

COMMITTENTE:



ALTA SORVEGLIANZA:



GENERAL CONTRACTOR:



**INFRASTRUTTURE FERROVIARIE STRATEGICHE DEFINITE DALLA
LEGGE OBIETTIVO N. 443/01
LINEA A.V. /A.C. TORINO – VENEZIA Tratta MILANO – VERONA
Lotto Funzionale Brescia-Verona
PROGETTO DEFINITIVO**

**GALLERIA ARTIFICIALE “MADONNA DEL FRASSINO OVEST”
OPERE DI SOSTEGNO DEGLI SCAVI
RELAZIONE DI CALCOLO**



IL PROGETTISTA INTEGRATORE

Saipem SpA

Tommaso Taranta

Dottore in Ingegneria Civile Iscritto all'albo
degli Ingegneri della Provincia di Milano
al n. A23408 - Sez. A Settori:

a) civile e ambientale b) industriale c) dell'informazione
Tel. 02.52020557 - Fax 02.52020309
CF e P.IVA 00825790157

ALTA SORVEGLIANZA



Verificato

Data

Approvato

Data

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

| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|
| I | N | 0 | 5 | 0 | 0 | D | E | 2 | C | L | G | A | 1 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | 0 |
|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|

| PROGETTAZIONE GENERAL CONTRACTOR | | | | | | | | | Autorizzato/Data |
|----------------------------------|----------|-------------------|----------|----------|------------|----------|------------|----------|--|
| Rev. | Data | Descrizione | Redatto | Data | Verificato | Data | Approvato | Data | Consorzio Cepav due Project Director (Ing. F. Lombardi) Data: _____ |
| 0 | 31.03.14 | Emissione per CdS | V. MELLO | 31.03.14 | J. MENDO | 31.03.14 | L. LAZZARI | 31.03.14 | |
| | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | |

SAIPEM S.p.a. COMM. 032121

Data: 31.03.14

Doc. N.: 49064_02.doc



Progetto cofinanziato
dalla Unione Europea

CUP.: F81H910000000008

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
2 di 156

INDICE

| | |
|--|-----------|
| 1. DESCRIZIONE DELL'OPERA..... | 3 |
| 2. NORMATIVA DI RIFERIMENTO | 6 |
| 3. CARATTERIZZAZIONE STRATIGRAFICA E MECCANICA DEI MATERIALI..... | 7 |
| 4. CARATTERISTICHE GEOMETRICHE | 9 |
| 4.1 PALANCOLE | 9 |
| 4.2 BERLINESI | 9 |
| 4.3 DIAFRAMMI | 10 |
| 5. CARATTERISTICHE MATERIALI..... | 11 |
| 5.1 PALANCOLE | 11 |
| 5.2 BERLINESI | 11 |
| 5.3 DIAFRAMMI | 11 |
| 6. DIMENSIONAMENTO PALANCOLE..... | 13 |
| 6.1 ANALISI STATICÀ | 13 |
| 6.2 ANALISI SISMICA..... | 15 |
| 6.3 DIAGRAMMI DI INVILUPPO | 18 |
| 6.4 VERIFICHE | 24 |
| 6.4.1 <i>Verifiche di resistenza palancola</i> | 24 |
| 6.4.2 <i>Verifica a stabilità puntone superiore</i> | 24 |
| 6.4.3 <i>Verifica stabilità puntone intermedio</i> | 25 |
| 6.4.4 <i>Verifica di resistenza soletta inferiore</i> | 25 |
| 6.4.5 <i>Verifica sollevamento del fondo scavo</i> | 25 |
| 6.4.6 <i>Verifica a sifonamento</i> | 26 |
| 7. DIMENSIONAMENTO BERLINESI | 27 |
| 7.1 ANALISI STATICÀ | 27 |
| 7.2 ANALISI SISMICA..... | 29 |
| 7.3 DIAGRAMMI DI INVILUPPO | 31 |
| 7.4 VERIFICHE | 37 |
| 7.4.1 <i>Verifica resistenza paratia</i> | 37 |
| 7.4.2 <i>Verifica tiranti</i> | 38 |
| 7.4.2.1 Lunghezza libera tiranti | 38 |
| 7.4.2.2 Lunghezza di fondazione..... | 40 |
| 8. DIMENSIONAMENTO DIAFRAMMI..... | 41 |
| 8.1 ANALISI STATICÀ | 41 |
| 8.2 ANALISI SISMICA..... | 43 |
| 8.3 DIAGRAMMI DI INVILUPPO | 43 |
| 8.4 VERIFICHE | 49 |
| 8.4.1 <i>Verifiche di resistenza</i> | 49 |
| 8.4.2 <i>Verifica sollevamento del fondo scavo</i> | 50 |
| 8.4.3 <i>Verifica a sifonamento</i> | 50 |
| 8.4.4 <i>Verifica tiranti</i> | 51 |
| 8.4.4.1 Lunghezza libera tiranti | 51 |
| 8.4.4.2 Lunghezza di fondazione..... | 53 |
| 9. TABULATI DI CALCOLO..... | 54 |
| 9.1 PALANCOLE | 54 |
| 9.2 BERLINESI | 108 |
| 9.3 DIAFRAMMI | 135 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
3 di 156

1. DESCRIZIONE DELL'OPERA

La presente relazione è relativa al dimensionamento e verifica delle opere provvisionali previste per la realizzazione della Galleria artificiale “Madonna del Frassino Ovest” – GA11.

Il sostegno provvisorio degli scavi è stato affidato, come descritto più ampiamente nella Relazione tecnica generale (A20200DE2ROGA1100001), a palancolati metallici “pesanti” puntonati nel tratto iniziale, ad una berlinesa multitirantata nel tratto intermedio, ed a diaframmi multitirantati nel tratto all’imbocco della galleria naturale “Colle Baccotto”.

La soluzione del palancolato metallico era prevista nel progetto definitivo in quanto, svolta la sua funzione di sostegno provvisorio degli scavi, può essere rimosso in modo da minimizzare l’interferenza con la falda sotterranea. La soluzione dei diaframmi multitirantati si era resa invece necessaria in corrispondenza del tratto di approccio alla galleria naturale, visto l’aumento dell’altezza di scavo rispetto al tratto precedente e il livello di falda posizionato circa alla quota di prescavo. Nella presente revisione del PD è possibile, grazie all’aggiornamento dell’andamento della falda, un aumento del prescavo con conseguente diminuzione dell’altezza della paratia e del numero dei tiranti.

Nel tratto intermedio corrispondente all’area antistante il Santuario del Frassino, è stata modificata la soluzione del palancolato metallico vibroinfisso: per eliminare i possibili rischi di danneggiamenti ai fabbricati dovuti alle vibrazioni da infissione, si è infatti previsto di intervenire con una sezione di scavo tra berlinesi tirantate di più rapida esecuzione, con previsione di aggottamento durante le fasi di scavo e getto della galleria. L’introduzione di tale tipologia è stata possibile grazie anche alla revisione dell’andamento della falda, effettuata nel corso del 2005, che prevede un punto di minima posta a 74.00-75.00m s.l.m., e consente quindi un prescavo più profondo. Tale tipologia comunque non pregiudica la “trasparenza” idrogeologica.

Il tratto di palancole, posto in corrispondenza del territorio del Comune di Peschiera del Garda, è compreso tra le progressive 121+655.00 (AC BP), in corrispondenza dell’inizio della Galleria artificiale Frassino Ovest, e 122+215.00 circa (AC BP), in corrispondenza dell’inizio del tratto di berlinesa, con uno sviluppo totale complessivo pari a 560.00m. Il tratto di berlinesa è compreso tra le progressive 122+215.00 (AC BP) e 122+750.00 (AC BP) con uno sviluppo totale complessivo pari a 535m, mentre il tratto di diaframmi è compreso tra le progressive 122+750.00 (AC BP) e 122+921.181 (AC BP), in corrispondenza della galleria naturale “Colle Baccotto”, con uno sviluppo totale complessivo pari a 171.18m.

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05

Lotto
00

Codifica Documento
DE2CLGA1100002

Rev.
0
Foglio
4 di 156

Per quanto riguarda il tratto in cui si prevede l'utilizzo di palancole, la struttura è realizzata mediante l'infissione, da un piano di prescavo uniforme, di una doppia paratia ai due lati della galleria artificiale. Una volta infisse le palancole, sono previste le seguenti fasi:

- per evitare venute d'acqua importanti, data la variabilità stratigrafica e dei coefficienti di permeabilità, e per garantire la stabilità del fondo scavo, si prevede l'inserimento di una doppia fila di pozzi all'interno delle paratie con interasse dell'ordine di 15.00 m, la cui lunghezza è tale da raggiungere la base delle palancole e realizzati in modo tale da consentire, se necessario, l'alloggiamento di pompe;
- posa del primo puntone a quota -0.30m dalla sommità delle palancole;
- scavo alla quota di -7.30m e posa del secondo puntone a quota -7.00m dal piano di prescavo;
- scavo alla quota -12.60m (quota di fondo scavo);
- esecuzione del magrone e del solettone di fondo, e del relativo getto di contrasto contro le palancole;
- possibile rimozione del puntone intermedio a seguito della maturazione del cls del solettone di fondo;
- completamento dell'esecuzione della galleria.

Per quanto riguarda il profilo della sezione, è stato ipotizzato l'utilizzo di una sezione tipo di palancolato HZ575D combinata con AZ18 (verrà valutata in sede di progetto costruttivo la possibilità di utilizzare differenti profili equivalenti dal punto di vista statico e del peso strutturale).

Nella presente revisione del P.D., a seguito della sostituzione della galleria scatolare con la galleria policentrica, e del conseguente aumento di altezza totale della sezione, è stata innalzata la quota di sommità delle palancole e del puntone superiore rispetto al prescavo, al fine di consentire la realizzazione dell'intera struttura senza interferire con il puntone superiore.

L'analisi viene pertanto revisionata di conseguenza, modellando la doppia paratia e simulando tutte le fasi di esecuzione sino alla rimozione del puntone intermedio.

Per quanto riguarda il tratto di berlinese multтирantata, essa presenta un'altezza di scavo di 10.80m, una lunghezza di 18.00m ed è costituita da 3 micropali al metro D220 con tubo $\phi 177.80$ spessore 10mm, e prevede l'impiego di 3 ordini di tiranti ad interasse 3.00m (1 ordine da 30ton, 1 ordine da 60ton, 1 ordine da 90ton). Per le operazioni di aggottamento è previsto l'inserimento di una doppia fila di pozzi posizionati all'esterno dello scavo con interasse dell'ordine di 10.00 m, la cui lunghezza è pari a 20.00m e realizzati in modo tale da consentire l'alloggiamento di pompe.

Per quanto riguarda il tratto di diaframmi multтирantati, essi presentano un'altezza di scavo di 10.50m, uno spessore di 0.80m, una lunghezza di 25.00m e si prevede l'impiego di 3 ordini di tiranti ad interasse 2.50m (1 ordine da 45ton, 1 ordine da 60ton, 1 ordine da 90ton). E' prevista inizialmente la realizzazione di un prescavo sino a circa 1.00 m dal livello della falda e l'inserimento di una doppia fila di pozzi

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05

Lotto
00

Codifica Documento
DE2CLGA1100002

Rev.
0

Foglio
5 di 156

all'interno delle paratie con interasse dell'ordine di 15.00 m, la cui lunghezza è tale da raggiungere la base delle palancole e realizzati in modo tale da consentire, se necessario, l'alloggiamento di pompe.

Poiché tale l'area è dedicata alle operazioni di scavo e successivo montaggio del cassero della GN03 Colle Baccotto, al fine di evitare una dipendenza temporale tra le suddette operazioni di realizzazione della galleria naturale e quelle del funzionamento del sistema dei pozzi drenanti, potrebbe risultare più conveniente mantenere la soluzione del tappo di fondo prevista nel PD.

| | | | | | | | | | |
|---|---|--------------------------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|--|--|--------------------|--|
| <p>GENERAL CONTRACTOR</p> <p>Cepav due</p>  | <p>ALTA SORVEGLIANZA</p>  | | | | | | | | |
| Doc. N. 49064_02.doc | <table border="1" style="width: 100%;"> <tr> <td style="width: 25%;">Progetto IN05</td><td style="width: 25%;">Lotto 00</td><td style="width: 25%;">Codifica Documento DE2CLGA1100002</td><td style="width: 25%;">Rev. 0</td></tr> <tr> <td colspan="2"></td><td colspan="2">Foglio 6 di 156</td></tr> </table> | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | | | Foglio 6 di 156 | |
| Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | | | | | | |
| | | Foglio 6 di 156 | | | | | | | |

2. NORMATIVA DI RIFERIMENTO

Nell'esecuzione dei calcoli si fa riferimento alla legislazione vigente con particolare riferimento alle seguenti normative:

- a) D.M. 09.01.96: "Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato, normale e precompresso e per le strutture metalliche"
- b) D.M. 11.03.1988: "Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione ed il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione".
- c) ITALFERR SiS T.A.V.: Prescrizioni tecniche per la progettazione Rev.A 2/01/04
- d) D.M. 16.01.1996: "Norme tecniche relative ai criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni, e dei carichi e sovraccarichi"
- e) D.M. 16.01.96: "Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche"
- f) D.M. 04.05.90: "Aggiornamento delle norme tecniche per la progettazione, la esecuzione ed il collaudo dei ponti stradali".
- g) Raccomandazioni A.I.C.A.P. del Maggio1993 : "Ancoraggi nei terreni e nelle rocce".
- h) Ordinanza P.C.M. 20/03/2003 n.3274 "Primi elementi in materia di criteri generali per la classificazione sismica del territorio nazionale e di normative tecniche per le costruzioni in zona sismica" – (Solo per quanto riguarda la nuova classificazione sismica dei territori attraversati dalla tratta).

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
7 di 156

3. CARATTERIZZAZIONE STRATIGRAFICA E MECCANICA DEI MATERIALI

Nella relazione geotecnica specifica per l'opera in esame, lo sviluppo della GA è stato suddiviso in tre tratti caratterizzati da differenti parametri geotecnici (vedi documento Galleria artificiale "Madonna del frassino" Relazione geotecnica A20200DE2RBGA110X0011). In via cautelativa, al fine di inviluppare tutti i possibili casi, è stata adottata come stratigrafia di progetto quella che presenta le caratteristiche peggiori, ossia quella corrispondente al **tratto 3** (da Pk.Km.122+050 a Pk.Km.122+850 circa) e riportata qui di seguito:

| Parametri | Strato 1 | Strato 2 |
|------------------------------------|---|---|
| Spessore [m] | 13.00 | 25.00 |
| Descrizione | Prevalenza di limi argilosì o limi sabbioso-argilosì con ghiaia | Prevalenza di limi argilosì o limi sabbioso-argilosì con ghiaia |
| γ (kN/m³) | 20 | 20 |
| ϕ(°) | 28 | 28 |
| c' (kPa) | 5 | 7.5 |
| K_o | 0.65 | 0.65 |
| Permeabilità [m/s] | 1 x e-10 | 1 x e-10 |
| EVC [MPa] | 35 | 88 |
| EUR [MPa] | 70 | 140 |

Relativamente allo strato 2, poiché nella suddetta relazione geotecnica sono state formulate due ipotesi circa le sue caratteristiche, si è scelto di adottare l'ipotesi 1 (strato 2 del tratto 2) in quanto risulta essere la più gravosa.

Per quanto riguarda il livello di falda, nel tratto interessato dalle palancole è in buona approssimazione coincidente con quanto dichiarato nel progetto definitivo, con una quota massima di falda di +80.00m s.l.m.. Si assume pertanto un livello di falda di progetto pari a 2.00m dalla sommità di prescavo.

Nel tratto in cui è prevista la realizzazione della berlinese, come già enunciato, la falda subisce un abbassamento dalla quota +79.00m alla quota +75.00m, per poi risalire nuovamente sino alla quota +78.50. Si assume pertanto un livello iniziale della falda di progetto pari a 4.60m dalla sommità di prescavo, che viene poi gradualmente aggrottata.

Nel terzo tratto in cui è prevista la realizzazione di diaframmi la falda sale sino a quota +78.50m; si assume pertanto un livello di falda di progetto posizionato ad 1.00m dalla sommità di prescavo.

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
8 di 156

Il calcolo dei coefficienti di spinta attiva k_a e di spinta passiva k_p , in corrispondenza delle palancole e delle berlinesi, è stato effettuato utilizzando le formule di Rankine, in quanto si considera nullo l'angolo d'attrito δ tra l'acciaio che costituisce la palancola ed il terreno. Per i diversi strati, i valori dei coefficienti di spinta attiva k_a e di spinta passiva k_p valgono quindi:

| Palancole | Strato 1 - 2 |
|-----------|--------------|
| k_a | 0.361 |
| k_p | 2.770 |

Per quanto riguarda il tratto interessato dai diaframmi, invece, si è utilizzato Coulomb nella versione riveduta da Muller-Breslau. La teoria di Coulomb considera l'ipotesi di un cuneo di spinta a monte della parete che si muove rigidamente lungo una superficie di rottura rettilinea. Dall'equilibrio del cuneo si ricava la spinta che il terreno esercita sull'opera di sostegno. In particolare Coulomb ammette, al contrario della teoria di Rankine, l'esistenza di attrito fra il terreno e la paratia, e quindi la retta di spinta risulta inclinata rispetto alla normale al paramento stesso di un angolo di attrito terra-muro.

K_a viene quindi espresso come

$$K_a = \frac{\sin^2(\pi/2 + \phi)}{(1 + \sqrt{\frac{\sin(\delta + \phi) \cdot \sin(\phi)}{\sin(\pi/2 - \delta)}})^2}$$

dove δ è l'angolo d'attrito terreno-parete, in questo caso assunto in via cautelativa pari a 0.3ϕ .

Il coefficiente di spinta passiva k_p viene invece ricavato utilizzando le relazioni di Caquot e Kerisel, assumendo il valore dell'angolo di attrito terreno-paratia δ sempre pari a 0.3ϕ .

Per i diversi strati si ricava quindi:

| Diaframmi | Strato 1 - 2 |
|-----------|--------------|
| k_a | 0.333 |
| k_p | 3.479 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
9 di 156

4. CARATTERISTICHE GEOMETRICHE

4.1 Palancole

La paratia è costituita da palancole tipo **HZ575D** combinate con palancole **AZ18** di lunghezza totale pari a 25.00m.

L'ordine superiore di puntoni è costituito da **tubi φ508** di spessore 7.10 mm posizionati ad interasse 6.0 m. La trave di ripartizione di tali puntoni è costituita da un profilo **IPE 600**.

I puntoni intermedi, così come le relative travi di ripartizione, sono costituiti da **2 IPE 600** posizionate ad interasse 3.50 m.

Le relative proprietà strutturali sono riassunte nella seguente tabella:

| | W [cm³/m] | I [cm⁴/m] | A [cm²/m] |
|------------------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|
| HZ575D14 - AZ18 | 5675 | 169120 | 306.3 |
| Tubo φ508 | 1380 | 35047 | 111.73 |
| IPE 600 | 3070 | 92080 | 156.0 |

4.2 Berlinesi

La paratia è costituita da 3 micropali al metro D220 con tubo φ177.80 spessore 10mm. La lunghezza fuori terra è pari a 10.80 m, mentre quella di infissione è pari a 7.20m, per una lunghezza totale della berlinese di 18.00m. Si riporta di seguito le caratteristiche geometriche del tubo in acciaio:

| | W [cm³/m] | I [cm⁴/m] | A [cm²/m] |
|--------------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|
| Tubo φ177.8 | 628.34 | 5585.90 | 158.15 |

Si riportano di seguito le caratteristiche dei tre ordini di tiranti.

Tiranti attivi

| | | |
|----------------------------|-------|-----------------|
| diametro di perforazione ≥ | 150 | mm |
| diametro trefoli | 0.6" | |
| diametro nominale trefolo | 15.20 | mm |
| sezione nominale trefolo | 140.0 | mm ² |
| interasse | 3.00 | m |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
10 di 156

| | |
|---|-----------|
| inclinazione sull'orizzontale | 15° |
| forza di tiro per trefolo massimo (f_c) | 140.60 kN |
| n° ordini tiranti | 3 |
| Tiro nominale 1° ordine | 300 kN |
| Tiro nominale 2° ordine | 600 KN |
| Tiro nominale 3° ordine | 900 KN |

I tiranti sono di tipo IRS, ossia ad iniezioni ripetute e selettive, con un numero di valvole previsto di 1 al metro lineare.

4.3 Diaframmi

Diaframma

| | | |
|--------------------|-------|---|
| spessore | 0.80 | m |
| larghezza pannello | 2.50 | m |
| lunghezza | 25.00 | m |

Tiranti attivi

| | | |
|---|--------|-----------------|
| diametro di perforazione ≥ | 150 | mm |
| diametro trefoli | 0.6" | |
| diametro nominale trefolo | 15.20 | mm |
| sezione nominale trefolo | 140.0 | mm ² |
| interasse | 2.50 | m |
| inclinazione sull'orizzontale | 15° | |
| forza di tiro per trefolo massimo (f_c) | 140.60 | kN |
| n° ordini tiranti | 3 | |
| Tiro nominale 1° ordine | 450 | kN |
| Tiro nominale 2° ordine | 600 | kN |
| Tiro nominale 3° ordine | 900 | kN |

I tiranti sono di tipo IRS, ossia ad iniezioni ripetute e selettive, con un numero di valvole previsto di 1 al metro lineare.

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
11 di 156

5. CARATTERISTICHE MATERIALI

5.1 Palancole

Acciaio carpenteria metallica:

FeB510 ($\sigma_{amm} = 240 \text{ N/mm}^2$, $\tau_{amm} = 139 \text{ N/mm}^2$)

5.2 Berlinesi

Acciaio tubi micropali:

FeB510 ($\sigma_{amm} = 240 \text{ N/mm}^2$, $\tau_{amm} = 139 \text{ N/mm}^2$)

Acciaio trefoli:

Carico caratteristico di rottura a trazione $f_{ptk} = 1860 \text{ N/mm}^2$

Carico minimo allo 1% di allungamento $f_{p(1)k} = 1650 \text{ N/mm}^2$

Tensione ammissibile $\sigma_{amm \ t=\infty} = 1004 \text{ MPa}$

(La tensione ammissibile risulta pari al 90% del tasso di lavoro dell'acciaio previsto dalla normativa vigente, in accordo con le Raccomandazioni A.I.C.A.P.).

5.3 Diaframmi

Calcestruzzi:

| Tipo | Tipo di cemento | Diametro max aggregato [mm] | Rapporto a/c max | Lavorabilità | Rck min [N/mm²] |
|-------------|------------------------|------------------------------------|-------------------------|---------------------|-----------------------------------|
| H2 | CEM III-V | 40 | 0.5 | S4-S5 | 25 |

Acciaio armature:

FeB44K controllato in stabilimento ($f_{yk} = 430 \text{ N/mm}^2$; $\sigma_s = 255 \text{ N/mm}^2$) per diametri $\phi \leq 26 \text{ mm}$

La tensione ammissibile σ_s dell'acciaio e l'interferro è funzione del diametro dei tondi come riportato nella seguente tabella tratta dalle vigenti norme ferroviarie (tab. 2.2.2.4):

Tensioni ammissibili e interferri per le armature:

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
12 di 156

| diametro barre [mm] | massima tensione acciaio σ_s [N/mm²] | interferro massimo [mm] |
|--------------------------------|--|------------------------------------|
| 16 | 240 | 150 |
| 20 | 220 | 200 |
| 22 | 205 | 225 |
| 24 | 190 | 250 |
| 25 | 185 | 258 |
| 30 | 160 | 300 |

(I valori in grassetto sono quelli forniti dal Ferrovie dello Stato: "Sovraccarichi per il calcolo dei Ponti Ferroviari - Istruzioni per la Progettazione, l'esecuzione e il Collaudo" - 13 Gennaio 1997. Per i valori intermedi è stata eseguita una interpolazione).

Coprifero: c = 60 mm.

Acciaio trefoli:

Carico caratteristico di rottura a trazione f_{ptk} = 1860 N/mm²

Carico minimo allo 1% di allungamento $f_{p(1)k}$ = 1650 N/mm²

Tensione ammissibile $\sigma_{amm\ t=\infty}$ = 1004 MPa

(La tensione ammissibile risulta pari al 90% del tasso di lavoro dell'acciaio previsto dalla normativa vigente, in accordo con le Raccomandazioni A.I.C.A.P.).

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA

Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
13 di 156

6. DIMENSIONAMENTO PALANCOLE

6.1 Analisi statica

Per il calcolo delle sollecitazioni nelle opere di sostegno è stato utilizzato un programma di calcolo automatico agli elementi finiti che risolve paratie (*Paratie 7.0* di CeAS) con uno o più ordini di puntoni (o tiranti).

La verifica di resistenza della paratia viene condotta nella sezione più significativa, determinando le sollecitazioni lungo il fusto e le reazioni opposte dei puntoni (o tiranti) per una fascia di larghezza unitaria.

La determinazione del complesso delle sollecitazioni è ricavata discretizzando la fascia di paratia in un certo numero di elementi finiti monodimensionali caratterizzati dalla propria rigidezza trasversale.

Lo stato di deformazione di ogni elemento finito risulta funzione dell'ipotesi di conservazione delle proprietà elastiche del materiale costituente.

La paratia, così schematizzata, è soggetta alle azioni derivanti dalla variazione delle pressioni litostatiche per effetto delle diverse fasi di scavo, dalla differenza delle pressioni idrostatiche, dalle reazioni degli ancoraggi.

Le azioni e le reazioni offerte dal terreno tengono conto della successione delle fasi esecutive, e discendono dall'ipotesi di comportamento elasto-plastico del materiale.

Il problema d'interazione terreno-struttura di contenimento viene affrontato discretizzando il terreno in strati elementari indipendenti, corrispondenti alla suddivisione della struttura in elementi finiti.

Si analizzano le seguenti fasi, ipotizzando la quota di sommità prescavo pari a +0.00m:

STEP 1: realizzazione della paratia (quota sommità +1.00m)

STEP 2: posa puntone superiore a quota +0.70 m;

STEP 4: scavo a quota -7.30 m con sovraccarico accidentale a tergo pari a 20 kN/m²;

STEP 5: posa puntone a quota inferiore -7.00 m;

STEP 6: scavo a quota -12.60 m con sovraccarico accidentale a tergo pari a 20 kN/m²;

STEP 7: esecuzione soletta inferiore GA e contrasto palancole

STEP 8: rimozione puntone inferiore

Si riporta qui di seguito lo schema statico degli step 6 e 8, in quanto risultano essere i più significativi.

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05

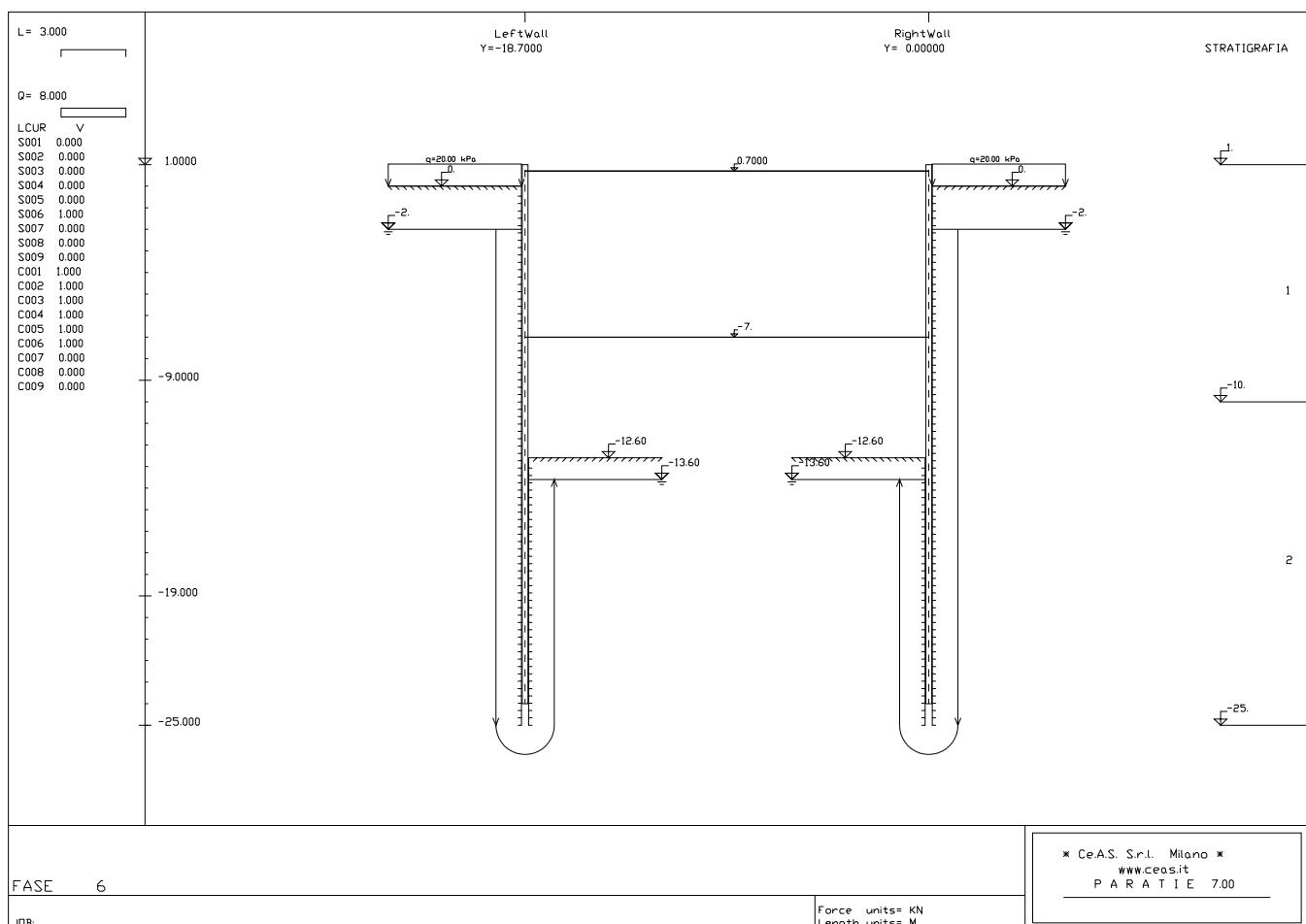
Lotto
00

Codifica Documento
DE2CLGA1100002

Re
c

Foglio
14 di 156

Step 6



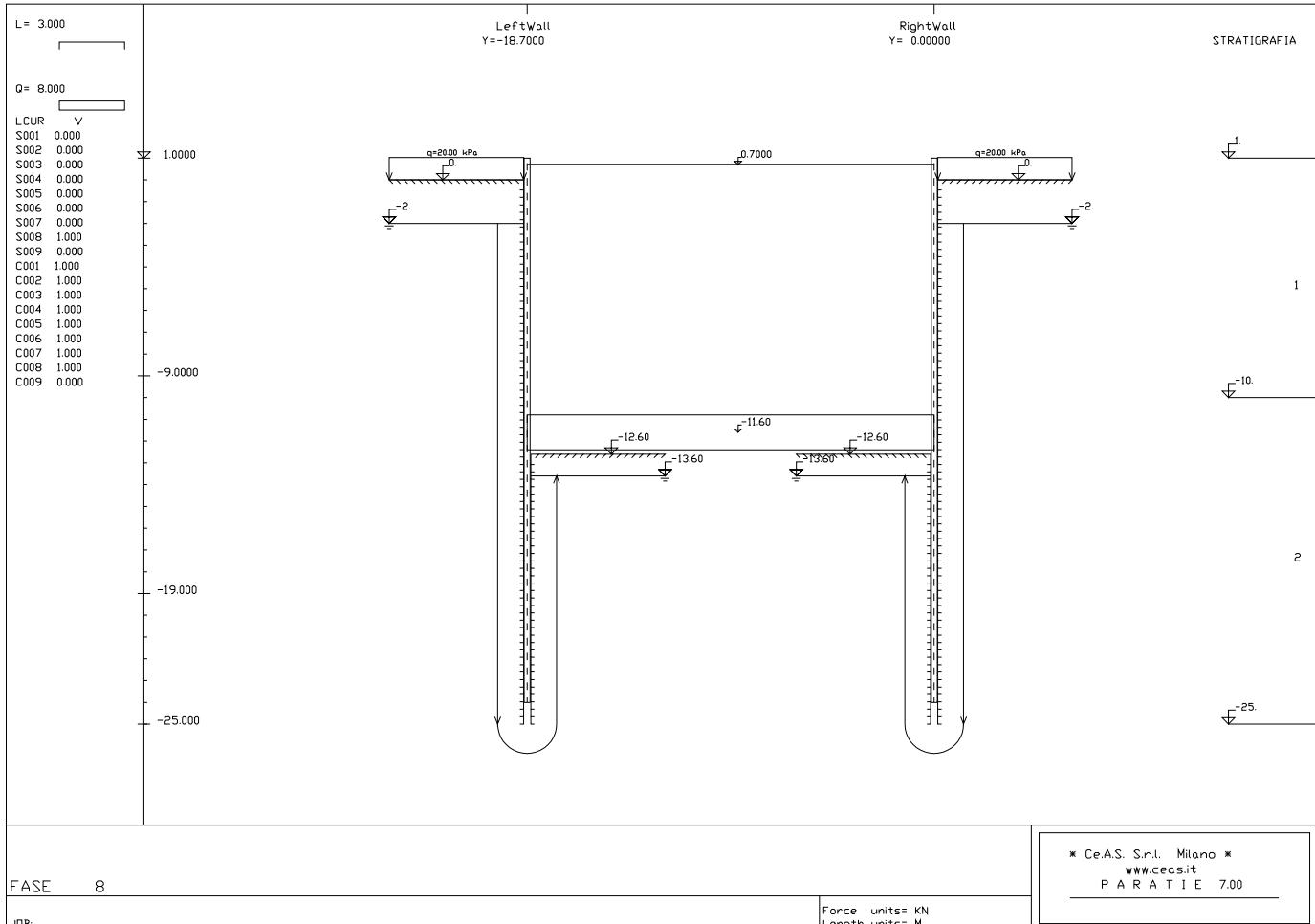
GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA

Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
15 di 156**Step 8**

Come già enunciato in precedenza, il livello di falda a monte è posto ad 2.00 m dalla sommità di prescavo; per quanto riguarda il livello di falda a valle, si ipotizza che sia posizionato ad 1m dal fondo scavo.

6.2 Analisi sismica

Il situ in esame, in base alla nuova classificazione delle zone sismiche (ordinanza P.C.M. 20/03/03 n° 3274), rientra in 3^a categoria.

Il sito sismico di terza categoria è caratterizzato da:

S = 6 (grado di sismicità);

C = (S - 2) /100 = 0.04 (coefficiente di intensità sismica);

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA

Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
16 di 156

Il coefficiente sismico C deve poi essere amplificato secondo il coefficiente maggiorativo $k_s = 2$ previsto dal documento consortile di Cepavdue “Criteri di dimensionamento e verifica delle opere di sostegno” A20200DE2RPGE0005004.

Si ha quindi:

$$k_h = k_s \times C = 2 \times 0.04 = 0.08$$

Poiché si tratta di un’opera provvisionale, le verifiche sismiche vengono svolte facendo riferimento a parametri sismici ridotti rispetto a quelli associabili alle opere definitive. La riduzione dei parametri sismici viene eseguita utilizzando la seguente equazione dell’ Eurocodice 8:

$$k_h' = k_h \cdot \left(\frac{t_c}{p \cdot t_{ro}} \right)^k = 0.08 \cdot \left(\frac{5\text{anni}}{0.05 \cdot 475\text{anni}} \right)^{0.30+0.45} = 0.05 \div 0.04$$

dove:

t_c = vita media dell’opera, assunta nel calcolo in oggetto pari a 5 anni;

p = probabilità di superamento dell’evento sismico di progetto, assunta pari a 0.05.

Si assume quindi un coefficiente sismico orizzontale ridotto k_h' pari a 0.05.

I coefficienti sismici di spinta attiva e passiva sono calcolati secondo le seguenti espressioni indicate nel documento consortile “Criteri di dimensionamento e verifica delle opere di sostegno”:

Spinta attiva

$$K_{as} = \frac{\sin^2(\psi + \varphi' - \theta)}{\cos(\theta) \cdot \sin^2(\psi) \cdot \sin(\psi - \theta - \delta_a) \cdot \left[1 + \sqrt{\frac{\sin(\varphi' + \delta_a) \cdot \sin(\varphi' - i - \theta)}{\sin(\psi - \theta - \delta_a) \cdot \sin(\psi + i)}} \right]^2}$$

dove:

φ' = angolo di attrito di calcolo del terreno;

δ_a = angolo di attrito tra terreno e struttura = 0;

ψ = inclinazione sull’orizzontale del paramento del muro a contatto con il terreno = 90°;

i = inclinazione del terreno a tergo del muro = 0;

$\theta = \arctan k_h' = 2.86$;

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
17 di 156

Spinta passiva

$$K_{ps} = \frac{\sin^2(\psi + \theta - \varphi')}{\cos(\theta) \cdot \sin^2 \psi \cdot \sin(\psi + \theta) \cdot \left[1 - \sqrt{\frac{\sin(\varphi') \cdot \sin(\varphi' + i - \theta)}{\sin(\psi + i) \cdot \sin(\psi + \theta)}} \right]^2}$$

Per entrambi gli strati, aventi angolo d'attrito $\phi=28^\circ$, i suddetti parametri valgono:

$$K_{as} = 0.393$$

$$K_{ps} = 2.685$$

L'evento sismico viene considerato successivamente allo Step 8. Il sovraccarico accidentale agente a tergo della paratia viene ridotto a 10 kN/m².

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



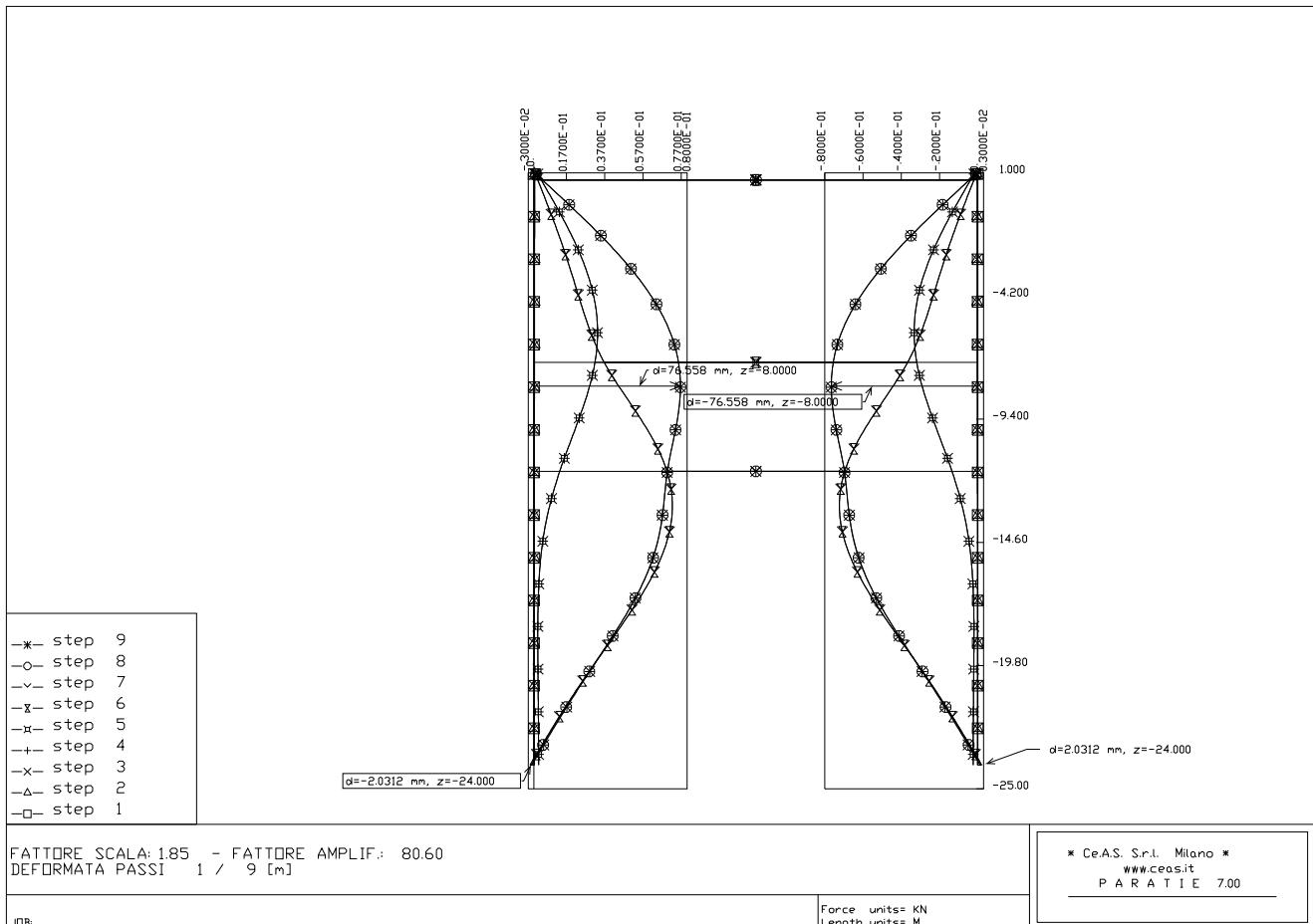
Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
18 di 156

6.3 Diagrammi di inviluppo

Si riportano di seguito i diagrammi di momenti flettenti, tagli e deformata in funzione della profondità.

Diagramma degli spostamenti



GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA

ITALFERR

Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05

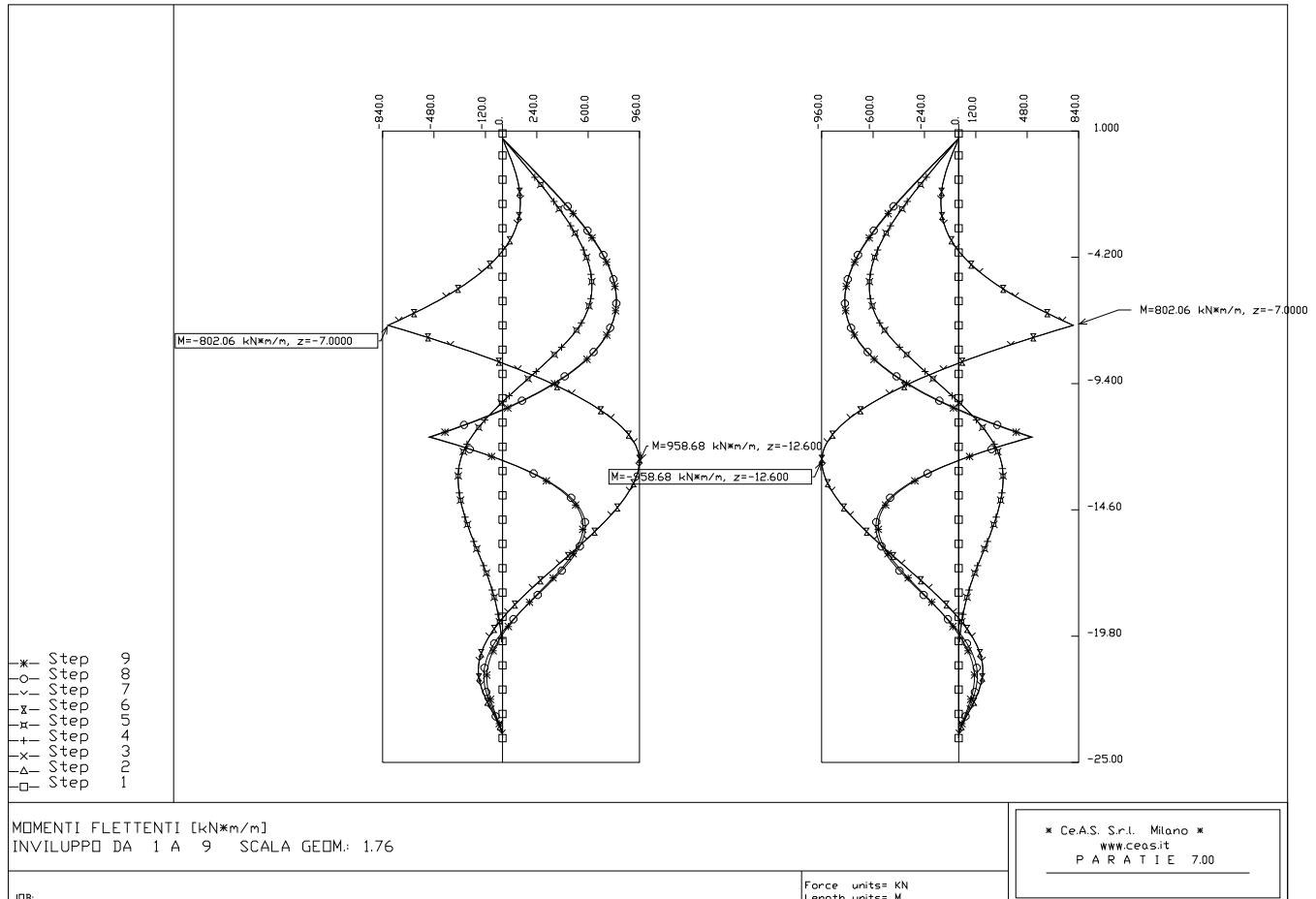
Lotto
00

Codifica Documento
DE2CLGA1100002

Rev.
0

Foglio
19 di 156

Diagramma del momento flettente



GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

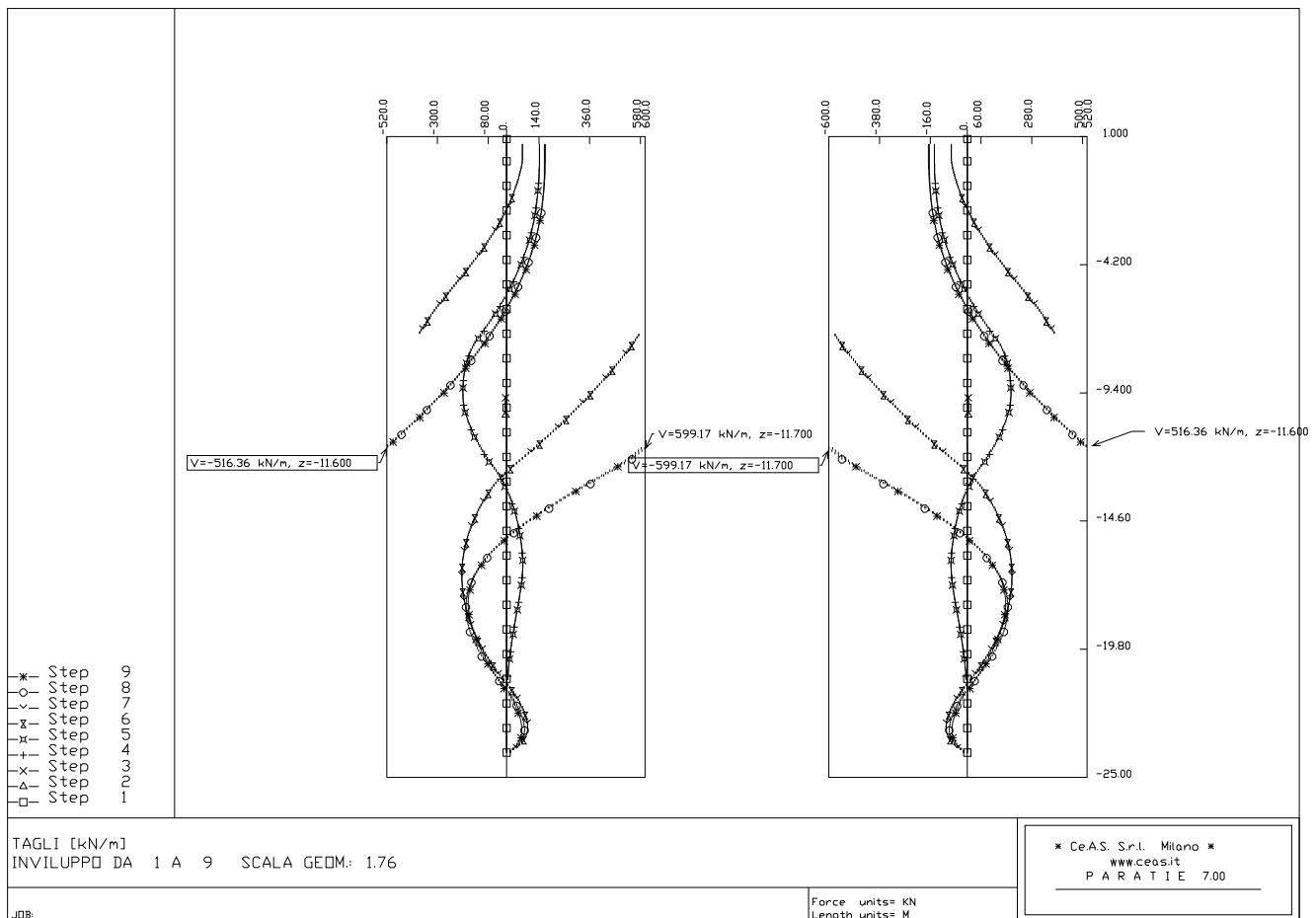


ALTA SORVEGLIANZA

Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
20 di 156

Diagramma sforzo di taglio



GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



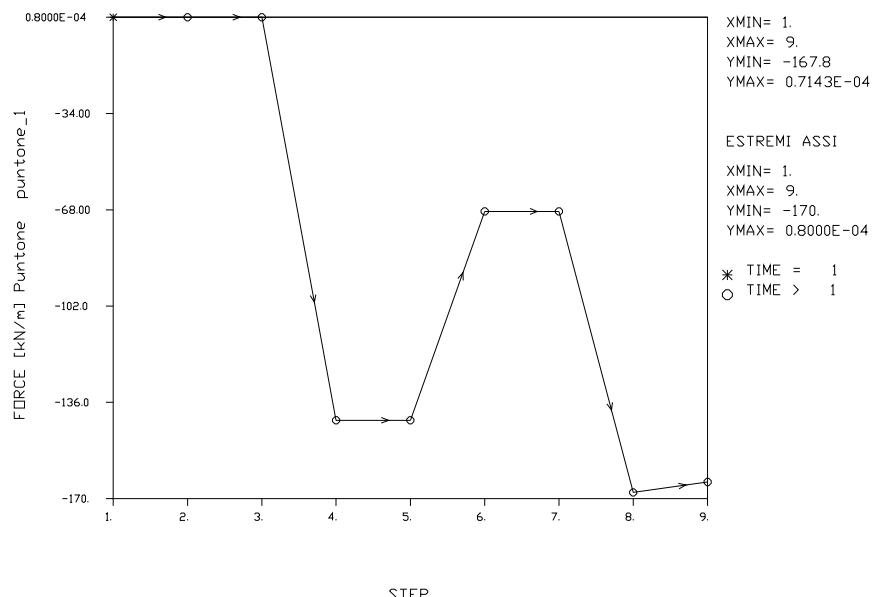
ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
21 di 156**Diagramma sollecitazione puntone superiore**

| Puntone_puntone_1 | |
|-------------------|--------------|
| STEP | FORCE [kN/m] |
| 1. | 0. |
| 2. | 0. |
| 3. | 0.7143E-04 |
| 4. | -142.3 |
| 5. | -142.3 |
| 6. | -68.58 |
| 7. | -68.58 |
| 8. | -167.8 |
| 9. | -164.1 |

DAL PASSO 1 AL PASSO 9
DIAGRAMMA VARIABILE X / VARIABILE Y

JOB:

Force units= KN
Length units= M* Ce.A.S. S.r.l. Milano *
www.ceas.it
PARATIE 7.00

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



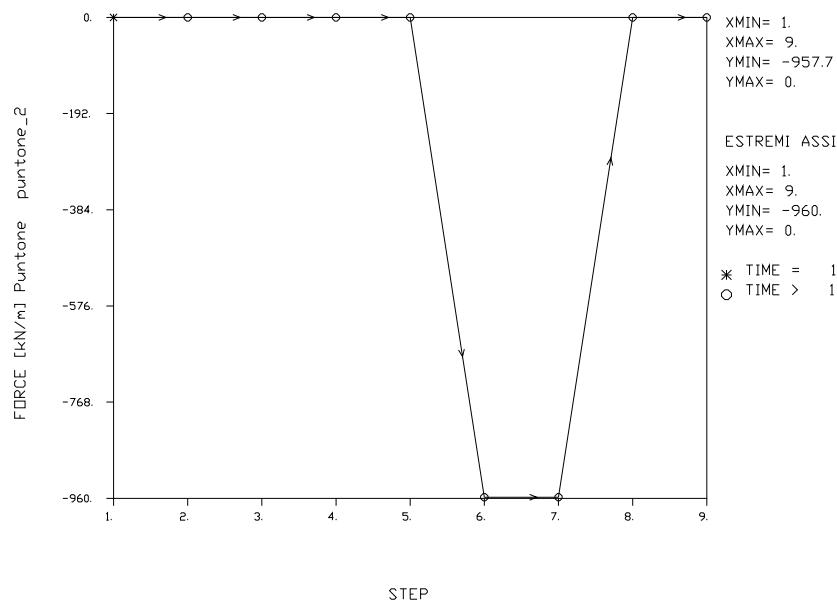
ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
22 di 156**Diagramma reazione puntone inferiore**

| Puntone_puntone_2 | |
|-------------------|--------------|
| STEP | FORCE [kN/m] |
| 1. | 0. |
| 2. | 0. |
| 3. | 0. |
| 4. | 0. |
| 5. | -7458E-03 |
| 6. | -957.7 |
| 7. | -957.7 |
| 8. | 0. |
| 9. | 0. |

DAL PASSO 1 AL PASSO 9
DIAGRAMMA VARIABILE X / VARIABILE Y

JOB:

Force units= KN
Length units= M* Ce.A.S. S.r.l. Milano *
www.ceas.it
PARATIE 7.00

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



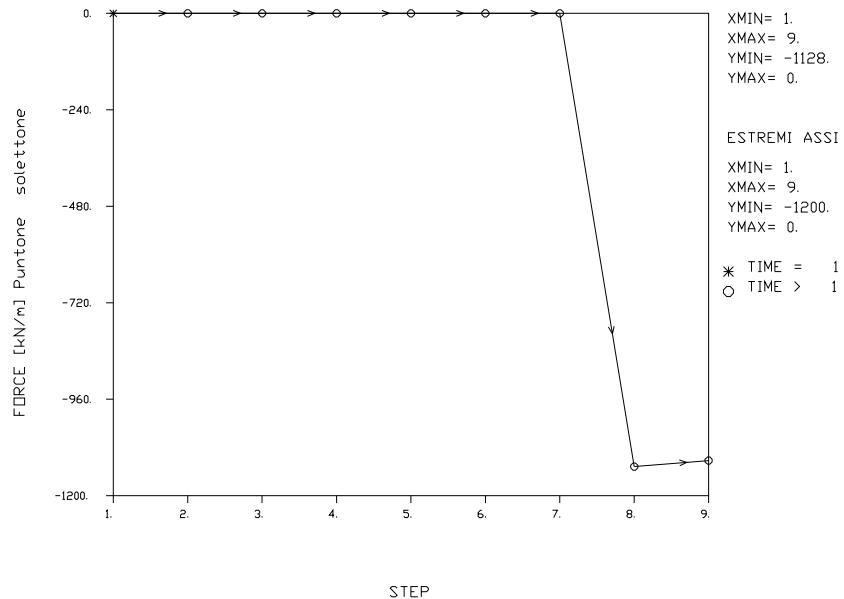
ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
23 di 156**Diagramma reazione soletta di fondazione**

| Puntone | solettone |
|---------|-----------------|
| STEP | FORCE [kN/m] |
| 1. | 0. |
| 2. | 0. |
| 3. | 0. |
| 4. | 0. |
| 5. | 0. |
| 6. | 0. |
| 7. | -9749E-08 |
| 8. | -1128. |
| 9. | -1112. |

DAL PASSO 1 AL PASSO 9
DIAGRAMMA VARIABILE X / VARIABILE Y

JOB:

Force units= KN
Length units= M* Ce.A.S. S.r.l. Milano *
www.ceasit
PARATIE 7.00

| | | | | | | | | | |
|---|--|--------------------------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|--|--|---------------------|--|
| <p>GENERAL CONTRACTOR</p> <p>Cepav due</p>  | <p>ALTA SORVEGLIANZA</p>  | | | | | | | | |
| Doc. N. 49064_02.doc | <table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 25%;">Progetto IN05</td> <td style="width: 25%;">Lotto 00</td> <td style="width: 25%;">Codifica Documento DE2CLGA1100002</td> <td style="width: 25%;">Rev. 0</td> </tr> <tr> <td colspan="2"></td> <td>Foglio 24 di 156</td> <td></td> </tr> </table> | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | | | Foglio 24 di 156 | |
| Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | | | | | | |
| | | Foglio 24 di 156 | | | | | | | |

6.4 Verifiche

6.4.1 Verifiche di resistenza palancola

L'analisi svolta con il programma ad elementi finiti PARATIE ha fornito le seguenti sollecitazioni massime:

Analisi statica

Momento flettente: $M = 958.68 \text{ kNm/m}$ a quota -12.60 m (STEP 6) con $T \geq 0.00 \text{ kN}$;

Azione di taglio: $T = 599.17 \text{ kN/m}$ a quota -11.70 m (STEP 8) con $M = 456.15 \text{ kNm/m}$;

A quota -12.60 m risulta:

$$\sigma_s = M / W = [(958.68 \text{ kNm}) / (5675 \text{ cm}^3)] \times 10^3 = 168.93 \text{ N/mm}^2 < 240 \text{ N/mm}^2.$$

A quota -11.70 m risulta:

$$\sigma_s = M / W = [(456.15 \text{ kNm}) / (5675 \text{ cm}^3)] \times 10^3 = 80.38 \text{ N/mm}^2 < 240 \text{ N/mm}^2.$$

$$\tau = (T \times i) / A_{anima} = [(599.17 \times 1.79 \text{ kN}) / (129.87 \text{ cm}^2)] \times 10 = 82.58 \text{ N/mm}^2 < 139 \text{ N/mm}^2$$

Tensione ideale secondo Von Mises:

$$\sigma_{id} = \sqrt{\sigma_s^2 + 3\tau^2} = 164.07 \text{ N/mm}^2 < 240 \text{ N/mm}^2.$$

Analisi sismica

Momento flettente: $M = 797.27 \text{ kNm/m}$ a quota -6.00 m con $T \geq 0.00 \text{ kN}$;

Azione di taglio: $T = 583.64 \text{ kN/m}$ a quota -11.70 m con $M = 446.68 \text{ kNm/m}$;

Poiché le sollecitazioni sono inferiori a quelle derivanti dall'analisi statica, si omettono le verifiche.

6.4.2 Verifica a stabilità puntone superiore

Azione massima di compressione: $N = 167.8 \text{ kN/m}$ (step 8)

Raggio d'inerzia: $\rho = (J / A)^{0.5} = 17.71 \text{ cm} = 0.1771 \text{ m}$

Snellezza: $\lambda = L / \rho = 1700 / 17.71 = 95.99$

Coefficiente di maggiorazione: $\omega = 2.00$

$$\sigma = \omega \times (N / A) = [2.00 \times (167.8 \times 6) / 111.73] \times 10 = 180.22 \text{ N/mm}^2 < 240 \text{ N/mm}^2$$

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
25 di 156

Per quanto riguarda la verifica della trave di ripartizione, si ipotizza uno schema a tre campate di luce teorica in asse pari a 6.0m sollecitato da un carico uniforme $q = 167.8 \text{ kN/m}$. La verifica del momento massimo negativo viene eseguita in corrispondenza della distanza pari a $(L - \phi_{\text{tubo}} / 4) = 6.0 - 0.508 / 4 = 5.87 \text{ m}$:

$$M^{(-)} = 1/10 \times qL^2 = 1/10 \times 167.8 \times 5.87^2 = 578.19 \text{ kNm}$$

$$\sigma = M / W = (578.19 / 3070) \times 10^3 = 188.33 \text{ N/mm}^2 < 240 \text{ N/mm}^2$$

6.4.3 Verifica stabilità puntone intermedio

Azione massima di compressione: $N = 957.70 \text{ kN/m}$ (step 6)

$$\text{Raggio d'inerzia: } \rho = (J / A)^{0.5} = 24.30 \text{ cm} = 0.2430 \text{ m}$$

$$\text{Snellezza: } \lambda = L / \rho = 1700 / 24.30 = 69.96$$

$$\text{Coefficiente di maggiorazione: } \omega = 1.72$$

$$\sigma = \omega \times (N / A) = [1.72 \times (957.70 \times 3.50) / 312] \times 10 = 184.79 \text{ N/mm}^2 < 240 \text{ N/mm}^2$$

Per quanto riguarda la verifica della trave di ripartizione, si ipotizza uno schema su 3 campate sollecitato da un carico uniforme $q = 957.7 \text{ kN/m}$:

$$M^{(-)} = 1/10 \times qL^2 = 1/10 \times 957.70 \times 3.50^2 = 1173.18 \text{ kNm}$$

$$\sigma = M / W = [1173.18 / (2 \times 3070)] \times 10^3 = 191.07 \text{ N/mm}^2 < 240 \text{ N/mm}^2$$

6.4.4 Verifica di resistenza soletta inferiore

Azione massima di compressione: $N = 1128.0 \text{ kN/m}$ (step 8)

$$\text{Tensione di compressione: } \sigma = N / A = (1128.0 / 1.00) \times 10^{-3} = 1.128 \text{ N/mm}^2$$

6.4.5 Verifica sollevamento del fondo scavo

La verifica viene effettuata in corrispondenza del piede della palancola ipotizzando che non vi sia perdita di carico dovuta al moto di filtrazione.

$$\text{Peso stabilizzante del fondo scavo: } W = \gamma_t \times H_t = 20.00 \times (24.00 - 12.60) = 228.00 \text{ kN/m}$$

$$\text{Sottospinta idraulica: } S = \gamma_w \times H_w = 9.81 \times (24.00 - 2.00) = 215.82 \text{ kN/m}$$

In considerazione della presenza dei pozzi drenanti, la cui lunghezza è prevista sino alla base delle palancole, si applica una riduzione della sottospinta, stimata cautelativamente nella percentuale del 10%:

$$FS = W / (0.90 \times S) = 228.00 / 194.24 = 1.17 > 1.10$$

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05

Lotto
00

Codifica Documento
DE2CLGA1100002

Rev.
0

Foglio
26 di 156

6.4.6 Verifica a sifonamento

Gradiente idraulico critico:

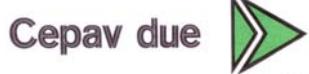
$$i_c = \gamma' / \gamma_w = 10.00 / 9.81 = 1.02 \text{ kN/m}$$

Gradiente di efflusso:

$$i_E = \Delta H/L = (10.60+0.50) / (22.00+11.40-0.50) = 0.337 \text{ kN/m}$$

$$FS = i_c / i_E = 3.02 > 3.00$$

GENERAL CONTRACTOR



Doc. N. 49064_02.doc

ALTA SORVEGLIANZA



Progetto
IN05

Lotto
00

Codifica Documento
DE2CLGA1100002

Rev.
0
Foglio
27 di 156

7. DIMENSIONAMENTO BERLINESI

7.1 Analisi statica

Si analizzano le seguenti fasi, ipotizzando la quota di sommità prescavo pari a +0.00m:

- STEP 1:** realizzazione della paratia (quota sommità +0.00m)
- STEP 2:** scavo a quota -2.50 m;
- STEP 3:** posa 1° tirante da 300 kN a quota -2.00 m ($T_i = 50 \text{ kN/m}$);
- STEP 4:** scavo a quota -5.50 m;
- STEP 5:** posa 2° tirante da 600 kN a quota -5.00 m ($T_i = 100 \text{ kN/m}$);
- STEP 6:** scavo a quota -8.50 m;
- STEP 7:** posa 3° tirante da 900 kN a quota -8.00 m ($T_i = 180 \text{ kN/m}$);
- STEP 8:** scavo a quota -10.80 m;

Come già enunciato in precedenza, in questo tratto si prevede un aggottamento della falda e pertanto il livello di falda a monte coincide con il livello di falda a valle, ed è posizionato in ogni fase ad 1m dal fondo scavo.

Si è inoltre presa in considerazione la presenza della scarpata con pendenza 3/2 a tergo della paratia: si è ipotizzata una lunghezza media della scarpata di 10.00m, posizionata ad una distanza di 1.50m dalla paratia, ed il suo contributo è stato considerato applicando tre diversi carichi permanenti crescenti con la distanza dalla parete e pari a 26.67 kN/m^2 , 73.33 kN/m^2 e 113.33 kN/m^2 .

Si riporta qui di seguito lo schema statico finale (step 8).

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05

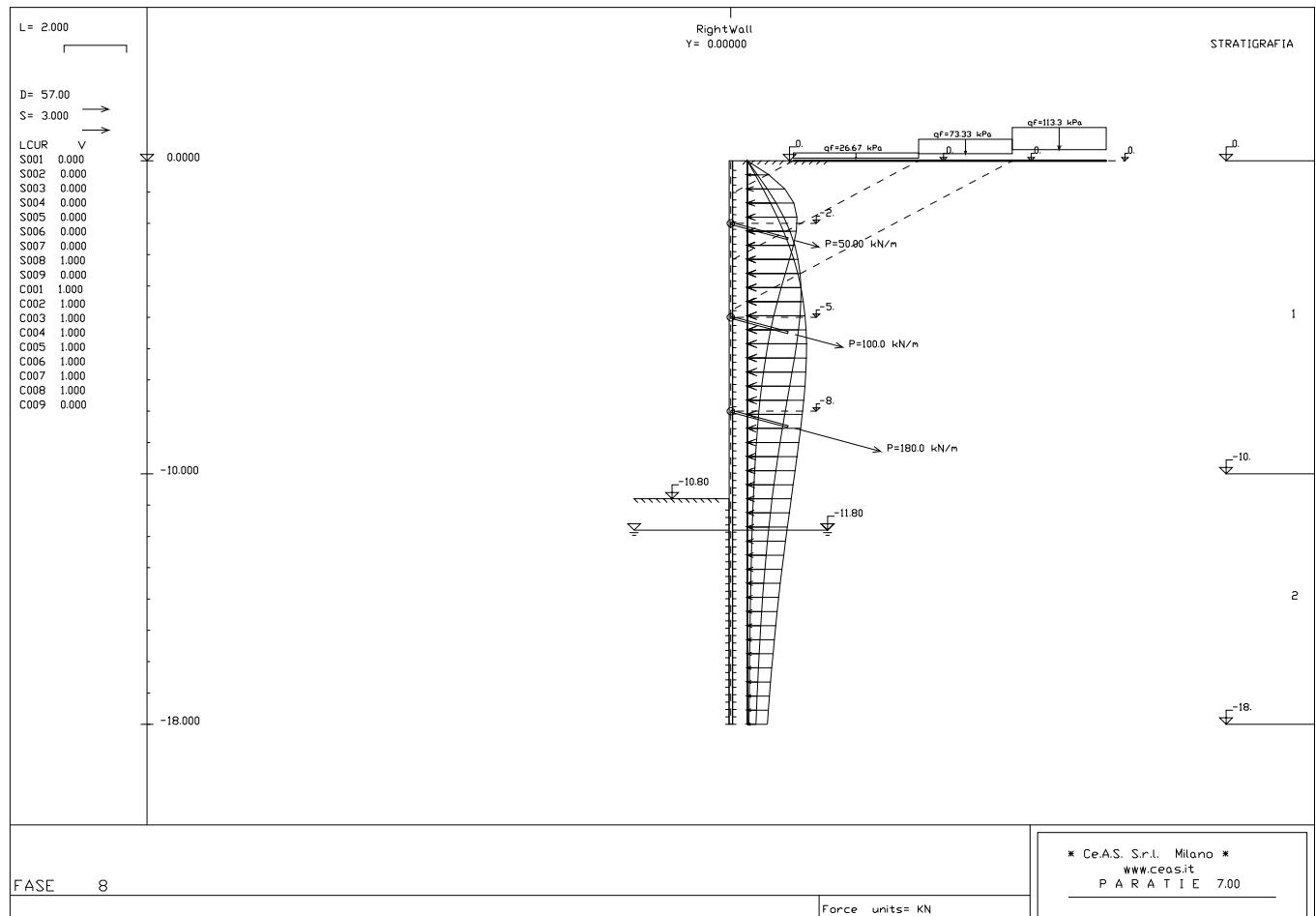
Lotto
00

Codifica Documento
DE2CLGA1100002

Rev.
0

Foglio
28 di 156

Step 8



| | | | | | | | | | |
|---|--|--------------------------------------|---------------------|--------------------------------------|-----------|--|--|--|---------------------|
| <p>GENERAL CONTRACTOR</p> <p>Cepav due</p>  | <p>ALTA SORVEGLIANZA</p>  | | | | | | | | |
| Doc. N. 49064_02.doc | <table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 25%;">Progetto IN05</td> <td style="width: 25%;">Lotto 00</td> <td style="width: 25%;">Codifica Documento DE2CLGA1100002</td> <td style="width: 25%;">Rev. 0</td> </tr> <tr> <td></td><td></td><td></td><td>Foglio 29 di 156</td></tr> </table> | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | | | | Foglio 29 di 156 |
| Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | | | | | | |
| | | | Foglio 29 di 156 | | | | | | |

7.2 Analisi sismica

Il sito in esame, in base alla nuova classificazione delle zone sismiche (ordinanza P.C.M. 20/03/03 n° 3274), rientra in 3^a categoria.

Il sito sismico di terza categoria è caratterizzato da:

S = 6 (grado di sismicità);

C = (S – 2) /100 = 0.04 (coefficiente di intensità sismica);

Il coefficiente sismico C deve poi essere amplificato secondo il coefficiente maggiorativo $k_s = 2$ previsto dal documento consortile di Cepavdue “Criteri di dimensionamento e verifica delle opere di sostegno” A20200DE2RPGE0005004.

Si ha quindi:

$$k_h = k_s \times C = 2 \times 0.04 = 0.08$$

Poiché si tratta di un’opera provvisionale, le verifiche sismiche vengono svolte facendo riferimento a parametri sismici ridotti rispetto a quelli associabili alle opere definitive. La riduzione dei parametri sismici viene eseguita utilizzando la seguente equazione dell’ Eurocodice 8:

$$k_h' = k_h \cdot \left(\frac{t_c}{p \cdot t_{ro}} \right)^k = 0.08 \cdot \left(\frac{5\text{anni}}{0.05 \cdot 475\text{anni}} \right)^{0.30 \div 0.45} = 0.05 \div 0.04$$

dove:

t_c = vita media dell’opera, assunta nel calcolo in oggetto pari a 5 anni;

p = probabilità di superamento dell’evento sismico di progetto, assunta pari a 0.05.

Si assume quindi un coefficiente sismico orizzontale ridotto k_h' pari a 0.05.

I coefficienti sismici di spinta attiva e passiva sono calcolati secondo le seguenti espressioni indicate nel documento consortile “Criteri di dimensionamento e verifica delle opere di sostegno”:

Spinta attiva

$$K_{as} = \frac{\sin^2(\psi + \varphi' - \theta)}{\cos(\theta) \cdot \sin^2(\psi) \cdot \sin(\psi - \theta - \delta_a) \cdot \left[1 + \sqrt{\frac{\sin(\varphi' + \delta_a) \cdot \sin(\varphi' - i - \theta)}{\sin(\psi - \theta - \delta_a) \cdot \sin(\psi + i)}} \right]^2}$$

dove:

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
30 di 156 φ' = angolo di attrito di calcolo del terreno; δ_a = angolo di attrito tra terreno e struttura = 0; ψ = inclinazione sull'orizzontale del paramento del muro a contatto con il terreno = 90°; i = inclinazione del terreno a tergo del muro = 0; $\theta = \arctan k_h' = 2.86$;

Spinta passiva

$$K_{ps} = \frac{\sin^2(\psi + \theta - \varphi')}{\cos(\theta) \cdot \sin^2 \psi \cdot \sin(\psi + \theta) \cdot \left[1 - \sqrt{\frac{\sin(\varphi') \cdot \sin(\varphi' + i - \theta)}{\sin(\psi + i) \cdot \sin(\psi + \theta)}} \right]^2}$$

Per entrambi gli strati, aventi angolo d'attrito $\phi=28^\circ$, i suddetti parametri valgono: $K_{as} = 0.393$ $K_{ps} = 2.685$

L'evento sismico viene considerato successivamente allo step 8.

Si riportano di seguito i diagrammi di momenti flettenti, tagli, deformata e tiranti in funzione della profondità.

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA

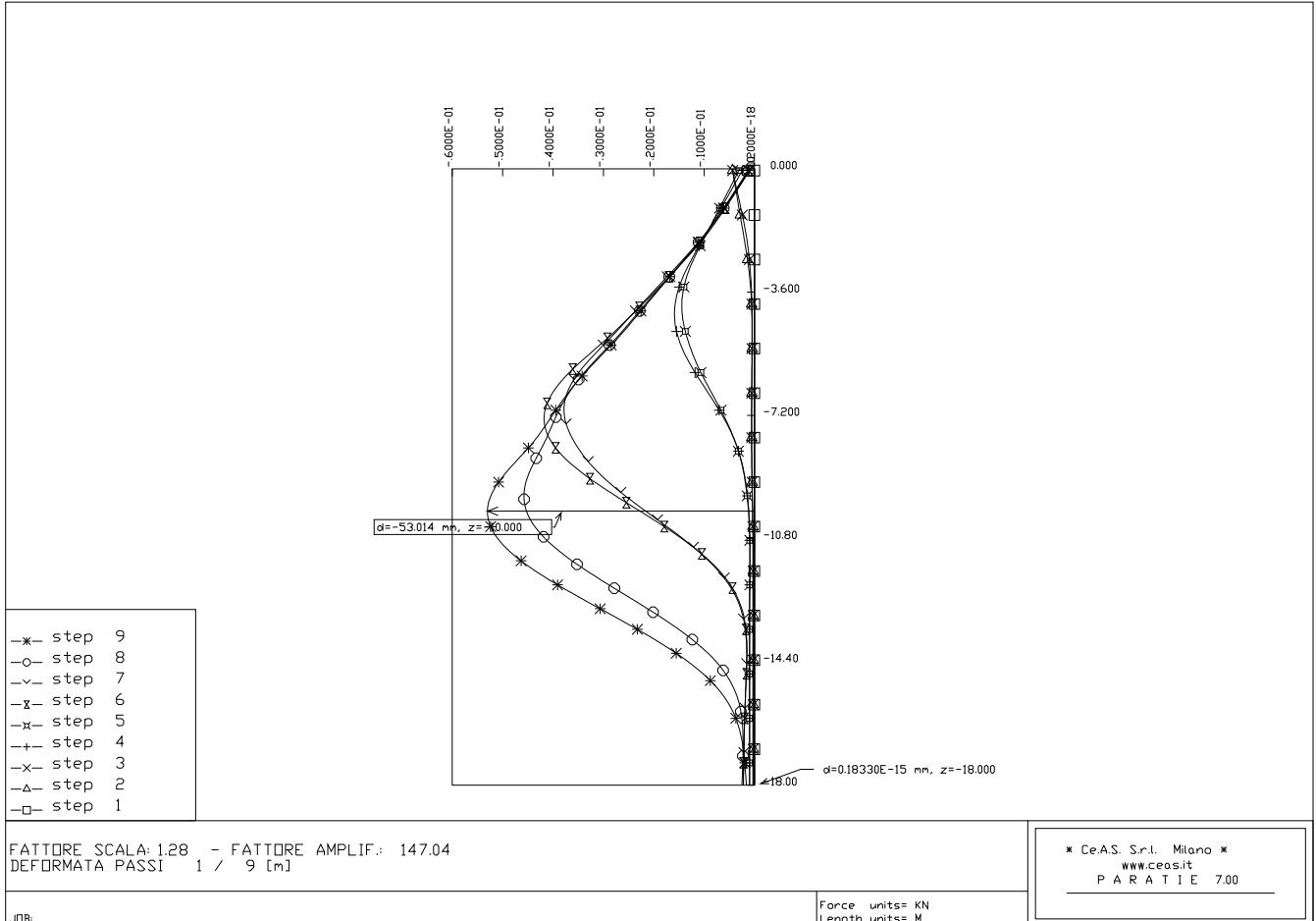
ITALFERR

Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
31 di 156

7.3 Diagrammi di inviluppo

Diagramma degli spostamenti



GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05

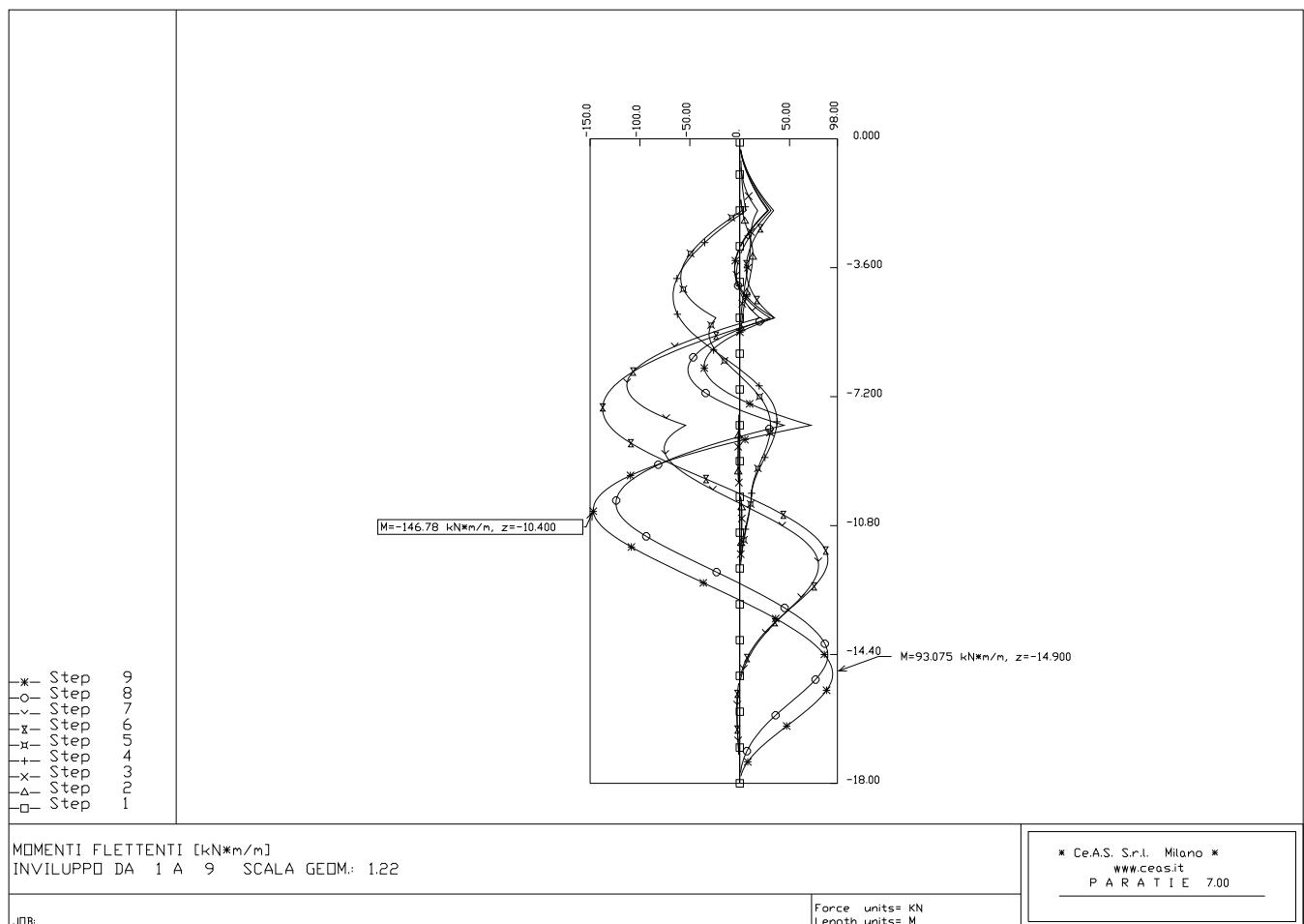
Lotto
00

Codifica Documento
DE2CLGA1100002

Rev.
0

Foglio
32 di 156

Diagramma del momento flettente



GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05

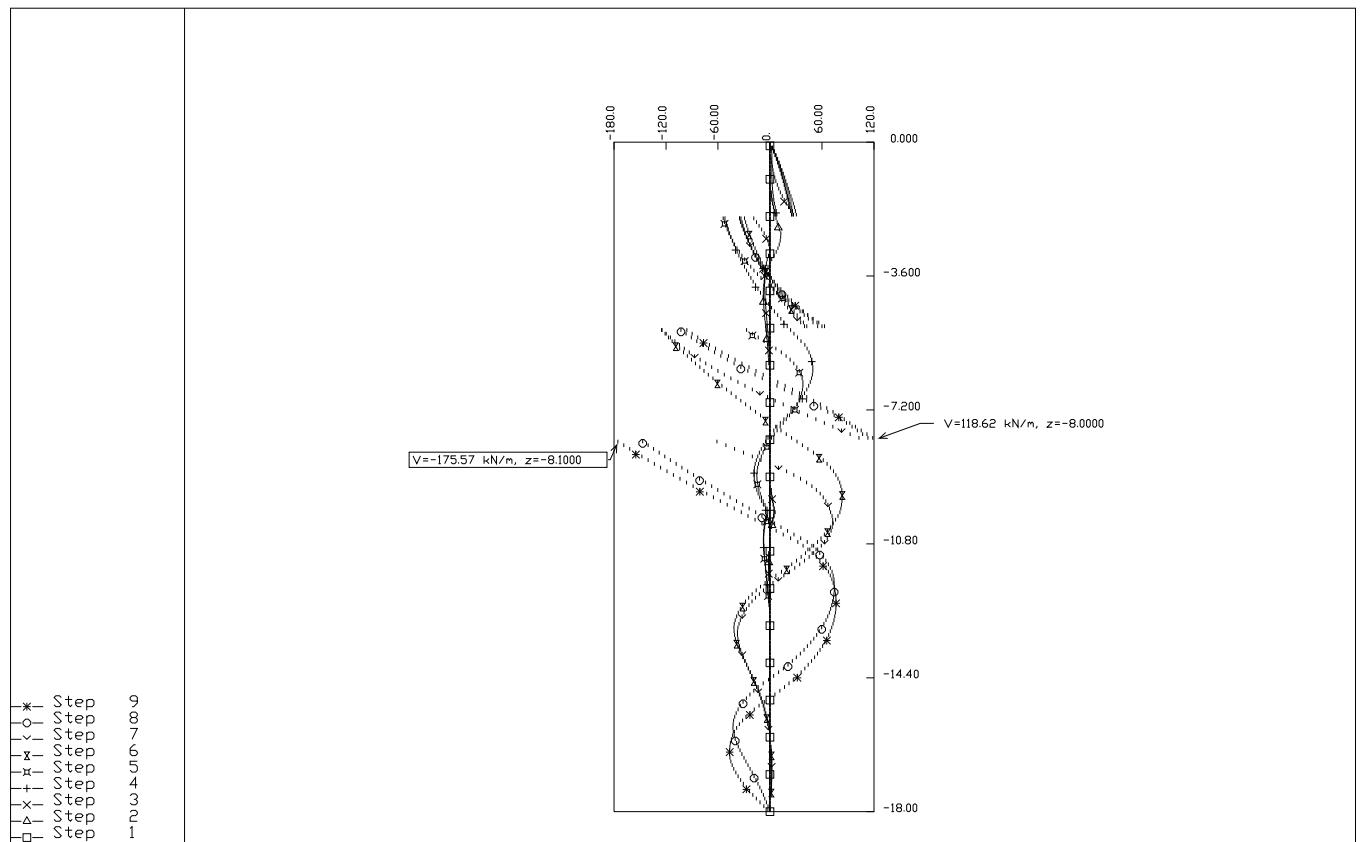
Lotto
00

Codifica Documento
DE2CLGA1100002

Rev.
0

Foglio
33 di 156

Diagramma sforzo di taglio



TAGLI [kN/m]
INVILUPPO DA 1 A 9 SCALA GEOM: 1.22

JOB:

Force units= KN
Length units= M

* Ce.A.S. S.r.l. Milano *
www.ceos.it
PARATIE 7.00

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



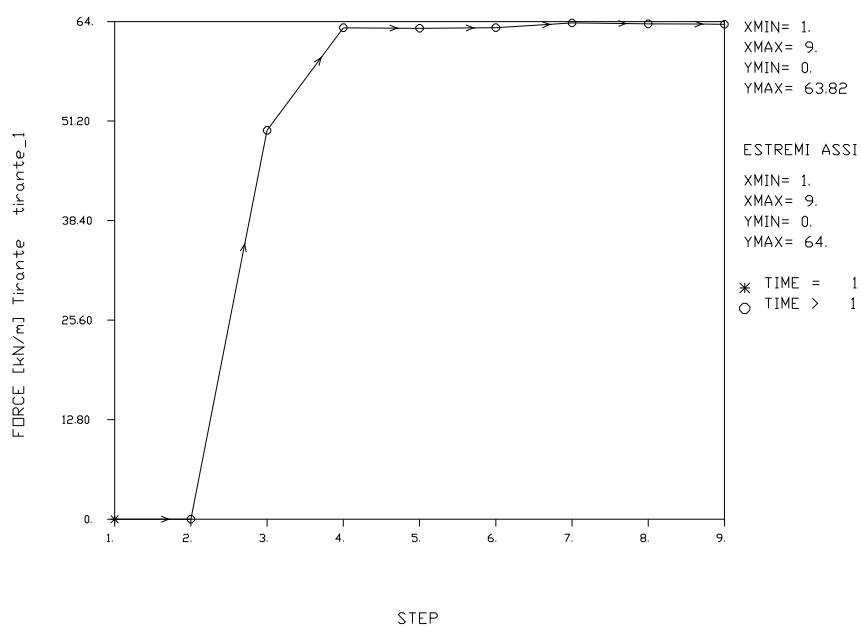
ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
34 di 156**Diagramma tirante 1**

| Tirante tirante_1 | |
|-------------------|--------------|
| STEP | FORCE [kN/m] |
| 1. | 0. |
| 2. | 0. |
| 3. | 50. |
| 4. | 63.20 |
| 5. | 63.13 |
| 6. | 63.21 |
| 7. | 63.82 |
| 8. | 63.70 |
| 9. | 63.64 |

DAL PASSO 1 AL PASSO 9
DIAGRAMMA VARIABILE X / VARIABILE Y

JOB:

Force units= KN
Length units= M* Ce.A.S. S.r.l. Milano *
www.ceas.it
PARATIE 7.00

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



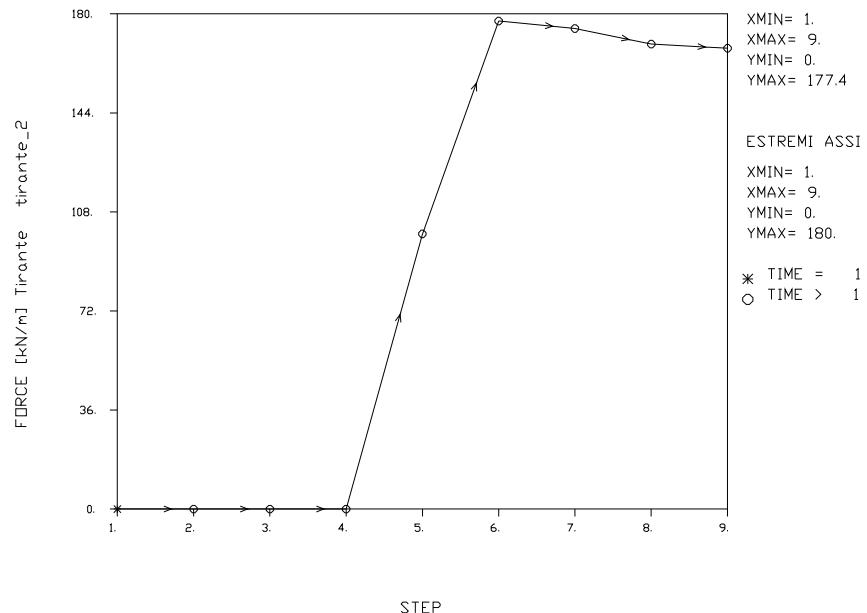
ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
35 di 156**Diagramma tirante 2**

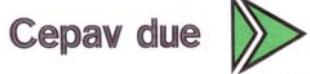
| Tirante tirante_2 | |
|-------------------|--------------|
| STEP | FORCE [kN/m] |
| 1. | 0. |
| 2. | 0. |
| 3. | 0. |
| 4. | 0. |
| 5. | 100. |
| 6. | 177.4 |
| 7. | 174.7 |
| 8. | 169.0 |
| 9. | 167.5 |

DAL PASSO 1 AL PASSO 9
DIAGRAMMA VARIABILE X / VARIABILE Y

JOB:

Force units= KN
Length units= M* Ce.A.S. S.r.l. Milano *
www.ceas.it
PARATIE 7.00

GENERAL CONTRACTOR



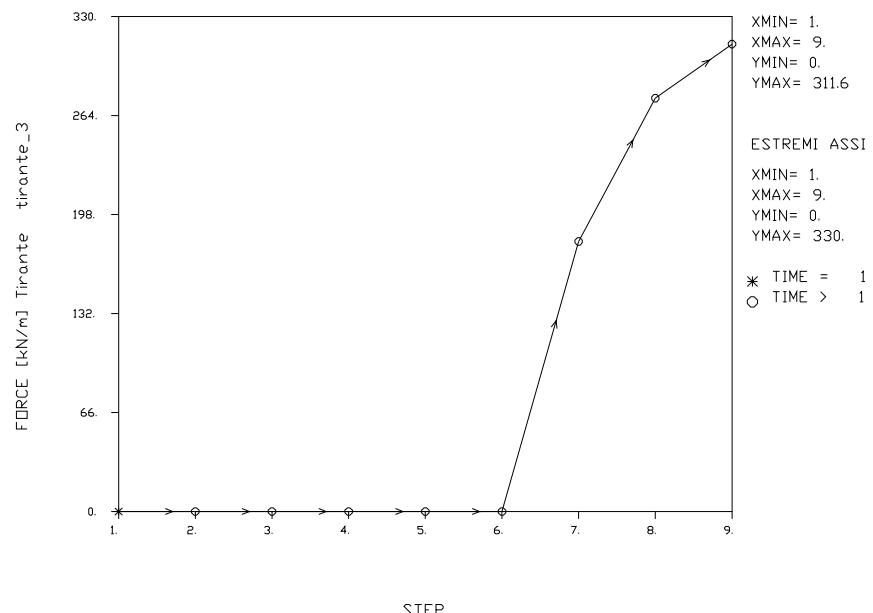
ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
36 di 156**Diagramma tirante 3**

| Tirante tirante_3 | |
|-------------------|--------------|
| STEP | FORCE [kN/m] |
| 1. | 0. |
| 2. | 0. |
| 3. | 0. |
| 4. | 0. |
| 5. | 0. |
| 6. | 0. |
| 7. | 180. |
| 8. | 275.6 |
| 9. | 311.6 |

DAL PASSO 1 AL PASSO 9
DIAGRAMMA VARIABILE X / VARIABILE Y

JOB:

Force units= KN
Length units= M
 * Ce.A.S. S.r.l. Milano *
www.ceas.it
 PARATIE 7.00

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA

Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
37 di 156

7.4 Verifiche

7.4.1 Verifica resistenza paratia

L'analisi svolta con il programma ad elementi finiti PARATIE ha fornito le seguenti sollecitazioni massime:

Analisi statica

Momento flettente: $M = 137.44 \text{ kNm/m}$ a quota -7.50 m (STEP 6) con $T \approx 0 \text{ kN/m}$;

Azione di taglio: $T = 146.92 \text{ kN/m}$ a quota -8.10 m (STEP 8) con $M = 29.60 \text{ kNm/m}$

A quota -7.50 m risulta:

$$\sigma_s = M / W = [(137.44 \text{ kNm}) / (628.34 \text{ cm}^3)] \times 10^3 = 218.73 \text{ N/mm}^2 < 240 \text{ N/mm}^2.$$

A quota -8.10 m risulta:

$$\sigma_s = M / W = [(29.60 \text{ kNm}) / (628.34 \text{ cm}^3)] \times 10^3 = 47.11 \text{ N/mm}^2 < 240 \text{ N/mm}^2.$$

$$\tau = 2 \times (T \times i) / A_{\text{tubo}} = 2 \times [(146.92 \times 0.333 \text{ kN}) / (52.72 \text{ cm}^2)] \times 10 = 18.58 \text{ N/mm}^2 < 139 \text{ N/mm}^2$$

Tensione ideale secondo Von Mises:

$$\sigma_{id} = \sqrt{\sigma_s^2 + 3\tau^2} = 57.05 \text{ N/mm}^2 < 240 \text{ N/mm}^2.$$

Analisi sismica

Momento flettente: $M = 146.78 \text{ kNm/m}$ a quota -10.40 m con $T \approx 0 \text{ kN/m}$;

Azione di taglio: $T = 175.57 \text{ kN/m}$ a quota -8.10 m con $M = 53.70 \text{ kNm/m}$;

A quota -10.40 m risulta:

$$\sigma_s = M / W = [(146.78 \text{ kNm}) / (628.34 \text{ cm}^3)] \times 10^3 = 233.60 \text{ N/mm}^2 < 240 \text{ N/mm}^2.$$

A quota -8.10 m risulta:

$$\sigma_s = M / W = [(53.70 \text{ kNm}) / (628.34 \text{ cm}^3)] \times 10^3 = 85.46 \text{ N/mm}^2 < 240 \text{ N/mm}^2.$$

$$\tau = 2 \times (T \times i) / A_{\text{tubo}} = 2 \times [(175.57 \times 0.333 \text{ kN}) / (52.72 \text{ cm}^2)] \times 10 = 22.20 \text{ N/mm}^2 < 139 \text{ N/mm}^2$$

Tensione ideale secondo Von Mises:

$$\sigma_{id} = \sqrt{\sigma_s^2 + 3\tau^2} = 93.71 \text{ N/mm}^2 < 240 \text{ N/mm}^2.$$

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
38 di 156

7.4.2 Verifica tiranti

Si verifica che le massime azioni a cui sono soggetti i singoli tiranti siano inferiori alle corrispettive portate massime:

| ordine | n° trefoli | i (m) | T (kN/m) | T (kN) | Portata massima (kN) |
|--------|------------|-------|----------|--------|----------------------|
| 1 | 2 | 3.0 | 63.82 | 191.46 | 281.20 |
| 2 | 4 | 3.0 | 177.40 | 532.20 | 562.50 |
| 3 | 6 | 2.7 | 311.60 | 830.93 | 843.70 |

Le verifiche risultano soddisfatte.

7.4.2.1 Lunghezza libera tiranti

Per la valutazione della lunghezza libera si fa riferimento a quanto indicato nel documento “Criteri di dimensionamento e verifica delle opere di sostegno”

- In condizioni statiche il tratto di fondazione dei tiranti sarà esterno ai seguenti cunei di terreno:
 - Quello aente inclinazione sull'orizzontale pari a $45+\varphi'/2$, che parte ad una profondità al di sotto del fondo scavo dell'ordine di:

$$f = \left(\frac{1}{2} - \frac{\varphi' - 20^\circ}{50^\circ} \right) \cdot H = 3.67 \text{ m} < d = 16 \text{ m}$$
 essendo H l'altezza della paratia al di sopra del fondo scavo, φ' l'angolo di resistenza al taglio medio del terreno e d l'infissione della paratia al di sotto del fondo scavo.
 - Quello aente inclinazione sull'orizzontale pari a φ' , che parte dalla quota di fondo scavo.
- In condizioni sismiche:
 1. Valutazione dell'"Embedment Participation Factor" EPI in accordo alla seguente espressione:

$$EPI = \frac{S_{P,S}}{S_{A,S}} \cdot \left(1 + \frac{f}{f+H} \right)$$
 con:
 $S_{P,S}$ = spinta passiva in condizioni sismiche calcolata con la teoria di Mononobe-Okabe (vedi anche l'Eurocodice 8) = 1391.90

$S_{A,S}$ = spinta attiva in condizioni sismiche calcolata con la teoria di Mononobe –Okabe (vedi anche l'Eurocodice 8) = 1273.32 KN

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
39 di 156

$$f = \left(\frac{1+k_e'}{2} - \frac{\phi' - 20^\circ}{50^\circ} \right) \cdot H = 3.95 \leq d = \text{profondità dal fondo scavo in corrispondenza della quale}$$

si fa partire il cuneo di spinta attiva

dove:

$$H = \text{altezza della paratia fuori terra} = 10.80 \text{ m}$$

$$d = \text{lunghezza infissa della paratia} = 7.20 \text{ m}$$

$$\phi' = \text{angolo di resistenza al taglio} = 28^\circ$$

$$k_e' = \frac{a_h / g}{1 - \frac{2}{3} \cdot 0.5 \cdot a_h / g} = 0.051 \quad \text{in presenza di falda sotto il fondo scavo}$$

a_h = accelerazione orizzontale utilizzata per il calcolo della paratia = 0.05g

g = accelerazione di gravità

Risulta quindi:

$$EPI = 1.093 \times 1.22 = 1.33$$

2. Definizione dell'angolo di inclinazione del cuneo di spinta attiva rispetto all'orizzontale sulla base della seguente espressione:

$$\alpha_{A,S} = 45^\circ + \frac{\phi'}{2} - 135^\circ \cdot (k_e')^{1.75} = 58.26^\circ$$

3. Individuazione sulla base di EPI, del livello di danno ritenuto accettabile e sulla base del diagramma di **fig.8** del suddetto documento, del valore dell'"Effective Anchor Index" EAI, essendo:

Zona I : nessun danno o danni trascurabili

Zona II : danni relativamente contenuti

Zona III : danni considerevoli.

Poiché EPI = 1.33, il valore di EAI è nullo.

4. Individuazione della lunghezza libera minima del tirante sulla base della seguente espressione:

$$L_{\text{libera}} = L_{I1} + L_{I2}$$

con:

L_{I1} = lunghezza libera all'interno del cuneo di spinta attiva

L_{I2} = $H \times EAI = 0 \text{ m}$

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
40 di 156

La seguente tabella riassume le lunghezze libere per i diversi ordini di tiranti:

| Ordine | 1 | 2 | 3 |
|--|--------------|-------------|-------------|
| Lunghezza libera di progetto – statica (m) | 11.00 | 7.50 | 3.70 |
| Lunghezza libera di progetto – sismica (m) | 7.00 | 5.40 | 3.70 |
| Lunghezza libera effettiva (m) | 12.00 | 8.00 | 4.00 |

7.4.2.2 Lunghezza di fondazione

La forza massima di ancoraggio viene calcolata con la formula di Bustamante e Doix:

$$T_u = \pi \times (\alpha \times \phi) \times L_s \times q_s$$

dove:

T_u = carico ultimo per sfilamento del tirante;

α = coefficiente funzione del tipo di terreno e delle modalità di iniezione, pari a 1.20 (corrispondente ad iniezioni semplici in terreni quali sabbie, limi e argille);

ϕ = diametro medio del bulbo di ancoraggio, pari a 200 mm;

L_s = lunghezza del bulbo di ancoraggio;

q_s = aderenza limite unitaria lungo la superficie di contatto bulbo-terreno, che per il terreno in esame può essere assunta pari a 0.20 N/mm²;

Il coefficiente di sicurezza FS nei confronti del carico ultimo per sfilamento, definito come rapporto $T_u/T_{max,tirante}$, viene considerato, sia in condizioni statiche che in condizioni sismiche, almeno pari a FS = 2.0 per tiranti provvisori. Di conseguenza, la lunghezza teorica del bulbo risulta:

$$L_s = (2.0 \times T_{max}) / (\pi \times 1.2 \times \phi \times q_s)$$

| | 1° ORDINE | 2° ORDINE | 3° ORDINE |
|----------------------------------|---------------|---------------|----------------|
| T_{max} tirante statica (kN) = | 191,46 kN | 532,20 kN | 734,94 kN |
| T_{max} tirante sismica (kN) = | 190,92 kN | 502,50 kN | 830,94 kN |
| Lunghezza bulbo teorica (m) = | 2,54 m | 7,06 m | 11,02 m |
| Lunghezza bulbo effettiva (m) = | 4,00 m | 8,00 m | 12,00 m |

Per i dettagli costruttivi si rimanda agli elaborati grafici.

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05

Lotto
00

Codifica Documento
DE2CLGA1100002

Rev.
0

Foglio
41 di 156

8. DIMENSIONAMENTO DIAFRAMMI

8.1 Analisi statica

Si analizzano le seguenti fasi, ipotizzando la quota di sommità prescavo pari a +0.00m:

- STEP 1:** realizzazione della paratia (quota sommità +0.00m)
- STEP 2:** scavo a quota -3.50 m;
- STEP 3:** posa 1° tirante da 450 kN a quota -3.00 m ($T_i = 100 \text{ kN/m}$);
- STEP 4:** scavo a quota -6.00 m;
- STEP 5:** posa 2° tirante da 600 kN a quota -5.50 m ($T_i = 150 \text{ kN/m}$);
- STEP 6:** scavo a quota -8.50 m;
- STEP 7:** posa 3° tirante da 900 kN a quota -8.00 m ($T_i = 150 \text{ kN/m}$);
- STEP 8:** scavo a quota -10.50 m;

Come già enunciato in precedenza, il livello di falda a monte è posto ad 1m dalla quota di prescavo; per quanto riguarda il livello di falda a valle, si ipotizza che sia posizionato ad 1m dal fondo scavo.

Si è inoltre presa in considerazione la presenza della scarpata con pendenza 3/2 a tergo della paratia: si è ipotizzata una lunghezza media della scarpata di 10.50m, posizionata ad una distanza di 1.50m dalla paratia, ed il suo contributo è stato considerato applicando tre diversi carichi permanenti crescenti con la distanza dalla parete e pari a 23.33 kN/m^2 , 70.00 kN/m^2 e 116.70 kN/m^2 .

Si riporta qui di seguito lo schema statico finale (step 8).

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05

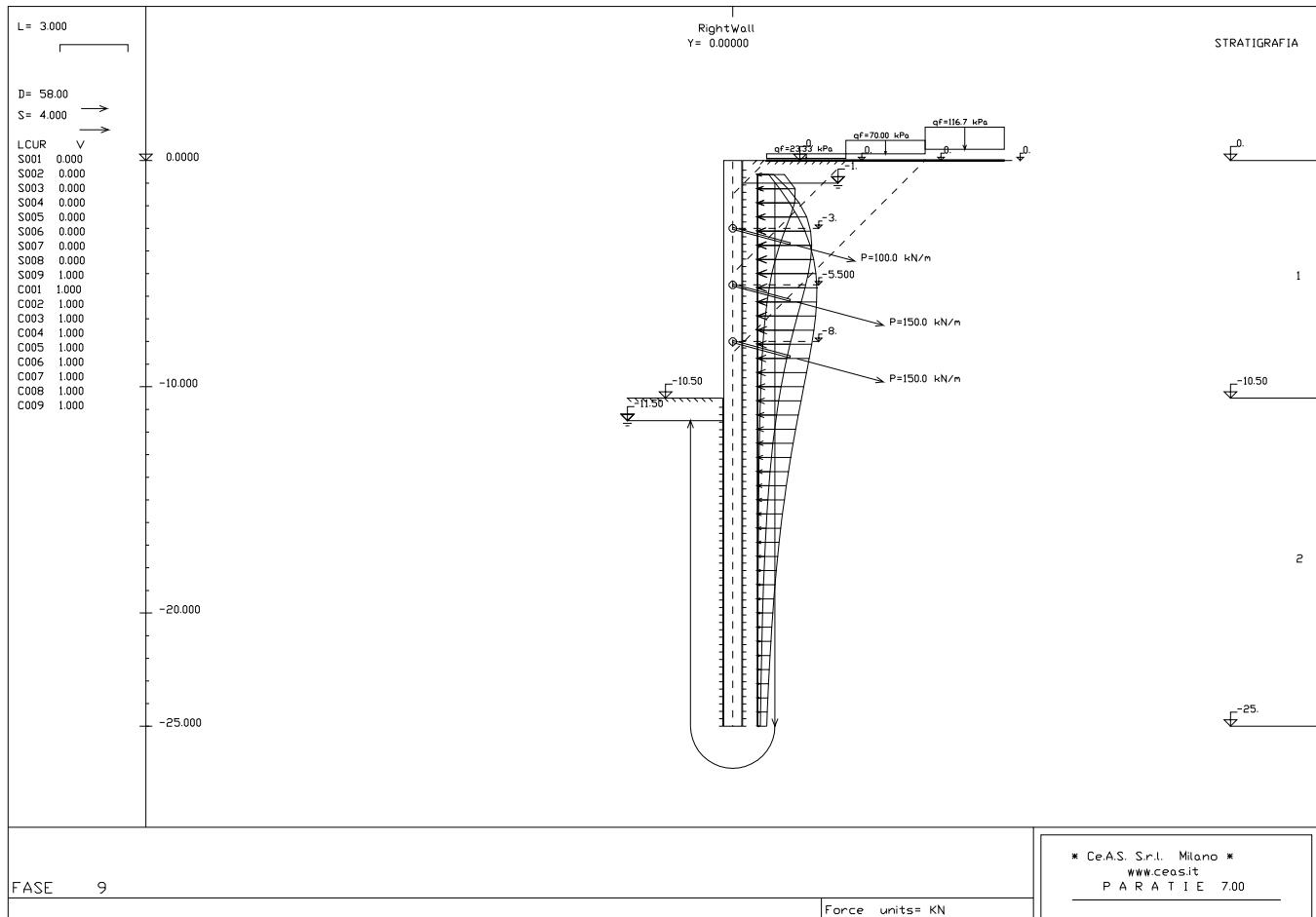
Lotto
00

Codifica Documento
DE2CLGA1100002

Rev.
0

Foglio
42 di 156

STEP 8 – Schema statico



GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA

Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
43 di 156

8.2 Analisi sismica

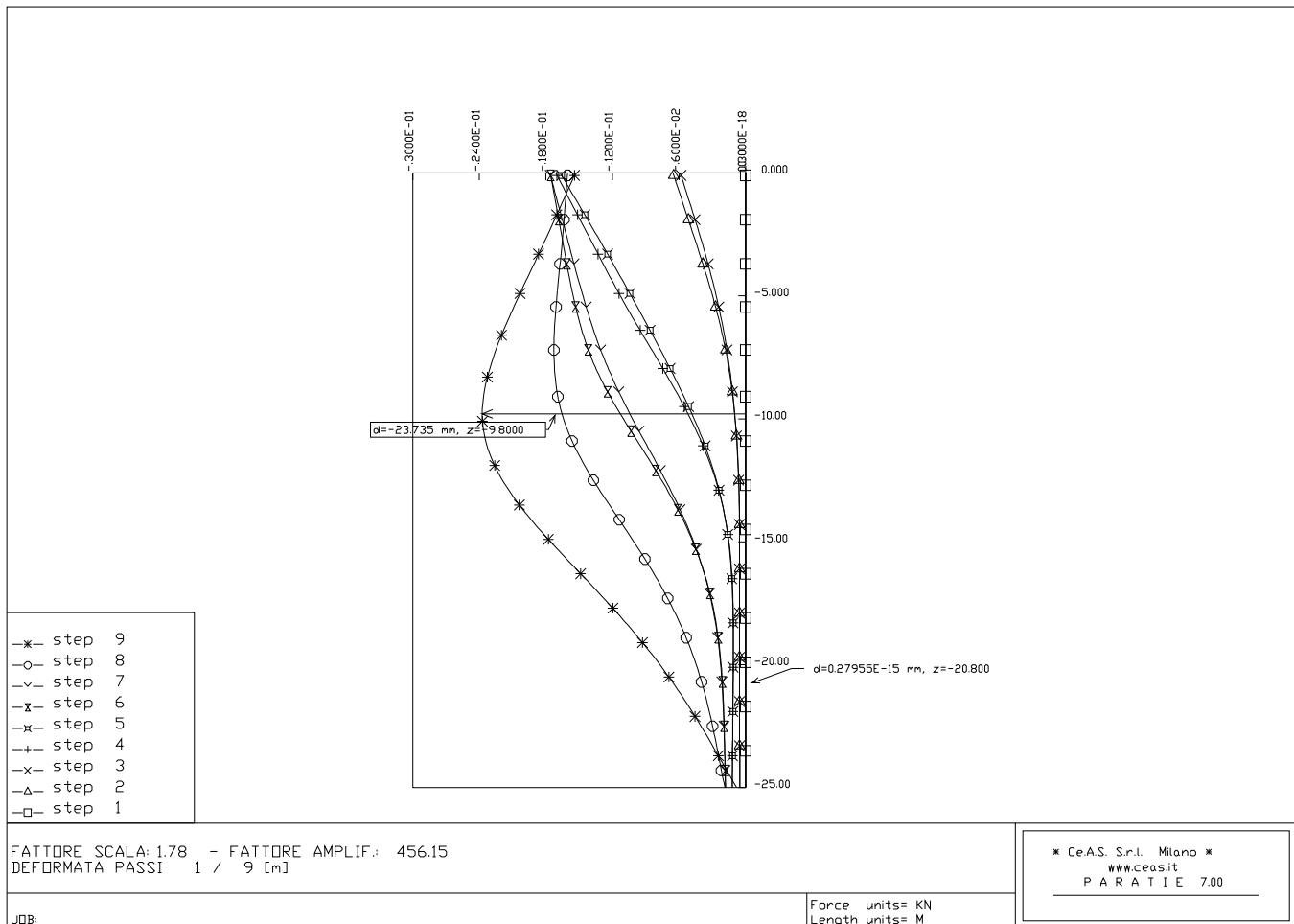
Per le considerazioni generali sulla valutazione dei coefficienti sismici e sulle spinte sismiche attive e passive, vedere paragrafo relativo alle palancole.

Si ipotizza che l'evento sismico si verifichi successivamente allao Step 8. Si assume un sovraccarico accidentale agente a tergo della paratia nullo.

8.3 Diagrammi di inviluppo

Nelle figure seguenti vengono rappresentati i momenti flettenti, i tagli e la deformata in funzione della profondità. Vengono inoltre riportati i diagrammi di sollecitazione dei tiranti.

Diagramma degli spostamenti



GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05

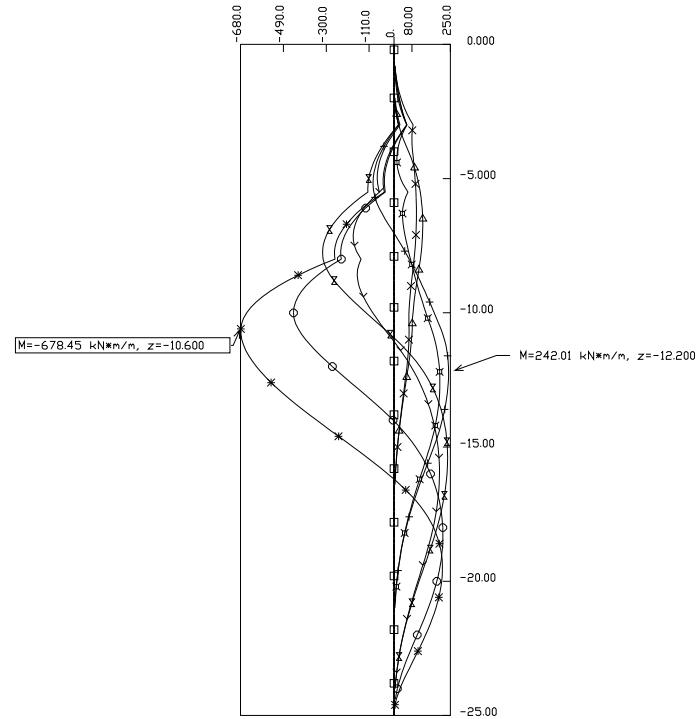
Lotto
00

Codifica Documento
DE2CLGA1100002

Rev.
0

Foglio
44 di 156

Diagramma del momento flettente



GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05

Lotto
00

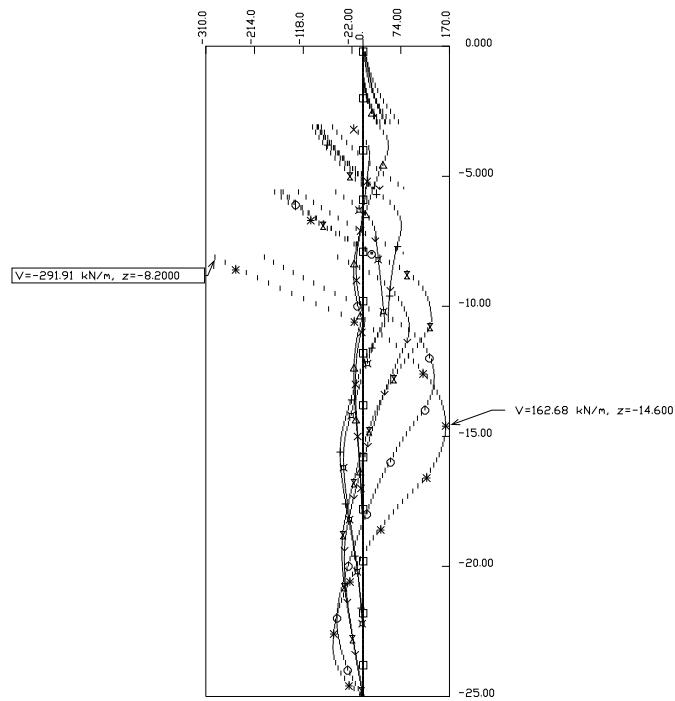
Codifica Documento
DE2CLGA1100002

Rev.
0

Foglio
45 di 156

Diagramma del taglio

*-- Step 9
-o- Step 8
-v- Step 7
-x- Step 6
-n- Step 5
-+ Step 4
-x- Step 3
-Δ- Step 2
-□- Step 1



TAGLI [kN/m]
INVILUPPO DA 1 A 9 SCALA GEOM: 1.69

JOB:

Force units= KN
Length units= M

* CeAS. S.r.l. Milano *
www.ceas.it
PARATIE 7.00

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



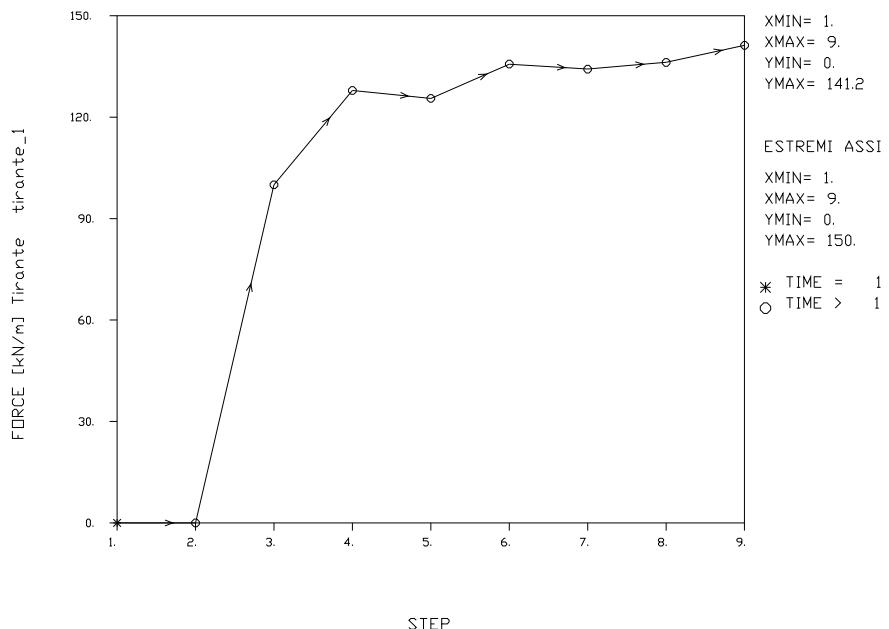
ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
46 di 156**Diagramma tirante 1**

| Tirante tirante_1 | |
|-------------------|--------------|
| STEP | FORCE [kN/m] |
| 1. | 0. |
| 2. | 0. |
| 3. | 100. |
| 4. | 127.9 |
| 5. | 125.5 |
| 6. | 135.7 |
| 7. | 134.2 |
| 8. | 136.2 |
| 9. | 141.2 |

DAL PASSO 1 AL PASSO 9
DIAGRAMMA VARIABILE X / VARIABILE Y

JOB:

Force units= KN
Length units= M* Ce.A.S. S.r.l. Milano *
www.ceos.it
PARATIE 7.00

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



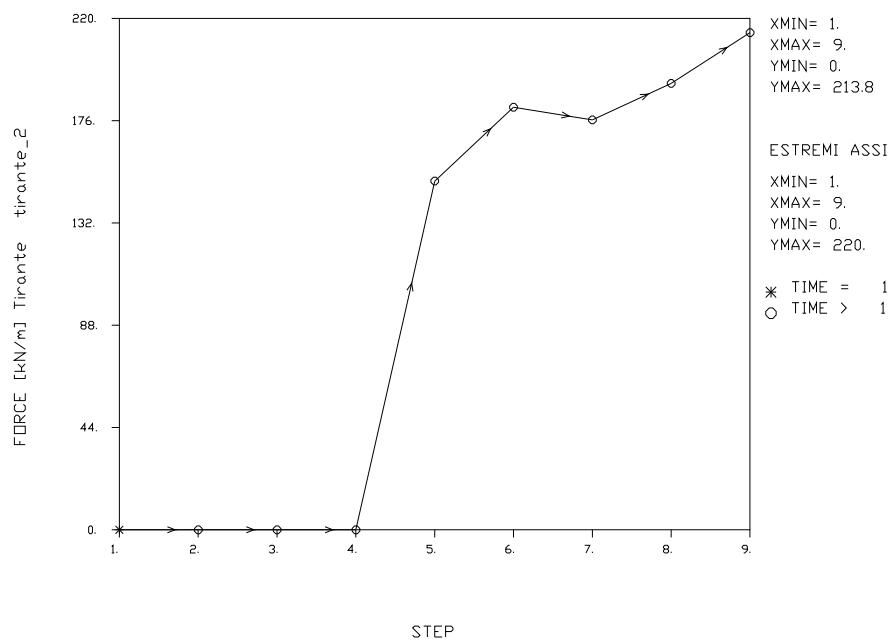
ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
47 di 156**Diagramma tirante 2**

| Tirante tirante_2 | |
|-------------------|--------------|
| STEP | FORCE [kN/m] |
| 1. | 0. |
| 2. | 0. |
| 3. | 0. |
| 4. | 0. |
| 5. | 150. |
| 6. | 181.7 |
| 7. | 176.3 |
| 8. | 192.0 |
| 9. | 213.8 |

DAL PASSO 1 AL PASSO 9
DIAGRAMMA VARIABILE X / VARIABILE Y

JOB:

Force units= KN
Length units= M* Ce.A.S. S.r.l. Milano *
www.ceosit
PARATIE 7.00

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



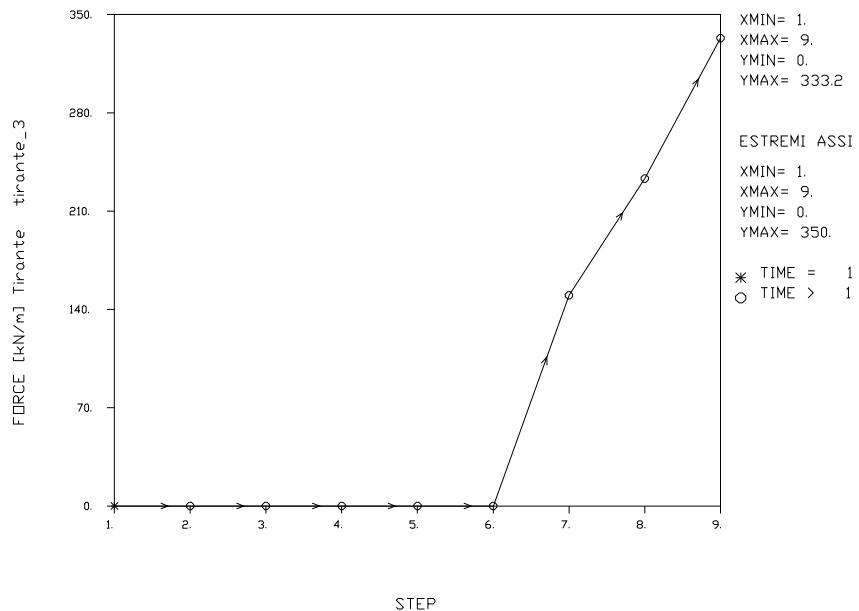
ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
48 di 156**Diagramma tirante 3**

| Tirante tirante_3 | |
|-------------------|--------------|
| STEP | FORCE [kN/m] |
| 1. | 0. |
| 2. | 0. |
| 3. | 0. |
| 4. | 0. |
| 5. | 0. |
| 6. | 0. |
| 7. | 150. |
| 8. | 233.2 |
| 9. | 333.2 |



DAL PASSO 1 AL PASSO 9
DIAGRAMMA VARIABILE X / VARIABILE Y

JOB:

Force units= KN
Length units= M

* Ce.A.S. S.r.l. Milano *
www.ceas.it
PARATIE 7.00

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05

Lotto
00

Codifica Documento
DE2CLGA1100002

Rev.
0

Foglio
49 di 156

8.4 Verifiche

8.4.1 Verifiche di resistenza

L'analisi svolta con il programma ad elementi finiti PARATIE ha fornito le seguenti sollecitazioni massime:

Analisi statica

Momento flettente: $M = 445.13 \text{ kNm/m}$ a quota -10.00 m (STEP 8);

Azione di taglio: $T = 194.92 \text{ kN/m}$ a quota -8.20 m (STEP 8);

Analisi sismica

Momento flettente: $M = 678.45 \text{ kNm/m}$ a quota -10.60 m;

Azione di taglio: $T = 291.91 \text{ kN/m}$ a quota -8.20 m;

Si riporta di seguito solamente la verifica di resistenza in condizioni sismiche, in quanto le sollecitazioni risultano maggiori rispetto a quelle agenti in condizioni statiche.

$M = 678,45 \text{ kNm}$

$N = 0 \text{ kN}$

Armature:

n°5 $\phi 26$ a 8,9 cm dal lembo compresso (passo 20,0 cm)

n°10 $\phi 26$ a 71,1 cm dal lembo compresso (passo 10,0 cm)

VERIFICA A FLESSIONE

$M = 678,45 \text{ kNm}$

$N = 0 \text{ kN}$

$H/6 = 13,33 \text{ cm}$

$B = 100 \text{ cm}$

$H = 80 \text{ cm}$

Verifica:

$n = 15$

$x = 24,74 \text{ cm}$

$\sigma_c = 7,25 \text{ N/mm}^2$

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
50 di 156 $\sigma-a = -69,60 \text{ N/mm}^2$ ($y = 8,9 \text{ cm}$: $5 \phi 26$, $A_a = 26,55 \text{ cm}^2$, passo $20,0 \text{ cm}$) $\sigma-a' = 203,68 \text{ N/mm}^2$ ($y = 71,1 \text{ cm}$: $10 \phi 26$, $A_a' = 53,09 \text{ cm}^2$, passo $10,0 \text{ cm}$)

VERIFICA A TAGLIO

 $V = 291,91 \text{ kNm}$ $B = 100 \text{ cm}$ $H = 80 \text{ cm}$ $c = 6 \text{ cm}$ $H' = 72 \text{ cm}$

Verifica a taglio in sezione parzializzata

$$\tau = V / (0.9 \times H' \times B) = 0,4505 \text{ N/mm}^2 < 0,5333 \text{ N/mm}^2$$

8.4.2 Verifica sollevamento del fondo scavo

Peso stabilizzante del fondo scavo: $W = \gamma_t \times H_t = 20.00 \times (25.00 - 10.50) = 290.00 \text{ kN/m}$ Sottospinta idraulica: $S = \gamma_w \times H_w = 9.81 \times (25.00 - 1.00) = 235.44 \text{ kN/m}$

$$FS = S / W = 290.00 / 235.44 = \mathbf{1.23} > 1.10$$

8.4.3 Verifica a sifonamento

Gradiente idraulico critico: $i_c = \gamma' / \gamma_w = 10.00 / 9.81 = 1.00 \text{ kN/m}$ Gradiente di efflusso: $i_E = \Delta H/L = (9.50 + 0.50) / (24.00 + 14.50 - 0.50) = 0.26 \text{ kN/m}$

$$FS = i_c / i_E = \mathbf{3.80} > 3.00$$



8.4.4 Verifica tiranti

Si verifica che le massime azioni a cui sono soggetti i singoli tiranti siano inferiori alle corrispettive portate massime:

| ordine | n° trefoli | i (m) | T (kN/m) | T (kN) | Portata massima (kN) |
|--------|------------|-------|----------|--------|----------------------|
| 1 | 3 | 2.5 | 141.20 | 353.00 | 421.80 |
| 2 | 4 | 2.5 | 213.80 | 534.50 | 562.50 |
| 3 | 6 | 2.5 | 333.20 | 833.00 | 843.70 |

Le verifiche risultano soddisfatte.

8.4.4.1 Lunghezza libera tiranti

Per la valutazione della lunghezza libera si fa riferimento a quanto indicato nel documento “Criteri di dimensionamento e verifica delle opere di sostegno”

- In condizioni statiche il tratto di fondazione dei tiranti sarà esterno ai seguenti cunei di terreno:
 - Quello avente inclinazione sull'orizzontale pari a $45+\varphi'/2$, che parte ad una profondità al di sotto del fondo scavo dell'ordine di:

$$f = \left(\frac{1}{2} - \frac{\varphi' - 20^\circ}{50^\circ} \right) \cdot H = 3.57 \text{ m} < d = 14.50 \text{ m}$$

essendo H l'altezza della paratia al di sopra del fondo scavo, φ' l'angolo di resistenza al taglio medio del terreno e d l'infissione della paratia al di sotto del fondo scavo.

- Quello avente inclinazione sull'orizzontale pari a φ' , che parte dalla quota di fondo scavo.

- In condizioni sismiche:

5. Valutazione dell'"Embedment Participation Factor" EPI in accordo alla seguente espressione:

$$EPI = \frac{S_{P,S}}{S_{A,S}} \cdot \left(1 + \frac{f}{f+H} \right)$$

con:

$S_{P,S}$ = spinta passiva in condizioni sismiche calcolata con la teoria di Mononobe-Okabe (vedi anche l'Eurocodice 8) = 5645.21 KN

$S_{A,S}$ = spinta attiva in condizioni sismiche calcolata con la teoria di Mononobe –Okabe (vedi anche l'Eurocodice 8) = 2546.25 KN

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
52 di 156

$$f = \left(\frac{1+k_e'}{2} - \frac{\varphi' - 20^\circ}{50^\circ} \right) \cdot H = 3.84 \leq d = \text{profondità dal fondo scavo in corrispondenza della quale}$$

si fa partire il cuneo di spinta attiva

dove:

$$H = \text{altezza della paratia fuori terra} = 10.50 \text{ m}$$

$$d = \text{lunghezza infissa della paratia} = 14.50 \text{ m}$$

$$\varphi' = \text{angolo di resistenza al taglio} = 28^\circ$$

$$k_e' = \frac{a_h / g}{1 - \frac{2}{3} \cdot 0.5 \cdot a_h / g} = 0.051 \quad \text{in presenza di falda sotto il fondo scavo}$$

a_h = accelerazione orizzontale utilizzata per il calcolo della paratia = 0.05g

g = accelerazione di gravità

Risulta quindi:

$$EPI = 2.22 \times 1.27 = 2.81$$

6. Definizione dell'angolo di inclinazione del cuneo di spinta attiva rispetto all'orizzontale sulla base della seguente espressione:

$$\alpha_{A,S} = 45^\circ + \frac{\varphi'}{2} - 135^\circ \cdot (k_e')^{1.75} = 58.26^\circ$$

7. Individuazione sulla base di EPI, del livello di danno ritenuto accettabile e sulla base del diagramma di **fig.8** del suddetto documento, del valore dell'"Effective Anchor Index" EAI, essendo:

Zona I : nessun danno o danni trascurabili

Zona II : danni relativamente contenuti

Zona III : danni considerevoli.

Poiché EPI = 2.81, il valore di EAI è nullo.

8. Individuazione della lunghezza libera minima del tirante sulla base della seguente espressione:

$$L_{\text{libera}} = L_{I1} + L_{I2}$$

con:

L_{I1} = lunghezza libera all'interno del cuneo di spinta attiva

$$L_{I2} = H \times EAI = 0 \text{ m}$$

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
53 di 156

La seguente tabella riassume le lunghezze libere per i diversi ordini di tiranti:

| Ordine | 1 | 2 | 3 |
|--|--------------|-------------|-------------|
| Lunghezza libera di progetto – statica (m) | 9.60 | 6.40 | 3.10 |
| Lunghezza libera di progetto – sismica (m) | 6.20 | 4.80 | 3.50 |
| Lunghezza libera effettiva (m) | 12.00 | 8.00 | 4.00 |

8.4.4.2 Lunghezza di fondazione

La forza massima di ancoraggio viene calcolata con la formula di Bustamante e Doix:

$$T_u = \pi \times (\alpha \times \phi) \times L_s \times q_s$$

dove:

T_u = carico ultimo per sfilamento del tirante;

α = coefficiente funzione del tipo di terreno e delle modalità di iniezione, pari a 1.20 (corrispondente ad iniezioni semplici in terreni quali sabbie, limi e argille);

ϕ = diametro medio del bulbo di ancoraggio, pari a 200 mm;

L_s = lunghezza del bulbo di ancoraggio;

q_s = aderenza limite unitaria lungo la superficie di contatto bulbo-terreno, che per il terreno in esame può essere assunta pari a 0.20 N/mm²;

Il coefficiente di sicurezza FS nei confronti del carico ultimo per sfilamento, definito come rapporto $T_u/T_{max,tirante}$, viene considerato, sia in condizioni statiche che in condizioni sismiche, almeno pari a FS = 2.0 per tiranti provvisori. Di conseguenza, la lunghezza teorica del bulbo risulta:

$$L_s = (2.0 \times T_{max}) / (\pi \times 1.2 \times \phi \times q_s)$$

| | 1° ORDINE | 2° ORDINE | 3° ORDINE |
|--|---------------|---------------|----------------|
| T_{max} tirante statica (kN) = | 340,50 kN | 480,00 kN | 583,00 kN |
| T_{max} tirante sismica (kN) = | 353,00 kN | 534,50 kN | 833,00 kN |
| Lunghezza bulbo teorica (m) = | 4,68 m | 7,09 m | 11,05 m |
| Lunghezza bulbo effettiva (m) = | 6,00 m | 8,00 m | 12,00 m |

Per i dettagli costruttivi si rimanda agli elaborati grafici.

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due 

Doc. N. 49064_02.doc

ALTA SORVEGLIANZA

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
54 di 156

9. TABULATI DI CALCOLO

9.1 Palancole

```
*****
**          P   A   R   A   T   I   E
**          RELEASE 7.00      VERSIONE WIN
**          Ce.A.S. s.r.l. - Viale Giustiniano, 10
**                      20129 MILANO
*****
```

ELENCO DEI DATI DI INPUT(PARAGEN)

Per il significato dei vari comandi
si faccia riferimento al manuale di
input PARAGEN, versione 7.00.

```
N. comando
1: * Paratie for Windows version 7.0
2: * Filename=
<e:\progetti\t_cepavdue\005_rev_pd\paratie\gall\policentrica\gall_pa
3: * project with "run time" parameters
4: * Force=kN Length=m
5: *
6: units m kN
7: title History 0 - Cepav Due - Galleria artificiale Frassino - Arbed
puntonato
8: delta 0.1
9: option param itemax 10
10: option noprint echo
11: option noprint displ
12: option noprint react
13: option noprint stresses
14:     wall LeftWall -18.7 -25 0
15:     wall RightWall 0 -25 0
16: *
17: soil UHLeft LeftWall -25 0 1 0
18: soil DHLeft LeftWall -25 0 2 180
19: soil DHRight RightWall -25 0 2 0
20: soil UHRight RightWall -25 0 1 180
21: *
22: material acciaio 2.1E+008
23: material cls 3.11E+007
24: *
25: beam HZ_sx LeftWall -24 1 acciaio 0.273 00 00
26: beam HZ_dx RightWall -24 1 acciaio 0.273 00 00
27: *
28: trus puntone_1 0.7 acciaio 0.00186
29: trus puntone_2 -7 acciaio 0.008914
30: trus solettone -11.6 cls 1.6
31: *
32: * Soil Profile
33: *
34:     ldata           1 0
35:             weight    20 10 10
36:             atrest    0.65 0 1
37:             resistance 5 28 0 0
```

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
55 di 156

```

38:      permeabil 1E-010
39:      young     35000 70000
40:      endlayer
41:      ldata      2 -10
42:      weight     20 10 10
43:      atrest     0.65 0 1
44:      resistance 7.5 28 0 0
45:      permeabil 1E-010
46:      young     88000 140000
47:      endlayer
48: *
49: step 1 : Infissione palancola L=25.00m
50:      setwall LeftWall
51:          geom 0 0
52:          water -2 0
53:      setwall RightWall
54:          geom 0 0
55:          water -2 0
56: endstep
57: *
58: step 2 : Scavo a -0.50m
59:      setwall LeftWall
60:          geom 0 -0.5
61:          surcharge 20 0 0 0
62:      setwall RightWall
63:          geom 0 -0.5
64:          surcharge 20 0 0 0
65: endstep
66: *
67: step 3 : Posa 1° puntone
68:      add puntone_1
69:      setwall LeftWall
70:          geom 0 -0.5
71:          water -2 0
72:      setwall RightWall
73:          geom 0 -0.5
74:          water -2 0
75: endstep
76: *
77: step 4 : Scavo a quota -7.30m
78:      setwall LeftWall
79:          geom 0 -7.3
80:          water -2 6.3
81:      setwall RightWall
82:          geom 0 -7.3
83:          water -2 6.3
84: endstep
85: *
86: step 5 : Posa 2° puntone
87:      add puntone_2
88:      setwall LeftWall
89:      setwall RightWall
90: endstep
91: *
92: step 6 : Scavo alla -12.6m
93:      setwall LeftWall
94:          geom 0 -12.6
95:          water -2 11.6
96:      setwall RightWall
97:          geom 0 -12.6
98:          water -2 11.6
99: endstep
100: *
101: step 7 : Realizzazione solettone inferiore
102:      add solettone
103:      setwall LeftWall

```

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
56 di 156

```

104:      setwall RightWall
105: endstep
106: *
107: step 8 : Rimozione puntone inferiore
108:      remove puntone_2
109:      setwall LeftWall
110:      setwall RightWall
111: endstep
112: *
113: step 9 : Evento sismico
114:      change 1 U-KA=0.393
115:      change 1 U-KP=2.685
116:      change 1 D-KA=0.393
117:      change 1 D-KP=2.685
118:      change 2 U-KA=0.393
119:      change 2 U-KP=2.685
120:      change 2 D-KA=0.393
121:      change 2 D-KP=2.685
122:      setwall LeftWall
123:          surcharge 10 0 0 0
124:      setwall RightWall
125:          surcharge 10 0 0 0
126: endstep
127: *
128: *

```

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 1

LAYER 1

| | | |
|-----------------------------------|---------------|-------------------|
| natura 1=granulare, 2=argilla | = 1.0000 | |
| quota superiore | = 0.0000 | m |
| quota inferiore | = -10.000 | m |
| peso fuori falda | = 20.000 | kN/m ³ |
| peso efficace in falda | = 10.000 | kN/m ³ |
| peso dell'acqua | = 10.000 | kN/m ³ |
| coesione | = 5.0000 | kPa |
| angolo di attrito | = 28.000 | DEG |
| Konc normal consolidato | = 0.65000 | |
| OCR: grado di sovraconsolidazione | = 1.0000 | |
| modello di rigidezza | = 1.0000 | |
| modulo el. compr. vergine | = 35000. | kPa |
| modulo el. scarico/ricarico | = 70000. | kPa |
| permeabilita' | = 0.10000E-09 | m/time |
| natura 1=granulare, 2=argilla | = 1.0000 | (A MONTE) |
| coesione | = 5.0000 | kPa |
| angolo di attrito | = 28.000 | DEG |
| permeabilita' | = 0.10000E-09 | m/time |
| | | (A VALLE) |

LAYER 2

| | | |
|-----------------------------------|---------------|-------------------|
| natura 1=granulare, 2=argilla | = 1.0000 | |
| quota superiore | = -10.000 | m |
| quota inferiore | =-0.10000E+31 | m |
| peso fuori falda | = 20.000 | kN/m ³ |
| peso efficace in falda | = 10.000 | kN/m ³ |
| peso dell'acqua | = 10.000 | kN/m ³ |
| coesione | = 7.5000 | kPa |
| angolo di attrito | = 28.000 | DEG |
| Konc normal consolidato | = 0.65000 | |
| OCR: grado di sovraconsolidazione | = 1.0000 | |
| modello di rigidezza | = 1.0000 | |
| modulo el. compr. vergine | = 88000. | kPa |
| modulo el. scarico/ricarico | = 0.14000E+06 | kPa |
| permeabilita' | = 0.10000E-09 | m/time |
| | | (A MONTE) |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
57 di 156

| | | |
|-------------------------------|---------------|-----------|
| natura 1=granulare, 2=argilla | = 1.0000 | (A VALLE) |
| coesione | = 7.5000 | kPa |
| angolo di attrito | = 28.000 | DEG |
| permeabilita' | = 0.10000E-09 | m/time |

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 2

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 3

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 4

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 5

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 6

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 7

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 8

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 9

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

LAYER 1

coeff. spinta attiva ka = 0.39300 (A MONTE)

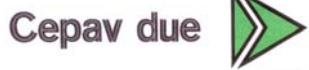
RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 9

| | | |
|--------------------------|-----------|-----------|
| coeff. spinta passiva kp | = 2.6850 | (A MONTE) |
| coeff. spinta attiva ka | = 0.39300 | (A VALLE) |
| coeff. spinta passiva kp | = 2.6850 | (A VALLE) |

LAYER 2

| | | |
|--------------------------|-----------|-----------|
| coeff. spinta attiva ka | = 0.39300 | (A MONTE) |
| coeff. spinta passiva kp | = 2.6850 | (A MONTE) |
| coeff. spinta attiva ka | = 0.39300 | (A VALLE) |
| coeff. spinta passiva kp | = 2.6850 | (A VALLE) |

GENERAL CONTRACTOR



Doc. N. 49064 02.doc

ALTA SORVEGLIANZA

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
58 di 156

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE

1

WALL LeftWall

| | | |
|---------------------------------------|----------------|------------|
| coordinata y | = -18.700 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = 0.0000 | m |
| quota della falda | = -2.0000 | m |
| sovraffluido a monte | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 0.0000 | m |
| sovraffluido a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = -0.99900E+30 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

WALL RightWall

| | | |
|---------------------------------------|----------------|------------|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = 0.0000 | m |
| quota della falda | = -2.0000 | m |
| sovraffluido a monte | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 0.0000 | m |
| sovraffluido a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = -0.99900E+30 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE

2

WALL LeftWall

| | | |
|---------------------------------------|------------|------------|
| coordinata y | = -18.700 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -0.50000 | m |
| quota della falda | = -2.0000 | m |
| sovraffluido a monte | = 20.000 | kPa |
| quota del sovraffluido a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 0.0000 | m |
| sovraffluido a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = 0.0000 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

WALL RightWall

| | | |
|--------------------------------------|------------|------------|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -0.50000 | m |
| quota della falda | = -2.0000 | m |
| sovraffluido a monte | = 20.000 | kPa |
| quota del sovraffluido a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 0.0000 | m |
| sovraffluido a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = 0.0000 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
59 di 156

opzione aggiornamento pressioni acqua = 0.0000 (1=NO UPD)

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 3

WALL LeftWall

| | | |
|---------------------------------------|-----------|------------|
| coordinata y | = -18.700 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | =-0.50000 | m |
| quota della falda | = -2.0000 | m |
| sovraffluido a monte | = 20.000 | kPa |
| quota del sovraffluido a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 0.0000 | m |
| sovraffluido a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = 0.0000 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

WALL RightWall

| | | |
|-----------------------|-----------|-----|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | =-0.50000 | m |
| quota della falda | = -2.0000 | m |
| sovraffluido a monte | = 20.000 | kPa |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 3

| | | |
|---------------------------------------|-----------|------------|
| depressione falda a valle | = 0.0000 | m |
| sovraffluido a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = 0.0000 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 4

WALL LeftWall

| | | |
|---------------------------------------|-----------|------------|
| coordinata y | = -18.700 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -7.3000 | m |
| quota della falda | = -2.0000 | m |
| sovraffluido a monte | = 20.000 | kPa |
| quota del sovraffluido a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 6.3000 | m |
| sovraffluido a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = 0.0000 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

WALL RightWall

| | | |
|--------------------------------|-----------|-----|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -7.3000 | m |
| quota della falda | = -2.0000 | m |
| sovraffluido a monte | = 20.000 | kPa |
| quota del sovraffluido a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 6.3000 | m |
| sovraffluido a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = 0.0000 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

| Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 60 di 156 |
|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|---------------------|
|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|---------------------|

| | | |
|---------------------------------------|-----------|------------|
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE

5

WALL LeftWall

| | | |
|--------------|-----------|---|
| coordinata y | = -18.700 | m |
|--------------|-----------|---|

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE

5

| | | |
|---------------------------------------|-----------|------------|
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -7.3000 | m |
| quota della falda | = -2.0000 | m |
| sovraffluido a monte | = 20.000 | kPa |
| quota del sovraffluido a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 6.3000 | m |
| sovraffluido a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = 0.0000 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

WALL RightWall

| | | |
|---------------------------------------|-----------|------------|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -7.3000 | m |
| quota della falda | = -2.0000 | m |
| sovraffluido a monte | = 20.000 | kPa |
| quota del sovraffluido a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 6.3000 | m |
| sovraffluido a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = 0.0000 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE

6

WALL LeftWall

| | | |
|---------------------------------------|-----------|------------|
| coordinata y | = -18.700 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -12.600 | m |
| quota della falda | = -2.0000 | m |
| sovraffluido a monte | = 20.000 | kPa |
| quota del sovraffluido a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 11.600 | m |
| sovraffluido a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = 0.0000 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE

6

WALL RightWall

| | | |
|----------------------|----------|---|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

| Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 61 di 156 |
|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|---------------------|
|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|---------------------|

| | | |
|---------------------------------------|-----------|------------|
| quota del fondo scavo | = -12.600 | m |
| quota della falda | = -2.0000 | m |
| sovrafflato a monte | = 20.000 | kPa |
| quota del sovrafflato a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 11.600 | m |
| sovrafflato a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflato a valle | = 0.0000 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE

7

WALL LeftWall

| | | |
|---------------------------------------|-----------|------------|
| coordinata y | = -18.700 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -12.600 | m |
| quota della falda | = -2.0000 | m |
| sovrafflato a monte | = 20.000 | kPa |
| quota del sovrafflato a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 11.600 | m |
| sovrafflato a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflato a valle | = 0.0000 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

WALL RightWall

| | | |
|---------------------------------------|-----------|------------|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -12.600 | m |
| quota della falda | = -2.0000 | m |
| sovrafflato a monte | = 20.000 | kPa |
| quota del sovrafflato a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 11.600 | m |
| sovrafflato a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflato a valle | = 0.0000 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE

8

WALL LeftWall

| | | |
|---------------------------------------|-----------|------------|
| coordinata y | = -18.700 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -12.600 | m |
| quota della falda | = -2.0000 | m |
| sovrafflato a monte | = 20.000 | kPa |
| quota del sovrafflato a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 11.600 | m |
| sovrafflato a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflato a valle | = 0.0000 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

WALL RightWall

| | | |
|--------------|----------|---|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
|--------------|----------|---|

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

| | | | | |
|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|---------------------|
| Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 62 di 156 |
|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|---------------------|

| | | | |
|---------------------------------------|---|---------|------------|
| quota piano campagna | = | 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = | -12.600 | m |
| quota della falda | = | -2.0000 | m |
| sovraffluido a monte | = | 20.000 | kPa |
| quota del sovraffluido a monte | = | 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = | 11.600 | m |
| sovraffluido a valle | = | 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = | 0.0000 | m |
| quota di taglio | = | 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = | -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = | 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = | 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 9

WALL LeftWall

| | | | |
|--------------------------------|---|---------|-----|
| coordinata y | = | -18.700 | m |
| quota piano campagna | = | 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = | -12.600 | m |
| quota della falda | = | -2.0000 | m |
| sovraffluido a monte | = | 10.000 | kPa |
| quota del sovraffluido a monte | = | 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = | 11.600 | m |
| sovraffluido a valle | = | 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = | 0.0000 | m |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 9

| | | | |
|---------------------------------------|---|---------|------------|
| quota di taglio | = | 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = | -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = | 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = | 0.0000 | (1=NO UPD) |

WALL RightWall

| | | | |
|---------------------------------------|---|---------|------------|
| coordinata y | = | 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = | 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = | -12.600 | m |
| quota della falda | = | -2.0000 | m |
| sovraffluido a monte | = | 10.000 | kPa |
| quota del sovraffluido a monte | = | 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = | 11.600 | m |
| sovraffluido a valle | = | 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = | 0.0000 | m |
| quota di taglio | = | 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = | -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = | 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = | 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO ELEMENTI

=====

| RIASSUNTO ELEMENTI SOIL | | | | | |
|-------------------------|----------|----|--------|----------|-------|
| Name | Wall | Z1 | Z2 | Flag | Angle |
| UHLeft | LeftWall | 0. | -25.00 | UPHILL | 0. |
| DHLeft | LeftWall | 0. | -25.00 | DOWNHILL | 180.0 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
63 di 156

| | | | | | |
|---------|-----------|----|--------|----------|-------|
| DHRight | RightWall | 0. | -25.00 | DOWNHILL | 0. |
| UHRight | RightWall | 0. | -25.00 | UPHILL | 180.0 |

| RIASSUNTO ELEMENTI BEAM | | | | | |
|-------------------------|-----------|-------|--------|-----|--------|
| Name | Wall | Z1 | Z2 | Mat | thick |
| | | m | m | | m |
| HZ_sx | LeftWall | 1.000 | -24.00 | _ | 0.2730 |
| HZ_dx | RightWall | 1.000 | -24.00 | _ | 0.2730 |

| RIASSUNTO ELEMENTI TRUS | | | |
|-------------------------|--------|------|------------|
| Name | Zeta | Mat. | Area |
| | m | | m^2/m |
| puntone_1 | 0.7000 | _ | 0.1860E-02 |
| puntone_2 | -7.000 | _ | 0.8914E-02 |
| solettone | -11.60 | _ | 1.600 |

RIASSUNTO DATI VARI

=====

| MATERIALI | |
|-----------|---------------|
| Name | YOUNG MODULUS |
| | kPa |
| acci | 2.1E+008 |
| cls | 3.11E+007 |

RIASSUNTO ANALISI INCREMENTALE

| FASE | N. DI ITERAZIONI | CONVERGENZA |
|------|------------------|-------------|
| 1 | 2 | SI |
| 2 | 4 | SI |
| 3 | 2 | SI |
| 4 | 6 | SI |
| 5 | 2 | SI |
| 6 | 7 | SI |
| 7 | 2 | SI |
| 8 | 4 | SI |
| 9 | 2 | SI |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
64 di 156

MASSIMI SPOSTAMENTI LATERALI

TUTTI I PASSI

* PARETE LeftWall *

* I PASSI NON EQUILIBRATI SONO ESCLUSI *

* NOTA: LE QUOTE ESPRESSE IN m
E GLI SPOSTAMENTI IN m

| NODO | QUOTA ZETA | SPOSTAMENTO MASSIMO | FASE | PARETE LeftWall |
|------|------------|---------------------|------|-----------------|
| 1 | 1.0000 | 0.16472E-02 | 4 | |
| 2 | 0.90000 | 0.23610E-02 | 4 | |
| 3 | 0.80000 | 0.30748E-02 | 4 | |
| 4 | 0.70000 | 0.43984E-02 | 8 | |
| 5 | 0.60000 | 0.57428E-02 | 8 | |
| 6 | 0.50000 | 0.70867E-02 | 8 | |
| 7 | 0.40000 | 0.84296E-02 | 8 | |
| 8 | 0.30000 | 0.97711E-02 | 8 | |
| 9 | 0.20000 | 0.11111E-01 | 8 | |
| 10 | 0.10000 | 0.12448E-01 | 8 | |
| 11 | 0.0000 | 0.13783E-01 | 8 | |
| 12 | -0.10000 | 0.15114E-01 | 8 | |
| 13 | -0.20000 | 0.16441E-01 | 8 | |
| 14 | -0.30000 | 0.17764E-01 | 8 | |
| 15 | -0.40000 | 0.19083E-01 | 8 | |
| 16 | -0.50000 | 0.20396E-01 | 8 | |
| 17 | -0.60000 | 0.21704E-01 | 8 | |
| 18 | -0.70000 | 0.23005E-01 | 8 | |
| 19 | -0.80000 | 0.24300E-01 | 8 | |
| 20 | -0.90000 | 0.25588E-01 | 8 | |
| 21 | -1.0000 | 0.26868E-01 | 8 | |
| 22 | -1.1000 | 0.28141E-01 | 8 | |
| 23 | -1.2000 | 0.29405E-01 | 8 | |
| 24 | -1.3000 | 0.30660E-01 | 8 | |
| 25 | -1.4000 | 0.31906E-01 | 8 | |
| 26 | -1.5000 | 0.33142E-01 | 8 | |
| 27 | -1.6000 | 0.34368E-01 | 8 | |
| 28 | -1.7000 | 0.35583E-01 | 8 | |
| 29 | -1.8000 | 0.36787E-01 | 8 | |
| 30 | -1.9000 | 0.37979E-01 | 8 | |
| 31 | -2.0000 | 0.39160E-01 | 8 | |
| 32 | -2.1000 | 0.40328E-01 | 8 | |
| 33 | -2.2000 | 0.41483E-01 | 8 | |
| 34 | -2.3000 | 0.42626E-01 | 8 | |
| 35 | -2.4000 | 0.43754E-01 | 8 | |
| 36 | -2.5000 | 0.44869E-01 | 8 | |
| 37 | -2.6000 | 0.45969E-01 | 8 | |
| 38 | -2.7000 | 0.47054E-01 | 8 | |
| 39 | -2.8000 | 0.48124E-01 | 8 | |
| 40 | -2.9000 | 0.49178E-01 | 8 | |
| 41 | -3.0000 | 0.50217E-01 | 8 | |
| 42 | -3.1000 | 0.51239E-01 | 8 | |
| 43 | -3.2000 | 0.52244E-01 | 8 | |
| 44 | -3.3000 | 0.53232E-01 | 8 | |
| 45 | -3.4000 | 0.54203E-01 | 8 | |
| 46 | -3.5000 | 0.55156E-01 | 8 | |
| 47 | -3.6000 | 0.56091E-01 | 8 | |
| 48 | -3.7000 | 0.57008E-01 | 8 | |
| 49 | -3.8000 | 0.57906E-01 | 8 | |
| 50 | -3.9000 | 0.58784E-01 | 8 | |
| 51 | -4.0000 | 0.59644E-01 | 8 | |
| 52 | -4.1000 | 0.60484E-01 | 8 | |
| 53 | -4.2000 | 0.61305E-01 | 8 | |
| 54 | -4.3000 | 0.62105E-01 | 8 | |
| 55 | -4.4000 | 0.62885E-01 | 8 | |
| 56 | -4.5000 | 0.63644E-01 | 8 | |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| | | | | | |
|----------------------|---------------|----------|-----------------------------------|--------|------------------|
| Doc. N. 49064_02.doc | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 65 di 156 |
|----------------------|---------------|----------|-----------------------------------|--------|------------------|

| | | | |
|-----|----------|-------------|---|
| 57 | -4.6000 | 0.64382E-01 | 8 |
| 58 | -4.7000 | 0.65100E-01 | 8 |
| 59 | -4.8000 | 0.65796E-01 | 8 |
| 60 | -4.9000 | 0.66472E-01 | 8 |
| 61 | -5.0000 | 0.67125E-01 | 8 |
| 62 | -5.1000 | 0.67757E-01 | 8 |
| 63 | -5.2000 | 0.68367E-01 | 8 |
| 64 | -5.3000 | 0.68955E-01 | 8 |
| 65 | -5.4000 | 0.69521E-01 | 8 |
| 66 | -5.5000 | 0.70065E-01 | 8 |
| 67 | -5.6000 | 0.70586E-01 | 8 |
| 68 | -5.7000 | 0.71086E-01 | 8 |
| 69 | -5.8000 | 0.71563E-01 | 8 |
| 70 | -5.9000 | 0.72017E-01 | 8 |
| 71 | -6.0000 | 0.72450E-01 | 8 |
| 72 | -6.1000 | 0.72859E-01 | 8 |
| 73 | -6.2000 | 0.73247E-01 | 8 |
| 74 | -6.3000 | 0.73612E-01 | 8 |
| 75 | -6.4000 | 0.73955E-01 | 8 |
| 76 | -6.5000 | 0.74275E-01 | 8 |
| 77 | -6.6000 | 0.74574E-01 | 8 |
| 78 | -6.7000 | 0.74850E-01 | 8 |
| 79 | -6.8000 | 0.75105E-01 | 8 |
| 80 | -6.9000 | 0.75338E-01 | 8 |
| 81 | -7.0000 | 0.75549E-01 | 8 |
| 82 | -7.1000 | 0.75739E-01 | 9 |
| 83 | -7.2000 | 0.75912E-01 | 9 |
| 84 | -7.3000 | 0.76063E-01 | 9 |
| 85 | -7.4000 | 0.76194E-01 | 9 |
| 86 | -7.5000 | 0.76304E-01 | 9 |
| 87 | -7.6000 | 0.76394E-01 | 9 |
| 88 | -7.7000 | 0.76464E-01 | 9 |
| 89 | -7.8000 | 0.76515E-01 | 9 |
| 90 | -7.9000 | 0.76546E-01 | 9 |
| 91 | -8.0000 | 0.76558E-01 | 9 |
| 92 | -8.1000 | 0.76552E-01 | 9 |
| 93 | -8.2000 | 0.76528E-01 | 9 |
| 94 | -8.3000 | 0.76486E-01 | 9 |
| 95 | -8.4000 | 0.76427E-01 | 9 |
| 96 | -8.5000 | 0.76352E-01 | 9 |
| 97 | -8.6000 | 0.76260E-01 | 9 |
| 98 | -8.7000 | 0.76153E-01 | 9 |
| 99 | -8.8000 | 0.76031E-01 | 9 |
| 100 | -8.9000 | 0.75894E-01 | 9 |
| 101 | -9.0000 | 0.75744E-01 | 9 |
| 102 | -9.1000 | 0.75581E-01 | 9 |
| 103 | -9.2000 | 0.75405E-01 | 9 |
| 104 | -9.3000 | 0.75217E-01 | 9 |
| 105 | -9.4000 | 0.75019E-01 | 9 |
| 106 | -9.5000 | 0.74810E-01 | 9 |
| 107 | -9.6000 | 0.74592E-01 | 9 |
| 108 | -9.7000 | 0.74365E-01 | 9 |
| 109 | -9.8000 | 0.74130E-01 | 9 |
| 110 | -9.9000 | 0.73889E-01 | 9 |
| 111 | -10.0000 | 0.73641E-01 | 9 |
| 112 | -10.1000 | 0.73389E-01 | 9 |
| 113 | -10.2000 | 0.73132E-01 | 9 |
| 114 | -10.3000 | 0.72873E-01 | 9 |
| 115 | -10.4000 | 0.72611E-01 | 9 |
| 116 | -10.5000 | 0.72348E-01 | 9 |
| 117 | -10.6000 | 0.72085E-01 | 9 |
| 118 | -10.7000 | 0.71824E-01 | 9 |
| 119 | -10.8000 | 0.71565E-01 | 9 |
| 120 | -10.9000 | 0.71309E-01 | 9 |
| 121 | -11.0000 | 0.71058E-01 | 9 |
| 122 | -11.1000 | 0.70813E-01 | 9 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0
Foglio
66 di 156

| | | | |
|-----|---------|-------------|---|
| 123 | -11.200 | 0.70576E-01 | 9 |
| 124 | -11.300 | 0.70347E-01 | 9 |
| 125 | -11.400 | 0.70128E-01 | 9 |
| 126 | -11.500 | 0.69920E-01 | 9 |
| 127 | -11.600 | 0.69728E-01 | 8 |
| 128 | -11.700 | 0.69890E-01 | 7 |
| 129 | -11.800 | 0.70238E-01 | 7 |
| 130 | -11.900 | 0.70560E-01 | 7 |
| 131 | -12.000 | 0.70856E-01 | 7 |
| 132 | -12.100 | 0.71126E-01 | 7 |
| 133 | -12.200 | 0.71369E-01 | 7 |
| 134 | -12.300 | 0.71586E-01 | 7 |
| 135 | -12.400 | 0.71776E-01 | 7 |
| 136 | -12.500 | 0.71939E-01 | 7 |
| 137 | -12.600 | 0.72075E-01 | 7 |
| 138 | -12.700 | 0.72184E-01 | 7 |
| 139 | -12.800 | 0.72266E-01 | 7 |
| 140 | -12.900 | 0.72322E-01 | 7 |
| 141 | -13.000 | 0.72350E-01 | 7 |
| 142 | -13.100 | 0.72352E-01 | 7 |
| 143 | -13.200 | 0.72328E-01 | 7 |
| 144 | -13.300 | 0.72277E-01 | 7 |
| 145 | -13.400 | 0.72200E-01 | 7 |
| 146 | -13.500 | 0.72097E-01 | 7 |
| 147 | -13.600 | 0.71968E-01 | 7 |
| 148 | -13.700 | 0.71813E-01 | 7 |
| 149 | -13.800 | 0.71634E-01 | 7 |
| 150 | -13.900 | 0.71429E-01 | 7 |
| 151 | -14.000 | 0.71200E-01 | 7 |
| 152 | -14.100 | 0.70946E-01 | 7 |
| 153 | -14.200 | 0.70668E-01 | 7 |
| 154 | -14.300 | 0.70367E-01 | 7 |
| 155 | -14.400 | 0.70042E-01 | 7 |
| 156 | -14.500 | 0.69694E-01 | 7 |
| 157 | -14.600 | 0.69323E-01 | 7 |
| 158 | -14.700 | 0.68931E-01 | 7 |
| 159 | -14.800 | 0.68516E-01 | 7 |
| 160 | -14.900 | 0.68081E-01 | 7 |
| 161 | -15.000 | 0.67624E-01 | 7 |
| 162 | -15.100 | 0.67147E-01 | 7 |
| 163 | -15.200 | 0.66649E-01 | 7 |
| 164 | -15.300 | 0.66133E-01 | 7 |
| 165 | -15.400 | 0.65597E-01 | 7 |
| 166 | -15.500 | 0.65042E-01 | 7 |
| 167 | -15.600 | 0.64470E-01 | 7 |
| 168 | -15.700 | 0.63879E-01 | 7 |
| 169 | -15.800 | 0.63272E-01 | 7 |
| 170 | -15.900 | 0.62648E-01 | 7 |
| 171 | -16.000 | 0.62008E-01 | 7 |
| 172 | -16.100 | 0.61353E-01 | 7 |
| 173 | -16.200 | 0.60682E-01 | 7 |
| 174 | -16.300 | 0.59997E-01 | 7 |
| 175 | -16.400 | 0.59298E-01 | 7 |
| 176 | -16.500 | 0.58586E-01 | 7 |
| 177 | -16.600 | 0.57860E-01 | 7 |
| 178 | -16.700 | 0.57123E-01 | 7 |
| 179 | -16.800 | 0.56374E-01 | 7 |
| 180 | -16.900 | 0.55613E-01 | 7 |
| 181 | -17.000 | 0.54842E-01 | 7 |
| 182 | -17.100 | 0.54060E-01 | 7 |
| 183 | -17.200 | 0.53269E-01 | 7 |
| 184 | -17.300 | 0.52469E-01 | 7 |
| 185 | -17.400 | 0.51661E-01 | 7 |
| 186 | -17.500 | 0.50844E-01 | 7 |
| 187 | -17.600 | 0.50020E-01 | 7 |
| 188 | -17.700 | 0.49189E-01 | 7 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| | | | | | |
|----------------------|---------------|----------|-----------------------------------|--------|------------------|
| Doc. N. 49064_02.doc | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 67 di 156 |
|----------------------|---------------|----------|-----------------------------------|--------|------------------|

| | | | |
|-----|---------|-------------|---|
| 189 | -17.800 | 0.48352E-01 | 7 |
| 190 | -17.900 | 0.47508E-01 | 7 |
| 191 | -18.000 | 0.46660E-01 | 7 |
| 192 | -18.100 | 0.45806E-01 | 7 |
| 193 | -18.200 | 0.44949E-01 | 7 |
| 194 | -18.300 | 0.44087E-01 | 7 |
| 195 | -18.400 | 0.43222E-01 | 7 |
| 196 | -18.500 | 0.42354E-01 | 7 |
| 197 | -18.600 | 0.41484E-01 | 7 |
| 198 | -18.700 | 0.40611E-01 | 7 |
| 199 | -18.800 | 0.39738E-01 | 7 |
| 200 | -18.900 | 0.38863E-01 | 7 |
| 201 | -19.000 | 0.37987E-01 | 7 |
| 202 | -19.100 | 0.37112E-01 | 7 |
| 203 | -19.200 | 0.36236E-01 | 7 |
| 204 | -19.300 | 0.35361E-01 | 7 |
| 205 | -19.400 | 0.34487E-01 | 7 |
| 206 | -19.500 | 0.33619E-01 | 9 |
| 207 | -19.600 | 0.32806E-01 | 9 |
| 208 | -19.700 | 0.31991E-01 | 9 |
| 209 | -19.800 | 0.31177E-01 | 9 |
| 210 | -19.900 | 0.30363E-01 | 9 |
| 211 | -20.000 | 0.29549E-01 | 9 |
| 212 | -20.100 | 0.28737E-01 | 9 |
| 213 | -20.200 | 0.27925E-01 | 9 |
| 214 | -20.300 | 0.27115E-01 | 9 |
| 215 | -20.400 | 0.26306E-01 | 9 |
| 216 | -20.500 | 0.25499E-01 | 9 |
| 217 | -20.600 | 0.24694E-01 | 9 |
| 218 | -20.700 | 0.23892E-01 | 9 |
| 219 | -20.800 | 0.23092E-01 | 9 |
| 220 | -20.900 | 0.22294E-01 | 9 |
| 221 | -21.000 | 0.21499E-01 | 9 |
| 222 | -21.100 | 0.20707E-01 | 9 |
| 223 | -21.200 | 0.19918E-01 | 9 |
| 224 | -21.300 | 0.19132E-01 | 9 |
| 225 | -21.400 | 0.18349E-01 | 9 |
| 226 | -21.500 | 0.17569E-01 | 9 |
| 227 | -21.600 | 0.16793E-01 | 9 |
| 228 | -21.700 | 0.16019E-01 | 9 |
| 229 | -21.800 | 0.15248E-01 | 9 |
| 230 | -21.900 | 0.14481E-01 | 9 |
| 231 | -22.000 | 0.13716E-01 | 9 |
| 232 | -22.100 | 0.12954E-01 | 9 |
| 233 | -22.200 | 0.12195E-01 | 9 |
| 234 | -22.300 | 0.11439E-01 | 9 |
| 235 | -22.400 | 0.10685E-01 | 9 |
| 236 | -22.500 | 0.99331E-02 | 9 |
| 237 | -22.600 | 0.91838E-02 | 9 |
| 238 | -22.700 | 0.84366E-02 | 9 |
| 239 | -22.800 | 0.76912E-02 | 9 |
| 240 | -22.900 | 0.69477E-02 | 9 |
| 241 | -23.000 | 0.62056E-02 | 9 |
| 242 | -23.100 | 0.54649E-02 | 9 |
| 243 | -23.200 | 0.47254E-02 | 9 |
| 244 | -23.300 | 0.39870E-02 | 9 |
| 245 | -23.400 | 0.32493E-02 | 9 |
| 246 | -23.500 | 0.25122E-02 | 9 |
| 247 | -23.600 | 0.24277E-02 | 4 |
| 248 | -23.700 | 0.24347E-02 | 4 |
| 249 | -23.800 | 0.24418E-02 | 4 |
| 250 | -23.900 | 0.24488E-02 | 4 |
| 251 | -24.000 | 0.24558E-02 | 4 |
| 252 | -24.100 | 0.52357E-02 | 8 |
| 253 | -24.200 | 0.52278E-02 | 8 |
| 254 | -24.300 | 0.52199E-02 | 8 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
68 di 156

| | | | |
|-----|---------|-------------|---|
| 255 | -24.400 | 0.52121E-02 | 8 |
| 256 | -24.500 | 0.52042E-02 | 8 |
| 257 | -24.600 | 0.51963E-02 | 8 |
| 258 | -24.700 | 0.51885E-02 | 8 |
| 259 | -24.800 | 0.51806E-02 | 8 |
| 260 | -24.900 | 0.51727E-02 | 8 |
| 261 | -25.000 | 0.51649E-02 | 8 |

MASSIMI SPOSTAMENTI LATERALI

TUTTI I PASSI

* PARETE RightWall *

* I PASSI NON EQUILIBRATI SONO ESCLUSI *

* NOTA: LE QUOTE ESPRESSE IN m
E GLI SPOSTAMENTI IN m

| NODO | QUOTA ZETA | SPOSTAMENTO MASSIMO | FASE | PARETE | RightWall |
|------|------------|---------------------|------|--------|-----------|
| 262 | 1.0000 | -0.16472E-02 | 4 | | |
| 263 | 0.90000 | -0.23610E-02 | 4 | | |
| 264 | 0.80000 | -0.30748E-02 | 4 | | |
| 265 | 0.70000 | -0.43984E-02 | 8 | | |
| 266 | 0.60000 | -0.57428E-02 | 8 | | |
| 267 | 0.50000 | -0.70867E-02 | 8 | | |
| 268 | 0.40000 | -0.84296E-02 | 8 | | |
| 269 | 0.30000 | -0.97711E-02 | 8 | | |
| 270 | 0.20000 | -0.11111E-01 | 8 | | |
| 271 | 0.10000 | -0.12448E-01 | 8 | | |
| 272 | 0.0000 | -0.13783E-01 | 8 | | |
| 273 | -0.10000 | -0.15114E-01 | 8 | | |
| 274 | -0.20000 | -0.16441E-01 | 8 | | |
| 275 | -0.30000 | -0.17764E-01 | 8 | | |
| 276 | -0.40000 | -0.19083E-01 | 8 | | |
| 277 | -0.50000 | -0.20396E-01 | 8 | | |
| 278 | -0.60000 | -0.21704E-01 | 8 | | |
| 279 | -0.70000 | -0.23005E-01 | 8 | | |
| 280 | -0.80000 | -0.24300E-01 | 8 | | |
| 281 | -0.90000 | -0.25588E-01 | 8 | | |
| 282 | -1.0000 | -0.26868E-01 | 8 | | |
| 283 | -1.1000 | -0.28141E-01 | 8 | | |
| 284 | -1.2000 | -0.29405E-01 | 8 | | |
| 285 | -1.3000 | -0.30660E-01 | 8 | | |
| 286 | -1.4000 | -0.31906E-01 | 8 | | |
| 287 | -1.5000 | -0.33142E-01 | 8 | | |
| 288 | -1.6000 | -0.34368E-01 | 8 | | |
| 289 | -1.7000 | -0.35583E-01 | 8 | | |
| 290 | -1.8000 | -0.36787E-01 | 8 | | |
| 291 | -1.9000 | -0.37979E-01 | 8 | | |
| 292 | -2.0000 | -0.39160E-01 | 8 | | |
| 293 | -2.1000 | -0.40328E-01 | 8 | | |
| 294 | -2.2000 | -0.41483E-01 | 8 | | |
| 295 | -2.3000 | -0.42626E-01 | 8 | | |
| 296 | -2.4000 | -0.43754E-01 | 8 | | |
| 297 | -2.5000 | -0.44869E-01 | 8 | | |
| 298 | -2.6000 | -0.45969E-01 | 8 | | |
| 299 | -2.7000 | -0.47054E-01 | 8 | | |

| NODO | QUOTA ZETA | SPOSTAMENTO MASSIMO | FASE | PARETE | RightWall |
|------|------------|---------------------|------|--------|-----------|
| 300 | -2.8000 | -0.48124E-01 | 8 | | |
| 301 | -2.9000 | -0.49178E-01 | 8 | | |
| 302 | -3.0000 | -0.50217E-01 | 8 | | |
| 303 | -3.1000 | -0.51239E-01 | 8 | | |
| 304 | -3.2000 | -0.52244E-01 | 8 | | |
| 305 | -3.3000 | -0.53232E-01 | 8 | | |
| 306 | -3.4000 | -0.54203E-01 | 8 | | |
| 307 | -3.5000 | -0.55156E-01 | 8 | | |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0
Foglio
69 di 156

| | | | |
|-----|---------|--------------|---|
| 308 | -3.6000 | -0.56091E-01 | 8 |
| 309 | -3.7000 | -0.57008E-01 | 8 |
| 310 | -3.8000 | -0.57906E-01 | 8 |
| 311 | -3.9000 | -0.58784E-01 | 8 |
| 312 | -4.0000 | -0.59644E-01 | 8 |
| 313 | -4.1000 | -0.60484E-01 | 8 |
| 314 | -4.2000 | -0.61305E-01 | 8 |
| 315 | -4.3000 | -0.62105E-01 | 8 |
| 316 | -4.4000 | -0.62885E-01 | 8 |
| 317 | -4.5000 | -0.63644E-01 | 8 |
| 318 | -4.6000 | -0.64382E-01 | 8 |
| 319 | -4.7000 | -0.65100E-01 | 8 |
| 320 | -4.8000 | -0.65796E-01 | 8 |
| 321 | -4.9000 | -0.66472E-01 | 8 |
| 322 | -5.0000 | -0.67125E-01 | 8 |
| 323 | -5.1000 | -0.67757E-01 | 8 |
| 324 | -5.2000 | -0.68367E-01 | 8 |
| 325 | -5.3000 | -0.68955E-01 | 8 |
| 326 | -5.4000 | -0.69521E-01 | 8 |
| 327 | -5.5000 | -0.70065E-01 | 8 |
| 328 | -5.6000 | -0.70586E-01 | 8 |
| 329 | -5.7000 | -0.71086E-01 | 8 |
| 330 | -5.8000 | -0.71563E-01 | 8 |
| 331 | -5.9000 | -0.72017E-01 | 8 |
| 332 | -6.0000 | -0.72450E-01 | 8 |
| 333 | -6.1000 | -0.72859E-01 | 8 |
| 334 | -6.2000 | -0.73247E-01 | 8 |
| 335 | -6.3000 | -0.73612E-01 | 8 |
| 336 | -6.4000 | -0.73955E-01 | 8 |
| 337 | -6.5000 | -0.74275E-01 | 8 |
| 338 | -6.6000 | -0.74574E-01 | 8 |
| 339 | -6.7000 | -0.74850E-01 | 8 |
| 340 | -6.8000 | -0.75105E-01 | 8 |
| 341 | -6.9000 | -0.75338E-01 | 8 |
| 342 | -7.0000 | -0.75549E-01 | 8 |
| 343 | -7.1000 | -0.75739E-01 | 9 |
| 344 | -7.2000 | -0.75912E-01 | 9 |
| 345 | -7.3000 | -0.76063E-01 | 9 |

| NODO | QUOTA ZETA | SPOSTAMENTO MASSIMO | FASE PARETE RightWall |
|------|------------|---------------------|-----------------------|
| 346 | -7.4000 | -0.76194E-01 | 9 |
| 347 | -7.5000 | -0.76304E-01 | 9 |
| 348 | -7.6000 | -0.76394E-01 | 9 |
| 349 | -7.7000 | -0.76464E-01 | 9 |
| 350 | -7.8000 | -0.76515E-01 | 9 |
| 351 | -7.9000 | -0.76546E-01 | 9 |
| 352 | -8.0000 | -0.76558E-01 | 9 |
| 353 | -8.1000 | -0.76552E-01 | 9 |
| 354 | -8.2000 | -0.76528E-01 | 9 |
| 355 | -8.3000 | -0.76486E-01 | 9 |
| 356 | -8.4000 | -0.76427E-01 | 9 |
| 357 | -8.5000 | -0.76352E-01 | 9 |
| 358 | -8.6000 | -0.76260E-01 | 9 |
| 359 | -8.7000 | -0.76153E-01 | 9 |
| 360 | -8.8000 | -0.76031E-01 | 9 |
| 361 | -8.9000 | -0.75894E-01 | 9 |
| 362 | -9.0000 | -0.75744E-01 | 9 |
| 363 | -9.1000 | -0.75581E-01 | 9 |
| 364 | -9.2000 | -0.75405E-01 | 9 |
| 365 | -9.3000 | -0.75217E-01 | 9 |
| 366 | -9.4000 | -0.75019E-01 | 9 |
| 367 | -9.5000 | -0.74810E-01 | 9 |
| 368 | -9.6000 | -0.74592E-01 | 9 |
| 369 | -9.7000 | -0.74365E-01 | 9 |
| 370 | -9.8000 | -0.74130E-01 | 9 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0
Foglio
70 di 156

| | | | |
|-----|---------|--------------|---|
| 371 | -9.9000 | -0.73889E-01 | 9 |
| 372 | -10.000 | -0.73641E-01 | 9 |
| 373 | -10.100 | -0.73389E-01 | 9 |
| 374 | -10.200 | -0.73132E-01 | 9 |
| 375 | -10.300 | -0.72873E-01 | 9 |
| 376 | -10.400 | -0.72611E-01 | 9 |
| 377 | -10.500 | -0.72348E-01 | 9 |
| 378 | -10.600 | -0.72085E-01 | 9 |
| 379 | -10.700 | -0.71824E-01 | 9 |
| 380 | -10.800 | -0.71565E-01 | 9 |
| 381 | -10.900 | -0.71309E-01 | 9 |
| 382 | -11.000 | -0.71058E-01 | 9 |
| 383 | -11.100 | -0.70813E-01 | 9 |
| 384 | -11.200 | -0.70576E-01 | 9 |
| 385 | -11.300 | -0.70347E-01 | 9 |
| 386 | -11.400 | -0.70128E-01 | 9 |
| 387 | -11.500 | -0.69920E-01 | 9 |
| 388 | -11.600 | -0.69728E-01 | 8 |
| 389 | -11.700 | -0.69890E-01 | 7 |
| 390 | -11.800 | -0.70238E-01 | 7 |
| 391 | -11.900 | -0.70560E-01 | 7 |

NODO QUOTA ZETA SPOSTAMENTO MASSIMO FASE PARETE RightWall

| | | | |
|-----|---------|--------------|---|
| 392 | -12.000 | -0.70856E-01 | 7 |
| 393 | -12.100 | -0.71126E-01 | 7 |
| 394 | -12.200 | -0.71369E-01 | 7 |
| 395 | -12.300 | -0.71586E-01 | 7 |
| 396 | -12.400 | -0.71776E-01 | 7 |
| 397 | -12.500 | -0.71939E-01 | 7 |
| 398 | -12.600 | -0.72075E-01 | 7 |
| 399 | -12.700 | -0.72184E-01 | 7 |
| 400 | -12.800 | -0.72266E-01 | 7 |
| 401 | -12.900 | -0.72322E-01 | 7 |
| 402 | -13.000 | -0.72350E-01 | 7 |
| 403 | -13.100 | -0.72352E-01 | 7 |
| 404 | -13.200 | -0.72328E-01 | 7 |
| 405 | -13.300 | -0.72277E-01 | 7 |
| 406 | -13.400 | -0.72200E-01 | 7 |
| 407 | -13.500 | -0.72097E-01 | 7 |
| 408 | -13.600 | -0.71968E-01 | 7 |
| 409 | -13.700 | -0.71813E-01 | 7 |
| 410 | -13.800 | -0.71634E-01 | 7 |
| 411 | -13.900 | -0.71429E-01 | 7 |
| 412 | -14.000 | -0.71200E-01 | 7 |
| 413 | -14.100 | -0.70946E-01 | 7 |
| 414 | -14.200 | -0.70668E-01 | 7 |
| 415 | -14.300 | -0.70367E-01 | 7 |
| 416 | -14.400 | -0.70042E-01 | 7 |
| 417 | -14.500 | -0.69694E-01 | 7 |
| 418 | -14.600 | -0.69323E-01 | 7 |
| 419 | -14.700 | -0.68931E-01 | 7 |
| 420 | -14.800 | -0.68516E-01 | 7 |
| 421 | -14.900 | -0.68081E-01 | 7 |
| 422 | -15.000 | -0.67624E-01 | 7 |
| 423 | -15.100 | -0.67147E-01 | 7 |
| 424 | -15.200 | -0.66649E-01 | 7 |
| 425 | -15.300 | -0.66133E-01 | 7 |
| 426 | -15.400 | -0.65597E-01 | 7 |
| 427 | -15.500 | -0.65042E-01 | 7 |
| 428 | -15.600 | -0.64470E-01 | 7 |
| 429 | -15.700 | -0.63879E-01 | 7 |
| 430 | -15.800 | -0.63272E-01 | 7 |
| 431 | -15.900 | -0.62648E-01 | 7 |
| 432 | -16.000 | -0.62008E-01 | 7 |
| 433 | -16.100 | -0.61353E-01 | 7 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0
Foglio
71 di 156

| | | | |
|-----|---------|--------------|---|
| 434 | -16.200 | -0.60682E-01 | 7 |
| 435 | -16.300 | -0.59997E-01 | 7 |
| 436 | -16.400 | -0.59298E-01 | 7 |
| 437 | -16.500 | -0.58586E-01 | 7 |

| NODO | QUOTA ZETA | SPOSTAMENTO MASSIMO | FASE PARETE RightWall |
|------|------------|---------------------|-----------------------|
|------|------------|---------------------|-----------------------|

| | | | |
|-----|---------|--------------|---|
| 438 | -16.600 | -0.57860E-01 | 7 |
| 439 | -16.700 | -0.57123E-01 | 7 |
| 440 | -16.800 | -0.56374E-01 | 7 |
| 441 | -16.900 | -0.55613E-01 | 7 |
| 442 | -17.000 | -0.54842E-01 | 7 |
| 443 | -17.100 | -0.54060E-01 | 7 |
| 444 | -17.200 | -0.53269E-01 | 7 |
| 445 | -17.300 | -0.52469E-01 | 7 |
| 446 | -17.400 | -0.51661E-01 | 7 |
| 447 | -17.500 | -0.50844E-01 | 7 |
| 448 | -17.600 | -0.50020E-01 | 7 |
| 449 | -17.700 | -0.49189E-01 | 7 |
| 450 | -17.800 | -0.48352E-01 | 7 |
| 451 | -17.900 | -0.47508E-01 | 7 |
| 452 | -18.000 | -0.46660E-01 | 7 |
| 453 | -18.100 | -0.45806E-01 | 7 |
| 454 | -18.200 | -0.44949E-01 | 7 |
| 455 | -18.300 | -0.44087E-01 | 7 |
| 456 | -18.400 | -0.43222E-01 | 7 |
| 457 | -18.500 | -0.42354E-01 | 7 |
| 458 | -18.600 | -0.41484E-01 | 7 |
| 459 | -18.700 | -0.40611E-01 | 7 |
| 460 | -18.800 | -0.39738E-01 | 7 |
| 461 | -18.900 | -0.38863E-01 | 7 |
| 462 | -19.000 | -0.37987E-01 | 7 |
| 463 | -19.100 | -0.37112E-01 | 7 |
| 464 | -19.200 | -0.36236E-01 | 7 |
| 465 | -19.300 | -0.35361E-01 | 7 |
| 466 | -19.400 | -0.34487E-01 | 7 |
| 467 | -19.500 | -0.33619E-01 | 9 |
| 468 | -19.600 | -0.32806E-01 | 9 |
| 469 | -19.700 | -0.31991E-01 | 9 |
| 470 | -19.800 | -0.31177E-01 | 9 |
| 471 | -19.900 | -0.30363E-01 | 9 |
| 472 | -20.000 | -0.29549E-01 | 9 |
| 473 | -20.100 | -0.28737E-01 | 9 |
| 474 | -20.200 | -0.27925E-01 | 9 |
| 475 | -20.300 | -0.27115E-01 | 9 |
| 476 | -20.400 | -0.26306E-01 | 9 |
| 477 | -20.500 | -0.25499E-01 | 9 |
| 478 | -20.600 | -0.24694E-01 | 9 |
| 479 | -20.700 | -0.23892E-01 | 9 |
| 480 | -20.800 | -0.23092E-01 | 9 |
| 481 | -20.900 | -0.22294E-01 | 9 |
| 482 | -21.000 | -0.21499E-01 | 9 |
| 483 | -21.100 | -0.20707E-01 | 9 |

| NODO | QUOTA ZETA | SPOSTAMENTO MASSIMO | FASE PARETE RightWall |
|------|------------|---------------------|-----------------------|
|------|------------|---------------------|-----------------------|

| | | | |
|-----|---------|--------------|---|
| 484 | -21.200 | -0.19918E-01 | 9 |
| 485 | -21.300 | -0.19132E-01 | 9 |
| 486 | -21.400 | -0.18349E-01 | 9 |
| 487 | -21.500 | -0.17569E-01 | 9 |
| 488 | -21.600 | -0.16793E-01 | 9 |
| 489 | -21.700 | -0.16019E-01 | 9 |
| 490 | -21.800 | -0.15248E-01 | 9 |
| 491 | -21.900 | -0.14481E-01 | 9 |
| 492 | -22.000 | -0.13716E-01 | 9 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
72 di 156

| | | | |
|-----|---------|--------------|---|
| 493 | -22.100 | -0.12954E-01 | 9 |
| 494 | -22.200 | -0.12195E-01 | 9 |
| 495 | -22.300 | -0.11439E-01 | 9 |
| 496 | -22.400 | -0.10685E-01 | 9 |
| 497 | -22.500 | -0.99331E-02 | 9 |
| 498 | -22.600 | -0.91838E-02 | 9 |
| 499 | -22.700 | -0.84366E-02 | 9 |
| 500 | -22.800 | -0.76912E-02 | 9 |
| 501 | -22.900 | -0.69477E-02 | 9 |
| 502 | -23.000 | -0.62056E-02 | 9 |
| 503 | -23.100 | -0.54649E-02 | 9 |
| 504 | -23.200 | -0.47254E-02 | 9 |
| 505 | -23.300 | -0.39870E-02 | 9 |
| 506 | -23.400 | -0.32493E-02 | 9 |
| 507 | -23.500 | -0.25122E-02 | 9 |
| 508 | -23.600 | -0.24277E-02 | 4 |
| 509 | -23.700 | -0.24347E-02 | 4 |
| 510 | -23.800 | -0.24418E-02 | 4 |
| 511 | -23.900 | -0.24488E-02 | 4 |
| 512 | -24.000 | -0.24558E-02 | 4 |
| 513 | -24.100 | -0.52357E-02 | 8 |
| 514 | -24.200 | -0.52278E-02 | 8 |
| 515 | -24.300 | -0.52199E-02 | 8 |
| 516 | -24.400 | -0.52121E-02 | 8 |
| 517 | -24.500 | -0.52042E-02 | 8 |
| 518 | -24.600 | -0.51963E-02 | 8 |
| 519 | -24.700 | -0.51885E-02 | 8 |
| 520 | -24.800 | -0.51806E-02 | 8 |
| 521 | -24.900 | -0.51727E-02 | 8 |
| 522 | -25.000 | -0.51649E-02 | 8 |

INVILUPPO AZIONI INTERNE NEGLI ELEMENTI DI PARETE

(PER UNITA' DI PROFONDITA')

* PARETE LeftWall GRUPPO HZ_sx*

STEP 1 - 9

* I PASSI NON EQUILIBRATI SONO ESCLUSI *

Nella tabella si stampano i seguenti risultati:

MOMENTO SX = Momento che tende le fibre sulla faccia sinistra [kN*m/m]

MOMENTO DX = Momento che tende le fibre sulla faccia destra [kN*m/m]

TAGLIO = forza tagliente (valore assoluto, priva di segno) [kN/m]

| BEAM EL. | ESTREMO | QUOTA | MOMENTO SX | MOMENTO DX | TAGLIO |
|----------|---------|---------|------------|------------|------------|
| 1 | A | 1.000 | 0.5821E-10 | 0.5093E-10 | 0.1863E-08 |
| | B | 0.9000 | 0.1751E-10 | 0.1164E-09 | 0.1863E-08 |
| 2 | A | 0.9000 | 0.2183E-10 | 0.1164E-09 | 0.2328E-08 |
| | B | 0.8000 | 0.5821E-10 | 0.1601E-09 | 0.2328E-08 |
| 3 | A | 0.8000 | 0.4366E-10 | 0.1819E-09 | 0.2328E-08 |
| | B | 0.7000 | 0.5534E-10 | 0.2037E-09 | 0.2328E-08 |
| 4 | A | 0.7000 | 0.3958E-10 | 0.3347E-09 | 167.8 |
| | B | 0.6000 | 0.7143E-05 | 16.78 | 167.8 |
| 5 | A | 0.6000 | 0.7143E-05 | 16.78 | 167.8 |
| | B | 0.5000 | 0.1429E-04 | 33.56 | 167.8 |
| 6 | A | 0.5000 | 0.1429E-04 | 33.56 | 167.8 |
| | B | 0.4000 | 0.2143E-04 | 50.34 | 167.8 |
| 7 | A | 0.4000 | 0.2143E-04 | 50.34 | 167.8 |
| | B | 0.3000 | 0.2857E-04 | 67.13 | 167.8 |
| 8 | A | 0.3000 | 0.2857E-04 | 67.13 | 167.8 |
| | B | 0.2000 | 0.3571E-04 | 83.91 | 167.8 |
| 9 | A | 0.2000 | 0.3571E-04 | 83.91 | 167.8 |
| | B | 0.1000 | 0.4286E-04 | 100.7 | 167.8 |
| 10 | A | 0.1000 | 0.4286E-04 | 100.7 | 167.8 |
| | B | 0. | 0.5000E-04 | 117.5 | 167.8 |
| 11 | A | 0. | 0.5000E-04 | 117.5 | 167.8 |
| | B | -0.1000 | 0.6118E-02 | 134.2 | 167.8 |
| 12 | A | -0.1000 | 0.6118E-02 | 134.2 | 167.6 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0
Foglio
73 di 156

| | | | | | |
|----|---|---------|------------|-------|-------|
| | B | -0.2000 | 0.3153E-01 | 151.0 | 167.6 |
| 13 | A | -0.2000 | 0.3153E-01 | 151.0 | 167.3 |
| | B | -0.3000 | 0.8350E-01 | 167.7 | 167.3 |
| 14 | A | -0.3000 | 0.8350E-01 | 167.7 | 167.0 |
| | B | -0.4000 | 0.1749 | 184.4 | 167.0 |
| 15 | A | -0.4000 | 0.1749 | 184.4 | 166.5 |
| | B | -0.5000 | 0.3190 | 201.1 | 166.5 |
| 16 | A | -0.5000 | 0.3190 | 201.1 | 166.1 |
| | B | -0.6000 | 0.4503 | 217.7 | 166.1 |
| 17 | A | -0.6000 | 0.4503 | 217.7 | 165.5 |
| | B | -0.7000 | 0.5692 | 234.2 | 165.5 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|----|---|---------|--------|-------|-------|
| 18 | A | -0.7000 | 0.5692 | 234.2 | 164.9 |
| | B | -0.8000 | 0.6762 | 250.7 | 164.9 |
| 19 | A | -0.8000 | 0.6762 | 250.7 | 164.2 |
| | B | -0.9000 | 0.7718 | 267.1 | 164.2 |
| 20 | A | -0.9000 | 0.7718 | 267.1 | 163.4 |
| | B | -1.000 | 0.8564 | 283.5 | 163.4 |
| 21 | A | -1.000 | 0.8564 | 283.5 | 162.6 |
| | B | -1.100 | 0.9305 | 299.7 | 162.6 |
| 22 | A | -1.100 | 0.9305 | 299.7 | 161.7 |
| | B | -1.200 | 0.9946 | 315.9 | 161.7 |
| 23 | A | -1.200 | 0.9946 | 315.9 | 160.7 |
| | B | -1.300 | 1.049 | 332.0 | 160.7 |
| 24 | A | -1.300 | 1.049 | 332.0 | 159.6 |
| | B | -1.400 | 1.094 | 347.9 | 159.6 |
| 25 | A | -1.400 | 1.094 | 347.9 | 158.5 |
| | B | -1.500 | 1.131 | 363.8 | 158.5 |
| 26 | A | -1.500 | 1.131 | 363.8 | 157.3 |
| | B | -1.600 | 1.159 | 379.5 | 157.3 |
| 27 | A | -1.600 | 1.159 | 379.5 | 156.0 |
| | B | -1.700 | 1.179 | 395.1 | 156.0 |
| 28 | A | -1.700 | 1.179 | 395.1 | 154.6 |
| | B | -1.800 | 1.192 | 410.6 | 154.6 |
| 29 | A | -1.800 | 1.192 | 410.6 | 153.2 |
| | B | -1.900 | 1.197 | 425.9 | 153.2 |
| 30 | A | -1.900 | 1.197 | 425.9 | 151.7 |
| | B | -2.000 | 1.195 | 441.1 | 151.7 |
| 31 | A | -2.000 | 1.195 | 441.1 | 150.2 |
| | B | -2.100 | 1.187 | 456.1 | 150.2 |
| 32 | A | -2.100 | 1.187 | 456.1 | 148.6 |
| | B | -2.200 | 1.172 | 470.9 | 148.6 |
| 33 | A | -2.200 | 1.172 | 470.9 | 146.9 |
| | B | -2.300 | 1.152 | 485.6 | 146.9 |
| 34 | A | -2.300 | 1.152 | 485.6 | 145.1 |
| | B | -2.400 | 1.125 | 500.1 | 145.1 |
| 35 | A | -2.400 | 1.125 | 500.1 | 143.2 |
| | B | -2.500 | 1.093 | 514.4 | 143.2 |
| 36 | A | -2.500 | 1.093 | 514.4 | 141.1 |
| | B | -2.600 | 1.056 | 528.4 | 141.1 |
| 37 | A | -2.600 | 1.056 | 528.4 | 139.0 |
| | B | -2.700 | 1.014 | 542.3 | 139.0 |
| 38 | A | -2.700 | 1.014 | 542.3 | 136.7 |
| | B | -2.800 | 0.9663 | 555.9 | 136.7 |
| 39 | A | -2.800 | 0.9663 | 555.9 | 134.3 |
| | B | -2.900 | 0.9145 | 569.2 | 134.3 |
| 40 | A | -2.900 | 0.9145 | 569.2 | 131.8 |
| | B | -3.000 | 0.8581 | 582.3 | 131.8 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|----|---|--------|--------|-------|-------|
| 41 | A | -3.000 | 0.8581 | 582.3 | 129.2 |
| | B | -3.100 | 0.7975 | 595.1 | 129.2 |
| 42 | A | -3.100 | 0.7975 | 595.1 | 126.4 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0
Foglio
74 di 156

| | | | | | |
|----|---|--------|--------|-------|-------|
| | B | -3.200 | 0.7327 | 607.7 | 126.4 |
| 43 | A | -3.200 | 0.7327 | 607.7 | 123.6 |
| | B | -3.300 | 0.6639 | 619.9 | 123.6 |
| 44 | A | -3.300 | 0.6639 | 619.9 | 120.6 |
| | B | -3.400 | 0.5913 | 631.8 | 120.6 |
| 45 | A | -3.400 | 0.5913 | 631.8 | 117.5 |
| | B | -3.500 | 0.5150 | 643.5 | 117.5 |
| 46 | A | -3.500 | 0.5150 | 643.5 | 114.3 |
| | B | -3.600 | 0.4351 | 654.8 | 114.3 |
| 47 | A | -3.600 | 0.4351 | 654.8 | 111.5 |
| | B | -3.700 | 0.3517 | 665.7 | 111.5 |
| 48 | A | -3.700 | 0.3517 | 665.7 | 119.2 |
| | B | -3.800 | 0.2649 | 676.3 | 119.2 |
| 49 | A | -3.800 | 0.2649 | 676.3 | 127.1 |
| | B | -3.900 | 0.1749 | 686.6 | 127.1 |
| 50 | A | -3.900 | 0.1749 | 686.6 | 135.0 |
| | B | -4.000 | 8.581 | 696.4 | 135.0 |
| 51 | A | -4.000 | 8.581 | 696.4 | 143.1 |
| | B | -4.100 | 22.89 | 705.9 | 143.1 |
| 52 | A | -4.100 | 22.89 | 705.9 | 151.3 |
| | B | -4.200 | 38.02 | 715.0 | 151.3 |
| 53 | A | -4.200 | 38.02 | 715.0 | 159.5 |
| | B | -4.300 | 53.97 | 723.7 | 159.5 |
| 54 | A | -4.300 | 53.97 | 723.7 | 167.8 |
| | B | -4.400 | 70.75 | 731.9 | 167.8 |
| 55 | A | -4.400 | 70.75 | 731.9 | 176.2 |
| | B | -4.500 | 88.37 | 739.7 | 176.2 |
| 56 | A | -4.500 | 88.37 | 739.7 | 184.7 |
| | B | -4.600 | 106.8 | 747.1 | 184.7 |
| 57 | A | -4.600 | 106.8 | 747.1 | 193.2 |
| | B | -4.700 | 126.2 | 754.0 | 193.2 |
| 58 | A | -4.700 | 126.2 | 754.0 | 201.8 |
| | B | -4.800 | 146.3 | 760.5 | 201.8 |
| 59 | A | -4.800 | 146.3 | 760.5 | 210.4 |
| | B | -4.900 | 167.4 | 766.5 | 210.4 |
| 60 | A | -4.900 | 167.4 | 766.5 | 219.1 |
| | B | -5.000 | 189.3 | 772.0 | 219.1 |
| 61 | A | -5.000 | 189.3 | 772.0 | 227.8 |
| | B | -5.100 | 212.1 | 777.0 | 227.8 |
| 62 | A | -5.100 | 212.1 | 777.0 | 236.5 |
| | B | -5.200 | 235.7 | 781.5 | 236.5 |
| 63 | A | -5.200 | 235.7 | 781.5 | 245.3 |
| | B | -5.300 | 260.3 | 785.4 | 245.3 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|----|---|--------|-------|-------|-------|
| 64 | A | -5.300 | 260.3 | 785.4 | 254.0 |
| | B | -5.400 | 285.7 | 788.8 | 254.0 |
| 65 | A | -5.400 | 285.7 | 788.8 | 262.8 |
| | B | -5.500 | 311.9 | 791.7 | 262.8 |
| 66 | A | -5.500 | 311.9 | 791.7 | 271.5 |
| | B | -5.600 | 339.1 | 794.0 | 271.5 |
| 67 | A | -5.600 | 339.1 | 794.0 | 280.2 |
| | B | -5.700 | 367.1 | 795.8 | 280.2 |
| 68 | A | -5.700 | 367.1 | 795.8 | 288.9 |
| | B | -5.800 | 396.0 | 797.0 | 288.9 |
| 69 | A | -5.800 | 396.0 | 797.0 | 297.3 |
| | B | -5.900 | 425.7 | 797.5 | 297.3 |
| 70 | A | -5.900 | 425.7 | 797.5 | 305.5 |
| | B | -6.000 | 456.3 | 797.5 | 305.5 |
| 71 | A | -6.000 | 456.3 | 797.5 | 313.4 |
| | B | -6.100 | 487.6 | 796.9 | 313.4 |
| 72 | A | -6.100 | 487.6 | 796.9 | 321.1 |
| | B | -6.200 | 519.7 | 795.9 | 321.1 |
| 73 | A | -6.200 | 519.7 | 795.9 | 328.5 |
| | B | -6.300 | 552.6 | 794.2 | 328.5 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA

| | | | | | | | |
|---------|-------|--------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|---------------------|
| Doc. N. | 49064 | 02.doc | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 75 di 156 |
|---------|-------|--------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|---------------------|

| | | | | | |
|----|---|--------|-------|-------|-------|
| 74 | A | -6.300 | 552.6 | 794.2 | 335.5 |
| | B | -6.400 | 586.1 | 791.9 | 335.5 |
| 75 | A | -6.400 | 586.1 | 791.9 | 342.5 |
| | B | -6.500 | 620.4 | 788.9 | 342.5 |
| 76 | A | -6.500 | 620.4 | 788.9 | 349.4 |
| | B | -6.600 | 655.3 | 785.3 | 349.4 |
| 77 | A | -6.600 | 655.3 | 785.3 | 356.3 |
| | B | -6.700 | 691.0 | 781.0 | 356.3 |
| 78 | A | -6.700 | 691.0 | 781.0 | 363.2 |
| | B | -6.800 | 727.3 | 776.0 | 363.2 |
| 79 | A | -6.800 | 727.3 | 776.0 | 370.3 |
| | B | -6.900 | 764.3 | 770.3 | 370.3 |
| 80 | A | -6.900 | 764.3 | 770.3 | 377.5 |
| | B | -7.000 | 802.1 | 763.9 | 377.5 |
| 81 | A | -7.000 | 802.1 | 763.9 | 573.0 |
| | B | -7.100 | 744.8 | 756.7 | 573.0 |
| 82 | A | -7.100 | 744.8 | 756.7 | 565.5 |
| | B | -7.200 | 688.2 | 748.8 | 565.5 |
| 83 | A | -7.200 | 688.2 | 748.8 | 558.0 |
| | B | -7.300 | 632.4 | 740.2 | 558.0 |
| 84 | A | -7.300 | 632.4 | 740.2 | 550.4 |
| | B | -7.400 | 577.4 | 730.8 | 550.4 |
| 85 | A | -7.400 | 577.4 | 730.8 | 542.6 |
| | B | -7.500 | 523.1 | 720.6 | 542.6 |
| 86 | A | -7.500 | 523.1 | 720.6 | 534.8 |
| | B | -7.600 | 469.6 | 709.6 | 534.8 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|-------|-------|
| 87 | A | -7.600 | 469.6 | 709.6 | 526.8 |
| | B | -7.700 | 417.0 | 697.8 | 526.8 |
| 88 | A | -7.700 | 417.0 | 697.8 | 518.7 |
| | B | -7.800 | 365.1 | 685.3 | 518.7 |
| 89 | A | -7.800 | 365.1 | 685.3 | 510.5 |
| | B | -7.900 | 314.0 | 671.9 | 510.5 |
| 90 | A | -7.900 | 314.0 | 671.9 | 502.2 |
| | B | -8.000 | 263.8 | 657.6 | 502.2 |
| 91 | A | -8.000 | 263.8 | 657.6 | 493.7 |
| | B | -8.100 | 214.4 | 642.6 | 493.7 |
| 92 | A | -8.100 | 214.4 | 642.6 | 485.2 |
| | B | -8.200 | 165.9 | 626.6 | 485.2 |
| 93 | A | -8.200 | 165.9 | 626.6 | 476.5 |
| | B | -8.300 | 118.3 | 609.8 | 476.5 |
| 94 | A | -8.300 | 118.3 | 609.8 | 467.7 |
| | B | -8.400 | 71.51 | 592.1 | 467.7 |
| 95 | A | -8.400 | 71.51 | 592.1 | 458.8 |
| | B | -8.500 | 25.62 | 573.6 | 458.8 |
| 96 | A | -8.500 | 25.62 | 573.6 | 449.8 |
| | B | -8.600 | 0. | 554.1 | 449.8 |
| 97 | A | -8.600 | 0. | 554.1 | 440.7 |
| | B | -8.700 | 0. | 533.7 | 440.7 |
| 98 | A | -8.700 | 0. | 533.7 | 431.4 |
| | B | -8.800 | 0. | 512.4 | 431.4 |
| 99 | A | -8.800 | 0. | 512.4 | 422.1 |
| | B | -8.900 | 0. | 490.1 | 422.1 |
| 100 | A | -8.900 | 0. | 490.1 | 412.6 |
| | B | -9.000 | 0. | 466.9 | 412.6 |
| 101 | A | -9.000 | 0. | 466.9 | 403.0 |
| | B | -9.100 | 0. | 442.8 | 403.0 |
| 102 | A | -9.100 | 0. | 442.8 | 393.3 |
| | B | -9.200 | 0. | 417.6 | 393.3 |
| 103 | A | -9.200 | 0. | 417.6 | 383.5 |
| | B | -9.300 | 0. | 391.5 | 383.5 |
| 104 | A | -9.300 | 0. | 391.5 | 373.6 |
| | B | -9.400 | 0. | 364.4 | 373.6 |
| 105 | A | -9.400 | 0. | 364.4 | 363.6 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0
Foglio
76 di 156

| | | | | | |
|-----|---|--------|--------|-------|-------|
| | B | -9.500 | 0. | 381.7 | 363.6 |
| 106 | A | -9.500 | 0. | 381.7 | 353.4 |
| | B | -9.600 | 0. | 417.1 | 353.4 |
| 107 | A | -9.600 | 0. | 417.1 | 343.1 |
| | B | -9.700 | 0. | 451.4 | 343.1 |
| 108 | A | -9.700 | 0. | 451.4 | 332.7 |
| | B | -9.800 | 0.2949 | 484.7 | 332.7 |
| 109 | A | -9.800 | 0.2949 | 484.7 | 324.9 |
| | B | -9.900 | 0.8752 | 516.9 | 324.9 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|-----|---|--------|--------|-------|-------|
| 110 | A | -9.900 | 0.8752 | 516.9 | 335.5 |
| | B | -10.00 | 1.506 | 548.1 | 335.5 |
| 111 | A | -10.00 | 1.506 | 548.1 | 345.9 |
| | B | -10.10 | 2.067 | 578.2 | 345.9 |
| 112 | A | -10.10 | 2.067 | 578.2 | 356.5 |
| | B | -10.20 | 8.201 | 607.2 | 356.5 |
| 113 | A | -10.20 | 8.201 | 607.2 | 367.1 |
| | B | -10.30 | 25.90 | 635.2 | 367.1 |
| 114 | A | -10.30 | 25.90 | 635.2 | 377.9 |
| | B | -10.40 | 43.27 | 662.2 | 377.9 |
| 115 | A | -10.40 | 43.27 | 662.2 | 388.8 |
| | B | -10.50 | 60.29 | 688.0 | 388.8 |
| 116 | A | -10.50 | 60.29 | 688.0 | 399.8 |
| | B | -10.60 | 76.93 | 712.7 | 399.8 |
| 117 | A | -10.60 | 76.93 | 712.7 | 410.9 |
| | B | -10.70 | 94.34 | 736.3 | 410.9 |
| 118 | A | -10.70 | 94.34 | 736.3 | 422.1 |
| | B | -10.80 | 136.6 | 758.8 | 422.1 |
| 119 | A | -10.80 | 136.6 | 758.8 | 433.5 |
| | B | -10.90 | 179.9 | 780.2 | 433.5 |
| 120 | A | -10.90 | 179.9 | 780.2 | 444.9 |
| | B | -11.00 | 224.4 | 800.4 | 444.9 |
| 121 | A | -11.00 | 224.4 | 800.4 | 456.5 |
| | B | -11.10 | 270.0 | 819.5 | 456.5 |
| 122 | A | -11.10 | 270.0 | 819.5 | 468.2 |
| | B | -11.20 | 316.9 | 837.4 | 468.2 |
| 123 | A | -11.20 | 316.9 | 837.4 | 480.0 |
| | B | -11.30 | 364.9 | 854.1 | 480.0 |
| 124 | A | -11.30 | 364.9 | 854.1 | 491.9 |
| | B | -11.40 | 414.1 | 869.6 | 491.9 |
| 125 | A | -11.40 | 414.1 | 869.6 | 504.1 |
| | B | -11.50 | 464.5 | 883.9 | 504.1 |
| 126 | A | -11.50 | 464.5 | 883.9 | 516.4 |
| | B | -11.60 | 516.1 | 897.0 | 516.4 |
| 127 | A | -11.60 | 516.1 | 897.0 | 599.2 |
| | B | -11.70 | 456.2 | 908.9 | 599.2 |
| 128 | A | -11.70 | 456.2 | 908.9 | 586.3 |
| | B | -11.80 | 397.5 | 919.5 | 586.3 |
| 129 | A | -11.80 | 397.5 | 919.5 | 572.6 |
| | B | -11.90 | 340.3 | 928.9 | 572.6 |
| 130 | A | -11.90 | 340.3 | 928.9 | 558.2 |
| | B | -12.00 | 284.4 | 937.0 | 558.2 |
| 131 | A | -12.00 | 284.4 | 937.0 | 543.0 |
| | B | -12.10 | 266.5 | 943.9 | 543.0 |
| 132 | A | -12.10 | 266.5 | 943.9 | 527.2 |
| | B | -12.20 | 274.2 | 949.5 | 527.2 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|-------|-------|
| 133 | A | -12.20 | 274.2 | 949.5 | 510.7 |
| | B | -12.30 | 281.0 | 953.7 | 510.7 |
| 134 | A | -12.30 | 281.0 | 953.7 | 493.6 |
| | B | -12.40 | 287.1 | 956.7 | 493.6 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| | | | | | | | |
|---------|-------|--------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|---------------------|
| Doc. N. | 49064 | 02.doc | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 77 di 156 |
|---------|-------|--------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|---------------------|

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|-------|-------|
| 135 | A | -12.40 | 287.1 | 956.7 | 476.0 |
| | B | -12.50 | 292.5 | 958.4 | 476.0 |
| 136 | A | -12.50 | 292.5 | 958.4 | 458.0 |
| | B | -12.60 | 297.1 | 958.7 | 458.0 |
| 137 | A | -12.60 | 297.1 | 958.7 | 439.7 |
| | B | -12.70 | 300.9 | 957.9 | 439.7 |
| 138 | A | -12.70 | 300.9 | 957.9 | 421.1 |
| | B | -12.80 | 304.1 | 956.1 | 421.1 |
| 139 | A | -12.80 | 304.1 | 956.1 | 402.1 |
| | B | -12.90 | 306.7 | 953.3 | 402.1 |
| 140 | A | -12.90 | 306.7 | 953.3 | 383.0 |
| | B | -13.00 | 308.7 | 949.5 | 383.0 |
| 141 | A | -13.00 | 308.7 | 949.5 | 363.7 |
| | B | -13.10 | 310.1 | 944.8 | 363.7 |
| 142 | A | -13.10 | 310.1 | 944.8 | 344.6 |
| | B | -13.20 | 310.9 | 939.2 | 344.6 |
| 143 | A | -13.20 | 310.9 | 939.2 | 325.7 |
| | B | -13.30 | 311.2 | 932.8 | 325.7 |
| 144 | A | -13.30 | 311.2 | 932.8 | 307.1 |
| | B | -13.40 | 311.0 | 925.7 | 307.1 |
| 145 | A | -13.40 | 311.0 | 925.7 | 288.7 |
| | B | -13.50 | 310.3 | 917.8 | 288.7 |
| 146 | A | -13.50 | 310.3 | 917.8 | 270.7 |
| | B | -13.60 | 309.2 | 909.1 | 270.7 |
| 147 | A | -13.60 | 309.2 | 909.1 | 253.1 |
| | B | -13.70 | 307.6 | 899.9 | 253.1 |
| 148 | A | -13.70 | 307.6 | 899.9 | 235.5 |
| | B | -13.80 | 305.7 | 890.0 | 235.5 |
| 149 | A | -13.80 | 305.7 | 890.0 | 218.2 |
| | B | -13.90 | 303.3 | 879.5 | 218.2 |
| 150 | A | -13.90 | 303.3 | 879.5 | 201.0 |
| | B | -14.00 | 300.6 | 868.4 | 201.0 |
| 151 | A | -14.00 | 300.6 | 868.4 | 184.1 |
| | B | -14.10 | 297.6 | 856.7 | 184.1 |
| 152 | A | -14.10 | 297.6 | 856.7 | 167.4 |
| | B | -14.20 | 294.2 | 844.5 | 167.4 |
| 153 | A | -14.20 | 294.2 | 844.5 | 151.0 |
| | B | -14.30 | 290.6 | 831.7 | 151.0 |
| 154 | A | -14.30 | 290.6 | 831.7 | 134.9 |
| | B | -14.40 | 286.6 | 818.5 | 134.9 |
| 155 | A | -14.40 | 286.6 | 818.5 | 137.5 |
| | B | -14.50 | 282.4 | 804.7 | 137.5 |

| BEAM | EL. | ESTREMO | QUOTA | MOMENTO SX | MOMENTO DX | TAGLIO |
|------|-----|---------|-------|------------|------------|--------|
| 156 | A | -14.50 | 282.4 | 804.7 | 142.2 | |
| | B | -14.60 | 277.9 | 790.5 | 142.2 | |
| 157 | A | -14.60 | 277.9 | 790.5 | 146.7 | |
| | B | -14.70 | 273.2 | 775.9 | 146.7 | |
| 158 | A | -14.70 | 273.2 | 775.9 | 150.9 | |
| | B | -14.80 | 268.2 | 760.8 | 150.9 | |
| 159 | A | -14.80 | 268.2 | 760.8 | 155.0 | |
| | B | -14.90 | 263.1 | 745.3 | 155.0 | |
| 160 | A | -14.90 | 263.1 | 745.3 | 158.9 | |
| | B | -15.00 | 257.7 | 729.4 | 158.9 | |
| 161 | A | -15.00 | 257.7 | 729.4 | 162.6 | |
| | B | -15.10 | 252.1 | 713.1 | 162.6 | |
| 162 | A | -15.10 | 252.1 | 713.1 | 166.1 | |
| | B | -15.20 | 246.4 | 696.5 | 166.1 | |
| 163 | A | -15.20 | 246.4 | 696.5 | 169.3 | |
| | B | -15.30 | 240.5 | 679.6 | 169.3 | |
| 164 | A | -15.30 | 240.5 | 679.6 | 172.4 | |
| | B | -15.40 | 234.4 | 662.3 | 172.4 | |
| 165 | A | -15.40 | 234.4 | 662.3 | 175.3 | |
| | B | -15.50 | 228.2 | 644.8 | 175.3 | |
| 166 | A | -15.50 | 228.2 | 644.8 | 177.9 | |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| | | | | | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 78 di 156 |
|----------------------|--|--|--|--|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|---------------------|
| Doc. N. 49064 02.doc | | | | | | | | | |

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|-------|-------|
| | B | -15.60 | 221.8 | 627.0 | 177.9 |
| 167 | A | -15.60 | 221.8 | 627.0 | 180.4 |
| | B | -15.70 | 215.3 | 609.0 | 180.4 |
| 168 | A | -15.70 | 215.3 | 609.0 | 182.7 |
| | B | -15.80 | 208.7 | 590.7 | 182.7 |
| 169 | A | -15.80 | 208.7 | 590.7 | 184.7 |
| | B | -15.90 | 202.0 | 572.2 | 184.7 |
| 170 | A | -15.90 | 202.0 | 572.2 | 186.6 |
| | B | -16.00 | 195.1 | 553.6 | 186.6 |
| 171 | A | -16.00 | 195.1 | 553.6 | 188.2 |
| | B | -16.10 | 188.2 | 541.3 | 188.2 |
| 172 | A | -16.10 | 188.2 | 541.3 | 189.7 |
| | B | -16.20 | 181.3 | 531.9 | 189.7 |
| 173 | A | -16.20 | 181.3 | 531.9 | 190.9 |
| | B | -16.30 | 174.2 | 521.7 | 190.9 |
| 174 | A | -16.30 | 174.2 | 521.7 | 192.0 |
| | B | -16.40 | 167.2 | 510.7 | 192.0 |
| 175 | A | -16.40 | 167.2 | 510.7 | 192.8 |
| | B | -16.50 | 160.2 | 498.9 | 192.8 |
| 176 | A | -16.50 | 160.2 | 498.9 | 193.4 |
| | B | -16.60 | 153.2 | 486.5 | 193.4 |
| 177 | A | -16.60 | 153.2 | 486.5 | 193.9 |
| | B | -16.70 | 146.3 | 473.3 | 193.9 |
| 178 | A | -16.70 | 146.3 | 473.3 | 194.1 |
| | B | -16.80 | 139.5 | 459.6 | 194.1 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|-------|-------|
| 179 | A | -16.80 | 139.5 | 459.6 | 194.1 |
| | B | -16.90 | 132.7 | 445.3 | 194.1 |
| 180 | A | -16.90 | 132.7 | 445.3 | 194.0 |
| | B | -17.00 | 126.1 | 430.4 | 194.0 |
| 181 | A | -17.00 | 126.1 | 430.4 | 193.6 |
| | B | -17.10 | 119.6 | 415.1 | 193.6 |
| 182 | A | -17.10 | 119.6 | 415.1 | 193.0 |
| | B | -17.20 | 113.2 | 399.4 | 193.0 |
| 183 | A | -17.20 | 113.2 | 399.4 | 192.2 |
| | B | -17.30 | 106.9 | 383.3 | 192.2 |
| 184 | A | -17.30 | 106.9 | 383.3 | 191.3 |
| | B | -17.40 | 100.8 | 366.8 | 191.3 |
| 185 | A | -17.40 | 100.8 | 366.8 | 190.1 |
| | B | -17.50 | 94.86 | 350.1 | 190.1 |
| 186 | A | -17.50 | 94.86 | 350.1 | 188.7 |
| | B | -17.60 | 89.09 | 333.1 | 188.7 |
| 187 | A | -17.60 | 89.09 | 333.1 | 187.1 |
| | B | -17.70 | 83.49 | 315.9 | 187.1 |
| 188 | A | -17.70 | 83.49 | 315.9 | 185.3 |
| | B | -17.80 | 78.07 | 298.5 | 185.3 |
| 189 | A | -17.80 | 78.07 | 298.5 | 183.3 |
| | B | -17.90 | 72.84 | 281.0 | 183.3 |
| 190 | A | -17.90 | 72.84 | 281.0 | 181.1 |
| | B | -18.00 | 67.79 | 263.4 | 181.1 |
| 191 | A | -18.00 | 67.79 | 263.4 | 178.7 |
| | B | -18.10 | 62.93 | 245.8 | 178.7 |
| 192 | A | -18.10 | 62.93 | 245.8 | 176.2 |
| | B | -18.20 | 58.26 | 228.2 | 176.2 |
| 193 | A | -18.20 | 58.26 | 228.2 | 175.8 |
| | B | -18.30 | 53.78 | 210.6 | 175.8 |
| 194 | A | -18.30 | 53.78 | 210.6 | 175.0 |
| | B | -18.40 | 49.49 | 193.1 | 175.0 |
| 195 | A | -18.40 | 49.49 | 193.1 | 173.9 |
| | B | -18.50 | 45.40 | 175.7 | 173.9 |
| 196 | A | -18.50 | 45.40 | 175.7 | 172.4 |
| | B | -18.60 | 41.49 | 158.5 | 172.4 |
| 197 | A | -18.60 | 41.49 | 158.5 | 170.5 |
| | B | -18.70 | 37.77 | 141.4 | 170.5 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0
Foglio
79 di 156

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|-------|-------|
| 198 | A | -18.70 | 37.77 | 141.4 | 168.2 |
| | B | -18.80 | 34.24 | 125.7 | 168.2 |
| 199 | A | -18.80 | 34.24 | 125.7 | 165.6 |
| | B | -18.90 | 30.90 | 110.6 | 165.6 |
| 200 | A | -18.90 | 30.90 | 110.6 | 162.6 |
| | B | -19.00 | 27.73 | 95.91 | 162.6 |
| 201 | A | -19.00 | 27.73 | 95.91 | 159.3 |
| | B | -19.10 | 24.75 | 81.53 | 159.3 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|------------|-------|
| 202 | A | -19.10 | 24.75 | 81.53 | 155.7 |
| | B | -19.20 | 21.94 | 67.50 | 155.7 |
| 203 | A | -19.20 | 21.94 | 67.50 | 151.7 |
| | B | -19.30 | 33.47 | 53.86 | 151.7 |
| 204 | A | -19.30 | 33.47 | 53.86 | 147.4 |
| | B | -19.40 | 46.37 | 40.62 | 147.4 |
| 205 | A | -19.40 | 46.37 | 40.62 | 142.8 |
| | B | -19.50 | 58.75 | 27.80 | 142.8 |
| 206 | A | -19.50 | 58.75 | 27.80 | 137.8 |
| | B | -19.60 | 70.58 | 15.42 | 137.8 |
| 207 | A | -19.60 | 70.58 | 15.42 | 132.5 |
| | B | -19.70 | 81.85 | 3.494 | 132.5 |
| 208 | A | -19.70 | 81.85 | 3.494 | 127.0 |
| | B | -19.80 | 92.53 | 0.7442E-01 | 127.0 |
| 209 | A | -19.80 | 92.53 | 0.7442E-01 | 121.1 |
| | B | -19.90 | 102.6 | 0.6889E-01 | 121.1 |
| 210 | A | -19.90 | 102.6 | 0.6889E-01 | 114.9 |
| | B | -20.00 | 112.1 | 0.6358E-01 | 114.9 |
| 211 | A | -20.00 | 112.1 | 0.6358E-01 | 108.5 |
| | B | -20.10 | 120.9 | 0.5848E-01 | 108.5 |
| 212 | A | -20.10 | 120.9 | 0.5848E-01 | 101.8 |
| | B | -20.20 | 129.0 | 0.5362E-01 | 101.8 |
| 213 | A | -20.20 | 129.0 | 0.5362E-01 | 94.94 |
| | B | -20.30 | 136.4 | 0.4899E-01 | 94.94 |
| 214 | A | -20.30 | 136.4 | 0.4899E-01 | 87.87 |
| | B | -20.40 | 143.2 | 0.4460E-01 | 87.87 |
| 215 | A | -20.40 | 143.2 | 0.4460E-01 | 80.60 |
| | B | -20.50 | 149.2 | 0.6740 | 80.60 |
| 216 | A | -20.50 | 149.2 | 0.6740 | 73.13 |
| | B | -20.60 | 154.5 | 1.511 | 73.13 |
| 217 | A | -20.60 | 154.5 | 1.511 | 65.46 |
| | B | -20.70 | 159.0 | 2.246 | 65.46 |
| 218 | A | -20.70 | 159.0 | 2.246 | 57.58 |
| | B | -20.80 | 162.7 | 2.882 | 57.58 |
| 219 | A | -20.80 | 162.7 | 2.882 | 49.50 |
| | B | -20.90 | 165.6 | 3.425 | 49.50 |
| 220 | A | -20.90 | 165.6 | 3.425 | 42.01 |
| | B | -21.00 | 167.7 | 3.881 | 42.01 |
| 221 | A | -21.00 | 167.7 | 3.881 | 34.72 |
| | B | -21.10 | 168.9 | 4.253 | 34.72 |
| 222 | A | -21.10 | 168.9 | 4.253 | 27.24 |
| | B | -21.20 | 169.3 | 4.549 | 27.24 |
| 223 | A | -21.20 | 169.3 | 4.549 | 19.56 |
| | B | -21.30 | 168.8 | 4.771 | 19.56 |
| 224 | A | -21.30 | 168.8 | 4.771 | 13.87 |
| | B | -21.40 | 167.4 | 4.926 | 13.87 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|-------|-------|
| 225 | A | -21.40 | 167.4 | 4.926 | 22.03 |
| | B | -21.50 | 165.2 | 5.017 | 22.03 |
| 226 | A | -21.50 | 165.2 | 5.017 | 29.76 |
| | B | -21.60 | 162.2 | 5.051 | 29.76 |
| 227 | A | -21.60 | 162.2 | 5.051 | 37.05 |
| | B | -21.70 | 158.5 | 5.031 | 37.05 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 80 di 156

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|--------|-------|
| 228 | A | -21.70 | 158.5 | 5.031 | 43.91 |
| | B | -21.80 | 154.1 | 4.963 | 43.91 |
| 229 | A | -21.80 | 154.1 | 4.963 | 50.35 |
| | B | -21.90 | 149.1 | 4.850 | 50.35 |
| 230 | A | -21.90 | 149.1 | 4.850 | 56.36 |
| | B | -22.00 | 143.4 | 4.698 | 56.36 |
| 231 | A | -22.00 | 143.4 | 4.698 | 61.95 |
| | B | -22.10 | 137.2 | 4.511 | 61.95 |
| 232 | A | -22.10 | 137.2 | 4.511 | 67.12 |
| | B | -22.20 | 130.5 | 4.294 | 67.12 |
| 233 | A | -22.20 | 130.5 | 4.294 | 71.87 |
| | B | -22.30 | 123.3 | 4.050 | 71.87 |
| 234 | A | -22.30 | 123.3 | 4.050 | 76.21 |
| | B | -22.40 | 115.7 | 3.785 | 76.21 |
| 235 | A | -22.40 | 115.7 | 3.785 | 80.13 |
| | B | -22.50 | 107.7 | 3.502 | 80.13 |
| 236 | A | -22.50 | 107.7 | 3.502 | 83.65 |
| | B | -22.60 | 99.33 | 3.206 | 83.65 |
| 237 | A | -22.60 | 99.33 | 3.206 | 86.64 |
| | B | -22.70 | 90.66 | 2.901 | 86.64 |
| 238 | A | -22.70 | 90.66 | 2.901 | 88.95 |
| | B | -22.80 | 81.77 | 2.592 | 88.95 |
| 239 | A | -22.80 | 81.77 | 2.592 | 90.55 |
| | B | -22.90 | 72.71 | 2.282 | 90.55 |
| 240 | A | -22.90 | 72.71 | 2.282 | 91.47 |
| | B | -23.00 | 63.56 | 1.975 | 91.47 |
| 241 | A | -23.00 | 63.56 | 1.975 | 91.58 |
| | B | -23.10 | 54.41 | 1.676 | 91.58 |
| 242 | A | -23.10 | 54.41 | 1.676 | 89.93 |
| | B | -23.20 | 45.41 | 1.389 | 89.93 |
| 243 | A | -23.20 | 45.41 | 1.389 | 86.52 |
| | B | -23.30 | 36.76 | 1.118 | 86.52 |
| 244 | A | -23.30 | 36.76 | 1.118 | 81.37 |
| | B | -23.40 | 28.62 | 0.8666 | 81.37 |
| 245 | A | -23.40 | 28.62 | 0.8666 | 74.46 |
| | B | -23.50 | 21.18 | 0.6390 | 74.46 |
| 246 | A | -23.50 | 21.18 | 0.6390 | 65.81 |
| | B | -23.60 | 14.60 | 0.4394 | 65.81 |
| 247 | A | -23.60 | 14.60 | 0.4394 | 55.56 |
| | B | -23.70 | 9.040 | 0.2716 | 55.56 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|-----|---|--------|------------|------------|-------|
| 248 | A | -23.70 | 9.040 | 0.2716 | 43.82 |
| | B | -23.80 | 4.659 | 0.1398 | 43.82 |
| 249 | A | -23.80 | 4.659 | 0.1398 | 30.60 |
| | B | -23.90 | 1.599 | 0.4794E-01 | 30.60 |
| 250 | A | -23.90 | 1.599 | 0.4794E-01 | 15.99 |
| | B | -24.00 | 0.3945E-10 | 0.5821E-10 | 15.99 |

INVILUPPO AZIONI INTERNE NEGLI ELEMENTI DI PARETE
(PER UNITA' DI PROFONDITA')

* PARETE RightWall GRUPPO HZ_dx*

STEP 1 - 9

* I PASSI NON EQUILIBRATI SONO ESCLUSI *

Nella tabella si stampano i seguenti risultati:

MOMENTO SX = Momento che tende le fibre sulla faccia sinistra [kN*m/m]

MOMENTO DX = Momento che tende le fibre sulla faccia destra [kN*m/m]

TAGLIO = forza tagliante (valore assoluto, priva di segno)[kN/m]

| | | | | | |
|----------|---------|--------|------------|------------|------------|
| BEAM EL. | ESTREMO | QUOTA | MOMENTO SX | MOMENTO DX | TAGLIO |
| 1 | A | 1.000 | 0.8731E-10 | 0.1455E-10 | 0.1397E-08 |
| | B | 0.9000 | 0.2037E-09 | 0.1751E-10 | 0.1397E-08 |
| 2 | A | 0.9000 | 0.2619E-09 | 0.1734E-11 | 0.1863E-08 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0
Foglio
81 di 156

| | | | | | |
|----|---|---------|------------|------------|------------|
| | B | 0.8000 | 0.4075E-09 | 0.1353E-10 | 0.1863E-08 |
| 3 | A | 0.8000 | 0.4657E-09 | 0.2183E-10 | 0.2794E-08 |
| | B | 0.7000 | 0.5821E-09 | 0. | 0.2794E-08 |
| 4 | A | 0.7000 | 0.5821E-09 | 0.1097E-10 | 167.8 |
| | B | 0.6000 | 16.78 | 0.7143E-05 | 167.8 |
| 5 | A | 0.6000 | 16.78 | 0.7143E-05 | 167.8 |
| | B | 0.5000 | 33.56 | 0.1429E-04 | 167.8 |
| 6 | A | 0.5000 | 33.56 | 0.1429E-04 | 167.8 |
| | B | 0.4000 | 50.34 | 0.2143E-04 | 167.8 |
| 7 | A | 0.4000 | 50.34 | 0.2143E-04 | 167.8 |
| | B | 0.3000 | 67.13 | 0.2857E-04 | 167.8 |
| 8 | A | 0.3000 | 67.13 | 0.2857E-04 | 167.8 |
| | B | 0.2000 | 83.91 | 0.3571E-04 | 167.8 |
| 9 | A | 0.2000 | 83.91 | 0.3571E-04 | 167.8 |
| | B | 0.1000 | 100.7 | 0.4286E-04 | 167.8 |
| 10 | A | 0.1000 | 100.7 | 0.4286E-04 | 167.8 |
| | B | 0. | 117.5 | 0.5000E-04 | 167.8 |
| 11 | A | 0. | 117.5 | 0.5000E-04 | 167.8 |
| | B | -0.1000 | 134.2 | 0.6118E-02 | 167.8 |
| 12 | A | -0.1000 | 134.2 | 0.6118E-02 | 167.6 |
| | B | -0.2000 | 151.0 | 0.3153E-01 | 167.6 |
| 13 | A | -0.2000 | 151.0 | 0.3153E-01 | 167.3 |
| | B | -0.3000 | 167.7 | 0.8350E-01 | 167.3 |
| 14 | A | -0.3000 | 167.7 | 0.8350E-01 | 167.0 |
| | B | -0.4000 | 184.4 | 0.1749 | 167.0 |
| 15 | A | -0.4000 | 184.4 | 0.1749 | 166.5 |
| | B | -0.5000 | 201.1 | 0.3190 | 166.5 |
| 16 | A | -0.5000 | 201.1 | 0.3190 | 166.1 |
| | B | -0.6000 | 217.7 | 0.4503 | 166.1 |
| 17 | A | -0.6000 | 217.7 | 0.4503 | 165.5 |
| | B | -0.7000 | 234.2 | 0.5692 | 165.5 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|----|---|---------|-------|--------|-------|
| 18 | A | -0.7000 | 234.2 | 0.5692 | 164.9 |
| | B | -0.8000 | 250.7 | 0.6762 | 164.9 |
| 19 | A | -0.8000 | 250.7 | 0.6762 | 164.2 |
| | B | -0.9000 | 267.1 | 0.7718 | 164.2 |
| 20 | A | -0.9000 | 267.1 | 0.7718 | 163.4 |
| | B | -1.000 | 283.5 | 0.8564 | 163.4 |
| 21 | A | -1.000 | 283.5 | 0.8564 | 162.6 |
| | B | -1.100 | 299.7 | 0.9305 | 162.6 |
| 22 | A | -1.100 | 299.7 | 0.9305 | 161.7 |
| | B | -1.200 | 315.9 | 0.9946 | 161.7 |
| 23 | A | -1.200 | 315.9 | 0.9946 | 160.7 |
| | B | -1.300 | 332.0 | 1.049 | 160.7 |
| 24 | A | -1.300 | 332.0 | 1.049 | 159.6 |
| | B | -1.400 | 347.9 | 1.094 | 159.6 |
| 25 | A | -1.400 | 347.9 | 1.094 | 158.5 |
| | B | -1.500 | 363.8 | 1.131 | 158.5 |
| 26 | A | -1.500 | 363.8 | 1.131 | 157.3 |
| | B | -1.600 | 379.5 | 1.159 | 157.3 |
| 27 | A | -1.600 | 379.5 | 1.159 | 156.0 |
| | B | -1.700 | 395.1 | 1.179 | 156.0 |
| 28 | A | -1.700 | 395.1 | 1.179 | 154.6 |
| | B | -1.800 | 410.6 | 1.192 | 154.6 |
| 29 | A | -1.800 | 410.6 | 1.192 | 153.2 |
| | B | -1.900 | 425.9 | 1.197 | 153.2 |
| 30 | A | -1.900 | 425.9 | 1.197 | 151.7 |
| | B | -2.000 | 441.1 | 1.195 | 151.7 |
| 31 | A | -2.000 | 441.1 | 1.195 | 150.2 |
| | B | -2.100 | 456.1 | 1.187 | 150.2 |
| 32 | A | -2.100 | 456.1 | 1.187 | 148.6 |
| | B | -2.200 | 470.9 | 1.172 | 148.6 |
| 33 | A | -2.200 | 470.9 | 1.172 | 146.9 |
| | B | -2.300 | 485.6 | 1.152 | 146.9 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0
Foglio
82 di 156

| | | | | | |
|----|---|--------|-------|--------|-------|
| 34 | A | -2.300 | 485.6 | 1.152 | 145.1 |
| | B | -2.400 | 500.1 | 1.125 | 145.1 |
| 35 | A | -2.400 | 500.1 | 1.125 | 143.2 |
| | B | -2.500 | 514.4 | 1.093 | 143.2 |
| 36 | A | -2.500 | 514.4 | 1.093 | 141.1 |
| | B | -2.600 | 528.4 | 1.056 | 141.1 |
| 37 | A | -2.600 | 528.4 | 1.056 | 139.0 |
| | B | -2.700 | 542.3 | 1.014 | 139.0 |
| 38 | A | -2.700 | 542.3 | 1.014 | 136.7 |
| | B | -2.800 | 555.9 | 0.9663 | 136.7 |
| 39 | A | -2.800 | 555.9 | 0.9663 | 134.3 |
| | B | -2.900 | 569.2 | 0.9145 | 134.3 |
| 40 | A | -2.900 | 569.2 | 0.9145 | 131.8 |
| | B | -3.000 | 582.3 | 0.8581 | 131.8 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|----|---|--------|-------|--------|-------|
| 41 | A | -3.000 | 582.3 | 0.8581 | 129.2 |
| | B | -3.100 | 595.1 | 0.7975 | 129.2 |
| 42 | A | -3.100 | 595.1 | 0.7975 | 126.4 |
| | B | -3.200 | 607.7 | 0.7327 | 126.4 |
| 43 | A | -3.200 | 607.7 | 0.7327 | 123.6 |
| | B | -3.300 | 619.9 | 0.6639 | 123.6 |
| 44 | A | -3.300 | 619.9 | 0.6639 | 120.6 |
| | B | -3.400 | 631.8 | 0.5913 | 120.6 |
| 45 | A | -3.400 | 631.8 | 0.5913 | 117.5 |
| | B | -3.500 | 643.5 | 0.5150 | 117.5 |
| 46 | A | -3.500 | 643.5 | 0.5150 | 114.3 |
| | B | -3.600 | 654.8 | 0.4351 | 114.3 |
| 47 | A | -3.600 | 654.8 | 0.4351 | 111.5 |
| | B | -3.700 | 665.7 | 0.3517 | 111.5 |
| 48 | A | -3.700 | 665.7 | 0.3517 | 119.2 |
| | B | -3.800 | 676.3 | 0.2649 | 119.2 |
| 49 | A | -3.800 | 676.3 | 0.2649 | 127.1 |
| | B | -3.900 | 686.6 | 0.1749 | 127.1 |
| 50 | A | -3.900 | 686.6 | 0.1749 | 135.0 |
| | B | -4.000 | 696.4 | 8.581 | 135.0 |
| 51 | A | -4.000 | 696.4 | 8.581 | 143.1 |
| | B | -4.100 | 705.9 | 22.89 | 143.1 |
| 52 | A | -4.100 | 705.9 | 22.89 | 151.3 |
| | B | -4.200 | 715.0 | 38.02 | 151.3 |
| 53 | A | -4.200 | 715.0 | 38.02 | 159.5 |
| | B | -4.300 | 723.7 | 53.97 | 159.5 |
| 54 | A | -4.300 | 723.7 | 53.97 | 167.8 |
| | B | -4.400 | 731.9 | 70.75 | 167.8 |
| 55 | A | -4.400 | 731.9 | 70.75 | 176.2 |
| | B | -4.500 | 739.7 | 88.37 | 176.2 |
| 56 | A | -4.500 | 739.7 | 88.37 | 184.7 |
| | B | -4.600 | 747.1 | 106.8 | 184.7 |
| 57 | A | -4.600 | 747.1 | 106.8 | 193.2 |
| | B | -4.700 | 754.0 | 126.2 | 193.2 |
| 58 | A | -4.700 | 754.0 | 126.2 | 201.8 |
| | B | -4.800 | 760.5 | 146.3 | 201.8 |
| 59 | A | -4.800 | 760.5 | 146.3 | 210.4 |
| | B | -4.900 | 766.5 | 167.4 | 210.4 |
| 60 | A | -4.900 | 766.5 | 167.4 | 219.1 |
| | B | -5.000 | 772.0 | 189.3 | 219.1 |
| 61 | A | -5.000 | 772.0 | 189.3 | 227.8 |
| | B | -5.100 | 777.0 | 212.1 | 227.8 |
| 62 | A | -5.100 | 777.0 | 212.1 | 236.5 |
| | B | -5.200 | 781.5 | 235.7 | 236.5 |
| 63 | A | -5.200 | 781.5 | 235.7 | 245.3 |
| | B | -5.300 | 785.4 | 260.3 | 245.3 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0
Foglio
83 di 156

| | | | | | |
|----|---|--------|-------|-------|-------|
| 64 | A | -5.300 | 785.4 | 260.3 | 254.0 |
| | B | -5.400 | 788.8 | 285.7 | 254.0 |
| 65 | A | -5.400 | 788.8 | 285.7 | 262.8 |
| | B | -5.500 | 791.7 | 311.9 | 262.8 |
| 66 | A | -5.500 | 791.7 | 311.9 | 271.5 |
| | B | -5.600 | 794.0 | 339.1 | 271.5 |
| 67 | A | -5.600 | 794.0 | 339.1 | 280.2 |
| | B | -5.700 | 795.8 | 367.1 | 280.2 |
| 68 | A | -5.700 | 795.8 | 367.1 | 288.9 |
| | B | -5.800 | 797.0 | 396.0 | 288.9 |
| 69 | A | -5.800 | 797.0 | 396.0 | 297.3 |
| | B | -5.900 | 797.5 | 425.7 | 297.3 |
| 70 | A | -5.900 | 797.5 | 425.7 | 305.5 |
| | B | -6.000 | 797.5 | 456.3 | 305.5 |
| 71 | A | -6.000 | 797.5 | 456.3 | 313.4 |
| | B | -6.100 | 796.9 | 487.6 | 313.4 |
| 72 | A | -6.100 | 796.9 | 487.6 | 321.1 |
| | B | -6.200 | 795.9 | 519.7 | 321.1 |
| 73 | A | -6.200 | 795.9 | 519.7 | 328.5 |
| | B | -6.300 | 794.2 | 552.6 | 328.5 |
| 74 | A | -6.300 | 794.2 | 552.6 | 335.5 |
| | B | -6.400 | 791.9 | 586.1 | 335.5 |
| 75 | A | -6.400 | 791.9 | 586.1 | 342.5 |
| | B | -6.500 | 788.9 | 620.4 | 342.5 |
| 76 | A | -6.500 | 788.9 | 620.4 | 349.4 |
| | B | -6.600 | 785.3 | 655.3 | 349.4 |
| 77 | A | -6.600 | 785.3 | 655.3 | 356.3 |
| | B | -6.700 | 781.0 | 691.0 | 356.3 |
| 78 | A | -6.700 | 781.0 | 691.0 | 363.2 |
| | B | -6.800 | 776.0 | 727.3 | 363.2 |
| 79 | A | -6.800 | 776.0 | 727.3 | 370.3 |
| | B | -6.900 | 770.3 | 764.3 | 370.3 |
| 80 | A | -6.900 | 770.3 | 764.3 | 377.5 |
| | B | -7.000 | 763.9 | 802.1 | 377.5 |
| 81 | A | -7.000 | 763.9 | 802.1 | 573.0 |
| | B | -7.100 | 756.7 | 744.8 | 573.0 |
| 82 | A | -7.100 | 756.7 | 744.8 | 565.5 |
| | B | -7.200 | 748.8 | 688.2 | 565.5 |
| 83 | A | -7.200 | 748.8 | 688.2 | 558.0 |
| | B | -7.300 | 740.2 | 632.4 | 558.0 |
| 84 | A | -7.300 | 740.2 | 632.4 | 550.4 |
| | B | -7.400 | 730.8 | 577.4 | 550.4 |
| 85 | A | -7.400 | 730.8 | 577.4 | 542.6 |
| | B | -7.500 | 720.6 | 523.1 | 542.6 |
| 86 | A | -7.500 | 720.6 | 523.1 | 534.8 |
| | B | -7.600 | 709.6 | 469.6 | 534.8 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|----|---|--------|-------|-------|-------|
| 87 | A | -7.600 | 709.6 | 469.6 | 526.8 |
| | B | -7.700 | 697.8 | 417.0 | 526.8 |
| 88 | A | -7.700 | 697.8 | 417.0 | 518.7 |
| | B | -7.800 | 685.3 | 365.1 | 518.7 |
| 89 | A | -7.800 | 685.3 | 365.1 | 510.5 |
| | B | -7.900 | 671.9 | 314.0 | 510.5 |
| 90 | A | -7.900 | 671.9 | 314.0 | 502.2 |
| | B | -8.000 | 657.6 | 263.8 | 502.2 |
| 91 | A | -8.000 | 657.6 | 263.8 | 493.7 |
| | B | -8.100 | 642.6 | 214.4 | 493.7 |
| 92 | A | -8.100 | 642.6 | 214.4 | 485.2 |
| | B | -8.200 | 626.6 | 165.9 | 485.2 |
| 93 | A | -8.200 | 626.6 | 165.9 | 476.5 |
| | B | -8.300 | 609.8 | 118.3 | 476.5 |
| 94 | A | -8.300 | 609.8 | 118.3 | 467.7 |
| | B | -8.400 | 592.1 | 71.51 | 467.7 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| | | | | | | | |
|---------|-------|--------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|---------------------|
| Doc. N. | 49064 | 02.doc | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 84 di 156 |
|---------|-------|--------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|---------------------|

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|--------|-------|
| 95 | A | -8.400 | 592.1 | 71.51 | 458.8 |
| | B | -8.500 | 573.6 | 25.62 | 458.8 |
| 96 | A | -8.500 | 573.6 | 25.62 | 449.8 |
| | B | -8.600 | 554.1 | 0. | 449.8 |
| 97 | A | -8.600 | 554.1 | 0. | 440.7 |
| | B | -8.700 | 533.7 | 0. | 440.7 |
| 98 | A | -8.700 | 533.7 | 0. | 431.4 |
| | B | -8.800 | 512.4 | 0. | 431.4 |
| 99 | A | -8.800 | 512.4 | 0. | 422.1 |
| | B | -8.900 | 490.1 | 0. | 422.1 |
| 100 | A | -8.900 | 490.1 | 0. | 412.6 |
| | B | -9.000 | 466.9 | 0. | 412.6 |
| 101 | A | -9.000 | 466.9 | 0. | 403.0 |
| | B | -9.100 | 442.8 | 0. | 403.0 |
| 102 | A | -9.100 | 442.8 | 0. | 393.3 |
| | B | -9.200 | 417.6 | 0. | 393.3 |
| 103 | A | -9.200 | 417.6 | 0. | 383.5 |
| | B | -9.300 | 391.5 | 0. | 383.5 |
| 104 | A | -9.300 | 391.5 | 0. | 373.6 |
| | B | -9.400 | 364.4 | 0. | 373.6 |
| 105 | A | -9.400 | 364.4 | 0. | 363.6 |
| | B | -9.500 | 381.7 | 0. | 363.6 |
| 106 | A | -9.500 | 381.7 | 0. | 353.4 |
| | B | -9.600 | 417.1 | 0. | 353.4 |
| 107 | A | -9.600 | 417.1 | 0. | 343.1 |
| | B | -9.700 | 451.4 | 0. | 343.1 |
| 108 | A | -9.700 | 451.4 | 0. | 332.7 |
| | B | -9.800 | 484.7 | 0.2949 | 332.7 |
| 109 | A | -9.800 | 484.7 | 0.2949 | 324.9 |
| | B | -9.900 | 516.9 | 0.8752 | 324.9 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|--------|-------|
| 110 | A | -9.900 | 516.9 | 0.8752 | 335.5 |
| | B | -10.00 | 548.1 | 1.506 | 335.5 |
| 111 | A | -10.00 | 548.1 | 1.506 | 345.9 |
| | B | -10.10 | 578.2 | 2.067 | 345.9 |
| 112 | A | -10.10 | 578.2 | 2.067 | 356.5 |
| | B | -10.20 | 607.2 | 8.201 | 356.5 |
| 113 | A | -10.20 | 607.2 | 8.201 | 367.1 |
| | B | -10.30 | 635.2 | 25.90 | 367.1 |
| 114 | A | -10.30 | 635.2 | 25.90 | 377.9 |
| | B | -10.40 | 662.2 | 43.27 | 377.9 |
| 115 | A | -10.40 | 662.2 | 43.27 | 388.8 |
| | B | -10.50 | 688.0 | 60.29 | 388.8 |
| 116 | A | -10.50 | 688.0 | 60.29 | 399.8 |
| | B | -10.60 | 712.7 | 76.93 | 399.8 |
| 117 | A | -10.60 | 712.7 | 76.93 | 410.9 |
| | B | -10.70 | 736.3 | 94.34 | 410.9 |
| 118 | A | -10.70 | 736.3 | 94.34 | 422.1 |
| | B | -10.80 | 758.8 | 136.6 | 422.1 |
| 119 | A | -10.80 | 758.8 | 136.6 | 433.5 |
| | B | -10.90 | 780.2 | 179.9 | 433.5 |
| 120 | A | -10.90 | 780.2 | 179.9 | 444.9 |
| | B | -11.00 | 800.4 | 224.4 | 444.9 |
| 121 | A | -11.00 | 800.4 | 224.4 | 456.5 |
| | B | -11.10 | 819.5 | 270.0 | 456.5 |
| 122 | A | -11.10 | 819.5 | 270.0 | 468.2 |
| | B | -11.20 | 837.4 | 316.9 | 468.2 |
| 123 | A | -11.20 | 837.4 | 316.9 | 480.0 |
| | B | -11.30 | 854.1 | 364.9 | 480.0 |
| 124 | A | -11.30 | 854.1 | 364.9 | 491.9 |
| | B | -11.40 | 869.6 | 414.1 | 491.9 |
| 125 | A | -11.40 | 869.6 | 414.1 | 504.1 |
| | B | -11.50 | 883.9 | 464.5 | 504.1 |
| 126 | A | -11.50 | 883.9 | 464.5 | 516.4 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0
Foglio
85 di 156

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|-------|-------|
| | B | -11.60 | 897.0 | 516.1 | 516.4 |
| 127 | A | -11.60 | 897.0 | 516.1 | 599.2 |
| | B | -11.70 | 908.9 | 456.2 | 599.2 |
| 128 | A | -11.70 | 908.9 | 456.2 | 586.3 |
| | B | -11.80 | 919.5 | 397.5 | 586.3 |
| 129 | A | -11.80 | 919.5 | 397.5 | 572.6 |
| | B | -11.90 | 928.9 | 340.3 | 572.6 |
| 130 | A | -11.90 | 928.9 | 340.3 | 558.2 |
| | B | -12.00 | 937.0 | 284.4 | 558.2 |
| 131 | A | -12.00 | 937.0 | 284.4 | 543.0 |
| | B | -12.10 | 943.9 | 266.5 | 543.0 |
| 132 | A | -12.10 | 943.9 | 266.5 | 527.2 |
| | B | -12.20 | 949.5 | 274.2 | 527.2 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|-------|-------|
| | A | -12.20 | 949.5 | 274.2 | 510.7 |
| | B | -12.30 | 953.7 | 281.0 | 510.7 |
| 134 | A | -12.30 | 953.7 | 281.0 | 493.6 |
| | B | -12.40 | 956.7 | 287.1 | 493.6 |
| 135 | A | -12.40 | 956.7 | 287.1 | 476.0 |
| | B | -12.50 | 958.4 | 292.5 | 476.0 |
| 136 | A | -12.50 | 958.4 | 292.5 | 458.0 |
| | B | -12.60 | 958.7 | 297.1 | 458.0 |
| 137 | A | -12.60 | 958.7 | 297.1 | 439.7 |
| | B | -12.70 | 957.9 | 300.9 | 439.7 |
| 138 | A | -12.70 | 957.9 | 300.9 | 421.1 |
| | B | -12.80 | 956.1 | 304.1 | 421.1 |
| 139 | A | -12.80 | 956.1 | 304.1 | 402.1 |
| | B | -12.90 | 953.3 | 306.7 | 402.1 |
| 140 | A | -12.90 | 953.3 | 306.7 | 383.0 |
| | B | -13.00 | 949.5 | 308.7 | 383.0 |
| 141 | A | -13.00 | 949.5 | 308.7 | 363.7 |
| | B | -13.10 | 944.8 | 310.1 | 363.7 |
| 142 | A | -13.10 | 944.8 | 310.1 | 344.6 |
| | B | -13.20 | 939.2 | 310.9 | 344.6 |
| 143 | A | -13.20 | 939.2 | 310.9 | 325.7 |
| | B | -13.30 | 932.8 | 311.2 | 325.7 |
| 144 | A | -13.30 | 932.8 | 311.2 | 307.1 |
| | B | -13.40 | 925.7 | 311.0 | 307.1 |
| 145 | A | -13.40 | 925.7 | 311.0 | 288.7 |
| | B | -13.50 | 917.8 | 310.3 | 288.7 |
| 146 | A | -13.50 | 917.8 | 310.3 | 270.7 |
| | B | -13.60 | 909.1 | 309.2 | 270.7 |
| 147 | A | -13.60 | 909.1 | 309.2 | 253.1 |
| | B | -13.70 | 899.9 | 307.6 | 253.1 |
| 148 | A | -13.70 | 899.9 | 307.6 | 235.5 |
| | B | -13.80 | 890.0 | 305.7 | 235.5 |
| 149 | A | -13.80 | 890.0 | 305.7 | 218.2 |
| | B | -13.90 | 879.5 | 303.3 | 218.2 |
| 150 | A | -13.90 | 879.5 | 303.3 | 201.0 |
| | B | -14.00 | 868.4 | 300.6 | 201.0 |
| 151 | A | -14.00 | 868.4 | 300.6 | 184.1 |
| | B | -14.10 | 856.7 | 297.6 | 184.1 |
| 152 | A | -14.10 | 856.7 | 297.6 | 167.4 |
| | B | -14.20 | 844.5 | 294.2 | 167.4 |
| 153 | A | -14.20 | 844.5 | 294.2 | 151.0 |
| | B | -14.30 | 831.7 | 290.6 | 151.0 |
| 154 | A | -14.30 | 831.7 | 290.6 | 134.9 |
| | B | -14.40 | 818.5 | 286.6 | 134.9 |
| 155 | A | -14.40 | 818.5 | 286.6 | 137.5 |
| | B | -14.50 | 804.7 | 282.4 | 137.5 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| | | | | | | | |
|---------|-------|--------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|---------------------|
| Doc. N. | 49064 | 02.doc | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 86 di 156 |
|---------|-------|--------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|---------------------|

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|-------|-------|
| 156 | A | -14.50 | 804.7 | 282.4 | 142.2 |
| | B | -14.60 | 790.5 | 277.9 | 142.2 |
| 157 | A | -14.60 | 790.5 | 277.9 | 146.7 |
| | B | -14.70 | 775.9 | 273.2 | 146.7 |
| 158 | A | -14.70 | 775.9 | 273.2 | 150.9 |
| | B | -14.80 | 760.8 | 268.2 | 150.9 |
| 159 | A | -14.80 | 760.8 | 268.2 | 155.0 |
| | B | -14.90 | 745.3 | 263.1 | 155.0 |
| 160 | A | -14.90 | 745.3 | 263.1 | 158.9 |
| | B | -15.00 | 729.4 | 257.7 | 158.9 |
| 161 | A | -15.00 | 729.4 | 257.7 | 162.6 |
| | B | -15.10 | 713.1 | 252.1 | 162.6 |
| 162 | A | -15.10 | 713.1 | 252.1 | 166.1 |
| | B | -15.20 | 696.5 | 246.4 | 166.1 |
| 163 | A | -15.20 | 696.5 | 246.4 | 169.3 |
| | B | -15.30 | 679.6 | 240.5 | 169.3 |
| 164 | A | -15.30 | 679.6 | 240.5 | 172.4 |
| | B | -15.40 | 662.3 | 234.4 | 172.4 |
| 165 | A | -15.40 | 662.3 | 234.4 | 175.3 |
| | B | -15.50 | 644.8 | 228.2 | 175.3 |
| 166 | A | -15.50 | 644.8 | 228.2 | 177.9 |
| | B | -15.60 | 627.0 | 221.8 | 177.9 |
| 167 | A | -15.60 | 627.0 | 221.8 | 180.4 |
| | B | -15.70 | 609.0 | 215.3 | 180.4 |
| 168 | A | -15.70 | 609.0 | 215.3 | 182.7 |
| | B | -15.80 | 590.7 | 208.7 | 182.7 |
| 169 | A | -15.80 | 590.7 | 208.7 | 184.7 |
| | B | -15.90 | 572.2 | 202.0 | 184.7 |
| 170 | A | -15.90 | 572.2 | 202.0 | 186.6 |
| | B | -16.00 | 553.6 | 195.1 | 186.6 |
| 171 | A | -16.00 | 553.6 | 195.1 | 188.2 |
| | B | -16.10 | 541.3 | 188.2 | 188.2 |
| 172 | A | -16.10 | 541.3 | 188.2 | 189.7 |
| | B | -16.20 | 531.9 | 181.3 | 189.7 |
| 173 | A | -16.20 | 531.9 | 181.3 | 190.9 |
| | B | -16.30 | 521.7 | 174.2 | 190.9 |
| 174 | A | -16.30 | 521.7 | 174.2 | 192.0 |
| | B | -16.40 | 510.7 | 167.2 | 192.0 |
| 175 | A | -16.40 | 510.7 | 167.2 | 192.8 |
| | B | -16.50 | 498.9 | 160.2 | 192.8 |
| 176 | A | -16.50 | 498.9 | 160.2 | 193.4 |
| | B | -16.60 | 486.5 | 153.2 | 193.4 |
| 177 | A | -16.60 | 486.5 | 153.2 | 193.9 |
| | B | -16.70 | 473.3 | 146.3 | 193.9 |
| 178 | A | -16.70 | 473.3 | 146.3 | 194.1 |
| | B | -16.80 | 459.6 | 139.5 | 194.1 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|-------|-------|
| 179 | A | -16.80 | 459.6 | 139.5 | 194.1 |
| | B | -16.90 | 445.3 | 132.7 | 194.1 |
| 180 | A | -16.90 | 445.3 | 132.7 | 194.0 |
| | B | -17.00 | 430.4 | 126.1 | 194.0 |
| 181 | A | -17.00 | 430.4 | 126.1 | 193.6 |
| | B | -17.10 | 415.1 | 119.6 | 193.6 |
| 182 | A | -17.10 | 415.1 | 119.6 | 193.0 |
| | B | -17.20 | 399.4 | 113.2 | 193.0 |
| 183 | A | -17.20 | 399.4 | 113.2 | 192.2 |
| | B | -17.30 | 383.3 | 106.9 | 192.2 |
| 184 | A | -17.30 | 383.3 | 106.9 | 191.3 |
| | B | -17.40 | 366.8 | 100.8 | 191.3 |
| 185 | A | -17.40 | 366.8 | 100.8 | 190.1 |
| | B | -17.50 | 350.1 | 94.86 | 190.1 |
| 186 | A | -17.50 | 350.1 | 94.86 | 188.7 |
| | B | -17.60 | 333.1 | 89.09 | 188.7 |
| 187 | A | -17.60 | 333.1 | 89.09 | 187.1 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| | | | | | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 87 di 156 |
|----------------------|--|--|--|--|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|---------------------|
| Doc. N. 49064 02.doc | | | | | | | | | |

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|-------|-------|
| | B | -17.70 | 315.9 | 83.49 | 187.1 |
| 188 | A | -17.70 | 315.9 | 83.49 | 185.3 |
| | B | -17.80 | 298.5 | 78.07 | 185.3 |
| 189 | A | -17.80 | 298.5 | 78.07 | 183.3 |
| | B | -17.90 | 281.0 | 72.84 | 183.3 |
| 190 | A | -17.90 | 281.0 | 72.84 | 181.1 |
| | B | -18.00 | 263.4 | 67.79 | 181.1 |
| 191 | A | -18.00 | 263.4 | 67.79 | 178.7 |
| | B | -18.10 | 245.8 | 62.93 | 178.7 |
| 192 | A | -18.10 | 245.8 | 62.93 | 176.2 |
| | B | -18.20 | 228.2 | 58.26 | 176.2 |
| 193 | A | -18.20 | 228.2 | 58.26 | 175.8 |
| | B | -18.30 | 210.6 | 53.78 | 175.8 |
| 194 | A | -18.30 | 210.6 | 53.78 | 175.0 |
| | B | -18.40 | 193.1 | 49.49 | 175.0 |
| 195 | A | -18.40 | 193.1 | 49.49 | 173.9 |
| | B | -18.50 | 175.7 | 45.40 | 173.9 |
| 196 | A | -18.50 | 175.7 | 45.40 | 172.4 |
| | B | -18.60 | 158.5 | 41.49 | 172.4 |
| 197 | A | -18.60 | 158.5 | 41.49 | 170.5 |
| | B | -18.70 | 141.4 | 37.77 | 170.5 |
| 198 | A | -18.70 | 141.4 | 37.77 | 168.2 |
| | B | -18.80 | 125.7 | 34.24 | 168.2 |
| 199 | A | -18.80 | 125.7 | 34.24 | 165.6 |
| | B | -18.90 | 110.6 | 30.90 | 165.6 |
| 200 | A | -18.90 | 110.6 | 30.90 | 162.6 |
| | B | -19.00 | 95.91 | 27.73 | 162.6 |
| 201 | A | -19.00 | 95.91 | 27.73 | 159.3 |
| | B | -19.10 | 81.53 | 24.75 | 159.3 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|-----|---|--------|------------|-------|-------|
| 202 | A | -19.10 | 81.53 | 24.75 | 155.7 |
| | B | -19.20 | 67.50 | 21.94 | 155.7 |
| 203 | A | -19.20 | 67.50 | 21.94 | 151.7 |
| | B | -19.30 | 53.86 | 33.47 | 151.7 |
| 204 | A | -19.30 | 53.86 | 33.47 | 147.4 |
| | B | -19.40 | 40.62 | 46.37 | 147.4 |
| 205 | A | -19.40 | 40.62 | 46.37 | 142.8 |
| | B | -19.50 | 27.80 | 58.75 | 142.8 |
| 206 | A | -19.50 | 27.80 | 58.75 | 137.8 |
| | B | -19.60 | 15.42 | 70.58 | 137.8 |
| 207 | A | -19.60 | 15.42 | 70.58 | 132.5 |
| | B | -19.70 | 3.494 | 81.85 | 132.5 |
| 208 | A | -19.70 | 3.494 | 81.85 | 127.0 |
| | B | -19.80 | 0.7442E-01 | 92.53 | 127.0 |
| 209 | A | -19.80 | 0.7442E-01 | 92.53 | 121.1 |
| | B | -19.90 | 0.6889E-01 | 102.6 | 121.1 |
| 210 | A | -19.90 | 0.6889E-01 | 102.6 | 114.9 |
| | B | -20.00 | 0.6358E-01 | 112.1 | 114.9 |
| 211 | A | -20.00 | 0.6358E-01 | 112.1 | 108.5 |
| | B | -20.10 | 0.5848E-01 | 120.9 | 108.5 |
| 212 | A | -20.10 | 0.5848E-01 | 120.9 | 101.8 |
| | B | -20.20 | 0.5362E-01 | 129.0 | 101.8 |
| 213 | A | -20.20 | 0.5362E-01 | 129.0 | 94.94 |
| | B | -20.30 | 0.4899E-01 | 136.4 | 94.94 |
| 214 | A | -20.30 | 0.4899E-01 | 136.4 | 87.87 |
| | B | -20.40 | 0.4460E-01 | 143.2 | 87.87 |
| 215 | A | -20.40 | 0.4460E-01 | 143.2 | 80.60 |
| | B | -20.50 | 0.6740 | 149.2 | 80.60 |
| 216 | A | -20.50 | 0.6740 | 149.2 | 73.13 |
| | B | -20.60 | 1.511 | 154.5 | 73.13 |
| 217 | A | -20.60 | 1.511 | 154.5 | 65.46 |
| | B | -20.70 | 2.246 | 159.0 | 65.46 |
| 218 | A | -20.70 | 2.246 | 159.0 | 57.58 |
| | B | -20.80 | 2.882 | 162.7 | 57.58 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0
Foglio
88 di 156

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|-------|-------|
| 219 | A | -20.80 | 2.882 | 162.7 | 49.50 |
| | B | -20.90 | 3.425 | 165.6 | 49.50 |
| 220 | A | -20.90 | 3.425 | 165.6 | 42.01 |
| | B | -21.00 | 3.881 | 167.7 | 42.01 |
| 221 | A | -21.00 | 3.881 | 167.7 | 34.72 |
| | B | -21.10 | 4.253 | 168.9 | 34.72 |
| 222 | A | -21.10 | 4.253 | 168.9 | 27.24 |
| | B | -21.20 | 4.549 | 169.3 | 27.24 |
| 223 | A | -21.20 | 4.549 | 169.3 | 19.56 |
| | B | -21.30 | 4.771 | 168.8 | 19.56 |
| 224 | A | -21.30 | 4.771 | 168.8 | 13.87 |
| | B | -21.40 | 4.926 | 167.4 | 13.87 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|-----|---|--------|--------|-------|-------|
| 225 | A | -21.40 | 4.926 | 167.4 | 22.03 |
| | B | -21.50 | 5.017 | 165.2 | 22.03 |
| 226 | A | -21.50 | 5.017 | 165.2 | 29.76 |
| | B | -21.60 | 5.051 | 162.2 | 29.76 |
| 227 | A | -21.60 | 5.051 | 162.2 | 37.05 |
| | B | -21.70 | 5.031 | 158.5 | 37.05 |
| 228 | A | -21.70 | 5.031 | 158.5 | 43.91 |
| | B | -21.80 | 4.963 | 154.1 | 43.91 |
| 229 | A | -21.80 | 4.963 | 154.1 | 50.35 |
| | B | -21.90 | 4.850 | 149.1 | 50.35 |
| 230 | A | -21.90 | 4.850 | 149.1 | 56.36 |
| | B | -22.00 | 4.698 | 143.4 | 56.36 |
| 231 | A | -22.00 | 4.698 | 143.4 | 61.95 |
| | B | -22.10 | 4.511 | 137.2 | 61.95 |
| 232 | A | -22.10 | 4.511 | 137.2 | 67.12 |
| | B | -22.20 | 4.294 | 130.5 | 67.12 |
| 233 | A | -22.20 | 4.294 | 130.5 | 71.87 |
| | B | -22.30 | 4.050 | 123.3 | 71.87 |
| 234 | A | -22.30 | 4.050 | 123.3 | 76.21 |
| | B | -22.40 | 3.785 | 115.7 | 76.21 |
| 235 | A | -22.40 | 3.785 | 115.7 | 80.13 |
| | B | -22.50 | 3.502 | 107.7 | 80.13 |
| 236 | A | -22.50 | 3.502 | 107.7 | 83.65 |
| | B | -22.60 | 3.206 | 99.33 | 83.65 |
| 237 | A | -22.60 | 3.206 | 99.33 | 86.64 |
| | B | -22.70 | 2.901 | 90.66 | 86.64 |
| 238 | A | -22.70 | 2.901 | 90.66 | 88.95 |
| | B | -22.80 | 2.592 | 81.77 | 88.95 |
| 239 | A | -22.80 | 2.592 | 81.77 | 90.55 |
| | B | -22.90 | 2.282 | 72.71 | 90.55 |
| 240 | A | -22.90 | 2.282 | 72.71 | 91.47 |
| | B | -23.00 | 1.975 | 63.56 | 91.47 |
| 241 | A | -23.00 | 1.975 | 63.56 | 91.58 |
| | B | -23.10 | 1.676 | 54.41 | 91.58 |
| 242 | A | -23.10 | 1.676 | 54.41 | 89.93 |
| | B | -23.20 | 1.389 | 45.41 | 89.93 |
| 243 | A | -23.20 | 1.389 | 45.41 | 86.52 |
| | B | -23.30 | 1.118 | 36.76 | 86.52 |
| 244 | A | -23.30 | 1.118 | 36.76 | 81.37 |
| | B | -23.40 | 0.8666 | 28.62 | 81.37 |
| 245 | A | -23.40 | 0.8666 | 28.62 | 74.46 |
| | B | -23.50 | 0.6390 | 21.18 | 74.46 |
| 246 | A | -23.50 | 0.6390 | 21.18 | 65.81 |
| | B | -23.60 | 0.4394 | 14.60 | 65.81 |
| 247 | A | -23.60 | 0.4394 | 14.60 | 55.56 |
| | B | -23.70 | 0.2716 | 9.040 | 55.56 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|-----|---|--------|--------|-------|-------|
| 248 | A | -23.70 | 0.2716 | 9.040 | 43.82 |
| | B | -23.80 | 0.1398 | 4.659 | 43.82 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
89 di 156

| | | | | | |
|-----|---|--------|------------|------------|-------|
| 249 | A | -23.80 | 0.1398 | 4.659 | 30.60 |
| | B | -23.90 | 0.4794E-01 | 1.599 | 30.60 |
| 250 | A | -23.90 | 0.4794E-01 | 1.599 | 15.99 |
| | B | -24.00 | 0.1310E-09 | 0.7276E-10 | 15.99 |

FORZE NEI PUNTONI (PER UNITA' DI PROFONDITA')

| | | |
|---------|-----------|--------------------------------|
| PUNTONE | puntone_1 | 1 QUOTA 0.70000 |
| | | FASE 1 inattivo |
| | | FASE 2 inattivo |
| | | FASE 3 FORZA 0.71426E-04 kN/m |
| | | FASE 4 FORZA -142.34 kN/m |
| | | FASE 5 FORZA -142.34 kN/m |
| | | FASE 6 FORZA -68.582 kN/m |
| | | FASE 7 FORZA -68.582 kN/m |
| | | FASE 8 FORZA -167.81 kN/m |
| | | FASE 9 FORZA -164.12 kN/m |
| PUNTONE | puntone_2 | 1 QUOTA -7.0000 |
| | | FASE 1 inattivo |
| | | FASE 2 inattivo |
| | | FASE 3 inattivo |
| | | FASE 4 inattivo |
| | | FASE 5 FORZA -0.74576E-03 kN/m |
| | | FASE 6 FORZA -957.73 kN/m |
| | | FASE 7 FORZA -957.73 kN/m |
| | | FASE 8 inattivo |
| | | FASE 9 inattivo |
| PUNTONE | solettone | 1 QUOTA -11.600 |
| | | FASE 1 inattivo |
| | | FASE 2 inattivo |
| | | FASE 3 inattivo |
| | | FASE 4 inattivo |
| | | FASE 5 inattivo |
| | | FASE 6 inattivo |
| | | FASE 7 FORZA -0.97491E-08 kN/m |
| | | FASE 8 FORZA -1127.5 kN/m |
| | | FASE 9 FORZA -1112.4 kN/m |

INVILUPPO RISULTATI NEGLI ELEMENTI TERRENO

* PARETE LeftWall GRUPPO UHLeft*

STEP 1 - 9

* I PASSI NON EQUILIBRATI SONO ESCLUSI *

Nella tabella si stampano i seguenti risultati:

SIGMA-H = massimo sforzo orizzontale efficace [kPa]

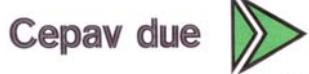
TAGLIO = massimo sforzo di taglio [kPa]

PR. ACQUA =massima pressione interstiziale [kPa]

GRAD. MAX =massimo gradiente idraulico

| SOIL EL. | QUOTA | SIGMA-H | TAGLIO | PR. ACQUA | GRAD. MAX |
|----------|---------|---------|--------|-----------|-----------|
| 1 | 0. | 18.78 | 9.394 | 0. | 0. |
| 2 | -0.1000 | 20.56 | 10.03 | 0. | 0. |
| 3 | -0.2000 | 22.34 | 10.67 | 0. | 0. |
| 4 | -0.3000 | 24.11 | 11.31 | 0. | 0. |
| 5 | -0.4000 | 25.87 | 11.95 | 0. | 0. |
| 6 | -0.5000 | 27.63 | 12.59 | 0. | 0. |
| 7 | -0.6000 | 29.37 | 13.23 | 0. | 0. |
| 8 | -0.7000 | 31.11 | 13.87 | 0. | 0. |
| 9 | -0.8000 | 32.83 | 14.51 | 0. | 0. |
| 10 | -0.9000 | 34.55 | 15.14 | 0. | 0. |
| 11 | -1.000 | 36.25 | 15.78 | 0. | 0. |
| 12 | -1.100 | 37.94 | 16.42 | 0. | 0. |
| 13 | -1.200 | 39.61 | 17.06 | 0. | 0. |

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



| Doc. N. | 49064 02.doc | Progetto | Lotto | Codifica Documento | Rev. | Foglio |
|---------|--------------|----------|-------|--------------------|------|-----------|
| | | IN05 | 00 | DE2CLGA1100002 | 0 | 90 di 156 |

| | | | | | | |
|----|--------|-------|-------|-------|--------|--|
| 14 | -1.300 | 41.27 | 17.70 | 0. | 0. | |
| 15 | -1.400 | 42.91 | 18.34 | 0. | 0. | |
| 16 | -1.500 | 44.54 | 18.98 | 0. | 0. | |
| 17 | -1.600 | 46.15 | 19.62 | 0. | 0. | |
| 18 | -1.700 | 47.73 | 20.26 | 0. | 0. | |
| 19 | -1.800 | 49.30 | 20.90 | 0. | 0. | |
| 20 | -1.900 | 50.84 | 21.53 | 0. | 0. | |
| 21 | -2.000 | 52.36 | 22.17 | 0. | 0. | |
| 22 | -2.100 | 53.44 | 22.60 | 1.000 | 0.3372 | |
| 23 | -2.200 | 54.50 | 23.03 | 2.000 | 0.3372 | |
| 24 | -2.300 | 55.52 | 23.45 | 3.000 | 0.3372 | |
| 25 | -2.400 | 56.52 | 23.88 | 4.000 | 0.3372 | |
| 26 | -2.500 | 57.49 | 24.31 | 5.000 | 0.3372 | |
| 27 | -2.600 | 58.42 | 24.74 | 6.000 | 0.3372 | |
| 28 | -2.700 | 59.33 | 25.16 | 7.000 | 0.3372 | |
| 29 | -2.800 | 60.20 | 25.59 | 8.000 | 0.3372 | |
| 30 | -2.900 | 61.03 | 26.02 | 9.000 | 0.3372 | |
| 31 | -3.000 | 61.83 | 26.45 | 10.00 | 0.3372 | |
| 32 | -3.100 | 62.59 | 26.87 | 11.00 | 0.3372 | |
| 33 | -3.200 | 63.30 | 27.30 | 12.00 | 0.3372 | |
| 34 | -3.300 | 63.98 | 27.73 | 13.00 | 0.3372 | |
| 35 | -3.400 | 64.61 | 28.15 | 14.00 | 0.3372 | |
| 36 | -3.500 | 65.20 | 28.58 | 15.00 | 0.3372 | |
| 37 | -3.600 | 65.73 | 29.01 | 16.00 | 0.3372 | |
| 38 | -3.700 | 66.22 | 29.44 | 17.00 | 0.3372 | |
| 39 | -3.800 | 66.66 | 29.86 | 18.00 | 0.3372 | |
| 40 | -3.900 | 67.04 | 30.29 | 19.00 | 0.3372 | |
| 41 | -4.000 | 67.37 | 30.72 | 20.00 | 0.3372 | |
| 42 | -4.100 | 67.64 | 31.14 | 21.00 | 0.3372 | |
| 43 | -4.200 | 67.85 | 31.57 | 22.00 | 0.3372 | |
| 44 | -4.300 | 68.00 | 32.00 | 23.00 | 0.3372 | |
| 45 | -4.400 | 68.09 | 32.43 | 24.00 | 0.3372 | |
| 46 | -4.500 | 68.11 | 32.85 | 25.00 | 0.3372 | |
| 47 | -4.600 | 68.07 | 33.28 | 26.00 | 0.3372 | |
| 48 | -4.700 | 67.95 | 33.71 | 27.00 | 0.3372 | |
| 49 | -4.800 | 67.76 | 34.14 | 28.00 | 0.3372 | |
| 50 | -4.900 | 67.49 | 34.56 | 29.00 | 0.3372 | |
| 51 | -5.000 | 67.15 | 34.99 | 30.00 | 0.3372 | |
| 52 | -5.100 | 66.73 | 35.42 | 31.00 | 0.3372 | |
| 53 | -5.200 | 66.23 | 35.84 | 32.00 | 0.3372 | |
| 54 | -5.300 | 65.64 | 36.27 | 33.00 | 0.3372 | |
| 55 | -5.400 | 64.96 | 36.70 | 34.00 | 0.3372 | |
| 56 | -5.500 | 64.20 | 37.13 | 35.00 | 0.3372 | |
| 57 | -5.600 | 63.34 | 37.55 | 36.00 | 0.3372 | |
| 58 | -5.700 | 61.74 | 37.98 | 37.00 | 0.3372 | |
| 59 | -5.800 | 58.99 | 38.41 | 38.00 | 0.3372 | |
| 60 | -5.900 | 56.04 | 38.83 | 39.00 | 0.3372 | |
| 61 | -6.000 | 53.11 | 39.26 | 40.00 | 0.3372 | |
| 62 | -6.100 | 53.78 | 39.69 | 41.00 | 0.3372 | |
| 63 | -6.200 | 54.47 | 40.12 | 42.00 | 0.3372 | |
| 64 | -6.300 | 55.15 | 40.54 | 43.00 | 0.3372 | |
| 65 | -6.400 | 55.84 | 40.97 | 44.00 | 0.3372 | |
| 66 | -6.500 | 56.52 | 41.40 | 45.00 | 0.3372 | |
| 67 | -6.600 | 57.22 | 41.83 | 46.00 | 0.3372 | |
| 68 | -6.700 | 57.91 | 42.25 | 47.00 | 0.3372 | |
| 69 | -6.800 | 58.61 | 42.68 | 48.00 | 0.3372 | |
| 70 | -6.900 | 59.31 | 43.11 | 49.00 | 0.3372 | |
| 71 | -7.000 | 60.01 | 43.53 | 50.00 | 0.3372 | |
| 72 | -7.100 | 60.72 | 43.96 | 51.00 | 0.3372 | |
| 73 | -7.200 | 61.43 | 44.39 | 52.00 | 0.3372 | |
| 74 | -7.300 | 62.15 | 44.82 | 53.00 | 0.3372 | |
| 75 | -7.400 | 62.86 | 45.24 | 54.00 | 0.3372 | |
| 76 | -7.500 | 63.59 | 45.67 | 55.00 | 0.3372 | |
| 77 | -7.600 | 64.31 | 46.10 | 56.00 | 0.3372 | |
| 78 | -7.700 | 65.04 | 46.52 | 57.00 | 0.3372 | |
| 79 | -7.800 | 65.77 | 46.95 | 58.00 | 0.3372 | |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due 

ALTA SORVEGLIANZA



| Doc. N. | IN05 | Lotto | Codifica Documento | Rev. | Foglio |
|---------|------|-------|--------------------|------|-----------|
| | 00 | | DE2CLGA1100002 | 0 | 91 di 156 |

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|--------|
| 80 | -7.900 | 66.51 | 47.38 | 59.00 | 0.3372 |
| 81 | -8.000 | 67.25 | 47.81 | 60.00 | 0.3372 |
| 82 | -8.100 | 68.00 | 48.23 | 61.00 | 0.3372 |
| 83 | -8.200 | 68.75 | 48.66 | 62.00 | 0.3372 |
| 84 | -8.300 | 69.50 | 49.09 | 63.00 | 0.3372 |
| 85 | -8.400 | 70.25 | 49.52 | 64.00 | 0.3372 |
| 86 | -8.500 | 71.01 | 49.94 | 65.00 | 0.3372 |
| 87 | -8.600 | 71.78 | 50.37 | 66.00 | 0.3372 |
| 88 | -8.700 | 72.55 | 50.80 | 67.00 | 0.3372 |
| 89 | -8.800 | 73.32 | 51.22 | 68.00 | 0.3372 |
| 90 | -8.900 | 74.09 | 51.65 | 69.00 | 0.3372 |
| 91 | -9.000 | 74.87 | 52.08 | 70.00 | 0.3372 |
| 92 | -9.100 | 75.65 | 52.51 | 71.00 | 0.3372 |
| 93 | -9.200 | 76.43 | 52.93 | 72.00 | 0.3372 |
| 94 | -9.300 | 77.21 | 53.36 | 73.00 | 0.3372 |
| 95 | -9.400 | 78.00 | 53.79 | 74.00 | 0.3372 |
| 96 | -9.500 | 78.79 | 54.21 | 75.00 | 0.3372 |
| 97 | -9.600 | 79.57 | 54.64 | 76.00 | 0.3372 |
| 98 | -9.700 | 80.36 | 55.07 | 77.00 | 0.3372 |
| 99 | -9.800 | 81.15 | 55.50 | 78.00 | 0.3372 |
| 100 | -9.900 | 81.94 | 55.92 | 79.00 | 0.3372 |
| 101 | -10.00 | 78.00 | 57.85 | 80.00 | 0.3372 |
| 102 | -10.10 | 78.65 | 58.28 | 81.00 | 0.3372 |
| 103 | -10.20 | 79.30 | 58.71 | 82.00 | 0.3372 |
| 104 | -10.30 | 79.95 | 59.13 | 83.00 | 0.3372 |
| 105 | -10.40 | 80.60 | 59.56 | 84.00 | 0.3372 |
| 106 | -10.50 | 81.25 | 59.99 | 85.00 | 0.3372 |
| 107 | -10.60 | 81.90 | 60.42 | 86.00 | 0.3372 |
| 108 | -10.70 | 82.55 | 60.84 | 87.00 | 0.3372 |
| 109 | -10.80 | 83.20 | 61.27 | 88.00 | 0.3372 |
| 110 | -10.90 | 83.85 | 61.70 | 89.00 | 0.3372 |
| 111 | -11.00 | 84.50 | 62.12 | 90.00 | 0.3372 |
| 112 | -11.10 | 85.15 | 62.55 | 91.00 | 0.3372 |
| 113 | -11.20 | 85.80 | 62.98 | 92.00 | 0.3372 |
| 114 | -11.30 | 86.45 | 63.41 | 93.00 | 0.3372 |
| 115 | -11.40 | 87.10 | 63.83 | 94.00 | 0.3372 |
| 116 | -11.50 | 87.75 | 64.26 | 95.00 | 0.3372 |
| 117 | -11.60 | 88.41 | 64.69 | 96.00 | 0.3372 |
| 118 | -11.70 | 89.21 | 65.12 | 97.00 | 0.3372 |
| 119 | -11.80 | 89.99 | 65.54 | 98.00 | 0.3372 |
| 120 | -11.90 | 90.77 | 65.97 | 99.00 | 0.3372 |
| 121 | -12.00 | 91.55 | 66.40 | 100.0 | 0.3372 |
| 122 | -12.10 | 92.31 | 66.82 | 101.0 | 0.3372 |
| 123 | -12.20 | 97.29 | 67.25 | 102.0 | 0.3372 |
| 124 | -12.30 | 102.5 | 67.68 | 103.0 | 0.3372 |
| 125 | -12.40 | 107.0 | 68.11 | 104.0 | 0.3372 |
| 126 | -12.50 | 110.0 | 68.53 | 105.0 | 0.3372 |
| 127 | -12.60 | 112.8 | 68.96 | 106.0 | 0.3372 |
| 128 | -12.70 | 115.3 | 69.39 | 107.0 | 0.3372 |
| 129 | -12.80 | 117.6 | 69.81 | 108.0 | 0.3372 |
| 130 | -12.90 | 119.7 | 70.24 | 109.0 | 0.3372 |
| 131 | -13.00 | 121.6 | 70.67 | 110.0 | 0.3372 |
| 132 | -13.10 | 123.3 | 71.10 | 111.0 | 0.3372 |
| 133 | -13.20 | 124.8 | 71.52 | 112.0 | 0.3372 |
| 134 | -13.30 | 126.2 | 71.95 | 113.0 | 0.3372 |
| 135 | -13.40 | 127.5 | 72.38 | 114.0 | 0.3372 |
| 136 | -13.50 | 128.6 | 72.81 | 115.0 | 0.3372 |
| 137 | -13.60 | 129.5 | 73.23 | 116.0 | 0.3372 |
| 138 | -13.70 | 130.3 | 73.66 | 117.0 | 0.3372 |
| 139 | -13.80 | 131.0 | 74.09 | 118.0 | 0.3372 |
| 140 | -13.90 | 131.6 | 74.51 | 119.0 | 0.3372 |
| 141 | -14.00 | 132.0 | 74.94 | 120.0 | 0.3372 |
| 142 | -14.10 | 132.4 | 75.37 | 121.0 | 0.3372 |
| 143 | -14.20 | 132.7 | 75.80 | 122.0 | 0.3372 |
| 144 | -14.30 | 132.8 | 76.22 | 123.0 | 0.3372 |
| 145 | -14.40 | 132.9 | 76.65 | 124.0 | 0.3372 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due 

ALTA SORVEGLIANZA



| Doc. N. | | | | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA110002 | Rev. 0 | Foglio 92 di 156 |
|---------|--------|--|--|------------------|-------------|-------------------------------------|-----------|---------------------|
| 49064 | 02.doc | | | | | | | |

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|--------|
| 146 | -14.50 | 133.0 | 77.08 | 125.0 | 0.3372 |
| 147 | -14.60 | 132.9 | 77.50 | 126.0 | 0.3372 |
| 148 | -14.70 | 132.8 | 77.93 | 127.0 | 0.3372 |
| 149 | -14.80 | 132.7 | 78.36 | 128.0 | 0.3372 |
| 150 | -14.90 | 132.5 | 78.79 | 129.0 | 0.3372 |
| 151 | -15.00 | 132.2 | 79.21 | 130.0 | 0.3372 |
| 152 | -15.10 | 131.9 | 79.64 | 131.0 | 0.3372 |
| 153 | -15.20 | 131.6 | 80.07 | 132.0 | 0.3372 |
| 154 | -15.30 | 131.3 | 80.50 | 133.0 | 0.3372 |
| 155 | -15.40 | 130.9 | 80.92 | 134.0 | 0.3372 |
| 156 | -15.50 | 130.5 | 81.35 | 135.0 | 0.3372 |
| 157 | -15.60 | 130.1 | 81.78 | 136.0 | 0.3372 |
| 158 | -15.70 | 129.0 | 82.20 | 137.0 | 0.3372 |
| 159 | -15.80 | 127.9 | 82.63 | 138.0 | 0.3372 |
| 160 | -15.90 | 126.8 | 83.06 | 139.0 | 0.3372 |
| 161 | -16.00 | 125.6 | 83.49 | 140.0 | 0.3372 |
| 162 | -16.10 | 124.5 | 83.91 | 141.0 | 0.3372 |
| 163 | -16.20 | 123.3 | 84.34 | 142.0 | 0.3372 |
| 164 | -16.30 | 122.2 | 84.77 | 143.0 | 0.3372 |
| 165 | -16.40 | 121.1 | 85.19 | 144.0 | 0.3372 |
| 166 | -16.50 | 121.7 | 85.62 | 145.0 | 0.3372 |
| 167 | -16.60 | 122.3 | 86.05 | 146.0 | 0.3372 |
| 168 | -16.70 | 122.9 | 86.48 | 147.0 | 0.3372 |
| 169 | -16.80 | 123.6 | 86.90 | 148.0 | 0.3372 |
| 170 | -16.90 | 124.2 | 87.33 | 149.0 | 0.3372 |
| 171 | -17.00 | 124.9 | 87.76 | 150.0 | 0.3372 |
| 172 | -17.10 | 125.5 | 88.19 | 151.0 | 0.3372 |
| 173 | -17.20 | 126.1 | 88.61 | 152.0 | 0.3372 |
| 174 | -17.30 | 126.8 | 89.04 | 153.0 | 0.3372 |
| 175 | -17.40 | 127.4 | 89.47 | 154.0 | 0.3372 |
| 176 | -17.50 | 128.1 | 89.89 | 155.0 | 0.3372 |
| 177 | -17.60 | 128.7 | 90.32 | 156.0 | 0.3372 |
| 178 | -17.70 | 129.4 | 90.75 | 157.0 | 0.3372 |
| 179 | -17.80 | 130.0 | 91.18 | 158.0 | 0.3372 |
| 180 | -17.90 | 130.6 | 91.60 | 159.0 | 0.3372 |
| 181 | -18.00 | 131.3 | 92.03 | 160.0 | 0.3372 |
| 182 | -18.10 | 131.9 | 92.46 | 161.0 | 0.3372 |
| 183 | -18.20 | 132.6 | 92.88 | 162.0 | 0.3372 |
| 184 | -18.30 | 133.2 | 93.31 | 163.0 | 0.3372 |
| 185 | -18.40 | 133.9 | 93.74 | 164.0 | 0.3372 |
| 186 | -18.50 | 134.5 | 94.17 | 165.0 | 0.3372 |
| 187 | -18.60 | 135.2 | 94.59 | 166.0 | 0.3372 |
| 188 | -18.70 | 135.8 | 95.02 | 167.0 | 0.3372 |
| 189 | -18.80 | 136.5 | 95.45 | 168.0 | 0.3372 |
| 190 | -18.90 | 137.1 | 95.87 | 169.0 | 0.3372 |
| 191 | -19.00 | 137.7 | 96.30 | 170.0 | 0.3372 |
| 192 | -19.10 | 138.4 | 96.73 | 171.0 | 0.3372 |
| 193 | -19.20 | 139.0 | 97.16 | 172.0 | 0.3372 |
| 194 | -19.30 | 139.7 | 97.58 | 173.0 | 0.3372 |
| 195 | -19.40 | 140.3 | 98.01 | 174.0 | 0.3372 |
| 196 | -19.50 | 141.0 | 98.44 | 175.0 | 0.3372 |
| 197 | -19.60 | 141.6 | 98.87 | 176.0 | 0.3372 |
| 198 | -19.70 | 142.3 | 99.29 | 177.0 | 0.3372 |
| 199 | -19.80 | 142.9 | 99.72 | 178.0 | 0.3372 |
| 200 | -19.90 | 143.6 | 100.1 | 179.0 | 0.3372 |
| 201 | -20.00 | 144.2 | 100.6 | 180.0 | 0.3372 |
| 202 | -20.10 | 144.9 | 101.0 | 181.0 | 0.3372 |
| 203 | -20.20 | 145.5 | 101.4 | 182.0 | 0.3372 |
| 204 | -20.30 | 146.2 | 101.9 | 183.0 | 0.3372 |
| 205 | -20.40 | 146.8 | 102.3 | 184.0 | 0.3372 |
| 206 | -20.50 | 147.5 | 102.7 | 185.0 | 0.3372 |
| 207 | -20.60 | 148.1 | 103.1 | 186.0 | 0.3372 |
| 208 | -20.70 | 148.8 | 103.6 | 187.0 | 0.3372 |
| 209 | -20.80 | 149.4 | 104.0 | 188.0 | 0.3372 |
| 210 | -20.90 | 150.1 | 104.4 | 189.0 | 0.3372 |
| 211 | -21.00 | 150.7 | 104.8 | 190.0 | 0.3372 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| Doc. N. | Rev. | Foglio |
|--------------|------|----------------|
| | IN05 | 00 |
| 49064 02.doc | | DE2CLGA1100002 |

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|--------|
| 212 | -21.10 | 151.4 | 105.3 | 191.0 | 0.3372 |
| 213 | -21.20 | 152.0 | 105.7 | 192.0 | 0.3372 |
| 214 | -21.30 | 152.7 | 106.1 | 193.0 | 0.3372 |
| 215 | -21.40 | 153.3 | 106.6 | 194.0 | 0.3372 |
| 216 | -21.50 | 154.0 | 107.0 | 195.0 | 0.3372 |
| 217 | -21.60 | 154.6 | 107.4 | 196.0 | 0.3372 |
| 218 | -21.70 | 155.3 | 107.8 | 197.0 | 0.3372 |
| 219 | -21.80 | 155.9 | 108.3 | 198.0 | 0.3372 |
| 220 | -21.90 | 156.6 | 108.7 | 199.0 | 0.3372 |
| 221 | -22.00 | 157.2 | 109.1 | 200.0 | 0.3372 |
| 222 | -22.10 | 157.9 | 109.5 | 201.0 | 0.3372 |
| 223 | -22.20 | 158.5 | 110.0 | 202.0 | 0.3372 |
| 224 | -22.30 | 159.2 | 110.4 | 203.0 | 0.3372 |
| 225 | -22.40 | 159.8 | 110.8 | 204.0 | 0.3372 |
| 226 | -22.50 | 160.5 | 111.3 | 205.0 | 0.3372 |
| 227 | -22.60 | 161.1 | 111.7 | 206.0 | 0.3372 |
| 228 | -22.70 | 161.8 | 112.1 | 207.0 | 0.3372 |
| 229 | -22.80 | 162.4 | 112.5 | 208.0 | 0.3372 |
| 230 | -22.90 | 163.1 | 113.0 | 209.0 | 0.3372 |
| 231 | -23.00 | 163.7 | 113.4 | 210.0 | 0.3372 |
| 232 | -23.10 | 164.4 | 111.7 | 211.0 | 0.3372 |
| 233 | -23.20 | 165.0 | 106.9 | 212.0 | 0.3372 |
| 234 | -23.30 | 165.7 | 102.3 | 213.0 | 0.3372 |
| 235 | -23.40 | 166.3 | 97.42 | 214.0 | 0.3372 |
| 236 | -23.50 | 170.9 | 92.54 | 215.0 | 0.3372 |
| 237 | -23.60 | 180.6 | 88.37 | 216.0 | 0.3372 |
| 238 | -23.70 | 189.1 | 87.51 | 217.0 | 0.3372 |
| 239 | -23.80 | 197.6 | 87.79 | 218.0 | 0.3372 |
| 240 | -23.90 | 205.2 | 88.08 | 219.0 | 0.3372 |
| 241 | -24.00 | 212.6 | 88.37 | 220.0 | 0.3372 |
| 242 | -24.10 | 170.9 | 114.3 | 221.0 | 0.3372 |
| 243 | -24.20 | 171.5 | 114.5 | 222.0 | 0.3372 |
| 244 | -24.30 | 172.2 | 114.6 | 223.0 | 0.3372 |
| 245 | -24.40 | 172.8 | 114.8 | 224.0 | 0.3372 |
| 246 | -24.50 | 173.5 | 115.0 | 225.0 | 0.3372 |
| 247 | -24.60 | 174.1 | 115.1 | 226.0 | 0.3372 |
| 248 | -24.70 | 174.8 | 115.3 | 227.0 | 0.3372 |
| 249 | -24.80 | 175.4 | 115.5 | 228.0 | 0.3372 |
| 250 | -24.90 | 176.1 | 115.6 | 229.0 | 0.3372 |
| 251 | -25.00 | 176.7 | 115.8 | 230.0 | 0.3372 |

INVILUPPO RISULTATI NEGLI ELEMENTI TERRENO

* PARETE LeftWall GRUPPO DHLeft*

STEP 1 - 9

* I PASSI NON EQUILIBRATI SONO ESCLUSI *

Nella tabella si stampano i seguenti risultati:

SIGMA-H = massimo sforzo orizzontale efficace [kPa]

TAGLIO = massimo sforzo di taglio [kPa]

PR. ACQUA =massima pressione interstiziale [kPa]

GRAD. MAX =massimo gradiente idraulico

| SOIL EL. | QUOTA | SIGMA-H | TAGLIO | PR. ACQUA | GRAD. MAX |
|----------|---------|---------|--------|-----------|-----------|
| 1 | 0. | 0. | 0. | 0. | 0. |
| 2 | -0.1000 | 1.300 | 0.3500 | 0. | 0. |
| 3 | -0.2000 | 2.600 | 0.7000 | 0. | 0. |
| 4 | -0.3000 | 3.900 | 1.050 | 0. | 0. |
| 5 | -0.4000 | 5.200 | 1.400 | 0. | 0. |
| 6 | -0.5000 | 7.902 | 3.951 | 0. | 0. |
| 7 | -0.6000 | 9.189 | 3.595 | 0. | 0. |
| 8 | -0.7000 | 10.48 | 3.238 | 0. | 0. |
| 9 | -0.8000 | 11.76 | 2.882 | 0. | 0. |
| 10 | -0.9000 | 13.05 | 3.150 | 0. | 0. |
| 11 | -1.000 | 14.34 | 3.500 | 0. | 0. |
| 12 | -1.100 | 15.63 | 3.850 | 0. | 0. |
| 13 | -1.200 | 16.92 | 4.200 | 0. | 0. |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| Doc. N. | 49064 02.doc | Progetto | Lotto | Codifica Documento | Rev. | Foglio |
|---------|--------------|----------|-------|--------------------|------|-----------|
| | | IN05 | 00 | DE2CLGA1100002 | 0 | 94 di 156 |

| | | | | | |
|----|--------|-------|-------|-------|----|
| 14 | -1.300 | 18.20 | 4.550 | 0. | 0. |
| 15 | -1.400 | 19.49 | 4.900 | 0. | 0. |
| 16 | -1.500 | 20.78 | 5.250 | 0. | 0. |
| 17 | -1.600 | 22.07 | 5.600 | 0. | 0. |
| 18 | -1.700 | 23.36 | 5.950 | 0. | 0. |
| 19 | -1.800 | 24.65 | 6.300 | 0. | 0. |
| 20 | -1.900 | 25.94 | 6.650 | 0. | 0. |
| 21 | -2.000 | 27.24 | 7.000 | 0. | 0. |
| 22 | -2.100 | 27.88 | 7.175 | 1.000 | 0. |
| 23 | -2.200 | 28.52 | 7.350 | 2.000 | 0. |
| 24 | -2.300 | 29.16 | 7.525 | 3.000 | 0. |
| 25 | -2.400 | 29.81 | 7.700 | 4.000 | 0. |
| 26 | -2.500 | 30.45 | 7.875 | 5.000 | 0. |
| 27 | -2.600 | 31.09 | 8.050 | 6.000 | 0. |
| 28 | -2.700 | 31.74 | 8.225 | 7.000 | 0. |
| 29 | -2.800 | 32.38 | 8.400 | 8.000 | 0. |
| 30 | -2.900 | 33.03 | 8.575 | 9.000 | 0. |
| 31 | -3.000 | 33.67 | 8.750 | 10.00 | 0. |
| 32 | -3.100 | 34.32 | 8.925 | 11.00 | 0. |
| 33 | -3.200 | 34.97 | 9.100 | 12.00 | 0. |
| 34 | -3.300 | 35.61 | 9.275 | 13.00 | 0. |
| 35 | -3.400 | 36.26 | 9.450 | 14.00 | 0. |
| 36 | -3.500 | 36.91 | 9.625 | 15.00 | 0. |
| 37 | -3.600 | 37.55 | 9.800 | 16.00 | 0. |
| 38 | -3.700 | 38.20 | 9.975 | 17.00 | 0. |
| 39 | -3.800 | 38.85 | 10.15 | 18.00 | 0. |
| 40 | -3.900 | 39.49 | 10.33 | 19.00 | 0. |
| 41 | -4.000 | 40.14 | 10.50 | 20.00 | 0. |
| 42 | -4.100 | 40.79 | 10.67 | 21.00 | 0. |
| 43 | -4.200 | 41.44 | 10.85 | 22.00 | 0. |
| 44 | -4.300 | 42.08 | 11.02 | 23.00 | 0. |
| 45 | -4.400 | 42.73 | 11.20 | 24.00 | 0. |
| 46 | -4.500 | 43.38 | 11.38 | 25.00 | 0. |
| 47 | -4.600 | 44.02 | 11.55 | 26.00 | 0. |
| 48 | -4.700 | 44.67 | 11.73 | 27.00 | 0. |
| 49 | -4.800 | 45.32 | 11.90 | 28.00 | 0. |
| 50 | -4.900 | 45.96 | 12.08 | 29.00 | 0. |
| 51 | -5.000 | 46.61 | 12.25 | 30.00 | 0. |
| 52 | -5.100 | 47.26 | 12.42 | 31.00 | 0. |
| 53 | -5.200 | 47.90 | 12.60 | 32.00 | 0. |
| 54 | -5.300 | 48.55 | 12.77 | 33.00 | 0. |
| 55 | -5.400 | 49.19 | 12.95 | 34.00 | 0. |
| 56 | -5.500 | 49.83 | 13.12 | 35.00 | 0. |
| 57 | -5.600 | 50.48 | 13.30 | 36.00 | 0. |
| 58 | -5.700 | 51.12 | 13.48 | 37.00 | 0. |
| 59 | -5.800 | 51.76 | 13.65 | 38.00 | 0. |
| 60 | -5.900 | 52.40 | 13.83 | 39.00 | 0. |
| 61 | -6.000 | 53.04 | 14.00 | 40.00 | 0. |
| 62 | -6.100 | 53.68 | 14.17 | 41.00 | 0. |
| 63 | -6.200 | 54.32 | 14.35 | 42.00 | 0. |
| 64 | -6.300 | 54.96 | 14.52 | 43.00 | 0. |
| 65 | -6.400 | 55.60 | 14.70 | 44.00 | 0. |
| 66 | -6.500 | 56.23 | 14.88 | 45.00 | 0. |
| 67 | -6.600 | 56.87 | 15.05 | 46.00 | 0. |
| 68 | -6.700 | 57.50 | 15.23 | 47.00 | 0. |
| 69 | -6.800 | 58.13 | 15.40 | 48.00 | 0. |
| 70 | -6.900 | 58.77 | 15.58 | 49.00 | 0. |
| 71 | -7.000 | 59.40 | 15.75 | 50.00 | 0. |
| 72 | -7.100 | 60.03 | 15.92 | 51.00 | 0. |
| 73 | -7.200 | 60.65 | 16.10 | 52.00 | 0. |
| 74 | -7.300 | 61.28 | 16.27 | 53.00 | 0. |
| 75 | -7.400 | 61.91 | 16.45 | 54.00 | 0. |
| 76 | -7.500 | 62.53 | 16.62 | 55.00 | 0. |
| 77 | -7.600 | 63.15 | 16.80 | 56.00 | 0. |
| 78 | -7.700 | 63.77 | 16.98 | 57.00 | 0. |
| 79 | -7.800 | 64.39 | 17.17 | 58.00 | 0. |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

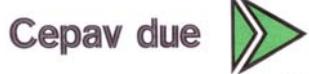


ALTA SORVEGLIANZA



| Doc. N. | | | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA110002 | Rev. 0 | Foglio 95 di 156 |
|---------|--------|-------|------------------|-------------|-------------------------------------|-----------|---------------------|
| 80 | -7.900 | 65.01 | 18.94 | 59.00 | 0. | | |
| 81 | -8.000 | 65.63 | 20.71 | 60.00 | 0. | | |
| 82 | -8.100 | 66.25 | 22.48 | 61.00 | 0. | | |
| 83 | -8.200 | 66.86 | 24.25 | 62.00 | 0. | | |
| 84 | -8.300 | 72.04 | 26.02 | 63.00 | 0. | | |
| 85 | -8.400 | 74.37 | 26.76 | 64.00 | 0.1587 | | |
| 86 | -8.500 | 76.70 | 27.51 | 65.00 | 0.1587 | | |
| 87 | -8.600 | 79.03 | 28.25 | 66.00 | 0.1587 | | |
| 88 | -8.700 | 81.36 | 29.00 | 67.00 | 0.1587 | | |
| 89 | -8.800 | 83.69 | 29.74 | 68.00 | 0.1587 | | |
| 90 | -8.900 | 86.02 | 30.49 | 69.00 | 0.1587 | | |
| 91 | -9.000 | 88.35 | 31.23 | 70.00 | 0.1587 | | |
| 92 | -9.100 | 90.68 | 31.98 | 71.00 | 0.1587 | | |
| 93 | -9.200 | 93.01 | 32.72 | 72.00 | 0.1587 | | |
| 94 | -9.300 | 95.34 | 33.46 | 73.00 | 0.1587 | | |
| 95 | -9.400 | 97.67 | 34.21 | 74.00 | 0.1587 | | |
| 96 | -9.500 | 100.0 | 34.95 | 75.00 | 0.1587 | | |
| 97 | -9.600 | 102.3 | 35.70 | 76.00 | 0.1587 | | |
| 98 | -9.700 | 104.7 | 36.44 | 77.00 | 0.1587 | | |
| 99 | -9.800 | 107.0 | 37.19 | 78.00 | 0.1587 | | |
| 100 | -9.900 | 109.3 | 37.93 | 79.00 | 0.1587 | | |
| 101 | -10.00 | 120.0 | 42.84 | 80.00 | 0.1587 | | |
| 102 | -10.10 | 122.3 | 43.58 | 81.00 | 0.1587 | | |
| 103 | -10.20 | 124.6 | 44.33 | 82.00 | 0.1587 | | |
| 104 | -10.30 | 127.0 | 45.07 | 83.00 | 0.1587 | | |
| 105 | -10.40 | 129.3 | 45.81 | 84.00 | 0.1587 | | |
| 106 | -10.50 | 131.6 | 46.56 | 85.00 | 0.1587 | | |
| 107 | -10.60 | 134.0 | 47.30 | 86.00 | 0.1587 | | |
| 108 | -10.70 | 136.3 | 48.05 | 87.00 | 0.1587 | | |
| 109 | -10.80 | 138.6 | 48.79 | 88.00 | 0.1587 | | |
| 110 | -10.90 | 140.9 | 49.54 | 89.00 | 0.1587 | | |
| 111 | -11.00 | 143.3 | 50.28 | 90.00 | 0.1587 | | |
| 112 | -11.10 | 145.6 | 51.03 | 91.00 | 0.1587 | | |
| 113 | -11.20 | 147.9 | 51.77 | 92.00 | 0.1587 | | |
| 114 | -11.30 | 150.3 | 52.51 | 93.00 | 0.1587 | | |
| 115 | -11.40 | 152.6 | 53.26 | 94.00 | 0.1587 | | |
| 116 | -11.50 | 154.9 | 54.00 | 95.00 | 0.1587 | | |
| 117 | -11.60 | 157.3 | 54.75 | 96.00 | 0.1587 | | |
| 118 | -11.70 | 159.6 | 55.49 | 97.00 | 0.1587 | | |
| 119 | -11.80 | 161.9 | 56.24 | 98.00 | 0.1587 | | |
| 120 | -11.90 | 164.3 | 56.98 | 99.00 | 0.1587 | | |
| 121 | -12.00 | 166.6 | 57.73 | 100.0 | 0.1587 | | |
| 122 | -12.10 | 168.9 | 58.47 | 101.0 | 0.1587 | | |
| 123 | -12.20 | 171.2 | 59.22 | 102.0 | 0.1587 | | |
| 124 | -12.30 | 173.6 | 59.96 | 103.0 | 0.1587 | | |
| 125 | -12.40 | 173.4 | 59.43 | 104.0 | 0.1587 | | |
| 126 | -12.50 | 170.1 | 57.36 | 105.0 | 0.1587 | | |
| 127 | -12.60 | 166.8 | 55.34 | 106.0 | 0.1587 | | |
| 128 | -12.70 | 163.7 | 53.36 | 107.0 | 0.1587 | | |
| 129 | -12.80 | 160.7 | 51.42 | 108.0 | 0.1587 | | |
| 130 | -12.90 | 157.8 | 49.54 | 109.0 | 0.1587 | | |
| 131 | -13.00 | 154.9 | 47.70 | 110.0 | 0.1587 | | |
| 132 | -13.10 | 152.2 | 45.91 | 111.0 | 0.1587 | | |
| 133 | -13.20 | 149.6 | 44.17 | 112.0 | 0.1587 | | |
| 134 | -13.30 | 147.0 | 42.47 | 113.0 | 0.1587 | | |
| 135 | -13.40 | 144.6 | 40.83 | 114.0 | 0.1587 | | |
| 136 | -13.50 | 142.2 | 39.23 | 115.0 | 0.1587 | | |
| 137 | -13.60 | 140.0 | 37.68 | 116.0 | 0.1587 | | |
| 138 | -13.70 | 137.8 | 36.18 | 117.0 | 0.3372 | | |
| 139 | -13.80 | 135.7 | 34.73 | 118.0 | 0.3372 | | |
| 140 | -13.90 | 133.7 | 33.32 | 119.0 | 0.3372 | | |
| 141 | -14.00 | 131.9 | 32.53 | 120.0 | 0.3372 | | |
| 142 | -14.10 | 130.1 | 33.11 | 121.0 | 0.3372 | | |
| 143 | -14.20 | 128.4 | 33.70 | 122.0 | 0.3372 | | |
| 144 | -14.30 | 126.8 | 34.29 | 123.0 | 0.3372 | | |
| 145 | -14.40 | 125.3 | 34.87 | 124.0 | 0.3372 | | |

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



| Doc. N. | 49064 02.doc | Progetto | Lotto | Codifica Documento | Rev. | Foglio |
|---------|--------------|----------|-------|--------------------|------|-----------|
| | | IN05 | 00 | DE2CLGA1100002 | 0 | 96 di 156 |

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|--------|
| 146 | -14.50 | 123.8 | 35.46 | 125.0 | 0.3372 |
| 147 | -14.60 | 122.5 | 36.05 | 126.0 | 0.3372 |
| 148 | -14.70 | 121.2 | 36.63 | 127.0 | 0.3372 |
| 149 | -14.80 | 120.1 | 37.22 | 128.0 | 0.3372 |
| 150 | -14.90 | 119.0 | 37.81 | 129.0 | 0.3372 |
| 151 | -15.00 | 118.0 | 38.39 | 130.0 | 0.3372 |
| 152 | -15.10 | 117.0 | 38.98 | 131.0 | 0.3372 |
| 153 | -15.20 | 116.2 | 39.56 | 132.0 | 0.3372 |
| 154 | -15.30 | 115.4 | 40.15 | 133.0 | 0.3372 |
| 155 | -15.40 | 114.7 | 40.74 | 134.0 | 0.3372 |
| 156 | -15.50 | 115.2 | 41.32 | 135.0 | 0.3372 |
| 157 | -15.60 | 117.1 | 41.91 | 136.0 | 0.3372 |
| 158 | -15.70 | 118.9 | 42.50 | 137.0 | 0.3372 |
| 159 | -15.80 | 120.7 | 43.08 | 138.0 | 0.3372 |
| 160 | -15.90 | 122.6 | 43.67 | 139.0 | 0.3372 |
| 161 | -16.00 | 124.4 | 44.26 | 140.0 | 0.3372 |
| 162 | -16.10 | 126.3 | 44.84 | 141.0 | 0.3372 |
| 163 | -16.20 | 128.1 | 45.43 | 142.0 | 0.3372 |
| 164 | -16.30 | 129.9 | 46.02 | 143.0 | 0.3372 |
| 165 | -16.40 | 131.8 | 46.60 | 144.0 | 0.3372 |
| 166 | -16.50 | 133.6 | 47.19 | 145.0 | 0.3372 |
| 167 | -16.60 | 135.4 | 47.78 | 146.0 | 0.3372 |
| 168 | -16.70 | 137.3 | 48.36 | 147.0 | 0.3372 |
| 169 | -16.80 | 139.1 | 48.95 | 148.0 | 0.3372 |
| 170 | -16.90 | 140.9 | 49.54 | 149.0 | 0.3372 |
| 171 | -17.00 | 142.8 | 50.12 | 150.0 | 0.3372 |
| 172 | -17.10 | 144.6 | 50.71 | 151.0 | 0.3372 |
| 173 | -17.20 | 146.5 | 51.29 | 152.0 | 0.3372 |
| 174 | -17.30 | 148.3 | 51.88 | 153.0 | 0.3372 |
| 175 | -17.40 | 150.1 | 52.47 | 154.0 | 0.3372 |
| 176 | -17.50 | 152.0 | 53.05 | 155.0 | 0.3372 |
| 177 | -17.60 | 153.8 | 53.64 | 156.0 | 0.3372 |
| 178 | -17.70 | 155.6 | 54.23 | 157.0 | 0.3372 |
| 179 | -17.80 | 157.5 | 54.81 | 158.0 | 0.3372 |
| 180 | -17.90 | 159.3 | 55.40 | 159.0 | 0.3372 |
| 181 | -18.00 | 161.1 | 55.99 | 160.0 | 0.3372 |
| 182 | -18.10 | 163.0 | 56.57 | 161.0 | 0.3372 |
| 183 | -18.20 | 164.8 | 57.16 | 162.0 | 0.3372 |
| 184 | -18.30 | 166.6 | 57.75 | 163.0 | 0.3372 |
| 185 | -18.40 | 168.5 | 58.33 | 164.0 | 0.3372 |
| 186 | -18.50 | 170.3 | 58.92 | 165.0 | 0.3372 |
| 187 | -18.60 | 172.2 | 59.51 | 166.0 | 0.3372 |
| 188 | -18.70 | 174.0 | 60.09 | 167.0 | 0.3372 |
| 189 | -18.80 | 175.8 | 60.68 | 168.0 | 0.3372 |
| 190 | -18.90 | 177.7 | 61.27 | 169.0 | 0.3372 |
| 191 | -19.00 | 179.5 | 61.85 | 170.0 | 0.3372 |
| 192 | -19.10 | 181.3 | 62.44 | 171.0 | 0.3372 |
| 193 | -19.20 | 183.2 | 63.03 | 172.0 | 0.3372 |
| 194 | -19.30 | 185.0 | 63.61 | 173.0 | 0.3372 |
| 195 | -19.40 | 186.8 | 64.20 | 174.0 | 0.3372 |
| 196 | -19.50 | 188.7 | 64.78 | 175.0 | 0.3372 |
| 197 | -19.60 | 190.5 | 65.37 | 176.0 | 0.3372 |
| 198 | -19.70 | 192.3 | 65.96 | 177.0 | 0.3372 |
| 199 | -19.80 | 194.2 | 66.54 | 178.0 | 0.3372 |
| 200 | -19.90 | 196.0 | 67.13 | 179.0 | 0.3372 |
| 201 | -20.00 | 197.9 | 67.72 | 180.0 | 0.3372 |
| 202 | -20.10 | 199.7 | 68.30 | 181.0 | 0.3372 |
| 203 | -20.20 | 201.5 | 68.89 | 182.0 | 0.3372 |
| 204 | -20.30 | 203.4 | 69.48 | 183.0 | 0.3372 |
| 205 | -20.40 | 205.2 | 70.06 | 184.0 | 0.3372 |
| 206 | -20.50 | 207.0 | 70.65 | 185.0 | 0.3372 |
| 207 | -20.60 | 208.9 | 71.24 | 186.0 | 0.3372 |
| 208 | -20.70 | 210.7 | 71.82 | 187.0 | 0.3372 |
| 209 | -20.80 | 212.5 | 72.41 | 188.0 | 0.3372 |
| 210 | -20.90 | 214.4 | 73.00 | 189.0 | 0.3372 |
| 211 | -21.00 | 216.2 | 73.58 | 190.0 | 0.3372 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0
Foglio
97 di 156

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|--------|
| 212 | -21.10 | 218.0 | 74.17 | 191.0 | 0.3372 |
| 213 | -21.20 | 219.9 | 74.76 | 192.0 | 0.3372 |
| 214 | -21.30 | 219.0 | 73.99 | 193.0 | 0.3372 |
| 215 | -21.40 | 216.7 | 72.53 | 194.0 | 0.3372 |
| 216 | -21.50 | 212.3 | 69.98 | 195.0 | 0.3372 |
| 217 | -21.60 | 207.9 | 67.44 | 196.0 | 0.3372 |
| 218 | -21.70 | 203.5 | 64.91 | 197.0 | 0.3372 |
| 219 | -21.80 | 199.1 | 62.39 | 198.0 | 0.3372 |
| 220 | -21.90 | 194.8 | 59.87 | 199.0 | 0.3372 |
| 221 | -22.00 | 190.4 | 57.37 | 200.0 | 0.3372 |
| 222 | -22.10 | 186.1 | 54.88 | 201.0 | 0.3372 |
| 223 | -22.20 | 181.8 | 52.39 | 202.0 | 0.3372 |
| 224 | -22.30 | 177.5 | 49.92 | 203.0 | 0.3372 |
| 225 | -22.40 | 173.2 | 47.45 | 204.0 | 0.3372 |
| 226 | -22.50 | 169.0 | 44.98 | 205.0 | 0.3372 |
| 227 | -22.60 | 164.7 | 43.05 | 206.0 | 0.3372 |
| 228 | -22.70 | 161.8 | 43.22 | 207.0 | 0.3372 |
| 229 | -22.80 | 162.5 | 43.40 | 208.0 | 0.3372 |
| 230 | -22.90 | 163.1 | 43.57 | 209.0 | 0.3372 |
| 231 | -23.00 | 163.7 | 43.75 | 210.0 | 0.3372 |
| 232 | -23.10 | 164.4 | 43.93 | 211.0 | 0.3372 |
| 233 | -23.20 | 165.0 | 44.10 | 212.0 | 0.3372 |
| 234 | -23.30 | 165.7 | 44.28 | 213.0 | 0.3372 |
| 235 | -23.40 | 166.3 | 44.45 | 214.0 | 0.3372 |
| 236 | -23.50 | 167.0 | 44.62 | 215.0 | 0.3372 |
| 237 | -23.60 | 167.6 | 44.80 | 216.0 | 0.3372 |
| 238 | -23.70 | 168.3 | 44.97 | 217.0 | 0.3372 |
| 239 | -23.80 | 168.9 | 45.15 | 218.0 | 0.3372 |
| 240 | -23.90 | 169.6 | 45.32 | 219.0 | 0.3372 |
| 241 | -24.00 | 170.2 | 45.50 | 220.0 | 0.3372 |
| 242 | -24.10 | 170.9 | 45.68 | 221.0 | 0.3372 |
| 243 | -24.20 | 171.5 | 45.85 | 222.0 | 0.3372 |
| 244 | -24.30 | 172.2 | 46.03 | 223.0 | 0.3372 |
| 245 | -24.40 | 172.8 | 46.20 | 224.0 | 0.3372 |
| 246 | -24.50 | 173.5 | 46.38 | 225.0 | 0.3372 |
| 247 | -24.60 | 174.1 | 46.55 | 226.0 | 0.3372 |
| 248 | -24.70 | 174.8 | 46.72 | 227.0 | 0.3372 |
| 249 | -24.80 | 175.4 | 46.90 | 228.0 | 0.3372 |
| 250 | -24.90 | 176.1 | 47.07 | 229.0 | 0.3372 |
| 251 | -25.00 | 176.7 | 47.25 | 230.0 | 0.3372 |

INVILUPPO RISULTATI NEGLI ELEMENTI TERRENO

* PARETE RightWall GRUPPO DHRright*

STEP 1 - 9

* I PASSI NON EQUILIBRATI SONO ESCLUSI *

Nella tabella si stampano i seguenti risultati:

SIGMA-H = massimo sforzo orizzontale efficace [kPa]

TAGLIO = massimo sforzo di taglio [kPa]

PR. ACQUA =massima pressione interstiziale [kPa]

GRAD. MAX =massimo gradiente idraulico

| SOIL EL. | QUOTA | SIGMA-H | TAGLIO | PR. ACQUA | GRAD. MAX |
|----------|---------|---------|--------|-----------|-----------|
| 1 | 0. | 0. | 0. | 0. | 0. |
| 2 | -0.1000 | 1.300 | 0.3500 | 0. | 0. |
| 3 | -0.2000 | 2.600 | 0.7000 | 0. | 0. |
| 4 | -0.3000 | 3.900 | 1.050 | 0. | 0. |
| 5 | -0.4000 | 5.200 | 1.400 | 0. | 0. |
| 6 | -0.5000 | 7.902 | 3.951 | 0. | 0. |
| 7 | -0.6000 | 9.189 | 3.595 | 0. | 0. |
| 8 | -0.7000 | 10.48 | 3.238 | 0. | 0. |
| 9 | -0.8000 | 11.76 | 2.882 | 0. | 0. |
| 10 | -0.9000 | 13.05 | 3.150 | 0. | 0. |
| 11 | -1.000 | 14.34 | 3.500 | 0. | 0. |
| 12 | -1.100 | 15.63 | 3.850 | 0. | 0. |
| 13 | -1.200 | 16.92 | 4.200 | 0. | 0. |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| Doc. N. | 49064 02.doc | Progetto | Lotto | Codifica Documento | Rev. | Foglio |
|---------|--------------|----------|-------|--------------------|------|-----------|
| | | IN05 | 00 | DE2CLGA1100002 | 0 | 98 di 156 |

| | | | | | |
|----|--------|-------|-------|-------|----|
| 14 | -1.300 | 18.20 | 4.550 | 0. | 0. |
| 15 | -1.400 | 19.49 | 4.900 | 0. | 0. |
| 16 | -1.500 | 20.78 | 5.250 | 0. | 0. |
| 17 | -1.600 | 22.07 | 5.600 | 0. | 0. |
| 18 | -1.700 | 23.36 | 5.950 | 0. | 0. |
| 19 | -1.800 | 24.65 | 6.300 | 0. | 0. |
| 20 | -1.900 | 25.94 | 6.650 | 0. | 0. |
| 21 | -2.000 | 27.24 | 7.000 | 0. | 0. |
| 22 | -2.100 | 27.88 | 7.175 | 1.000 | 0. |
| 23 | -2.200 | 28.52 | 7.350 | 2.000 | 0. |
| 24 | -2.300 | 29.16 | 7.525 | 3.000 | 0. |
| 25 | -2.400 | 29.81 | 7.700 | 4.000 | 0. |
| 26 | -2.500 | 30.45 | 7.875 | 5.000 | 0. |
| 27 | -2.600 | 31.09 | 8.050 | 6.000 | 0. |
| 28 | -2.700 | 31.74 | 8.225 | 7.000 | 0. |
| 29 | -2.800 | 32.38 | 8.400 | 8.000 | 0. |
| 30 | -2.900 | 33.03 | 8.575 | 9.000 | 0. |
| 31 | -3.000 | 33.67 | 8.750 | 10.00 | 0. |
| 32 | -3.100 | 34.32 | 8.925 | 11.00 | 0. |
| 33 | -3.200 | 34.97 | 9.100 | 12.00 | 0. |
| 34 | -3.300 | 35.61 | 9.275 | 13.00 | 0. |
| 35 | -3.400 | 36.26 | 9.450 | 14.00 | 0. |
| 36 | -3.500 | 36.91 | 9.625 | 15.00 | 0. |
| 37 | -3.600 | 37.55 | 9.800 | 16.00 | 0. |
| 38 | -3.700 | 38.20 | 9.975 | 17.00 | 0. |
| 39 | -3.800 | 38.85 | 10.15 | 18.00 | 0. |
| 40 | -3.900 | 39.49 | 10.33 | 19.00 | 0. |
| 41 | -4.000 | 40.14 | 10.50 | 20.00 | 0. |
| 42 | -4.100 | 40.79 | 10.67 | 21.00 | 0. |
| 43 | -4.200 | 41.44 | 10.85 | 22.00 | 0. |
| 44 | -4.300 | 42.08 | 11.02 | 23.00 | 0. |
| 45 | -4.400 | 42.73 | 11.20 | 24.00 | 0. |
| 46 | -4.500 | 43.38 | 11.38 | 25.00 | 0. |
| 47 | -4.600 | 44.02 | 11.55 | 26.00 | 0. |
| 48 | -4.700 | 44.67 | 11.73 | 27.00 | 0. |
| 49 | -4.800 | 45.32 | 11.90 | 28.00 | 0. |
| 50 | -4.900 | 45.96 | 12.08 | 29.00 | 0. |
| 51 | -5.000 | 46.61 | 12.25 | 30.00 | 0. |
| 52 | -5.100 | 47.26 | 12.42 | 31.00 | 0. |
| 53 | -5.200 | 47.90 | 12.60 | 32.00 | 0. |
| 54 | -5.300 | 48.55 | 12.77 | 33.00 | 0. |
| 55 | -5.400 | 49.19 | 12.95 | 34.00 | 0. |
| 56 | -5.500 | 49.83 | 13.12 | 35.00 | 0. |
| 57 | -5.600 | 50.48 | 13.30 | 36.00 | 0. |
| 58 | -5.700 | 51.12 | 13.48 | 37.00 | 0. |
| 59 | -5.800 | 51.76 | 13.65 | 38.00 | 0. |
| 60 | -5.900 | 52.40 | 13.83 | 39.00 | 0. |
| 61 | -6.000 | 53.04 | 14.00 | 40.00 | 0. |
| 62 | -6.100 | 53.68 | 14.17 | 41.00 | 0. |
| 63 | -6.200 | 54.32 | 14.35 | 42.00 | 0. |
| 64 | -6.300 | 54.96 | 14.52 | 43.00 | 0. |
| 65 | -6.400 | 55.60 | 14.70 | 44.00 | 0. |
| 66 | -6.500 | 56.23 | 14.88 | 45.00 | 0. |
| 67 | -6.600 | 56.87 | 15.05 | 46.00 | 0. |
| 68 | -6.700 | 57.50 | 15.23 | 47.00 | 0. |
| 69 | -6.800 | 58.13 | 15.40 | 48.00 | 0. |
| 70 | -6.900 | 58.77 | 15.58 | 49.00 | 0. |
| 71 | -7.000 | 59.40 | 15.75 | 50.00 | 0. |
| 72 | -7.100 | 60.03 | 15.92 | 51.00 | 0. |
| 73 | -7.200 | 60.65 | 16.10 | 52.00 | 0. |
| 74 | -7.300 | 61.28 | 16.27 | 53.00 | 0. |
| 75 | -7.400 | 61.91 | 16.45 | 54.00 | 0. |
| 76 | -7.500 | 62.53 | 16.62 | 55.00 | 0. |
| 77 | -7.600 | 63.15 | 16.80 | 56.00 | 0. |
| 78 | -7.700 | 63.77 | 16.98 | 57.00 | 0. |
| 79 | -7.800 | 64.39 | 17.17 | 58.00 | 0. |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| Doc. N. | IN05 | Lotto | Codifica Documento | Rev. | Foglio |
|--------------|------|-------|--------------------|------|-----------|
| 49064 02.doc | 00 | | DE2CLGA1100002 | 0 | 99 di 156 |

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|--------|
| 80 | -7.900 | 65.01 | 18.94 | 59.00 | 0. |
| 81 | -8.000 | 65.63 | 20.71 | 60.00 | 0. |
| 82 | -8.100 | 66.25 | 22.48 | 61.00 | 0. |
| 83 | -8.200 | 66.86 | 24.25 | 62.00 | 0. |
| 84 | -8.300 | 72.04 | 26.02 | 63.00 | 0. |
| 85 | -8.400 | 74.37 | 26.76 | 64.00 | 0.1587 |
| 86 | -8.500 | 76.70 | 27.51 | 65.00 | 0.1587 |
| 87 | -8.600 | 79.03 | 28.25 | 66.00 | 0.1587 |
| 88 | -8.700 | 81.36 | 29.00 | 67.00 | 0.1587 |
| 89 | -8.800 | 83.69 | 29.74 | 68.00 | 0.1587 |
| 90 | -8.900 | 86.02 | 30.49 | 69.00 | 0.1587 |
| 91 | -9.000 | 88.35 | 31.23 | 70.00 | 0.1587 |
| 92 | -9.100 | 90.68 | 31.98 | 71.00 | 0.1587 |
| 93 | -9.200 | 93.01 | 32.72 | 72.00 | 0.1587 |
| 94 | -9.300 | 95.34 | 33.46 | 73.00 | 0.1587 |
| 95 | -9.400 | 97.67 | 34.21 | 74.00 | 0.1587 |
| 96 | -9.500 | 100.0 | 34.95 | 75.00 | 0.1587 |
| 97 | -9.600 | 102.3 | 35.70 | 76.00 | 0.1587 |
| 98 | -9.700 | 104.7 | 36.44 | 77.00 | 0.1587 |
| 99 | -9.800 | 107.0 | 37.19 | 78.00 | 0.1587 |
| 100 | -9.900 | 109.3 | 37.93 | 79.00 | 0.1587 |
| 101 | -10.00 | 120.0 | 42.84 | 80.00 | 0.1587 |
| 102 | -10.10 | 122.3 | 43.58 | 81.00 | 0.1587 |
| 103 | -10.20 | 124.6 | 44.33 | 82.00 | 0.1587 |
| 104 | -10.30 | 127.0 | 45.07 | 83.00 | 0.1587 |
| 105 | -10.40 | 129.3 | 45.81 | 84.00 | 0.1587 |
| 106 | -10.50 | 131.6 | 46.56 | 85.00 | 0.1587 |
| 107 | -10.60 | 134.0 | 47.30 | 86.00 | 0.1587 |
| 108 | -10.70 | 136.3 | 48.05 | 87.00 | 0.1587 |
| 109 | -10.80 | 138.6 | 48.79 | 88.00 | 0.1587 |
| 110 | -10.90 | 140.9 | 49.54 | 89.00 | 0.1587 |
| 111 | -11.00 | 143.3 | 50.28 | 90.00 | 0.1587 |
| 112 | -11.10 | 145.6 | 51.03 | 91.00 | 0.1587 |
| 113 | -11.20 | 147.9 | 51.77 | 92.00 | 0.1587 |
| 114 | -11.30 | 150.3 | 52.51 | 93.00 | 0.1587 |
| 115 | -11.40 | 152.6 | 53.26 | 94.00 | 0.1587 |
| 116 | -11.50 | 154.9 | 54.00 | 95.00 | 0.1587 |
| 117 | -11.60 | 157.3 | 54.75 | 96.00 | 0.1587 |
| 118 | -11.70 | 159.6 | 55.49 | 97.00 | 0.1587 |
| 119 | -11.80 | 161.9 | 56.24 | 98.00 | 0.1587 |
| 120 | -11.90 | 164.3 | 56.98 | 99.00 | 0.1587 |
| 121 | -12.00 | 166.6 | 57.73 | 100.0 | 0.1587 |
| 122 | -12.10 | 168.9 | 58.47 | 101.0 | 0.1587 |
| 123 | -12.20 | 171.2 | 59.22 | 102.0 | 0.1587 |
| 124 | -12.30 | 173.6 | 59.96 | 103.0 | 0.1587 |
| 125 | -12.40 | 173.4 | 59.43 | 104.0 | 0.1587 |
| 126 | -12.50 | 170.1 | 57.36 | 105.0 | 0.1587 |
| 127 | -12.60 | 166.8 | 55.34 | 106.0 | 0.1587 |
| 128 | -12.70 | 163.7 | 53.36 | 107.0 | 0.1587 |
| 129 | -12.80 | 160.7 | 51.42 | 108.0 | 0.1587 |
| 130 | -12.90 | 157.8 | 49.54 | 109.0 | 0.1587 |
| 131 | -13.00 | 154.9 | 47.70 | 110.0 | 0.1587 |
| 132 | -13.10 | 152.2 | 45.91 | 111.0 | 0.1587 |
| 133 | -13.20 | 149.6 | 44.17 | 112.0 | 0.1587 |
| 134 | -13.30 | 147.0 | 42.47 | 113.0 | 0.1587 |
| 135 | -13.40 | 144.6 | 40.83 | 114.0 | 0.1587 |
| 136 | -13.50 | 142.2 | 39.23 | 115.0 | 0.1587 |
| 137 | -13.60 | 140.0 | 37.68 | 116.0 | 0.1587 |
| 138 | -13.70 | 137.8 | 36.18 | 117.0 | 0.3372 |
| 139 | -13.80 | 135.7 | 34.73 | 118.0 | 0.3372 |
| 140 | -13.90 | 133.7 | 33.32 | 119.0 | 0.3372 |
| 141 | -14.00 | 131.9 | 32.53 | 120.0 | 0.3372 |
| 142 | -14.10 | 130.1 | 33.11 | 121.0 | 0.3372 |
| 143 | -14.20 | 128.4 | 33.70 | 122.0 | 0.3372 |
| 144 | -14.30 | 126.8 | 34.29 | 123.0 | 0.3372 |
| 145 | -14.40 | 125.3 | 34.87 | 124.0 | 0.3372 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| Doc. N. | Rev. | Foglio | Progetto | Lotto | Codifica Documento |
|---------|------|------------|----------|-------|--------------------|
| | 0 | 100 di 156 | IN05 | 00 | DE2CLGA1100002 |

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|--------|
| 146 | -14.50 | 123.8 | 35.46 | 125.0 | 0.3372 |
| 147 | -14.60 | 122.5 | 36.05 | 126.0 | 0.3372 |
| 148 | -14.70 | 121.2 | 36.63 | 127.0 | 0.3372 |
| 149 | -14.80 | 120.1 | 37.22 | 128.0 | 0.3372 |
| 150 | -14.90 | 119.0 | 37.81 | 129.0 | 0.3372 |
| 151 | -15.00 | 118.0 | 38.39 | 130.0 | 0.3372 |
| 152 | -15.10 | 117.0 | 38.98 | 131.0 | 0.3372 |
| 153 | -15.20 | 116.2 | 39.56 | 132.0 | 0.3372 |
| 154 | -15.30 | 115.4 | 40.15 | 133.0 | 0.3372 |
| 155 | -15.40 | 114.7 | 40.74 | 134.0 | 0.3372 |
| 156 | -15.50 | 115.2 | 41.32 | 135.0 | 0.3372 |
| 157 | -15.60 | 117.1 | 41.91 | 136.0 | 0.3372 |
| 158 | -15.70 | 118.9 | 42.50 | 137.0 | 0.3372 |
| 159 | -15.80 | 120.7 | 43.08 | 138.0 | 0.3372 |
| 160 | -15.90 | 122.6 | 43.67 | 139.0 | 0.3372 |
| 161 | -16.00 | 124.4 | 44.26 | 140.0 | 0.3372 |
| 162 | -16.10 | 126.3 | 44.84 | 141.0 | 0.3372 |
| 163 | -16.20 | 128.1 | 45.43 | 142.0 | 0.3372 |
| 164 | -16.30 | 129.9 | 46.02 | 143.0 | 0.3372 |
| 165 | -16.40 | 131.8 | 46.60 | 144.0 | 0.3372 |
| 166 | -16.50 | 133.6 | 47.19 | 145.0 | 0.3372 |
| 167 | -16.60 | 135.4 | 47.78 | 146.0 | 0.3372 |
| 168 | -16.70 | 137.3 | 48.36 | 147.0 | 0.3372 |
| 169 | -16.80 | 139.1 | 48.95 | 148.0 | 0.3372 |
| 170 | -16.90 | 140.9 | 49.54 | 149.0 | 0.3372 |
| 171 | -17.00 | 142.8 | 50.12 | 150.0 | 0.3372 |
| 172 | -17.10 | 144.6 | 50.71 | 151.0 | 0.3372 |
| 173 | -17.20 | 146.5 | 51.29 | 152.0 | 0.3372 |
| 174 | -17.30 | 148.3 | 51.88 | 153.0 | 0.3372 |
| 175 | -17.40 | 150.1 | 52.47 | 154.0 | 0.3372 |
| 176 | -17.50 | 152.0 | 53.05 | 155.0 | 0.3372 |
| 177 | -17.60 | 153.8 | 53.64 | 156.0 | 0.3372 |
| 178 | -17.70 | 155.6 | 54.23 | 157.0 | 0.3372 |
| 179 | -17.80 | 157.5 | 54.81 | 158.0 | 0.3372 |
| 180 | -17.90 | 159.3 | 55.40 | 159.0 | 0.3372 |
| 181 | -18.00 | 161.1 | 55.99 | 160.0 | 0.3372 |
| 182 | -18.10 | 163.0 | 56.57 | 161.0 | 0.3372 |
| 183 | -18.20 | 164.8 | 57.16 | 162.0 | 0.3372 |
| 184 | -18.30 | 166.6 | 57.75 | 163.0 | 0.3372 |
| 185 | -18.40 | 168.5 | 58.33 | 164.0 | 0.3372 |
| 186 | -18.50 | 170.3 | 58.92 | 165.0 | 0.3372 |
| 187 | -18.60 | 172.2 | 59.51 | 166.0 | 0.3372 |
| 188 | -18.70 | 174.0 | 60.09 | 167.0 | 0.3372 |
| 189 | -18.80 | 175.8 | 60.68 | 168.0 | 0.3372 |
| 190 | -18.90 | 177.7 | 61.27 | 169.0 | 0.3372 |
| 191 | -19.00 | 179.5 | 61.85 | 170.0 | 0.3372 |
| 192 | -19.10 | 181.3 | 62.44 | 171.0 | 0.3372 |
| 193 | -19.20 | 183.2 | 63.03 | 172.0 | 0.3372 |
| 194 | -19.30 | 185.0 | 63.61 | 173.0 | 0.3372 |
| 195 | -19.40 | 186.8 | 64.20 | 174.0 | 0.3372 |
| 196 | -19.50 | 188.7 | 64.78 | 175.0 | 0.3372 |
| 197 | -19.60 | 190.5 | 65.37 | 176.0 | 0.3372 |
| 198 | -19.70 | 192.3 | 65.96 | 177.0 | 0.3372 |
| 199 | -19.80 | 194.2 | 66.54 | 178.0 | 0.3372 |
| 200 | -19.90 | 196.0 | 67.13 | 179.0 | 0.3372 |
| 201 | -20.00 | 197.9 | 67.72 | 180.0 | 0.3372 |
| 202 | -20.10 | 199.7 | 68.30 | 181.0 | 0.3372 |
| 203 | -20.20 | 201.5 | 68.89 | 182.0 | 0.3372 |
| 204 | -20.30 | 203.4 | 69.48 | 183.0 | 0.3372 |
| 205 | -20.40 | 205.2 | 70.06 | 184.0 | 0.3372 |
| 206 | -20.50 | 207.0 | 70.65 | 185.0 | 0.3372 |
| 207 | -20.60 | 208.9 | 71.24 | 186.0 | 0.3372 |
| 208 | -20.70 | 210.7 | 71.82 | 187.0 | 0.3372 |
| 209 | -20.80 | 212.5 | 72.41 | 188.0 | 0.3372 |
| 210 | -20.90 | 214.4 | 73.00 | 189.0 | 0.3372 |
| 211 | -21.00 | 216.2 | 73.58 | 190.0 | 0.3372 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| Doc. N. | Rev. | Foglio |
|--------------|----------------|------------|
| | IN05 | 00 |
| 49064 02.doc | DE2CLGA1100002 | 101 di 156 |

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|--------|
| 212 | -21.10 | 218.0 | 74.17 | 191.0 | 0.3372 |
| 213 | -21.20 | 219.9 | 74.76 | 192.0 | 0.3372 |
| 214 | -21.30 | 219.0 | 73.99 | 193.0 | 0.3372 |
| 215 | -21.40 | 216.7 | 72.53 | 194.0 | 0.3372 |
| 216 | -21.50 | 212.3 | 69.98 | 195.0 | 0.3372 |
| 217 | -21.60 | 207.9 | 67.44 | 196.0 | 0.3372 |
| 218 | -21.70 | 203.5 | 64.91 | 197.0 | 0.3372 |
| 219 | -21.80 | 199.1 | 62.39 | 198.0 | 0.3372 |
| 220 | -21.90 | 194.8 | 59.87 | 199.0 | 0.3372 |
| 221 | -22.00 | 190.4 | 57.37 | 200.0 | 0.3372 |
| 222 | -22.10 | 186.1 | 54.88 | 201.0 | 0.3372 |
| 223 | -22.20 | 181.8 | 52.39 | 202.0 | 0.3372 |
| 224 | -22.30 | 177.5 | 49.92 | 203.0 | 0.3372 |
| 225 | -22.40 | 173.2 | 47.45 | 204.0 | 0.3372 |
| 226 | -22.50 | 169.0 | 44.98 | 205.0 | 0.3372 |
| 227 | -22.60 | 164.7 | 43.05 | 206.0 | 0.3372 |
| 228 | -22.70 | 161.8 | 43.22 | 207.0 | 0.3372 |
| 229 | -22.80 | 162.5 | 43.40 | 208.0 | 0.3372 |
| 230 | -22.90 | 163.1 | 43.57 | 209.0 | 0.3372 |
| 231 | -23.00 | 163.7 | 43.75 | 210.0 | 0.3372 |
| 232 | -23.10 | 164.4 | 43.93 | 211.0 | 0.3372 |
| 233 | -23.20 | 165.0 | 44.10 | 212.0 | 0.3372 |
| 234 | -23.30 | 165.7 | 44.28 | 213.0 | 0.3372 |
| 235 | -23.40 | 166.3 | 44.45 | 214.0 | 0.3372 |
| 236 | -23.50 | 167.0 | 44.62 | 215.0 | 0.3372 |
| 237 | -23.60 | 167.6 | 44.80 | 216.0 | 0.3372 |
| 238 | -23.70 | 168.3 | 44.97 | 217.0 | 0.3372 |
| 239 | -23.80 | 168.9 | 45.15 | 218.0 | 0.3372 |
| 240 | -23.90 | 169.6 | 45.32 | 219.0 | 0.3372 |
| 241 | -24.00 | 170.2 | 45.50 | 220.0 | 0.3372 |
| 242 | -24.10 | 170.9 | 45.68 | 221.0 | 0.3372 |
| 243 | -24.20 | 171.5 | 45.85 | 222.0 | 0.3372 |
| 244 | -24.30 | 172.2 | 46.03 | 223.0 | 0.3372 |
| 245 | -24.40 | 172.8 | 46.20 | 224.0 | 0.3372 |
| 246 | -24.50 | 173.5 | 46.38 | 225.0 | 0.3372 |
| 247 | -24.60 | 174.1 | 46.55 | 226.0 | 0.3372 |
| 248 | -24.70 | 174.8 | 46.72 | 227.0 | 0.3372 |
| 249 | -24.80 | 175.4 | 46.90 | 228.0 | 0.3372 |
| 250 | -24.90 | 176.1 | 47.07 | 229.0 | 0.3372 |
| 251 | -25.00 | 176.7 | 47.25 | 230.0 | 0.3372 |

INVILUPPO RISULTATI NEGLI ELEMENTI TERRENO

* PARETE RightWall GRUPPO UHRight*

STEP 1 - 9

* I PASSI NON EQUILIBRATI SONO ESCLUSI *

Nella tabella si stampano i seguenti risultati:

SIGMA-H = massimo sforzo orizzontale efficace [kPa]

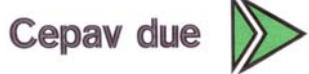
TAGLIO = massimo sforzo di taglio [kPa]

PR. ACQUA =massima pressione interstiziale [kPa]

GRAD. MAX =massimo gradiente idraulico

| SOIL EL. | QUOTA | SIGMA-H | TAGLIO | PR. ACQUA | GRAD. MAX |
|----------|---------|---------|--------|-----------|-----------|
| 1 | 0. | 18.78 | 9.394 | 0. | 0. |
| 2 | -0.1000 | 20.56 | 10.03 | 0. | 0. |
| 3 | -0.2000 | 22.34 | 10.67 | 0. | 0. |
| 4 | -0.3000 | 24.11 | 11.31 | 0. | 0. |
| 5 | -0.4000 | 25.87 | 11.95 | 0. | 0. |
| 6 | -0.5000 | 27.63 | 12.59 | 0. | 0. |
| 7 | -0.6000 | 29.37 | 13.23 | 0. | 0. |
| 8 | -0.7000 | 31.11 | 13.87 | 0. | 0. |
| 9 | -0.8000 | 32.83 | 14.51 | 0. | 0. |
| 10 | -0.9000 | 34.55 | 15.14 | 0. | 0. |
| 11 | -1.000 | 36.25 | 15.78 | 0. | 0. |
| 12 | -1.100 | 37.94 | 16.42 | 0. | 0. |
| 13 | -1.200 | 39.61 | 17.06 | 0. | 0. |

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



| Doc. N. | 49064 02.doc | Progetto | Lotto | Codifica Documento | Rev. | Foglio |
|---------|--------------|----------|-------|--------------------|------|------------|
| | | IN05 | 00 | DE2CLGA1100002 | 0 | 102 di 156 |

| | | | | | | |
|----|--------|-------|-------|-------|--------|--|
| 14 | -1.300 | 41.27 | 17.70 | 0. | 0. | |
| 15 | -1.400 | 42.91 | 18.34 | 0. | 0. | |
| 16 | -1.500 | 44.54 | 18.98 | 0. | 0. | |
| 17 | -1.600 | 46.15 | 19.62 | 0. | 0. | |
| 18 | -1.700 | 47.73 | 20.26 | 0. | 0. | |
| 19 | -1.800 | 49.30 | 20.90 | 0. | 0. | |
| 20 | -1.900 | 50.84 | 21.53 | 0. | 0. | |
| 21 | -2.000 | 52.36 | 22.17 | 0. | 0. | |
| 22 | -2.100 | 53.44 | 22.60 | 1.000 | 0.3372 | |
| 23 | -2.200 | 54.50 | 23.03 | 2.000 | 0.3372 | |
| 24 | -2.300 | 55.52 | 23.45 | 3.000 | 0.3372 | |
| 25 | -2.400 | 56.52 | 23.88 | 4.000 | 0.3372 | |
| 26 | -2.500 | 57.49 | 24.31 | 5.000 | 0.3372 | |
| 27 | -2.600 | 58.42 | 24.74 | 6.000 | 0.3372 | |
| 28 | -2.700 | 59.33 | 25.16 | 7.000 | 0.3372 | |
| 29 | -2.800 | 60.20 | 25.59 | 8.000 | 0.3372 | |
| 30 | -2.900 | 61.03 | 26.02 | 9.000 | 0.3372 | |
| 31 | -3.000 | 61.83 | 26.45 | 10.00 | 0.3372 | |
| 32 | -3.100 | 62.59 | 26.87 | 11.00 | 0.3372 | |
| 33 | -3.200 | 63.30 | 27.30 | 12.00 | 0.3372 | |
| 34 | -3.300 | 63.98 | 27.73 | 13.00 | 0.3372 | |
| 35 | -3.400 | 64.61 | 28.15 | 14.00 | 0.3372 | |
| 36 | -3.500 | 65.20 | 28.58 | 15.00 | 0.3372 | |
| 37 | -3.600 | 65.73 | 29.01 | 16.00 | 0.3372 | |
| 38 | -3.700 | 66.22 | 29.44 | 17.00 | 0.3372 | |
| 39 | -3.800 | 66.66 | 29.86 | 18.00 | 0.3372 | |
| 40 | -3.900 | 67.04 | 30.29 | 19.00 | 0.3372 | |
| 41 | -4.000 | 67.37 | 30.72 | 20.00 | 0.3372 | |
| 42 | -4.100 | 67.64 | 31.14 | 21.00 | 0.3372 | |
| 43 | -4.200 | 67.85 | 31.57 | 22.00 | 0.3372 | |
| 44 | -4.300 | 68.00 | 32.00 | 23.00 | 0.3372 | |
| 45 | -4.400 | 68.09 | 32.43 | 24.00 | 0.3372 | |
| 46 | -4.500 | 68.11 | 32.85 | 25.00 | 0.3372 | |
| 47 | -4.600 | 68.07 | 33.28 | 26.00 | 0.3372 | |
| 48 | -4.700 | 67.95 | 33.71 | 27.00 | 0.3372 | |
| 49 | -4.800 | 67.76 | 34.14 | 28.00 | 0.3372 | |
| 50 | -4.900 | 67.49 | 34.56 | 29.00 | 0.3372 | |
| 51 | -5.000 | 67.15 | 34.99 | 30.00 | 0.3372 | |
| 52 | -5.100 | 66.73 | 35.42 | 31.00 | 0.3372 | |
| 53 | -5.200 | 66.23 | 35.84 | 32.00 | 0.3372 | |
| 54 | -5.300 | 65.64 | 36.27 | 33.00 | 0.3372 | |
| 55 | -5.400 | 64.96 | 36.70 | 34.00 | 0.3372 | |
| 56 | -5.500 | 64.20 | 37.13 | 35.00 | 0.3372 | |
| 57 | -5.600 | 63.34 | 37.55 | 36.00 | 0.3372 | |
| 58 | -5.700 | 61.74 | 37.98 | 37.00 | 0.3372 | |
| 59 | -5.800 | 58.99 | 38.41 | 38.00 | 0.3372 | |
| 60 | -5.900 | 56.04 | 38.83 | 39.00 | 0.3372 | |
| 61 | -6.000 | 53.11 | 39.26 | 40.00 | 0.3372 | |
| 62 | -6.100 | 53.78 | 39.69 | 41.00 | 0.3372 | |
| 63 | -6.200 | 54.47 | 40.12 | 42.00 | 0.3372 | |
| 64 | -6.300 | 55.15 | 40.54 | 43.00 | 0.3372 | |
| 65 | -6.400 | 55.84 | 40.97 | 44.00 | 0.3372 | |
| 66 | -6.500 | 56.52 | 41.40 | 45.00 | 0.3372 | |
| 67 | -6.600 | 57.22 | 41.83 | 46.00 | 0.3372 | |
| 68 | -6.700 | 57.91 | 42.25 | 47.00 | 0.3372 | |
| 69 | -6.800 | 58.61 | 42.68 | 48.00 | 0.3372 | |
| 70 | -6.900 | 59.31 | 43.11 | 49.00 | 0.3372 | |
| 71 | -7.000 | 60.01 | 43.53 | 50.00 | 0.3372 | |
| 72 | -7.100 | 60.72 | 43.96 | 51.00 | 0.3372 | |
| 73 | -7.200 | 61.43 | 44.39 | 52.00 | 0.3372 | |
| 74 | -7.300 | 62.15 | 44.82 | 53.00 | 0.3372 | |
| 75 | -7.400 | 62.86 | 45.24 | 54.00 | 0.3372 | |
| 76 | -7.500 | 63.59 | 45.67 | 55.00 | 0.3372 | |
| 77 | -7.600 | 64.31 | 46.10 | 56.00 | 0.3372 | |
| 78 | -7.700 | 65.04 | 46.52 | 57.00 | 0.3372 | |
| 79 | -7.800 | 65.77 | 46.95 | 58.00 | 0.3372 | |

GENERAL CONTRACTOR

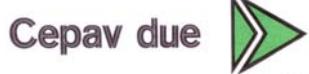
Cepav due 

ALTA SORVEGLIANZA



| Doc. N. | | | | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA110002 | Rev. 0 | Foglio 103 di 156 |
|---------|--------|-------|-------|------------------|-------------|-------------------------------------|-----------|----------------------|
| 80 | -7.900 | 66.51 | 47.38 | 59.00 | 0.3372 | | | |
| 81 | -8.000 | 67.25 | 47.81 | 60.00 | 0.3372 | | | |
| 82 | -8.100 | 68.00 | 48.23 | 61.00 | 0.3372 | | | |
| 83 | -8.200 | 68.75 | 48.66 | 62.00 | 0.3372 | | | |
| 84 | -8.300 | 69.50 | 49.09 | 63.00 | 0.3372 | | | |
| 85 | -8.400 | 70.25 | 49.52 | 64.00 | 0.3372 | | | |
| 86 | -8.500 | 71.01 | 49.94 | 65.00 | 0.3372 | | | |
| 87 | -8.600 | 71.78 | 50.37 | 66.00 | 0.3372 | | | |
| 88 | -8.700 | 72.55 | 50.80 | 67.00 | 0.3372 | | | |
| 89 | -8.800 | 73.32 | 51.22 | 68.00 | 0.3372 | | | |
| 90 | -8.900 | 74.09 | 51.65 | 69.00 | 0.3372 | | | |
| 91 | -9.000 | 74.87 | 52.08 | 70.00 | 0.3372 | | | |
| 92 | -9.100 | 75.65 | 52.51 | 71.00 | 0.3372 | | | |
| 93 | -9.200 | 76.43 | 52.93 | 72.00 | 0.3372 | | | |
| 94 | -9.300 | 77.21 | 53.36 | 73.00 | 0.3372 | | | |
| 95 | -9.400 | 78.00 | 53.79 | 74.00 | 0.3372 | | | |
| 96 | -9.500 | 78.79 | 54.21 | 75.00 | 0.3372 | | | |
| 97 | -9.600 | 79.57 | 54.64 | 76.00 | 0.3372 | | | |
| 98 | -9.700 | 80.36 | 55.07 | 77.00 | 0.3372 | | | |
| 99 | -9.800 | 81.15 | 55.50 | 78.00 | 0.3372 | | | |
| 100 | -9.900 | 81.94 | 55.92 | 79.00 | 0.3372 | | | |
| 101 | -10.00 | 78.00 | 57.85 | 80.00 | 0.3372 | | | |
| 102 | -10.10 | 78.65 | 58.28 | 81.00 | 0.3372 | | | |
| 103 | -10.20 | 79.30 | 58.71 | 82.00 | 0.3372 | | | |
| 104 | -10.30 | 79.95 | 59.13 | 83.00 | 0.3372 | | | |
| 105 | -10.40 | 80.60 | 59.56 | 84.00 | 0.3372 | | | |
| 106 | -10.50 | 81.25 | 59.99 | 85.00 | 0.3372 | | | |
| 107 | -10.60 | 81.90 | 60.42 | 86.00 | 0.3372 | | | |
| 108 | -10.70 | 82.55 | 60.84 | 87.00 | 0.3372 | | | |
| 109 | -10.80 | 83.20 | 61.27 | 88.00 | 0.3372 | | | |
| 110 | -10.90 | 83.85 | 61.70 | 89.00 | 0.3372 | | | |
| 111 | -11.00 | 84.50 | 62.12 | 90.00 | 0.3372 | | | |
| 112 | -11.10 | 85.15 | 62.55 | 91.00 | 0.3372 | | | |
| 113 | -11.20 | 85.80 | 62.98 | 92.00 | 0.3372 | | | |
| 114 | -11.30 | 86.45 | 63.41 | 93.00 | 0.3372 | | | |
| 115 | -11.40 | 87.10 | 63.83 | 94.00 | 0.3372 | | | |
| 116 | -11.50 | 87.75 | 64.26 | 95.00 | 0.3372 | | | |
| 117 | -11.60 | 88.41 | 64.69 | 96.00 | 0.3372 | | | |
| 118 | -11.70 | 89.21 | 65.12 | 97.00 | 0.3372 | | | |
| 119 | -11.80 | 89.99 | 65.54 | 98.00 | 0.3372 | | | |
| 120 | -11.90 | 90.77 | 65.97 | 99.00 | 0.3372 | | | |
| 121 | -12.00 | 91.55 | 66.40 | 100.0 | 0.3372 | | | |
| 122 | -12.10 | 92.31 | 66.82 | 101.0 | 0.3372 | | | |
| 123 | -12.20 | 97.29 | 67.25 | 102.0 | 0.3372 | | | |
| 124 | -12.30 | 102.5 | 67.68 | 103.0 | 0.3372 | | | |
| 125 | -12.40 | 107.0 | 68.11 | 104.0 | 0.3372 | | | |
| 126 | -12.50 | 110.0 | 68.53 | 105.0 | 0.3372 | | | |
| 127 | -12.60 | 112.8 | 68.96 | 106.0 | 0.3372 | | | |
| 128 | -12.70 | 115.3 | 69.39 | 107.0 | 0.3372 | | | |
| 129 | -12.80 | 117.6 | 69.81 | 108.0 | 0.3372 | | | |
| 130 | -12.90 | 119.7 | 70.24 | 109.0 | 0.3372 | | | |
| 131 | -13.00 | 121.6 | 70.67 | 110.0 | 0.3372 | | | |
| 132 | -13.10 | 123.3 | 71.10 | 111.0 | 0.3372 | | | |
| 133 | -13.20 | 124.8 | 71.52 | 112.0 | 0.3372 | | | |
| 134 | -13.30 | 126.2 | 71.95 | 113.0 | 0.3372 | | | |
| 135 | -13.40 | 127.5 | 72.38 | 114.0 | 0.3372 | | | |
| 136 | -13.50 | 128.6 | 72.81 | 115.0 | 0.3372 | | | |
| 137 | -13.60 | 129.5 | 73.23 | 116.0 | 0.3372 | | | |
| 138 | -13.70 | 130.3 | 73.66 | 117.0 | 0.3372 | | | |
| 139 | -13.80 | 131.0 | 74.09 | 118.0 | 0.3372 | | | |
| 140 | -13.90 | 131.6 | 74.51 | 119.0 | 0.3372 | | | |
| 141 | -14.00 | 132.0 | 74.94 | 120.0 | 0.3372 | | | |
| 142 | -14.10 | 132.4 | 75.37 | 121.0 | 0.3372 | | | |
| 143 | -14.20 | 132.7 | 75.80 | 122.0 | 0.3372 | | | |
| 144 | -14.30 | 132.8 | 76.22 | 123.0 | 0.3372 | | | |
| 145 | -14.40 | 132.9 | 76.65 | 124.0 | 0.3372 | | | |

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



| Doc. N. | | | | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 104 di 156 |
|---------|--------|--|--|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|
| 49064 | 02.doc | | | | | | | |

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|--------|
| 146 | -14.50 | 133.0 | 77.08 | 125.0 | 0.3372 |
| 147 | -14.60 | 132.9 | 77.50 | 126.0 | 0.3372 |
| 148 | -14.70 | 132.8 | 77.93 | 127.0 | 0.3372 |
| 149 | -14.80 | 132.7 | 78.36 | 128.0 | 0.3372 |
| 150 | -14.90 | 132.5 | 78.79 | 129.0 | 0.3372 |
| 151 | -15.00 | 132.2 | 79.21 | 130.0 | 0.3372 |
| 152 | -15.10 | 131.9 | 79.64 | 131.0 | 0.3372 |
| 153 | -15.20 | 131.6 | 80.07 | 132.0 | 0.3372 |
| 154 | -15.30 | 131.3 | 80.50 | 133.0 | 0.3372 |
| 155 | -15.40 | 130.9 | 80.92 | 134.0 | 0.3372 |
| 156 | -15.50 | 130.5 | 81.35 | 135.0 | 0.3372 |
| 157 | -15.60 | 130.1 | 81.78 | 136.0 | 0.3372 |
| 158 | -15.70 | 129.0 | 82.20 | 137.0 | 0.3372 |
| 159 | -15.80 | 127.9 | 82.63 | 138.0 | 0.3372 |
| 160 | -15.90 | 126.8 | 83.06 | 139.0 | 0.3372 |
| 161 | -16.00 | 125.6 | 83.49 | 140.0 | 0.3372 |
| 162 | -16.10 | 124.5 | 83.91 | 141.0 | 0.3372 |
| 163 | -16.20 | 123.3 | 84.34 | 142.0 | 0.3372 |
| 164 | -16.30 | 122.2 | 84.77 | 143.0 | 0.3372 |
| 165 | -16.40 | 121.1 | 85.19 | 144.0 | 0.3372 |
| 166 | -16.50 | 121.7 | 85.62 | 145.0 | 0.3372 |
| 167 | -16.60 | 122.3 | 86.05 | 146.0 | 0.3372 |
| 168 | -16.70 | 122.9 | 86.48 | 147.0 | 0.3372 |
| 169 | -16.80 | 123.6 | 86.90 | 148.0 | 0.3372 |
| 170 | -16.90 | 124.2 | 87.33 | 149.0 | 0.3372 |
| 171 | -17.00 | 124.9 | 87.76 | 150.0 | 0.3372 |
| 172 | -17.10 | 125.5 | 88.19 | 151.0 | 0.3372 |
| 173 | -17.20 | 126.1 | 88.61 | 152.0 | 0.3372 |
| 174 | -17.30 | 126.8 | 89.04 | 153.0 | 0.3372 |
| 175 | -17.40 | 127.4 | 89.47 | 154.0 | 0.3372 |
| 176 | -17.50 | 128.1 | 89.89 | 155.0 | 0.3372 |
| 177 | -17.60 | 128.7 | 90.32 | 156.0 | 0.3372 |
| 178 | -17.70 | 129.4 | 90.75 | 157.0 | 0.3372 |
| 179 | -17.80 | 130.0 | 91.18 | 158.0 | 0.3372 |
| 180 | -17.90 | 130.6 | 91.60 | 159.0 | 0.3372 |
| 181 | -18.00 | 131.3 | 92.03 | 160.0 | 0.3372 |
| 182 | -18.10 | 131.9 | 92.46 | 161.0 | 0.3372 |
| 183 | -18.20 | 132.6 | 92.88 | 162.0 | 0.3372 |
| 184 | -18.30 | 133.2 | 93.31 | 163.0 | 0.3372 |
| 185 | -18.40 | 133.9 | 93.74 | 164.0 | 0.3372 |
| 186 | -18.50 | 134.5 | 94.17 | 165.0 | 0.3372 |
| 187 | -18.60 | 135.2 | 94.59 | 166.0 | 0.3372 |
| 188 | -18.70 | 135.8 | 95.02 | 167.0 | 0.3372 |
| 189 | -18.80 | 136.5 | 95.45 | 168.0 | 0.3372 |
| 190 | -18.90 | 137.1 | 95.87 | 169.0 | 0.3372 |
| 191 | -19.00 | 137.7 | 96.30 | 170.0 | 0.3372 |
| 192 | -19.10 | 138.4 | 96.73 | 171.0 | 0.3372 |
| 193 | -19.20 | 139.0 | 97.16 | 172.0 | 0.3372 |
| 194 | -19.30 | 139.7 | 97.58 | 173.0 | 0.3372 |
| 195 | -19.40 | 140.3 | 98.01 | 174.0 | 0.3372 |
| 196 | -19.50 | 141.0 | 98.44 | 175.0 | 0.3372 |
| 197 | -19.60 | 141.6 | 98.87 | 176.0 | 0.3372 |
| 198 | -19.70 | 142.3 | 99.29 | 177.0 | 0.3372 |
| 199 | -19.80 | 142.9 | 99.72 | 178.0 | 0.3372 |
| 200 | -19.90 | 143.6 | 100.1 | 179.0 | 0.3372 |
| 201 | -20.00 | 144.2 | 100.6 | 180.0 | 0.3372 |
| 202 | -20.10 | 144.9 | 101.0 | 181.0 | 0.3372 |
| 203 | -20.20 | 145.5 | 101.4 | 182.0 | 0.3372 |
| 204 | -20.30 | 146.2 | 101.9 | 183.0 | 0.3372 |
| 205 | -20.40 | 146.8 | 102.3 | 184.0 | 0.3372 |
| 206 | -20.50 | 147.5 | 102.7 | 185.0 | 0.3372 |
| 207 | -20.60 | 148.1 | 103.1 | 186.0 | 0.3372 |
| 208 | -20.70 | 148.8 | 103.6 | 187.0 | 0.3372 |
| 209 | -20.80 | 149.4 | 104.0 | 188.0 | 0.3372 |
| 210 | -20.90 | 150.1 | 104.4 | 189.0 | 0.3372 |
| 211 | -21.00 | 150.7 | 104.8 | 190.0 | 0.3372 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
105 di 156

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|--------|
| 212 | -21.10 | 151.4 | 105.3 | 191.0 | 0.3372 |
| 213 | -21.20 | 152.0 | 105.7 | 192.0 | 0.3372 |
| 214 | -21.30 | 152.7 | 106.1 | 193.0 | 0.3372 |
| 215 | -21.40 | 153.3 | 106.6 | 194.0 | 0.3372 |
| 216 | -21.50 | 154.0 | 107.0 | 195.0 | 0.3372 |
| 217 | -21.60 | 154.6 | 107.4 | 196.0 | 0.3372 |
| 218 | -21.70 | 155.3 | 107.8 | 197.0 | 0.3372 |
| 219 | -21.80 | 155.9 | 108.3 | 198.0 | 0.3372 |
| 220 | -21.90 | 156.6 | 108.7 | 199.0 | 0.3372 |
| 221 | -22.00 | 157.2 | 109.1 | 200.0 | 0.3372 |
| 222 | -22.10 | 157.9 | 109.5 | 201.0 | 0.3372 |
| 223 | -22.20 | 158.5 | 110.0 | 202.0 | 0.3372 |
| 224 | -22.30 | 159.2 | 110.4 | 203.0 | 0.3372 |
| 225 | -22.40 | 159.8 | 110.8 | 204.0 | 0.3372 |
| 226 | -22.50 | 160.5 | 111.3 | 205.0 | 0.3372 |
| 227 | -22.60 | 161.1 | 111.7 | 206.0 | 0.3372 |
| 228 | -22.70 | 161.8 | 112.1 | 207.0 | 0.3372 |
| 229 | -22.80 | 162.4 | 112.5 | 208.0 | 0.3372 |
| 230 | -22.90 | 163.1 | 113.0 | 209.0 | 0.3372 |
| 231 | -23.00 | 163.7 | 113.4 | 210.0 | 0.3372 |
| 232 | -23.10 | 164.4 | 111.7 | 211.0 | 0.3372 |
| 233 | -23.20 | 165.0 | 106.9 | 212.0 | 0.3372 |
| 234 | -23.30 | 165.7 | 102.3 | 213.0 | 0.3372 |
| 235 | -23.40 | 166.3 | 97.42 | 214.0 | 0.3372 |
| 236 | -23.50 | 170.9 | 92.54 | 215.0 | 0.3372 |
| 237 | -23.60 | 180.6 | 88.37 | 216.0 | 0.3372 |
| 238 | -23.70 | 189.1 | 87.51 | 217.0 | 0.3372 |
| 239 | -23.80 | 197.6 | 87.79 | 218.0 | 0.3372 |
| 240 | -23.90 | 205.2 | 88.08 | 219.0 | 0.3372 |
| 241 | -24.00 | 212.6 | 88.37 | 220.0 | 0.3372 |
| 242 | -24.10 | 170.9 | 114.3 | 221.0 | 0.3372 |
| 243 | -24.20 | 171.5 | 114.5 | 222.0 | 0.3372 |
| 244 | -24.30 | 172.2 | 114.6 | 223.0 | 0.3372 |
| 245 | -24.40 | 172.8 | 114.8 | 224.0 | 0.3372 |
| 246 | -24.50 | 173.5 | 115.0 | 225.0 | 0.3372 |
| 247 | -24.60 | 174.1 | 115.1 | 226.0 | 0.3372 |
| 248 | -24.70 | 174.8 | 115.3 | 227.0 | 0.3372 |
| 249 | -24.80 | 175.4 | 115.5 | 228.0 | 0.3372 |
| 250 | -24.90 | 176.1 | 115.6 | 229.0 | 0.3372 |
| 251 | -25.00 | 176.7 | 115.8 | 230.0 | 0.3372 |

RIASSUNTO SPINTE NEGLI ELEMENTI TERRENO

(LE SPINTE SONO CALCOLATE INTEGRANDO GLI SFORZI NEI SINGOLI ELEMENTI MOLLA)

- SPINTA EFFICACE VERA = Integrale delle pressioni orizzontali efficaci in tutti gli elementi nel gruppo: unita' di misura kN/m
- SPINTA ACQUA = Integrale delle pressioni interstiziali in tutti gli elementi nel gruppo: unita' di misura kN/m
- SPINTA TOTALE VERA = Somma della SPINTA EFFICACE e della SPINTA DELL'ACQUA: e' l' azione totale sulla parete: unita' di misura kN/m
- SPINTA ATTIVA POSSIBILE = La minima spinta che puo' essere esercitata da questo gruppo di elementi terreno, in questa fase: unita' di misura kN/m
- SPINTA PASSIVA POSSIBILE = La massima spinta che puo' essere esercitata da questo gruppo di elementi terreno, in questa fase: unita' di misura kN/m
- RAPPORTO PASSIVA/VERA = e' il rapporto tra la massima spinta possibile e la spinta efficace vera: fornisce un'indicazione su quanta spinta passiva venga mobilitata;
- SPINTA PASSIVA MOBILITATA = e' l'inverso del rapporto precedente, espresso in unita' percentuale: indica quanta parte della massima spinta possibile e' stata mobilitata;

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA

ITALFERR

Doc. N. 49064 02.doc

Progetto IN05 Lotto 00 Codifica Documento DE2CLGA1100002 Rev. 0 Foglio 106 di 156

RAPPORTO VERA/ATTIVA

= e' il rapporto tra la spinta efficace vera e la minima spinta possibile: fornisce un'indicazione di quanto questa porzione di terreno sia prossima alla condizione di massimo rilascio.

| FASE | 1 | GRUPPO --> | UHLe | DHLe | DHRI | UHRI |
|------|---|----------------------------|--------|--------|--------|--------|
| | | SPINTA EFFICACE VERA | 2343.2 | 2343.2 | 2343.2 | 2343.2 |
| | | SPINTA ACQUA | 2645.0 | 2645.0 | 2645.0 | 2645.0 |
| | | SPINTA TOTALE VERA | 4988.2 | 4988.2 | 4988.2 | 4988.2 |
| | | SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 1108.6 | 1108.6 | 1108.6 | 1108.6 |
| | | SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 10527. | 10527. | 10527. | 10527. |
| | | RAPPORTO PASSIVA/VERA | 4.4923 | 4.4923 | 4.4923 | 4.4923 |
| | | SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 22.% | 22.% | 22.% | 22.% |
| | | RAPPORTO VERA/ATTIVA | 2.1137 | 2.1137 | 2.1137 | 2.1137 |

| FASE | 2 | GRUPPO --> | UHLe | DHLe | DHRI | UHRI |
|------|---|----------------------------|--------|--------|--------|--------|
| | | SPINTA EFFICACE VERA | 2371.4 | 2371.4 | 2371.4 | 2371.4 |
| | | SPINTA ACQUA | 2645.0 | 2645.0 | 2645.0 | 2645.0 |
| | | SPINTA TOTALE VERA | 5016.4 | 5016.4 | 5016.4 | 5016.4 |
| | | SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 1286.6 | 1022.3 | 1022.3 | 1286.6 |
| | | SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 11911. | 9833.5 | 9833.5 | 11911. |
| | | RAPPORTO PASSIVA/VERA | 5.0229 | 4.1466 | 4.1466 | 5.0229 |
| | | SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 20.% | 24.% | 24.% | 20.% |
| | | RAPPORTO VERA/ATTIVA | 1.8432 | 2.3198 | 2.3198 | 1.8432 |

| FASE | 3 | GRUPPO --> | UHLe | DHLe | DHRI | UHRI |
|------|---|----------------------------|--------|--------|--------|--------|
| | | SPINTA EFFICACE VERA | 2371.4 | 2371.4 | 2371.4 | 2371.4 |
| | | SPINTA ACQUA | 2645.0 | 2645.0 | 2645.0 | 2645.0 |
| | | SPINTA TOTALE VERA | 5016.4 | 5016.4 | 5016.4 | 5016.4 |
| | | SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 1286.6 | 1022.3 | 1022.3 | 1286.6 |
| | | SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 11911. | 9833.5 | 9833.5 | 11911. |
| | | RAPPORTO PASSIVA/VERA | 5.0229 | 4.1466 | 4.1466 | 5.0229 |
| | | SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 20.% | 24.% | 24.% | 20.% |
| | | RAPPORTO VERA/ATTIVA | 1.8432 | 2.3198 | 2.3198 | 1.8432 |

| FASE | 4 | GRUPPO --> | UHLe | DHLe | DHRI | UHRI |
|------|---|----------------------------|--------|--------|--------|--------|
| | | SPINTA EFFICACE VERA | 1678.8 | 2146.0 | 2146.0 | 1678.8 |
| | | SPINTA ACQUA | 2225.3 | 1615.7 | 1615.7 | 2225.3 |
| | | SPINTA TOTALE VERA | 3904.1 | 3761.7 | 3761.7 | 3904.1 |
| | | SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 1438.2 | 398.69 | 398.69 | 1438.2 |
| | | SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 13074. | 4622.9 | 4622.9 | 13074. |
| | | RAPPORTO PASSIVA/VERA | 7.7877 | 2.1542 | 2.1542 | 7.7877 |
| | | SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 13.% | 46.% | 46.% | 13.% |
| | | RAPPORTO VERA/ATTIVA | 1.1673 | 5.3826 | 5.3826 | 1.1673 |

| FASE | 5 | GRUPPO --> | UHLe | DHLe | DHRI | UHRI |
|------|---|----------------------------|--------|--------|--------|--------|
| | | SPINTA EFFICACE VERA | 1678.8 | 2146.0 | 2146.0 | 1678.8 |
| | | SPINTA ACQUA | 2225.3 | 1615.7 | 1615.7 | 2225.3 |
| | | SPINTA TOTALE VERA | 3904.1 | 3761.7 | 3761.7 | 3904.1 |
| | | SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 1438.2 | 398.69 | 398.69 | 1438.2 |
| | | SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 13074. | 4622.9 | 4622.9 | 13074. |
| | | RAPPORTO PASSIVA/VERA | 7.7878 | 2.1542 | 2.1542 | 7.7878 |
| | | SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 13.% | 46.% | 46.% | 13.% |
| | | RAPPORTO VERA/ATTIVA | 1.1673 | 5.3826 | 5.3826 | 1.1673 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
107 di 156

| FASE | 6 | GRUPPO --> | UHLe | DHLe | DHRI | UHRI |
|------|---|----------------------------|--------|--------|--------|--------|
| | | SPINTA EFFICACE VERA | 1885.6 | 1743.4 | 1743.4 | 1885.6 |
| | | SPINTA ACQUA | 1753.1 | 868.92 | 868.92 | 1753.1 |
| | | SPINTA TOTALE VERA | 3638.6 | 2612.3 | 2612.3 | 3638.6 |
| | | SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 1608.6 | 135.73 | 135.73 | 1608.6 |
| | | SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 14382. | 2162.9 | 2162.9 | 14382. |
| | | RAPPORTO PASSIVA/VERA | 7.6274 | 1.2406 | 1.2406 | 7.6274 |
| | | SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 13.% | 81.% | 81.% | 13.% |
| | | RAPPORTO VERA/ATTIVA | 1.1722 | 12.844 | 12.844 | 1.1722 |
| FASE | 7 | GRUPPO --> | UHLe | DHLe | DHRI | UHRI |
| | | SPINTA EFFICACE VERA | 1885.6 | 1743.4 | 1743.4 | 1885.6 |
| | | SPINTA ACQUA | 1753.1 | 868.92 | 868.92 | 1753.1 |
| | | SPINTA TOTALE VERA | 3638.6 | 2612.3 | 2612.3 | 3638.6 |
| | | SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 1608.6 | 135.73 | 135.73 | 1608.6 |
| | | SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 14382. | 2162.9 | 2162.9 | 14382. |
| | | RAPPORTO PASSIVA/VERA | 7.6274 | 1.2406 | 1.2406 | 7.6274 |
| | | SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 13.% | 81.% | 81.% | 13.% |
| | | RAPPORTO VERA/ATTIVA | 1.1722 | 12.844 | 12.844 | 1.1722 |
| FASE | 8 | GRUPPO --> | UHLe | DHLe | DHRI | UHRI |
| | | SPINTA EFFICACE VERA | 1960.7 | 1549.6 | 1549.6 | 1960.7 |
| | | SPINTA ACQUA | 1753.1 | 868.92 | 868.92 | 1753.1 |
| | | SPINTA TOTALE VERA | 3713.8 | 2418.5 | 2418.5 | 3713.8 |
| | | SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 1608.6 | 135.73 | 135.73 | 1608.6 |
| | | SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 14382. | 2162.9 | 2162.9 | 14382. |
| | | RAPPORTO PASSIVA/VERA | 7.3349 | 1.3958 | 1.3958 | 7.3349 |
| | | SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 14.% | 72.% | 72.% | 14.% |
| | | RAPPORTO VERA/ATTIVA | 1.2189 | 11.417 | 11.417 | 1.2189 |
| FASE | 9 | GRUPPO --> | UHLe | DHLe | DHRI | UHRI |
| | | SPINTA EFFICACE VERA | 1932.0 | 1538.5 | 1538.5 | 1932.0 |
| | | SPINTA ACQUA | 1753.1 | 868.92 | 868.92 | 1753.1 |
| | | SPINTA TOTALE VERA | 3685.1 | 2407.4 | 2407.4 | 3685.1 |
| | | SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 1662.0 | 152.12 | 152.12 | 1662.0 |
| | | SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 13278. | 2101.4 | 2101.4 | 13278. |
| | | RAPPORTO PASSIVA/VERA | 6.8727 | 1.3659 | 1.3659 | 6.8727 |
| | | SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 15.% | 73.% | 73.% | 15.% |
| | | RAPPORTO VERA/ATTIVA | 1.1625 | 10.114 | 10.114 | 1.1625 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
108 di 156

9.2 Berlinesi

```
*****
**          P   A   R   A   T   I   E
**          RELEASE 7.00    VERSIONE WIN
**          Ce.A.S. s.r.l. - Viale Giustiniano, 10
**                      20129 MILANO
*****
```

ELENCO DEI DATI DI INPUT(PARAGEN)

Per il significato dei vari comandi
si faccia riferimento al manuale di
input PARAGEN, versione 7.00.

N. comando
 1: * Paratie for Windows version 7.0
 2: * Filename= <e:\progetti\t_cepavdue\005_rev_pd\paratie\gall\relazione\gall_berli
 3: * project with "run time" parameters
 4: * Force=kN Length=m
 5: *
 6: units m kN
 7: title History 0 - Cepav Due - Galleria artificiale Frassino -
 berlinesi tirantat
 8: delta 0.1
 9: option param itemax 20
 10: option noprint echo
 11: option noprint displ
 12: option noprint react
 13: option noprint stresses
 14: wall RightWall 0 -18 0
 15: *
 16: soil DHRight RightWall -18 0 2 0
 17: soil UHRight RightWall -18 0 1 180
 18: *
 19: init RightWall found boussineq 2 4 0 26.67 28
 20: init RightWall found boussineq 6 3 0 73.33 28
 21: init RightWall found boussineq 9 3 0 113.33 28
 22: *
 23: material acciaio 2.1E+008
 24: *
 25: beam berlinesi RightWall -18 0 acciaio 0.107545 00 00
 26: *
 27: wire tirante_1 RightWall -2 acciaio 7.77778E-006 50 165
 28: wire tirante_2 RightWall -5 acciaio 2.33333E-005 100 165
 29: wire tirante_3 RightWall -8 acciaio 7.77778E-005 180 165
 30: *
 31: * Soil Profile
 32: *
 33: ldata 1 0
 34: weight 20 10 10
 35: atrest 0.65 0 1
 36: resistance 5 28 0 0
 37: permeabil 1E-010
 38: young 35000 70000
 39: endlayer
 40: ldata 2 -10

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
109 di 156

```

41:      weight      20 10 10
42:      atrest      0.65 0 1
43:      resistance 7.5 28 0 0
44:      permeabil  1E-010
45:      young       88000 140000
46:      endlayer
47: *
48: step 1 : Realizzazione paratia
49:     setwall RightWall
50:     geom 0 0
51:     water -4.6 0
52: endstep
53: *
54: step 2 : Scavo a -2.50m
55:     setwall RightWall
56:     geom 0 -2.5
57:     water -4.6 0
58:     surcharge 0 0 0 0
59: endstep
60: *
61: step 3 : Posizionamento 1° tirante
62:     setwall RightWall
63:     geom 0 -2.5
64:     water -4.6 0
65:     surcharge 0 0 0 0
66:     add tirante_1
67: endstep
68: *
69: step 4 : Scavo a quota -5.50
70:     setwall RightWall
71:     geom 0 -5.5
72:     water -6.5 0
73:     surcharge 0 0 0 0
74: endstep
75: *
76: step 5 : Posizionamento 2° tirante
77:     setwall RightWall
78:     geom 0 -5.5
79:     water -6.5 0
80:     surcharge 0 0 0 0
81:     add tirante_2
82: endstep
83: *
84: step 6 : Scavo a quota -8.50m
85:     setwall RightWall
86:     geom 0 -8.5
87:     water -9.5 0
88:     surcharge 0 0 0 0
89: endstep
90: *
91: step 7 : Posizionamento 3° tirante
92:     setwall RightWall
93:     geom 0 -8.5
94:     water -9.5 0
95:     surcharge 0 0 0 0
96:     add tirante_3
97: endstep
98: *
99: step 8 : Scavo alla -10.80m
100:    setwall RightWall
101:    geom 0 -10.8
102:    water -11.8 0 -16 noremove update
103:    surcharge 0 0 0 0
104: endstep
105: *
106: step 9 : Evento sismico

```

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
110 di 156

```

107: change 1 U-KA=0.393
108: change 1 U-KP=2.685
109: change 1 D-KA=0.393
110: change 1 D-KP=2.685
111: change 2 U-KA=0.393
112: change 2 U-KP=2.685
113: change 2 D-KA=0.393
114: change 2 D-KP=2.685
115: setwall RightWall
116: endstep
117: *
118: *

```

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 1

LAYER 1

| | | |
|-----------------------------------|---------------|-------------------|
| natura 1=granulare, 2=argilla | = 1.0000 | |
| quota superiore | = 0.0000 | m |
| quota inferiore | = -10.000 | m |
| peso fuori falda | = 20.000 | kN/m ³ |
| peso efficace in falda | = 10.000 | kN/m ³ |
| peso dell'acqua | = 10.000 | kN/m ³ |
| coesione | = 5.0000 | kPa |
| angolo di attrito | = 28.000 | DEG |
| Korc normal consolidato | = 0.65000 | |
| OCR: grado di sovraconsolidazione | = 1.0000 | |
| modello di rigidezza | = 1.0000 | |
| modulo el. compr. vergine | = 35000. | kPa |
| modulo el. scarico/ricarico | = 70000. | kPa |
| permeabilita' | = 0.10000E-09 | m/time |
| natura 1=granulare, 2=argilla | = 1.0000 | (A MONTE) |
| coesione | = 5.0000 | (A VALLE) |
| angolo di attrito | = 28.000 | (A VALLE) |
| permeabilita' | = 0.10000E-09 | (A VALLE) |

LAYER 2

| | | |
|-----------------------------------|----------------|-------------------|
| natura 1=granulare, 2=argilla | = 1.0000 | |
| quota superiore | = -10.000 | m |
| quota inferiore | = -0.10000E+31 | m |
| peso fuori falda | = 20.000 | kN/m ³ |
| peso efficace in falda | = 10.000 | kN/m ³ |
| peso dell'acqua | = 10.000 | kN/m ³ |
| coesione | = 7.5000 | kPa |
| angolo di attrito | = 28.000 | DEG |
| Korc normal consolidato | = 0.65000 | |
| OCR: grado di sovraconsolidazione | = 1.0000 | |
| modello di rigidezza | = 1.0000 | |
| modulo el. compr. vergine | = 88000. | kPa |
| modulo el. scarico/ricarico | = 0.14000E+06 | kPa |
| permeabilita' | = 0.10000E-09 | m/time |
| natura 1=granulare, 2=argilla | = 1.0000 | (A MONTE) |
| coesione | = 7.5000 | (A VALLE) |
| angolo di attrito | = 28.000 | (A VALLE) |
| permeabilita' | = 0.10000E-09 | (A VALLE) |

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 2

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 3

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
111 di 156

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 4

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 5

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 6

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 7

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 8

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 9

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

LAYER 1

coeff. spinta attiva ka = 0.39300 (A MONTE)

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 9

coeff. spinta passiva kp = 2.6850 (A MONTE)

coeff. spinta attiva ka = 0.39300 (A VALLE)

coeff. spinta passiva kp = 2.6850 (A VALLE)

LAYER 2

coeff. spinta attiva ka = 0.39300 (A MONTE)

coeff. spinta passiva kp = 2.6850 (A MONTE)

coeff. spinta attiva ka = 0.39300 (A VALLE)

coeff. spinta passiva kp = 2.6850 (A VALLE)

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 1

WALL RightWall

| | | |
|-----------------------|-----------|---|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = 0.0000 | m |
| quota della falda | = -4.6000 | m |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

| Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 112 di 156 |
|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|
|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|

| | | | |
|---------------------------------------|---|--------------|------------|
| sovrafflato a monte | = | 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflato a monte | = | 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = | 0.0000 | m |
| sovrafflato a valle | = | 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflato a valle | = | -0.99900E+30 | m |
| quota di taglio | = | 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = | -18.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = | 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = | 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 2

WALL RightWall

| | | | |
|---------------------------------------|---|---------|------------|
| coordinata y | = | 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = | 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = | -2.5000 | m |
| quota della falda | = | -4.6000 | m |
| sovrafflato a monte | = | 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflato a monte | = | 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = | 0.0000 | m |
| sovrafflato a valle | = | 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflato a valle | = | 0.0000 | m |
| quota di taglio | = | 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = | -18.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = | 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = | 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 3

WALL RightWall

| | | | |
|-----------------------|---|---------|-----|
| coordinata y | = | 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = | 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = | -2.5000 | m |
| quota della falda | = | -4.6000 | m |
| sovrafflato a monte | = | 0.0000 | kPa |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 3

| | | | |
|---------------------------------------|---|---------|------------|
| quota del sovrafflato a monte | = | 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = | 0.0000 | m |
| sovrafflato a valle | = | 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflato a valle | = | 0.0000 | m |
| quota di taglio | = | 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = | -18.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = | 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = | 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 4

WALL RightWall

| | | | |
|--------------------------------------|---|---------|------------|
| coordinata y | = | 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = | 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = | -5.5000 | m |
| quota della falda | = | -6.5000 | m |
| sovrafflato a monte | = | 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflato a monte | = | 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = | 0.0000 | m |
| sovrafflato a valle | = | 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflato a valle | = | 0.0000 | m |
| quota di taglio | = | 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = | -18.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = | 0.0000 | (1=REMOVE) |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto IN05 Lotto 00 Codifica Documento DE2CLGA1100002 Rev. 0 Foglio 113 di 156

opzione aggiornamento pressioni acqua = 0.0000 (1=NO UPD)

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 5

WALL RightWall

| | | |
|---------------------------------------|-----------|------------|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -5.5000 | m |
| quota della falda | = -6.5000 | m |
| sovraffluido a monte | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 0.0000 | m |
| sovraffluido a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = 0.0000 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -18.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 6

WALL RightWall

| | | |
|---------------------------------------|-----------|------------|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -8.5000 | m |
| quota della falda | = -9.5000 | m |
| sovraffluido a monte | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 0.0000 | m |
| sovraffluido a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = 0.0000 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -18.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 7

WALL RightWall

| | | |
|---------------------------------------|-----------|------------|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -8.5000 | m |
| quota della falda | = -9.5000 | m |
| sovraffluido a monte | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 0.0000 | m |
| sovraffluido a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = 0.0000 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -18.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 8

WALL RightWall

| | | |
|-----------------------|-----------|-----|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -10.800 | m |
| quota della falda | = -11.800 | m |
| sovraffluido a monte | = 0.0000 | kPa |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto IN05 Lotto 00 Codifica Documento DE2CLGA1100002

Rev. 0 Foglio 114 di 156

| | | |
|--------------------------------|----------|-----|
| quota del sovraccarico a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 0.0000 | m |
| sovrafflato a valle | = 0.0000 | kPa |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 8

| | | |
|---------------------------------------|-----------|------------|
| quota del sovraccarico a valle | = 0.0000 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -16.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 9

WALL RightWall

| | | |
|---------------------------------------|-----------|------------|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -10.800 | m |
| quota della falda | = -11.800 | m |
| sovrafflato a monte | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraccarico a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 0.0000 | m |
| sovrafflato a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraccarico a valle | = 0.0000 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -16.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO ELEMENTI

=====

| RIASSUNTO ELEMENTI SOIL | | | | | |
|-------------------------|-----------|----|--------|----------|-------|
| Name | Wall | Z1 | Z2 | Flag | Angle |
| | | m | m | | deg |
| DHRight | RightWall | 0. | -18.00 | DOWNHILL | 0. |
| UHRight | RightWall | 0. | -18.00 | UPHILL | 180.0 |

| RIASSUNTO ELEMENTI BEAM | | | | | |
|-------------------------|-----------|----|--------|-----|--------|
| Name | Wall | Z1 | Z2 | Mat | thick |
| | | m | m | | m |
| berline | RightWall | 0. | -18.00 | _ | 0.1075 |

| RIASSUNTO ELEMENTI WIRE | | | | | | |
|-------------------------|------|------|-----|-----|-------|-------|
| Name | Wall | Zeta | Mat | A/L | Pinit | Angle |
| | | m | | | kN/m | deg |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
115 di 156

| | | | | | | |
|-----------|-----------|--------|---|------------|-------|-------|
| tirante_1 | RightWall | -2.000 | _ | 0.7778E-05 | 50.00 | 165.0 |
| tirante_2 | RightWall | -5.000 | _ | 0.2333E-04 | 100.0 | 165.0 |
| tirante_3 | RightWall | -8.000 | _ | 0.7778E-04 | 180.0 | 165.0 |

RIASSUNTO DATI VARI

=====

| MATERIALI | |
|-----------|---------------|
| Name | YOUNG MODULUS |
| | kPa |
| acci | 2.1E+008 |

| FONDAZIONI NASTRIFORMI | | | | | | |
|------------------------|-----------|----|---------|-------|--------|-------------|
| Wall | Formula | Dy | Width B | Elev. | Qf | Diff. Angle |
| | | m | m | m | kPa | deg |
| Righ | boussineq | 2 | 4 | 0 | 26.67 | 28 |
| Righ | boussineq | 6 | 3 | 0 | 73.33 | 28 |
| Righ | boussineq | 9 | 3 | 0 | 113.33 | 28 |

RIASSUNTO ANALISI INCREMENTALE

| FASE | N. DI ITERAZIONI | CONVERGENZA |
|------|------------------|-------------|
| 1 | 2 | SI |
| 2 | 6 | SI |
| 3 | 2 | SI |
| 4 | 6 | SI |
| 5 | 4 | SI |
| 6 | 7 | SI |
| 7 | 4 | SI |
| 8 | 7 | SI |
| 9 | 4 | SI |

MASSIMI SPOSTAMENTI LATERALI

TUTTI I PASSI

* PARETE RightWall*

* I PASSI NON EQUILIBRATI SONO ESCLUSI *

* NOTA: LE QUOTE ESPRESSE IN m

E GLI SPOSTAMENTI IN m

| NODO | QUOTA ZETA | SPOSTAMENTO MASSIMO | FASE | PARETE RightWall |
|------|------------|---------------------|------|------------------|
| 1 | 0.0000 | -0.44207E-02 | 2 | |
| 2 | -0.10000 | -0.43036E-02 | 2 | |
| 3 | -0.20000 | -0.41865E-02 | 2 | |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0
Foglio
116 di 156

| | | | |
|----|----------|--------------|---|
| 4 | -0.30000 | -0.40693E-02 | 2 |
| 5 | -0.40000 | -0.43090E-02 | 5 |
| 6 | -0.50000 | -0.46582E-02 | 5 |
| 7 | -0.60000 | -0.50073E-02 | 5 |
| 8 | -0.70000 | -0.53565E-02 | 5 |
| 9 | -0.80000 | -0.57056E-02 | 5 |
| 10 | -0.90000 | -0.60547E-02 | 5 |
| 11 | -1.0000 | -0.64039E-02 | 5 |
| 12 | -1.1000 | -0.67531E-02 | 5 |
| 13 | -1.2000 | -0.71022E-02 | 5 |
| 14 | -1.3000 | -0.74514E-02 | 5 |
| 15 | -1.4000 | -0.78007E-02 | 5 |
| 16 | -1.5000 | -0.81501E-02 | 5 |
| 17 | -1.6000 | -0.84997E-02 | 5 |
| 18 | -1.7000 | -0.88496E-02 | 5 |
| 19 | -1.8000 | -0.92542E-02 | 7 |
| 20 | -1.9000 | -0.97899E-02 | 7 |
| 21 | -2.0000 | -0.10339E-01 | 7 |
| 22 | -2.1000 | -0.10902E-01 | 7 |
| 23 | -2.2000 | -0.11477E-01 | 7 |
| 24 | -2.3000 | -0.12064E-01 | 7 |
| 25 | -2.4000 | -0.12661E-01 | 7 |
| 26 | -2.5000 | -0.13267E-01 | 7 |
| 27 | -2.6000 | -0.13880E-01 | 7 |
| 28 | -2.7000 | -0.14499E-01 | 7 |
| 29 | -2.8000 | -0.15123E-01 | 7 |
| 30 | -2.9000 | -0.15751E-01 | 7 |
| 31 | -3.0000 | -0.16382E-01 | 7 |
| 32 | -3.1000 | -0.17015E-01 | 7 |
| 33 | -3.2000 | -0.17649E-01 | 7 |
| 34 | -3.3000 | -0.18283E-01 | 7 |
| 35 | -3.4000 | -0.18918E-01 | 7 |
| 36 | -3.5000 | -0.19552E-01 | 7 |
| 37 | -3.6000 | -0.20184E-01 | 7 |
| 38 | -3.7000 | -0.20816E-01 | 7 |

NODO QUOTA ZETA SPOSTAMENTO MASSIMO FASE PARETE RightWall

| | | | |
|----|---------|--------------|---|
| 39 | -3.8000 | -0.21446E-01 | 7 |
| 40 | -3.9000 | -0.22075E-01 | 7 |
| 41 | -4.0000 | -0.22702E-01 | 7 |
| 42 | -4.1000 | -0.23328E-01 | 7 |
| 43 | -4.2000 | -0.23954E-01 | 7 |
| 44 | -4.3000 | -0.24578E-01 | 7 |
| 45 | -4.4000 | -0.25252E-01 | 6 |
| 46 | -4.5000 | -0.25951E-01 | 6 |
| 47 | -4.6000 | -0.26657E-01 | 6 |
| 48 | -4.7000 | -0.27372E-01 | 6 |
| 49 | -4.8000 | -0.28098E-01 | 6 |
| 50 | -4.9000 | -0.28836E-01 | 6 |
| 51 | -5.0000 | -0.29589E-01 | 6 |
| 52 | -5.1000 | -0.30356E-01 | 6 |
| 53 | -5.2000 | -0.31133E-01 | 6 |
| 54 | -5.3000 | -0.31915E-01 | 6 |
| 55 | -5.4000 | -0.32696E-01 | 6 |
| 56 | -5.5000 | -0.33471E-01 | 6 |
| 57 | -5.6000 | -0.34236E-01 | 6 |
| 58 | -5.7000 | -0.34985E-01 | 6 |
| 59 | -5.8000 | -0.35713E-01 | 6 |
| 60 | -5.9000 | -0.36417E-01 | 6 |
| 61 | -6.0000 | -0.37092E-01 | 6 |
| 62 | -6.1000 | -0.37735E-01 | 6 |
| 63 | -6.2000 | -0.38341E-01 | 6 |
| 64 | -6.3000 | -0.38907E-01 | 6 |
| 65 | -6.4000 | -0.39429E-01 | 6 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0
Foglio
117 di 156

| | | | |
|----|---------|--------------|---|
| 66 | -6.5000 | -0.39906E-01 | 6 |
| 67 | -6.6000 | -0.40334E-01 | 6 |
| 68 | -6.7000 | -0.40710E-01 | 6 |
| 69 | -6.8000 | -0.41032E-01 | 6 |
| 70 | -6.9000 | -0.41298E-01 | 6 |
| 71 | -7.0000 | -0.41507E-01 | 6 |
| 72 | -7.1000 | -0.41656E-01 | 6 |
| 73 | -7.2000 | -0.41745E-01 | 6 |
| 74 | -7.3000 | -0.41772E-01 | 6 |
| 75 | -7.4000 | -0.41737E-01 | 6 |
| 76 | -7.5000 | -0.41639E-01 | 6 |
| 77 | -7.6000 | -0.41964E-01 | 9 |
| 78 | -7.7000 | -0.42444E-01 | 9 |
| 79 | -7.8000 | -0.42942E-01 | 9 |
| 80 | -7.9000 | -0.43462E-01 | 9 |
| 81 | -8.0000 | -0.44009E-01 | 9 |
| 82 | -8.1000 | -0.44586E-01 | 9 |
| 83 | -8.2000 | -0.45188E-01 | 9 |
| 84 | -8.3000 | -0.45808E-01 | 9 |

NODO QUOTA ZETA SPOSTAMENTO MASSIMO FASE PARETE RightWall

| | | | |
|-----|---------|--------------|---|
| 85 | -8.4000 | -0.46436E-01 | 9 |
| 86 | -8.5000 | -0.47067E-01 | 9 |
| 87 | -8.6000 | -0.47694E-01 | 9 |
| 88 | -8.7000 | -0.48310E-01 | 9 |
| 89 | -8.8000 | -0.48909E-01 | 9 |
| 90 | -8.9000 | -0.49486E-01 | 9 |
| 91 | -9.0000 | -0.50034E-01 | 9 |
| 92 | -9.1000 | -0.50549E-01 | 9 |
| 93 | -9.2000 | -0.51026E-01 | 9 |
| 94 | -9.3000 | -0.51460E-01 | 9 |
| 95 | -9.4000 | -0.51848E-01 | 9 |
| 96 | -9.5000 | -0.52185E-01 | 9 |
| 97 | -9.6000 | -0.52469E-01 | 9 |
| 98 | -9.7000 | -0.52696E-01 | 9 |
| 99 | -9.8000 | -0.52864E-01 | 9 |
| 100 | -9.9000 | -0.52971E-01 | 9 |
| 101 | -10.000 | -0.53014E-01 | 9 |
| 102 | -10.100 | -0.52992E-01 | 9 |
| 103 | -10.200 | -0.52904E-01 | 9 |
| 104 | -10.300 | -0.52749E-01 | 9 |
| 105 | -10.400 | -0.52527E-01 | 9 |
| 106 | -10.500 | -0.52237E-01 | 9 |
| 107 | -10.600 | -0.51881E-01 | 9 |
| 108 | -10.700 | -0.51458E-01 | 9 |
| 109 | -10.800 | -0.50970E-01 | 9 |
| 110 | -10.900 | -0.50418E-01 | 9 |
| 111 | -11.000 | -0.49804E-01 | 9 |
| 112 | -11.100 | -0.49130E-01 | 9 |
| 113 | -11.200 | -0.48398E-01 | 9 |
| 114 | -11.300 | -0.47611E-01 | 9 |
| 115 | -11.400 | -0.46771E-01 | 9 |
| 116 | -11.500 | -0.45882E-01 | 9 |
| 117 | -11.600 | -0.44945E-01 | 9 |
| 118 | -11.700 | -0.43965E-01 | 9 |
| 119 | -11.800 | -0.42944E-01 | 9 |
| 120 | -11.900 | -0.41885E-01 | 9 |
| 121 | -12.000 | -0.40793E-01 | 9 |
| 122 | -12.100 | -0.39670E-01 | 9 |
| 123 | -12.200 | -0.38519E-01 | 9 |
| 124 | -12.300 | -0.37346E-01 | 9 |
| 125 | -12.400 | -0.36151E-01 | 9 |
| 126 | -12.500 | -0.34941E-01 | 9 |
| 127 | -12.600 | -0.33717E-01 | 9 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
118 di 156

| | | | |
|-----|---------|--------------|---|
| 128 | -12.700 | -0.32483E-01 | 9 |
| 129 | -12.800 | -0.31243E-01 | 9 |
| 130 | -12.900 | -0.30000E-01 | 9 |

| NODO | QUOTA ZETA | SPOSTAMENTO MASSIMO | FASE | PARETE | RightWall |
|------|------------|---------------------|------|--------|-----------|
|------|------------|---------------------|------|--------|-----------|

| | | | |
|-----|---------|--------------|---|
| 131 | -13.000 | -0.28758E-01 | 9 |
| 132 | -13.100 | -0.27520E-01 | 9 |
| 133 | -13.200 | -0.26289E-01 | 9 |
| 134 | -13.300 | -0.25068E-01 | 9 |
| 135 | -13.400 | -0.23861E-01 | 9 |
| 136 | -13.500 | -0.22670E-01 | 9 |
| 137 | -13.600 | -0.21499E-01 | 9 |
| 138 | -13.700 | -0.20350E-01 | 9 |
| 139 | -13.800 | -0.19226E-01 | 9 |
| 140 | -13.900 | -0.18129E-01 | 9 |
| 141 | -14.000 | -0.17062E-01 | 9 |
| 142 | -14.100 | -0.16027E-01 | 9 |
| 143 | -14.200 | -0.15026E-01 | 9 |
| 144 | -14.300 | -0.14061E-01 | 9 |
| 145 | -14.400 | -0.13133E-01 | 9 |
| 146 | -14.500 | -0.12244E-01 | 9 |
| 147 | -14.600 | -0.11395E-01 | 9 |
| 148 | -14.700 | -0.10587E-01 | 9 |
| 149 | -14.800 | -0.98216E-02 | 9 |
| 150 | -14.900 | -0.90983E-02 | 9 |
| 151 | -15.000 | -0.84177E-02 | 9 |
| 152 | -15.100 | -0.77799E-02 | 9 |
| 153 | -15.200 | -0.71844E-02 | 9 |
| 154 | -15.300 | -0.66308E-02 | 9 |
| 155 | -15.400 | -0.61183E-02 | 9 |
| 156 | -15.500 | -0.56457E-02 | 9 |
| 157 | -15.600 | -0.52118E-02 | 9 |
| 158 | -15.700 | -0.48151E-02 | 9 |
| 159 | -15.800 | -0.44541E-02 | 9 |
| 160 | -15.900 | -0.41269E-02 | 9 |
| 161 | -16.000 | -0.38317E-02 | 9 |
| 162 | -16.100 | -0.35665E-02 | 9 |
| 163 | -16.200 | -0.33293E-02 | 9 |
| 164 | -16.300 | -0.31180E-02 | 9 |
| 165 | -16.400 | -0.29305E-02 | 9 |
| 166 | -16.500 | -0.27646E-02 | 9 |
| 167 | -16.600 | -0.26182E-02 | 9 |
| 168 | -16.700 | -0.24891E-02 | 9 |
| 169 | -16.800 | -0.23754E-02 | 9 |
| 170 | -16.900 | -0.22751E-02 | 9 |
| 171 | -17.000 | -0.22650E-02 | 8 |
| 172 | -17.100 | -0.22797E-02 | 8 |
| 173 | -17.200 | -0.22977E-02 | 8 |
| 174 | -17.300 | -0.23184E-02 | 8 |
| 175 | -17.400 | -0.23409E-02 | 8 |
| 176 | -17.500 | -0.23649E-02 | 8 |

| NODO | QUOTA ZETA | SPOSTAMENTO MASSIMO | FASE | PARETE | RightWall |
|------|------------|---------------------|------|--------|-----------|
|------|------------|---------------------|------|--------|-----------|

| | | | |
|-----|---------|--------------|---|
| 177 | -17.600 | -0.23898E-02 | 8 |
| 178 | -17.700 | -0.24153E-02 | 8 |
| 179 | -17.800 | -0.24412E-02 | 8 |
| 180 | -17.900 | -0.24672E-02 | 8 |
| 181 | -18.000 | -0.24933E-02 | 8 |

INVILUPPO AZIONI INTERNE NEGLI ELEMENTI DI PARETE

(PER UNITA' DI PROFONDITA')

* PARETE RightWall GRUPPO berlinese*

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
119 di 156

STEP 1 - 9

* I PASSI NON EQUILIBRATI SONO ESCLUSI *

Nella tabella si stampano i seguenti risultati:

MOMENTO SX = Momento che tende le fibre sulla faccia sinistra [kN*m/m]

MOMENTO DX = Momento che tende le fibre sulla faccia destra [kN*m/m]

TAGLIO = forza tagliante (valore assoluto, priva di segno) [kN/m]

| BEAM EL. | ESTREMO | QUOTA | MOMENTO SX | MOMENTO DX | TAGLIO |
|----------|---------|---------|------------|------------|--------|
| 1 | A | 0. | 0.9550E-11 | 0.1228E-10 | 0.8321 |
| | B | -0.1000 | 0.6821E-11 | 0.8321E-01 | 0.8321 |
| 2 | A | -0.1000 | 0.1091E-10 | 0.8321E-01 | 2.915 |
| | B | -0.2000 | 0.7276E-11 | 0.3747 | 2.915 |
| 3 | A | -0.2000 | 0.1091E-10 | 0.3747 | 4.926 |
| | B | -0.3000 | 0.7276E-11 | 0.8673 | 4.926 |
| 4 | A | -0.3000 | 0.2206E-10 | 0.8673 | 6.867 |
| | B | -0.4000 | 0.3593E-10 | 1.554 | 6.867 |
| 5 | A | -0.4000 | 0.4684E-10 | 1.554 | 8.735 |
| | B | -0.5000 | 0.4457E-10 | 2.427 | 8.735 |
| 6 | A | -0.5000 | 0.4388E-10 | 2.427 | 10.53 |
| | B | -0.6000 | 0.7230E-10 | 3.480 | 10.53 |
| 7 | A | -0.6000 | 0.5866E-10 | 3.480 | 12.23 |
| | B | -0.7000 | 0.5730E-10 | 4.704 | 12.23 |
| 8 | A | -0.7000 | 0.5070E-10 | 4.704 | 13.85 |
| | B | -0.8000 | 0.4411E-10 | 6.089 | 13.85 |
| 9 | A | -0.8000 | 0.5889E-10 | 6.089 | 15.37 |
| | B | -0.9000 | 0.7140E-10 | 7.626 | 15.37 |
| 10 | A | -0.9000 | 0.7503E-10 | 7.626 | 16.87 |
| | B | -1.000 | 0. | 9.313 | 16.87 |
| 11 | A | -1.000 | 0. | 9.313 | 18.34 |
| | B | -1.100 | 0. | 11.15 | 18.34 |
| 12 | A | -1.100 | 0. | 11.15 | 19.79 |
| | B | -1.200 | 0. | 13.13 | 19.79 |
| 13 | A | -1.200 | 0. | 13.13 | 21.24 |
| | B | -1.300 | 0. | 15.25 | 21.24 |
| 14 | A | -1.300 | 0. | 15.25 | 22.69 |
| | B | -1.400 | 0. | 17.52 | 22.69 |
| 15 | A | -1.400 | 0. | 17.52 | 24.11 |
| | B | -1.500 | 0. | 19.93 | 24.11 |
| 16 | A | -1.500 | 0. | 19.93 | 25.51 |
| | B | -1.600 | 0. | 22.48 | 25.51 |
| 17 | A | -1.600 | 0. | 22.48 | 26.87 |
| | B | -1.700 | 0. | 25.17 | 26.87 |

| BEAM EL. | ESTREMO | QUOTA | MOMENTO SX | MOMENTO DX | TAGLIO |
|----------|---------|--------|------------|------------|--------|
| 18 | A | -1.700 | 0. | 25.17 | 28.18 |
| | B | -1.800 | 0. | 27.99 | 28.18 |
| 19 | A | -1.800 | 0. | 27.99 | 29.42 |
| | B | -1.900 | 0. | 30.93 | 29.42 |
| 20 | A | -1.900 | 0. | 30.93 | 30.58 |
| | B | -2.000 | 0. | 33.98 | 30.58 |
| 21 | A | -2.000 | 0. | 33.98 | 53.87 |
| | B | -2.100 | 2.917 | 31.05 | 53.87 |
| 22 | A | -2.100 | 2.917 | 31.05 | 52.52 |
| | B | -2.200 | 8.170 | 28.24 | 52.52 |
| 23 | A | -2.200 | 8.170 | 28.24 | 51.00 |
| | B | -2.300 | 13.27 | 25.55 | 51.00 |
| 24 | A | -2.300 | 13.27 | 25.55 | 49.30 |
| | B | -2.400 | 18.20 | 23.01 | 49.30 |
| 25 | A | -2.400 | 18.20 | 23.01 | 47.43 |
| | B | -2.500 | 22.94 | 20.61 | 47.43 |
| 26 | A | -2.500 | 22.94 | 20.61 | 45.38 |
| | B | -2.600 | 27.48 | 18.37 | 45.38 |
| 27 | A | -2.600 | 27.48 | 18.37 | 43.30 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

| Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 120 di 156 |
|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|
|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|

| | | | | | |
|----|---|--------|-------|-------|-------|
| | B | -2.700 | 31.80 | 16.29 | 43.30 |
| 28 | A | -2.700 | 31.80 | 16.29 | 41.57 |
| | B | -2.800 | 35.87 | 14.39 | 41.57 |
| 29 | A | -2.800 | 35.87 | 14.39 | 39.75 |
| | B | -2.900 | 39.69 | 12.67 | 39.75 |
| 30 | A | -2.900 | 39.69 | 12.67 | 37.84 |
| | B | -3.000 | 43.22 | 12.42 | 37.84 |
| 31 | A | -3.000 | 43.22 | 12.42 | 35.84 |
| | B | -3.100 | 46.46 | 12.90 | 35.84 |
| 32 | A | -3.100 | 46.46 | 12.90 | 33.77 |
| | B | -3.200 | 49.38 | 13.11 | 33.77 |
| 33 | A | -3.200 | 49.38 | 13.11 | 31.61 |
| | B | -3.300 | 51.97 | 13.08 | 31.61 |
| 34 | A | -3.300 | 51.97 | 13.08 | 29.38 |
| | B | -3.400 | 54.20 | 12.86 | 29.38 |
| 35 | A | -3.400 | 54.20 | 12.86 | 27.04 |
| | B | -3.500 | 56.05 | 12.48 | 27.04 |
| 36 | A | -3.500 | 56.05 | 12.48 | 24.60 |
| | B | -3.600 | 57.50 | 11.97 | 24.60 |
| 37 | A | -3.600 | 57.50 | 11.97 | 22.06 |
| | B | -3.700 | 59.38 | 11.37 | 22.06 |
| 38 | A | -3.700 | 59.38 | 11.37 | 19.42 |
| | B | -3.800 | 61.32 | 10.70 | 19.42 |
| 39 | A | -3.800 | 61.32 | 10.70 | 16.67 |
| | B | -3.900 | 62.98 | 9.977 | 16.67 |
| 40 | A | -3.900 | 62.98 | 9.977 | 13.83 |
| | B | -4.000 | 64.37 | 9.225 | 13.83 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|----|---|--------|-------|--------|-------|
| 41 | A | -4.000 | 64.37 | 9.225 | 16.39 |
| | B | -4.100 | 65.46 | 9.429 | 16.39 |
| 42 | A | -4.100 | 65.46 | 9.429 | 20.49 |
| | B | -4.200 | 66.24 | 10.90 | 20.49 |
| 43 | A | -4.200 | 66.24 | 10.90 | 24.73 |
| | B | -4.300 | 66.71 | 12.68 | 24.73 |
| 44 | A | -4.300 | 66.71 | 12.68 | 29.13 |
| | B | -4.400 | 66.86 | 14.79 | 29.13 |
| 45 | A | -4.400 | 66.86 | 14.79 | 33.72 |
| | B | -4.500 | 66.67 | 17.23 | 33.72 |
| 46 | A | -4.500 | 66.67 | 17.23 | 38.54 |
| | B | -4.600 | 66.15 | 20.01 | 38.54 |
| 47 | A | -4.600 | 66.15 | 20.01 | 43.58 |
| | B | -4.700 | 65.27 | 23.14 | 43.58 |
| 48 | A | -4.700 | 65.27 | 23.14 | 49.87 |
| | B | -4.800 | 64.03 | 26.64 | 49.87 |
| 49 | A | -4.800 | 64.03 | 26.64 | 56.36 |
| | B | -4.900 | 62.42 | 30.50 | 56.36 |
| 50 | A | -4.900 | 62.42 | 30.50 | 62.92 |
| | B | -5.000 | 60.43 | 34.74 | 62.92 |
| 51 | A | -5.000 | 60.43 | 34.74 | 125.1 |
| | B | -5.100 | 58.06 | 25.07 | 125.1 |
| 52 | A | -5.100 | 58.06 | 25.07 | 121.1 |
| | B | -5.200 | 55.29 | 16.09 | 121.1 |
| 53 | A | -5.200 | 55.29 | 16.09 | 117.1 |
| | B | -5.300 | 52.12 | 7.761 | 117.1 |
| 54 | A | -5.300 | 52.12 | 7.761 | 112.9 |
| | B | -5.400 | 48.53 | 1.035 | 112.9 |
| 55 | A | -5.400 | 48.53 | 1.035 | 108.6 |
| | B | -5.500 | 44.51 | 0.7501 | 108.6 |
| 56 | A | -5.500 | 44.51 | 0.7501 | 104.3 |
| | B | -5.600 | 47.17 | 0.5012 | 104.3 |
| 57 | A | -5.600 | 47.17 | 0.5012 | 99.81 |
| | B | -5.700 | 56.47 | 0.2860 | 99.81 |
| 58 | A | -5.700 | 56.47 | 0.2860 | 95.25 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0 Foglio
121 di 156

| | | | | | |
|----|---|--------|-------|------------|-------|
| | B | -5.800 | 65.17 | 0.1015 | 95.25 |
| 59 | A | -5.800 | 65.17 | 0.1015 | 90.60 |
| | B | -5.900 | 73.23 | 0. | 90.60 |
| 60 | A | -5.900 | 73.23 | 0. | 85.85 |
| | B | -6.000 | 80.63 | 0. | 85.85 |
| 61 | A | -6.000 | 80.63 | 0. | 81.00 |
| | B | -6.100 | 87.35 | 0. | 81.00 |
| 62 | A | -6.100 | 87.35 | 0. | 76.06 |
| | B | -6.200 | 93.35 | 0.1714E-15 | 76.06 |
| 63 | A | -6.200 | 93.35 | 0.1714E-15 | 71.02 |
| | B | -6.300 | 98.61 | 0.3403E-15 | 71.02 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|----|---|--------|-------|------------|-------|
| 64 | A | -6.300 | 98.61 | 0.3403E-15 | 65.90 |
| | B | -6.400 | 103.1 | 0.4998E-15 | 65.90 |
| 65 | A | -6.400 | 103.1 | 0.4998E-15 | 60.68 |
| | B | -6.500 | 106.8 | 2.958 | 60.68 |
| 66 | A | -6.500 | 106.8 | 2.958 | 55.41 |
| | B | -6.600 | 112.3 | 7.420 | 55.41 |
| 67 | A | -6.600 | 112.3 | 7.420 | 50.07 |
| | B | -6.700 | 117.3 | 11.66 | 50.07 |
| 68 | A | -6.700 | 117.3 | 11.66 | 44.67 |
| | B | -6.800 | 121.8 | 15.67 | 44.67 |
| 69 | A | -6.800 | 121.8 | 15.67 | 42.39 |
| | B | -6.900 | 125.7 | 19.40 | 42.39 |
| 70 | A | -6.900 | 125.7 | 19.40 | 50.41 |
| | B | -7.000 | 129.1 | 22.84 | 50.41 |
| 71 | A | -7.000 | 129.1 | 22.84 | 58.17 |
| | B | -7.100 | 131.9 | 25.96 | 58.17 |
| 72 | A | -7.100 | 131.9 | 25.96 | 65.61 |
| | B | -7.200 | 134.2 | 28.73 | 65.61 |
| 73 | A | -7.200 | 134.2 | 28.73 | 72.68 |
| | B | -7.300 | 135.8 | 31.14 | 72.68 |
| 74 | A | -7.300 | 135.8 | 31.14 | 79.33 |
| | B | -7.400 | 136.9 | 33.16 | 79.33 |
| 75 | A | -7.400 | 136.9 | 33.16 | 85.71 |
| | B | -7.500 | 137.4 | 34.75 | 85.71 |
| 76 | A | -7.500 | 137.4 | 34.75 | 92.15 |
| | B | -7.600 | 137.4 | 35.94 | 92.15 |
| 77 | A | -7.600 | 137.4 | 35.94 | 98.67 |
| | B | -7.700 | 136.7 | 37.68 | 98.67 |
| 78 | A | -7.700 | 136.7 | 37.68 | 105.2 |
| | B | -7.800 | 135.4 | 48.21 | 105.2 |
| 79 | A | -7.800 | 135.4 | 48.21 | 111.9 |
| | B | -7.900 | 133.5 | 59.40 | 111.9 |
| 80 | A | -7.900 | 133.5 | 59.40 | 118.6 |
| | B | -8.000 | 131.1 | 71.26 | 118.6 |
| 81 | A | -8.000 | 131.1 | 71.26 | 175.6 |
| | B | -8.100 | 127.9 | 53.70 | 175.6 |
| 82 | A | -8.100 | 127.9 | 53.70 | 168.7 |
| | B | -8.200 | 124.2 | 36.83 | 168.7 |
| 83 | A | -8.200 | 124.2 | 36.83 | 161.8 |
| | B | -8.300 | 119.8 | 34.75 | 161.8 |
| 84 | A | -8.300 | 119.8 | 34.75 | 154.8 |
| | B | -8.400 | 114.8 | 33.54 | 154.8 |
| 85 | A | -8.400 | 114.8 | 33.54 | 147.7 |
| | B | -8.500 | 109.1 | 32.13 | 147.7 |
| 86 | A | -8.500 | 109.1 | 32.13 | 140.6 |
| | B | -8.600 | 103.0 | 30.56 | 140.6 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|----|---|--------|-------|-------|-------|
| 87 | A | -8.600 | 103.0 | 30.56 | 133.4 |
|----|---|--------|-------|-------|-------|

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| | | | | | | | |
|---------|-------|--------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|
| Doc. N. | 49064 | 02.doc | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 122 di 156 |
|---------|-------|--------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|-------|-------|
| | B | -8.700 | 96.39 | 28.86 | 133.4 |
| 88 | A | -8.700 | 96.39 | 28.86 | 126.1 |
| | B | -8.800 | 89.42 | 27.07 | 126.1 |
| 89 | A | -8.800 | 89.42 | 27.07 | 118.7 |
| | B | -8.900 | 82.10 | 25.23 | 118.7 |
| 90 | A | -8.900 | 82.10 | 25.23 | 111.3 |
| | B | -9.000 | 74.49 | 23.39 | 111.3 |
| 91 | A | -9.000 | 74.49 | 23.39 | 103.8 |
| | B | -9.100 | 82.99 | 21.58 | 103.8 |
| 92 | A | -9.100 | 82.99 | 21.58 | 96.25 |
| | B | -9.200 | 92.61 | 19.84 | 96.25 |
| 93 | A | -9.200 | 92.61 | 19.84 | 88.61 |
| | B | -9.300 | 101.5 | 18.19 | 88.61 |
| 94 | A | -9.300 | 101.5 | 18.19 | 82.88 |
| | B | -9.400 | 109.6 | 16.67 | 82.88 |
| 95 | A | -9.400 | 109.6 | 16.67 | 83.35 |
| | B | -9.500 | 116.9 | 15.31 | 83.35 |
| 96 | A | -9.500 | 116.9 | 15.31 | 83.34 |
| | B | -9.600 | 123.4 | 14.12 | 83.34 |
| 97 | A | -9.600 | 123.4 | 14.12 | 83.08 |
| | B | -9.700 | 129.1 | 13.14 | 83.08 |
| 98 | A | -9.700 | 129.1 | 13.14 | 82.57 |
| | B | -9.800 | 134.1 | 12.38 | 82.57 |
| 99 | A | -9.800 | 134.1 | 12.38 | 81.82 |
| | B | -9.900 | 138.2 | 11.87 | 81.82 |
| 100 | A | -9.900 | 138.2 | 11.87 | 80.82 |
| | B | -10.00 | 141.5 | 11.62 | 80.82 |
| 101 | A | -10.00 | 141.5 | 11.62 | 78.44 |
| | B | -10.10 | 144.0 | 15.23 | 78.44 |
| 102 | A | -10.10 | 144.0 | 15.23 | 75.81 |
| | B | -10.20 | 145.8 | 22.81 | 75.81 |
| 103 | A | -10.20 | 145.8 | 22.81 | 72.94 |
| | B | -10.30 | 146.7 | 30.11 | 72.94 |
| 104 | A | -10.30 | 146.7 | 30.11 | 71.87 |
| | B | -10.40 | 146.8 | 37.09 | 71.87 |
| 105 | A | -10.40 | 146.8 | 37.09 | 70.57 |
| | B | -10.50 | 146.1 | 43.73 | 70.57 |
| 106 | A | -10.50 | 146.1 | 43.73 | 68.61 |
| | B | -10.60 | 144.5 | 50.02 | 68.61 |
| 107 | A | -10.60 | 144.5 | 50.02 | 66.05 |
| | B | -10.70 | 142.2 | 55.92 | 66.05 |
| 108 | A | -10.70 | 142.2 | 55.92 | 62.92 |
| | B | -10.80 | 139.0 | 61.40 | 62.92 |
| 109 | A | -10.80 | 139.0 | 61.40 | 59.24 |
| | B | -10.90 | 135.1 | 66.46 | 59.24 |

| BEAM | EL. | ESTREMO | QUOTA | MOMENTO SX | MOMENTO DX | TAGLIO |
|------|-----|---------|-------|------------|------------|--------|
| 110 | A | -10.90 | 135.1 | 66.46 | 55.05 | |
| | B | -11.00 | 130.8 | 71.05 | 55.05 | |
| 111 | A | -11.00 | 130.8 | 71.05 | 57.42 | |
| | B | -11.10 | 125.9 | 75.16 | 57.42 | |
| 112 | A | -11.10 | 125.9 | 75.16 | 61.22 | |
| | B | -11.20 | 120.5 | 78.76 | 61.22 | |
| 113 | A | -11.20 | 120.5 | 78.76 | 64.53 | |
| | B | -11.30 | 114.8 | 81.82 | 64.53 | |
| 114 | A | -11.30 | 114.8 | 81.82 | 67.35 | |
| | B | -11.40 | 108.7 | 84.33 | 67.35 | |
| 115 | A | -11.40 | 108.7 | 84.33 | 69.69 | |
| | B | -11.50 | 102.2 | 86.26 | 69.69 | |
| 116 | A | -11.50 | 102.2 | 86.26 | 71.54 | |
| | B | -11.60 | 95.46 | 87.58 | 71.54 | |
| 117 | A | -11.60 | 95.46 | 87.58 | 72.91 | |
| | B | -11.70 | 88.50 | 88.26 | 72.91 | |
| 118 | A | -11.70 | 88.50 | 88.26 | 73.79 | |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| | | | | | | | |
|---------|-------|--------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|
| Doc. N. | 49064 | 02.doc | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 123 di 156 |
|---------|-------|--------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|

| | | | | | |
|-----|---|--------|--------|-------|-------|
| 119 | B | -11.80 | 81.35 | 88.30 | 73.79 |
| | A | -11.80 | 81.35 | 88.30 | 74.18 |
| | B | -11.90 | 74.06 | 87.75 | 74.18 |
| 120 | A | -11.90 | 74.06 | 87.75 | 74.33 |
| | B | -12.00 | 66.66 | 86.65 | 74.33 |
| 121 | A | -12.00 | 66.66 | 86.65 | 74.96 |
| | B | -12.10 | 59.16 | 85.05 | 74.96 |
| 122 | A | -12.10 | 59.16 | 85.05 | 75.64 |
| | B | -12.20 | 51.60 | 83.00 | 75.64 |
| 123 | A | -12.20 | 51.60 | 83.00 | 76.09 |
| | B | -12.30 | 43.99 | 80.54 | 76.09 |
| 124 | A | -12.30 | 43.99 | 80.54 | 76.31 |
| | B | -12.40 | 36.36 | 77.70 | 76.31 |
| 125 | A | -12.40 | 36.36 | 77.70 | 76.29 |
| | B | -12.50 | 28.73 | 74.55 | 76.29 |
| 126 | A | -12.50 | 28.73 | 74.55 | 76.04 |
| | B | -12.60 | 21.12 | 71.13 | 76.04 |
| 127 | A | -12.60 | 21.12 | 71.13 | 75.55 |
| | B | -12.70 | 13.57 | 67.47 | 75.55 |
| 128 | A | -12.70 | 13.57 | 67.47 | 74.83 |
| | B | -12.80 | 6.086 | 63.63 | 74.83 |
| 129 | A | -12.80 | 6.086 | 63.63 | 73.88 |
| | B | -12.90 | 0.6678 | 59.63 | 73.88 |
| 130 | A | -12.90 | 0.6678 | 59.63 | 72.69 |
| | B | -13.00 | 0.6736 | 55.52 | 72.69 |
| 131 | A | -13.00 | 0.6736 | 55.52 | 71.27 |
| | B | -13.10 | 0.6678 | 51.36 | 71.27 |
| 132 | A | -13.10 | 0.6678 | 51.36 | 69.62 |
| | B | -13.20 | 0.6523 | 50.66 | 69.62 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|-----|---|--------|--------|-------|-------|
| 133 | A | -13.20 | 0.6523 | 50.66 | 67.73 |
| | B | -13.30 | 0.6290 | 56.05 | 67.73 |
| 134 | A | -13.30 | 0.6290 | 56.05 | 65.61 |
| | B | -13.40 | 0.5997 | 61.12 | 65.61 |
| 135 | A | -13.40 | 0.5997 | 61.12 | 63.25 |
| | B | -13.50 | 0.5657 | 65.83 | 63.25 |
| 136 | A | -13.50 | 0.5657 | 65.83 | 60.66 |
| | B | -13.60 | 0.5325 | 70.16 | 60.66 |
| 137 | A | -13.60 | 0.5325 | 70.16 | 57.84 |
| | B | -13.70 | 0.4980 | 74.09 | 57.84 |
| 138 | A | -13.70 | 0.4980 | 74.09 | 54.79 |
| | B | -13.80 | 0.4614 | 77.59 | 54.79 |
| 139 | A | -13.80 | 0.4614 | 77.59 | 51.50 |
| | B | -13.90 | 0.4237 | 80.64 | 51.50 |
| 140 | A | -13.90 | 0.4237 | 80.64 | 47.98 |
| | B | -14.00 | 0.3857 | 83.22 | 47.98 |
| 141 | A | -14.00 | 0.3857 | 83.22 | 44.22 |
| | B | -14.10 | 0.3479 | 85.29 | 44.22 |
| 142 | A | -14.10 | 0.3479 | 85.29 | 40.23 |
| | B | -14.20 | 0.3111 | 86.85 | 40.23 |
| 143 | A | -14.20 | 0.3111 | 86.85 | 36.01 |
| | B | -14.30 | 0.2756 | 87.85 | 36.01 |
| 144 | A | -14.30 | 0.2756 | 87.85 | 31.55 |
| | B | -14.40 | 0.2417 | 88.28 | 31.55 |
| 145 | A | -14.40 | 0.2417 | 88.28 | 26.86 |
| | B | -14.50 | 0.2098 | 88.11 | 26.86 |
| 146 | A | -14.50 | 0.2098 | 88.11 | 21.94 |
| | B | -14.60 | 0.1800 | 89.68 | 21.94 |
| 147 | A | -14.60 | 0.1800 | 89.68 | 16.79 |
| | B | -14.70 | 0.1524 | 91.36 | 16.79 |
| 148 | A | -14.70 | 0.1524 | 91.36 | 18.57 |
| | B | -14.80 | 0.1271 | 92.50 | 18.57 |
| 149 | A | -14.80 | 0.1271 | 92.50 | 23.16 |
| | B | -14.90 | 0.1041 | 93.08 | 23.16 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| | | | | | | | |
|---------|-------|--------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|
| Doc. N. | 49064 | 02.doc | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 124 di 156 |
|---------|-------|--------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|

| | | | | | |
|-----|---|--------|------------|-------|-------|
| 150 | A | -14.90 | 0.1041 | 93.08 | 27.31 |
| | B | -15.00 | 0.8335E-01 | 93.07 | 27.31 |
| 151 | A | -15.00 | 0.8335E-01 | 93.07 | 31.03 |
| | B | -15.10 | 0.2337 | 92.45 | 31.03 |
| 152 | A | -15.10 | 0.2337 | 92.45 | 34.16 |
| | B | -15.20 | 0.9446 | 91.21 | 34.16 |
| 153 | A | -15.20 | 0.9446 | 91.21 | 36.75 |
| | B | -15.30 | 1.532 | 89.40 | 36.75 |
| 154 | A | -15.30 | 1.532 | 89.40 | 38.86 |
| | B | -15.40 | 2.005 | 87.08 | 38.86 |
| 155 | A | -15.40 | 2.005 | 87.08 | 40.56 |
| | B | -15.50 | 2.376 | 84.31 | 40.56 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|-----|---|--------|------------|--------|-------|
| 156 | A | -15.50 | 2.376 | 84.31 | 41.88 |
| | B | -15.60 | 2.653 | 81.14 | 41.88 |
| 157 | A | -15.60 | 2.653 | 81.14 | 42.58 |
| | B | -15.70 | 2.848 | 77.61 | 42.58 |
| 158 | A | -15.70 | 2.848 | 77.61 | 42.65 |
| | B | -15.80 | 2.968 | 73.77 | 42.65 |
| 159 | A | -15.80 | 2.968 | 73.77 | 42.19 |
| | B | -15.90 | 3.023 | 69.67 | 42.19 |
| 160 | A | -15.90 | 3.023 | 69.67 | 42.99 |
| | B | -16.00 | 3.021 | 65.38 | 42.99 |
| 161 | A | -16.00 | 3.021 | 65.38 | 44.50 |
| | B | -16.10 | 2.969 | 60.93 | 44.50 |
| 162 | A | -16.10 | 2.969 | 60.93 | 45.56 |
| | B | -16.20 | 2.876 | 56.37 | 45.56 |
| 163 | A | -16.20 | 2.876 | 56.37 | 46.23 |
| | B | -16.30 | 2.748 | 51.75 | 46.23 |
| 164 | A | -16.30 | 2.748 | 51.75 | 46.54 |
| | B | -16.40 | 2.591 | 47.09 | 46.54 |
| 165 | A | -16.40 | 2.591 | 47.09 | 46.54 |
| | B | -16.50 | 2.411 | 42.44 | 46.54 |
| 166 | A | -16.50 | 2.411 | 42.44 | 46.08 |
| | B | -16.60 | 2.214 | 37.83 | 46.08 |
| 167 | A | -16.60 | 2.214 | 37.83 | 45.07 |
| | B | -16.70 | 2.004 | 33.32 | 45.07 |
| 168 | A | -16.70 | 2.004 | 33.32 | 43.58 |
| | B | -16.80 | 1.788 | 28.97 | 43.58 |
| 169 | A | -16.80 | 1.788 | 28.97 | 41.67 |
| | B | -16.90 | 1.568 | 24.80 | 41.67 |
| 170 | A | -16.90 | 1.568 | 24.80 | 39.38 |
| | B | -17.00 | 1.349 | 20.86 | 39.38 |
| 171 | A | -17.00 | 1.349 | 20.86 | 36.77 |
| | B | -17.10 | 1.135 | 17.18 | 36.77 |
| 172 | A | -17.10 | 1.135 | 17.18 | 33.86 |
| | B | -17.20 | 0.9306 | 13.80 | 33.86 |
| 173 | A | -17.20 | 0.9306 | 13.80 | 30.68 |
| | B | -17.30 | 0.7379 | 10.73 | 30.68 |
| 174 | A | -17.30 | 0.7379 | 10.73 | 27.27 |
| | B | -17.40 | 0.5607 | 8.002 | 27.27 |
| 175 | A | -17.40 | 0.5607 | 8.002 | 23.62 |
| | B | -17.50 | 0.4024 | 5.640 | 23.62 |
| 176 | A | -17.50 | 0.4024 | 5.640 | 19.77 |
| | B | -17.60 | 0.2659 | 3.663 | 19.77 |
| 177 | A | -17.60 | 0.2659 | 3.663 | 15.72 |
| | B | -17.70 | 0.1544 | 2.091 | 15.72 |
| 178 | A | -17.70 | 0.1544 | 2.091 | 11.47 |
| | B | -17.80 | 0.7096E-01 | 0.9441 | 11.47 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto IN05 Lotto 00 Codifica Documento DE2CLGA1100002 Rev. 0 Foglio 125 di 156

| | | | | | |
|-----|---|--------|------------|------------|-------|
| 179 | A | -17.80 | 0.7096E-01 | 0.9441 | 7.033 |
| | B | -17.90 | 0.1848E-01 | 0.2407 | 7.033 |
| 180 | A | -17.90 | 0.1848E-01 | 0.2407 | 2.407 |
| | B | -18.00 | 0.4576E-11 | 0.2970E-11 | 2.407 |

FORZE NEGLI ANCORAGGI ATTIVI (PER UNITA' DI PROFONDITA')

| | | | | |
|---------|-----------|---------------------|-------|---------|
| TIRANTE | tirante_1 | 1 PARETE RightWall | QUOTA | -2.0000 |
| | | FASE 1 inattivo | | |
| | | FASE 2 inattivo | | |
| | | FASE 3 FORZA 50.000 | kN/m | |
| | | FASE 4 FORZA 63.199 | kN/m | |
| | | FASE 5 FORZA 63.133 | kN/m | |
| | | FASE 6 FORZA 63.215 | kN/m | |
| | | FASE 7 FORZA 63.821 | kN/m | |
| | | FASE 8 FORZA 63.697 | kN/m | |
| | | FASE 9 FORZA 63.643 | kN/m | |
| TIRANTE | tirante_2 | 1 PARETE RightWall | QUOTA | -5.0000 |
| | | FASE 1 inattivo | | |
| | | FASE 2 inattivo | | |
| | | FASE 3 inattivo | | |
| | | FASE 4 inattivo | | |
| | | FASE 5 FORZA 100.00 | kN/m | |
| | | FASE 6 FORZA 177.40 | kN/m | |
| | | FASE 7 FORZA 174.68 | kN/m | |
| | | FASE 8 FORZA 169.01 | kN/m | |
| | | FASE 9 FORZA 167.51 | kN/m | |
| TIRANTE | tirante_3 | 1 PARETE RightWall | QUOTA | -8.0000 |
| | | FASE 1 inattivo | | |
| | | FASE 2 inattivo | | |
| | | FASE 3 inattivo | | |
| | | FASE 4 inattivo | | |
| | | FASE 5 inattivo | | |
| | | FASE 6 inattivo | | |
| | | FASE 7 FORZA 180.00 | kN/m | |
| | | FASE 8 FORZA 275.57 | kN/m | |
| | | FASE 9 FORZA 311.59 | kN/m | |

INVILUPPO RISULTATI NEGLI ELEMENTI TERRENO

* PARETE RightWall GRUPPO DHRIGHT*

STEP 1 - 9

* I PASSI NON EQUILIBRATI SONO ESCLUSI *

Nella tabella si stampano i seguenti risultati:

SIGMA-H = massimo sforzo orizzontale efficace [kPa]

TAGLIO = massimo sforzo di taglio [kPa]

PR. ACQUA =massima pressione interstiziale [kPa]

GRAD. MAX =massimo gradiente idraulico

| SOIL EL. | QUOTA | SIGMA-H | TAGLIO | PR. ACQUA | GRAD. MAX |
|----------|---------|---------|--------|-----------|-----------|
| 1 | 0. | 0. | 0. | 0. | 0. |
| 2 | -0.1000 | 2.324 | 0.1621 | 0. | 0. |
| 3 | -0.2000 | 4.639 | 0.3197 | 0. | 0. |
| 4 | -0.3000 | 6.937 | 0.4686 | 0. | 0. |
| 5 | -0.4000 | 9.210 | 0.6048 | 0. | 0. |
| 6 | -0.5000 | 11.45 | 0.7250 | 0. | 0. |
| 7 | -0.6000 | 13.65 | 0.8263 | 0. | 0. |
| 8 | -0.7000 | 15.81 | 0.9064 | 0. | 0. |
| 9 | -0.8000 | 17.93 | 0.9638 | 0. | 0. |
| 10 | -0.9000 | 20.00 | 0.9975 | 0. | 0. |
| 11 | -1.000 | 22.01 | 1.007 | 0. | 0. |
| 12 | -1.100 | 23.99 | 0.9927 | 0. | 0. |
| 13 | -1.200 | 25.91 | 0.9545 | 0. | 0. |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
126 di 156

| | | | | | |
|----|--------|-------|------------|----|----|
| 14 | -1.300 | 27.79 | 0.8934 | 0. | 0. |
| 15 | -1.400 | 29.62 | 0.8101 | 0. | 0. |
| 16 | -1.500 | 31.41 | 0.7059 | 0. | 0. |
| 17 | -1.600 | 33.16 | 0.5817 | 0. | 0. |
| 18 | -1.700 | 34.88 | 0.4388 | 0. | 0. |
| 19 | -1.800 | 36.56 | 0.2784 | 0. | 0. |
| 20 | -1.900 | 38.20 | 0.1015 | 0. | 0. |
| 21 | -2.000 | 39.82 | 0.9068E-01 | 0. | 0. |
| 22 | -2.100 | 41.41 | 0.2972 | 0. | 0. |
| 23 | -2.200 | 42.97 | 0.5170 | 0. | 0. |
| 24 | -2.300 | 44.50 | 0.7493 | 0. | 0. |
| 25 | -2.400 | 46.01 | 0.9931 | 0. | 0. |
| 26 | -2.500 | 47.50 | 8.321 | 0. | 0. |
| 27 | -2.600 | 48.97 | 10.09 | 0. | 0. |
| 28 | -2.700 | 50.43 | 11.86 | 0. | 0. |
| 29 | -2.800 | 51.86 | 13.63 | 0. | 0. |
| 30 | -2.900 | 53.28 | 15.40 | 0. | 0. |
| 31 | -3.000 | 54.68 | 17.17 | 0. | 0. |
| 32 | -3.100 | 56.06 | 18.37 | 0. | 0. |
| 33 | -3.200 | 57.44 | 17.16 | 0. | 0. |
| 34 | -3.300 | 58.80 | 16.02 | 0. | 0. |
| 35 | -3.400 | 60.14 | 14.94 | 0. | 0. |

SOIL EL. QUOTA SIGMA-H TAGLIO PR. ACQUA GRAD. MAX

| | | | | | |
|----|--------|-------|-------|-------|----|
| 36 | -3.500 | 61.48 | 13.94 | 0. | 0. |
| 37 | -3.600 | 62.80 | 13.00 | 0. | 0. |
| 38 | -3.700 | 64.12 | 12.12 | 0. | 0. |
| 39 | -3.800 | 65.42 | 11.31 | 0. | 0. |
| 40 | -3.900 | 66.72 | 10.55 | 0. | 0. |
| 41 | -4.000 | 68.00 | 9.849 | 0. | 0. |
| 42 | -4.100 | 69.28 | 9.195 | 0. | 0. |
| 43 | -4.200 | 70.55 | 8.586 | 0. | 0. |
| 44 | -4.300 | 71.81 | 8.018 | 0. | 0. |
| 45 | -4.400 | 73.07 | 7.486 | 0. | 0. |
| 46 | -4.500 | 74.31 | 7.843 | 0. | 0. |
| 47 | -4.600 | 75.56 | 8.222 | 0. | 0. |
| 48 | -4.700 | 76.14 | 8.429 | 1.000 | 0. |
| 49 | -4.800 | 76.72 | 8.639 | 2.000 | 0. |
| 50 | -4.900 | 77.30 | 8.852 | 3.000 | 0. |
| 51 | -5.000 | 77.87 | 9.067 | 4.000 | 0. |
| 52 | -5.100 | 78.43 | 9.284 | 5.000 | 0. |
| 53 | -5.200 | 78.99 | 9.504 | 6.000 | 0. |
| 54 | -5.300 | 79.55 | 9.726 | 7.000 | 0. |
| 55 | -5.400 | 80.10 | 9.950 | 8.000 | 0. |
| 56 | -5.500 | 80.65 | 10.18 | 9.000 | 0. |
| 57 | -5.600 | 81.19 | 10.40 | 10.00 | 0. |
| 58 | -5.700 | 81.74 | 11.86 | 11.00 | 0. |
| 59 | -5.800 | 82.28 | 13.63 | 12.00 | 0. |
| 60 | -5.900 | 82.81 | 15.40 | 13.00 | 0. |
| 61 | -6.000 | 83.35 | 17.17 | 14.00 | 0. |
| 62 | -6.100 | 83.88 | 18.94 | 15.00 | 0. |
| 63 | -6.200 | 84.41 | 20.71 | 16.00 | 0. |
| 64 | -6.300 | 84.94 | 22.48 | 17.00 | 0. |
| 65 | -6.400 | 85.46 | 24.25 | 18.00 | 0. |
| 66 | -6.500 | 85.99 | 26.02 | 19.00 | 0. |
| 67 | -6.600 | 86.51 | 26.90 | 20.00 | 0. |
| 68 | -6.700 | 87.03 | 27.79 | 21.00 | 0. |
| 69 | -6.800 | 87.55 | 28.67 | 22.00 | 0. |
| 70 | -6.900 | 88.07 | 29.56 | 23.00 | 0. |
| 71 | -7.000 | 88.59 | 30.44 | 24.00 | 0. |
| 72 | -7.100 | 89.11 | 31.33 | 25.00 | 0. |
| 73 | -7.200 | 91.43 | 32.21 | 26.00 | 0. |
| 74 | -7.300 | 94.20 | 33.10 | 27.00 | 0. |
| 75 | -7.400 | 96.97 | 33.98 | 28.00 | 0. |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA110002Rev.
0Foglio
127 di 156

| | | | | | |
|----|--------|-------|-------|-------|----|
| 76 | -7.500 | 95.73 | 32.87 | 29.00 | 0. |
| 77 | -7.600 | 94.30 | 31.65 | 30.00 | 0. |
| 78 | -7.700 | 92.97 | 30.48 | 31.00 | 0. |
| 79 | -7.800 | 92.73 | 28.85 | 32.00 | 0. |
| 80 | -7.900 | 93.25 | 26.95 | 33.00 | 0. |
| 81 | -8.000 | 93.77 | 25.13 | 34.00 | 0. |

SOIL EL. QUOTA SIGMA-H TAGLIO PR. ACQUA GRAD. MAX

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|----|
| 82 | -8.100 | 94.28 | 23.45 | 35.00 | 0. |
| 83 | -8.200 | 94.80 | 21.91 | 36.00 | 0. |
| 84 | -8.300 | 95.32 | 20.45 | 37.00 | 0. |
| 85 | -8.400 | 95.84 | 19.06 | 38.00 | 0. |
| 86 | -8.500 | 96.36 | 17.75 | 39.00 | 0. |
| 87 | -8.600 | 96.88 | 17.56 | 40.00 | 0. |
| 88 | -8.700 | 97.40 | 17.80 | 41.00 | 0. |
| 89 | -8.800 | 97.92 | 18.04 | 42.00 | 0. |
| 90 | -8.900 | 98.44 | 18.28 | 43.00 | 0. |
| 91 | -9.000 | 98.96 | 18.52 | 44.00 | 0. |
| 92 | -9.100 | 99.49 | 18.94 | 45.00 | 0. |
| 93 | -9.200 | 100.0 | 20.71 | 46.00 | 0. |
| 94 | -9.300 | 100.5 | 22.48 | 47.00 | 0. |
| 95 | -9.400 | 101.1 | 24.25 | 48.00 | 0. |
| 96 | -9.500 | 101.6 | 26.02 | 49.00 | 0. |
| 97 | -9.600 | 102.1 | 26.90 | 50.00 | 0. |
| 98 | -9.700 | 102.6 | 27.79 | 51.00 | 0. |
| 99 | -9.800 | 103.2 | 28.67 | 52.00 | 0. |
| 100 | -9.900 | 103.7 | 29.56 | 53.00 | 0. |
| 101 | -10.00 | 104.2 | 34.60 | 54.00 | 0. |
| 102 | -10.10 | 104.8 | 35.49 | 55.00 | 0. |
| 103 | -10.20 | 105.3 | 36.37 | 56.00 | 0. |
| 104 | -10.30 | 105.8 | 37.26 | 57.00 | 0. |
| 105 | -10.40 | 106.4 | 38.14 | 58.00 | 0. |
| 106 | -10.50 | 108.1 | 39.03 | 59.00 | 0. |
| 107 | -10.60 | 110.8 | 39.91 | 60.00 | 0. |
| 108 | -10.70 | 113.6 | 40.80 | 61.00 | 0. |
| 109 | -10.80 | 116.4 | 41.68 | 62.00 | 0. |
| 110 | -10.90 | 119.1 | 42.57 | 63.00 | 0. |
| 111 | -11.00 | 121.9 | 43.45 | 64.00 | 0. |
| 112 | -11.10 | 124.7 | 44.34 | 65.00 | 0. |
| 113 | -11.20 | 127.4 | 45.22 | 66.00 | 0. |
| 114 | -11.30 | 130.2 | 46.11 | 67.00 | 0. |
| 115 | -11.40 | 133.0 | 46.99 | 68.00 | 0. |
| 116 | -11.50 | 135.8 | 47.88 | 69.00 | 0. |
| 117 | -11.60 | 138.5 | 48.76 | 70.00 | 0. |
| 118 | -11.70 | 141.3 | 49.65 | 71.00 | 0. |
| 119 | -11.80 | 137.6 | 47.32 | 72.00 | 0. |
| 120 | -11.90 | 133.0 | 44.50 | 73.00 | 0. |
| 121 | -12.00 | 128.7 | 41.86 | 74.00 | 0. |
| 122 | -12.10 | 124.8 | 39.39 | 75.00 | 0. |
| 123 | -12.20 | 121.2 | 37.09 | 76.00 | 0. |
| 124 | -12.30 | 117.9 | 34.95 | 77.00 | 0. |
| 125 | -12.40 | 117.4 | 35.49 | 78.00 | 0. |
| 126 | -12.50 | 117.9 | 36.37 | 79.00 | 0. |
| 127 | -12.60 | 118.5 | 37.26 | 80.00 | 0. |

SOIL EL. QUOTA SIGMA-H TAGLIO PR. ACQUA GRAD. MAX

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|----|
| 128 | -12.70 | 119.1 | 38.14 | 81.00 | 0. |
| 129 | -12.80 | 119.6 | 39.03 | 82.00 | 0. |
| 130 | -12.90 | 120.2 | 39.91 | 83.00 | 0. |
| 131 | -13.00 | 120.8 | 40.80 | 84.00 | 0. |
| 132 | -13.10 | 121.3 | 41.68 | 85.00 | 0. |
| 133 | -13.20 | 121.9 | 42.57 | 86.00 | 0. |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
128 di 156

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|----|
| 134 | -13.30 | 122.5 | 43.45 | 87.00 | 0. |
| 135 | -13.40 | 124.7 | 44.34 | 88.00 | 0. |
| 136 | -13.50 | 127.4 | 45.22 | 89.00 | 0. |
| 137 | -13.60 | 130.2 | 46.11 | 90.00 | 0. |
| 138 | -13.70 | 133.0 | 46.99 | 91.00 | 0. |
| 139 | -13.80 | 135.8 | 47.88 | 92.00 | 0. |
| 140 | -13.90 | 138.5 | 48.76 | 93.00 | 0. |
| 141 | -14.00 | 141.3 | 49.65 | 94.00 | 0. |
| 142 | -14.10 | 144.1 | 50.53 | 95.00 | 0. |
| 143 | -14.20 | 146.8 | 51.42 | 96.00 | 0. |
| 144 | -14.30 | 149.6 | 52.30 | 97.00 | 0. |
| 145 | -14.40 | 152.4 | 53.19 | 98.00 | 0. |
| 146 | -14.50 | 154.8 | 53.91 | 99.00 | 0. |
| 147 | -14.60 | 153.5 | 52.73 | 100.0 | 0. |
| 148 | -14.70 | 156.1 | 53.57 | 101.0 | 0. |
| 149 | -14.80 | 158.8 | 54.41 | 102.0 | 0. |
| 150 | -14.90 | 161.5 | 55.26 | 103.0 | 0. |
| 151 | -15.00 | 164.2 | 56.10 | 104.0 | 0. |
| 152 | -15.10 | 166.6 | 56.81 | 105.0 | 0. |
| 153 | -15.20 | 160.6 | 53.30 | 106.0 | 0. |
| 154 | -15.30 | 155.0 | 50.02 | 107.0 | 0. |
| 155 | -15.40 | 149.9 | 46.97 | 108.0 | 0. |
| 156 | -15.50 | 145.3 | 44.14 | 109.0 | 0. |
| 157 | -15.60 | 141.1 | 41.53 | 110.0 | 0. |
| 158 | -15.70 | 137.2 | 39.12 | 111.0 | 0. |
| 159 | -15.80 | 137.1 | 35.94 | 112.0 | 0. |
| 160 | -15.90 | 137.7 | 33.67 | 113.0 | 0. |
| 161 | -16.00 | 138.3 | 33.87 | 114.0 | 0. |
| 162 | -16.10 | 138.9 | 34.07 | 115.0 | 0. |
| 163 | -16.20 | 139.5 | 34.27 | 116.0 | 0. |
| 164 | -16.30 | 140.0 | 34.48 | 117.0 | 0. |
| 165 | -16.40 | 140.6 | 34.68 | 118.0 | 0. |
| 166 | -16.50 | 141.2 | 34.88 | 119.0 | 0. |
| 167 | -16.60 | 141.8 | 35.08 | 120.0 | 0. |
| 168 | -16.70 | 142.4 | 35.28 | 121.0 | 0. |
| 169 | -16.80 | 143.1 | 35.47 | 122.0 | 0. |
| 170 | -16.90 | 143.7 | 35.67 | 123.0 | 0. |
| 171 | -17.00 | 144.3 | 35.87 | 124.0 | 0. |
| 172 | -17.10 | 144.9 | 36.07 | 125.0 | 0. |
| 173 | -17.20 | 145.5 | 36.27 | 126.0 | 0. |

SOIL EL. QUOTA SIGMA-H TAGLIO PR. ACQUA GRAD. MAX

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|----|
| 174 | -17.30 | 146.1 | 36.47 | 127.0 | 0. |
| 175 | -17.40 | 146.7 | 36.66 | 128.0 | 0. |
| 176 | -17.50 | 147.3 | 36.86 | 129.0 | 0. |
| 177 | -17.60 | 147.9 | 37.06 | 130.0 | 0. |
| 178 | -17.70 | 148.5 | 37.25 | 131.0 | 0. |
| 179 | -17.80 | 149.1 | 37.45 | 132.0 | 0. |
| 180 | -17.90 | 149.7 | 37.64 | 133.0 | 0. |
| 181 | -18.00 | 150.3 | 37.84 | 134.0 | 0. |

INVILUPPO RISULTATI NEGLI ELEMENTI TERRENO

* PARETE RightWall GRUPPO UHRight*

STEP 1 - 9

* I PASSI NON EQUILIBRATI SONO ESCLUSI *

Nella tabella si stampano i seguenti risultati:

SIGMA-H = massimo sforzo orizzontale efficace [kPa]

TAGLIO = massimo sforzo di taglio [kPa]

PR. ACQUA =massima pressione interstiziale [kPa]

GRAD. MAX =massimo gradiente idraulico

SOIL EL. QUOTA SIGMA-H TAGLIO PR. ACQUA GRAD. MAX

1 0. 16.64 8.321 0. 0.

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0 Foglio
129 di 156

| | | | | |
|------------|-------|-------|----|----|
| 2 -0.1000 | 20.83 | 9.412 | 0. | 0. |
| 3 -0.2000 | 20.12 | 8.056 | 0. | 0. |
| 4 -0.3000 | 19.40 | 6.692 | 0. | 0. |
| 5 -0.4000 | 18.68 | 5.315 | 0. | 0. |
| 6 -0.5000 | 17.93 | 5.044 | 0. | 0. |
| 7 -0.6000 | 17.05 | 6.074 | 0. | 0. |
| 8 -0.7000 | 16.16 | 7.113 | 0. | 0. |
| 9 -0.8000 | 17.93 | 8.162 | 0. | 0. |
| 10 -0.9000 | 20.00 | 8.897 | 0. | 0. |
| 11 -1.000 | 22.01 | 9.580 | 0. | 0. |
| 12 -1.100 | 23.99 | 10.27 | 0. | 0. |
| 13 -1.200 | 25.91 | 11.25 | 0. | 0. |
| 14 -1.300 | 27.79 | 12.23 | 0. | 0. |
| 15 -1.400 | 29.62 | 13.11 | 0. | 0. |
| 16 -1.500 | 31.41 | 14.02 | 0. | 0. |
| 17 -1.600 | 33.16 | 14.91 | 0. | 0. |
| 18 -1.700 | 34.88 | 15.73 | 0. | 0. |
| 19 -1.800 | 36.56 | 16.58 | 0. | 0. |
| 20 -1.900 | 38.20 | 17.42 | 0. | 0. |
| 21 -2.000 | 39.82 | 18.25 | 0. | 0. |
| 22 -2.100 | 41.41 | 19.02 | 0. | 0. |
| 23 -2.200 | 42.97 | 19.83 | 0. | 0. |
| 24 -2.300 | 44.50 | 20.62 | 0. | 0. |
| 25 -2.400 | 46.01 | 21.37 | 0. | 0. |
| 26 -2.500 | 47.50 | 22.16 | 0. | 0. |
| 27 -2.600 | 48.97 | 22.93 | 0. | 0. |
| 28 -2.700 | 50.43 | 23.67 | 0. | 0. |
| 29 -2.800 | 51.86 | 24.44 | 0. | 0. |
| 30 -2.900 | 53.28 | 25.21 | 0. | 0. |
| 31 -3.000 | 54.68 | 25.97 | 0. | 0. |
| 32 -3.100 | 56.06 | 26.69 | 0. | 0. |
| 33 -3.200 | 57.44 | 27.42 | 0. | 0. |
| 34 -3.300 | 58.80 | 28.04 | 0. | 0. |
| 35 -3.400 | 60.14 | 29.02 | 0. | 0. |

SOIL EL. QUOTA SIGMA-H TAGLIO PR. ACQUA GRAD. MAX

| | | | | |
|-----------|-------|-------|-------|----|
| 36 -3.500 | 61.48 | 29.92 | 0. | 0. |
| 37 -3.600 | 62.80 | 30.81 | 0. | 0. |
| 38 -3.700 | 64.12 | 31.70 | 0. | 0. |
| 39 -3.800 | 65.42 | 32.62 | 0. | 0. |
| 40 -3.900 | 66.72 | 33.49 | 0. | 0. |
| 41 -4.000 | 68.00 | 34.35 | 0. | 0. |
| 42 -4.100 | 69.28 | 35.24 | 0. | 0. |
| 43 -4.200 | 70.55 | 36.08 | 0. | 0. |
| 44 -4.300 | 71.81 | 36.92 | 0. | 0. |
| 45 -4.400 | 73.07 | 37.75 | 0. | 0. |
| 46 -4.500 | 74.31 | 38.62 | 0. | 0. |
| 47 -4.600 | 75.56 | 39.44 | 0. | 0. |
| 48 -4.700 | 76.14 | 40.25 | 1.000 | 0. |
| 49 -4.800 | 76.72 | 41.02 | 2.000 | 0. |
| 50 -4.900 | 77.30 | 41.59 | 3.000 | 0. |
| 51 -5.000 | 77.87 | 42.49 | 4.000 | 0. |
| 52 -5.100 | 78.43 | 43.38 | 5.000 | 0. |
| 53 -5.200 | 78.99 | 44.26 | 6.000 | 0. |
| 54 -5.300 | 79.55 | 45.19 | 7.000 | 0. |
| 55 -5.400 | 80.10 | 46.06 | 8.000 | 0. |
| 56 -5.500 | 80.65 | 46.92 | 9.000 | 0. |
| 57 -5.600 | 81.19 | 47.83 | 10.00 | 0. |
| 58 -5.700 | 81.74 | 48.67 | 11.00 | 0. |
| 59 -5.800 | 82.28 | 49.51 | 12.00 | 0. |
| 60 -5.900 | 82.81 | 50.35 | 13.00 | 0. |
| 61 -6.000 | 83.35 | 51.23 | 14.00 | 0. |
| 62 -6.100 | 83.88 | 52.05 | 15.00 | 0. |
| 63 -6.200 | 84.41 | 52.87 | 16.00 | 0. |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| | | | | | | |
|---------|--------------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|
| Doc. N. | 49064 02.doc | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 130 di 156 |
|---------|--------------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|

| | | | | | |
|----|--------|-------|-------|-------|----|
| 64 | -6.300 | 84.94 | 53.69 | 17.00 | 0. |
| 65 | -6.400 | 85.46 | 54.46 | 18.00 | 0. |
| 66 | -6.500 | 85.99 | 55.00 | 19.00 | 0. |
| 67 | -6.600 | 86.51 | 55.54 | 20.00 | 0. |
| 68 | -6.700 | 87.03 | 56.08 | 21.00 | 0. |
| 69 | -6.800 | 88.35 | 56.63 | 22.00 | 0. |
| 70 | -6.900 | 89.80 | 57.17 | 23.00 | 0. |
| 71 | -7.000 | 91.21 | 57.72 | 24.00 | 0. |
| 72 | -7.100 | 92.59 | 58.27 | 25.00 | 0. |
| 73 | -7.200 | 93.92 | 58.82 | 26.00 | 0. |
| 74 | -7.300 | 95.18 | 59.38 | 27.00 | 0. |
| 75 | -7.400 | 96.38 | 59.93 | 28.00 | 0. |
| 76 | -7.500 | 97.49 | 60.49 | 29.00 | 0. |
| 77 | -7.600 | 98.51 | 61.04 | 30.00 | 0. |
| 78 | -7.700 | 99.41 | 61.60 | 31.00 | 0. |
| 79 | -7.800 | 100.2 | 62.16 | 32.00 | 0. |
| 80 | -7.900 | 100.8 | 62.73 | 33.00 | 0. |
| 81 | -8.000 | 101.3 | 63.29 | 34.00 | 0. |

| SOIL EL. | QUOTA | SIGMA-H | TAGLIO | PR. ACQUA | GRAD. MAX |
|----------|-------|---------|--------|-----------|-----------|
|----------|-------|---------|--------|-----------|-----------|

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|----|
| 82 | -8.100 | 101.6 | 63.85 | 35.00 | 0. |
| 83 | -8.200 | 101.7 | 64.42 | 36.00 | 0. |
| 84 | -8.300 | 101.7 | 64.99 | 37.00 | 0. |
| 85 | -8.400 | 101.6 | 65.55 | 38.00 | 0. |
| 86 | -8.500 | 101.4 | 66.13 | 39.00 | 0. |
| 87 | -8.600 | 101.1 | 66.71 | 40.00 | 0. |
| 88 | -8.700 | 100.7 | 67.29 | 41.00 | 0. |
| 89 | -8.800 | 100.3 | 67.87 | 42.00 | 0. |
| 90 | -8.900 | 99.84 | 68.45 | 43.00 | 0. |
| 91 | -9.000 | 99.38 | 69.03 | 44.00 | 0. |
| 92 | -9.100 | 99.49 | 69.61 | 45.00 | 0. |
| 93 | -9.200 | 100.0 | 70.20 | 46.00 | 0. |
| 94 | -9.300 | 100.5 | 70.78 | 47.00 | 0. |
| 95 | -9.400 | 101.1 | 71.37 | 48.00 | 0. |
| 96 | -9.500 | 101.6 | 71.95 | 49.00 | 0. |
| 97 | -9.600 | 102.1 | 72.54 | 50.00 | 0. |
| 98 | -9.700 | 102.6 | 73.12 | 51.00 | 0. |
| 99 | -9.800 | 103.2 | 73.71 | 52.00 | 0. |
| 100 | -9.900 | 103.7 | 74.30 | 53.00 | 0. |
| 101 | -10.00 | 104.2 | 76.39 | 54.00 | 0. |
| 102 | -10.10 | 104.8 | 76.98 | 55.00 | 0. |
| 103 | -10.20 | 105.3 | 77.57 | 56.00 | 0. |
| 104 | -10.30 | 105.8 | 78.16 | 57.00 | 0. |
| 105 | -10.40 | 106.4 | 78.75 | 58.00 | 0. |
| 106 | -10.50 | 106.9 | 79.34 | 59.00 | 0. |
| 107 | -10.60 | 107.5 | 79.93 | 60.00 | 0. |
| 108 | -10.70 | 108.0 | 80.52 | 61.00 | 0. |
| 109 | -10.80 | 108.5 | 81.11 | 62.00 | 0. |
| 110 | -10.90 | 109.1 | 81.71 | 63.00 | 0. |
| 111 | -11.00 | 109.6 | 82.30 | 64.00 | 0. |
| 112 | -11.10 | 110.2 | 82.89 | 65.00 | 0. |
| 113 | -11.20 | 110.7 | 83.49 | 66.00 | 0. |
| 114 | -11.30 | 111.3 | 84.08 | 67.00 | 0. |
| 115 | -11.40 | 111.8 | 84.68 | 68.00 | 0. |
| 116 | -11.50 | 112.4 | 85.27 | 69.00 | 0. |
| 117 | -11.60 | 112.9 | 85.87 | 70.00 | 0. |
| 118 | -11.70 | 113.5 | 86.47 | 71.00 | 0. |
| 119 | -11.80 | 114.0 | 87.06 | 72.00 | 0. |
| 120 | -11.90 | 114.6 | 87.34 | 73.00 | 0. |
| 121 | -12.00 | 115.1 | 87.62 | 74.00 | 0. |
| 122 | -12.10 | 115.7 | 87.90 | 75.00 | 0. |
| 123 | -12.20 | 116.3 | 88.18 | 76.00 | 0. |
| 124 | -12.30 | 116.8 | 88.46 | 77.00 | 0. |
| 125 | -12.40 | 117.4 | 88.74 | 78.00 | 0. |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
131 di 156

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|----|
| 126 | -12.50 | 117.9 | 89.02 | 79.00 | 0. |
| 127 | -12.60 | 118.5 | 89.30 | 80.00 | 0. |

| SOIL EL. | QUOTA | SIGMA-H | TAGLIO | PR. ACQUA | GRAD. MAX |
|----------|-------|---------|--------|-----------|-----------|
|----------|-------|---------|--------|-----------|-----------|

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|----|
| 128 | -12.70 | 119.1 | 89.58 | 81.00 | 0. |
| 129 | -12.80 | 119.6 | 89.86 | 82.00 | 0. |
| 130 | -12.90 | 120.2 | 90.15 | 83.00 | 0. |
| 131 | -13.00 | 120.8 | 90.43 | 84.00 | 0. |
| 132 | -13.10 | 121.3 | 90.71 | 85.00 | 0. |
| 133 | -13.20 | 121.9 | 91.00 | 86.00 | 0. |
| 134 | -13.30 | 122.5 | 91.28 | 87.00 | 0. |
| 135 | -13.40 | 123.0 | 91.56 | 88.00 | 0. |
| 136 | -13.50 | 123.6 | 91.85 | 89.00 | 0. |
| 137 | -13.60 | 124.2 | 92.13 | 90.00 | 0. |
| 138 | -13.70 | 124.8 | 92.42 | 91.00 | 0. |
| 139 | -13.80 | 125.3 | 92.70 | 92.00 | 0. |
| 140 | -13.90 | 125.9 | 92.99 | 93.00 | 0. |
| 141 | -14.00 | 126.5 | 93.28 | 94.00 | 0. |
| 142 | -14.10 | 127.1 | 93.56 | 95.00 | 0. |
| 143 | -14.20 | 127.7 | 93.85 | 96.00 | 0. |
| 144 | -14.30 | 128.2 | 94.14 | 97.00 | 0. |
| 145 | -14.40 | 128.8 | 94.42 | 98.00 | 0. |
| 146 | -14.50 | 129.4 | 94.71 | 99.00 | 0. |
| 147 | -14.60 | 130.0 | 95.00 | 100.0 | 0. |
| 148 | -14.70 | 130.6 | 95.29 | 101.0 | 0. |
| 149 | -14.80 | 131.2 | 95.58 | 102.0 | 0. |
| 150 | -14.90 | 131.7 | 95.87 | 103.0 | 0. |
| 151 | -15.00 | 132.3 | 96.15 | 104.0 | 0. |
| 152 | -15.10 | 132.9 | 96.44 | 105.0 | 0. |
| 153 | -15.20 | 133.5 | 96.73 | 106.0 | 0. |
| 154 | -15.30 | 134.1 | 97.02 | 107.0 | 0. |
| 155 | -15.40 | 134.7 | 97.31 | 108.0 | 0. |
| 156 | -15.50 | 135.3 | 97.60 | 109.0 | 0. |
| 157 | -15.60 | 135.9 | 96.35 | 110.0 | 0. |
| 158 | -15.70 | 136.5 | 94.90 | 111.0 | 0. |
| 159 | -15.80 | 137.1 | 93.97 | 112.0 | 0. |
| 160 | -15.90 | 137.7 | 94.25 | 113.0 | 0. |
| 161 | -16.00 | 138.3 | 94.54 | 114.0 | 0. |
| 162 | -16.10 | 138.9 | 94.82 | 115.0 | 0. |
| 163 | -16.20 | 139.5 | 95.10 | 116.0 | 0. |
| 164 | -16.30 | 140.0 | 95.39 | 117.0 | 0. |
| 165 | -16.40 | 140.6 | 95.67 | 118.0 | 0. |
| 166 | -16.50 | 141.2 | 94.97 | 119.0 | 0. |
| 167 | -16.60 | 141.8 | 93.72 | 120.0 | 0. |
| 168 | -16.70 | 142.4 | 92.64 | 121.0 | 0. |
| 169 | -16.80 | 143.1 | 91.71 | 122.0 | 0. |
| 170 | -16.90 | 143.7 | 90.91 | 123.0 | 0. |
| 171 | -17.00 | 144.3 | 90.98 | 124.0 | 0. |
| 172 | -17.10 | 144.9 | 91.30 | 125.0 | 0. |
| 173 | -17.20 | 145.5 | 91.65 | 126.0 | 0. |

| SOIL EL. | QUOTA | SIGMA-H | TAGLIO | PR. ACQUA | GRAD. MAX |
|----------|-------|---------|--------|-----------|-----------|
|----------|-------|---------|--------|-----------|-----------|

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|----|
| 174 | -17.30 | 146.1 | 92.02 | 127.0 | 0. |
| 175 | -17.40 | 146.7 | 92.41 | 128.0 | 0. |
| 176 | -17.50 | 147.3 | 92.81 | 129.0 | 0. |
| 177 | -17.60 | 147.9 | 93.22 | 130.0 | 0. |
| 178 | -17.70 | 148.5 | 93.64 | 131.0 | 0. |
| 179 | -17.80 | 149.1 | 94.06 | 132.0 | 0. |
| 180 | -17.90 | 149.7 | 94.48 | 133.0 | 0. |
| 181 | -18.00 | 150.3 | 94.91 | 134.0 | 0. |

GENERAL CONTRACTOR



Doc. N. 49064 02.doc

ALTA SORVEGLIANZA

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
132 di 156

RIASSUNTO SPINTE NEGLI ELEMENTI TERRENO

(LE SPINTE SONO CALCOLATE INTEGRANDO GLI SFORZI NEI SINGOLI ELEMENTI MOLLA)

| | |
|---------------------------|---|
| SPINTA EFFICACE VERA | = Integrale delle pressioni orizzontali efficaci in tutti gli elementi nel gruppo: unita' di misura kN/m |
| SPINTA ACQUA | = Integrale delle pressioni interstiziali in tutti gli elementi nel gruppo: unita' di misura kN/m |
| SPINTA TOTALE VERA | = Somma della SPINTA EFFICACE e della SPINTA DELL'ACQUA: e' l' azione totale sulla parete: unita' di misura kN/m |
| SPINTA ATTIVA POSSIBILE | = La minima spinta che puo' essere esercitata da questo gruppo di elementi terreno, in questa fase: unita' di misura kN/m |
| SPINTA PASSIVA POSSIBILE | = La massima spinta che puo' essere esercitata da questo gruppo di elementi terreno, in questa fase: unita' di misura kN/m |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | = e' il rapporto tra la massima spinta possibile e la spinta efficace vera: fornisce un'indicazione su quanta spinta passiva venga mobilitata; |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | = e' l'inverso del rapporto precedente, espresso in unita' percentuale: indica quanta parte della massima spinta possibile e' stata mobilitata; |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | = e' il rapporto tra la spinta efficace vera e la minima spinta possibile: fornisce un'indicazione di quanto questa porzione di terreno sia prossima alla condizione di massimo rilascio. |

FASE 1 GRUPPO --> DH*i* UH*i*

| | | |
|----------------------------|--------|--------|
| SPINTA EFFICACE VERA | 1695.0 | 1695.0 |
| SPINTA ACQUA | 897.80 | 897.80 |
| SPINTA TOTALE VERA | 2592.8 | 2592.8 |
| SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 715.78 | 843.65 |
| SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 6854.0 | 7835.3 |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | 4.0436 | 4.6225 |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 25.% | 22.% |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | 2.3681 | 2.0091 |

FASE 2 GRUPPO --> DH*i* UH*i*

| | | |
|----------------------------|--------|--------|
| SPINTA EFFICACE VERA | 1340.5 | 1340.5 |
| SPINTA ACQUA | 897.80 | 897.80 |
| SPINTA TOTALE VERA | 2238.3 | 2238.3 |
| SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 428.44 | 843.65 |
| SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 4493.5 | 7835.3 |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | 3.3522 | 5.8451 |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 30.% | 17.% |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | 3.1288 | 1.5889 |

FASE 3 GRUPPO --> DH*i* UH*i*

| | | |
|----------------------------|--------|--------|
| SPINTA EFFICACE VERA | 1332.5 | 1380.8 |
| SPINTA ACQUA | 897.80 | 897.80 |
| SPINTA TOTALE VERA | 2230.3 | 2278.6 |
| SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 428.44 | 843.65 |
| SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 4493.5 | 7835.3 |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | 3.3722 | 5.6744 |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 30.% | 18.% |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | 3.1102 | 1.6367 |

FASE 4 GRUPPO --> DH*i* UH*i*

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
133 di 156

| | | |
|----------------------------|--------|--------|
| SPINTA EFFICACE VERA | 1097.6 | 1158.6 |
| SPINTA ACQUA | 661.25 | 661.25 |
| SPINTA TOTALE VERA | 1758.8 | 1819.9 |
| SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 228.60 | 929.06 |
| SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 2772.2 | 8490.5 |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | 2.5257 | 7.3281 |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 40.% | 14.% |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | 4.8014 | 1.2471 |

| FASE | 5 | GRUPPO --> | DHRI | UHRI |
|----------------------------|--------|------------|------|------|
| SPINTA EFFICACE VERA | 1080.9 | 1238.5 | | |
| SPINTA ACQUA | 661.25 | 661.25 | | |
| SPINTA TOTALE VERA | 1742.2 | 1899.7 | | |
| SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 228.60 | 929.06 | | |
| SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 2772.2 | 8490.5 | | |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | 2.5647 | 6.8556 | | |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 39.% | 15.% | | |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | 4.7284 | 1.3331 | | |

| FASE | 6 | GRUPPO --> | DHRI | UHRI |
|----------------------------|--------|------------|------|------|
| SPINTA EFFICACE VERA | 929.66 | 1162.1 | | |
| SPINTA ACQUA | 361.25 | 361.25 | | |
| SPINTA TOTALE VERA | 1290.9 | 1523.3 | | |
| SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 116.65 | 1037.4 | | |
| SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 1725.1 | 9321.5 | | |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | 1.8556 | 8.0214 | | |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 54.% | 12.% | | |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | 7.9696 | 1.1202 | | |

| FASE | 7 | GRUPPO --> | DHRI | UHRI |
|----------------------------|--------|------------|------|------|
| SPINTA EFFICACE VERA | 899.82 | 1304.1 | | |
| SPINTA ACQUA | 361.25 | 361.25 | | |
| SPINTA TOTALE VERA | 1261.1 | 1665.3 | | |
| SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 116.65 | 1037.4 | | |
| SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 1725.1 | 9321.5 | | |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | 1.9172 | 7.1480 | | |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 52.% | 14.% | | |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | 7.7138 | 1.2571 | | |

| FASE | 8 | GRUPPO --> | DHRI | UHRI |
|----------------------------|--------|------------|------|------|
| SPINTA EFFICACE VERA | 757.73 | 1248.7 | | |
| SPINTA ACQUA | 192.20 | 192.20 | | |
| SPINTA TOTALE VERA | 949.93 | 1440.9 | | |
| SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 58.724 | 1098.4 | | |
| SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 1084.5 | 9789.7 | | |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | 1.4313 | 7.8400 | | |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 70.% | 13.% | | |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | 12.903 | 1.1368 | | |

| FASE | 9 | GRUPPO --> | DHRI | UHRI |
|----------------------------|--------|------------|------|------|
| SPINTA EFFICACE VERA | 789.94 | 1314.2 | | |
| SPINTA ACQUA | 192.20 | 192.20 | | |
| SPINTA TOTALE VERA | 982.14 | 1506.4 | | |
| SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 66.270 | 1201.4 | | |
| SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 1054.0 | 9495.5 | | |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05

Lotto
00

Codifica Documento
DE2CLGA1100002

Rev.
0

Foglio
134 di 156

| | | |
|---------------------------|--------|--------|
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | 1.3343 | 7.2253 |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 75.% | 14.% |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | 11.920 | 1.0939 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0 Foglio
135 di 156

9.3 Diaframmi

```
*****
**          P   A   R   A   T   I   E
**          RELEASE 7.00    VERSIONE WIN
**          Ce.A.S. s.r.l. - Viale Giustiniano, 10
**                           20129 MILANO
*****
```

ELENCO DEI DATI DI INPUT(PARAGEN)

Per il significato dei vari comandi
si faccia riferimento al manuale di
input PARAGEN, versione 7.00.

N. comando

```

1: * Paratie for Windows version 7.0
2: * Filename=
<e:\progetti\t_cepavdue\005_rev_pd\paratie\ga11\relazione\ga11_diafr
3: * project with "run time" parameters
4: * Force=kN Length=m
5: *
6: units m kN
7: title History 0 - Cepav Due - Ottimizzazioni - imbocco GN Frassino -
Diaframmi t
8: delta 0.2
9: option param itemax 20
10: option noprint echo
11: option noprint displ
12: option noprint react
13: option noprint stresses
14:     wall RightWall 0 -25 0
15: *
16: soil DHRight RightWall -25 0 2 0
17: soil UHRight RightWall -25 0 1 180
18: *
19: init RightWall found boussineq 1.5 3.5 0 23.33 45
20: init RightWall found boussineq 5 3.5 0 70 45
21: init RightWall found boussineq 8.5 3.5 0 116.67 45
22: *
23: material cls 3.11E+007
24: material acciaio 2.1E+008
25: *
26: beam parete RightWall -25 0 cls 0.8 00 00
27: *
28: wire tirante_1 RightWall -3 acciaio 1.4E-005 100 165
29: wire tirante_2 RightWall -5.5 acciaio 2.8E-005 150 165
30: wire tirante_3 RightWall -8 acciaio 8.4E-005 150 165
31: *
32: * Soil Profile
33: *
34:     ldata      1 0
35:         weight 20 10 10
36:         atrest  0.65 0 1
37:         resistance 5 28 0.333 3.479
38:         permeabil 1E-010
39:         young   35000 70000
40:     endlayer
41:     ldata      2 -10.5
42:         weight 20 10 10
```

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
136 di 156

```

43:      atrest      0.65 0 1
44:      resistance 7.5 28 0.333 3.479
45:      permeabil 1E-010
46:      young      88000 140000
47:      endlayer
48: *
49: step 1 : Realizzazione diaframma L = 25.00 m
50:      setwall RightWall
51:          geom 0 0
52:          water -1 0
53: endstep
54: *
55: step 2 : Scavo alla -3.50m per posizionamento 1° tirante
56:      setwall RightWall
57:          geom 0 -3.5
58:          water -1 3.5 -25 noremove update
59: endstep
60: *
61: step 3 : Posizionamento 1° tirante
62:      setwall RightWall
63:          add tirante_1
64: endstep
65: *
66: step 4 : Scavo alla -6.00 per posizionamento 2° tirante
67:      setwall RightWall
68:          geom 0 -6
69:          water -1 6 -25 noremove update
70: endstep
71: *
72: step 5 : Posizionamento 2° tirante
73:      setwall RightWall
74:          add tirante_2
75: endstep
76: *
77: step 6 : Scavo alla -8.5 per posizionamento 3° tirante
78:      setwall RightWall
79:          geom 0 -8.5
80:          water -1 8.5 -25 noremove update
81: endstep
82: *
83: step 7 : Posizionamento 3° tirante
84:      setwall RightWall
85:          add tirante_3
86: endstep
87: *
88: step 8 : Scavo alla -10.50m
89:      setwall RightWall
90:          geom 0 -10.5
91:          water -1 10.5 -25 noremove update
92: endstep
93: *
94: step 9 : Evento sismico
95:      change 1 U-KA=0.393
96:      change 1 U-KP=2.685
97:      change 1 D-KA=0.393
98:      change 1 D-KP=2.685
99:      change 2 U-KA=0.393
100:     change 2 U-KP=2.685
101:     change 2 D-KA=0.393
102:     change 2 D-KP=2.685
103:     setwall RightWall
104: endstep
105: *
106: *

```

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
137 di 156

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE

1

LAYER 1

| | | | |
|-----------------------------------|---------------|--------|-----------|
| natura 1=granulare, 2=argilla | = 1.0000 | | |
| quota superiore | = 0.0000 | m | |
| quota inferiore | = -10.500 | m | |
| peso fuori falda | = 20.000 | kN/m³ | |
| peso efficace in falda | = 10.000 | kN/m³ | |
| peso dell'acqua | = 10.000 | kN/m³ | |
| coesione | = 5.0000 | kPa | (A MONTE) |
| angolo di attrito | = 28.000 | DEG | (A MONTE) |
| coeff. spinta attiva ka | = 0.33300 | | (A MONTE) |
| coeff. spinta passiva kp | = 3.4790 | | (A MONTE) |
| Konc normal consolidato | = 0.65000 | | |
| OCR: grado di sovraconsolidazione | = 1.0000 | | |
| modello di rigidezza | = 1.0000 | | |
| modulo el. compr. vergine | = 35000. | kPa | |
| modulo el. scarico/ricarico | = 70000. | kPa | |
| permeabilita' | = 0.10000E-09 | m/time | (A MONTE) |
| natura 1=granulare, 2=argilla | = 1.0000 | | (A VALLE) |
| coesione | = 5.0000 | kPa | (A VALLE) |
| angolo di attrito | = 28.000 | DEG | (A VALLE) |
| coeff. spinta attiva ka | = 0.33300 | | (A VALLE) |
| coeff. spinta passiva kp | = 3.4790 | | (A VALLE) |
| permeabilita' | = 0.10000E-09 | m/time | (A VALLE) |

LAYER 2

| | | | |
|-----------------------------------|---------------|--------|-----------|
| natura 1=granulare, 2=argilla | = 1.0000 | | |
| quota superiore | = -10.500 | m | |
| quota inferiore | =-0.10000E+31 | m | |
| peso fuori falda | = 20.000 | kN/m³ | |
| peso efficace in falda | = 10.000 | kN/m³ | |
| peso dell'acqua | = 10.000 | kN/m³ | |
| coesione | = 7.5000 | kPa | (A MONTE) |
| angolo di attrito | = 28.000 | DEG | (A MONTE) |
| coeff. spinta attiva ka | = 0.33300 | | (A MONTE) |
| coeff. spinta passiva kp | = 3.4790 | | (A MONTE) |
| Konc normal consolidato | = 0.65000 | | |
| OCR: grado di sovraconsolidazione | = 1.0000 | | |
| modello di rigidezza | = 1.0000 | | |
| modulo el. compr. vergine | = 88000. | kPa | |
| modulo el. scarico/ricarico | = 0.14000E+06 | kPa | |
| permeabilita' | = 0.10000E-09 | m/time | (A MONTE) |
| natura 1=granulare, 2=argilla | = 1.0000 | | (A VALLE) |

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE

1

| | | | |
|--------------------------|---------------|--------|-----------|
| coesione | = 7.5000 | kPa | (A VALLE) |
| angolo di attrito | = 28.000 | DEG | (A VALLE) |
| coeff. spinta attiva ka | = 0.33300 | | (A VALLE) |
| coeff. spinta passiva kp | = 3.4790 | | (A VALLE) |
| permeabilita' | = 0.10000E-09 | m/time | (A VALLE) |

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE

2

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE

3

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
138 di 156

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 4

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 5

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 6

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 7

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 8

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

NESSUN CAMBIAMENTO RISPETTO AL PASSO PRECEDENTE

RIASSUNTO PARAMETRI GEOTECNICI PER LA FASE 9

(SOLO I PARAMETRI CHE POSSONO VARIARE)

LAYER 1

| | | |
|--------------------------|-----------|-----------|
| coeff. spinta attiva ka | = 0.39300 | (A MONTE) |
| coeff. spinta passiva kp | = 2.6850 | (A MONTE) |
| coeff. spinta attiva ka | = 0.39300 | (A VALLE) |
| coeff. spinta passiva kp | = 2.6850 | (A VALLE) |

LAYER 2

| | | |
|--------------------------|-----------|-----------|
| coeff. spinta attiva ka | = 0.39300 | (A MONTE) |
| coeff. spinta passiva kp | = 2.6850 | (A MONTE) |
| coeff. spinta attiva ka | = 0.39300 | (A VALLE) |
| coeff. spinta passiva kp | = 2.6850 | (A VALLE) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 1

WALL RightWall

| | | |
|--------------------------------------|---------------|------------|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = 0.0000 | m |
| quota della falda | = -1.0000 | m |
| sovraffaccarico a monte | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffaccarico a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 0.0000 | m |
| sovraffaccarico a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffaccarico a valle | --0.99900E+30 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

| | | | | |
|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|
| Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 139 di 156 |
|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|

opzione aggiornamento pressioni acqua = 0.0000 (1=NO UPD)

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 2

WALL RightWall

| | | |
|---------------------------------------|----------------|------------|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -3.5000 | m |
| quota della falda | = -1.0000 | m |
| sovraffluido a monte | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 3.5000 | m |
| sovraffluido a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = -0.99900E+30 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 3

WALL RightWall

| | | |
|-----------------------|-----------|-----|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -3.5000 | m |
| quota della falda | = -1.0000 | m |
| sovraffluido a monte | = 0.0000 | kPa |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 3

| | | |
|---------------------------------------|----------------|------------|
| quota del sovraffluido a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 3.5000 | m |
| sovraffluido a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = -0.99900E+30 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 4

WALL RightWall

| | | |
|---------------------------------------|----------------|------------|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -6.0000 | m |
| quota della falda | = -1.0000 | m |
| sovraffluido a monte | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 6.0000 | m |
| sovraffluido a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovraffluido a valle | = -0.99900E+30 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 5

WALL RightWall

| | | |
|----------------------|----------|---|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

| Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 140 di 156 |
|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|
|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|

| | | |
|---------------------------------------|---------------|------------|
| quota del fondo scavo | = -6.0000 | m |
| quota della falda | = -1.0000 | m |
| sovrafflato a monte | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflato a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 6.0000 | m |
| sovrafflato a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflato a valle | =-0.99900E+30 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE

6

WALL RightWall

| | | |
|---------------------------------------|---------------|------------|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -8.5000 | m |
| quota della falda | = -1.0000 | m |
| sovrafflato a monte | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflato a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 8.5000 | m |
| sovrafflato a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflato a valle | =-0.99900E+30 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE

7

WALL RightWall

| | | |
|---------------------------------------|---------------|------------|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -8.5000 | m |
| quota della falda | = -1.0000 | m |
| sovrafflato a monte | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflato a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 8.5000 | m |
| sovrafflato a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflato a valle | =-0.99900E+30 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE

8

WALL RightWall

| | | |
|-------------------------------|-----------|-----|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -10.500 | m |
| quota della falda | = -1.0000 | m |
| sovrafflato a monte | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflato a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 10.500 | m |
| sovrafflato a valle | = 0.0000 | kPa |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE

8

| | | |
|-------------------------------|---------------|---|
| quota del sovrafflato a valle | =-0.99900E+30 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto IN05 Lotto 00 Codifica Documento DE2CLGA1100002 Rev. 0 Foglio 141 di 156

| | | |
|---------------------------------------|-----------|------------|
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO DATI RELATIVI ALLA FASE 9

WALL RightWall

| | | |
|---------------------------------------|----------------|------------|
| coordinata y | = 0.0000 | m |
| quota piano campagna | = 0.0000 | m |
| quota del fondo scavo | = -10.500 | m |
| quota della falda | = -1.0000 | m |
| sovrafflaco a monte | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflaco a monte | = 0.0000 | m |
| depressione falda a valle | = 10.500 | m |
| sovrafflaco a valle | = 0.0000 | kPa |
| quota del sovrafflaco a valle | = -0.99900E+30 | m |
| quota di taglio | = 0.0000 | m |
| quota di equil. pressioni dell'acqua | = -25.000 | m |
| indicatore comportamento acqua | = 0.0000 | (1=REMOVE) |
| opzione aggiornamento pressioni acqua | = 0.0000 | (1=NO UPD) |

RIASSUNTO ELEMENTI

=====

| RIASSUNTO ELEMENTI SOIL | | | | | |
|-------------------------|-----------|----|--------|----------|-------|
| Name | Wall | Z1 | Z2 | Flag | Angle |
| | | m | m | | deg |
| DHright | RightWall | 0. | -25.00 | DOWNHILL | 0. |
| UHright | RightWall | 0. | -25.00 | UPHILL | 180.0 |

| RIASSUNTO ELEMENTI BEAM | | | | | |
|-------------------------|-----------|----|--------|-----|--------|
| Name | Wall | Z1 | Z2 | Mat | thick |
| | | m | m | | m |
| parete | RightWall | 0. | -25.00 | _ | 0.8000 |

| RIASSUNTO ELEMENTI WIRE | | | | | | |
|-------------------------|-----------|--------|-----|------------|-------|-------|
| Name | Wall | Zeta | Mat | A/L | Pinit | Angle |
| | | m | | | kN/m | deg |
| tirante_1 | RightWall | -3.000 | _ | 0.1400E-04 | 100.0 | 165.0 |
| tirante_2 | RightWall | -5.500 | _ | 0.2800E-04 | 150.0 | 165.0 |
| tirante_3 | RightWall | -8.000 | _ | 0.8400E-04 | 150.0 | 165.0 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
142 di 156

RIASSUNTO DATI VARI

=====

| MATERIALI | |
|-----------|---------------|
| Name | YOUNG MODULUS |
| | kPa |
| cls | 3.11E+007 |
| acci | 2.1E+008 |

| FONDAZIONI NASTRIFORMI | | | | | | |
|------------------------|-----------|-----|---------|-------|--------|-------------|
| Wall | Formula | Dy | Width B | Elev. | Qf | Diff. Angle |
| | | m | m | m | kPa | deg |
| Righ | boussineq | 1.5 | 3.5 | 0 | 23.33 | 45 |
| Righ | boussineq | 5 | 3.5 | 0 | 70 | 45 |
| Righ | boussineq | 8.5 | 3.5 | 0 | 116.67 | 45 |

RIASSUNTO ANALISI INCREMENTALE

| FASE | N. DI ITERAZIONI | CONVERGENZA |
|------|------------------|-------------|
| 1 | 2 | SI |
| 2 | 5 | SI |
| 3 | 3 | SI |
| 4 | 5 | SI |
| 5 | 3 | SI |
| 6 | 6 | SI |
| 7 | 3 | SI |
| 8 | 5 | SI |
| 9 | 4 | SI |

MASSIMI SPOSTAMENTI LATERALI

TUTTI I PASSI

* PARETE RightWall *

* I PASSI NON EQUILIBRATI SONO ESCLUSI *

* NOTA: LE QUOTE ESPRESSE IN m
E GLI SPOSTAMENTI IN m

| NODO | QUOTA ZETA | SPOSTAMENTO MASSIMO | FASE | PARETE RightWall |
|------|------------|---------------------|------|------------------|
| 1 | 0.0000 | -0.17653E-01 | 7 | |
| 2 | -0.20000 | -0.17533E-01 | 7 | |
| 3 | -0.40000 | -0.17444E-01 | 6 | |
| 4 | -0.60000 | -0.17363E-01 | 6 | |
| 5 | -0.80000 | -0.17282E-01 | 6 | |
| 6 | -1.0000 | -0.17201E-01 | 6 | |
| 7 | -1.2000 | -0.17120E-01 | 6 | |
| 8 | -1.4000 | -0.17039E-01 | 6 | |
| 9 | -1.6000 | -0.16958E-01 | 6 | |
| 10 | -1.8000 | -0.17120E-01 | 9 | |
| 11 | -2.0000 | -0.17322E-01 | 9 | |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
143 di 156

| | | | |
|----|---------|--------------|---|
| 12 | -2.2000 | -0.17524E-01 | 9 |
| 13 | -2.4000 | -0.17727E-01 | 9 |
| 14 | -2.6000 | -0.17931E-01 | 9 |
| 15 | -2.8000 | -0.18137E-01 | 9 |
| 16 | -3.0000 | -0.18344E-01 | 9 |
| 17 | -3.2000 | -0.18552E-01 | 9 |
| 18 | -3.4000 | -0.18762E-01 | 9 |
| 19 | -3.6000 | -0.18972E-01 | 9 |
| 20 | -3.8000 | -0.19183E-01 | 9 |
| 21 | -4.0000 | -0.19394E-01 | 9 |
| 22 | -4.2000 | -0.19603E-01 | 9 |
| 23 | -4.4000 | -0.19813E-01 | 9 |
| 24 | -4.6000 | -0.20021E-01 | 9 |
| 25 | -4.8000 | -0.20228E-01 | 9 |
| 26 | -5.0000 | -0.20433E-01 | 9 |
| 27 | -5.2000 | -0.20637E-01 | 9 |
| 28 | -5.4000 | -0.20840E-01 | 9 |
| 29 | -5.5000 | -0.20940E-01 | 9 |
| 30 | -5.7000 | -0.21141E-01 | 9 |
| 31 | -5.9000 | -0.21339E-01 | 9 |
| 32 | -6.1000 | -0.21534E-01 | 9 |
| 33 | -6.3000 | -0.21725E-01 | 9 |
| 34 | -6.5000 | -0.21910E-01 | 9 |
| 35 | -6.7000 | -0.22090E-01 | 9 |
| 36 | -6.9000 | -0.22264E-01 | 9 |
| 37 | -7.1000 | -0.22431E-01 | 9 |
| 38 | -7.3000 | -0.22590E-01 | 9 |

NODO QUOTA ZETA SPOSTAMENTO MASSIMO FASE PARETE RightWall

| | | | |
|----|----------|--------------|---|
| 39 | -7.5000 | -0.22742E-01 | 9 |
| 40 | -7.7000 | -0.22886E-01 | 9 |
| 41 | -7.9000 | -0.23022E-01 | 9 |
| 42 | -8.0000 | -0.23087E-01 | 9 |
| 43 | -8.2000 | -0.23211E-01 | 9 |
| 44 | -8.4000 | -0.23326E-01 | 9 |
| 45 | -8.6000 | -0.23429E-01 | 9 |
| 46 | -8.8000 | -0.23519E-01 | 9 |
| 47 | -9.0000 | -0.23595E-01 | 9 |
| 48 | -9.2000 | -0.23656E-01 | 9 |
| 49 | -9.4000 | -0.23700E-01 | 9 |
| 50 | -9.6000 | -0.23727E-01 | 9 |
| 51 | -9.8000 | -0.23735E-01 | 9 |
| 52 | -10.0000 | -0.23724E-01 | 9 |
| 53 | -10.200 | -0.23694E-01 | 9 |
| 54 | -10.400 | -0.23643E-01 | 9 |
| 55 | -10.600 | -0.23572E-01 | 9 |
| 56 | -10.800 | -0.23481E-01 | 9 |
| 57 | -11.000 | -0.23369E-01 | 9 |
| 58 | -11.200 | -0.23237E-01 | 9 |
| 59 | -11.400 | -0.23085E-01 | 9 |
| 60 | -11.600 | -0.22913E-01 | 9 |
| 61 | -11.800 | -0.22722E-01 | 9 |
| 62 | -12.000 | -0.22512E-01 | 9 |
| 63 | -12.200 | -0.22284E-01 | 9 |
| 64 | -12.400 | -0.22037E-01 | 9 |
| 65 | -12.600 | -0.21774E-01 | 9 |
| 66 | -12.800 | -0.21494E-01 | 9 |
| 67 | -13.000 | -0.21199E-01 | 9 |
| 68 | -13.200 | -0.20888E-01 | 9 |
| 69 | -13.400 | -0.20564E-01 | 9 |
| 70 | -13.600 | -0.20227E-01 | 9 |
| 71 | -13.800 | -0.19877E-01 | 9 |
| 72 | -14.000 | -0.19516E-01 | 9 |
| 73 | -14.200 | -0.19145E-01 | 9 |
| 74 | -14.400 | -0.18765E-01 | 9 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
144 di 156

| | | | |
|----|---------|--------------|---|
| 75 | -14.600 | -0.18376E-01 | 9 |
| 76 | -14.800 | -0.17979E-01 | 9 |
| 77 | -15.000 | -0.17577E-01 | 9 |
| 78 | -15.200 | -0.17168E-01 | 9 |
| 79 | -15.400 | -0.16756E-01 | 9 |
| 80 | -15.600 | -0.16340E-01 | 9 |
| 81 | -15.800 | -0.15921E-01 | 9 |
| 82 | -16.000 | -0.15500E-01 | 9 |
| 83 | -16.200 | -0.15079E-01 | 9 |
| 84 | -16.400 | -0.14657E-01 | 9 |

| NODO | QUOTA ZETA | SPOSTAMENTO MASSIMO | FASE PARETE RightWall |
|------|------------|---------------------|-----------------------|
| 85 | -16.600 | -0.14237E-01 | 9 |
| 86 | -16.800 | -0.13818E-01 | 9 |
| 87 | -17.000 | -0.13401E-01 | 9 |
| 88 | -17.200 | -0.12987E-01 | 9 |
| 89 | -17.400 | -0.12577E-01 | 9 |
| 90 | -17.600 | -0.12171E-01 | 9 |
| 91 | -17.800 | -0.11769E-01 | 9 |
| 92 | -18.000 | -0.11372E-01 | 9 |
| 93 | -18.200 | -0.10981E-01 | 9 |
| 94 | -18.400 | -0.10595E-01 | 9 |
| 95 | -18.600 | -0.10215E-01 | 9 |
| 96 | -18.800 | -0.98407E-02 | 9 |
| 97 | -19.000 | -0.94729E-02 | 9 |
| 98 | -19.200 | -0.91114E-02 | 9 |
| 99 | -19.400 | -0.87563E-02 | 9 |
| 100 | -19.600 | -0.84077E-02 | 9 |
| 101 | -19.800 | -0.80655E-02 | 9 |
| 102 | -20.000 | -0.77298E-02 | 9 |
| 103 | -20.200 | -0.74005E-02 | 9 |
| 104 | -20.400 | -0.70774E-02 | 9 |
| 105 | -20.600 | -0.67605E-02 | 9 |
| 106 | -20.800 | -0.64495E-02 | 9 |
| 107 | -21.000 | -0.61444E-02 | 9 |
| 108 | -21.200 | -0.58448E-02 | 9 |
| 109 | -21.400 | -0.55506E-02 | 9 |
| 110 | -21.600 | -0.52615E-02 | 9 |
| 111 | -21.800 | -0.49772E-02 | 9 |
| 112 | -22.000 | -0.46975E-02 | 9 |
| 113 | -22.200 | -0.44220E-02 | 9 |
| 114 | -22.400 | -0.41503E-02 | 9 |
| 115 | -22.600 | -0.38822E-02 | 9 |
| 116 | -22.800 | -0.36173E-02 | 9 |
| 117 | -23.000 | -0.33552E-02 | 9 |
| 118 | -23.200 | -0.30956E-02 | 9 |
| 119 | -23.400 | -0.28382E-02 | 9 |
| 120 | -23.600 | -0.25825E-02 | 9 |
| 121 | -23.800 | -0.23922E-02 | 8 |
| 122 | -24.000 | -0.23058E-02 | 8 |
| 123 | -24.200 | -0.22198E-02 | 8 |
| 124 | -24.400 | -0.21341E-02 | 8 |
| 125 | -24.600 | -0.20486E-02 | 8 |
| 126 | -24.800 | -0.19632E-02 | 8 |
| 127 | -25.000 | -0.18778E-02 | 8 |

INVILUPPO AZIONI INTERNE NEGLI ELEMENTI DI PARETE
(PER UNITA' DI PROFONDITA')

* PARETE RightWall GRUPPO parete*

STEP 1 - 9

* I PASSI NON EQUILIBRATI SONO ESCLUSI *

Nella tabella si stampano i seguenti risultati:

MOMENTO SX = Momento che tende le fibre sulla faccia sinistra [kN*m/m]

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto IN05 Lotto 00 Codifica Documento DE2CLGA1100002 Rev. 0 Foglio 145 di 156

MOMENTO DX = Momento che tende le fibre sulla faccia destra [kN*m/m]
 TAGLIO = forza tagliante (valore assoluto, priva di segno) [kN/m]

| BEAM EL. | ESTREMO | QUOTA | MOMENTO SX | MOMENTO DX | TAGLIO |
|----------|---------|---------|------------|------------|--------|
| 1 | A | 0. | 0.9204E-09 | 0.6321E-09 | 1.473 |
| | B | -0.2000 | 0.5675E-09 | 0.2946 | 1.473 |
| 2 | A | -0.2000 | 0.7612E-09 | 0.2946 | 4.235 |
| | B | -0.4000 | 0.8058E-09 | 1.142 | 4.235 |
| 3 | A | -0.4000 | 0.7558E-09 | 1.142 | 7.008 |
| | B | -0.6000 | 0.1819E-09 | 2.543 | 7.008 |
| 4 | A | -0.6000 | 0.9704E-09 | 2.543 | 9.438 |
| | B | -0.8000 | 0.1319E-08 | 4.431 | 9.438 |
| 5 | A | -0.8000 | 0.1511E-08 | 4.431 | 12.01 |
| | B | -1.000 | 0.2383E-09 | 6.714 | 12.01 |
| 6 | A | -1.000 | 0.6212E-09 | 6.714 | 15.43 |
| | B | -1.200 | 0.2975E-15 | 9.352 | 15.43 |
| 7 | A | -1.200 | 0.2975E-15 | 9.352 | 19.36 |
| | B | -1.400 | 0.4024E-15 | 13.02 | 19.36 |
| 8 | A | -1.400 | 0.4024E-15 | 13.02 | 23.80 |
| | B | -1.600 | 0.5225E-15 | 17.78 | 23.80 |
| 9 | A | -1.600 | 0.5225E-15 | 17.78 | 28.75 |
| | B | -1.800 | 0.6572E-15 | 23.53 | 28.75 |
| 10 | A | -1.800 | 0.6572E-15 | 23.53 | 34.22 |
| | B | -2.000 | 0.8065E-15 | 30.38 | 34.22 |
| 11 | A | -2.000 | 0.8065E-15 | 30.38 | 40.21 |
| | B | -2.200 | 0.9699E-15 | 38.42 | 40.21 |
| 12 | A | -2.200 | 0.9699E-15 | 38.42 | 46.73 |
| | B | -2.400 | 0.1147E-14 | 47.76 | 46.73 |
| 13 | A | -2.400 | 0.1147E-14 | 47.76 | 53.78 |
| | B | -2.600 | 0.1338E-14 | 58.52 | 53.78 |
| 14 | A | -2.600 | 0.1338E-14 | 58.52 | 61.35 |
| | B | -2.800 | 0.1543E-14 | 70.79 | 61.35 |
| 15 | A | -2.800 | 0.1543E-14 | 70.79 | 69.44 |
| | B | -3.000 | 0.1760E-14 | 84.68 | 69.44 |
| 16 | A | -3.000 | 0.1760E-14 | 84.68 | 99.62 |
| | B | -3.200 | 0.1323 | 80.96 | 99.62 |
| 17 | A | -3.200 | 0.1323 | 80.96 | 93.55 |
| | B | -3.400 | 18.84 | 79.05 | 93.55 |

| BEAM EL. | ESTREMO | QUOTA | MOMENTO SX | MOMENTO DX | TAGLIO |
|----------|---------|--------|------------|------------|--------|
| 18 | A | -3.400 | 18.84 | 79.05 | 86.95 |
| | B | -3.600 | 36.23 | 79.06 | 86.95 |
| 19 | A | -3.600 | 36.23 | 79.06 | 79.83 |
| | B | -3.800 | 52.20 | 80.38 | 79.83 |
| 20 | A | -3.800 | 52.20 | 80.38 | 72.18 |
| | B | -4.000 | 66.64 | 82.55 | 72.18 |
| 21 | A | -4.000 | 66.64 | 82.55 | 64.01 |
| | B | -4.200 | 79.44 | 85.08 | 64.01 |
| 22 | A | -4.200 | 79.44 | 85.08 | 55.30 |
| | B | -4.400 | 90.50 | 87.49 | 55.30 |
| 23 | A | -4.400 | 90.50 | 87.49 | 46.08 |
| | B | -4.600 | 99.71 | 90.96 | 46.08 |
| 24 | A | -4.600 | 99.71 | 90.96 | 36.34 |
| | B | -4.800 | 107.0 | 97.95 | 36.34 |
| 25 | A | -4.800 | 107.0 | 97.95 | 40.03 |
| | B | -5.000 | 112.2 | 104.1 | 40.03 |
| 26 | A | -5.000 | 112.2 | 104.1 | 54.03 |
| | B | -5.200 | 115.3 | 109.5 | 54.03 |
| 27 | A | -5.200 | 115.3 | 109.5 | 68.55 |
| | B | -5.400 | 116.1 | 114.2 | 68.55 |
| 28 | A | -5.400 | 116.1 | 114.2 | 79.81 |
| | B | -5.500 | 115.6 | 116.2 | 79.81 |
| 29 | A | -5.500 | 115.6 | 116.2 | 174.5 |
| | B | -5.700 | 147.9 | 119.8 | 174.5 |
| 30 | A | -5.700 | 147.9 | 119.8 | 161.3 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0 Foglio
146 di 156

| | | | | | |
|----|---|--------|-------|-------|-------|
| | B | -5.900 | 177.8 | 122.6 | 161.3 |
| 31 | A | -5.900 | 177.8 | 122.6 | 147.7 |
| | B | -6.100 | 205.0 | 124.8 | 147.7 |
| 32 | A | -6.100 | 205.0 | 124.8 | 133.4 |
| | B | -6.300 | 229.6 | 126.4 | 133.4 |
| 33 | A | -6.300 | 229.6 | 126.4 | 118.6 |
| | B | -6.500 | 251.3 | 127.3 | 118.6 |
| 34 | A | -6.500 | 251.3 | 127.3 | 103.2 |
| | B | -6.700 | 270.1 | 127.6 | 103.2 |
| 35 | A | -6.700 | 270.1 | 127.6 | 87.24 |
| | B | -6.900 | 285.9 | 127.4 | 87.24 |
| 36 | A | -6.900 | 285.9 | 127.4 | 75.21 |
| | B | -7.100 | 298.5 | 126.6 | 75.21 |
| 37 | A | -7.100 | 298.5 | 126.6 | 73.56 |
| | B | -7.300 | 307.9 | 125.3 | 73.56 |
| 38 | A | -7.300 | 307.9 | 125.3 | 70.81 |
| | B | -7.500 | 313.9 | 123.5 | 70.81 |
| 39 | A | -7.500 | 313.9 | 123.5 | 68.08 |
| | B | -7.700 | 316.5 | 121.2 | 68.08 |
| 40 | A | -7.700 | 316.5 | 121.2 | 65.58 |
| | B | -7.900 | 315.5 | 118.4 | 65.58 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|----|---|--------|-------|-------|-------|
| 41 | A | -7.900 | 315.5 | 118.4 | 79.12 |
| | B | -8.000 | 313.6 | 116.9 | 79.12 |
| 42 | A | -8.000 | 313.6 | 116.9 | 291.9 |
| | B | -8.200 | 320.1 | 113.6 | 291.9 |
| 43 | A | -8.200 | 320.1 | 113.6 | 271.8 |
| | B | -8.400 | 374.5 | 110.1 | 271.8 |
| 44 | A | -8.400 | 374.5 | 110.1 | 251.2 |
| | B | -8.600 | 424.7 | 106.4 | 251.2 |
| 45 | A | -8.600 | 424.7 | 106.4 | 230.1 |
| | B | -8.800 | 470.8 | 114.7 | 230.1 |
| 46 | A | -8.800 | 470.8 | 114.7 | 208.5 |
| | B | -9.000 | 512.5 | 125.8 | 208.5 |
| 47 | A | -9.000 | 512.5 | 125.8 | 186.4 |
| | B | -9.200 | 549.7 | 136.7 | 186.4 |
| 48 | A | -9.200 | 549.7 | 136.7 | 163.8 |
| | B | -9.400 | 582.5 | 147.3 | 163.8 |
| 49 | A | -9.400 | 582.5 | 147.3 | 140.8 |
| | B | -9.600 | 610.6 | 157.7 | 140.8 |
| 50 | A | -9.600 | 610.6 | 157.7 | 127.5 |
| | B | -9.800 | 634.1 | 168.0 | 127.5 |
| 51 | A | -9.800 | 634.1 | 168.0 | 130.5 |
| | B | -10.00 | 652.7 | 178.2 | 130.5 |
| 52 | A | -10.00 | 652.7 | 178.2 | 132.5 |
| | B | -10.20 | 666.4 | 188.2 | 132.5 |
| 53 | A | -10.20 | 666.4 | 188.2 | 134.0 |
| | B | -10.40 | 675.0 | 198.2 | 134.0 |
| 54 | A | -10.40 | 675.0 | 198.2 | 135.6 |
| | B | -10.60 | 678.5 | 208.1 | 135.6 |
| 55 | A | -10.60 | 678.5 | 208.1 | 132.0 |
| | B | -10.80 | 678.0 | 216.6 | 132.0 |
| 56 | A | -10.80 | 678.0 | 216.6 | 127.3 |
| | B | -11.00 | 673.9 | 223.6 | 127.3 |
| 57 | A | -11.00 | 673.9 | 223.6 | 121.6 |
| | B | -11.20 | 666.5 | 229.4 | 121.6 |
| 58 | A | -11.20 | 666.5 | 229.4 | 114.9 |
| | B | -11.40 | 656.1 | 234.0 | 114.9 |
| 59 | A | -11.40 | 656.1 | 234.0 | 119.6 |
| | B | -11.60 | 643.0 | 237.5 | 119.6 |
| 60 | A | -11.60 | 643.0 | 237.5 | 125.6 |
| | B | -11.80 | 627.5 | 240.0 | 125.6 |
| 61 | A | -11.80 | 627.5 | 240.0 | 130.6 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto IN05 Lotto 00 Codifica Documento DE2CLGA1100002 Rev. 0 Foglio 147 di 156

| | | | | | |
|----|---|--------|-------|-------|-------|
| | B | -12.00 | 609.8 | 241.4 | 130.6 |
| 62 | A | -12.00 | 609.8 | 241.4 | 134.6 |
| | B | -12.20 | 589.9 | 242.0 | 134.6 |
| 63 | A | -12.20 | 589.9 | 242.0 | 137.5 |
| | B | -12.40 | 568.1 | 241.7 | 137.5 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|----|---|--------|------------|-------|-------|
| 64 | A | -12.40 | 568.1 | 241.7 | 139.3 |
| | B | -12.60 | 544.4 | 240.7 | 139.3 |
| 65 | A | -12.60 | 544.4 | 240.7 | 140.1 |
| | B | -12.80 | 519.2 | 238.8 | 140.1 |
| 66 | A | -12.80 | 519.2 | 238.8 | 139.7 |
| | B | -13.00 | 492.4 | 236.3 | 139.7 |
| 67 | A | -13.00 | 492.4 | 236.3 | 140.2 |
| | B | -13.20 | 464.4 | 233.0 | 140.2 |
| 68 | A | -13.20 | 464.4 | 233.0 | 145.8 |
| | B | -13.40 | 435.2 | 229.1 | 145.8 |
| 69 | A | -13.40 | 435.2 | 229.1 | 150.7 |
| | B | -13.60 | 405.1 | 224.6 | 150.7 |
| 70 | A | -13.60 | 405.1 | 224.6 | 154.7 |
| | B | -13.80 | 374.1 | 219.4 | 154.7 |
| 71 | A | -13.80 | 374.1 | 219.4 | 158.0 |
| | B | -14.00 | 342.6 | 220.7 | 158.0 |
| 72 | A | -14.00 | 342.6 | 220.7 | 160.3 |
| | B | -14.20 | 310.5 | 225.4 | 160.3 |
| 73 | A | -14.20 | 310.5 | 225.4 | 161.9 |
| | B | -14.40 | 278.1 | 229.3 | 161.9 |
| 74 | A | -14.40 | 278.1 | 229.3 | 162.7 |
| | B | -14.60 | 245.6 | 232.4 | 162.7 |
| 75 | A | -14.60 | 245.6 | 232.4 | 162.6 |
| | B | -14.80 | 213.0 | 234.7 | 162.6 |
| 76 | A | -14.80 | 213.0 | 234.7 | 161.7 |
| | B | -15.00 | 180.7 | 236.3 | 161.7 |
| 77 | A | -15.00 | 180.7 | 236.3 | 160.0 |
| | B | -15.20 | 148.7 | 237.3 | 160.0 |
| 78 | A | -15.20 | 148.7 | 237.3 | 157.5 |
| | B | -15.40 | 117.2 | 237.5 | 157.5 |
| 79 | A | -15.40 | 117.2 | 237.5 | 154.2 |
| | B | -15.60 | 86.35 | 237.2 | 154.2 |
| 80 | A | -15.60 | 86.35 | 237.2 | 150.0 |
| | B | -15.80 | 56.35 | 236.3 | 150.0 |
| 81 | A | -15.80 | 56.35 | 236.3 | 145.1 |
| | B | -16.00 | 27.33 | 234.8 | 145.1 |
| 82 | A | -16.00 | 27.33 | 234.8 | 139.3 |
| | B | -16.20 | 0.1592E-13 | 232.7 | 139.3 |
| 83 | A | -16.20 | 0.1592E-13 | 232.7 | 132.7 |
| | B | -16.40 | 0.1306E-13 | 230.1 | 132.7 |
| 84 | A | -16.40 | 0.1306E-13 | 230.1 | 125.2 |
| | B | -16.60 | 0.1004E-13 | 226.9 | 125.2 |
| 85 | A | -16.60 | 0.1004E-13 | 226.9 | 117.0 |
| | B | -16.80 | 0.6858E-14 | 223.3 | 117.0 |
| 86 | A | -16.80 | 0.6858E-14 | 223.3 | 108.0 |
| | B | -17.00 | 0.3494E-14 | 219.0 | 108.0 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|----|---|--------|------------|-------|-------|
| 87 | A | -17.00 | 0.3494E-14 | 219.0 | 98.10 |
| | B | -17.20 | 0.4779 | 214.3 | 98.10 |
| 88 | A | -17.20 | 0.4779 | 214.3 | 87.81 |
| | B | -17.40 | 1.117 | 209.2 | 87.81 |
| 89 | A | -17.40 | 1.117 | 209.2 | 77.95 |
| | B | -17.60 | 1.660 | 212.4 | 77.95 |
| 90 | A | -17.60 | 1.660 | 212.4 | 68.51 |
| | B | -17.80 | 2.113 | 214.6 | 68.51 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
148 di 156

| | | | | | |
|-----|---|--------|-------|-------|-------|
| 91 | A | -17.80 | 2.113 | 214.6 | 59.47 |
| | B | -18.00 | 2.483 | 216.1 | 59.47 |
| 92 | A | -18.00 | 2.483 | 216.1 | 50.84 |
| | B | -18.20 | 2.779 | 216.8 | 50.84 |
| 93 | A | -18.20 | 2.779 | 216.8 | 42.59 |
| | B | -18.40 | 3.007 | 216.7 | 42.59 |
| 94 | A | -18.40 | 3.007 | 216.7 | 38.56 |
| | B | -18.60 | 3.173 | 215.9 | 38.56 |
| 95 | A | -18.60 | 3.173 | 215.9 | 39.94 |
| | B | -18.80 | 3.285 | 214.3 | 39.94 |
| 96 | A | -18.80 | 3.285 | 214.3 | 40.92 |
| | B | -19.00 | 3.347 | 212.0 | 40.92 |
| 97 | A | -19.00 | 3.347 | 212.0 | 41.55 |
| | B | -19.20 | 3.366 | 213.2 | 41.55 |
| 98 | A | -19.20 | 3.366 | 213.2 | 41.85 |
| | B | -19.40 | 3.348 | 214.5 | 41.85 |
| 99 | A | -19.40 | 3.348 | 214.5 | 41.85 |
| | B | -19.60 | 3.296 | 214.6 | 41.85 |
| 100 | A | -19.60 | 3.296 | 214.6 | 41.60 |
| | B | -19.80 | 3.216 | 213.6 | 41.60 |
| 101 | A | -19.80 | 3.216 | 213.6 | 41.11 |
| | B | -20.00 | 3.113 | 211.4 | 41.11 |
| 102 | A | -20.00 | 3.113 | 211.4 | 40.41 |
| | B | -20.20 | 2.989 | 208.2 | 40.41 |
| 103 | A | -20.20 | 2.989 | 208.2 | 39.53 |
| | B | -20.40 | 2.849 | 203.9 | 39.53 |
| 104 | A | -20.40 | 2.849 | 203.9 | 38.49 |
| | B | -20.60 | 2.696 | 198.7 | 38.49 |
| 105 | A | -20.60 | 2.696 | 198.7 | 40.50 |
| | B | -20.80 | 2.534 | 192.6 | 40.50 |
| 106 | A | -20.80 | 2.534 | 192.6 | 43.13 |
| | B | -21.00 | 2.364 | 185.7 | 43.13 |
| 107 | A | -21.00 | 2.364 | 185.7 | 45.69 |
| | B | -21.20 | 2.189 | 177.9 | 45.69 |
| 108 | A | -21.20 | 2.189 | 177.9 | 48.05 |
| | B | -21.40 | 2.012 | 169.4 | 48.05 |
| 109 | A | -21.40 | 2.012 | 169.4 | 49.80 |
| | B | -21.60 | 1.835 | 160.1 | 49.80 |

BEAM EL. ESTREMO QUOTA MOMENTO SX MOMENTO DX TAGLIO

| | | | | | |
|-----|---|--------|--------|-------|-------|
| 110 | A | -21.60 | 1.835 | 160.1 | 50.97 |
| | B | -21.80 | 1.659 | 150.2 | 50.97 |
| 111 | A | -21.80 | 1.659 | 150.2 | 52.27 |
| | B | -22.00 | 1.487 | 139.8 | 52.27 |
| 112 | A | -22.00 | 1.487 | 139.8 | 54.57 |
| | B | -22.20 | 1.658 | 128.9 | 54.57 |
| 113 | A | -22.20 | 1.658 | 128.9 | 56.41 |
| | B | -22.40 | 1.845 | 117.6 | 56.41 |
| 114 | A | -22.40 | 1.845 | 117.6 | 57.80 |
| | B | -22.60 | 1.925 | 106.0 | 57.80 |
| 115 | A | -22.60 | 1.925 | 106.0 | 58.75 |
| | B | -22.80 | 1.914 | 94.26 | 58.75 |
| 116 | A | -22.80 | 1.914 | 94.26 | 59.28 |
| | B | -23.00 | 1.826 | 82.41 | 59.28 |
| 117 | A | -23.00 | 1.826 | 82.41 | 59.38 |
| | B | -23.20 | 1.677 | 70.53 | 59.38 |
| 118 | A | -23.20 | 1.677 | 70.53 | 59.06 |
| | B | -23.40 | 1.482 | 58.72 | 59.06 |
| 119 | A | -23.40 | 1.482 | 58.72 | 57.34 |
| | B | -23.60 | 1.255 | 47.25 | 57.34 |
| 120 | A | -23.60 | 1.255 | 47.25 | 54.21 |
| | B | -23.80 | 1.010 | 36.41 | 54.21 |
| 121 | A | -23.80 | 1.010 | 36.41 | 49.69 |
| | B | -24.00 | 0.7636 | 26.47 | 49.69 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0 Foglio
149 di 156

| | | | | | |
|-----|---|--------|------------|------------|-------|
| 122 | A | -24.00 | 0.7636 | 26.47 | 43.79 |
| | B | -24.20 | 0.5290 | 17.71 | 43.79 |
| 123 | A | -24.20 | 0.5290 | 17.71 | 36.51 |
| | B | -24.40 | 0.3210 | 10.41 | 36.51 |
| 124 | A | -24.40 | 0.3210 | 10.41 | 27.84 |
| | B | -24.60 | 0.1538 | 4.840 | 27.84 |
| 125 | A | -24.60 | 0.1538 | 4.840 | 17.81 |
| | B | -24.80 | 0.4205E-01 | 1.279 | 17.81 |
| 126 | A | -24.80 | 0.4205E-01 | 1.279 | 6.394 |
| | B | -25.00 | 0.4047E-10 | 0.4275E-10 | 6.394 |

FORZE NEGLI ANCORAGGI ATTIVI (PER UNITA' DI PROFONDITA')

| | | | | |
|---------|-----------|---------------------|-------|---------|
| TIRANTE | tirante_1 | 1 PARETE RightWall | QUOTA | -3.0000 |
| | | FASE 1 inattivo | | |
| | | FASE 2 inattivo | | |
| | | FASE 3 FORZA 100.00 | kN/m | |
| | | FASE 4 FORZA 127.89 | kN/m | |
| | | FASE 5 FORZA 125.54 | kN/m | |
| | | FASE 6 FORZA 135.70 | kN/m | |
| | | FASE 7 FORZA 134.21 | kN/m | |
| | | FASE 8 FORZA 136.21 | kN/m | |
| | | FASE 9 FORZA 141.24 | kN/m | |
| TIRANTE | tirante_2 | 1 PARETE RightWall | QUOTA | -5.5000 |
| | | FASE 1 inattivo | | |
| | | FASE 2 inattivo | | |
| | | FASE 3 inattivo | | |
| | | FASE 4 inattivo | | |
| | | FASE 5 FORZA 150.00 | kN/m | |
| | | FASE 6 FORZA 181.75 | kN/m | |
| | | FASE 7 FORZA 176.33 | kN/m | |
| | | FASE 8 FORZA 192.01 | kN/m | |
| | | FASE 9 FORZA 213.84 | kN/m | |
| TIRANTE | tirante_3 | 1 PARETE RightWall | QUOTA | -8.0000 |
| | | FASE 1 inattivo | | |
| | | FASE 2 inattivo | | |
| | | FASE 3 inattivo | | |
| | | FASE 4 inattivo | | |
| | | FASE 5 inattivo | | |
| | | FASE 6 inattivo | | |
| | | FASE 7 FORZA 150.00 | kN/m | |
| | | FASE 8 FORZA 233.20 | kN/m | |
| | | FASE 9 FORZA 333.20 | kN/m | |

INVILUPPO RISULTATI NEGLI ELEMENTI TERRENO

* PARETE RightWall GRUPPO DHRright*

STEP 1 - 9

* I PASSI NON EQUILIBRATI SONO ESCLUSI *

Nella tabella si stampano i seguenti risultati:

SIGMA-H = massimo sforzo orizzontale efficace [kPa]

TAGLIO = massimo sforzo di taglio [kPa]

PR. ACQUA =massima pressione interstiziale [kPa]

GRAD. MAX =massimo gradiente idraulico

| SOIL EL. | QUOTA | SIGMA-H | TAGLIO | PR. ACQUA | GRAD. MAX |
|----------|---------|---------|--------|-----------|-----------|
| 1 | 0. | 0. | 0. | 0. | 0. |
| 2 | -0.2000 | 5.206 | 0.6028 | 0. | 0. |
| 3 | -0.4000 | 10.27 | 1.137 | 0. | 0. |
| 4 | -0.6000 | 15.10 | 1.551 | 0. | 0. |
| 5 | -0.8000 | 19.64 | 1.820 | 0. | 0. |
| 6 | -1.000 | 23.89 | 1.943 | 0. | 0. |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| | | | | | | |
|---------|--------------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|
| Doc. N. | 49064 02.doc | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 150 di 156 |
|---------|--------------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|

| | | | | | |
|----|--------|-------|-------|-------|------------|
| 7 | -1.200 | 26.57 | 2.283 | 2.000 | 0. |
| 8 | -1.400 | 29.01 | 2.507 | 4.000 | 0. |
| 9 | -1.600 | 31.27 | 2.634 | 6.000 | 0. |
| 10 | -1.800 | 33.36 | 2.680 | 8.000 | 0. |
| 11 | -2.000 | 35.32 | 2.658 | 10.00 | 0. |
| 12 | -2.200 | 37.16 | 2.579 | 12.00 | 0. |
| 13 | -2.400 | 38.90 | 2.450 | 14.00 | 0. |
| 14 | -2.600 | 40.55 | 2.277 | 16.00 | 0. |
| 15 | -2.800 | 42.13 | 2.066 | 18.00 | 0. |
| 16 | -3.000 | 43.64 | 1.821 | 20.00 | 0. |
| 17 | -3.200 | 45.09 | 1.546 | 22.00 | 0. |
| 18 | -3.400 | 46.48 | 1.242 | 24.00 | 0. |
| 19 | -3.600 | 47.83 | 11.81 | 26.00 | 0. |
| 20 | -3.800 | 49.12 | 16.76 | 28.00 | 0. |
| 21 | -4.000 | 53.44 | 21.72 | 30.00 | 0. |
| 22 | -4.200 | 67.36 | 26.68 | 32.00 | 0. |
| 23 | -4.400 | 71.49 | 26.74 | 34.00 | 0. |
| 24 | -4.600 | 71.74 | 25.41 | 36.00 | 0.7865E-01 |
| 25 | -4.800 | 71.65 | 24.44 | 38.00 | 0.7865E-01 |
| 26 | -5.000 | 71.56 | 23.47 | 40.00 | 0.7865E-01 |
| 27 | -5.200 | 71.47 | 22.51 | 42.00 | 0.7865E-01 |
| 28 | -5.400 | 71.40 | 21.55 | 44.00 | 0.7865E-01 |
| 29 | -5.500 | 71.37 | 21.08 | 45.00 | 0.7865E-01 |
| 30 | -5.700 | 71.32 | 20.13 | 47.00 | 0.7865E-01 |
| 31 | -5.900 | 71.30 | 19.20 | 49.00 | 0.7865E-01 |
| 32 | -6.100 | 71.29 | 18.28 | 51.00 | 0.7865E-01 |
| 33 | -6.300 | 71.31 | 17.37 | 53.00 | 0.7865E-01 |
| 34 | -6.500 | 71.36 | 21.72 | 55.00 | 0.7865E-01 |
| 35 | -6.700 | 71.44 | 26.68 | 57.00 | 0.7865E-01 |

| SOIL EL. | QUOTA | SIGMA-H | TAGLIO | PR. ACQUA | GRAD. MAX |
|----------|-------|---------|--------|-----------|-----------|
|----------|-------|---------|--------|-----------|-----------|

| | | | | | |
|----|--------|-------|-------|-------|------------|
| 36 | -6.900 | 81.27 | 31.64 | 59.00 | 0.7865E-01 |
| 37 | -7.100 | 91.21 | 35.18 | 61.00 | 0.1429 |
| 38 | -7.300 | 97.18 | 37.30 | 63.00 | 0.1429 |
| 39 | -7.500 | 97.58 | 36.65 | 65.00 | 0.1429 |
| 40 | -7.700 | 96.86 | 35.43 | 67.00 | 0.1429 |
| 41 | -7.900 | 96.15 | 34.22 | 69.00 | 0.1429 |
| 42 | -8.000 | 95.81 | 33.62 | 70.00 | 0.1429 |
| 43 | -8.200 | 95.14 | 32.43 | 72.00 | 0.1429 |
| 44 | -8.400 | 94.49 | 31.24 | 74.00 | 0.1429 |
| 45 | -8.600 | 93.87 | 30.08 | 76.00 | 0.1429 |
| 46 | -8.800 | 93.28 | 28.92 | 78.00 | 0.1429 |
| 47 | -9.000 | 92.72 | 27.79 | 80.00 | 0.1429 |
| 48 | -9.200 | 92.19 | 26.68 | 82.00 | 0.1429 |
| 49 | -9.400 | 91.70 | 31.64 | 84.00 | 0.1429 |
| 50 | -9.600 | 91.24 | 35.09 | 86.00 | 0.2152 |
| 51 | -9.800 | 96.42 | 37.03 | 88.00 | 0.2152 |
| 52 | -10.00 | 101.9 | 38.98 | 90.00 | 0.2152 |
| 53 | -10.20 | 104.8 | 39.65 | 92.00 | 0.2152 |
| 54 | -10.40 | 104.3 | 38.59 | 94.00 | 0.2152 |
| 55 | -10.60 | 127.6 | 49.48 | 96.00 | 0.2152 |
| 56 | -10.80 | 133.1 | 51.43 | 98.00 | 0.2152 |
| 57 | -11.00 | 138.5 | 53.37 | 100.0 | 0.2152 |
| 58 | -11.20 | 144.0 | 55.32 | 102.0 | 0.2152 |
| 59 | -11.40 | 149.4 | 57.26 | 104.0 | 0.2152 |
| 60 | -11.60 | 154.9 | 59.21 | 106.0 | 0.2800 |
| 61 | -11.80 | 152.5 | 57.23 | 108.0 | 0.2800 |
| 62 | -12.00 | 150.1 | 55.26 | 110.0 | 0.2800 |
| 63 | -12.20 | 147.9 | 53.33 | 112.0 | 0.2800 |
| 64 | -12.40 | 145.6 | 51.45 | 114.0 | 0.2800 |
| 65 | -12.60 | 143.5 | 49.60 | 116.0 | 0.2800 |
| 66 | -12.80 | 141.5 | 50.38 | 118.0 | 0.2800 |
| 67 | -13.00 | 139.5 | 52.17 | 120.0 | 0.2800 |
| 68 | -13.20 | 140.1 | 53.95 | 122.0 | 0.2800 |
| 69 | -13.40 | 145.2 | 55.74 | 124.0 | 0.2800 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA110002Rev.
0Foglio
151 di 156

| | | | | | |
|----|--------|-------|-------|-------|--------|
| 70 | -13.60 | 150.2 | 57.52 | 126.0 | 0.2800 |
| 71 | -13.80 | 155.2 | 59.31 | 128.0 | 0.2800 |
| 72 | -14.00 | 160.2 | 61.09 | 130.0 | 0.2800 |
| 73 | -14.20 | 165.2 | 62.87 | 132.0 | 0.2800 |
| 74 | -14.40 | 163.6 | 61.37 | 134.0 | 0.2800 |
| 75 | -14.60 | 161.7 | 59.69 | 136.0 | 0.2800 |
| 76 | -14.80 | 159.8 | 58.04 | 138.0 | 0.2800 |
| 77 | -15.00 | 158.0 | 56.42 | 140.0 | 0.2800 |
| 78 | -15.20 | 156.3 | 54.82 | 142.0 | 0.2800 |
| 79 | -15.40 | 154.6 | 53.26 | 144.0 | 0.2800 |
| 80 | -15.60 | 157.5 | 54.01 | 146.0 | 0.2800 |
| 81 | -15.80 | 161.4 | 55.22 | 148.0 | 0.2800 |

SOIL EL. QUOTA SIGMA-H TAGLIO PR. ACQUA GRAD. MAX

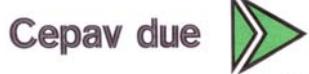
| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|--------|
| 82 | -16.00 | 165.3 | 56.44 | 150.0 | 0.2800 |
| 83 | -16.20 | 169.1 | 57.65 | 152.0 | 0.2800 |
| 84 | -16.40 | 173.0 | 58.86 | 154.0 | 0.2800 |
| 85 | -16.60 | 176.9 | 60.08 | 156.0 | 0.2800 |
| 86 | -16.80 | 180.7 | 61.29 | 158.0 | 0.2800 |
| 87 | -17.00 | 184.6 | 62.50 | 160.0 | 0.2800 |
| 88 | -17.20 | 186.5 | 62.75 | 162.0 | 0.2800 |
| 89 | -17.40 | 184.2 | 60.85 | 164.0 | 0.2800 |
| 90 | -17.60 | 181.9 | 58.98 | 166.0 | 0.2800 |
| 91 | -17.80 | 179.6 | 57.14 | 168.0 | 0.2800 |
| 92 | -18.00 | 177.4 | 55.32 | 170.0 | 0.2800 |
| 93 | -18.20 | 175.3 | 53.54 | 172.0 | 0.2800 |
| 94 | -18.40 | 173.2 | 51.78 | 174.0 | 0.2800 |
| 95 | -18.60 | 171.2 | 50.05 | 176.0 | 0.2800 |
| 96 | -18.80 | 169.3 | 48.36 | 178.0 | 0.2800 |
| 97 | -19.00 | 167.4 | 46.69 | 180.0 | 0.2800 |
| 98 | -19.20 | 165.5 | 45.05 | 182.0 | 0.2800 |
| 99 | -19.40 | 163.8 | 43.45 | 184.0 | 0.2800 |
| 100 | -19.60 | 162.1 | 41.87 | 186.0 | 0.2800 |
| 101 | -19.80 | 160.4 | 40.32 | 188.0 | 0.2800 |
| 102 | -20.00 | 158.8 | 38.80 | 190.0 | 0.2800 |
| 103 | -20.20 | 157.3 | 37.31 | 192.0 | 0.2800 |
| 104 | -20.40 | 155.8 | 36.06 | 194.0 | 0.2800 |
| 105 | -20.60 | 154.3 | 36.44 | 196.0 | 0.2800 |
| 106 | -20.80 | 153.0 | 36.82 | 198.0 | 0.2800 |
| 107 | -21.00 | 151.6 | 37.20 | 200.0 | 0.2800 |
| 108 | -21.20 | 150.4 | 37.57 | 202.0 | 0.2800 |
| 109 | -21.40 | 149.1 | 37.95 | 204.0 | 0.2800 |
| 110 | -21.60 | 149.3 | 38.33 | 206.0 | 0.2800 |
| 111 | -21.80 | 150.6 | 38.71 | 208.0 | 0.2800 |
| 112 | -22.00 | 151.8 | 39.08 | 210.0 | 0.2800 |
| 113 | -22.20 | 153.1 | 39.46 | 212.0 | 0.2800 |
| 114 | -22.40 | 154.3 | 39.83 | 214.0 | 0.2800 |
| 115 | -22.60 | 155.6 | 40.20 | 216.0 | 0.2800 |
| 116 | -22.80 | 156.8 | 40.58 | 218.0 | 0.2800 |
| 117 | -23.00 | 158.1 | 40.95 | 220.0 | 0.2800 |
| 118 | -23.20 | 159.4 | 41.32 | 222.0 | 0.2800 |
| 119 | -23.40 | 160.6 | 41.69 | 224.0 | 0.2800 |
| 120 | -23.60 | 161.9 | 42.06 | 226.0 | 0.2800 |
| 121 | -23.80 | 163.1 | 42.43 | 228.0 | 0.2800 |
| 122 | -24.00 | 164.4 | 42.80 | 230.0 | 0.2800 |
| 123 | -24.20 | 165.7 | 43.17 | 232.0 | 0.2800 |
| 124 | -24.40 | 166.9 | 43.54 | 234.0 | 0.2800 |
| 125 | -24.60 | 168.2 | 43.91 | 236.0 | 0.2800 |
| 126 | -24.80 | 169.4 | 44.28 | 238.0 | 0.2800 |
| 127 | -25.00 | 170.7 | 44.64 | 240.0 | 0.2800 |

INVILUPPO RISULTATI NEGLI ELEMENTI TERRENO

* PARETE RightWall GRUPPO UHRight*

STEP 1 - 9

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto IN05 Lotto 00 Codifica Documento DE2CLGA1100002 Rev. 0 Foglio 152 di 156

* I PASSI NON EQUILIBRATI SONO ESCLUSI *

Nella tabella si stampano i seguenti risultati:

SIGMA-H = massimo sforzo orizzontale efficace [kPa]

TAGLIO = massimo sforzo di taglio [kPa]

PR. ACQUA =massima pressione interstiziale [kPa]

GRAD. MAX =massimo gradiente idraulico

| SOIL EL. | QUOTA | SIGMA-H | TAGLIO | PR. ACQUA | GRAD. MAX |
|----------|---------|---------|--------|-----------|-----------|
| 1 | 0. | 14.73 | 7.364 | 0. | 0. |
| 2 | -0.2000 | 13.81 | 4.899 | 0. | 0. |
| 3 | -0.4000 | 13.86 | 4.046 | 0. | 0. |
| 4 | -0.6000 | 15.65 | 6.141 | 0. | 0. |
| 5 | -0.8000 | 19.64 | 8.298 | 0. | 0. |
| 6 | -1.000 | 23.89 | 9.894 | 0. | 0. |
| 7 | -1.200 | 26.57 | 10.87 | 2.000 | 0.2800 |
| 8 | -1.400 | 29.01 | 11.87 | 4.000 | 0.2800 |
| 9 | -1.600 | 31.27 | 12.87 | 6.000 | 0.2800 |
| 10 | -1.800 | 33.36 | 13.88 | 8.000 | 0.2800 |
| 11 | -2.000 | 35.32 | 14.96 | 10.00 | 0.2800 |
| 12 | -2.200 | 37.16 | 16.11 | 12.00 | 0.2800 |
| 13 | -2.400 | 38.90 | 17.29 | 14.00 | 0.2800 |
| 14 | -2.600 | 40.55 | 18.44 | 16.00 | 0.2800 |
| 15 | -2.800 | 42.13 | 19.57 | 18.00 | 0.2800 |
| 16 | -3.000 | 43.64 | 21.07 | 20.00 | 0.2800 |
| 17 | -3.200 | 45.09 | 22.22 | 22.00 | 0.2800 |
| 18 | -3.400 | 46.48 | 23.36 | 24.00 | 0.2800 |
| 19 | -3.600 | 47.83 | 24.45 | 26.00 | 0.2800 |
| 20 | -3.800 | 49.12 | 25.57 | 28.00 | 0.2800 |
| 21 | -4.000 | 50.38 | 26.68 | 30.00 | 0.2800 |
| 22 | -4.200 | 51.60 | 27.78 | 32.00 | 0.2800 |
| 23 | -4.400 | 52.79 | 28.85 | 34.00 | 0.2800 |
| 24 | -4.600 | 53.95 | 29.94 | 36.00 | 0.2800 |
| 25 | -4.800 | 55.08 | 31.02 | 38.00 | 0.2800 |
| 26 | -5.000 | 56.19 | 32.07 | 40.00 | 0.2800 |
| 27 | -5.200 | 57.27 | 32.99 | 42.00 | 0.2800 |
| 28 | -5.400 | 58.34 | 33.90 | 44.00 | 0.2800 |
| 29 | -5.500 | 58.87 | 34.36 | 45.00 | 0.2800 |
| 30 | -5.700 | 59.92 | 35.28 | 47.00 | 0.2800 |
| 31 | -5.900 | 60.96 | 36.31 | 49.00 | 0.2800 |
| 32 | -6.100 | 61.98 | 37.53 | 51.00 | 0.2800 |
| 33 | -6.300 | 63.00 | 38.74 | 53.00 | 0.2800 |
| 34 | -6.500 | 64.01 | 39.87 | 55.00 | 0.2800 |
| 35 | -6.700 | 65.02 | 41.05 | 57.00 | 0.2800 |
| 36 | -6.900 | 66.02 | 42.22 | 59.00 | 0.2800 |
| 37 | -7.100 | 67.02 | 43.31 | 61.00 | 0.2800 |
| 38 | -7.300 | 68.01 | 44.46 | 63.00 | 0.2800 |
| 39 | -7.500 | 69.01 | 45.59 | 65.00 | 0.2800 |
| 40 | -7.700 | 70.01 | 46.72 | 67.00 | 0.2800 |
| 41 | -7.900 | 71.00 | 47.78 | 69.00 | 0.2800 |
| 42 | -8.000 | 71.50 | 48.33 | 70.00 | 0.2800 |
| 43 | -8.200 | 72.50 | 49.44 | 72.00 | 0.2800 |
| 44 | -8.400 | 73.51 | 50.53 | 74.00 | 0.2800 |
| 45 | -8.600 | 74.51 | 51.42 | 76.00 | 0.2800 |
| 46 | -8.800 | 75.52 | 52.22 | 78.00 | 0.2800 |
| 47 | -9.000 | 76.54 | 53.02 | 80.00 | 0.2800 |
| 48 | -9.200 | 77.55 | 53.82 | 82.00 | 0.2800 |
| 49 | -9.400 | 78.58 | 54.62 | 84.00 | 0.2800 |
| 50 | -9.600 | 79.60 | 55.74 | 86.00 | 0.2800 |
| 51 | -9.800 | 80.64 | 56.90 | 88.00 | 0.2800 |
| 52 | -10.00 | 81.68 | 57.97 | 90.00 | 0.2800 |
| 53 | -10.20 | 82.72 | 59.11 | 92.00 | 0.2800 |
| 54 | -10.40 | 83.77 | 60.23 | 94.00 | 0.2800 |
| 55 | -10.60 | 84.82 | 62.73 | 96.00 | 0.2800 |
| 56 | -10.80 | 85.88 | 63.84 | 98.00 | 0.2800 |
| 57 | -11.00 | 86.94 | 64.94 | 100.0 | 0.2800 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



| Doc. N. | | | | Progetto IN05 | Lotto 00 | Codifica Documento DE2CLGA1100002 | Rev. 0 | Foglio 153 di 156 |
|---------|--------|-------|-------|------------------|-------------|--------------------------------------|-----------|----------------------|
| 58 | -11.20 | 88.01 | 66.04 | 102.0 | 0.2800 | | | |
| 59 | -11.40 | 89.09 | 67.07 | 104.0 | 0.2800 | | | |
| 60 | -11.60 | 90.17 | 68.15 | 106.0 | 0.2800 | | | |
| 61 | -11.80 | 91.26 | 69.23 | 108.0 | 0.2800 | | | |
| 62 | -12.00 | 92.35 | 70.24 | 110.0 | 0.2800 | | | |
| 63 | -12.20 | 93.45 | 70.97 | 112.0 | 0.2800 | | | |
| 64 | -12.40 | 94.55 | 71.70 | 114.0 | 0.2800 | | | |
| 65 | -12.60 | 95.66 | 72.44 | 116.0 | 0.2800 | | | |
| 66 | -12.80 | 96.77 | 73.17 | 118.0 | 0.2800 | | | |
| 67 | -13.00 | 97.89 | 73.91 | 120.0 | 0.2800 | | | |
| 68 | -13.20 | 99.02 | 74.66 | 122.0 | 0.2800 | | | |
| 69 | -13.40 | 100.1 | 75.40 | 124.0 | 0.2800 | | | |
| 70 | -13.60 | 101.3 | 76.14 | 126.0 | 0.2800 | | | |
| 71 | -13.80 | 102.4 | 76.89 | 128.0 | 0.2800 | | | |
| 72 | -14.00 | 103.6 | 77.64 | 130.0 | 0.2800 | | | |
| 73 | -14.20 | 104.7 | 78.39 | 132.0 | 0.2800 | | | |
| 74 | -14.40 | 105.9 | 79.15 | 134.0 | 0.2800 | | | |
| 75 | -14.60 | 107.0 | 79.90 | 136.0 | 0.2800 | | | |
| 76 | -14.80 | 108.2 | 80.66 | 138.0 | 0.2800 | | | |
| 77 | -15.00 | 109.3 | 81.42 | 140.0 | 0.2800 | | | |
| 78 | -15.20 | 110.5 | 82.18 | 142.0 | 0.2800 | | | |
| 79 | -15.40 | 111.7 | 82.94 | 144.0 | 0.2800 | | | |
| 80 | -15.60 | 112.8 | 83.70 | 146.0 | 0.2800 | | | |
| 81 | -15.80 | 114.0 | 84.47 | 148.0 | 0.2800 | | | |
| 82 | -16.00 | 115.2 | 85.24 | 150.0 | 0.2800 | | | |
| 83 | -16.20 | 116.4 | 86.00 | 152.0 | 0.2800 | | | |
| 84 | -16.40 | 117.6 | 86.77 | 154.0 | 0.2800 | | | |
| 85 | -16.60 | 118.8 | 87.55 | 156.0 | 0.2800 | | | |
| 86 | -16.80 | 120.0 | 88.32 | 158.0 | 0.2800 | | | |
| 87 | -17.00 | 121.2 | 89.09 | 160.0 | 0.2800 | | | |
| 88 | -17.20 | 122.4 | 89.87 | 162.0 | 0.2800 | | | |
| 89 | -17.40 | 123.6 | 90.64 | 164.0 | 0.2800 | | | |
| 90 | -17.60 | 124.8 | 91.42 | 166.0 | 0.2800 | | | |
| 91 | -17.80 | 126.0 | 92.20 | 168.0 | 0.2800 | | | |
| 92 | -18.00 | 127.2 | 92.98 | 170.0 | 0.2800 | | | |
| 93 | -18.20 | 128.4 | 93.76 | 172.0 | 0.2800 | | | |
| 94 | -18.40 | 129.6 | 94.54 | 174.0 | 0.2800 | | | |
| 95 | -18.60 | 130.8 | 95.33 | 176.0 | 0.2800 | | | |
| 96 | -18.80 | 132.1 | 96.11 | 178.0 | 0.2800 | | | |
| 97 | -19.00 | 133.3 | 96.90 | 180.0 | 0.2800 | | | |
| 98 | -19.20 | 134.5 | 97.68 | 182.0 | 0.2800 | | | |
| 99 | -19.40 | 135.7 | 98.47 | 184.0 | 0.2800 | | | |
| 100 | -19.60 | 137.0 | 99.26 | 186.0 | 0.2800 | | | |
| 101 | -19.80 | 138.2 | 100.0 | 188.0 | 0.2800 | | | |
| 102 | -20.00 | 139.4 | 100.8 | 190.0 | 0.2800 | | | |
| 103 | -20.20 | 140.7 | 101.6 | 192.0 | 0.2800 | | | |
| 104 | -20.40 | 141.9 | 102.4 | 194.0 | 0.2800 | | | |
| 105 | -20.60 | 143.1 | 103.2 | 196.0 | 0.2800 | | | |
| 106 | -20.80 | 144.4 | 104.0 | 198.0 | 0.2800 | | | |
| 107 | -21.00 | 145.6 | 104.8 | 200.0 | 0.2800 | | | |
| 108 | -21.20 | 146.9 | 105.2 | 202.0 | 0.2800 | | | |
| 109 | -21.40 | 148.1 | 104.6 | 204.0 | 0.2800 | | | |
| 110 | -21.60 | 149.3 | 104.1 | 206.0 | 0.2800 | | | |
| 111 | -21.80 | 150.6 | 103.5 | 208.0 | 0.2800 | | | |
| 112 | -22.00 | 151.8 | 103.0 | 210.0 | 0.2800 | | | |
| 113 | -22.20 | 153.1 | 102.5 | 212.0 | 0.2800 | | | |
| 114 | -22.40 | 154.3 | 102.1 | 214.0 | 0.2800 | | | |
| 115 | -22.60 | 155.6 | 102.0 | 216.0 | 0.2800 | | | |
| 116 | -22.80 | 156.8 | 102.7 | 218.0 | 0.2800 | | | |
| 117 | -23.00 | 158.1 | 103.4 | 220.0 | 0.2800 | | | |
| 118 | -23.20 | 159.4 | 104.1 | 222.0 | 0.2800 | | | |
| 119 | -23.40 | 160.6 | 102.4 | 224.0 | 0.2800 | | | |
| 120 | -23.60 | 161.9 | 100.6 | 226.0 | 0.2800 | | | |
| 121 | -23.80 | 163.1 | 99.42 | 228.0 | 0.2800 | | | |
| 122 | -24.00 | 164.4 | 99.07 | 230.0 | 0.2800 | | | |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0Foglio
154 di 156

| | | | | | |
|-----|--------|-------|-------|-------|--------|
| 123 | -24.20 | 165.7 | 98.74 | 232.0 | 0.2800 |
| 124 | -24.40 | 166.9 | 98.40 | 234.0 | 0.2800 |
| 125 | -24.60 | 168.2 | 98.07 | 236.0 | 0.2800 |
| 126 | -24.80 | 169.4 | 97.73 | 238.0 | 0.2800 |
| 127 | -25.00 | 172.3 | 97.40 | 240.0 | 0.2800 |

RIASSUNTO SPINTE NEGLI ELEMENTI TERRENO

(LE SPINTE SONO CALCOLATE INTEGRANDO GLI SFORZI NEI SINGOLI ELEMENTI MOLLA)

| | |
|---------------------------|---|
| SPINTA EFFICACE VERA | = Integrale delle pressioni orizzontali efficaci in tutti gli elementi nel gruppo: unita' di misura kN/m |
| SPINTA ACQUA | = Integrale delle pressioni interstiziali in tutti gli elementi nel gruppo: unita' di misura kN/m |
| SPINTA TOTALE VERA | = Somma della SPINTA EFFICACE e della SPINTA DELL'ACQUA: e' l' azione totale sulla parete: unita' di misura kN/m |
| SPINTA ATTIVA POSSIBILE | = La minima spinta che puo' essere esercitata da questo gruppo di elementi terreno, in questa fase: unita' di misura kN/m |
| SPINTA PASSIVA POSSIBILE | = La massima spinta che puo' essere esercitata da questo gruppo di elementi terreno, in questa fase: unita' di misura kN/m |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | = e' il rapporto tra la massima spinta possibile e la spinta efficace vera: fornisce un'indicazione su quanta spinta passiva venga mobilitata; |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | = e' l'inverso del rapporto precedente, espresso in unita' percentuale: indica quanta parte della massima spinta possibile e' stata mobilitata; |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | = e' il rapporto tra la spinta efficace vera e la minima spinta possibile: fornisce un'indicazione di quanto questa porzione di terreno sia prossima alla condizione di massimo rilascio. |

| FASE | 1 | GRUPPO --> | DH Ri | UH Ri |
|----------------------------|---|------------|--------|-------|
| SPINTA EFFICACE VERA | | 2399.8 | 2399.8 | |
| SPINTA ACQUA | | 2880.0 | 2880.0 | |
| SPINTA TOTALE VERA | | 5279.8 | 5279.8 | |
| SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | | 938.64 | 1134.5 | |
| SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | | 12326. | 14373. | |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | | 5.1361 | 5.9891 | |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | | 19.% | 17.% | |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | | 2.5567 | 2.1153 | |

| FASE | 2 | GRUPPO --> | DH Ri | UH Ri |
|----------------------------|---|------------|--------|-------|
| SPINTA EFFICACE VERA | | 2186.7 | 1799.8 | |
| SPINTA ACQUA | | 2266.6 | 2653.5 | |
| SPINTA TOTALE VERA | | 4453.2 | 4453.3 | |
| SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | | 621.14 | 1209.9 | |
| SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | | 8732.9 | 15161. | |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | | 3.9937 | 8.4236 | |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | | 25.% | 12.% | |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | | 3.5204 | 1.4875 | |

| FASE | 3 | GRUPPO --> | DH Ri | UH Ri |
|---------------------------|---|------------|--------|-------|
| SPINTA EFFICACE VERA | | 2167.0 | 1876.7 | |
| SPINTA ACQUA | | 2266.6 | 2653.5 | |
| SPINTA TOTALE VERA | | 4433.6 | 4530.2 | |
| SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | | 621.14 | 1209.9 | |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due

ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064 02.doc

Progetto
IN05Lotto
00Codifica Documento
DE2CLGA1100002Rev.
0 Foglio
155 di 156

| | | |
|----------------------------|--------|--------|
| SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 8732.9 | 15161. |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | 4.0299 | 8.0786 |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 25.% | 12.% |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | 3.4888 | 1.5510 |

| FASE | 4 | GRUPPO --> | DHRI | UHRI |
|----------------------------|--------|------------|--------|------|
| SPINTA EFFICACE VERA | 2090.4 | | 1596.8 | |
| SPINTA ACQUA | 1851.5 | | 2468.6 | |
| SPINTA TOTALE VERA | 3941.8 | | 4065.4 | |
| SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 436.63 | | 1271.5 | |
| SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 6607.8 | | 15804. | |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | 3.1611 | | 9.8974 | |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 32.% | | 10.% | |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | 4.7875 | | 1.2558 | |

| FASE | 5 | GRUPPO --> | DHRI | UHRI |
|----------------------------|--------|------------|--------|------|
| SPINTA EFFICACE VERA | 2059.3 | | 1708.3 | |
| SPINTA ACQUA | 1851.5 | | 2468.6 | |
| SPINTA TOTALE VERA | 3910.7 | | 4176.9 | |
| SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 436.63 | | 1271.5 | |
| SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 6607.8 | | 15804. | |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | 3.2089 | | 9.2513 | |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 31.% | | 11.% | |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | 4.7163 | | 1.3435 | |

| FASE | 6 | GRUPPO --> | DHRI | UHRI |
|----------------------------|--------|------------|--------|------|
| SPINTA EFFICACE VERA | 2001.2 | | 1507.7 | |
| SPINTA ACQUA | 1459.8 | | 2260.3 | |
| SPINTA TOTALE VERA | 3461.0 | | 3767.9 | |
| SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 285.94 | | 1340.9 | |
| SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 4836.2 | | 16529. | |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | 2.4166 | | 10.963 | |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 41.% | | 9.% | |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | 6.9987 | | 1.1244 | |

| FASE | 7 | GRUPPO --> | DHRI | UHRI |
|----------------------------|--------|------------|--------|------|
| SPINTA EFFICACE VERA | 1969.1 | | 1613.5 | |
| SPINTA ACQUA | 1459.8 | | 2260.3 | |
| SPINTA TOTALE VERA | 3428.9 | | 3873.8 | |
| SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 285.94 | | 1340.9 | |
| SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 4836.2 | | 16529. | |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | 2.4561 | | 10.244 | |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 41.% | | 10.% | |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | 6.8863 | | 1.2033 | |

| FASE | 8 | GRUPPO --> | DHRI | UHRI |
|----------------------------|--------|------------|--------|------|
| SPINTA EFFICACE VERA | 1880.5 | | 1515.7 | |
| SPINTA ACQUA | 1166.5 | | 2073.6 | |
| SPINTA TOTALE VERA | 3047.0 | | 3589.3 | |
| SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 192.38 | | 1403.0 | |
| SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 3662.5 | | 17178. | |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | 1.9476 | | 11.334 | |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 51.% | | 9.% | |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | 9.7752 | | 1.0803 | |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N. 49064_02.doc

Progetto
IN05

Lotto
00

Codifica Documento
DE2CLGA1100002

Rev.
0

Foglio
156 di 156

FASE 9 GRUPPO --> DHRI UHRI

| | | |
|----------------------------|--------|--------|
| SPINTA EFFICACE VERA | 1969.3 | 1727.0 |
| SPINTA ACQUA | 1166.5 | 2073.6 |
| SPINTA TOTALE VERA | 3135.7 | 3800.6 |
| SPINTA ATTIVA (POSSIBILE) | 237.44 | 1672.9 |
| SPINTA PASSIVA (POSSIBILE) | 2869.9 | 13322. |
| RAPPORTO PASSIVA/VERA | 1.4573 | 7.7141 |
| SPINTA PASSIVA MOBILITATA | 69.% | 13.% |
| RAPPORTO VERA/ATTIVA | 8.2937 | 1.0323 |