	223,77	112,85		
PIASTRA	331	5,29	0,295	0,55	1,035	2,13	1,04	OK	225,89	113,89		
PIASTRA	342	3,79	0,295	0,55	0,738	1,52	0,75	OK	227,42	114,64		
PIASTRA	343	4,84	0,295	0,55	0,945	1,95	0,95	OK	229,36	115,59		
PIASTRA	344	5,29	0,295	0,55	1,035	2,13	1,04	OK	231,49	116,63		
PIASTRA	346	5,29	0,295	0,55	1,035	2,13	1,04	OK	233,62	117,68		
PIASTRA	347	5,30	0,295	0,55	1,035	2,13	1,04	OK	235,75	118,72		
PIASTRA	348	5,32	0,295	0,55	1,035	2,14	1,05	OK	237,88	119,77		
PIASTRA	349	6,32	0,295	0,55	1,226	2,54	1,25	OK	240,42	121,01		
PIASTRA	357	2,39	0,295	0,55	0,462	0,96	0,47	OK	241,37	121,49		
PIASTRA	363	1,04	0,295	0,55	0,201	0,42	0,20	OK	241,79	121,69		
PIASTRA	364	3,41	0,295	0,55	0,660	1,37	0,67	OK	243,16	122,36		
PIASTRA	369	2,67	0,295	0,55	0,533	1,08	0,53	OK	244,24	122,89		
PIASTRA	370	4,19	0,295	0,55	0,824	1,69	0,83	OK	245,93	123,71		
PIASTRA	371	3,47	0,295	0,55	0,673	1,39	0,68	OK	247,32	124,40		
PIASTRA	372	4,25	0,295	0,55	0,813	1,70	0,84	OK	249,02	125,24		
PIASTRA	385	4,43	0,295	0,55	0,823	1,76	0,87	OK	250,77	126,11		
PIASTRA	386	4,04	0,295	0,55	0,739	1,60	0,80	OK	252,37	126,90		
PIASTRA	387	5,86	0,295	0,55	1,055	2,31	1,15	OK	254,67	128,06		
PIASTRA	394	6,11	0,295	0,55	1,188	2,45	1,20	OK	257,13	129,26		
PIASTRA	395	5,09	0,295	0,55	0,992	2,05	1,00	OK	259,17	130,27		
PIASTRA	396	5,33	0,295	0,55	1,034	2,14	1,05	OK	261,31	131,32		
PIASTRA	404	4,64	0,295	0,55	0,899	1,86	0,92	OK	263,17	132,23		
PIASTRA	405	5,68	0,295	0,55	1,110	2,28	1,12	OK	265,46	133,35		
PIASTRA	406	5,07	0,295	0,55	0,990	2,04	1,00	OK	267,49	134,35		
PIASTRA	413	3,31	0,295	0,55	0,601	1,30	0,65	OK	268,80	135,00		
PIASTRA	414	4,84	0,295	0,55	0,894	1,92	0,95	OK	270,72	135,96		
PIASTRA	415	3,63	0,295	0,55	0,680	1,44	0,72	OK	272,16	136,67		
PIASTRA	416	3,86	0,295	0,55	0,734	1,54	0,76	OK	273,70	137,43		
PIASTRA	425	4,93	0,295	0,55	0,987	2,00	0,97	OK	275,69	138,41		
PIASTRA	426	5,15	0,295	0,55	1,035	2,09	1,02	OK	277,78	139,42		
PIASTRA	427	5,13	0,295	0,55	1,035	2,08	1,01	OK	279,86	140,43		
PIASTRA	428	5,11	0,295	0,55	1,035	2,07	1,01	OK	281,94	141,44		
PIASTRA	429	5,79	0,295	0,55	1,177	2,35	1,14	OK	284,29	142,58		
PIASTRA	440	4,23	0,295	0,55	0,864	1,72	0,83	OK	286,01	143,42		
PIASTRA	441	6,23	0,295	0,55	1,284	2,54	1,23	OK	288,55	144,65		
PIASTRA	442	5,01	0,295	0,55	1,035	2,05	0,99	OK	290,60	145,63		
PIASTRA	453	3,79	0,295	0,55	0,776	1,54	0,75	OK	292,14	146,38		
PIASTRA	454	4,00	0,295	0,55	0,821	1,63	0,79	OK	293,77	147,17		
PIASTRA	455	4,98	0,295	0,55	1,035	2,04	0,98	OK	295,81	148,15		
PIASTRA	457	4,46	0,295	0,55	0,842	1,78	0,88	OK	297,58	149,03		
PIASTRA	458	5,05	0,295	0,55	0,962	2,02	1,00	OK	299,60	150,02		
PIASTRA	459	7,44	0,295	0,55	1,446	2,99	1,47	OK	302,59	151,49		
PIASTRA	460	5,39	0,295	0,55	1,050	2,16	1,06	OK	304,75	152,55		
PIASTRA	473	4,70	0,295	0,55	0,900	1,88	0,93	OK	306,63	153,48		
PIASTRA	474	3,64	0,295	0,55	0,704	1,46	0,72	OK	308,09	154,20		
PIASTRA	475	6,13	0,295	0,55	1,203	2,47	1,21	OK	310,56	155,40		
PIASTRA	477	6,27	0,295	0,55	1,236	2,53	1,24	OK	313,08	156,64		
PIASTRA	478	5,68	0,295	0,55	1,125	2,29	1,12	OK	315,37	157,76		
PIASTRA	479	5,66	0,295	0,55	1,125	2,28	1,11	OK	317,66	158,88		
PIASTRA	480	5,68	0,295	0,55	1,134	2,30	1,12	OK	319,96	159,99		
PIASTRA	494	4,95	0,295	0,55	0,987	2,00	0,97	OK	321,95	160,97		
PIASTRA	495	4,75	0,295	0,55	0,950	1,92	0,94	OK	323,88	161,91		
PIASTRA	496	5,60	0,295	0,55	1,119	2,26	1,10	OK	326,14	163,01		
PIASTRA	497	5,60	0,295	0,55	1,119	2,26	1,10	OK	328,40	164,11		
PIASTRA	498	6,47	0,295	0,55	1,292	2,62	1,28	OK	331,02	165,39		
PIASTRA	506	4,05	0,295	0,55	0,808	1,64	0,80	OK	332,66	166,19		
PIASTRA	508	3,56	0,295	0,55	0,738	1,45	0,70	OK	334,11	166,89		
PIASTRA	510	3,63	0,295	0,55	0,753	1,48	0,71	OK	335,59	167,60		
PIASTRA	512	4,27	0,295	0,55	0,842	1,72	0,84	OK	337,31	168,44		
PIASTRA	513	3,35	0,295	0,55	0,673	1,36	0,66	OK	338,67	169,10		
PIASTRA	514	3,48	0,295	0,55	0,712	1,42	0,69	OK	340,09	169,79		
PIASTRA	515	4,83	0,295	0,55	1,008	1,98	0,95	OK	342,06	170,74		
PIASTRA	525	5,71	0,295	0,55	1,187	2,33	1,12	OK	344,40	171,87		
PIASTRA	526	4,75	0,295	0,55	0,992	1,94	0,94	OK	346,34	172,80		

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
PIASTRA	527	5,23	0,295	0,55	1,091	2,14	1,03	OK	348,48	173,83		
PIASTRA	539	4,86	0,295	0,55	1,015	1,99	0,96	OK	350,47	174,79		
PIASTRA	540	4,41	0,295	0,55	0,921	1,80	0,87	OK	352,27	175,66		
PIASTRA	541	2,07	0,295	0,55	0,423	0,84	0,41	OK	353,12	176,07		
PIASTRA	542	1,68	0,295	0,55	0,336	0,68	0,33	OK	353,80	176,40		
PIASTRA	543	2,16	0,295	0,55	0,425	0,87	0,43	OK	354,67	176,83		
PIASTRA	552	3,00	0,295	0,55	0,571	1,20	0,59	OK	355,87	177,42		
PIASTRA	553	1,98	0,295	0,55	0,369	0,79	0,39	OK	356,65	177,81		
PIASTRA	554	3,38	0,295	0,55	0,621	1,34	0,67	OK	357,99	178,47		
PIASTRA	561	5,26	0,295	0,55	0,978	2,09	1,04	OK	360,08	179,51		
PIASTRA	563	5,49	0,295	0,55	1,132	2,24	1,08	OK	362,32	180,59		
PIASTRA	565	4,84	0,295	0,55	1,022	1,99	0,95	OK	364,30	181,55		
PIASTRA	566	5,20	0,295	0,55	1,064	2,12	1,02	OK	366,42	182,57		
PIASTRA	572	3,69	0,295	0,55	0,819	1,54	0,73	OK	367,96	183,30		
PIASTRA	574	4,56	0,295	0,55	1,026	1,91	0,90	OK	369,86	184,20		
PIASTRA	576	5,10	0,295	0,55	0,976	2,04	1,00	OK	371,90	185,20		
PIASTRA	578	2,68	0,295	0,55	0,526	1,08	0,53	OK	372,98	185,73		
PIASTRA	580	2,62	0,295	0,55	0,526	1,06	0,52	OK	374,04	186,25		
PIASTRA	582	2,97	0,295	0,55	0,609	1,21	0,58	OK	375,25	186,83		
PIASTRA	584	3,15	0,295	0,55	0,667	1,29	0,62	OK	376,54	187,45		
PIASTRA	586	2,40	0,295	0,55	0,518	0,99	0,47	OK	377,54	187,93		
PIASTRA	588	2,17	0,295	0,55	0,478	0,90	0,43	OK	378,44	188,36		
PIASTRA	590	2,33	0,295	0,55	0,518	0,97	0,46	OK	379,41	188,82		
PIASTRA	592	0,64	0,295	0,55	0,127	0,26	0,13	OK	379,67	188,94		
PIASTRA	598	6,31	0,295	0,55	1,068	2,45	1,24	OK	382,11	190,18		
PIASTRA	600	6,71	0,295	0,55	1,125	2,60	1,32	OK	384,71	191,51		
PIASTRA	601	6,69	0,295	0,55	1,125	2,59	1,32	OK	387,30	192,83		
PIASTRA	602	6,82	0,295	0,55	1,150	2,64	1,34	OK	389,94	194,17		
PIASTRA	611	5,83	0,295	0,55	0,988	2,26	1,15	OK	392,20	195,32		
PIASTRA	612	5,61	0,295	0,55	0,950	2,18	1,11	OK	394,38	196,42		
PIASTRA	616	6,20	0,295	0,55	1,050	2,40	1,22	OK	396,78	197,65		
PIASTRA	617	5,68	0,295	0,55	0,962	2,20	1,12	OK	398,98	198,77		
PIASTRA	618	6,97	0,295	0,55	1,169	2,70	1,37	OK	401,68	200,14		
PIASTRA	626	3,27	0,295	0,55	0,554	1,27	0,65	OK	402,95	200,79		
PIASTRA	627	6,23	0,295	0,55	1,050	2,41	1,23	OK	405,36	202,01		
PIASTRA	631	6,19	0,295	0,55	1,050	2,40	1,22	OK	407,76	203,23		
PIASTRA	632	5,67	0,295	0,55	0,963	2,20	1,12	OK	409,96	204,35		
PIASTRA	633	8,53	0,295	0,55	1,446	3,31	1,68	OK	413,27	206,03		
PIASTRA	641	5,30	0,295	0,55	0,900	2,06	1,04	OK	415,32	207,07		
PIASTRA	642	4,15	0,295	0,55	0,704	1,61	0,82	OK	416,93	207,89		
PIASTRA	646	6,30	0,295	0,55	1,063	2,44	1,24	OK	419,37	209,13		
PIASTRA	647	6,59	0,295	0,55	1,112	2,55	1,30	OK	421,93	210,43		
PIASTRA	648	5,67	0,295	0,55	0,962	2,20	1,12	OK	424,13	211,55		
PIASTRA	656	6,05	0,295	0,55	1,025	2,35	1,19	OK	426,47	212,74		
PIASTRA	657	3,46	0,295	0,55	0,587	1,34	0,68	OK	427,82	213,42		
PIASTRA	661	5,61	0,295	0,55	0,930	2,17	1,11	OK	429,98	214,53		
PIASTRA	662	6,08	0,295	0,55	1,013	2,35	1,20	OK	432,33	215,73		
PIASTRA	670	5,22	0,295	0,55	0,875	2,02	1,03	OK	434,35	216,76		
PIASTRA	671	5,65	0,295	0,55	0,950	2,19	1,11	OK	436,53	217,87		
PIASTRA	674	5,40	0,295	0,55	0,968	2,12	1,06	OK	438,66	218,93		
PIASTRA	675	6,18	0,295	0,55	1,112	2,43	1,22	OK	441,09	220,15		
PIASTRA	685	5,53	0,295	0,55	1,000	2,18	1,09	OK	443,27	221,24		
PIASTRA	686	4,23	0,295	0,55	0,767	1,67	0,83	OK	444,94	222,07		
PIASTRA	687	3,53	0,295	0,55	0,600	1,37	0,70	OK	446,31	222,77		
PIASTRA	689	6,64	0,295	0,55	1,176	2,60	1,31	OK	448,91	224,08		
PIASTRA	690	5,67	0,295	0,55	1,009	2,23	1,12	OK	451,13	225,20		
PIASTRA	700	3,70	0,295	0,55	0,660	1,45	0,73	OK	452,59	225,93		
PIASTRA	701	2,48	0,295	0,55	0,443	0,97	0,49	OK	453,56	226,42		
PIASTRA	702	4,27	0,295	0,55	0,778	1,68	0,84	OK	455,25	227,26		
PIASTRA	703	5,24	0,295	0,55	0,963	2,07	1,03	OK	457,32	228,29		
PIASTRA	704	5,96	0,295	0,55	1,112	2,37	1,17	OK	459,68	229,46		
PIASTRA	705	5,61	0,295	0,55	1,050	2,23	1,11	OK	461,91	230,57		
PIASTRA	718	4,87	0,295	0,55	0,900	1,93	0,96	OK	463,84	231,53		
PIASTRA	719	5,22	0,295	0,55	0,971	2,07	1,03	OK	465,91	232,56		
PIASTRA	720	4,51	0,295	0,55	0,845	1,79	0,89	OK	467,71	233,44		
PIASTRA	721	5,99	0,295	0,55	1,116	2,38	1,18	OK	470,09	234,63		
PIASTRA	731	3,09	0,295	0,55	0,579	1,23	0,61	OK	471,31	235,23		
PIASTRA	732	5,61	0,295	0,55	1,050	2,23	1,11	OK	473,54	236,34		
PIASTRA	733	7,21	0,295	0,55	1,345	2,86	1,42	OK	476,41	237,76		
PIASTRA	734	6,00	0,295	0,55	1,125	2,39	1,18	OK	478,79	238,94		
PIASTRA	735	5,97	0,295	0,55	1,125	2,38	1,18	OK	481,17	240,12		
PIASTRA	736	5,77	0,295	0,55	1,093	2,30	1,14	OK	483,47	241,26		
PIASTRA	749	5,22	0,295	0,55	0,987	2,08	1,03	OK	485,55	242,29		
PIASTRA	750	5,02	0,295	0,55	0,950	2,00	0,99	OK	487,55	243,28		
PIASTRA	751	5,47	0,295	0,55	1,035	2,18	1,08	OK	489,73	244,35		
PIASTRA	752	5,47	0,295	0,55	1,035	2,18	1,08	OK	491,91	245,43		
PIASTRA	753	5,48	0,295	0,55	1,035	2,18	1,08	OK	494,10	246,51		
PIASTRA	754	5,35	0,295	0,55	1,010	2,13	1,05	OK	496,23	247,57		
PIASTRA	764	3,62	0,295	0,55	0,662	1,43	0,71	OK	497,66	248,28		
PIASTRA	1286	1,33	0,295	0,55	0,212	0,51	0,26	OK	498,16	248,54		
PIASTRA	1287	1,16	0,295	0,55	0,224	0,46	0,23	OK	498,63	248,77		
PIASTRA	1288	1,09	0,295	0,55	0,250	0,46	0,21	OK	499,09	248,98		
PIASTRA	1289	1,29	0,295	0,55	0,210	0,49	0,25	OK	499,58	249,24		
PIASTRA	1290	5,28	0,295	0,55	0,845	2,02	1,04	OK	501,60	250,28		
PIASTRA	1291	7,16	0,295	0,55	1,147	2,74	1,41	OK	504,34	251,69		
PIASTRA	1292	6,89	0,295	0,55	1,106	2,64	1,36	OK	506,98	253,05		
PIASTRA	1293	6,05	0,295	0,55	0,972	2,32	1,19	OK	509,30	254,24		
PIASTRA	1294	6,04	0,295	0,55	0,972	2,31	1,19	OK	511,61	255,43		
PIASTRA	1295	6,03	0,295	0,55	0,972	2,31	1,19	OK	513,92	256,62		
PIASTRA	1296	6,03	0,295	0,55	0,972	2,31	1,19	OK	516,23	257,80		

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
PIASTRA	1297	6,03	0,295	0,55	0,972	2,31	1,19	OK	518,54	258,99		
PIASTRA	1298	6,02	0,295	0,55	0,972	2,31	1,19	OK	520,85	260,18		
PIASTRA	1299	7,94	0,295	0,55	1,281	3,04	1,56	OK	523,90	261,74		
PIASTRA	1300	6,02	0,295	0,55	0,972	2,31	1,19	OK	526,21	262,93		
PIASTRA	1301	6,03	0,295	0,55	0,972	2,31	1,19	OK	528,52	264,12		
PIASTRA	1302	6,03	0,295	0,55	0,972	2,31	1,19	OK	530,83	265,31		
PIASTRA	1303	6,03	0,295	0,55	0,972	2,31	1,19	OK	533,14	266,50		
PIASTRA	1304	6,04	0,295	0,55	0,972	2,31	1,19	OK	535,45	267,69		
PIASTRA	1305	6,01	0,295	0,55	0,967	2,30	1,18	OK	537,75	268,87		
PIASTRA	1306	6,45	0,295	0,55	1,036	2,47	1,27	OK	540,22	270,14		
PIASTRA	1307	6,45	0,295	0,55	1,036	2,47	1,27	OK	542,69	271,41		
PIASTRA	1308	7,50	0,295	0,55	1,205	2,87	1,48	OK	545,56	272,89		
PIASTRA	1309	5,66	0,295	0,55	0,909	2,17	1,12	OK	547,73	274,00		
PIASTRA	1310	5,96	0,295	0,55	0,958	2,28	1,17	OK	550,02	275,18		
PIASTRA	1311	5,96	0,295	0,55	0,958	2,28	1,17	OK	552,30	276,35		
PIASTRA	1312	5,95	0,295	0,55	0,958	2,28	1,17	OK	554,58	277,53		
PIASTRA	1313	5,95	0,295	0,55	0,958	2,28	1,17	OK	556,86	278,70		
PIASTRA	1314	5,94	0,295	0,55	0,958	2,28	1,17	OK	559,13	279,87		
PIASTRA	1315	6,77	0,295	0,55	1,092	2,60	1,33	OK	561,73	281,20		
PIASTRA	1316	5,94	0,295	0,55	0,958	2,28	1,17	OK	564,01	282,37		
PIASTRA	1317	5,93	0,295	0,55	0,958	2,27	1,17	OK	566,28	283,54		
PIASTRA	1318	5,93	0,295	0,55	0,958	2,27	1,17	OK	568,55	284,71		
PIASTRA	1319	5,92	0,295	0,55	0,958	2,27	1,17	OK	570,83	285,88		
PIASTRA	1320	5,92	0,295	0,55	0,958	2,27	1,17	OK	573,10	287,05		
PIASTRA	1321	5,91	0,295	0,55	0,958	2,27	1,17	OK	575,37	288,21		
PIASTRA	1322	5,91	0,295	0,55	0,958	2,27	1,16	OK	577,64	289,38		
PIASTRA	1323	5,91	0,295	0,55	0,958	2,27	1,16	OK	579,91	290,54		
PIASTRA	1324	6,45	0,295	0,55	1,046	2,47	1,27	OK	582,38	291,81		
PIASTRA	1325	5,75	0,295	0,55	0,941	2,21	1,13	OK	584,59	292,94		
PIASTRA	1326	5,04	0,295	0,55	0,820	1,94	0,99	OK	586,53	293,94		
PIASTRA	1327	4,78	0,295	0,55	0,770	1,83	0,94	OK	588,36	294,88		
PIASTRA	1328	5,34	0,295	0,55	0,950	2,10	1,05	OK	590,45	295,93		
PIASTRA	1329	5,81	0,295	0,55	1,035	2,28	1,14	OK	592,73	297,08		
PIASTRA	1330	5,79	0,295	0,55	1,035	2,28	1,14	OK	595,01	298,22		
PIASTRA	1331	6,62	0,295	0,55	1,185	2,60	1,30	OK	597,61	299,52		
PIASTRA	1332	5,33	0,295	0,55	0,899	2,07	1,05	OK	599,68	300,57		
PIASTRA	1333	3,97	0,295	0,55	0,664	1,53	0,78	OK	601,21	301,35		
PIASTRA	1334	4,25	0,295	0,55	0,707	1,64	0,84	OK	602,85	302,19		
PIASTRA	1335	5,01	0,295	0,55	0,830	1,93	0,99	OK	604,78	303,18		
PIASTRA	1336	4,19	0,295	0,55	0,702	1,62	0,83	OK	606,40	304,00		
PIASTRA	1337	4,85	0,295	0,55	0,823	1,88	0,96	OK	608,29	304,96		
PIASTRA	1338	3,04	0,295	0,55	0,512	1,18	0,60	OK	609,46	305,56		
PIASTRA	1339	2,11	0,295	0,55	0,351	0,82	0,42	OK	610,28	305,98		
PIASTRA	1340	3,56	0,295	0,55	0,585	1,37	0,70	OK	611,65	306,68		
PIASTRA	1341	5,50	0,295	0,55	0,931	2,13	1,08	OK	613,78	307,76		
PIASTRA	1342	6,08	0,295	0,55	1,035	2,36	1,20	OK	616,14	308,96		
PIASTRA	1343	6,07	0,295	0,55	1,035	2,36	1,20	OK	618,50	310,16		
PIASTRA	1344	6,05	0,295	0,55	1,035	2,35	1,19	OK	620,85	311,35		
PIASTRA	1345	6,16	0,295	0,55	1,128	2,43	1,21	OK	623,28	312,56		
PIASTRA	1346	6,66	0,295	0,55	1,223	2,63	1,31	OK	625,92	313,88		
PIASTRA	1347	5,56	0,295	0,55	1,024	2,20	1,10	OK	628,12	314,97		
PIASTRA	1348	5,92	0,295	0,55	1,100	2,35	1,17	OK	630,47	316,14		
PIASTRA	1349	5,90	0,295	0,55	1,100	2,34	1,16	OK	632,81	317,30		
PIASTRA	1350	6,42	0,295	0,55	1,202	2,55	1,27	OK	635,37	318,57		
PIASTRA	1351	4,75	0,295	0,55	0,831	1,86	0,94	OK	637,22	319,50		
PIASTRA	1352	4,26	0,295	0,55	0,737	1,66	0,84	OK	638,88	320,34		
PIASTRA	1353	5,90	0,295	0,55	1,011	2,29	1,16	OK	641,18	321,51		
PIASTRA	1354	6,34	0,295	0,55	1,119	2,48	1,25	OK	643,66	322,76		
PIASTRA	1355	6,33	0,295	0,55	1,119	2,48	1,25	OK	646,14	324,00		
PIASTRA	1356	8,17	0,295	0,55	1,447	3,20	1,61	OK	649,34	325,61		
PIASTRA	1357	5,51	0,295	0,55	0,918	2,13	1,09	OK	651,47	326,70		
PIASTRA	1358	4,27	0,295	0,55	0,702	1,64	0,84	OK	653,11	327,54		
PIASTRA	1359	5,05	0,295	0,55	0,820	1,94	1,00	OK	655,05	328,54		
PIASTRA	1360	6,28	0,295	0,55	1,011	2,41	1,24	OK	657,46	329,77		
PIASTRA	1361	6,28	0,295	0,55	1,011	2,41	1,24	OK	659,87	331,01		
PIASTRA	1362	6,28	0,295	0,55	1,011	2,41	1,24	OK	662,28	332,25		
PIASTRA	1363	6,28	0,295	0,55	1,011	2,41	1,24	OK	664,68	333,49		
PIASTRA	1364	8,21	0,295	0,55	1,320	3,14	1,62	OK	667,83	335,11		
PIASTRA	1365	2,60	0,295	0,55	0,485	1,03	0,51	OK	668,86	335,62		
PIASTRA	1366	1,82	0,295	0,55	0,336	0,72	0,36	OK	669,58	335,98		
PIASTRA	1367	2,62	0,295	0,55	0,480	1,03	0,52	OK	670,62	336,49		
PIASTRA	1368	3,90	0,295	0,55	0,712	1,54	0,77	OK	672,16	337,26		
PIASTRA	1369	3,71	0,295	0,55	0,673	1,46	0,73	OK	673,62	337,99		
PIASTRA	1370	4,50	0,295	0,55	0,811	1,77	0,89	OK	675,39	338,88		
PIASTRA	1371	4,25	0,295	0,55	0,769	1,67	0,84	OK	677,06	339,72		
PIASTRA	1372	3,74	0,295	0,55	0,671	1,47	0,74	OK	678,54	340,45		
PIASTRA	1373	4,95	0,295	0,55	0,881	1,94	0,98	OK	680,48	341,43		
PIASTRA	1374	6,01	0,295	0,55	1,035	2,34	1,19	OK	682,82	342,62		
PIASTRA	1375	6,01	0,295	0,55	1,035	2,34	1,19	OK	685,16	343,80		
PIASTRA	1376	6,01	0,295	0,55	1,035	2,34	1,19	OK	687,50	344,99		
PIASTRA	1377	6,02	0,295	0,55	1,035	2,34	1,19	OK	689,84	346,17		
PIASTRA	1378	6,02	0,295	0,55	1,035	2,34	1,19	OK	692,19	347,36		
PIASTRA	1379	6,03	0,295	0,55	1,035	2,35	1,19	OK	694,53	348,55		
PIASTRA	1380	6,04	0,295	0,55	1,035	2,35	1,19	OK	696,88	349,74		
PIASTRA	1381	7,02	0,295	0,55	1,200	2,73	1,38	OK	699,61	351,12		
PIASTRA	1382	6,21	0,295	0,55	1,011	2,39	1,22	OK	701,99	352,35		
PIASTRA	1383	6,20	0,295	0,55	1,011	2,38	1,22	OK	704,38	353,57		
PIASTRA	1384	6,19	0,295	0,55	1,011	2,38	1,22	OK	706,76	354,79		
PIASTRA	1385	8,08	0,295	0,55	1,320	3,11	1,59	OK	709,86	356,38		
PIASTRA	1386	6,00	0,295	0,55	0,981	2,31	1,18	OK	712,17	357,56		

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
PIASTRA	1387	5,29	0,295	0,55	1,035	2,13	1,04	OK	714,30	358,60		
PIASTRA	1388	5,28	0,295	0,55	1,035	2,12	1,04	OK	716,42	359,64		
PIASTRA	1389	5,28	0,295	0,55	1,035	2,12	1,04	OK	718,55	360,69		
PIASTRA	1390	5,28	0,295	0,55	1,035	2,12	1,04	OK	720,67	361,73		
PIASTRA	1391	5,00	0,295	0,55	1,035	2,04	0,99	OK	722,71	362,71		
PIASTRA	1392	4,99	0,295	0,55	1,035	2,04	0,98	OK	724,75	363,70		
PIASTRA	1393	4,99	0,295	0,55	1,035	2,04	0,98	OK	726,79	364,68		
PIASTRA	1394	4,98	0,295	0,55	1,035	2,04	0,98	OK	728,83	365,66		
PIASTRA	1395	5,37	0,295	0,55	1,050	2,16	1,06	OK	730,99	366,72		
PIASTRA	1396	5,36	0,295	0,55	1,050	2,16	1,06	OK	733,14	367,78		
PIASTRA	1397	5,36	0,295	0,55	1,050	2,15	1,06	OK	735,30	368,83		
PIASTRA	1398	5,65	0,295	0,55	1,109	2,27	1,11	OK	737,57	369,95		
PIASTRA	1399	4,98	0,295	0,55	1,035	2,04	0,98	OK	739,61	370,93		
PIASTRA	1400	4,98	0,295	0,55	1,035	2,04	0,98	OK	741,64	371,91		
PIASTRA	1401	4,98	0,295	0,55	1,035	2,04	0,98	OK	743,68	372,89		
PIASTRA	1402	5,46	0,295	0,55	1,133	2,23	1,08	OK	745,91	373,97		
PIASTRA	1403	3,93	0,295	0,55	0,761	1,58	0,77	OK	747,48	374,74		
PIASTRA	1404	3,52	0,295	0,55	0,673	1,41	0,69	OK	748,89	375,44		
PIASTRA	1405	4,42	0,295	0,55	0,833	1,76	0,87	OK	750,65	376,31		
PIASTRA	1406	4,92	0,295	0,55	0,989	1,99	0,97	OK	752,64	377,28		
PIASTRA	1407	2,28	0,295	0,55	0,488	0,94	0,45	OK	753,58	377,72		
PIASTRA	1408	5,00	0,295	0,55	1,082	2,07	0,99	OK	755,65	378,71		
PIASTRA	1409	5,60	0,295	0,55	1,045	2,22	1,10	OK	757,87	379,81		
PIASTRA	1410	2,74	0,295	0,55	0,526	1,09	0,54	OK	758,97	380,35		
PIASTRA	1411	2,72	0,295	0,55	0,526	1,09	0,54	OK	760,06	380,89		
PIASTRA	1412	2,71	0,295	0,55	0,526	1,09	0,53	OK	761,14	381,42		
PIASTRA	1413	2,70	0,295	0,55	0,526	1,08	0,53	OK	762,23	381,95		
PIASTRA	1414	3,10	0,295	0,55	0,609	1,25	0,61	OK	763,47	382,56		
PIASTRA	1415	2,66	0,295	0,55	0,526	1,07	0,52	OK	764,55	383,09		
PIASTRA	1416	2,65	0,295	0,55	0,526	1,07	0,52	OK	765,61	383,61		
PIASTRA	1417	3,05	0,295	0,55	0,609	1,23	0,60	OK	766,85	384,21		
PIASTRA	1418	2,61	0,295	0,55	0,526	1,06	0,51	OK	767,90	384,73		
PIASTRA	1419	2,59	0,295	0,55	0,526	1,05	0,51	OK	768,96	385,24		
PIASTRA	1420	2,80	0,295	0,55	0,570	1,14	0,55	OK	770,09	385,79		
PIASTRA	1421	2,38	0,295	0,55	0,486	0,97	0,47	OK	771,06	386,26		
PIASTRA	1422	2,56	0,295	0,55	0,526	1,04	0,50	OK	772,10	386,76		
PIASTRA	1423	2,55	0,295	0,55	0,526	1,04	0,50	OK	773,14	387,26		
PIASTRA	1424	2,55	0,295	0,55	0,526	1,04	0,50	OK	774,18	387,76		
PIASTRA	1425	2,36	0,295	0,55	0,486	0,96	0,46	OK	775,14	388,23		
PIASTRA	1426	2,72	0,295	0,55	0,563	1,11	0,54	OK	776,25	388,76		
PIASTRA	1427	2,70	0,295	0,55	0,563	1,10	0,53	OK	777,36	389,30		
PIASTRA	1428	2,68	0,295	0,55	0,563	1,10	0,53	OK	778,46	389,82		
PIASTRA	1429	2,67	0,295	0,55	0,563	1,10	0,53	OK	779,55	390,35		
PIASTRA	1430	2,66	0,295	0,55	0,563	1,09	0,52	OK	780,64	390,88		
PIASTRA	1431	2,25	0,295	0,55	0,478	0,93	0,44	OK	781,57	391,32		
PIASTRA	1432	2,45	0,295	0,55	0,518	1,01	0,48	OK	782,58	391,80		
PIASTRA	1433	2,85	0,295	0,55	0,602	1,17	0,56	OK	783,75	392,36		
PIASTRA	1434	2,26	0,295	0,55	0,478	0,93	0,45	OK	784,67	392,81		
PIASTRA	1435	2,45	0,295	0,55	0,518	1,01	0,48	OK	785,68	393,29		
PIASTRA	1436	2,43	0,295	0,55	0,518	1,00	0,48	OK	786,68	393,77		
PIASTRA	1437	2,42	0,295	0,55	0,518	1,00	0,48	OK	787,68	394,25		
PIASTRA	1438	2,41	0,295	0,55	0,518	0,99	0,48	OK	788,68	394,72		
PIASTRA	1439	2,39	0,295	0,55	0,518	0,99	0,47	OK	789,66	395,20		
PIASTRA	1440	2,77	0,295	0,55	0,602	1,15	0,55	OK	790,81	395,74		
PIASTRA	1441	2,37	0,295	0,55	0,518	0,98	0,47	OK	791,79	396,21		
PIASTRA	1442	2,18	0,295	0,55	0,478	0,90	0,43	OK	792,70	396,64		
PIASTRA	1443	2,55	0,295	0,55	0,561	1,06	0,50	OK	793,76	397,14		
PIASTRA	1444	2,36	0,295	0,55	0,521	0,98	0,46	OK	794,74	397,60		
PIASTRA	1445	2,54	0,295	0,55	0,561	1,06	0,50	OK	795,79	398,10		
PIASTRA	1446	2,34	0,295	0,55	0,518	0,97	0,46	OK	796,76	398,56		
PIASTRA	1447	2,33	0,295	0,55	0,518	0,97	0,46	OK	797,73	399,02		
PIASTRA	1448	2,33	0,295	0,55	0,518	0,97	0,46	OK	798,71	399,48		
PIASTRA	1449	2,53	0,295	0,55	0,561	1,05	0,50	OK	799,76	399,98		
PIASTRA	1450	2,35	0,295	0,55	0,521	0,98	0,46	OK	800,74	400,44		
PIASTRA	1451	2,36	0,295	0,55	0,526	0,99	0,47	OK	801,72	400,91		
PIASTRA	1452	2,89	0,295	0,55	0,647	1,21	0,57	OK	802,93	401,48		
PIASTRA	1453	2,51	0,295	0,55	0,563	1,05	0,50	OK	803,98	401,98		
PIASTRA	1454	2,51	0,295	0,55	0,563	1,05	0,49	OK	805,03	402,47		
PIASTRA	1455	2,88	0,295	0,55	0,647	1,20	0,57	OK	806,23	403,04		
PIASTRA	1456	5,32	0,295	0,55	0,973	2,10	1,05	OK	808,33	404,09		
PIASTRA	1457	4,11	0,295	0,55	0,739	1,62	0,81	OK	809,95	404,90		
PIASTRA	1458	4,29	0,295	0,55	0,758	1,68	0,84	OK	811,63	405,74		
PIASTRA	1459	4,86	0,295	0,55	0,804	1,87	0,96	OK	813,50	406,70		
PIASTRA	1460	4,28	0,295	0,55	0,702	1,65	0,84	OK	815,15	407,54		
PIASTRA	1461	4,00	0,295	0,55	0,649	1,54	0,79	OK	816,69	408,33		
PIASTRA	1462	5,30	0,295	0,55	0,940	2,08	1,05	OK	818,76	409,38		
PIASTRA	1463	4,20	0,295	0,55	0,739	1,64	0,83	OK	820,41	410,20		
PIASTRA	1464	4,25	0,295	0,55	0,738	1,66	0,84	OK	822,07	411,04		
PIASTRA	1465	3,26	0,295	0,55	0,587	1,28	0,64	OK	823,35	411,68		
PIASTRA	1466	2,07	0,295	0,55	0,369	0,81	0,41	OK	824,17	412,09		
PIASTRA	1467	2,26	0,295	0,55	0,397	0,88	0,45	OK	825,05	412,54		
PIASTRA	1468	6,12	0,295	0,55	1,035	2,37	1,21	OK	827,42	413,74		
PIASTRA	1469	6,12	0,295	0,55	1,035	2,37	1,21	OK	829,79	414,95		
PIASTRA	1470	6,12	0,295	0,55	1,035	2,37	1,21	OK	832,16	416,16		
PIASTRA	1471	6,23	0,295	0,55	1,053	2,42	1,23	OK	834,58	417,39		
PIASTRA	1472	3,74	0,295	0,55	0,709	1,49	0,74	OK	836,07	418,12		
PIASTRA	1473	4,01	0,295	0,55	0,763	1,60	0,79	OK	837,67	418,91		
PIASTRA	1474	4,68	0,295	0,55	0,871	1,86	0,92	OK	839,53	419,83		
PIASTRA	1475	4,50	0,295	0,55	0,835	1,78	0,89	OK	841,31	420,72		
PIASTRA	1476	3,99	0,295	0,55	0,763	1,59	0,79	OK	842,91	421,51		

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
PIASTRA	1477	4,67	0,295	0,55	0,871	1,85	0,92	OK	844,76	422,43		
PIASTRA	1478	5,12	0,295	0,55	0,960	2,04	1,01	OK	846,80	423,44		
PIASTRA	1479	3,97	0,295	0,55	0,762	1,59	0,78	OK	848,39	424,22		
PIASTRA	1480	3,96	0,295	0,55	0,762	1,59	0,78	OK	849,97	425,00		
PIASTRA	1481	4,93	0,295	0,55	0,926	1,96	0,97	OK	851,93	425,97		
PIASTRA	1482	4,94	0,295	0,55	0,930	1,97	0,97	OK	853,90	426,94		
PIASTRA	1483	3,94	0,295	0,55	0,763	1,58	0,78	OK	855,48	427,72		
PIASTRA	1484	3,93	0,295	0,55	0,763	1,58	0,77	OK	857,06	428,50		
PIASTRA	1485	5,12	0,295	0,55	0,967	2,04	1,01	OK	859,10	429,50		
PIASTRA	1486	3,90	0,295	0,55	0,763	1,57	0,77	OK	860,66	430,27		
PIASTRA	1487	3,64	0,295	0,55	0,715	1,46	0,72	OK	862,13	430,99		
PIASTRA	1488	4,78	0,295	0,55	0,914	1,91	0,94	OK	864,04	431,93		
PIASTRA	1489	5,08	0,295	0,55	0,968	2,03	1,00	OK	866,07	432,93		
PIASTRA	1490	3,91	0,295	0,55	0,763	1,57	0,77	OK	867,64	433,71		
PIASTRA	1491	5,10	0,295	0,55	0,967	2,03	1,01	OK	869,67	434,71		
PIASTRA	1492	3,62	0,295	0,55	0,715	1,46	0,71	OK	871,13	435,42		
PIASTRA	1493	4,70	0,295	0,55	0,904	1,88	0,93	OK	873,01	436,35		
PIASTRA	1494	3,84	0,295	0,55	0,763	1,55	0,76	OK	874,57	437,11		
PIASTRA	1495	4,70	0,295	0,55	0,909	1,88	0,93	OK	876,45	438,03		
PIASTRA	1496	3,82	0,295	0,55	0,763	1,54	0,75	OK	877,99	438,79		
PIASTRA	1497	4,61	0,295	0,55	0,898	1,85	0,91	OK	879,85	439,70		
PIASTRA	1498	5,20	0,295	0,55	1,021	2,09	1,03	OK	881,94	440,72		
PIASTRA	1499	3,80	0,295	0,55	0,763	1,54	0,75	OK	883,48	441,47		
PIASTRA	1500	4,24	0,295	0,55	0,854	1,72	0,84	OK	885,20	442,31		
PIASTRA	1501	4,53	0,295	0,55	0,891	1,82	0,89	OK	887,02	443,20		
PIASTRA	1502	5,03	0,295	0,55	0,908	1,98	0,99	OK	889,00	444,19		
PIASTRA	1503	5,54	0,295	0,55	1,003	2,18	1,09	OK	891,19	445,28		
PIASTRA	1504	4,63	0,295	0,55	0,828	1,82	0,91	OK	893,00	446,19		
PIASTRA	1505	4,35	0,295	0,55	0,776	1,71	0,86	OK	894,71	447,05		
PIASTRA	1506	6,19	0,295	0,55	1,122	2,44	1,22	OK	897,15	448,27		
PIASTRA	1507	4,44	0,295	0,55	0,796	1,74	0,87	OK	898,90	449,15		
PIASTRA	1508	6,24	0,295	0,55	1,134	2,46	1,23	OK	901,36	450,38		
PIASTRA	1509	4,92	0,295	0,55	0,886	1,94	0,97	OK	903,30	451,35		
PIASTRA	1510	6,18	0,295	0,55	1,133	2,44	1,22	OK	905,74	452,56		
PIASTRA	1511	6,23	0,295	0,55	1,137	2,46	1,23	OK	908,20	453,79		
PIASTRA	1512	4,74	0,295	0,55	0,857	1,87	0,93	OK	910,07	454,73		
PIASTRA	1513	5,05	0,295	0,55	0,917	1,99	1,00	OK	912,06	455,72		
PIASTRA	1514	5,57	0,295	0,55	0,972	2,18	1,10	OK	914,24	456,82		
PIASTRA	1515	5,97	0,295	0,55	1,046	2,34	1,18	OK	916,57	458,00		
PIASTRA	1516	5,67	0,295	0,55	0,981	2,21	1,12	OK	918,78	459,12		
PIASTRA	1517	5,46	0,295	0,55	0,941	2,13	1,08	OK	920,91	460,19		
PIASTRA	1518	6,51	0,295	0,55	1,134	2,54	1,28	OK	923,45	461,48		
PIASTRA	1519	5,05	0,295	0,55	0,889	1,98	0,99	OK	925,43	462,47		
PIASTRA	1520	7,03	0,295	0,55	1,235	2,75	1,38	OK	928,18	463,86		
PIASTRA	1521	5,38	0,295	0,55	0,934	2,10	1,06	OK	930,27	464,92		
PIASTRA	1522	6,16	0,295	0,55	1,133	2,44	1,21	OK	932,71	466,13		
PIASTRA	1523	5,47	0,295	0,55	1,008	2,16	1,08	OK	934,88	467,21		
PIASTRA	1524	4,59	0,295	0,55	0,837	1,81	0,90	OK	936,69	468,11		
PIASTRA	1525	4,93	0,295	0,55	0,898	1,95	0,97	OK	938,64	469,08		
PIASTRA	1526	4,71	0,295	0,55	0,870	1,87	0,93	OK	940,50	470,01		
PIASTRA	1527	3,78	0,295	0,55	0,692	1,49	0,75	OK	942,00	470,76		
PIASTRA	1528	4,43	0,295	0,55	0,823	1,76	0,87	OK	943,75	471,63		
PIASTRA	1529	5,63	0,295	0,55	1,053	2,24	1,11	OK	945,99	472,74		
PIASTRA	1530	4,65	0,295	0,55	0,861	1,84	0,92	OK	947,83	473,66		
PIASTRA	1531	3,46	0,295	0,55	0,635	1,37	0,68	OK	949,20	474,34		
PIASTRA	1532	5,31	0,295	0,55	1,002	2,11	1,05	OK	951,32	475,38		
PIASTRA	1533	6,03	0,295	0,55	1,146	2,41	1,19	OK	953,72	476,57		
PIASTRA	1534	4,70	0,295	0,55	0,883	1,87	0,93	OK	955,60	477,50		
PIASTRA	1535	4,63	0,295	0,55	0,864	1,84	0,91	OK	957,44	478,41		
PIASTRA	1536	5,91	0,295	0,55	1,041	2,31	1,16	OK	959,75	479,58		
PIASTRA	1537	6,18	0,295	0,55	1,102	2,43	1,22	OK	962,17	480,80		
PIASTRA	1538	6,72	0,295	0,55	1,195	2,64	1,33	OK	964,81	482,12		
PIASTRA	1539	6,33	0,295	0,55	1,112	2,48	1,25	OK	967,29	483,37		
PIASTRA	1540	4,82	0,295	0,55	0,851	1,89	0,95	OK	969,18	484,32		
PIASTRA	1541	4,71	0,295	0,55	0,843	1,85	0,93	OK	971,03	485,25		
PIASTRA	1542	5,39	0,295	0,55	0,962	2,12	1,06	OK	973,14	486,31		
PIASTRA	1543	6,25	0,295	0,55	1,102	2,45	1,23	OK	975,59	487,54		
PIASTRA	1544	5,80	0,295	0,55	1,029	2,27	1,14	OK	977,86	488,68		
PIASTRA	1545	6,11	0,295	0,55	1,102	2,41	1,20	OK	980,27	489,89		
PIASTRA	1546	4,89	0,295	0,55	0,877	1,92	0,96	OK	982,19	490,85		
PIASTRA	1547	4,35	0,295	0,55	0,769	1,70	0,86	OK	983,90	491,71		
PIASTRA	1548	5,53	0,295	0,55	0,984	2,17	1,09	OK	986,07	492,80		
PIASTRA	1549	5,72	0,295	0,55	1,036	2,25	1,13	OK	988,32	493,92		
PIASTRA	1550	6,30	0,295	0,55	1,125	2,47	1,24	OK	990,80	495,17		
PIASTRA	1551	5,29	0,295	0,55	0,962	2,09	1,04	OK	992,88	496,21		
PIASTRA	1552	6,08	0,295	0,55	1,078	2,38	1,20	OK	995,27	497,41		
PIASTRA	1553	6,67	0,295	0,55	1,167	2,61	1,31	OK	997,87	498,72		
PIASTRA	1554	5,39	0,295	0,55	1,029	2,15	1,06	OK	1000,03	499,78		
PIASTRA	1555	4,48	0,295	0,55	0,845	1,78	0,88	OK	1001,81	500,67		
PIASTRA	1556	3,52	0,295	0,55	0,715	1,43	0,69	OK	1003,24	501,36		
PIASTRA	1557	3,75	0,295	0,55	0,763	1,52	0,74	OK	1004,77	502,10		
PIASTRA	1558	4,76	0,295	0,55	0,946	1,92	0,94	OK	1006,69	503,04		
PIASTRA	1559	4,77	0,295	0,55	0,946	1,93	0,94	OK	1008,62	503,98		
PIASTRA	1560	3,53	0,295	0,55	0,715	1,43	0,70	OK	1010,05	504,68		
PIASTRA	1561	4,37	0,295	0,55	0,865	1,76	0,86	OK	1011,81	505,54		
PIASTRA	1562	4,75	0,295	0,55	0,946	1,92	0,94	OK	1013,73	506,48		
PIASTRA	1563	3,75	0,295	0,55	0,763	1,52	0,74	OK	1015,25	507,21		
PIASTRA	1564	3,74	0,295	0,55	0,763	1,52	0,74	OK	1016,78	507,95		
PIASTRA	1565	4,75	0,295	0,55	0,946	1,92	0,94	OK	1018,69	508,89		
PIASTRA	1566	4,06	0,295	0,55	0,826	1,65	0,80	OK	1020,34	509,69		

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
PIASTRA	1567	5,69	0,295	0,55	1,134	2,30	1,12	OK	1022,64	510,81		
PIASTRA	1568	4,08	0,295	0,55	0,816	1,65	0,80	OK	1024,29	511,61		
PIASTRA	1569	2,84	0,295	0,55	0,581	1,16	0,56	OK	1025,45	512,17		
PIASTRA	1570	3,80	0,295	0,55	0,781	1,55	0,75	OK	1027,00	512,92		
PIASTRA	1571	4,87	0,295	0,55	0,978	1,97	0,96	OK	1028,97	513,88		
PIASTRA	1572	3,78	0,295	0,55	0,781	1,54	0,75	OK	1030,51	514,63		
PIASTRA	1573	4,85	0,295	0,55	0,978	1,97	0,96	OK	1032,48	515,58		
PIASTRA	1574	4,83	0,295	0,55	0,978	1,96	0,95	OK	1034,44	516,53		
PIASTRA	1575	3,77	0,295	0,55	0,781	1,54	0,74	OK	1035,98	517,28		
PIASTRA	1576	4,59	0,295	0,55	0,933	1,86	0,90	OK	1037,84	518,18		
PIASTRA	1577	3,75	0,295	0,55	0,781	1,54	0,74	OK	1039,38	518,92		
PIASTRA	1578	3,75	0,295	0,55	0,781	1,53	0,74	OK	1040,91	519,66		
PIASTRA	1579	4,24	0,295	0,55	0,862	1,72	0,83	OK	1042,63	520,49		
PIASTRA	1580	3,47	0,295	0,55	0,724	1,42	0,68	OK	1044,05	521,18		
PIASTRA	1581	3,41	0,295	0,55	0,713	1,40	0,67	OK	1045,45	521,85		
PIASTRA	1582	4,82	0,295	0,55	0,982	1,96	0,95	OK	1047,41	522,80		
PIASTRA	1583	4,48	0,295	0,55	0,913	1,82	0,88	OK	1049,23	523,68		
PIASTRA	1584	3,63	0,295	0,55	0,759	1,49	0,72	OK	1050,71	524,40		
PIASTRA	1585	3,63	0,295	0,55	0,759	1,49	0,72	OK	1052,20	525,11		
PIASTRA	1586	4,79	0,295	0,55	0,975	1,95	0,94	OK	1054,15	526,06		
PIASTRA	1587	4,79	0,295	0,55	0,975	1,95	0,94	OK	1056,09	527,00		
PIASTRA	1588	3,63	0,295	0,55	0,759	1,49	0,72	OK	1057,58	527,72		
PIASTRA	1589	4,79	0,295	0,55	0,975	1,95	0,94	OK	1059,53	528,66		
PIASTRA	1590	5,18	0,295	0,55	0,994	2,07	1,02	OK	1061,60	529,68		
PIASTRA	1591	4,85	0,295	0,55	0,917	1,93	0,96	OK	1063,53	530,64		
PIASTRA	1592	5,75	0,295	0,55	1,104	2,30	1,13	OK	1065,83	531,77		
PIASTRA	1593	5,73	0,295	0,55	1,104	2,30	1,13	OK	1068,13	532,90		
PIASTRA	1594	4,53	0,295	0,55	0,861	1,81	0,89	OK	1069,94	533,79		
PIASTRA	1595	4,71	0,295	0,55	0,894	1,88	0,93	OK	1071,82	534,72		
PIASTRA	1596	4,86	0,295	0,55	0,922	1,94	0,96	OK	1073,75	535,68		
PIASTRA	1597	5,73	0,295	0,55	1,104	2,29	1,13	OK	1076,05	536,81		
PIASTRA	1598	5,73	0,295	0,55	1,104	2,29	1,13	OK	1078,34	537,94		
PIASTRA	1599	6,58	0,295	0,55	1,265	2,63	1,30	OK	1080,98	539,24		
PIASTRA	1600	5,14	0,295	0,55	0,972	2,05	1,01	OK	1083,02	540,25		
PIASTRA	1601	4,86	0,295	0,55	0,920	1,94	0,96	OK	1084,96	541,21		
PIASTRA	1602	5,25	0,295	0,55	1,015	2,10	1,03	OK	1087,06	542,24		
PIASTRA	1603	4,78	0,295	0,55	0,920	1,91	0,94	OK	1088,98	543,18		
PIASTRA	1604	3,74	0,295	0,55	0,707	1,49	0,74	OK	1090,47	543,92		
PIASTRA	1605	4,41	0,295	0,55	0,836	1,76	0,87	OK	1092,23	544,79		
PIASTRA	1606	5,43	0,295	0,55	0,972	2,13	1,07	OK	1094,36	545,86		
PIASTRA	1607	6,54	0,295	0,55	1,195	2,58	1,29	OK	1096,94	547,15		
PIASTRA	1608	5,85	0,295	0,55	1,067	2,31	1,15	OK	1099,25	548,30		
PIASTRA	1609	5,63	0,295	0,55	1,006	2,21	1,11	OK	1101,46	549,41		
PIASTRA	1610	5,75	0,295	0,55	1,029	2,26	1,13	OK	1103,72	550,54		
PIASTRA	1611	6,47	0,295	0,55	1,184	2,56	1,27	OK	1106,28	551,81		
PIASTRA	1612	6,32	0,295	0,55	1,156	2,50	1,25	OK	1108,78	553,06		
PIASTRA	1613	6,02	0,295	0,55	1,077	2,37	1,19	OK	1111,14	554,25		
PIASTRA	1614	5,82	0,295	0,55	1,043	2,29	1,15	OK	1113,43	555,39		
PIASTRA	1615	5,26	0,295	0,55	0,962	2,08	1,04	OK	1115,51	556,43		
PIASTRA	1616	7,53	0,295	0,55	1,341	2,95	1,48	OK	1118,46	557,91		
PIASTRA	1617	6,73	0,295	0,55	1,224	2,66	1,33	OK	1121,12	559,24		
PIASTRA	1618	6,19	0,295	0,55	1,130	2,44	1,22	OK	1123,56	560,46		
PIASTRA	1619	5,97	0,295	0,55	1,067	2,35	1,18	OK	1125,91	561,64		
PIASTRA	1620	5,91	0,295	0,55	1,147	2,37	1,16	OK	1128,28	562,80		
PIASTRA	1621	5,88	0,295	0,55	1,147	2,36	1,16	OK	1130,64	563,96		
PIASTRA	1622	4,82	0,295	0,55	0,922	1,93	0,95	OK	1132,57	564,91		
PIASTRA	1623	4,84	0,295	0,55	0,922	1,93	0,95	OK	1134,50	565,87		
PIASTRA	1624	5,40	0,295	0,55	1,055	2,17	1,06	OK	1136,67	566,93		
PIASTRA	1625	4,65	0,295	0,55	0,892	1,86	0,92	OK	1138,53	567,85		
PIASTRA	1626	4,36	0,295	0,55	0,837	1,74	0,86	OK	1140,28	568,70		
PIASTRA	1627	4,79	0,295	0,55	0,938	1,93	0,94	OK	1142,20	569,65		
PIASTRA	1628	5,29	0,295	0,55	1,037	2,13	1,04	OK	1144,33	570,69		
PIASTRA	1629	4,53	0,295	0,55	0,872	1,81	0,89	OK	1146,14	571,58		
PIASTRA	1630	4,73	0,295	0,55	0,910	1,89	0,93	OK	1148,04	572,52		
PIASTRA	1631	5,88	0,295	0,55	1,152	2,37	1,16	OK	1150,41	573,68		
PIASTRA	1632	4,62	0,295	0,55	0,888	1,85	0,91	OK	1152,25	574,59		
PIASTRA	1633	5,84	0,295	0,55	1,143	2,35	1,15	OK	1154,60	575,74		
PIASTRA	1634	4,62	0,295	0,55	0,888	1,85	0,91	OK	1156,45	576,65		
PIASTRA	1635	5,84	0,295	0,55	1,143	2,35	1,15	OK	1158,80	577,80		
PIASTRA	1636	5,18	0,295	0,55	1,013	2,08	1,02	OK	1160,89	578,82		
PIASTRA	1637	4,63	0,295	0,55	0,888	1,85	0,91	OK	1162,74	579,73		
PIASTRA	1638	6,17	0,295	0,55	1,100	2,42	1,22	OK	1165,16	580,95		
PIASTRA	1639	5,81	0,295	0,55	1,060	2,30	1,15	OK	1167,45	582,09		
PIASTRA	1640	5,42	0,295	0,55	0,985	2,14	1,07	OK	1169,59	583,16		
PIASTRA	1641	4,72	0,295	0,55	0,839	1,85	0,93	OK	1171,45	584,09		
PIASTRA	1642	6,10	0,295	0,55	1,096	2,40	1,20	OK	1173,85	585,30		
PIASTRA	1643	6,55	0,295	0,55	1,203	2,59	1,29	OK	1176,44	586,59		
PIASTRA	1644	6,58	0,295	0,55	1,203	2,60	1,30	OK	1179,04	587,88		
PIASTRA	1645	6,15	0,295	0,55	1,100	2,42	1,21	OK	1181,45	589,10		
PIASTRA	1646	5,60	0,295	0,55	1,008	2,20	1,10	OK	1183,66	590,20		
PIASTRA	1647	5,95	0,295	0,55	1,095	2,35	1,17	OK	1186,01	591,37		
PIASTRA	1648	5,62	0,295	0,55	1,015	2,21	1,11	OK	1188,23	592,48		
PIASTRA	1649	5,84	0,295	0,55	1,078	2,31	1,15	OK	1190,54	593,63		
PIASTRA	1650	5,22	0,295	0,55	0,962	2,07	1,03	OK	1192,60	594,66		
PIASTRA	1651	5,12	0,295	0,55	0,925	2,02	1,01	OK	1194,62	595,67		
PIASTRA	1652	6,17	0,295	0,55	1,115	2,43	1,22	OK	1197,05	596,89		
PIASTRA	1653	6,21	0,295	0,55	1,147	2,46	1,22	OK	1199,51	598,11		
PIASTRA	1654	6,41	0,295	0,55	1,183	2,54	1,26	OK	1202,05	599,37		
PIASTRA	1655	6,15	0,295	0,55	1,110	2,42	1,21	OK	1204,47	600,58		
PIASTRA	1656	6,17	0,295	0,55	1,115	2,43	1,22	OK	1206,91	601,80		

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
PIASTRA	1657	6,21	0,295	0,55	1,147	2,46	1,22	OK	1209,37	603,02		
PIASTRA	1658	6,21	0,295	0,55	1,147	2,46	1,22	OK	1211,83	604,25		
PIASTRA	1659	5,48	0,295	0,55	0,991	2,16	1,08	OK	1213,99	605,33		
PIASTRA	1660	5,27	0,295	0,55	0,893	2,05	1,04	OK	1216,03	606,37		
PIASTRA	1661	4,96	0,295	0,55	0,836	1,92	0,98	OK	1217,95	607,35		
PIASTRA	1662	5,54	0,295	0,55	0,925	2,14	1,09	OK	1220,09	608,44		
PIASTRA	1663	5,84	0,295	0,55	0,981	2,26	1,15	OK	1222,35	609,59		
PIASTRA	1664	5,03	0,295	0,55	0,855	1,95	0,99	OK	1224,31	610,58		
PIASTRA	1665	5,44	0,295	0,55	0,919	2,11	1,07	OK	1226,41	611,65		
PIASTRA	1666	6,15	0,295	0,55	1,052	2,39	1,21	OK	1228,81	612,87		
PIASTRA	1667	5,23	0,295	0,55	0,887	2,03	1,03	OK	1230,84	613,90		
PIASTRA	1668	5,62	0,295	0,55	0,955	2,18	1,11	OK	1233,02	615,00		
PIASTRA	1669	4,99	0,295	0,55	0,854	1,94	0,98	OK	1234,95	615,99		
PIASTRA	1670	5,57	0,295	0,55	0,956	2,17	1,10	OK	1237,12	617,08		
PIASTRA	1671	5,90	0,295	0,55	1,005	2,29	1,16	OK	1239,41	618,25		
PIASTRA	1672	5,82	0,295	0,55	1,001	2,26	1,15	OK	1241,67	619,39		
PIASTRA	1673	5,56	0,295	0,55	0,959	2,17	1,10	OK	1243,84	620,49		
PIASTRA	1674	5,79	0,295	0,55	0,992	2,25	1,14	OK	1246,09	621,63		
PIASTRA	1675	6,02	0,295	0,55	1,028	2,34	1,19	OK	1248,43	622,82		
PIASTRA	1676	5,92	0,295	0,55	1,023	2,31	1,17	OK	1250,74	623,98		
PIASTRA	1677	5,40	0,295	0,55	0,933	2,10	1,06	OK	1252,84	625,05		
PIASTRA	1678	5,58	0,295	0,55	0,957	2,17	1,10	OK	1255,01	626,15		
PIASTRA	1679	5,81	0,295	0,55	0,995	2,26	1,14	OK	1257,27	627,29		
PIASTRA	1680	5,36	0,295	0,55	0,927	2,09	1,06	OK	1259,36	628,35		
PIASTRA	1681	5,82	0,295	0,55	0,999	2,26	1,15	OK	1261,63	629,50		
PIASTRA	1682	5,39	0,295	0,55	0,933	2,10	1,06	OK	1263,73	630,56		
PIASTRA	1683	5,28	0,295	0,55	0,916	2,06	1,04	OK	1265,79	631,60		
PIASTRA	1684	5,43	0,295	0,55	0,933	2,11	1,07	OK	1267,90	632,67		
PIASTRA	1685	5,57	0,295	0,55	0,957	2,17	1,10	OK	1270,07	633,77		
PIASTRA	1686	6,00	0,295	0,55	1,041	2,34	1,18	OK	1272,41	634,95		
PIASTRA	1687	5,27	0,295	0,55	0,914	2,06	1,04	OK	1274,46	635,99		
PIASTRA	1688	5,46	0,295	0,55	0,937	2,12	1,08	OK	1276,59	637,07		
PIASTRA	1689	6,18	0,295	0,55	1,062	2,41	1,22	OK	1278,99	638,29		
PIASTRA	1690	5,12	0,295	0,55	0,886	1,99	1,01	OK	1280,99	639,29		
PIASTRA	1691	5,29	0,295	0,55	0,908	2,06	1,04	OK	1283,05	640,34		
PIASTRA	1692	5,46	0,295	0,55	0,893	2,10	1,08	OK	1285,15	641,41		
PIASTRA	1693	6,28	0,295	0,55	1,032	2,42	1,24	OK	1287,56	642,65		
PIASTRA	1694	5,86	0,295	0,55	0,951	2,25	1,15	OK	1289,81	643,80		
PIASTRA	1695	6,08	0,295	0,55	0,984	2,33	1,20	OK	1292,14	645,00		
PIASTRA	1696	5,84	0,295	0,55	0,951	2,24	1,15	OK	1294,39	646,15		
PIASTRA	1697	5,79	0,295	0,55	0,956	2,23	1,14	OK	1296,62	647,30		
PIASTRA	1698	5,51	0,295	0,55	0,912	2,12	1,09	OK	1298,74	648,38		
PIASTRA	1699	6,44	0,295	0,55	1,051	2,48	1,27	OK	1301,22	649,65		
PIASTRA	1700	5,99	0,295	0,55	0,995	2,31	1,18	OK	1303,53	650,83		
PIASTRA	1701	6,43	0,295	0,55	1,051	2,47	1,27	OK	1306,01	652,10		
PIASTRA	1702	6,42	0,295	0,55	1,051	2,47	1,27	OK	1308,48	653,36		
PIASTRA	1703	6,36	0,295	0,55	1,058	2,46	1,25	OK	1310,93	654,62		
PIASTRA	1704	6,42	0,295	0,55	1,051	2,47	1,26	OK	1313,40	655,88		
PIASTRA	1705	6,51	0,295	0,55	1,084	2,51	1,28	OK	1315,91	657,16		
PIASTRA	1706	6,19	0,295	0,55	1,033	2,39	1,22	OK	1318,31	658,38		
PIASTRA	1707	6,41	0,295	0,55	1,051	2,47	1,26	OK	1320,77	659,65		
PIASTRA	1708	6,40	0,295	0,55	1,051	2,47	1,26	OK	1323,24	660,91		
PIASTRA	1709	6,16	0,295	0,55	1,030	2,38	1,21	OK	1325,62	662,12		
PIASTRA	1710	6,40	0,295	0,55	1,051	2,46	1,26	OK	1328,09	663,39		
PIASTRA	1711	6,02	0,295	0,55	1,005	2,33	1,19	OK	1330,41	664,57		
PIASTRA	1712	6,29	0,295	0,55	1,051	2,43	1,24	OK	1332,84	665,81		
PIASTRA	1713	6,40	0,295	0,55	1,051	2,46	1,26	OK	1335,31	667,07		
PIASTRA	1714	5,78	0,295	0,55	0,951	2,23	1,14	OK	1337,53	668,21		
PIASTRA	1715	5,78	0,295	0,55	0,967	2,24	1,14	OK	1339,77	669,35		
PIASTRA	1716	6,01	0,295	0,55	1,005	2,32	1,18	OK	1342,09	670,54		
PIASTRA	1717	6,40	0,295	0,55	1,051	2,46	1,26	OK	1344,56	671,80		
PIASTRA	1718	5,78	0,295	0,55	0,951	2,23	1,14	OK	1346,78	672,94		
PIASTRA	1719	6,60	0,295	0,55	1,104	2,55	1,30	OK	1349,33	674,24		
PIASTRA	1720	6,40	0,295	0,55	1,051	2,46	1,26	OK	1351,80	675,50		
PIASTRA	1721	5,88	0,295	0,55	0,983	2,27	1,16	OK	1354,07	676,66		
PIASTRA	1722	5,69	0,295	0,55	0,951	2,20	1,12	OK	1356,27	677,78		
PIASTRA	1723	6,40	0,295	0,55	1,051	2,46	1,26	OK	1358,74	679,04		
PIASTRA	1724	5,61	0,295	0,55	0,972	2,19	1,11	OK	1360,93	680,15		
PIASTRA	1725	5,83	0,295	0,55	0,999	2,27	1,15	OK	1363,19	681,30		
PIASTRA	1726	5,63	0,295	0,55	0,974	2,19	1,11	OK	1365,39	682,41		
PIASTRA	1727	5,39	0,295	0,55	0,933	2,10	1,06	OK	1367,49	683,47		
PIASTRA	1728	5,58	0,295	0,55	0,957	2,17	1,10	OK	1369,66	684,57		
PIASTRA	1729	5,79	0,295	0,55	0,991	2,25	1,14	OK	1371,91	685,71		
PIASTRA	1730	5,69	0,295	0,55	0,983	2,22	1,12	OK	1374,13	686,83		
PIASTRA	1731	5,88	0,295	0,55	1,004	2,29	1,16	OK	1376,41	687,99		
PIASTRA	1732	6,37	0,295	0,55	1,096	2,48	1,26	OK	1378,89	689,25		
PIASTRA	1733	5,63	0,295	0,55	0,956	2,18	1,11	OK	1381,07	690,36		
PIASTRA	1734	4,19	0,295	0,55	0,720	1,63	0,83	OK	1382,70	691,18		
PIASTRA	1735	5,75	0,295	0,55	0,991	2,24	1,13	OK	1384,94	692,32		
PIASTRA	1736	6,08	0,295	0,55	1,034	2,36	1,20	OK	1387,30	693,52		
PIASTRA	1737	5,04	0,295	0,55	0,854	1,95	0,99	OK	1389,26	694,51		
PIASTRA	1738	5,74	0,295	0,55	0,991	2,24	1,13	OK	1391,49	695,64		
PIASTRA	1739	5,70	0,295	0,55	0,987	2,22	1,12	OK	1393,72	696,76		
PIASTRA	1740	6,12	0,295	0,55	1,046	2,38	1,21	OK	1396,09	697,97		
PIASTRA	1741	6,06	0,295	0,55	1,034	2,36	1,20	OK	1398,45	699,16		
PIASTRA	1742	5,35	0,295	0,55	0,929	2,09	1,05	OK	1400,53	700,22		
PIASTRA	1743	5,67	0,295	0,55	0,973	2,21	1,12	OK	1402,74	701,33		
PIASTRA	1744	5,03	0,295	0,55	0,875	1,96	0,99	OK	1404,70	702,32		
PIASTRA	1745	5,17	0,295	0,55	0,887	2,01	1,02	OK	1406,71	703,34		
PIASTRA	1746	5,37	0,295	0,55	0,935	2,10	1,06	OK	1408,81	704,40		

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
PIASTRA	1747	5,56	0,295	0,55	0,955	2,16	1,10	OK	1410,97	705,50		
PIASTRA	1748	5,74	0,295	0,55	0,999	2,24	1,13	OK	1413,21	706,63		
PIASTRA	1749	5,76	0,295	0,55	1,003	2,25	1,14	OK	1415,46	707,76		
PIASTRA	1750	5,77	0,295	0,55	0,992	2,25	1,14	OK	1417,71	708,90		
PIASTRA	1751	5,86	0,295	0,55	1,007	2,28	1,16	OK	1419,99	710,06		
PIASTRA	1752	5,75	0,295	0,55	1,003	2,25	1,13	OK	1422,23	711,19		
PIASTRA	1753	5,77	0,295	0,55	0,992	2,25	1,14	OK	1424,48	712,33		
PIASTRA	1754	5,17	0,295	0,55	0,902	2,02	1,02	OK	1426,50	713,35		
PIASTRA	1755	5,77	0,295	0,55	0,992	2,24	1,14	OK	1428,74	714,48		
PIASTRA	1756	6,30	0,295	0,55	1,051	2,43	1,24	OK	1431,18	715,72		
PIASTRA	1757	6,41	0,295	0,55	1,051	2,47	1,26	OK	1433,64	716,99		
PIASTRA	1758	6,03	0,295	0,55	1,005	2,33	1,19	OK	1435,97	718,17		
PIASTRA	1759	6,41	0,295	0,55	1,051	2,47	1,26	OK	1438,44	719,44		
PIASTRA	1760	6,41	0,295	0,55	1,051	2,47	1,26	OK	1440,91	720,70		
PIASTRA	1761	6,16	0,295	0,55	1,026	2,38	1,21	OK	1443,28	721,91		
PIASTRA	1762	6,30	0,295	0,55	1,046	2,43	1,24	OK	1445,71	723,16		
PIASTRA	1763	6,43	0,295	0,55	1,051	2,47	1,27	OK	1448,19	724,42		
PIASTRA	1764	6,75	0,295	0,55	1,117	2,60	1,33	OK	1450,79	725,75		
PIASTRA	1765	7,67	0,295	0,55	1,252	2,95	1,51	OK	1453,74	727,27		
PIASTRA	1766	5,54	0,295	0,55	0,903	2,13	1,09	OK	1455,87	728,36		
PIASTRA	1767	6,58	0,295	0,55	1,073	2,53	1,30	OK	1458,39	729,65		
PIASTRA	1768	6,59	0,295	0,55	1,091	2,54	1,30	OK	1460,94	730,95		
PIASTRA	1769	4,79	0,295	0,55	0,791	1,85	0,94	OK	1462,78	731,90		
PIASTRA	1770	6,58	0,295	0,55	1,091	2,54	1,30	OK	1465,32	733,19		
PIASTRA	1771	6,57	0,295	0,55	1,073	2,53	1,29	OK	1467,85	734,49		
PIASTRA	1772	6,56	0,295	0,55	1,073	2,52	1,29	OK	1470,37	735,78		
PIASTRA	1773	6,64	0,295	0,55	1,104	2,56	1,31	OK	1472,93	737,09		
PIASTRA	1774	6,56	0,295	0,55	1,073	2,52	1,29	OK	1475,46	738,38		
PIASTRA	1775	6,10	0,295	0,55	1,015	2,35	1,20	OK	1477,81	739,58		
PIASTRA	1776	5,48	0,295	0,55	0,912	2,12	1,08	OK	1479,93	740,66		
PIASTRA	1777	5,88	0,295	0,55	0,962	2,26	1,16	OK	1482,19	741,82		
PIASTRA	1778	5,88	0,295	0,55	0,962	2,26	1,16	OK	1484,45	742,98		
PIASTRA	1779	5,97	0,295	0,55	0,995	2,31	1,18	OK	1486,75	744,16		
PIASTRA	1780	6,60	0,295	0,55	1,080	2,54	1,30	OK	1489,29	745,46		
PIASTRA	1781	6,37	0,295	0,55	1,060	2,46	1,26	OK	1491,76	746,71		
PIASTRA	1782	6,65	0,295	0,55	1,087	2,56	1,31	OK	1494,31	748,03		
PIASTRA	1783	6,27	0,295	0,55	1,043	2,42	1,24	OK	1496,73	749,26		
PIASTRA	1784	6,65	0,295	0,55	1,087	2,56	1,31	OK	1499,29	750,57		
PIASTRA	1785	6,27	0,295	0,55	1,043	2,42	1,24	OK	1501,71	751,81		
PIASTRA	1786	6,28	0,295	0,55	1,043	2,42	1,24	OK	1504,14	753,05		
PIASTRA	1787	5,93	0,295	0,55	0,969	2,28	1,17	OK	1506,42	754,21		
PIASTRA	1788	3,75	0,295	0,55	0,781	1,53	0,74	OK	1507,95	754,95		
PIASTRA	1789	4,94	0,295	0,55	1,004	2,01	0,97	OK	1509,96	755,93		
PIASTRA	1790	2,92	0,295	0,55	0,610	1,20	0,58	OK	1511,15	756,50		
PIASTRA	1791	3,62	0,295	0,55	0,759	1,48	0,71	OK	1512,63	757,22		
PIASTRA	1792	4,60	0,295	0,55	0,940	1,87	0,91	OK	1514,51	758,12		
PIASTRA	1793	4,61	0,295	0,55	0,940	1,87	0,91	OK	1516,38	759,03		
PIASTRA	1794	4,58	0,295	0,55	0,940	1,87	0,90	OK	1518,25	759,93		
PIASTRA	1795	3,60	0,295	0,55	0,759	1,48	0,71	OK	1519,72	760,64		
PIASTRA	1796	3,59	0,295	0,55	0,759	1,47	0,71	OK	1521,20	761,35		
PIASTRA	1797	4,56	0,295	0,55	0,940	1,86	0,90	OK	1523,06	762,25		
PIASTRA	1798	3,57	0,295	0,55	0,759	1,47	0,70	OK	1524,53	762,95		
PIASTRA	1799	4,17	0,295	0,55	0,862	1,70	0,82	OK	1526,23	763,77		
PIASTRA	1800	3,56	0,295	0,55	0,759	1,47	0,70	OK	1527,69	764,48		
PIASTRA	1801	4,15	0,295	0,55	0,862	1,70	0,82	OK	1529,39	765,29		
PIASTRA	1802	3,54	0,295	0,55	0,759	1,46	0,70	OK	1530,85	765,99		
PIASTRA	1803	4,88	0,295	0,55	1,017	2,00	0,96	OK	1532,84	766,95		
PIASTRA	1804	4,12	0,295	0,55	0,862	1,69	0,81	OK	1534,53	767,77		
PIASTRA	1805	3,53	0,295	0,55	0,759	1,46	0,70	OK	1535,99	768,46		
PIASTRA	1806	4,34	0,295	0,55	0,911	1,78	0,86	OK	1537,77	769,32		
PIASTRA	1807	3,52	0,295	0,55	0,759	1,45	0,69	OK	1539,22	770,01		
PIASTRA	1808	3,51	0,295	0,55	0,759	1,45	0,69	OK	1540,67	770,70		
PIASTRA	1809	4,59	0,295	0,55	0,964	1,88	0,90	OK	1542,55	771,61		
PIASTRA	1810	3,50	0,295	0,55	0,759	1,45	0,69	OK	1544,00	772,30		
PIASTRA	1811	3,49	0,295	0,55	0,759	1,45	0,69	OK	1545,45	772,99		
PIASTRA	1812	4,45	0,295	0,55	0,940	1,83	0,88	OK	1547,27	773,86		
PIASTRA	1813	4,46	0,295	0,55	0,940	1,83	0,88	OK	1549,10	774,74		
PIASTRA	1814	3,49	0,295	0,55	0,759	1,44	0,69	OK	1550,55	775,43		
PIASTRA	1815	3,48	0,295	0,55	0,759	1,44	0,69	OK	1551,99	776,11		
PIASTRA	1816	4,43	0,295	0,55	0,940	1,82	0,87	OK	1553,81	776,99		
PIASTRA	1817	4,44	0,295	0,55	0,940	1,82	0,88	OK	1555,64	777,86		
PIASTRA	1818	3,47	0,295	0,55	0,759	1,44	0,68	OK	1557,08	778,55		
PIASTRA	1819	4,43	0,295	0,55	0,940	1,82	0,87	OK	1558,90	779,42		
PIASTRA	1820	5,80	0,295	0,55	1,132	2,33	1,14	OK	1561,23	780,56		
PIASTRA	1821	4,68	0,295	0,55	0,897	1,87	0,92	OK	1563,10	781,49		
PIASTRA	1822	5,57	0,295	0,55	1,095	2,24	1,10	OK	1565,34	782,58		
PIASTRA	1823	5,44	0,295	0,55	1,064	2,19	1,07	OK	1567,53	783,66		
PIASTRA	1824	4,19	0,295	0,55	0,805	1,68	0,83	OK	1569,21	784,48		
PIASTRA	1825	4,60	0,295	0,55	0,888	1,84	0,91	OK	1571,05	785,39		
PIASTRA	1826	5,54	0,295	0,55	1,095	2,24	1,09	OK	1573,28	786,48		
PIASTRA	1827	4,58	0,295	0,55	0,888	1,84	0,90	OK	1575,12	787,38		
PIASTRA	1828	5,52	0,295	0,55	1,095	2,23	1,09	OK	1577,35	788,47		
PIASTRA	1829	5,50	0,295	0,55	1,095	2,22	1,08	OK	1579,57	789,56		
PIASTRA	1830	4,54	0,295	0,55	0,888	1,82	0,89	OK	1581,39	790,45		
PIASTRA	1831	4,56	0,295	0,55	0,888	1,83	0,90	OK	1583,22	791,35		
PIASTRA	1832	5,22	0,295	0,55	1,043	2,11	1,03	OK	1585,34	792,38		
PIASTRA	1833	4,35	0,295	0,55	0,854	1,75	0,86	OK	1587,09	793,23		
PIASTRA	1834	4,88	0,295	0,55	0,980	1,98	0,96	OK	1589,06	794,20		
PIASTRA	1835	4,28	0,295	0,55	0,844	1,72	0,84	OK	1590,79	795,04		
PIASTRA	1836	5,54	0,295	0,55	1,001	2,18	1,09	OK	1592,97	796,13		

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
PIASTRA	1837	6,97	0,295	0,55	1,286	2,76	1,37	OK	1595,73	797,50		
PIASTRA	1838	5,87	0,295	0,55	1,069	2,32	1,16	OK	1598,05	798,66		
PIASTRA	1839	6,17	0,295	0,55	1,147	2,45	1,22	OK	1600,50	799,88		
PIASTRA	1840	6,18	0,295	0,55	1,143	2,45	1,22	OK	1602,95	801,10		
PIASTRA	1841	5,33	0,295	0,55	0,966	2,10	1,05	OK	1605,05	802,15		
PIASTRA	1842	5,84	0,295	0,55	1,069	2,31	1,15	OK	1607,35	803,30		
PIASTRA	1843	6,12	0,295	0,55	1,147	2,43	1,21	OK	1609,79	804,50		
PIASTRA	1844	6,14	0,295	0,55	1,147	2,44	1,21	OK	1612,23	805,71		
PIASTRA	1845	5,85	0,295	0,55	1,069	2,31	1,15	OK	1614,54	806,87		
PIASTRA	1846	5,82	0,295	0,55	1,069	2,30	1,15	OK	1616,84	808,02		
PIASTRA	1847	5,49	0,295	0,55	1,032	2,18	1,08	OK	1619,03	809,10		
PIASTRA	1848	5,53	0,295	0,55	1,020	2,19	1,09	OK	1621,22	810,19		
PIASTRA	1849	5,47	0,295	0,55	1,032	2,18	1,08	OK	1623,40	811,27		
PIASTRA	1850	5,69	0,295	0,55	1,144	2,30	1,12	OK	1625,70	812,39		
PIASTRA	1851	4,24	0,295	0,55	0,839	1,71	0,84	OK	1627,41	813,22		
PIASTRA	1852	4,90	0,295	0,55	0,989	1,99	0,97	OK	1629,40	814,19		
PIASTRA	1853	5,07	0,295	0,55	1,022	2,05	1,00	OK	1631,45	815,19		
PIASTRA	1854	4,39	0,295	0,55	0,870	1,77	0,86	OK	1633,22	816,05		
PIASTRA	1855	4,58	0,295	0,55	0,909	1,85	0,90	OK	1635,07	816,95		
PIASTRA	1856	5,41	0,295	0,55	1,095	2,20	1,07	OK	1637,27	818,02		
PIASTRA	1857	4,47	0,295	0,55	0,888	1,81	0,88	OK	1639,07	818,90		
PIASTRA	1858	4,47	0,295	0,55	0,888	1,80	0,88	OK	1640,87	819,78		
PIASTRA	1859	5,41	0,295	0,55	1,095	2,19	1,07	OK	1643,07	820,85		
PIASTRA	1860	4,46	0,295	0,55	0,888	1,80	0,88	OK	1644,87	821,73		
PIASTRA	1861	5,40	0,295	0,55	1,095	2,19	1,06	OK	1647,06	822,79		
PIASTRA	1862	4,46	0,295	0,55	0,888	1,80	0,88	OK	1648,86	823,67		
PIASTRA	1863	5,40	0,295	0,55	1,095	2,19	1,06	OK	1651,06	824,73		
PIASTRA	1864	4,99	0,295	0,55	0,925	1,98	0,98	OK	1653,03	825,72		
PIASTRA	1865	5,08	0,295	0,55	0,964	2,03	1,00	OK	1655,06	826,72		
PIASTRA	1866	6,43	0,295	0,55	1,218	2,56	1,27	OK	1657,62	827,99		
PIASTRA	1867	5,21	0,295	0,55	0,963	2,06	1,03	OK	1659,69	829,01		
PIASTRA	1868	5,47	0,295	0,55	1,014	2,17	1,08	OK	1661,86	830,09		
PIASTRA	1869	5,66	0,295	0,55	1,075	2,26	1,12	OK	1664,11	831,20		
PIASTRA	1870	5,76	0,295	0,55	1,069	2,29	1,14	OK	1666,40	832,34		
PIASTRA	1871	6,03	0,295	0,55	1,147	2,41	1,19	OK	1668,80	833,53		
PIASTRA	1872	6,21	0,295	0,55	1,181	2,48	1,22	OK	1671,28	834,75		
PIASTRA	1873	5,94	0,295	0,55	1,101	2,35	1,17	OK	1673,64	835,92		
PIASTRA	1874	5,58	0,295	0,55	1,038	2,21	1,10	OK	1675,85	837,02		
PIASTRA	1875	6,01	0,295	0,55	1,147	2,40	1,19	OK	1678,25	838,21		
PIASTRA	1876	6,02	0,295	0,55	1,147	2,40	1,19	OK	1680,66	839,39		
PIASTRA	1877	5,49	0,295	0,55	1,020	2,18	1,08	OK	1682,83	840,47		
PIASTRA	1878	5,39	0,295	0,55	1,095	2,19	1,06	OK	1685,02	841,54		
PIASTRA	1879	4,46	0,295	0,55	0,888	1,80	0,88	OK	1686,83	842,42		
PIASTRA	1880	5,68	0,295	0,55	1,058	2,26	1,12	OK	1689,08	843,54		
PIASTRA	1881	6,01	0,295	0,55	1,147	2,40	1,19	OK	1691,48	844,72		
PIASTRA	1882	3,47	0,295	0,55	0,759	1,44	0,68	OK	1692,92	845,41		
PIASTRA	1883	3,47	0,295	0,55	0,759	1,44	0,68	OK	1694,36	846,09		
PIASTRA	1884	4,42	0,295	0,55	0,940	1,82	0,87	OK	1696,18	846,96		
PIASTRA	1885	4,42	0,295	0,55	0,940	1,82	0,87	OK	1698,00	847,83		
PIASTRA	1886	3,47	0,295	0,55	0,759	1,44	0,68	OK	1699,44	848,52		
PIASTRA	1887	4,42	0,295	0,55	0,940	1,82	0,87	OK	1701,26	849,39		
PIASTRA	1888	3,47	0,295	0,55	0,759	1,44	0,68	OK	1702,69	850,07		
PIASTRA	1889	4,42	0,295	0,55	0,940	1,82	0,87	OK	1704,51	850,94		
PIASTRA	1890	3,47	0,295	0,55	0,759	1,44	0,68	OK	1705,95	851,63		
PIASTRA	1891	4,42	0,295	0,55	0,940	1,82	0,87	OK	1707,77	852,50		
PIASTRA	1892	2,42	0,295	0,55	0,529	1,00	0,48	OK	1708,77	852,97		
PIASTRA	1893	3,43	0,295	0,55	0,727	1,41	0,68	OK	1710,18	853,65		
PIASTRA	1894	3,36	0,295	0,55	0,713	1,38	0,66	OK	1711,56	854,31		
PIASTRA	1895	2,35	0,295	0,55	0,513	0,97	0,46	OK	1712,53	854,77		
PIASTRA	1896	3,56	0,295	0,55	0,781	1,48	0,70	OK	1714,01	855,48		
PIASTRA	1897	4,72	0,295	0,55	1,005	1,94	0,93	OK	1715,95	856,40		
PIASTRA	1898	3,55	0,295	0,55	0,781	1,48	0,70	OK	1717,43	857,10		
PIASTRA	1899	4,28	0,295	0,55	0,914	1,76	0,84	OK	1719,19	857,95		
PIASTRA	1900	3,54	0,295	0,55	0,781	1,47	0,70	OK	1720,67	858,65		
PIASTRA	1901	4,26	0,295	0,55	0,910	1,75	0,84	OK	1722,42	859,49		
PIASTRA	1902	3,54	0,295	0,55	0,781	1,47	0,70	OK	1723,89	860,18		
PIASTRA	1903	4,24	0,295	0,55	0,908	1,75	0,84	OK	1725,64	861,02		
PIASTRA	1904	3,54	0,295	0,55	0,781	1,47	0,70	OK	1727,11	861,72		
PIASTRA	1905	4,31	0,295	0,55	0,921	1,77	0,85	OK	1728,89	862,57		
PIASTRA	1906	4,90	0,295	0,55	1,047	2,02	0,96	OK	1730,90	863,53		
PIASTRA	1907	3,06	0,295	0,55	0,676	1,27	0,60	OK	1732,18	864,13		
PIASTRA	1908	5,39	0,295	0,55	1,095	2,19	1,06	OK	1734,37	865,20		
PIASTRA	1909	4,46	0,295	0,55	0,888	1,80	0,88	OK	1736,17	866,08		
PIASTRA	1910	5,40	0,295	0,55	1,095	2,19	1,06	OK	1738,36	867,14		
PIASTRA	1911	5,40	0,295	0,55	1,095	2,19	1,06	OK	1740,55	868,20		
PIASTRA	1912	4,47	0,295	0,55	0,888	1,80	0,88	OK	1742,36	869,08		
PIASTRA	1913	4,46	0,295	0,55	0,888	1,80	0,88	OK	1744,16	869,96		
PIASTRA	1914	4,48	0,295	0,55	0,888	1,81	0,88	OK	1745,97	870,85		
PIASTRA	1915	5,41	0,295	0,55	1,095	2,19	1,07	OK	1748,16	871,91		
PIASTRA	1916	4,89	0,295	0,55	0,989	1,98	0,96	OK	1750,15	872,88		
PIASTRA	1917	4,12	0,295	0,55	0,830	1,67	0,81	OK	1751,82	873,69		
PIASTRA	1918	3,27	0,295	0,55	0,644	1,32	0,64	OK	1753,13	874,33		
PIASTRA	1919	4,14	0,295	0,55	0,819	1,67	0,82	OK	1754,80	875,15		
PIASTRA	1920	5,84	0,295	0,55	1,183	2,37	1,15	OK	1757,17	876,30		
PIASTRA	1921	4,03	0,295	0,55	0,814	1,63	0,79	OK	1758,81	877,10		
PIASTRA	1922	3,23	0,295	0,55	0,636	1,30	0,64	OK	1760,11	877,73		
PIASTRA	1923	4,78	0,295	0,55	0,945	1,93	0,94	OK	1762,04	878,67		
PIASTRA	1924	5,75	0,295	0,55	1,069	2,28	1,13	OK	1764,32	879,81		
PIASTRA	1925	6,02	0,295	0,55	1,147	2,40	1,19	OK	1766,72	881,00		
PIASTRA	1926	6,02	0,295	0,55	1,147	2,40	1,19	OK	1769,13	882,18		

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
PIASTRA	1927	5,92	0,295	0,55	1,101	2,35	1,17	OK	1771,48	883,35		
PIASTRA	1928	5,58	0,295	0,55	1,038	2,21	1,10	OK	1773,69	884,45		
PIASTRA	1929	6,03	0,295	0,55	1,147	2,41	1,19	OK	1776,10	885,64		
PIASTRA	1930	6,02	0,295	0,55	1,147	2,40	1,19	OK	1778,50	886,82		
PIASTRA	1931	5,49	0,295	0,55	1,020	2,18	1,08	OK	1780,68	887,90		
PIASTRA	1932	6,03	0,295	0,55	1,119	2,39	1,19	OK	1783,07	889,09		
PIASTRA	1933	6,04	0,295	0,55	1,147	2,41	1,19	OK	1785,48	890,28		
PIASTRA	1934	3,70	0,295	0,55	0,683	1,47	0,73	OK	1786,94	891,01		
PIASTRA	1935	4,29	0,295	0,55	0,809	1,71	0,85	OK	1788,65	891,86		
PIASTRA	1936	5,45	0,295	0,55	1,032	2,17	1,07	OK	1790,83	892,93		
PIASTRA	1937	5,66	0,295	0,55	1,046	2,24	1,11	OK	1793,07	894,05		
PIASTRA	1938	4,36	0,295	0,55	0,866	1,76	0,86	OK	1794,83	894,91		
PIASTRA	1939	5,17	0,295	0,55	1,050	2,10	1,02	OK	1796,93	895,93		
PIASTRA	1940	4,53	0,295	0,55	0,900	1,83	0,89	OK	1798,76	896,82		
PIASTRA	1941	4,61	0,295	0,55	0,937	1,87	0,91	OK	1800,63	897,73		
PIASTRA	1942	3,99	0,295	0,55	0,792	1,61	0,79	OK	1802,24	898,52		
PIASTRA	1943	4,98	0,295	0,55	1,013	2,02	0,98	OK	1804,27	899,50		
PIASTRA	1944	4,40	0,295	0,55	0,872	1,78	0,87	OK	1806,04	900,37		
PIASTRA	1945	5,28	0,295	0,55	1,070	2,14	1,04	OK	1808,19	901,40		
PIASTRA	1946	5,84	0,295	0,55	1,182	2,37	1,15	OK	1810,56	902,56		
PIASTRA	1947	4,49	0,295	0,55	0,887	1,81	0,89	OK	1812,37	903,44		
PIASTRA	1948	6,56	0,295	0,55	1,242	2,62	1,29	OK	1814,98	904,73		
PIASTRA	1949	5,76	0,295	0,55	1,095	2,30	1,14	OK	1817,28	905,87		
PIASTRA	1950	5,53	0,295	0,55	1,028	2,19	1,09	OK	1819,48	906,96		
PIASTRA	1951	6,22	0,295	0,55	1,153	2,47	1,23	OK	1821,94	908,19		
PIASTRA	1952	5,35	0,295	0,55	0,995	2,12	1,05	OK	1824,07	909,24		
PIASTRA	1953	5,51	0,295	0,55	1,047	2,20	1,09	OK	1826,26	910,33		
PIASTRA	1954	5,06	0,295	0,55	0,963	2,02	1,00	OK	1828,28	911,32		
PIASTRA	1955	4,97	0,295	0,55	0,925	1,97	0,98	OK	1830,26	912,30		
PIASTRA	1956	5,64	0,295	0,55	1,045	2,24	1,11	OK	1832,49	913,41		
PIASTRA	1957	5,91	0,295	0,55	1,120	2,36	1,17	OK	1834,85	914,58		
PIASTRA	1958	6,52	0,295	0,55	1,230	2,60	1,29	OK	1837,45	915,86		
PIASTRA	1959	5,58	0,295	0,55	1,031	2,21	1,10	OK	1839,66	916,97		
PIASTRA	1960	4,15	0,295	0,55	0,783	1,65	0,82	OK	1841,31	917,78		
PIASTRA	1961	4,43	0,295	0,55	0,818	1,76	0,87	OK	1843,07	918,66		
PIASTRA	1962	5,53	0,295	0,55	0,966	2,16	1,09	OK	1845,23	919,75		
PIASTRA	1963	5,37	0,295	0,55	0,923	2,09	1,06	OK	1847,32	920,80		
PIASTRA	1964	5,50	0,295	0,55	0,966	2,15	1,08	OK	1849,47	921,89		
PIASTRA	1965	5,74	0,295	0,55	0,992	2,24	1,13	OK	1851,70	923,02		
PIASTRA	1966	5,56	0,295	0,55	0,957	2,16	1,10	OK	1853,87	924,11		
PIASTRA	1967	5,36	0,295	0,55	0,939	2,10	1,06	OK	1855,96	925,17		
PIASTRA	1968	5,48	0,295	0,55	0,966	2,15	1,08	OK	1858,11	926,25		
PIASTRA	1969	5,72	0,295	0,55	0,992	2,23	1,13	OK	1860,34	927,38		
PIASTRA	1970	5,71	0,295	0,55	0,992	2,23	1,12	OK	1862,57	928,50		
PIASTRA	1971	5,00	0,295	0,55	0,883	1,96	0,99	OK	1864,52	929,49		
PIASTRA	1972	5,19	0,295	0,55	0,904	2,03	1,02	OK	1866,55	930,51		
PIASTRA	1973	4,99	0,295	0,55	0,883	1,96	0,98	OK	1868,51	931,50		
PIASTRA	1974	6,13	0,295	0,55	1,086	2,40	1,21	OK	1870,91	932,71		
PIASTRA	1975	5,18	0,295	0,55	0,904	2,02	1,02	OK	1872,93	933,73		
PIASTRA	1976	5,04	0,295	0,55	0,895	1,98	0,99	OK	1874,91	934,72		
PIASTRA	1977	6,10	0,295	0,55	1,067	2,38	1,20	OK	1877,30	935,92		
PIASTRA	1978	5,86	0,295	0,55	1,041	2,30	1,15	OK	1879,59	937,08		
PIASTRA	1979	5,11	0,295	0,55	0,909	2,01	1,01	OK	1881,60	938,08		
PIASTRA	1980	5,32	0,295	0,55	0,931	2,08	1,05	OK	1883,68	939,13		
PIASTRA	1981	6,07	0,295	0,55	1,062	2,37	1,20	OK	1886,05	940,33		
PIASTRA	1982	4,97	0,295	0,55	0,883	1,95	0,98	OK	1888,00	941,31		
PIASTRA	1983	5,17	0,295	0,55	0,904	2,02	1,02	OK	1890,02	942,33		
PIASTRA	1984	5,43	0,295	0,55	0,966	2,13	1,07	OK	1892,15	943,40		
PIASTRA	1985	5,66	0,295	0,55	0,992	2,21	1,12	OK	1894,36	944,51		
PIASTRA	1986	5,20	0,295	0,55	0,925	2,04	1,02	OK	1896,40	945,54		
PIASTRA	1987	5,66	0,295	0,55	0,992	2,21	1,12	OK	1898,62	946,65		
PIASTRA	1988	5,45	0,295	0,55	0,970	2,14	1,07	OK	1900,75	947,73		
PIASTRA	1989	5,47	0,295	0,55	0,975	2,15	1,08	OK	1902,90	948,80		
PIASTRA	1990	5,66	0,295	0,55	0,992	2,21	1,12	OK	1905,12	949,92		
PIASTRA	1991	5,66	0,295	0,55	0,992	2,21	1,12	OK	1907,33	951,04		
PIASTRA	1992	5,57	0,295	0,55	0,992	2,19	1,10	OK	1909,52	952,13		
PIASTRA	1993	5,66	0,295	0,55	0,992	2,21	1,12	OK	1911,73	953,25		
PIASTRA	1994	5,43	0,295	0,55	0,966	2,13	1,07	OK	1913,86	954,32		
PIASTRA	1995	5,66	0,295	0,55	0,992	2,21	1,12	OK	1916,07	955,44		
PIASTRA	1996	6,20	0,295	0,55	1,029	2,39	1,22	OK	1918,46	956,66		
PIASTRA	1997	6,84	0,295	0,55	1,116	2,63	1,35	OK	1921,09	958,00		
PIASTRA	1998	6,38	0,295	0,55	1,043	2,45	1,26	OK	1923,55	959,26		
PIASTRA	1999	6,37	0,295	0,55	1,043	2,45	1,26	OK	1926,00	960,52		
PIASTRA	2000	6,26	0,295	0,55	1,043	2,42	1,23	OK	1928,41	961,75		
PIASTRA	2001	5,61	0,295	0,55	0,933	2,17	1,11	OK	1930,58	962,86		
PIASTRA	2002	6,24	0,295	0,55	1,043	2,41	1,23	OK	1932,99	964,09		
PIASTRA	2003	6,23	0,295	0,55	1,043	2,41	1,23	OK	1935,40	965,31		
PIASTRA	2004	6,35	0,295	0,55	1,043	2,45	1,25	OK	1937,85	966,57		
PIASTRA	2005	6,36	0,295	0,55	1,043	2,45	1,25	OK	1940,30	967,82		
PIASTRA	2006	5,76	0,295	0,55	0,947	2,22	1,13	OK	1942,51	968,95		
PIASTRA	2007	5,64	0,295	0,55	0,947	2,18	1,11	OK	1944,69	970,07		
PIASTRA	2008	5,75	0,295	0,55	0,947	2,22	1,13	OK	1946,91	971,20		
PIASTRA	2009	5,63	0,295	0,55	0,947	2,18	1,11	OK	1949,09	972,31		
PIASTRA	2010	6,63	0,295	0,55	1,117	2,57	1,31	OK	1951,66	973,62		
PIASTRA	2011	6,33	0,295	0,55	1,043	2,44	1,25	OK	1954,10	974,87		
PIASTRA	2012	6,33	0,295	0,55	1,043	2,44	1,25	OK	1956,54	976,11		
PIASTRA	2013	5,41	0,295	0,55	0,912	2,10	1,07	OK	1958,63	977,18		
PIASTRA	2014	6,33	0,295	0,55	1,043	2,44	1,25	OK	1961,07	978,43		
PIASTRA	2015	5,89	0,295	0,55	0,993	2,28	1,16	OK	1963,35	979,59		
PIASTRA	2016	6,37	0,295	0,55	1,074	2,47	1,26	OK	1965,82	980,84		

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
PIASTRA	2017	6,33	0,295	0,55	1,043	2,44	1,25	OK	1968,26	982,09		
PIASTRA	2018	6,32	0,295	0,55	1,043	2,44	1,25	OK	1970,70	983,34		
PIASTRA	2019	6,19	0,295	0,55	1,043	2,40	1,22	OK	1973,09	984,56		
PIASTRA	2020	6,32	0,295	0,55	1,043	2,44	1,25	OK	1975,53	985,80		
PIASTRA	2021	6,19	0,295	0,55	1,043	2,40	1,22	OK	1977,93	987,02		
PIASTRA	2022	6,32	0,295	0,55	1,043	2,44	1,25	OK	1980,36	988,27		
PIASTRA	2023	6,19	0,295	0,55	1,043	2,40	1,22	OK	1982,76	989,49		
PIASTRA	2024	6,32	0,295	0,55	1,043	2,44	1,25	OK	1985,19	990,73		
PIASTRA	2025	6,19	0,295	0,55	1,043	2,40	1,22	OK	1987,59	991,95		
PIASTRA	2026	6,19	0,295	0,55	1,043	2,40	1,22	OK	1989,99	993,17		
PIASTRA	2027	6,32	0,295	0,55	1,043	2,43	1,24	OK	1992,42	994,42		
PIASTRA	2028	5,20	0,295	0,55	0,925	2,04	1,02	OK	1994,46	995,44		
PIASTRA	2029	5,67	0,295	0,55	0,992	2,21	1,12	OK	1996,68	996,56		
PIASTRA	2030	5,66	0,295	0,55	1,006	2,22	1,12	OK	1998,90	997,67		
PIASTRA	2031	5,28	0,295	0,55	0,940	2,07	1,04	OK	2000,97	998,71		
PIASTRA	2032	5,67	0,295	0,55	0,992	2,22	1,12	OK	2003,18	999,83		
PIASTRA	2033	5,68	0,295	0,55	0,992	2,22	1,12	OK	2005,40	1000,95		
PIASTRA	2034	5,59	0,295	0,55	0,992	2,19	1,10	OK	2007,59	1002,05		
PIASTRA	2035	5,47	0,295	0,55	0,953	2,13	1,08	OK	2009,73	1003,13		
PIASTRA	2036	4,25	0,295	0,55	0,754	1,67	0,84	OK	2011,39	1003,96		
PIASTRA	2037	3,97	0,295	0,55	0,690	1,55	0,78	OK	2012,94	1004,75		
PIASTRA	2038	3,69	0,295	0,55	0,656	1,45	0,73	OK	2014,39	1005,47		
PIASTRA	2039	5,03	0,295	0,55	0,896	1,97	0,99	OK	2016,37	1006,47		
PIASTRA	2040	5,25	0,295	0,55	0,918	2,05	1,04	OK	2018,42	1007,50		
PIASTRA	2041	5,17	0,295	0,55	0,899	2,02	1,02	OK	2020,43	1008,52		
PIASTRA	2042	5,26	0,295	0,55	0,939	2,07	1,04	OK	2022,50	1009,56		
PIASTRA	2043	5,96	0,295	0,55	1,064	2,34	1,17	OK	2024,84	1010,73		
PIASTRA	2044	6,19	0,295	0,55	1,086	2,42	1,22	OK	2027,26	1011,95		
PIASTRA	2045	5,50	0,295	0,55	0,963	2,15	1,08	OK	2029,41	1013,03		
PIASTRA	2046	5,19	0,295	0,55	0,926	2,04	1,02	OK	2031,45	1014,06		
PIASTRA	2047	5,38	0,295	0,55	0,943	2,10	1,06	OK	2033,55	1015,12		
PIASTRA	2048	5,32	0,295	0,55	0,946	2,09	1,05	OK	2035,64	1016,16		
PIASTRA	2049	5,55	0,295	0,55	0,971	2,17	1,09	OK	2037,81	1017,26		
PIASTRA	2050	6,29	0,295	0,55	1,098	2,46	1,24	OK	2040,26	1018,50		
PIASTRA	2051	5,47	0,295	0,55	0,971	2,14	1,08	OK	2042,41	1019,57		
PIASTRA	2052	3,84	0,295	0,55	0,674	1,50	0,76	OK	2043,91	1020,33		
PIASTRA	2053	3,24	0,295	0,55	0,578	1,27	0,64	OK	2045,18	1020,97		
PIASTRA	2054	6,19	0,295	0,55	1,043	2,40	1,22	OK	2047,58	1022,19		
PIASTRA	2055	6,32	0,295	0,55	1,043	2,43	1,24	OK	2050,01	1023,43		
PIASTRA	2056	6,19	0,295	0,55	1,043	2,40	1,22	OK	2052,41	1024,65		
PIASTRA	2057	6,19	0,295	0,55	1,043	2,40	1,22	OK	2054,81	1025,88		
PIASTRA	2058	6,32	0,295	0,55	1,043	2,43	1,24	OK	2057,24	1027,12		
PIASTRA	2059	6,31	0,295	0,55	1,043	2,43	1,24	OK	2059,68	1028,36		
PIASTRA	2060	6,32	0,295	0,55	1,043	2,44	1,25	OK	2062,11	1029,61		
PIASTRA	2061	6,20	0,295	0,55	1,043	2,40	1,22	OK	2064,51	1030,83		
PIASTRA	2062	5,64	0,295	0,55	0,947	2,18	1,11	OK	2066,70	1031,94		
PIASTRA	2063	4,42	0,295	0,55	0,741	1,71	0,87	OK	2068,40	1032,81		
PIASTRA	2064	4,03	0,295	0,55	0,664	1,55	0,79	OK	2069,96	1033,61		
PIASTRA	2065	6,02	0,295	0,55	0,993	2,32	1,19	OK	2072,28	1034,79		
PIASTRA	2066	6,49	0,295	0,55	1,073	2,50	1,28	OK	2074,78	1036,07		
PIASTRA	2067	6,68	0,295	0,55	1,123	2,58	1,32	OK	2077,36	1037,39		
PIASTRA	2068	4,37	0,295	0,55	0,733	1,69	0,86	OK	2079,05	1038,25		
PIASTRA	2069	4,79	0,295	0,55	0,791	1,85	0,94	OK	2080,90	1039,19		
PIASTRA	2070	5,96	0,295	0,55	1,006	2,31	1,17	OK	2083,21	1040,37		
PIASTRA	2071	6,47	0,295	0,55	1,073	2,50	1,28	OK	2085,70	1041,64		
PIASTRA	2072	6,46	0,295	0,55	1,073	2,49	1,27	OK	2088,20	1042,92		
PIASTRA	2073	5,39	0,295	0,55	0,912	2,09	1,06	OK	2090,29	1043,98		
PIASTRA	2074	5,79	0,295	0,55	0,962	2,23	1,14	OK	2092,52	1045,12		
PIASTRA	2075	5,78	0,295	0,55	0,978	2,24	1,14	OK	2094,76	1046,26		
PIASTRA	2076	6,04	0,295	0,55	1,021	2,34	1,19	OK	2097,10	1047,45		
PIASTRA	2077	5,79	0,295	0,55	0,962	2,23	1,14	OK	2099,33	1048,59		
PIASTRA	2078	6,99	0,295	0,55	1,162	2,70	1,38	OK	2102,03	1049,97		
PIASTRA	2079	6,08	0,295	0,55	1,027	2,36	1,20	OK	2104,39	1051,16		
PIASTRA	2080	3,04	0,295	0,55	0,576	1,21	0,60	OK	2105,60	1051,76		
PIASTRA	2081	3,44	0,295	0,55	0,639	1,36	0,68	OK	2106,96	1052,44		
PIASTRA	2082	1,08	0,295	0,55	0,215	0,44	0,21	OK	2107,40	1052,65		
PIASTRA	2083	1,31	0,295	0,55	0,263	0,53	0,26	OK	2107,93	1052,91		
PIASTRA	2084	1,30	0,295	0,55	0,263	0,53	0,26	OK	2108,46	1053,17		
PIASTRA	2085	1,31	0,295	0,55	0,263	0,53	0,26	OK	2108,99	1053,42		
PIASTRA	2086	3,12	0,295	0,55	0,558	1,23	0,62	OK	2110,22	1054,04		
PIASTRA	2087	3,79	0,295	0,55	0,685	1,49	0,75	OK	2111,71	1054,79		
PIASTRA	2088	3,26	0,295	0,55	0,576	1,28	0,64	OK	2112,99	1055,43		
PIASTRA	2089	4,45	0,295	0,55	0,776	1,74	0,88	OK	2114,72	1056,31		
PIASTRA	2090	3,26	0,295	0,55	0,561	1,27	0,64	OK	2115,99	1056,95		
PIASTRA	2091	1,26	0,295	0,55	0,263	0,52	0,25	OK	2116,51	1057,20		
PIASTRA	2092	1,26	0,295	0,55	0,263	0,52	0,25	OK	2117,02	1057,45		
PIASTRA	2093	1,26	0,295	0,55	0,263	0,52	0,25	OK	2117,54	1057,70		
PIASTRA	2094	1,26	0,295	0,55	0,263	0,52	0,25	OK	2118,06	1057,94		
PIASTRA	2095	1,03	0,295	0,55	0,215	0,42	0,20	OK	2118,48	1058,15		
PIASTRA	2096	1,32	0,295	0,55	0,282	0,54	0,26	OK	2119,02	1058,41		
PIASTRA	2097	1,32	0,295	0,55	0,282	0,55	0,26	OK	2119,57	1058,67		
PIASTRA	2098	1,33	0,295	0,55	0,282	0,55	0,26	OK	2120,11	1058,93		
PIASTRA	2099	3,01	0,295	0,55	0,509	1,17	0,59	OK	2121,28	1059,53		
PIASTRA	2100	4,23	0,295	0,55	0,708	1,64	0,83	OK	2122,92	1060,36		
PIASTRA	2101	3,40	0,295	0,55	0,564	1,31	0,67	OK	2124,23	1061,03		
PIASTRA	2102	3,50	0,295	0,55	0,574	1,35	0,69	OK	2125,58	1061,72		
PIASTRA	2103	3,53	0,295	0,55	0,574	1,36	0,70	OK	2126,93	1062,41		
PIASTRA	2104	3,90	0,295	0,55	0,628	1,49	0,77	OK	2128,43	1063,18		
PIASTRA	2105	2,21	0,295	0,55	0,352	0,85	0,44	OK	2129,27	1063,62		
PIASTRA	2106	3,13	0,295	0,55	0,498	1,20	0,62	OK	2130,47	1064,24		

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
PIASTRA	2107	2,65	0,295	0,55	0,421	1,01	0,52	OK	2131,48	1064,76		
PIASTRA	2108	2,64	0,295	0,55	0,421	1,01	0,52	OK	2132,49	1065,28		
PIASTRA	2109	2,64	0,295	0,55	0,421	1,01	0,52	OK	2133,50	1065,80		
PIASTRA	2110	2,16	0,295	0,55	0,344	0,83	0,43	OK	2134,33	1066,23		
PIASTRA	2111	2,64	0,295	0,55	0,421	1,01	0,52	OK	2135,34	1066,75		
PIASTRA	2112	2,64	0,295	0,55	0,421	1,01	0,52	OK	2136,34	1067,27		
PIASTRA	2113	2,64	0,295	0,55	0,421	1,01	0,52	OK	2137,35	1067,79		
PIASTRA	2114	2,64	0,295	0,55	0,421	1,01	0,52	OK	2138,36	1068,31		
PIASTRA	2115	2,64	0,295	0,55	0,421	1,01	0,52	OK	2139,37	1068,82		
PIASTRA	2116	2,64	0,295	0,55	0,421	1,01	0,52	OK	2140,38	1069,34		
PIASTRA	2117	2,16	0,295	0,55	0,344	0,82	0,42	OK	2141,20	1069,77		
PIASTRA	2118	2,63	0,295	0,55	0,421	1,01	0,52	OK	2142,21	1070,29		
PIASTRA	2119	2,63	0,295	0,55	0,421	1,01	0,52	OK	2143,22	1070,81		
PIASTRA	2120	2,64	0,295	0,55	0,421	1,01	0,52	OK	2144,23	1071,33		
PIASTRA	2121	2,64	0,295	0,55	0,421	1,01	0,52	OK	2145,23	1071,85		
PIASTRA	2122	2,64	0,295	0,55	0,421	1,01	0,52	OK	2146,24	1072,37		
PIASTRA	2123	2,64	0,295	0,55	0,421	1,01	0,52	OK	2147,25	1072,89		
PIASTRA	2124	2,64	0,295	0,55	0,421	1,01	0,52	OK	2148,26	1073,40		
PIASTRA	2125	2,20	0,295	0,55	0,351	0,84	0,43	OK	2149,10	1073,84		
PIASTRA	2126	2,25	0,295	0,55	0,359	0,86	0,44	OK	2149,96	1074,28		
PIASTRA	2127	2,74	0,295	0,55	0,438	1,05	0,54	OK	2151,01	1074,82		
PIASTRA	2128	2,75	0,295	0,55	0,438	1,05	0,54	OK	2152,06	1075,36		
PIASTRA	2129	2,74	0,295	0,55	0,438	1,05	0,54	OK	2153,11	1075,90		
PIASTRA	2130	2,75	0,295	0,55	0,438	1,05	0,54	OK	2154,16	1076,45		
PIASTRA	2131	2,22	0,295	0,55	0,353	0,85	0,44	OK	2155,01	1076,88		
PIASTRA	2132	2,22	0,295	0,55	0,353	0,85	0,44	OK	2155,85	1077,32		
PIASTRA	2133	2,79	0,295	0,55	0,443	1,06	0,55	OK	2156,92	1077,87		
PIASTRA	2134	2,82	0,295	0,55	0,448	1,08	0,56	OK	2157,99	1078,42		
PIASTRA	2135	2,82	0,295	0,55	0,448	1,08	0,56	OK	2159,07	1078,98		
PIASTRA	2136	2,82	0,295	0,55	0,448	1,08	0,56	OK	2160,15	1079,54		
PIASTRA	2137	1,00	0,295	0,55	0,213	0,41	0,20	OK	2160,56	1079,73		
PIASTRA	2138	1,21	0,295	0,55	0,259	0,50	0,24	OK	2161,06	1079,97		
PIASTRA	2139	1,21	0,295	0,55	0,259	0,50	0,24	OK	2161,56	1080,21		
PIASTRA	2140	1,21	0,295	0,55	0,259	0,50	0,24	OK	2162,06	1080,45		
PIASTRA	2141	1,20	0,295	0,55	0,259	0,50	0,24	OK	2162,55	1080,69		
PIASTRA	2142	1,20	0,295	0,55	0,259	0,49	0,24	OK	2163,05	1080,92		
PIASTRA	2143	1,15	0,295	0,55	0,259	0,48	0,23	OK	2163,53	1081,15		
PIASTRA	2144	1,15	0,295	0,55	0,259	0,48	0,23	OK	2164,01	1081,38		
PIASTRA	2145	0,95	0,295	0,55	0,213	0,40	0,19	OK	2164,41	1081,56		
PIASTRA	2146	1,15	0,295	0,55	0,259	0,48	0,23	OK	2164,89	1081,79		
PIASTRA	2147	1,15	0,295	0,55	0,259	0,48	0,23	OK	2165,37	1082,01		
PIASTRA	2148	0,95	0,295	0,55	0,213	0,40	0,19	OK	2165,77	1082,20		
PIASTRA	2149	1,24	0,295	0,55	0,282	0,52	0,24	OK	2166,29	1082,45		
PIASTRA	2150	0,99	0,295	0,55	0,225	0,41	0,19	OK	2166,70	1082,64		
PIASTRA	2151	1,24	0,295	0,55	0,282	0,52	0,24	OK	2167,22	1082,88		
PIASTRA	2152	3,10	0,295	0,55	0,666	1,28	0,61	OK	2168,50	1083,49		
PIASTRA	2153	2,63	0,295	0,55	0,583	1,09	0,52	OK	2169,59	1084,01		
PIASTRA	2154	0,69	0,295	0,55	0,149	0,29	0,14	OK	2169,88	1084,15		
PIASTRA	2155	0,56	0,295	0,55	0,124	0,23	0,11	OK	2170,11	1084,26		
PIASTRA	2156	2,94	0,295	0,55	0,612	1,20	0,58	OK	2171,31	1084,84		
PIASTRA	2157	0,71	0,295	0,55	0,149	0,29	0,14	OK	2171,60	1084,98		
PIASTRA	2158	3,32	0,295	0,55	0,674	1,35	0,65	OK	2172,95	1085,63		
PIASTRA	2159	0,73	0,295	0,55	0,149	0,30	0,14	OK	2173,25	1085,78		
PIASTRA	2160	0,75	0,295	0,55	0,149	0,30	0,15	OK	2173,56	1085,93		
PIASTRA	2161	2,83	0,295	0,55	0,559	1,14	0,56	OK	2174,70	1086,48		
PIASTRA	2162	2,90	0,295	0,55	0,560	1,16	0,57	OK	2175,86	1087,06		
PIASTRA	2163	3,15	0,295	0,55	0,613	1,27	0,62	OK	2177,12	1087,68		
PIASTRA	2164	3,60	0,295	0,55	0,679	1,43	0,71	OK	2178,56	1088,39		
PIASTRA	2165	3,04	0,295	0,55	0,562	1,20	0,60	OK	2179,76	1088,99		
PIASTRA	2166	2,61	0,295	0,55	0,415	1,00	0,51	OK	2180,76	1089,50		
PIASTRA	2167	2,19	0,295	0,55	0,348	0,84	0,43	OK	2181,59	1089,93		
PIASTRA	2168	2,29	0,295	0,55	0,365	0,88	0,45	OK	2182,47	1090,38		
PIASTRA	2169	2,61	0,295	0,55	0,415	1,00	0,51	OK	2183,47	1090,90		
PIASTRA	2170	2,61	0,295	0,55	0,415	1,00	0,51	OK	2184,46	1091,41		
PIASTRA	2171	2,61	0,295	0,55	0,415	1,00	0,51	OK	2185,46	1091,93		
PIASTRA	2172	2,61	0,295	0,55	0,415	1,00	0,51	OK	2186,46	1092,44		
PIASTRA	2173	2,61	0,295	0,55	0,415	1,00	0,51	OK	2187,45	1092,95		
PIASTRA	2174	2,60	0,295	0,55	0,415	1,00	0,51	OK	2188,45	1093,47		
PIASTRA	2175	2,60	0,295	0,55	0,415	0,99	0,51	OK	2189,44	1093,98		
PIASTRA	2176	2,61	0,295	0,55	0,415	1,00	0,51	OK	2190,44	1094,49		
PIASTRA	2177	2,60	0,295	0,55	0,415	0,99	0,51	OK	2191,43	1095,01		
PIASTRA	2178	2,60	0,295	0,55	0,415	0,99	0,51	OK	2192,43	1095,52		
PIASTRA	2179	2,60	0,295	0,55	0,415	0,99	0,51	OK	2193,42	1096,03		
PIASTRA	2180	2,59	0,295	0,55	0,415	0,99	0,51	OK	2194,41	1096,54		
PIASTRA	2181	3,36	0,295	0,55	0,610	1,33	0,66	OK	2195,74	1097,20		
PIASTRA	2182	3,27	0,295	0,55	0,563	1,27	0,64	OK	2197,01	1097,85		
PIASTRA	2183	2,59	0,295	0,55	0,415	0,99	0,51	OK	2198,00	1098,36		
PIASTRA	2184	2,59	0,295	0,55	0,415	0,99	0,51	OK	2198,99	1098,87		
PIASTRA	2185	2,59	0,295	0,55	0,415	0,99	0,51	OK	2199,99	1099,38		
PIASTRA	2186	2,59	0,295	0,55	0,415	0,99	0,51	OK	2200,98	1099,89		
PIASTRA	2187	2,58	0,295	0,55	0,415	0,99	0,51	OK	2201,97	1100,40		
PIASTRA	2188	2,16	0,295	0,55	0,348	0,83	0,43	OK	2202,79	1100,82		
PIASTRA	2189	2,23	0,295	0,55	0,359	0,86	0,44	OK	2203,65	1101,26		
PIASTRA	2190	2,72	0,295	0,55	0,438	1,04	0,54	OK	2204,69	1101,80		
PIASTRA	2191	4,09	0,295	0,55	0,694	1,59	0,81	OK	2206,28	1102,60		
PIASTRA	2192	3,20	0,295	0,55	0,535	1,24	0,63	OK	2207,51	1103,23		
PIASTRA	2193	2,71	0,295	0,55	0,438	1,04	0,53	OK	2208,55	1103,77		
PIASTRA	2194	2,71	0,295	0,55	0,438	1,04	0,53	OK	2209,59	1104,30		
PIASTRA	2195	2,18	0,295	0,55	0,353	0,84	0,43	OK	2210,43	1104,73		
PIASTRA	2196	2,70	0,295	0,55	0,438	1,04	0,53	OK	2211,46	1105,27		

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
PIASTRA	2197	2,66	0,295	0,55	0,433	1,02	0,52	OK	2212,49	1105,79		
PIASTRA	2198	1,84	0,295	0,55	0,355	0,74	0,36	OK	2213,22	1106,15		
PIASTRA	2199	2,93	0,295	0,55	0,536	1,16	0,58	OK	2214,38	1106,73		
PIASTRA	2200	3,01	0,295	0,55	0,579	1,20	0,59	OK	2215,58	1107,32		
PIASTRA	2201	3,83	0,295	0,55	0,681	1,50	0,75	OK	2217,09	1108,08		
PIASTRA	2202	4,43	0,295	0,55	0,800	1,74	0,87	OK	2218,83	1108,95		
PIASTRA	2203	3,89	0,295	0,55	0,721	1,54	0,77	OK	2220,37	1109,72		
PIASTRA	2204	4,01	0,295	0,55	0,800	1,62	0,79	OK	2222,00	1110,51		
PIASTRA	2205	3,86	0,295	0,55	0,721	1,53	0,76	OK	2223,53	1111,27		
PIASTRA	2206	4,25	0,295	0,55	0,800	1,69	0,84	OK	2225,22	1112,11		
PIASTRA	2207	2,91	0,295	0,55	0,496	1,13	0,57	OK	2226,35	1112,68		
PIASTRA	2208	2,80	0,295	0,55	0,482	1,09	0,55	OK	2227,44	1113,23		
PIASTRA	2209	4,77	0,295	0,55	0,800	1,84	0,94	OK	2229,29	1114,17		
PIASTRA	2210	3,37	0,295	0,55	0,587	1,32	0,66	OK	2230,60	1114,83		
PIASTRA	2211	3,30	0,295	0,55	0,579	1,29	0,65	OK	2231,89	1115,48		
PIASTRA	2212	3,47	0,295	0,55	0,587	1,34	0,68	OK	2233,24	1116,17		
PIASTRA	2213	3,41	0,295	0,55	0,579	1,32	0,67	OK	2234,56	1116,84		
PIASTRA	2214	3,30	0,295	0,55	0,579	1,29	0,65	OK	2235,85	1117,49		
PIASTRA	2215	3,43	0,295	0,55	0,579	1,33	0,68	OK	2237,18	1118,17		
PIASTRA	2216	4,31	0,295	0,55	0,730	1,67	0,85	OK	2238,85	1119,01		
PIASTRA	2217	4,53	0,295	0,55	0,800	1,77	0,89	OK	2240,62	1119,91		
PIASTRA	2218	4,73	0,295	0,55	0,800	1,83	0,93	OK	2242,45	1120,84		
PIASTRA	2219	3,30	0,295	0,55	0,676	1,34	0,65	OK	2243,80	1121,49		
PIASTRA	2220	4,14	0,295	0,55	0,802	1,66	0,82	OK	2245,46	1122,30		
PIASTRA	2221	1,49	0,295	0,55	0,341	0,63	0,29	OK	2246,09	1122,60		
PIASTRA	2222	3,39	0,295	0,55	0,706	1,39	0,67	OK	2247,47	1123,27		
PIASTRA	2223	4,06	0,295	0,55	0,698	1,58	0,80	OK	2249,05	1124,07		
PIASTRA	2224	3,91	0,295	0,55	0,707	1,54	0,77	OK	2250,59	1124,84		
PIASTRA	2225	3,20	0,295	0,55	0,581	1,26	0,63	OK	2251,85	1125,47		
PIASTRA	2226	4,08	0,295	0,55	0,701	1,59	0,80	OK	2253,44	1126,27		
PIASTRA	2227	3,84	0,295	0,55	0,700	1,52	0,76	OK	2254,96	1127,03		
PIASTRA	2228	4,03	0,295	0,55	0,694	1,57	0,79	OK	2256,53	1127,82		
PIASTRA	2229	2,79	0,295	0,55	0,459	1,07	0,55	OK	2257,60	1128,37		
PIASTRA	2230	1,35	0,295	0,55	0,263	0,54	0,27	OK	2258,14	1128,64		
PIASTRA	2231	1,36	0,295	0,55	0,263	0,54	0,27	OK	2258,69	1128,90		
PIASTRA	2232	1,34	0,295	0,55	0,263	0,54	0,26	OK	2259,23	1129,17		
PIASTRA	2233	1,34	0,295	0,55	0,263	0,54	0,26	OK	2259,76	1129,43		
PIASTRA	2234	1,33	0,295	0,55	0,263	0,54	0,26	OK	2260,30	1129,69		
PIASTRA	2235	1,08	0,295	0,55	0,215	0,44	0,21	OK	2260,74	1129,91		
PIASTRA	2236	1,29	0,295	0,55	0,263	0,53	0,26	OK	2261,26	1130,16		
PIASTRA	2237	1,29	0,295	0,55	0,263	0,52	0,25	OK	2261,79	1130,42		
PIASTRA	2238	1,28	0,295	0,55	0,263	0,52	0,25	OK	2262,31	1130,67		
PIASTRA	2239	1,04	0,295	0,55	0,215	0,43	0,21	OK	2262,74	1130,88		
PIASTRA	2240	1,04	0,295	0,55	0,215	0,42	0,21	OK	2263,16	1131,08		
PIASTRA	2241	1,27	0,295	0,55	0,263	0,52	0,25	OK	2263,68	1131,33		
PIASTRA	2242	1,27	0,295	0,55	0,263	0,52	0,25	OK	2264,20	1131,58		
PIASTRA	2243	1,07	0,295	0,55	0,225	0,44	0,21	OK	2264,64	1131,79		
PIASTRA	2244	1,34	0,295	0,55	0,282	0,55	0,26	OK	2265,18	1132,06		
PIASTRA	2245	1,05	0,295	0,55	0,225	0,43	0,21	OK	2265,62	1132,26		
PIASTRA	2246	1,32	0,295	0,55	0,282	0,54	0,26	OK	2266,16	1132,52		
PIASTRA	2247	0,99	0,295	0,55	0,213	0,41	0,20	OK	2266,57	1132,72		
PIASTRA	2248	1,21	0,295	0,55	0,259	0,50	0,24	OK	2267,07	1132,96		
PIASTRA	2249	2,16	0,295	0,55	0,344	0,83	0,43	OK	2267,89	1133,38		
PIASTRA	2250	2,16	0,295	0,55	0,344	0,82	0,42	OK	2268,72	1133,81		
PIASTRA	2251	1,19	0,295	0,55	0,259	0,49	0,23	OK	2269,21	1134,04		
PIASTRA	2252	1,19	0,295	0,55	0,259	0,49	0,23	OK	2269,70	1134,27		
PIASTRA	2253	0,97	0,295	0,55	0,213	0,40	0,19	OK	2270,11	1134,47		
PIASTRA	2254	1,18	0,295	0,55	0,259	0,49	0,23	OK	2270,60	1134,70		
PIASTRA	2255	1,17	0,295	0,55	0,259	0,49	0,23	OK	2271,08	1134,93		
PIASTRA	2256	1,57	0,295	0,55	0,348	0,65	0,31	OK	2271,74	1135,24		
PIASTRA	2257	0,96	0,295	0,55	0,213	0,40	0,19	OK	2272,13	1135,43		
PIASTRA	2258	0,99	0,295	0,55	0,225	0,42	0,20	OK	2272,55	1135,62		
PIASTRA	2259	1,46	0,295	0,55	0,329	0,61	0,29	OK	2273,16	1135,91		
PIASTRA	2260	0,98	0,295	0,55	0,225	0,41	0,19	OK	2273,57	1136,10		
PIASTRA	2261	0,77	0,295	0,55	0,149	0,31	0,15	OK	2273,88	1136,25		
PIASTRA	2262	0,79	0,295	0,55	0,149	0,31	0,16	OK	2274,20	1136,41		
PIASTRA	2263	0,80	0,295	0,55	0,149	0,32	0,16	OK	2274,52	1136,57		
PIASTRA	2264	2,14	0,295	0,55	0,341	0,82	0,42	OK	2275,33	1136,99		
PIASTRA	2265	2,14	0,295	0,55	0,341	0,82	0,42	OK	2276,15	1137,41		
PIASTRA	2266	0,82	0,295	0,55	0,149	0,32	0,16	OK	2276,48	1137,57		
PIASTRA	2267	0,83	0,295	0,55	0,149	0,33	0,16	OK	2276,81	1137,74		
PIASTRA	2268	0,85	0,295	0,55	0,149	0,33	0,17	OK	2277,14	1137,91		
PIASTRA	2269	0,86	0,295	0,55	0,149	0,34	0,17	OK	2277,47	1138,08		
PIASTRA	2270	0,88	0,295	0,55	0,149	0,34	0,17	OK	2277,81	1138,25		
PIASTRA	2271	0,89	0,295	0,55	0,149	0,34	0,18	OK	2278,16	1138,42		
PIASTRA	2272	2,18	0,295	0,55	0,353	0,84	0,43	OK	2279,00	1138,85		
PIASTRA	2273	0,75	0,295	0,55	0,124	0,29	0,15	OK	2279,28	1139,00		
PIASTRA	2274	1,41	0,295	0,55	0,303	0,58	0,28	OK	2279,87	1139,28		
PIASTRA	2275	0,96	0,295	0,55	0,213	0,40	0,19	OK	2280,27	1139,47		
PIASTRA	2276	0,98	0,295	0,55	0,225	0,41	0,19	OK	2280,68	1139,66		
PIASTRA	2277	1,15	0,295	0,55	0,257	0,48	0,23	OK	2281,16	1139,89		
PIASTRA	2278	1,14	0,295	0,55	0,257	0,48	0,23	OK	2281,64	1140,12		
PIASTRA	2279	1,14	0,295	0,55	0,257	0,48	0,22	OK	2282,11	1140,34		
PIASTRA	2280	1,14	0,295	0,55	0,257	0,48	0,22	OK	2282,59	1140,56		OK

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - MOLTIPLICATORI DI COLLASSO - SLU										
Comb N.ro	DRENATE				NON DRENATE				RISULTATI	
	Risult (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%Pl. Moll	Risult (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%Pl. Moll	Moltip. Minimo	STATUS (m)
A1 / 1	8062	8062	1,000	0					1,000	OK
A1 / 2	7922	7922	1,000	0						OK
A1 / 3	8104	8104	1,000	0						OK
A1 / 4	7964	7964	1,000	0						OK
A1 / 5	7910	7910	1,000	0						OK
A1 / 6	8118	8118	1,000	0						OK
A1 / 7	7978	7978	1,000	0						OK
A1 / 8	7933	7933	1,000	0						OK
A1 / 9	8082	8082	1,000	0						OK
A1 / 10	7943	7943	1,000	0						OK
A1 / 11	7874	7874	1,000	0						OK
A1 / 12	8090	8090	1,000	0						OK
A1 / 13	7950	7950	1,000	0						OK
A1 / 14	7887	7887	1,000	0						OK
A1 / 15	8104	8104	1,000	0						OK
A1 / 16	7964	7964	1,000	0						OK
A1 / 17	7910	7910	1,000	0						OK
A1 / 18	8118	8118	1,000	0						OK
A1 / 19	7978	7978	1,000	0						OK
A1 / 20	7933	7933	1,000	0						OK
A1 / 21	8082	8082	1,000	0						OK
A1 / 22	7943	7943	1,000	0						OK
A1 / 23	7874	7874	1,000	0						OK
A1 / 24	8090	8090	1,000	0						OK
A1 / 25	7950	7950	1,000	0						OK
A1 / 26	7887	7887	1,000	0						OK
A1 / 27	7882	7882	1,000	0						OK
A1 / 28	7896	7896	1,000	0						OK
A1 / 29	7861	7861	1,000	0						OK
A1 / 30	7868	7868	1,000	0						OK
A1 / 31	8104	8104	1,000	0						OK
A1 / 32	7964	7964	1,000	0						OK
A1 / 33	7910	7910	1,000	0						OK
A1 / 34	8118	8118	1,000	0						OK
A1 / 35	7978	7978	1,000	0						OK
A1 / 36	7933	7933	1,000	0						OK
A1 / 37	8082	8082	1,000	0						OK
A1 / 38	7943	7943	1,000	0						OK
A1 / 39	7874	7874	1,000	0						OK
A1 / 40	8090	8090	1,000	0						OK
A1 / 41	7950	7950	1,000	0						OK
A1 / 42	7887	7887	1,000	0						OK
A1 / 43	7882	7882	1,000	0						OK
A1 / 44	7896	7896	1,000	0						OK
A1 / 45	7861	7861	1,000	0						OK
A1 / 46	7868	7868	1,000	0						OK
A1 / 47	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 48	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 49	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 50	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 51	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 52	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 53	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 54	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 55	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 56	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 57	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 58	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 59	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 60	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 61	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 62	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 63	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 64	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 65	5787	5787	1,000	0						OK

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - MOLTIPLICATORI DI COLLASSO - SLU

Comb N.ro	DRENATE				NON DRENATE				RISULTATI	
	Risult (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%Pl. Moll	Risult (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%Pl. Moll	Moltip. Minimo	STATUS (m)
A1 / 66	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 67	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 68	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 69	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 70	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 71	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 72	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 73	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 74	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 75	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 76	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 77	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 78	5787	5787	1,000	0						OK

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/1

Nodo3d N.ro	DRENATE		NON DRENATE		Nodo3d N.ro	DRENATE		NON DRENATE		Nodo3d N.ro	DRENATE		NON DRENATE	
	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl		SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl		SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl
1	-0,292	ELAST.			2	-0,292	ELAST.			5	-0,289	ELAST.		
7	-0,287	ELAST.			9	-0,288	ELAST.			11	-0,288	ELAST.		
13	-0,288	ELAST.			15	-0,288	ELAST.			16	-0,287	ELAST.		
19	-0,287	ELAST.			20	-0,285	ELAST.			23	-0,283	ELAST.		
25	-0,282	ELAST.			27	-0,281	ELAST.			29	-0,281	ELAST.		
31	-0,279	ELAST.			32	-0,279	ELAST.			35	-0,282	ELAST.		
37	-0,272	ELAST.			38	-0,272	ELAST.			39	-0,271	ELAST.		
47	-0,269	ELAST.			49	-0,270	ELAST.			50	-0,269	ELAST.		
55	-0,268	ELAST.			56	-0,268	ELAST.			57	-0,266	ELAST.		
65	-0,267	ELAST.			66	-0,266	ELAST.			70	-0,265	ELAST.		
71	-0,265	ELAST.			72	-0,264	ELAST.			73	-0,264	ELAST.		
86	-0,265	ELAST.			87	-0,264	ELAST.			88	-0,264	ELAST.		
89	-0,264	ELAST.			90	-0,264	ELAST.			101	-0,264	ELAST.		
102	-0,264	ELAST.			103	-0,264	ELAST.			105	-0,261	ELAST.		
106	-0,258	ELAST.			109	-0,258	ELAST.			110	-0,256	ELAST.		
111	-0,256	ELAST.			120	-0,257	ELAST.			121	-0,257	ELAST.		
127	-0,256	ELAST.			128	-0,255	ELAST.			129	-0,255	ELAST.		
137	-0,256	ELAST.			138	-0,256	ELAST.			144	-0,255	ELAST.		
145	-0,255	ELAST.			146	-0,255	ELAST.			154	-0,255	ELAST.		
155	-0,255	ELAST.			161	-0,255	ELAST.			163	-0,261	ELAST.		
165	-0,267	ELAST.			166	-0,276	ELAST.			172	-0,268	ELAST.		
173	-0,273	ELAST.			176	-0,267	ELAST.			177	-0,264	ELAST.		
178	-0,255	ELAST.			186	-0,262	ELAST.			187	-0,258	ELAST.		
193	-0,268	ELAST.			195	-0,274	ELAST.			196	-0,271	ELAST.		
199	-0,268	ELAST.			201	-0,251	ELAST.			202	-0,247	ELAST.		
205	-0,246	ELAST.			206	-0,242	ELAST.			209	-0,261	ELAST.		
211	-0,263	ELAST.			213	-0,264	ELAST.			214	-0,263	ELAST.		
215	-0,263	ELAST.			228	-0,263	ELAST.			229	-0,263	ELAST.		
230	-0,264	ELAST.			237	-0,266	ELAST.			238	-0,271	ELAST.		
240	-0,253	ELAST.			242	-0,258	ELAST.			244	-0,255	ELAST.		
245	-0,255	ELAST.			246	-0,255	ELAST.			255	-0,255	ELAST.		
256	-0,255	ELAST.			262	-0,259	ELAST.			269	-0,260	ELAST.		
270	-0,265	ELAST.			274	-0,271	ELAST.			275	-0,269	ELAST.		
276	-0,269	ELAST.			285	-0,270	ELAST.			286	-0,270	ELAST.		
290	-0,268	ELAST.			292	-0,268	ELAST.			293	-0,267	ELAST.		
294	-0,267	ELAST.			303	-0,267	ELAST.			304	-0,267	ELAST.		
310	-0,246	ELAST.			311	-0,245	ELAST.			312	-0,245	ELAST.		
313	-0,244	ELAST.			314	-0,244	ELAST.			315	-0,243	ELAST.		
329	-0,242	ELAST.			330	-0,241	ELAST.			331	-0,240	ELAST.		
342	-0,242	ELAST.			343	-0,241	ELAST.			344	-0,240	ELAST.		
346	-0,240	ELAST.			347	-0,240	ELAST.			348	-0,240	ELAST.		
349	-0,240	ELAST.			357	-0,240	ELAST.			363	-0,240	ELAST.		
364	-0,240	ELAST.			369	-0,233	ELAST.			370	-0,236	ELAST.		
371	-0,239	ELAST.			372	-0,243	ELAST.			385	-0,250	ELAST.		
386	-0,254	ELAST.			387	-0,257	ELAST.			394	-0,240	ELAST.		
395	-0,240	ELAST.			396	-0,240	ELAST.			404	-0,240	ELAST.		
405	-0,240	ELAST.			406	-0,240	ELAST.			413	-0,253	ELAST.		
414	-0,250	ELAST.			415	-0,247	ELAST.			416	-0,243	ELAST.		
425	-0,232	ELAST.			426	-0,232	ELAST.			427	-0,231	ELAST.		
428	-0,230	ELAST.			429	-0,230	ELAST.			440	-0,229	ELAST.		
441	-0,227	ELAST.			442	-0,227	ELAST.			453	-0,228	ELAST.		
454	-0,228	ELAST.			455	-0,226	ELAST.			457	-0,241	ELAST.		
458	-0,240	ELAST.			459	-0,238	ELAST.			460	-0,237	ELAST.		
473	-0,240	ELAST.			474	-0,239	ELAST.			475	-0,236	ELAST.		
477	-0,235	ELAST.			478	-0,235	ELAST.			479	-0,234	ELAST.		
480	-0,234	ELAST.			494	-0,234	ELAST.			495	-0,234	ELAST.		
496	-0,233	ELAST.			497	-0,233	ELAST.			498	-0,233	ELAST.		
506	-0,233	ELAST.			508	-0,226	ELAST.			510	-0,226	ELAST.		
512	-0,236	ELAST.			513	-0,233	ELAST.			514	-0,229	ELAST.		
515	-0,225	ELAST.			525	-0,226	ELAST.			526	-0,225	ELAST.		
527	-0,225	ELAST.			539	-0,225	ELAST.			540	-0,225	ELAST.		
541	-0,229	ELAST.			542	-0,233	ELAST.			543	-0,236	ELAST.		
552	-0,244	ELAST.			553	-0,248	ELAST.			554	-0,252	ELAST.		
561	-0,249	ELAST.			563	-0,225	ELAST.			565	-0,222	ELAST.		
566	-0,227	ELAST.			572	-0,214	ELAST.			574	-0,213	ELAST.		

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/1																	
DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE		
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl			
576	-0,242	ELAST.			578	-0,237	ELAST.			580	-0,232	ELAST.					
582	-0,227	ELAST.			584	-0,223	ELAST.			586	-0,219	ELAST.					
588	-0,215	ELAST.			590	-0,214	ELAST.			592	-0,233	ELAST.					
598	-0,275	ELAST.			600	-0,276	ELAST.			601	-0,276	ELAST.					
602	-0,276	ELAST.			611	-0,275	ELAST.			612	-0,275	ELAST.					
616	-0,275	ELAST.			617	-0,275	ELAST.			618	-0,276	ELAST.					
626	-0,275	ELAST.			627	-0,276	ELAST.			631	-0,276	ELAST.					
632	-0,275	ELAST.			633	-0,275	ELAST.			641	-0,275	ELAST.					
642	-0,275	ELAST.			646	-0,278	ELAST.			647	-0,278	ELAST.					
648	-0,276	ELAST.			656	-0,277	ELAST.			657	-0,276	ELAST.					
661	-0,281	ELAST.			662	-0,280	ELAST.			670	-0,280	ELAST.					
671	-0,279	ELAST.			674	-0,257	ELAST.			675	-0,256	ELAST.					
685	-0,255	ELAST.			686	-0,254	ELAST.			687	-0,273	ELAST.					
689	-0,260	ELAST.			690	-0,259	ELAST.			700	-0,259	ELAST.					
701	-0,258	ELAST.			702	-0,253	ELAST.			703	-0,252	ELAST.					
704	-0,250	ELAST.			705	-0,250	ELAST.			718	-0,251	ELAST.					
719	-0,251	ELAST.			720	-0,249	ELAST.			721	-0,249	ELAST.					
731	-0,249	ELAST.			732	-0,249	ELAST.			733	-0,249	ELAST.					
734	-0,248	ELAST.			735	-0,248	ELAST.			736	-0,247	ELAST.					
749	-0,248	ELAST.			750	-0,248	ELAST.			751	-0,247	ELAST.					
752	-0,247	ELAST.			753	-0,247	ELAST.			754	-0,246	ELAST.					
764	-0,251	ELAST.			1286	-0,295	ELAST.			1287	-0,241	ELAST.					
1288	-0,211	ELAST.			1289	-0,282	ELAST.			1290	-0,291	ELAST.					
1291	-0,291	ELAST.			1292	-0,290	ELAST.			1293	-0,289	ELAST.					
1294	-0,289	ELAST.			1295	-0,288	ELAST.			1296	-0,288	ELAST.					
1297	-0,288	ELAST.			1298	-0,287	ELAST.			1299	-0,287	ELAST.					
1300	-0,287	ELAST.			1301	-0,287	ELAST.			1302	-0,288	ELAST.					
1303	-0,288	ELAST.			1304	-0,288	ELAST.			1305	-0,288	ELAST.					
1306	-0,288	ELAST.			1307	-0,288	ELAST.			1308	-0,287	ELAST.					
1309	-0,287	ELAST.			1310	-0,286	ELAST.			1311	-0,286	ELAST.					
1312	-0,285	ELAST.			1313	-0,284	ELAST.			1314	-0,284	ELAST.					
1315	-0,284	ELAST.			1316	-0,283	ELAST.			1317	-0,283	ELAST.					
1318	-0,283	ELAST.			1319	-0,282	ELAST.			1320	-0,282	ELAST.					
1321	-0,282	ELAST.			1322	-0,282	ELAST.			1323	-0,282	ELAST.					
1324	-0,281	ELAST.			1325	-0,284	ELAST.			1326	-0,287	ELAST.					
1327	-0,289	ELAST.			1328	-0,261	ELAST.			1329	-0,260	ELAST.					
1330	-0,260	ELAST.			1331	-0,259	ELAST.			1332	-0,275	ELAST.					
1333	-0,277	ELAST.			1334	-0,279	ELAST.			1335	-0,276	ELAST.					
1336	-0,273	ELAST.			1337	-0,270	ELAST.			1338	-0,271	ELAST.					
1339	-0,275	ELAST.			1340	-0,278	ELAST.			1341	-0,273	ELAST.					
1342	-0,273	ELAST.			1343	-0,272	ELAST.			1344	-0,272	ELAST.					
1345	-0,250	ELAST.			1346	-0,249	ELAST.			1347	-0,248	ELAST.					
1348	-0,245	ELAST.			1349	-0,244	ELAST.			1350	-0,243	ELAST.					
1351	-0,264	ELAST.			1352	-0,267	ELAST.			1353	-0,270	ELAST.					
1354	-0,262	ELAST.			1355	-0,262	ELAST.			1356	-0,262	ELAST.					
1357	-0,277	ELAST.			1358	-0,280	ELAST.			1359	-0,284	ELAST.					
1360	-0,288	ELAST.			1361	-0,288	ELAST.			1362	-0,288	ELAST.					
1363	-0,288	ELAST.			1364	-0,288	ELAST.			1365	-0,245	ELAST.					
1366	-0,248	ELAST.			1367	-0,250	ELAST.			1368	-0,250	ELAST.					
1369	-0,252	ELAST.			1370	-0,255	ELAST.			1371	-0,253	ELAST.					
1372	-0,256	ELAST.			1373	-0,259	ELAST.			1374	-0,269	ELAST.					
1375	-0,269	ELAST.			1376	-0,269	ELAST.			1377	-0,268	ELAST.					
1378	-0,268	ELAST.			1379	-0,268	ELAST.			1380	-0,268	ELAST.					
1381	-0,268	ELAST.			1382	-0,281	ELAST.			1383	-0,280	ELAST.					
1384	-0,280	ELAST.			1385	-0,280	ELAST.			1386	-0,279	ELAST.					
1387	-0,240	ELAST.			1388	-0,240	ELAST.			1389	-0,240	ELAST.					
1390	-0,240	ELAST.			1391	-0,226	ELAST.			1392	-0,226	ELAST.					
1393	-0,226	ELAST.			1394	-0,226	ELAST.			1395	-0,237	ELAST.					
1396	-0,237	ELAST.			1397	-0,236	ELAST.			1398	-0,236	ELAST.					
1399	-0,226	ELAST.			1400	-0,226	ELAST.			1401	-0,226	ELAST.					
1402	-0,226	ELAST.			1403	-0,239	ELAST.			1404	-0,242	ELAST.					
1405	-0,246	ELAST.			1406	-0,230	ELAST.			1407	-0,220	ELAST.					
1408	-0,219	ELAST.			1409	-0,246	ELAST.			1410	-0,241	ELAST.					
1411	-0,240	ELAST.			1412	-0,239	ELAST.			1413	-0,238	ELAST.					
1414	-0,236	ELAST.			1415	-0,235	ELAST.			1416	-0,234	ELAST.					
1417	-0,233	ELAST.			1418	-0,231	ELAST.			1419	-0,230	ELAST.					
1420	-0,229	ELAST.			1421	-0,228	ELAST.			1422	-0,226	ELAST.					
1423	-0,226	ELAST.			1424	-0,226	ELAST.			1425	-0,225	ELAST.					
1426	-0,224	ELAST.			1427	-0,224	ELAST.			1428	-0,223	ELAST.					
1429	-0,223	ELAST.			1430	-0,223	ELAST.			1431	-0,222	ELAST.					
1432	-0,222	ELAST.			1433	-0,222	ELAST.			1434	-0,222	ELAST.					
1435	-0,221	ELAST.			1436	-0,221	ELAST.			1437	-0,220	ELAST.					
1438	-0,219	ELAST.			1439	-0,218	ELAST.			1440	-0,217	ELAST.					
1441	-0,216	ELAST.			1442	-0,216	ELAST.			1443	-0,215	ELAST.					
1444	-0,215	ELAST.			1445	-0,214	ELAST.			1446	-0,214	ELAST.					
1447	-0,214	ELAST.			1448	-0,214	ELAST.			1449	-0,214	ELAST.					
1450	-0,214	ELAST.			1451	-0,214	ELAST.			1452	-0,214	ELAST.					
1453	-0,214	ELAST.			1454	-0,213	ELAST.			1455	-0,213	ELAST.					
1456	-0,253	ELAST.			1457	-0,256	ELAST.			1458	-0,260	ELAST.					
1459	-0,279	ELAST.			1460	-0,282	ELAST.			1461	-0,285	ELAST.					
1462	-0,261	ELAST.			1463	-0,263	ELAST.			1464	-0,266	ELAST.					
1465	-0,256	ELAST.			1466	-0,259	ELAST.			1467	-0,263	ELAST.					
1468	-0,275	ELAST.			1469	-0,274	ELAST.			1470	-0,274	ELAST.					
1471	-0,274	ELAST.			1472	-0,243	ELAST.			1473	-0,242	ELAST.					
1474	-0,246	ELAST.			1475	-0,247	ELAST.			1476	-0,241	ELAST.					
1477	-0,245	ELAST.			1478	-0,245	ELAST.			1479	-0,241	ELAST.					
1480	-0,240	ELAST.			1481	-0,244	ELAST.			1482	-0,243	ELAST.					
1483	-0,239	ELAST.			1484	-0,238	ELAST.			1485	-0,242	ELAST.					
1486	-0,236	ELAST.			1487	-0,235	ELAST.			1488	-0,239	ELAST.					
1489	-0,240	ELAST.			1490	-0,237	ELAST.			1491	-0,241	ELAST.					

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/1																	
DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE		
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl			
1492	-0,234	ELAST.			1493	-0,238	ELAST.			1494	-0,233	ELAST.					
1495	-0,237	ELAST.			1496	-0,232	ELAST.			1497	-0,236	ELAST.					
1498	-0,235	ELAST.			1499	-0,231	ELAST.			1500	-0,230	ELAST.					
1501	-0,235	ELAST.			1502	-0,254	ELAST.			1503	-0,254	ELAST.					
1504	-0,257	ELAST.			1505	-0,258	ELAST.			1506	-0,253	ELAST.					
1507	-0,256	ELAST.			1508	-0,252	ELAST.			1509	-0,256	ELAST.					
1510	-0,250	ELAST.			1511	-0,250	ELAST.			1512	-0,254	ELAST.					
1513	-0,253	ELAST.			1514	-0,265	ELAST.			1515	-0,264	ELAST.					
1516	-0,268	ELAST.			1517	-0,268	ELAST.			1518	-0,266	ELAST.					
1519	-0,263	ELAST.			1520	-0,263	ELAST.			1521	-0,267	ELAST.					
1522	-0,249	ELAST.			1523	-0,248	ELAST.			1524	-0,252	ELAST.					
1525	-0,252	ELAST.			1526	-0,247	ELAST.			1527	-0,251	ELAST.					
1528	-0,246	ELAST.			1529	-0,245	ELAST.			1530	-0,249	ELAST.					
1531	-0,250	ELAST.			1532	-0,245	ELAST.			1533	-0,244	ELAST.					
1534	-0,248	ELAST.			1535	-0,249	ELAST.			1536	-0,263	ELAST.					
1537	-0,260	ELAST.			1538	-0,260	ELAST.			1539	-0,264	ELAST.					
1540	-0,262	ELAST.			1541	-0,258	ELAST.			1542	-0,259	ELAST.					
1543	-0,263	ELAST.			1544	-0,261	ELAST.			1545	-0,257	ELAST.					
1546	-0,258	ELAST.			1547	-0,261	ELAST.			1548	-0,260	ELAST.					
1549	-0,256	ELAST.			1550	-0,260	ELAST.			1551	-0,256	ELAST.					
1552	-0,261	ELAST.			1553	-0,265	ELAST.			1554	-0,243	ELAST.					
1555	-0,247	ELAST.			1556	-0,229	ELAST.			1557	-0,229	ELAST.					
1558	-0,233	ELAST.			1559	-0,234	ELAST.			1560	-0,230	ELAST.					
1561	-0,234	ELAST.			1562	-0,233	ELAST.			1563	-0,228	ELAST.					
1564	-0,228	ELAST.			1565	-0,232	ELAST.			1566	-0,228	ELAST.					
1567	-0,232	ELAST.			1568	-0,231	ELAST.			1569	-0,227	ELAST.					
1570	-0,226	ELAST.			1571	-0,231	ELAST.			1572	-0,226	ELAST.					
1573	-0,231	ELAST.			1574	-0,230	ELAST.			1575	-0,226	ELAST.					
1576	-0,230	ELAST.			1577	-0,225	ELAST.			1578	-0,225	ELAST.					
1579	-0,230	ELAST.			1580	-0,225	ELAST.			1581	-0,225	ELAST.					
1582	-0,230	ELAST.			1583	-0,230	ELAST.			1584	-0,225	ELAST.					
1585	-0,225	ELAST.			1586	-0,229	ELAST.			1587	-0,229	ELAST.					
1588	-0,224	ELAST.			1589	-0,229	ELAST.			1590	-0,243	ELAST.					
1591	-0,247	ELAST.			1592	-0,242	ELAST.			1593	-0,242	ELAST.					
1594	-0,246	ELAST.			1595	-0,247	ELAST.			1596	-0,246	ELAST.					
1597	-0,242	ELAST.			1598	-0,241	ELAST.			1599	-0,241	ELAST.					
1600	-0,246	ELAST.			1601	-0,246	ELAST.			1602	-0,240	ELAST.					
1603	-0,241	ELAST.			1604	-0,245	ELAST.			1605	-0,245	ELAST.					
1606	-0,259	ELAST.			1607	-0,255	ELAST.			1608	-0,256	ELAST.					
1609	-0,260	ELAST.			1610	-0,259	ELAST.			1611	-0,255	ELAST.					
1612	-0,255	ELAST.			1613	-0,259	ELAST.			1614	-0,259	ELAST.					
1615	-0,255	ELAST.			1616	-0,259	ELAST.			1617	-0,255	ELAST.					
1618	-0,255	ELAST.			1619	-0,259	ELAST.			1620	-0,240	ELAST.					
1621	-0,240	ELAST.			1622	-0,245	ELAST.			1623	-0,245	ELAST.					
1624	-0,240	ELAST.			1625	-0,244	ELAST.			1626	-0,244	ELAST.					
1627	-0,239	ELAST.			1628	-0,239	ELAST.			1629	-0,244	ELAST.					
1630	-0,244	ELAST.			1631	-0,239	ELAST.			1632	-0,244	ELAST.					
1633	-0,239	ELAST.			1634	-0,243	ELAST.			1635	-0,239	ELAST.					
1636	-0,239	ELAST.			1637	-0,243	ELAST.			1638	-0,259	ELAST.					
1639	-0,254	ELAST.			1640	-0,254	ELAST.			1641	-0,259	ELAST.					
1642	-0,258	ELAST.			1643	-0,254	ELAST.			1644	-0,254	ELAST.					
1645	-0,259	ELAST.			1646	-0,258	ELAST.			1647	-0,254	ELAST.					
1648	-0,258	ELAST.			1649	-0,253	ELAST.			1650	-0,253	ELAST.					
1651	-0,258	ELAST.			1652	-0,257	ELAST.			1653	-0,253	ELAST.					
1654	-0,253	ELAST.			1655	-0,258	ELAST.			1656	-0,257	ELAST.					
1657	-0,253	ELAST.			1658	-0,252	ELAST.			1659	-0,257	ELAST.					
1660	-0,274	ELAST.			1661	-0,275	ELAST.			1662	-0,278	ELAST.					
1663	-0,277	ELAST.			1664	-0,273	ELAST.			1665	-0,277	ELAST.					
1666	-0,273	ELAST.			1667	-0,276	ELAST.			1668	-0,275	ELAST.					
1669	-0,272	ELAST.			1670	-0,271	ELAST.			1671	-0,275	ELAST.					
1672	-0,271	ELAST.			1673	-0,270	ELAST.			1674	-0,274	ELAST.					
1675	-0,274	ELAST.			1676	-0,270	ELAST.			1677	-0,269	ELAST.					
1678	-0,273	ELAST.			1679	-0,273	ELAST.			1680	-0,269	ELAST.					
1681	-0,272	ELAST.			1682	-0,268	ELAST.			1683	-0,268	ELAST.					
1684	-0,272	ELAST.			1685	-0,272	ELAST.			1686	-0,268	ELAST.					
1687	-0,268	ELAST.			1688	-0,271	ELAST.			1689	-0,272	ELAST.					
1690	-0,267	ELAST.			1691	-0,271	ELAST.			1692	-0,285	ELAST.					
1693	-0,284	ELAST.			1694	-0,287	ELAST.			1695	-0,288	ELAST.					
1696	-0,287	ELAST.			1697	-0,283	ELAST.			1698	-0,283	ELAST.					
1699	-0,286	ELAST.			1700	-0,282	ELAST.			1701	-0,286	ELAST.					
1702	-0,285	ELAST.			1703	-0,282	ELAST.			1704	-0,285	ELAST.					
1705	-0,281	ELAST.			1706	-0,281	ELAST.			1707	-0,284	ELAST.					
1708	-0,284	ELAST.			1709	-0,280	ELAST.			1710	-0,284	ELAST.					
1711	-0,280	ELAST.			1712	-0,280	ELAST.			1713	-0,283	ELAST.					
1714	-0,283	ELAST.			1715	-0,279	ELAST.			1716	-0,280	ELAST.					
1717	-0,283	ELAST.			1718	-0,283	ELAST.			1719	-0,279	ELAST.					
1720	-0,283	ELAST.			1721	-0,279	ELAST.			1722	-0,279	ELAST.					
1723	-0,283	ELAST.			1724	-0,267	ELAST.			1725	-0,271	ELAST.					
1726	-0,268	ELAST.			1727	-0,267	ELAST.			1728	-0,272	ELAST.					
1729	-0,272	ELAST.			1730	-0,268	ELAST.			1731	-0,272	ELAST.					
1732	-0,268	ELAST.			1733	-0,272	ELAST.			1734	-0,268	ELAST.					
1735	-0,268	ELAST.			1736	-0,272	ELAST.			1737	-0,272	ELAST.					
1738	-0,267	ELAST.			1739	-0,267	ELAST.			1740	-0,272	ELAST.					
1741	-0,272	ELAST.			1742	-0,267	ELAST.			1743	-0,271	ELAST.					
1744	-0,267	ELAST.			1745	-0,271	ELAST.			1746	-0,267	ELAST.					
1747	-0,271	ELAST.			1748	-0,266	ELAST.			1749	-0,266	ELAST.					
1750	-0,271	ELAST.			1751	-0,271	ELAST.			1752	-0,266	ELAST.					
1753	-0,270	ELAST.			1754	-0,266	ELAST.			1755	-0,270	ELAST.					
1756	-0,279	ELAST.			1757	-0,283	ELAST.			1758	-0,280	ELAST.					
1759	-0,284	ELAST.			1760	-0,284	ELAST.			1761	-0,280	ELAST.					

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/1																	
DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE		
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl			
1762	-0,280	ELAST.			1763	-0,284	ELAST.			1764	-0,280	ELAST.					
1765	-0,284	ELAST.			1766	-0,284	ELAST.			1767	-0,284	ELAST.					
1768	-0,280	ELAST.			1769	-0,280	ELAST.			1770	-0,280	ELAST.					
1771	-0,284	ELAST.			1772	-0,284	ELAST.			1773	-0,280	ELAST.					
1774	-0,284	ELAST.			1775	-0,280	ELAST.			1776	-0,280	ELAST.					
1777	-0,284	ELAST.			1778	-0,284	ELAST.			1779	-0,279	ELAST.					
1780	-0,283	ELAST.			1781	-0,279	ELAST.			1782	-0,283	ELAST.					
1783	-0,279	ELAST.			1784	-0,283	ELAST.			1785	-0,279	ELAST.					
1786	-0,279	ELAST.			1787	-0,283	ELAST.			1788	-0,224	ELAST.					
1789	-0,229	ELAST.			1790	-0,224	ELAST.			1791	-0,223	ELAST.					
1792	-0,228	ELAST.			1793	-0,228	ELAST.			1794	-0,227	ELAST.					
1795	-0,222	ELAST.			1796	-0,222	ELAST.			1797	-0,227	ELAST.					
1798	-0,221	ELAST.			1799	-0,226	ELAST.			1800	-0,221	ELAST.					
1801	-0,225	ELAST.			1802	-0,220	ELAST.			1803	-0,225	ELAST.					
1804	-0,224	ELAST.			1805	-0,219	ELAST.			1806	-0,223	ELAST.					
1807	-0,219	ELAST.			1808	-0,218	ELAST.			1809	-0,223	ELAST.					
1810	-0,218	ELAST.			1811	-0,217	ELAST.			1812	-0,222	ELAST.					
1813	-0,223	ELAST.			1814	-0,217	ELAST.			1815	-0,217	ELAST.					
1816	-0,222	ELAST.			1817	-0,222	ELAST.			1818	-0,217	ELAST.					
1819	-0,222	ELAST.			1820	-0,238	ELAST.			1821	-0,243	ELAST.					
1822	-0,237	ELAST.			1823	-0,238	ELAST.			1824	-0,242	ELAST.					
1825	-0,242	ELAST.			1826	-0,236	ELAST.			1827	-0,241	ELAST.					
1828	-0,236	ELAST.			1829	-0,235	ELAST.			1830	-0,240	ELAST.					
1831	-0,240	ELAST.			1832	-0,235	ELAST.			1833	-0,239	ELAST.					
1834	-0,234	ELAST.			1835	-0,239	ELAST.			1836	-0,257	ELAST.					
1837	-0,252	ELAST.			1838	-0,255	ELAST.			1839	-0,251	ELAST.					
1840	-0,251	ELAST.			1841	-0,256	ELAST.			1842	-0,254	ELAST.					
1843	-0,250	ELAST.			1844	-0,250	ELAST.			1845	-0,255	ELAST.					
1846	-0,254	ELAST.			1847	-0,249	ELAST.			1848	-0,253	ELAST.					
1849	-0,248	ELAST.			1850	-0,233	ELAST.			1851	-0,238	ELAST.					
1852	-0,232	ELAST.			1853	-0,233	ELAST.			1854	-0,238	ELAST.					
1855	-0,237	ELAST.			1856	-0,232	ELAST.			1857	-0,237	ELAST.					
1858	-0,237	ELAST.			1859	-0,232	ELAST.			1860	-0,236	ELAST.					
1861	-0,232	ELAST.			1862	-0,236	ELAST.			1863	-0,231	ELAST.					
1864	-0,252	ELAST.			1865	-0,247	ELAST.			1866	-0,248	ELAST.					
1867	-0,253	ELAST.			1868	-0,252	ELAST.			1869	-0,247	ELAST.					
1870	-0,251	ELAST.			1871	-0,246	ELAST.			1872	-0,247	ELAST.					
1873	-0,251	ELAST.			1874	-0,251	ELAST.			1875	-0,246	ELAST.					
1876	-0,246	ELAST.			1877	-0,251	ELAST.			1878	-0,231	ELAST.					
1879	-0,236	ELAST.			1880	-0,250	ELAST.			1881	-0,246	ELAST.					
1882	-0,216	ELAST.			1883	-0,216	ELAST.			1884	-0,221	ELAST.					
1885	-0,221	ELAST.			1886	-0,217	ELAST.			1887	-0,221	ELAST.					
1888	-0,216	ELAST.			1889	-0,221	ELAST.			1890	-0,216	ELAST.					
1891	-0,221	ELAST.			1892	-0,216	ELAST.			1893	-0,221	ELAST.					
1894	-0,221	ELAST.			1895	-0,216	ELAST.			1896	-0,216	ELAST.					
1897	-0,221	ELAST.			1898	-0,216	ELAST.			1899	-0,221	ELAST.					
1900	-0,216	ELAST.			1901	-0,221	ELAST.			1902	-0,216	ELAST.					
1903	-0,221	ELAST.			1904	-0,216	ELAST.			1905	-0,221	ELAST.					
1906	-0,221	ELAST.			1907	-0,216	ELAST.			1908	-0,231	ELAST.					
1909	-0,236	ELAST.			1910	-0,231	ELAST.			1911	-0,231	ELAST.					
1912	-0,236	ELAST.			1913	-0,236	ELAST.			1914	-0,236	ELAST.					
1915	-0,231	ELAST.			1916	-0,231	ELAST.			1917	-0,231	ELAST.					
1918	-0,236	ELAST.			1919	-0,236	ELAST.			1920	-0,231	ELAST.					
1921	-0,231	ELAST.			1922	-0,236	ELAST.			1923	-0,236	ELAST.					
1924	-0,250	ELAST.			1925	-0,246	ELAST.			1926	-0,246	ELAST.					
1927	-0,250	ELAST.			1928	-0,250	ELAST.			1929	-0,246	ELAST.					
1930	-0,246	ELAST.			1931	-0,250	ELAST.			1932	-0,250	ELAST.					
1933	-0,246	ELAST.			1934	-0,250	ELAST.			1935	-0,246	ELAST.					
1936	-0,246	ELAST.			1937	-0,250	ELAST.			1938	-0,236	ELAST.					
1939	-0,231	ELAST.			1940	-0,236	ELAST.			1941	-0,231	ELAST.					
1942	-0,236	ELAST.			1943	-0,231	ELAST.			1944	-0,236	ELAST.					
1945	-0,231	ELAST.			1946	-0,231	ELAST.			1947	-0,236	ELAST.					
1948	-0,246	ELAST.			1949	-0,246	ELAST.			1950	-0,250	ELAST.					
1951	-0,250	ELAST.			1952	-0,250	ELAST.			1953	-0,246	ELAST.					
1954	-0,246	ELAST.			1955	-0,250	ELAST.			1956	-0,250	ELAST.					
1957	-0,246	ELAST.			1958	-0,246	ELAST.			1959	-0,250	ELAST.					
1960	-0,246	ELAST.			1961	-0,250	ELAST.			1962	-0,265	ELAST.					
1963	-0,270	ELAST.			1964	-0,264	ELAST.			1965	-0,269	ELAST.					
1966	-0,269	ELAST.			1967	-0,265	ELAST.			1968	-0,264	ELAST.					
1969	-0,268	ELAST.			1970	-0,268	ELAST.			1971	-0,263	ELAST.					
1972	-0,267	ELAST.			1973	-0,263	ELAST.			1974	-0,262	ELAST.					
1975	-0,267	ELAST.			1976	-0,262	ELAST.			1977	-0,266	ELAST.					
1978	-0,261	ELAST.			1979	-0,261	ELAST.			1980	-0,265	ELAST.					
1981	-0,266	ELAST.			1982	-0,261	ELAST.			1983	-0,265	ELAST.					
1984	-0,260	ELAST.			1985	-0,265	ELAST.			1986	-0,260	ELAST.					
1987	-0,265	ELAST.			1988	-0,260	ELAST.			1989	-0,260	ELAST.					
1990	-0,264	ELAST.			1991	-0,264	ELAST.			1992	-0,260	ELAST.					
1993	-0,264	ELAST.			1994	-0,260	ELAST.			1995	-0,264	ELAST.					
1996	-0,278	ELAST.			1997	-0,283	ELAST.			1998	-0,282	ELAST.					
1999	-0,282	ELAST.			2000	-0,277	ELAST.			2001	-0,278	ELAST.					
2002	-0,277	ELAST.			2003	-0,276	ELAST.			2004	-0,281	ELAST.					
2005	-0,281	ELAST.			2006	-0,280	ELAST.			2007	-0,276	ELAST.					
2008	-0,280	ELAST.			2009	-0,276	ELAST.			2010	-0,275	ELAST.					
2011	-0,280	ELAST.			2012	-0,279	ELAST.			2013	-0,275	ELAST.					
2014	-0,279	ELAST.			2015	-0,274	ELAST.			2016	-0,274	ELAST.					
2017	-0,279	ELAST.			2018	-0,278	ELAST.			2019	-0,274	ELAST.					
2020	-0,278	ELAST.			2021	-0,274	ELAST.			2022	-0,278	ELAST.					
2023	-0,273	ELAST.			2024	-0,278	ELAST.			2025	-0,273	ELAST.					
2026	-0,273	ELAST.			2027	-0,278	ELAST.			2028	-0,260	ELAST.					
2029	-0,264	ELAST.			2030	-0,260	ELAST.			2031	-0,260	ELAST.					

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/1																	
DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE		
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl			
2032	-0,264	ELAST.			2033	-0,264	ELAST.			2034	-0,259	ELAST.					
2035	-0,264	ELAST.			2036	-0,259	ELAST.			2037	-0,264	ELAST.					
2038	-0,259	ELAST.			2039	-0,259	ELAST.			2040	-0,264	ELAST.					
2041	-0,264	ELAST.			2042	-0,259	ELAST.			2043	-0,259	ELAST.					
2044	-0,263	ELAST.			2045	-0,263	ELAST.			2046	-0,259	ELAST.					
2047	-0,263	ELAST.			2048	-0,259	ELAST.			2049	-0,263	ELAST.					
2050	-0,263	ELAST.			2051	-0,259	ELAST.			2052	-0,263	ELAST.					
2053	-0,259	ELAST.			2054	-0,273	ELAST.			2055	-0,277	ELAST.					
2056	-0,273	ELAST.			2057	-0,273	ELAST.			2058	-0,277	ELAST.					
2059	-0,277	ELAST.			2060	-0,277	ELAST.			2061	-0,273	ELAST.					
2062	-0,273	ELAST.			2063	-0,272	ELAST.			2064	-0,277	ELAST.					
2065	-0,277	ELAST.			2066	-0,276	ELAST.			2067	-0,272	ELAST.					
2068	-0,272	ELAST.			2069	-0,277	ELAST.			2070	-0,272	ELAST.					
2071	-0,276	ELAST.			2072	-0,276	ELAST.			2073	-0,272	ELAST.					
2074	-0,276	ELAST.			2075	-0,271	ELAST.			2076	-0,271	ELAST.					
2077	-0,275	ELAST.			2078	-0,275	ELAST.			2079	-0,271	ELAST.					
2080	-0,245	ELAST.			2081	-0,248	ELAST.			2082	-0,234	ELAST.					
2083	-0,233	ELAST.			2084	-0,231	ELAST.			2085	-0,232	ELAST.					
2086	-0,259	ELAST.			2087	-0,256	ELAST.			2088	-0,263	ELAST.					
2089	-0,266	ELAST.			2090	-0,269	ELAST.			2091	-0,224	ELAST.					
2092	-0,224	ELAST.			2093	-0,223	ELAST.			2094	-0,223	ELAST.					
2095	-0,223	ELAST.			2096	-0,221	ELAST.			2097	-0,221	ELAST.					
2098	-0,221	ELAST.			2099	-0,276	ELAST.			2100	-0,279	ELAST.					
2101	-0,282	ELAST.			2102	-0,285	ELAST.			2103	-0,289	ELAST.					
2104	-0,292	ELAST.			2105	-0,295	ELAST.			2106	-0,294	ELAST.					
2107	-0,294	ELAST.			2108	-0,292	ELAST.			2109	-0,292	ELAST.					
2110	-0,293	ELAST.			2111	-0,291	ELAST.			2112	-0,291	ELAST.					
2113	-0,291	ELAST.			2114	-0,290	ELAST.			2115	-0,291	ELAST.					
2116	-0,290	ELAST.			2117	-0,290	ELAST.			2118	-0,290	ELAST.					
2119	-0,291	ELAST.			2120	-0,291	ELAST.			2121	-0,291	ELAST.					
2122	-0,291	ELAST.			2123	-0,291	ELAST.			2124	-0,291	ELAST.					
2125	-0,292	ELAST.			2126	-0,292	ELAST.			2127	-0,292	ELAST.					
2128	-0,292	ELAST.			2129	-0,292	ELAST.			2130	-0,292	ELAST.					
2131	-0,291	ELAST.			2132	-0,291	ELAST.			2133	-0,291	ELAST.					
2134	-0,291	ELAST.			2135	-0,291	ELAST.			2136	-0,291	ELAST.					
2137	-0,220	ELAST.			2138	-0,219	ELAST.			2139	-0,219	ELAST.					
2140	-0,219	ELAST.			2141	-0,218	ELAST.			2142	-0,218	ELAST.					
2143	-0,212	ELAST.			2144	-0,212	ELAST.			2145	-0,212	ELAST.					
2146	-0,212	ELAST.			2147	-0,212	ELAST.			2148	-0,211	ELAST.					
2149	-0,211	ELAST.			2150	-0,211	ELAST.			2151	-0,211	ELAST.					
2152	-0,221	ELAST.			2153	-0,216	ELAST.			2154	-0,221	ELAST.					
2155	-0,216	ELAST.			2156	-0,226	ELAST.			2157	-0,226	ELAST.					
2158	-0,231	ELAST.			2159	-0,231	ELAST.			2160	-0,236	ELAST.					
2161	-0,236	ELAST.			2162	-0,241	ELAST.			2163	-0,241	ELAST.					
2164	-0,246	ELAST.			2165	-0,250	ELAST.			2166	-0,290	ELAST.					
2167	-0,290	ELAST.			2168	-0,291	ELAST.			2169	-0,290	ELAST.					
2170	-0,289	ELAST.			2171	-0,289	ELAST.			2172	-0,289	ELAST.					
2173	-0,288	ELAST.			2174	-0,287	ELAST.			2175	-0,287	ELAST.					
2176	-0,288	ELAST.			2177	-0,286	ELAST.			2178	-0,286	ELAST.					
2179	-0,286	ELAST.			2180	-0,286	ELAST.			2181	-0,255	ELAST.					
2182	-0,267	ELAST.			2183	-0,286	ELAST.			2184	-0,285	ELAST.					
2185	-0,285	ELAST.			2186	-0,285	ELAST.			2187	-0,285	ELAST.					
2188	-0,284	ELAST.			2189	-0,284	ELAST.			2190	-0,284	ELAST.					
2191	-0,271	ELAST.			2192	-0,275	ELAST.			2193	-0,283	ELAST.					
2194	-0,284	ELAST.			2195	-0,283	ELAST.			2196	-0,282	ELAST.					
2197	-0,282	ELAST.			2198	-0,240	ELAST.			2199	-0,252	ELAST.					
2200	-0,240	ELAST.			2201	-0,259	ELAST.			2202	-0,255	ELAST.					
2203	-0,252	ELAST.			2204	-0,235	ELAST.			2205	-0,250	ELAST.					
2206	-0,249	ELAST.			2207	-0,273	ELAST.			2208	-0,269	ELAST.					
2209	-0,279	ELAST.			2210	-0,266	ELAST.			2211	-0,264	ELAST.					
2212	-0,277	ELAST.			2213	-0,275	ELAST.			2214	-0,263	ELAST.					
2215	-0,276	ELAST.			2216	-0,272	ELAST.			2217	-0,262	ELAST.					
2218	-0,275	ELAST.			2219	-0,229	ELAST.			2220	-0,243	ELAST.					
2221	-0,211	ELAST.			2222	-0,226	ELAST.			2223	-0,269	ELAST.					
2224	-0,257	ELAST.			2225	-0,255	ELAST.			2226	-0,270	ELAST.					
2227	-0,255	ELAST.			2228	-0,268	ELAST.			2229	-0,279	ELAST.					
2230	-0,238	ELAST.			2231	-0,239	ELAST.			2232	-0,238	ELAST.					
2233	-0,237	ELAST.			2234	-0,236	ELAST.			2235	-0,235	ELAST.					
2236	-0,230	ELAST.			2237	-0,229	ELAST.			2238	-0,228	ELAST.					
2239	-0,227	ELAST.			2240	-0,226	ELAST.			2241	-0,225	ELAST.					
2242	-0,225	ELAST.			2243	-0,222	ELAST.			2244	-0,222	ELAST.					
2245	-0,220	ELAST.			2246	-0,220	ELAST.			2247	-0,220	ELAST.					
2248	-0,220	ELAST.			2249	-0,293	ELAST.			2250	-0,290	ELAST.					
2251	-0,217	ELAST.			2252	-0,216	ELAST.			2253	-0,215	ELAST.					
2254	-0,216	ELAST.			2255	-0,214	ELAST.			2256	-0,213	ELAST.					
2257	-0,213	ELAST.			2258	-0,211	ELAST.			2259	-0,211	ELAST.					
2260	-0,211	ELAST.			2261	-0,241	ELAST.			2262	-0,245	ELAST.					
2263	-0,250	ELAST.			2264	-0,287	ELAST.			2265	-0,287	ELAST.					
2266	-0,254	ELAST.			2267	-0,258	ELAST.			2268	-0,262	ELAST.					
2269	-0,266	ELAST.			2270	-0,270	ELAST.			2271	-0,274	ELAST.					
2272	-0,283	ELAST.			2273	-0,278	ELAST.			2274	-0,220	ELAST.					
2275	-0,214	ELAST.			2276	-0,211	ELAST.			2277	-0,212	ELAST.					
2278	-0,212	ELAST.			2279	-0,211	ELAST.			2280	-0,211	ELAST.					

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - MOLTIPLICATORI DI COLLASSO - SLD										
Comb N.ro	DRENATE				NON DRENATE				RISULTATI	
	Risult (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%Pl. Moll	Risult (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%Pl. Moll	Moltip. Minimo	STATUS (m)
A1 / 1	8062	8062	1,000	0					1,000	OK
A1 / 2	7922	7922	1,000	0						OK
A1 / 3	8104	8104	1,000	0						OK
A1 / 4	7964	7964	1,000	0						OK
A1 / 5	7910	7910	1,000	0						OK
A1 / 6	8118	8118	1,000	0						OK
A1 / 7	7978	7978	1,000	0						OK
A1 / 8	7933	7933	1,000	0						OK
A1 / 9	8082	8082	1,000	0						OK
A1 / 10	7943	7943	1,000	0						OK
A1 / 11	7874	7874	1,000	0						OK
A1 / 12	8090	8090	1,000	0						OK
A1 / 13	7950	7950	1,000	0						OK
A1 / 14	7887	7887	1,000	0						OK
A1 / 15	8104	8104	1,000	0						OK
A1 / 16	7964	7964	1,000	0						OK
A1 / 17	7910	7910	1,000	0						OK
A1 / 18	8118	8118	1,000	0						OK
A1 / 19	7978	7978	1,000	0						OK
A1 / 20	7933	7933	1,000	0						OK
A1 / 21	8082	8082	1,000	0						OK
A1 / 22	7943	7943	1,000	0						OK
A1 / 23	7874	7874	1,000	0						OK
A1 / 24	8090	8090	1,000	0						OK
A1 / 25	7950	7950	1,000	0						OK
A1 / 26	7887	7887	1,000	0						OK
A1 / 27	7882	7882	1,000	0						OK
A1 / 28	7896	7896	1,000	0						OK
A1 / 29	7861	7861	1,000	0						OK
A1 / 30	7868	7868	1,000	0						OK
A1 / 31	8104	8104	1,000	0						OK
A1 / 32	7964	7964	1,000	0						OK
A1 / 33	7910	7910	1,000	0						OK
A1 / 34	8118	8118	1,000	0						OK
A1 / 35	7978	7978	1,000	0						OK
A1 / 36	7933	7933	1,000	0						OK
A1 / 37	8082	8082	1,000	0						OK
A1 / 38	7943	7943	1,000	0						OK
A1 / 39	7874	7874	1,000	0						OK
A1 / 40	8090	8090	1,000	0						OK
A1 / 41	7950	7950	1,000	0						OK
A1 / 42	7887	7887	1,000	0						OK
A1 / 43	7882	7882	1,000	0						OK
A1 / 44	7896	7896	1,000	0						OK
A1 / 45	7861	7861	1,000	0						OK
A1 / 46	7868	7868	1,000	0						OK
A1 / 47	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 48	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 49	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 50	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 51	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 52	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 53	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 54	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 55	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 56	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 57	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 58	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 59	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 60	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 61	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 62	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 63	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 64	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 65	5787	5787	1,000	0						OK

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - MOLTIPLICATORI DI COLLASSO - SLD

Comb N.ro	DRENATE				NON DRENATE				RISULTATI	
	Risult (t)	Resist (t)	Moltipl. Collasso	%Pl. Moll	Risult (t)	Resist (t)	Moltipl. Collasso	%Pl. Moll	Moltipl. Minimo	STATUS (m)
A1 / 66	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 67	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 68	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 69	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 70	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 71	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 72	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 73	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 74	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 75	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 76	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 77	5787	5787	1,000	0						OK
A1 / 78	5787	5787	1,000	0						OK

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: SLD/1

Nodo3d N.ro	DRENATE		NON DRENATE		Nodo3d N.ro	DRENATE		NON DRENATE		Nodo3d N.ro	DRENATE		NON DRENATE	
	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl		SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl		SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl
1	-0,292	ELAST.			2	-0,292	ELAST.			5	-0,289	ELAST.		
7	-0,287	ELAST.			9	-0,288	ELAST.			11	-0,288	ELAST.		
13	-0,288	ELAST.			15	-0,288	ELAST.			16	-0,287	ELAST.		
19	-0,287	ELAST.			20	-0,285	ELAST.			23	-0,283	ELAST.		
25	-0,282	ELAST.			27	-0,281	ELAST.			29	-0,281	ELAST.		
31	-0,279	ELAST.			32	-0,279	ELAST.			35	-0,282	ELAST.		
37	-0,272	ELAST.			38	-0,272	ELAST.			39	-0,271	ELAST.		
47	-0,269	ELAST.			49	-0,270	ELAST.			50	-0,269	ELAST.		
55	-0,268	ELAST.			56	-0,268	ELAST.			57	-0,266	ELAST.		
65	-0,267	ELAST.			66	-0,266	ELAST.			70	-0,265	ELAST.		
71	-0,265	ELAST.			72	-0,264	ELAST.			73	-0,264	ELAST.		
86	-0,265	ELAST.			87	-0,264	ELAST.			88	-0,264	ELAST.		
89	-0,264	ELAST.			90	-0,264	ELAST.			101	-0,264	ELAST.		
102	-0,264	ELAST.			103	-0,264	ELAST.			105	-0,261	ELAST.		
106	-0,258	ELAST.			109	-0,258	ELAST.			110	-0,256	ELAST.		
111	-0,256	ELAST.			120	-0,257	ELAST.			121	-0,257	ELAST.		
127	-0,256	ELAST.			128	-0,255	ELAST.			129	-0,255	ELAST.		
137	-0,256	ELAST.			138	-0,256	ELAST.			144	-0,255	ELAST.		
145	-0,255	ELAST.			146	-0,255	ELAST.			154	-0,255	ELAST.		
155	-0,255	ELAST.			161	-0,255	ELAST.			163	-0,261	ELAST.		
165	-0,267	ELAST.			166	-0,276	ELAST.			172	-0,268	ELAST.		
173	-0,273	ELAST.			176	-0,267	ELAST.			177	-0,264	ELAST.		
178	-0,255	ELAST.			186	-0,262	ELAST.			187	-0,258	ELAST.		
193	-0,268	ELAST.			195	-0,274	ELAST.			196	-0,271	ELAST.		
199	-0,268	ELAST.			201	-0,251	ELAST.			202	-0,247	ELAST.		
205	-0,246	ELAST.			206	-0,242	ELAST.			209	-0,261	ELAST.		
211	-0,263	ELAST.			213	-0,264	ELAST.			214	-0,263	ELAST.		
215	-0,263	ELAST.			228	-0,263	ELAST.			229	-0,263	ELAST.		
230	-0,264	ELAST.			237	-0,266	ELAST.			238	-0,271	ELAST.		
240	-0,253	ELAST.			242	-0,258	ELAST.			244	-0,255	ELAST.		
245	-0,255	ELAST.			246	-0,255	ELAST.			255	-0,255	ELAST.		
256	-0,255	ELAST.			262	-0,259	ELAST.			269	-0,260	ELAST.		
270	-0,265	ELAST.			274	-0,271	ELAST.			275	-0,269	ELAST.		
276	-0,269	ELAST.			285	-0,270	ELAST.			286	-0,270	ELAST.		
290	-0,268	ELAST.			292	-0,268	ELAST.			293	-0,267	ELAST.		
294	-0,267	ELAST.			303	-0,267	ELAST.			304	-0,267	ELAST.		
310	-0,246	ELAST.			311	-0,245	ELAST.			312	-0,245	ELAST.		
313	-0,244	ELAST.			314	-0,244	ELAST.			315	-0,243	ELAST.		
329	-0,242	ELAST.			330	-0,241	ELAST.			331	-0,240	ELAST.		
342	-0,242	ELAST.			343	-0,241	ELAST.			344	-0,240	ELAST.		
346	-0,240	ELAST.			347	-0,240	ELAST.			348	-0,240	ELAST.		
349	-0,240	ELAST.			357	-0,240	ELAST.			363	-0,240	ELAST.		
364	-0,240	ELAST.			369	-0,233	ELAST.			370	-0,236	ELAST.		
371	-0,239	ELAST.			372	-0,243	ELAST.			385	-0,250	ELAST.		
386	-0,254	ELAST.			387	-0,257	ELAST.			394	-0,240	ELAST.		
395	-0,240	ELAST.			396	-0,240	ELAST.			404	-0,240	ELAST.		
405	-0,240	ELAST.			406	-0,240	ELAST.			413	-0,253	ELAST.		
414	-0,250	ELAST.			415	-0,247	ELAST.			416	-0,243	ELAST.		
425	-0,232	ELAST.			426	-0,232	ELAST.			427	-0,231	ELAST.		
428	-0,230	ELAST.			429	-0,230	ELAST.			440	-0,229	ELAST.		
441	-0,227	ELAST.			442	-0,227	ELAST.			453	-0,228	ELAST.		
454	-0,228	ELAST.			455	-0,226	ELAST.			457	-0,241	ELAST.		
458	-0,240	ELAST.			459	-0,238	ELAST.			460	-0,237	ELAST.		
473	-0,240	ELAST.			474	-0,239	ELAST.			475	-0,236	ELAST.		
477	-0,235	ELAST.			478	-0,235	ELAST.			479	-0,234	ELAST.		
480	-0,234	ELAST.			494	-0,234	ELAST.			495	-0,234	ELAST.		
496	-0,233	ELAST.			497	-0,233	ELAST.			498	-0,233	ELAST.		
506	-0,233	ELAST.			508	-0,226	ELAST.			510	-0,226	ELAST.		
512	-0,236	ELAST.			513	-0,233	ELAST.			514	-0,229	ELAST.		
515	-0,225	ELAST.			525	-0,226	ELAST.			526	-0,225	ELAST.		
527	-0,225	ELAST.			539	-0,225	ELAST.			540	-0,225	ELAST.		
541	-0,229	ELAST.			542	-0,233	ELAST.			543	-0,236	ELAST.		
552	-0,244	ELAST.			553	-0,248	ELAST.			554	-0,252	ELAST.		
561	-0,249	ELAST.			563	-0,225	ELAST.			565	-0,222	ELAST.		
566	-0,227	ELAST.			572	-0,214	ELAST.			574	-0,213	ELAST.		

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: SLD/1																	
		DRENATE		NON DRENATE				DRENATE		NON DRENATE				DRENATE		NON DRENATE	
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl
576	-0,242	ELAST.			578	-0,237	ELAST.			580	-0,232	ELAST.			580	-0,232	ELAST.
582	-0,227	ELAST.			584	-0,223	ELAST.			586	-0,219	ELAST.			586	-0,219	ELAST.
588	-0,215	ELAST.			590	-0,214	ELAST.			592	-0,233	ELAST.			592	-0,233	ELAST.
598	-0,275	ELAST.			600	-0,276	ELAST.			601	-0,276	ELAST.			601	-0,276	ELAST.
602	-0,276	ELAST.			611	-0,275	ELAST.			612	-0,275	ELAST.			612	-0,275	ELAST.
616	-0,275	ELAST.			617	-0,275	ELAST.			618	-0,276	ELAST.			618	-0,276	ELAST.
626	-0,275	ELAST.			627	-0,276	ELAST.			631	-0,276	ELAST.			631	-0,276	ELAST.
632	-0,275	ELAST.			633	-0,275	ELAST.			641	-0,275	ELAST.			641	-0,275	ELAST.
642	-0,275	ELAST.			646	-0,278	ELAST.			647	-0,278	ELAST.			647	-0,278	ELAST.
648	-0,276	ELAST.			656	-0,277	ELAST.			657	-0,276	ELAST.			657	-0,276	ELAST.
661	-0,281	ELAST.			662	-0,280	ELAST.			670	-0,280	ELAST.			670	-0,280	ELAST.
671	-0,279	ELAST.			674	-0,257	ELAST.			675	-0,256	ELAST.			675	-0,256	ELAST.
685	-0,255	ELAST.			686	-0,254	ELAST.			687	-0,273	ELAST.			687	-0,273	ELAST.
689	-0,260	ELAST.			690	-0,259	ELAST.			700	-0,259	ELAST.			700	-0,259	ELAST.
701	-0,258	ELAST.			702	-0,253	ELAST.			703	-0,252	ELAST.			703	-0,252	ELAST.
704	-0,250	ELAST.			705	-0,250	ELAST.			718	-0,251	ELAST.			718	-0,251	ELAST.
719	-0,251	ELAST.			720	-0,249	ELAST.			721	-0,249	ELAST.			721	-0,249	ELAST.
731	-0,249	ELAST.			732	-0,249	ELAST.			733	-0,249	ELAST.			733	-0,249	ELAST.
734	-0,248	ELAST.			735	-0,248	ELAST.			736	-0,247	ELAST.			736	-0,247	ELAST.
749	-0,248	ELAST.			750	-0,248	ELAST.			751	-0,247	ELAST.			751	-0,247	ELAST.
752	-0,247	ELAST.			753	-0,247	ELAST.			754	-0,246	ELAST.			754	-0,246	ELAST.
764	-0,251	ELAST.			1286	-0,295	ELAST.			1287	-0,241	ELAST.			1287	-0,241	ELAST.
1288	-0,211	ELAST.			1289	-0,282	ELAST.			1290	-0,291	ELAST.			1290	-0,291	ELAST.
1291	-0,291	ELAST.			1292	-0,290	ELAST.			1293	-0,289	ELAST.			1293	-0,289	ELAST.
1294	-0,289	ELAST.			1295	-0,288	ELAST.			1296	-0,288	ELAST.			1296	-0,288	ELAST.
1297	-0,288	ELAST.			1298	-0,287	ELAST.			1299	-0,287	ELAST.			1299	-0,287	ELAST.
1300	-0,287	ELAST.			1301	-0,287	ELAST.			1302	-0,288	ELAST.			1302	-0,288	ELAST.
1303	-0,288	ELAST.			1304	-0,288	ELAST.			1305	-0,288	ELAST.			1305	-0,288	ELAST.
1306	-0,288	ELAST.			1307	-0,288	ELAST.			1308	-0,287	ELAST.			1308	-0,287	ELAST.
1309	-0,287	ELAST.			1310	-0,286	ELAST.			1311	-0,286	ELAST.			1311	-0,286	ELAST.
1312	-0,285	ELAST.			1313	-0,284	ELAST.			1314	-0,284	ELAST.			1314	-0,284	ELAST.
1315	-0,284	ELAST.			1316	-0,283	ELAST.			1317	-0,283	ELAST.			1317	-0,283	ELAST.
1318	-0,283	ELAST.			1319	-0,282	ELAST.			1320	-0,282	ELAST.			1320	-0,282	ELAST.
1321	-0,282	ELAST.			1322	-0,282	ELAST.			1323	-0,282	ELAST.			1323	-0,282	ELAST.
1324	-0,281	ELAST.			1325	-0,284	ELAST.			1326	-0,287	ELAST.			1326	-0,287	ELAST.
1327	-0,289	ELAST.			1328	-0,261	ELAST.			1329	-0,260	ELAST.			1329	-0,260	ELAST.
1330	-0,260	ELAST.			1331	-0,259	ELAST.			1332	-0,275	ELAST.			1332	-0,275	ELAST.
1333	-0,277	ELAST.			1334	-0,279	ELAST.			1335	-0,276	ELAST.			1335	-0,276	ELAST.
1336	-0,273	ELAST.			1337	-0,270	ELAST.			1338	-0,271	ELAST.			1338	-0,271	ELAST.
1339	-0,275	ELAST.			1340	-0,278	ELAST.			1341	-0,273	ELAST.			1341	-0,273	ELAST.
1342	-0,273	ELAST.			1343	-0,272	ELAST.			1344	-0,272	ELAST.			1344	-0,272	ELAST.
1345	-0,250	ELAST.			1346	-0,249	ELAST.			1347	-0,248	ELAST.			1347	-0,248	ELAST.
1348	-0,245	ELAST.			1349	-0,244	ELAST.			1350	-0,243	ELAST.			1350	-0,243	ELAST.
1351	-0,264	ELAST.			1352	-0,267	ELAST.			1353	-0,270	ELAST.			1353	-0,270	ELAST.
1354	-0,262	ELAST.			1355	-0,262	ELAST.			1356	-0,262	ELAST.			1356	-0,262	ELAST.
1357	-0,277	ELAST.			1358	-0,280	ELAST.			1359	-0,284	ELAST.			1359	-0,284	ELAST.
1360	-0,288	ELAST.			1361	-0,288	ELAST.			1362	-0,288	ELAST.			1362	-0,288	ELAST.
1363	-0,288	ELAST.			1364	-0,288	ELAST.			1365	-0,245	ELAST.			1365	-0,245	ELAST.
1366	-0,248	ELAST.			1367	-0,250	ELAST.			1368	-0,250	ELAST.			1368	-0,250	ELAST.
1369	-0,252	ELAST.			1370	-0,255	ELAST.			1371	-0,253	ELAST.			1371	-0,253	ELAST.
1372	-0,256	ELAST.			1373	-0,259	ELAST.			1374	-0,269	ELAST.			1374	-0,269	ELAST.
1375	-0,269	ELAST.			1376	-0,269	ELAST.			1377	-0,268	ELAST.			1377	-0,268	ELAST.
1378	-0,268	ELAST.			1379	-0,268	ELAST.			1380	-0,268	ELAST.			1380	-0,268	ELAST.
1381	-0,268	ELAST.			1382	-0,281	ELAST.			1383	-0,280	ELAST.			1383	-0,280	ELAST.
1384	-0,280	ELAST.			1385	-0,280	ELAST.			1386	-0,279	ELAST.			1386	-0,279	ELAST.
1387	-0,240	ELAST.			1388	-0,240	ELAST.			1389	-0,240	ELAST.			1389	-0,240	ELAST.
1390	-0,240	ELAST.			1391	-0,226	ELAST.			1392	-0,226	ELAST.			1392	-0,226	ELAST.
1393	-0,226	ELAST.			1394	-0,226	ELAST.			1395	-0,237	ELAST.			1395	-0,237	ELAST.
1396	-0,237	ELAST.			1397	-0,236	ELAST.			1398	-0,236	ELAST.			1398	-0,236	ELAST.
1399	-0,226	ELAST.			1400	-0,226	ELAST.			1401	-0,226	ELAST.			1401	-0,226	ELAST.
1402	-0,226	ELAST.			1403	-0,239	ELAST.			1404	-0,242	ELAST.			1404	-0,242	ELAST.
1405	-0,246	ELAST.			1406	-0,230	ELAST.			1407	-0,220	ELAST.			1407	-0,220	ELAST.
1408	-0,219	ELAST.			1409	-0,246	ELAST.			1410	-0,241	ELAST.			1410	-0,241	ELAST.
1411	-0,240	ELAST.			1412	-0,239	ELAST.			1413	-0,238	ELAST.			1413	-0,238	ELAST.
1414	-0,236	ELAST.			1415	-0,235	ELAST.			1416	-0,234	ELAST.			1416	-0,234	ELAST.
1417	-0,233	ELAST.			1418	-0,231	ELAST.			1419	-0,230	ELAST.			1419	-0,230	ELAST.
1420	-0,229	ELAST.			1421	-0,228	ELAST.			1422	-0,226	ELAST.			1422	-0,226	ELAST.
1423	-0,226	ELAST.			1424	-0,226	ELAST.			1425	-0,225	ELAST.			1425	-0,225	ELAST.
1426	-0,224	ELAST.			1427	-0,224	ELAST.			1428	-0,223	ELAST.			1428	-0,223	ELAST.
1429	-0,223	ELAST.			1430	-0,223	ELAST.			1431	-0,222	ELAST.			1431	-0,222	ELAST.
1432	-0,222	ELAST.			1433	-0,222	ELAST.			1434	-0,222	ELAST.			1434	-0,222	ELAST.
1435	-0,221	ELAST.			1436	-0,221	ELAST.			1437	-0,220	ELAST.			1437	-0,220	ELAST.
1438	-0,219	ELAST.			1439	-0,218	ELAST.			1440	-0,217	ELAST.			1440	-0,217	ELAST.
1441	-0,216	ELAST.			1442	-0,216	ELAST.			1443	-0,215	ELAST.			1443	-0,215	ELAST.
1444	-0,215	ELAST.			1445	-0,214	ELAST.			1446	-0,214	ELAST.			1446	-0,214	ELAST.
1447	-0,214	ELAST.			1448	-0,214	ELAST.			1449	-0,214	ELAST.			1449	-0,214	ELAST.
1450	-0,214	ELAST.			1451	-0,214	ELAST.			1452	-0,214	ELAST.			1452	-0,214	ELAST.
1453	-0,214	ELAST.			1454	-0,213	ELAST.			1455	-0,213	ELAST.			1455	-0,213	ELAST.
1456	-0,253	ELAST.			1457	-0,256	ELAST.			1458	-0,260	ELAST.			1458	-0,260	ELAST.
1459	-0,279	ELAST.			1460	-0,282	ELAST.			1461	-0,285	ELAST.			1461	-0,285	ELAST.
1462	-0,261	ELAST.			1463	-0,263	ELAST.			1464	-0,266	ELAST.			1464	-0,266	ELAST.
1465	-0,256	ELAST.			1466	-0,259	ELAST.			1467	-0,263	ELAST.			1467	-0,263	ELAST.
1468	-0,275	ELAST.			1469	-0,274	ELAST.			1470	-0,274	ELAST.			1470	-0,274	ELAST.
1471	-0,274	ELAST.			1472	-0,243	ELAST.			1473	-0,242	ELAST.			1473	-0,242	ELAST.
1474	-0,246	ELAST.			1475	-0,247	ELAST.			1476	-0,241	ELAST.			1476	-0,241	ELAST.
1477	-0,245	ELAST.			1478	-0,245	ELAST.			1479	-0,241	ELAST.			1479	-0,241	ELAST.
1480	-0,240	ELAST.			1481	-0,244	ELAST.			1482	-0,243	ELAST.			1482	-0,243	ELAST.
1483	-0,239	ELAST.			1484	-0,238	ELAST.			1485	-0,242	ELAST.			1485	-0,242	ELAST.
1486	-0,236	ELAST.			1487	-0,235	ELAST.			1488	-0,239	ELAST.			1488	-0,239	ELAST.
1489	-0,240	ELAST.			1490	-0,237	ELAST.			1491	-0,241	ELAST.			1491	-0,241	ELAST.

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: SLD/1																	
DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE		
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl			
1492	-0,234	ELAST.			1493	-0,238	ELAST.			1494	-0,233	ELAST.					
1495	-0,237	ELAST.			1496	-0,232	ELAST.			1497	-0,236	ELAST.					
1498	-0,235	ELAST.			1499	-0,231	ELAST.			1500	-0,230	ELAST.					
1501	-0,235	ELAST.			1502	-0,254	ELAST.			1503	-0,254	ELAST.					
1504	-0,257	ELAST.			1505	-0,258	ELAST.			1506	-0,253	ELAST.					
1507	-0,256	ELAST.			1508	-0,252	ELAST.			1509	-0,256	ELAST.					
1510	-0,250	ELAST.			1511	-0,250	ELAST.			1512	-0,254	ELAST.					
1513	-0,253	ELAST.			1514	-0,265	ELAST.			1515	-0,264	ELAST.					
1516	-0,268	ELAST.			1517	-0,268	ELAST.			1518	-0,266	ELAST.					
1519	-0,263	ELAST.			1520	-0,263	ELAST.			1521	-0,267	ELAST.					
1522	-0,249	ELAST.			1523	-0,248	ELAST.			1524	-0,252	ELAST.					
1525	-0,252	ELAST.			1526	-0,247	ELAST.			1527	-0,251	ELAST.					
1528	-0,246	ELAST.			1529	-0,245	ELAST.			1530	-0,249	ELAST.					
1531	-0,250	ELAST.			1532	-0,245	ELAST.			1533	-0,244	ELAST.					
1534	-0,248	ELAST.			1535	-0,249	ELAST.			1536	-0,263	ELAST.					
1537	-0,260	ELAST.			1538	-0,260	ELAST.			1539	-0,264	ELAST.					
1540	-0,262	ELAST.			1541	-0,258	ELAST.			1542	-0,259	ELAST.					
1543	-0,263	ELAST.			1544	-0,261	ELAST.			1545	-0,257	ELAST.					
1546	-0,258	ELAST.			1547	-0,261	ELAST.			1548	-0,260	ELAST.					
1549	-0,256	ELAST.			1550	-0,260	ELAST.			1551	-0,256	ELAST.					
1552	-0,261	ELAST.			1553	-0,265	ELAST.			1554	-0,243	ELAST.					
1555	-0,247	ELAST.			1556	-0,229	ELAST.			1557	-0,229	ELAST.					
1558	-0,233	ELAST.			1559	-0,234	ELAST.			1560	-0,230	ELAST.					
1561	-0,234	ELAST.			1562	-0,233	ELAST.			1563	-0,228	ELAST.					
1564	-0,228	ELAST.			1565	-0,232	ELAST.			1566	-0,228	ELAST.					
1567	-0,232	ELAST.			1568	-0,231	ELAST.			1569	-0,227	ELAST.					
1570	-0,226	ELAST.			1571	-0,231	ELAST.			1572	-0,226	ELAST.					
1573	-0,231	ELAST.			1574	-0,230	ELAST.			1575	-0,226	ELAST.					
1576	-0,230	ELAST.			1577	-0,225	ELAST.			1578	-0,225	ELAST.					
1579	-0,230	ELAST.			1580	-0,225	ELAST.			1581	-0,225	ELAST.					
1582	-0,230	ELAST.			1583	-0,230	ELAST.			1584	-0,225	ELAST.					
1585	-0,225	ELAST.			1586	-0,229	ELAST.			1587	-0,229	ELAST.					
1588	-0,224	ELAST.			1589	-0,229	ELAST.			1590	-0,243	ELAST.					
1591	-0,247	ELAST.			1592	-0,242	ELAST.			1593	-0,242	ELAST.					
1594	-0,246	ELAST.			1595	-0,247	ELAST.			1596	-0,246	ELAST.					
1597	-0,242	ELAST.			1598	-0,241	ELAST.			1599	-0,241	ELAST.					
1600	-0,246	ELAST.			1601	-0,246	ELAST.			1602	-0,240	ELAST.					
1603	-0,241	ELAST.			1604	-0,245	ELAST.			1605	-0,245	ELAST.					
1606	-0,259	ELAST.			1607	-0,255	ELAST.			1608	-0,256	ELAST.					
1609	-0,260	ELAST.			1610	-0,259	ELAST.			1611	-0,255	ELAST.					
1612	-0,255	ELAST.			1613	-0,259	ELAST.			1614	-0,259	ELAST.					
1615	-0,255	ELAST.			1616	-0,259	ELAST.			1617	-0,255	ELAST.					
1618	-0,255	ELAST.			1619	-0,259	ELAST.			1620	-0,240	ELAST.					
1621	-0,240	ELAST.			1622	-0,245	ELAST.			1623	-0,245	ELAST.					
1624	-0,240	ELAST.			1625	-0,244	ELAST.			1626	-0,244	ELAST.					
1627	-0,239	ELAST.			1628	-0,239	ELAST.			1629	-0,244	ELAST.					
1630	-0,244	ELAST.			1631	-0,239	ELAST.			1632	-0,244	ELAST.					
1633	-0,239	ELAST.			1634	-0,243	ELAST.			1635	-0,239	ELAST.					
1636	-0,239	ELAST.			1637	-0,243	ELAST.			1638	-0,259	ELAST.					
1639	-0,254	ELAST.			1640	-0,254	ELAST.			1641	-0,259	ELAST.					
1642	-0,258	ELAST.			1643	-0,254	ELAST.			1644	-0,254	ELAST.					
1645	-0,259	ELAST.			1646	-0,258	ELAST.			1647	-0,254	ELAST.					
1648	-0,258	ELAST.			1649	-0,253	ELAST.			1650	-0,253	ELAST.					
1651	-0,258	ELAST.			1652	-0,257	ELAST.			1653	-0,253	ELAST.					
1654	-0,253	ELAST.			1655	-0,258	ELAST.			1656	-0,257	ELAST.					
1657	-0,253	ELAST.			1658	-0,252	ELAST.			1659	-0,257	ELAST.					
1660	-0,274	ELAST.			1661	-0,275	ELAST.			1662	-0,278	ELAST.					
1663	-0,277	ELAST.			1664	-0,273	ELAST.			1665	-0,277	ELAST.					
1666	-0,273	ELAST.			1667	-0,276	ELAST.			1668	-0,275	ELAST.					
1669	-0,272	ELAST.			1670	-0,271	ELAST.			1671	-0,275	ELAST.					
1672	-0,271	ELAST.			1673	-0,270	ELAST.			1674	-0,274	ELAST.					
1675	-0,274	ELAST.			1676	-0,270	ELAST.			1677	-0,269	ELAST.					
1678	-0,273	ELAST.			1679	-0,273	ELAST.			1680	-0,269	ELAST.					
1681	-0,272	ELAST.			1682	-0,268	ELAST.			1683	-0,268	ELAST.					
1684	-0,272	ELAST.			1685	-0,272	ELAST.			1686	-0,268	ELAST.					
1687	-0,268	ELAST.			1688	-0,271	ELAST.			1689	-0,272	ELAST.					
1690	-0,267	ELAST.			1691	-0,271	ELAST.			1692	-0,285	ELAST.					
1693	-0,284	ELAST.			1694	-0,287	ELAST.			1695	-0,288	ELAST.					
1696	-0,287	ELAST.			1697	-0,283	ELAST.			1698	-0,283	ELAST.					
1699	-0,286	ELAST.			1700	-0,282	ELAST.			1701	-0,286	ELAST.					
1702	-0,285	ELAST.			1703	-0,282	ELAST.			1704	-0,285	ELAST.					
1705	-0,281	ELAST.			1706	-0,281	ELAST.			1707	-0,284	ELAST.					
1708	-0,284	ELAST.			1709	-0,280	ELAST.			1710	-0,284	ELAST.					
1711	-0,280	ELAST.			1712	-0,280	ELAST.			1713	-0,283	ELAST.					
1714	-0,283	ELAST.			1715	-0,279	ELAST.			1716	-0,280	ELAST.					
1717	-0,283	ELAST.			1718	-0,283	ELAST.			1719	-0,279	ELAST.					
1720	-0,283	ELAST.			1721	-0,279	ELAST.			1722	-0,279	ELAST.					
1723	-0,283	ELAST.			1724	-0,267	ELAST.			1725	-0,271	ELAST.					
1726	-0,268	ELAST.			1727	-0,267	ELAST.			1728	-0,272	ELAST.					
1729	-0,272	ELAST.			1730	-0,268	ELAST.			1731	-0,272	ELAST.					
1732	-0,268	ELAST.			1733	-0,272	ELAST.			1734	-0,268	ELAST.					
1735	-0,268	ELAST.			1736	-0,272	ELAST.			1737	-0,272	ELAST.					
1738	-0,267	ELAST.			1739	-0,267	ELAST.			1740	-0,272	ELAST.					
1741	-0,272	ELAST.			1742	-0,267	ELAST.			1743	-0,271	ELAST.					
1744	-0,267	ELAST.			1745	-0,271	ELAST.			1746	-0,267	ELAST.					
1747	-0,271	ELAST.			1748	-0,266	ELAST.			1749	-0,266	ELAST.					
1750	-0,271	ELAST.			1751	-0,271	ELAST.			1752	-0,266	ELAST.					
1753	-0,270	ELAST.			1754	-0,266	ELAST.			1755	-0,270	ELAST.					
1756	-0,279	ELAST.			1757	-0,283	ELAST.			1758	-0,280	ELAST.					
1759	-0,284	ELAST.			1760	-0,284	ELAST.			1761	-0,280	ELAST.					

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: SLD/1																	
DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE		
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl			
1762	-0,280	ELAST.			1763	-0,284	ELAST.			1764	-0,280	ELAST.					
1765	-0,284	ELAST.			1766	-0,284	ELAST.			1767	-0,284	ELAST.					
1768	-0,280	ELAST.			1769	-0,280	ELAST.			1770	-0,280	ELAST.					
1771	-0,284	ELAST.			1772	-0,284	ELAST.			1773	-0,280	ELAST.					
1774	-0,284	ELAST.			1775	-0,280	ELAST.			1776	-0,280	ELAST.					
1777	-0,284	ELAST.			1778	-0,284	ELAST.			1779	-0,279	ELAST.					
1780	-0,283	ELAST.			1781	-0,279	ELAST.			1782	-0,283	ELAST.					
1783	-0,279	ELAST.			1784	-0,283	ELAST.			1785	-0,279	ELAST.					
1786	-0,279	ELAST.			1787	-0,283	ELAST.			1788	-0,224	ELAST.					
1789	-0,229	ELAST.			1790	-0,224	ELAST.			1791	-0,223	ELAST.					
1792	-0,228	ELAST.			1793	-0,228	ELAST.			1794	-0,227	ELAST.					
1795	-0,222	ELAST.			1796	-0,222	ELAST.			1797	-0,227	ELAST.					
1798	-0,221	ELAST.			1799	-0,226	ELAST.			1800	-0,221	ELAST.					
1801	-0,225	ELAST.			1802	-0,220	ELAST.			1803	-0,225	ELAST.					
1804	-0,224	ELAST.			1805	-0,219	ELAST.			1806	-0,223	ELAST.					
1807	-0,219	ELAST.			1808	-0,218	ELAST.			1809	-0,223	ELAST.					
1810	-0,218	ELAST.			1811	-0,217	ELAST.			1812	-0,222	ELAST.					
1813	-0,223	ELAST.			1814	-0,217	ELAST.			1815	-0,217	ELAST.					
1816	-0,222	ELAST.			1817	-0,222	ELAST.			1818	-0,217	ELAST.					
1819	-0,222	ELAST.			1820	-0,238	ELAST.			1821	-0,243	ELAST.					
1822	-0,237	ELAST.			1823	-0,238	ELAST.			1824	-0,242	ELAST.					
1825	-0,242	ELAST.			1826	-0,236	ELAST.			1827	-0,241	ELAST.					
1828	-0,236	ELAST.			1829	-0,235	ELAST.			1830	-0,240	ELAST.					
1831	-0,240	ELAST.			1832	-0,235	ELAST.			1833	-0,239	ELAST.					
1834	-0,234	ELAST.			1835	-0,239	ELAST.			1836	-0,257	ELAST.					
1837	-0,252	ELAST.			1838	-0,255	ELAST.			1839	-0,251	ELAST.					
1840	-0,251	ELAST.			1841	-0,256	ELAST.			1842	-0,254	ELAST.					
1843	-0,250	ELAST.			1844	-0,250	ELAST.			1845	-0,255	ELAST.					
1846	-0,254	ELAST.			1847	-0,249	ELAST.			1848	-0,253	ELAST.					
1849	-0,248	ELAST.			1850	-0,233	ELAST.			1851	-0,238	ELAST.					
1852	-0,232	ELAST.			1853	-0,233	ELAST.			1854	-0,238	ELAST.					
1855	-0,237	ELAST.			1856	-0,232	ELAST.			1857	-0,237	ELAST.					
1858	-0,237	ELAST.			1859	-0,232	ELAST.			1860	-0,236	ELAST.					
1861	-0,232	ELAST.			1862	-0,236	ELAST.			1863	-0,231	ELAST.					
1864	-0,252	ELAST.			1865	-0,247	ELAST.			1866	-0,248	ELAST.					
1867	-0,253	ELAST.			1868	-0,252	ELAST.			1869	-0,247	ELAST.					
1870	-0,251	ELAST.			1871	-0,246	ELAST.			1872	-0,247	ELAST.					
1873	-0,251	ELAST.			1874	-0,251	ELAST.			1875	-0,246	ELAST.					
1876	-0,246	ELAST.			1877	-0,251	ELAST.			1878	-0,231	ELAST.					
1879	-0,236	ELAST.			1880	-0,250	ELAST.			1881	-0,246	ELAST.					
1882	-0,216	ELAST.			1883	-0,216	ELAST.			1884	-0,221	ELAST.					
1885	-0,221	ELAST.			1886	-0,217	ELAST.			1887	-0,221	ELAST.					
1888	-0,216	ELAST.			1889	-0,221	ELAST.			1890	-0,216	ELAST.					
1891	-0,221	ELAST.			1892	-0,216	ELAST.			1893	-0,221	ELAST.					
1894	-0,221	ELAST.			1895	-0,216	ELAST.			1896	-0,216	ELAST.					
1897	-0,221	ELAST.			1898	-0,216	ELAST.			1899	-0,221	ELAST.					
1900	-0,216	ELAST.			1901	-0,221	ELAST.			1902	-0,216	ELAST.					
1903	-0,221	ELAST.			1904	-0,216	ELAST.			1905	-0,221	ELAST.					
1906	-0,221	ELAST.			1907	-0,216	ELAST.			1908	-0,231	ELAST.					
1909	-0,236	ELAST.			1910	-0,231	ELAST.			1911	-0,231	ELAST.					
1912	-0,236	ELAST.			1913	-0,236	ELAST.			1914	-0,236	ELAST.					
1915	-0,231	ELAST.			1916	-0,231	ELAST.			1917	-0,231	ELAST.					
1918	-0,236	ELAST.			1919	-0,236	ELAST.			1920	-0,231	ELAST.					
1921	-0,231	ELAST.			1922	-0,236	ELAST.			1923	-0,236	ELAST.					
1924	-0,250	ELAST.			1925	-0,246	ELAST.			1926	-0,246	ELAST.					
1927	-0,250	ELAST.			1928	-0,250	ELAST.			1929	-0,246	ELAST.					
1930	-0,246	ELAST.			1931	-0,250	ELAST.			1932	-0,250	ELAST.					
1933	-0,246	ELAST.			1934	-0,250	ELAST.			1935	-0,246	ELAST.					
1936	-0,246	ELAST.			1937	-0,250	ELAST.			1938	-0,236	ELAST.					
1939	-0,231	ELAST.			1940	-0,236	ELAST.			1941	-0,231	ELAST.					
1942	-0,236	ELAST.			1943	-0,231	ELAST.			1944	-0,236	ELAST.					
1945	-0,231	ELAST.			1946	-0,231	ELAST.			1947	-0,236	ELAST.					
1948	-0,246	ELAST.			1949	-0,246	ELAST.			1950	-0,250	ELAST.					
1951	-0,250	ELAST.			1952	-0,250	ELAST.			1953	-0,246	ELAST.					
1954	-0,246	ELAST.			1955	-0,250	ELAST.			1956	-0,250	ELAST.					
1957	-0,246	ELAST.			1958	-0,246	ELAST.			1959	-0,250	ELAST.					
1960	-0,246	ELAST.			1961	-0,250	ELAST.			1962	-0,265	ELAST.					
1963	-0,270	ELAST.			1964	-0,264	ELAST.			1965	-0,269	ELAST.					
1966	-0,269	ELAST.			1967	-0,265	ELAST.			1968	-0,264	ELAST.					
1969	-0,268	ELAST.			1970	-0,268	ELAST.			1971	-0,263	ELAST.					
1972	-0,267	ELAST.			1973	-0,263	ELAST.			1974	-0,262	ELAST.					
1975	-0,267	ELAST.			1976	-0,262	ELAST.			1977	-0,266	ELAST.					
1978	-0,261	ELAST.			1979	-0,261	ELAST.			1980	-0,265	ELAST.					
1981	-0,266	ELAST.			1982	-0,261	ELAST.			1983	-0,265	ELAST.					
1984	-0,260	ELAST.			1985	-0,265	ELAST.			1986	-0,260	ELAST.					
1987	-0,265	ELAST.			1988	-0,260	ELAST.			1989	-0,260	ELAST.					
1990	-0,264	ELAST.			1991	-0,264	ELAST.			1992	-0,260	ELAST.					
1993	-0,264	ELAST.			1994	-0,260	ELAST.			1995	-0,264	ELAST.					
1996	-0,278	ELAST.			1997	-0,283	ELAST.			1998	-0,282	ELAST.					
1999	-0,282	ELAST.			2000	-0,277	ELAST.			2001	-0,278	ELAST.					
2002	-0,277	ELAST.			2003	-0,276	ELAST.			2004	-0,281	ELAST.					
2005	-0,281	ELAST.			2006	-0,280	ELAST.			2007	-0,276	ELAST.					
2008	-0,280	ELAST.			2009	-0,276	ELAST.			2010	-0,275	ELAST.					
2011	-0,280	ELAST.			2012	-0,279	ELAST.			2013	-0,275	ELAST.					
2014	-0,279	ELAST.			2015	-0,274	ELAST.			2016	-0,274	ELAST.					
2017	-0,279	ELAST.			2018	-0,278	ELAST.			2019	-0,274	ELAST.					
2020	-0,278	ELAST.			2021	-0,274	ELAST.			2022	-0,278	ELAST.					
2023	-0,273	ELAST.			2024	-0,278	ELAST.			2025	-0,273	ELAST.					
2026	-0,273	ELAST.			2027	-0,278	ELAST.			2028	-0,260	ELAST.					
2029	-0,264	ELAST.			2030	-0,260	ELAST.			2031	-0,260	ELAST.					

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: SLD/1																	
DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE		
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl			
2032	-0,264	ELAST.			2033	-0,264	ELAST.			2034	-0,259	ELAST.					
2035	-0,264	ELAST.			2036	-0,259	ELAST.			2037	-0,264	ELAST.					
2038	-0,259	ELAST.			2039	-0,259	ELAST.			2040	-0,264	ELAST.					
2041	-0,264	ELAST.			2042	-0,259	ELAST.			2043	-0,259	ELAST.					
2044	-0,263	ELAST.			2045	-0,263	ELAST.			2046	-0,259	ELAST.					
2047	-0,263	ELAST.			2048	-0,259	ELAST.			2049	-0,263	ELAST.					
2050	-0,263	ELAST.			2051	-0,259	ELAST.			2052	-0,263	ELAST.					
2053	-0,259	ELAST.			2054	-0,273	ELAST.			2055	-0,277	ELAST.					
2056	-0,273	ELAST.			2057	-0,273	ELAST.			2058	-0,277	ELAST.					
2059	-0,277	ELAST.			2060	-0,277	ELAST.			2061	-0,273	ELAST.					
2062	-0,273	ELAST.			2063	-0,272	ELAST.			2064	-0,277	ELAST.					
2065	-0,277	ELAST.			2066	-0,276	ELAST.			2067	-0,272	ELAST.					
2068	-0,272	ELAST.			2069	-0,277	ELAST.			2070	-0,272	ELAST.					
2071	-0,276	ELAST.			2072	-0,276	ELAST.			2073	-0,272	ELAST.					
2074	-0,276	ELAST.			2075	-0,271	ELAST.			2076	-0,271	ELAST.					
2077	-0,275	ELAST.			2078	-0,275	ELAST.			2079	-0,271	ELAST.					
2080	-0,245	ELAST.			2081	-0,248	ELAST.			2082	-0,234	ELAST.					
2083	-0,233	ELAST.			2084	-0,231	ELAST.			2085	-0,232	ELAST.					
2086	-0,259	ELAST.			2087	-0,256	ELAST.			2088	-0,263	ELAST.					
2089	-0,266	ELAST.			2090	-0,269	ELAST.			2091	-0,224	ELAST.					
2092	-0,224	ELAST.			2093	-0,223	ELAST.			2094	-0,223	ELAST.					
2095	-0,223	ELAST.			2096	-0,221	ELAST.			2097	-0,221	ELAST.					
2098	-0,221	ELAST.			2099	-0,276	ELAST.			2100	-0,279	ELAST.					
2101	-0,282	ELAST.			2102	-0,285	ELAST.			2103	-0,289	ELAST.					
2104	-0,292	ELAST.			2105	-0,295	ELAST.			2106	-0,294	ELAST.					
2107	-0,294	ELAST.			2108	-0,292	ELAST.			2109	-0,292	ELAST.					
2110	-0,293	ELAST.			2111	-0,291	ELAST.			2112	-0,291	ELAST.					
2113	-0,291	ELAST.			2114	-0,290	ELAST.			2115	-0,291	ELAST.					
2116	-0,290	ELAST.			2117	-0,290	ELAST.			2118	-0,290	ELAST.					
2119	-0,291	ELAST.			2120	-0,291	ELAST.			2121	-0,291	ELAST.					
2122	-0,291	ELAST.			2123	-0,291	ELAST.			2124	-0,291	ELAST.					
2125	-0,292	ELAST.			2126	-0,292	ELAST.			2127	-0,292	ELAST.					
2128	-0,292	ELAST.			2129	-0,292	ELAST.			2130	-0,292	ELAST.					
2131	-0,291	ELAST.			2132	-0,291	ELAST.			2133	-0,291	ELAST.					
2134	-0,291	ELAST.			2135	-0,291	ELAST.			2136	-0,291	ELAST.					
2137	-0,220	ELAST.			2138	-0,219	ELAST.			2139	-0,219	ELAST.					
2140	-0,219	ELAST.			2141	-0,218	ELAST.			2142	-0,218	ELAST.					
2143	-0,212	ELAST.			2144	-0,212	ELAST.			2145	-0,212	ELAST.					
2146	-0,212	ELAST.			2147	-0,212	ELAST.			2148	-0,211	ELAST.					
2149	-0,211	ELAST.			2150	-0,211	ELAST.			2151	-0,211	ELAST.					
2152	-0,221	ELAST.			2153	-0,216	ELAST.			2154	-0,221	ELAST.					
2155	-0,216	ELAST.			2156	-0,226	ELAST.			2157	-0,226	ELAST.					
2158	-0,231	ELAST.			2159	-0,231	ELAST.			2160	-0,236	ELAST.					
2161	-0,236	ELAST.			2162	-0,241	ELAST.			2163	-0,241	ELAST.					
2164	-0,246	ELAST.			2165	-0,250	ELAST.			2166	-0,290	ELAST.					
2167	-0,290	ELAST.			2168	-0,291	ELAST.			2169	-0,290	ELAST.					
2170	-0,289	ELAST.			2171	-0,289	ELAST.			2172	-0,289	ELAST.					
2173	-0,288	ELAST.			2174	-0,287	ELAST.			2175	-0,287	ELAST.					
2176	-0,288	ELAST.			2177	-0,286	ELAST.			2178	-0,286	ELAST.					
2179	-0,286	ELAST.			2180	-0,286	ELAST.			2181	-0,255	ELAST.					
2182	-0,267	ELAST.			2183	-0,286	ELAST.			2184	-0,285	ELAST.					
2185	-0,285	ELAST.			2186	-0,285	ELAST.			2187	-0,285	ELAST.					
2188	-0,284	ELAST.			2189	-0,284	ELAST.			2190	-0,284	ELAST.					
2191	-0,271	ELAST.			2192	-0,275	ELAST.			2193	-0,283	ELAST.					
2194	-0,284	ELAST.			2195	-0,283	ELAST.			2196	-0,282	ELAST.					
2197	-0,282	ELAST.			2198	-0,240	ELAST.			2199	-0,252	ELAST.					
2200	-0,240	ELAST.			2201	-0,259	ELAST.			2202	-0,255	ELAST.					
2203	-0,252	ELAST.			2204	-0,235	ELAST.			2205	-0,250	ELAST.					
2206	-0,249	ELAST.			2207	-0,273	ELAST.			2208	-0,269	ELAST.					
2209	-0,279	ELAST.			2210	-0,266	ELAST.			2211	-0,264	ELAST.					
2212	-0,277	ELAST.			2213	-0,275	ELAST.			2214	-0,263	ELAST.					
2215	-0,276	ELAST.			2216	-0,272	ELAST.			2217	-0,262	ELAST.					
2218	-0,275	ELAST.			2219	-0,229	ELAST.			2220	-0,243	ELAST.					
2221	-0,211	ELAST.			2222	-0,226	ELAST.			2223	-0,269	ELAST.					
2224	-0,257	ELAST.			2225	-0,255	ELAST.			2226	-0,270	ELAST.					
2227	-0,255	ELAST.			2228	-0,268	ELAST.			2229	-0,279	ELAST.					
2230	-0,238	ELAST.			2231	-0,239	ELAST.			2232	-0,238	ELAST.					
2233	-0,237	ELAST.			2234	-0,236	ELAST.			2235	-0,235	ELAST.					
2236	-0,230	ELAST.			2237	-0,229	ELAST.			2238	-0,228	ELAST.					
2239	-0,227	ELAST.			2240	-0,226	ELAST.			2241	-0,225	ELAST.					
2242	-0,225	ELAST.			2243	-0,222	ELAST.			2244	-0,222	ELAST.					
2245	-0,220	ELAST.			2246	-0,220	ELAST.			2247	-0,220	ELAST.					
2248	-0,220	ELAST.			2249	-0,293	ELAST.			2250	-0,290	ELAST.					
2251	-0,217	ELAST.			2252	-0,216	ELAST.			2253	-0,215	ELAST.					
2254	-0,216	ELAST.			2255	-0,214	ELAST.			2256	-0,213	ELAST.					
2257	-0,213	ELAST.			2258	-0,211	ELAST.			2259	-0,211	ELAST.					
2260	-0,211	ELAST.			2261	-0,241	ELAST.			2262	-0,245	ELAST.					
2263	-0,250	ELAST.			2264	-0,287	ELAST.			2265	-0,287	ELAST.					
2266	-0,254	ELAST.			2267	-0,258	ELAST.			2268	-0,262	ELAST.					
2269	-0,266	ELAST.			2270	-0,270	ELAST.			2271	-0,274	ELAST.					
2272	-0,283	ELAST.			2273	-0,278	ELAST.			2274	-0,220	ELAST.					
2275	-0,214	ELAST.			2276	-0,211	ELAST.			2277	-0,212	ELAST.					
2278	-0,212	ELAST.			2279	-0,211	ELAST.			2280	-0,211	ELAST.					