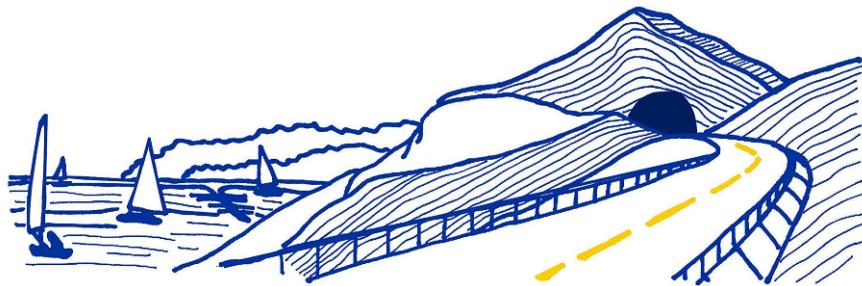


**VARIANTE ALLA S.S.1 AURELIA (AURELIA BIS)  
VIABILITA' DI ACCESSO ALL' HUB PORTUALE DI LA SPEZIA  
INTERCONNESSIONE TRA I CASELLI DELLA A-12 E IL PORTO DI LA SPEZIA  
3° LOTTO TRA FELETTINO E IL RACCORDO AUTOSTRADALE**

**PROGETTO ESECUTIVO DI STRALCIO E COMPLETAMENTO C - 3° TRATTO**

**PROGETTO ESECUTIVO**

**GE265**



VISTO: IL RESPONSABILE  
DEL PROCEDIMENTO

RESPONSABILE  
DELL'INTEGRAZIONE DELLE  
PRESTAZIONI SPECIALISTICHE

PROGETTISTA SPECIALISTA

IL COORDINATORE DELLA  
SICUREZZA IN FASE DI  
PROGETTAZIONE

Ing. Fabrizio CARDONE

Ing. Alessandro RODINO

Ing. Paolo Alberto COLETTI

Dott. Domenico TRIMBOLI

**OPERE MINORI  
OPERE DI SOSTEGNO: MURI  
SVINCOLO DI MELARA  
MURO PREFABBRICATO DI CONTRORIPA IN DX RAMPA N (MU67)  
RELAZIONE DI CALCOLO**

CODICE PROGETTO

NOME FILE

0000\_V04OM040STRRE01\_B

REVISIONE

SCALA:

PROGETTO

LIV. PROG. N. PROG.

DPGE0265 E 20

CODICE ELAB. V04OM04STRRE01

B

-

REV.	DESCRIZIONE	DATA	REDATTO	VERIFICATO	APPROVATO
C					
B	EMISSIONE	Novembre 21	M. Barale	A. Rodino	D. Morgera
A	EMISSIONE	Marzo 2021	M. Barale	A. Rodino	D. Morgera

INDICE	pag.
1. INTRODUZIONE.....	1
2. NORMATIVE DI RIFERIMENTO .....	3
3. CARATTERISTICHE DEI MATERIALI.....	5
3.1 Calcestruzzo .....	5
3.1.1 Calcestruzzo prefabbricato per pannelli – C35/45 .....	5
3.1.2 Calcestruzzo in opera per suola di stabilizzazione – C25/30.....	5
3.1.3 Calcestruzzo in opera per piano d’appoggio – C16/20.....	5
3.2 Acciaio B450C .....	5
4. PARAMETRI GEOTECNICI .....	6
4.1 Terreno di riempimento.....	6
4.2 Terreno di fondazione .....	6
5. CARATTERIZZAZIONE DELLA STRUTTURA.....	7
6. CLASSIFICAZIONE DELLE AZIONI .....	8
6.1 Azioni permanenti (G) .....	8
6.2 Azioni sismiche (E) .....	8
7. COMBINAZIONI DELLE AZIONI .....	9
7.1 Combinazioni SLU .....	9
7.2 Combinazioni SLE.....	9
8. CARATTERISTICHE GEOMETRICHE DEL MURO.....	10
8.1 Muro di altezza fino a 10.10 m.....	10
9. VERIFICHE DI STABILITA’ E VERIFICHE STRUTTURALI -SLU .....	11
9.1 Verifica a capacità portante.....	11
10. COEFFICIENTI SULLE AZIONI .....	13
11. COEFFICIENTI SUI MATERIALI .....	13
12. COEFFICIENTI SULLE RESISTENZE.....	14
13. VERIFICHE S.L.E.....	15
13.1 Verifica a fessurazione.....	15

13.2	Verifica delle tensioni di esercizio.....	15
14.	VERIFICHE PANNELLO PREFABBRICATO.....	17
14.1	Verifica a flessione nel piano verticale.....	17
14.2	Verifica a flessione nel piano orizzontale.....	17
14.3	Verifica a taglio.....	18
15.	SOLETTA DI FONDAZIONE.....	19
15.1	Verifica a flessione.....	19
16.	VERIFICHE DI STABILITÀ GLOBALE MURO-TERRENO.....	20
16.1	Metodo di analisi.....	20
16.2	Descrizione combinazioni di carico.....	21
16.3	Risultati delle analisi.....	22
17.	ALLEGATO A: SEZIONE 1 – H=2.75M.....	24
18.	ALLEGATO B: SEZIONE 2 – H=3.30M.....	34
19.	ALLEGATO C: SEZIONE 3 – H=3.85M.....	44
20.	ALLEGATO D: SEZIONE 4 – H=4.40M.....	54
21.	ALLEGATO E: SEZIONE 5 – H=4.95M.....	64

## 1. Introduzione

La presente Relazione viene redatta nell'ambito del Contratto applicativo per la progettazione esecutiva dell'intervento S.S. 1 "Lavori di costruzione della variante alla S.S. 1 Aurelia (Aurelia bis), viabilità di accesso all'HUB portuale di La Spezia, interconnessione tra i caselli della A 12 e il porto di La Spezia – 3. lotto tra Felettino ed il raccordo autostradale - Progetto Esecutivo di stralcio e completamento C – 3. tratto".

Lo "Stralcio C" inizia appena prima della spalla Nord del Viadotto "San Severio II", indicativamente alla Progressiva km 2+780 (ex Sez. N. 140).

Nel tratto iniziale è presente il viadotto "San Venerio II" (L=114m) e lo svincolo di San Venerio. Successivamente il tracciato prosegue con tre gallerie, intervallate da due brevi tratti in sede naturale: la galleria artificiale "Felettino II" (L=191,30 m), la galleria naturale "Felettino III" (L=245 m) e la galleria naturale "Fornaci I" (L=447.34 m).

Successivamente, nel tratto terminale, sono previste le rampe dello svincolo "Melara" di collegamento col "Raccordo autostradale". Delle rampe che si dipartono dalla galleria artificiale "Fornaci II", due proseguono in galleria naturale: galleria naturale "Fornaci III" (L=86.50 m) e "Fornaci IV" (L=165 m). Successivamente le rampe si innalzano per portarsi alla quota del viadotto autostradale esistente, al quale si vanno ad affiancare con viadotti che realizzano le corsie di entrata ed uscita al Raccordo autostradale.

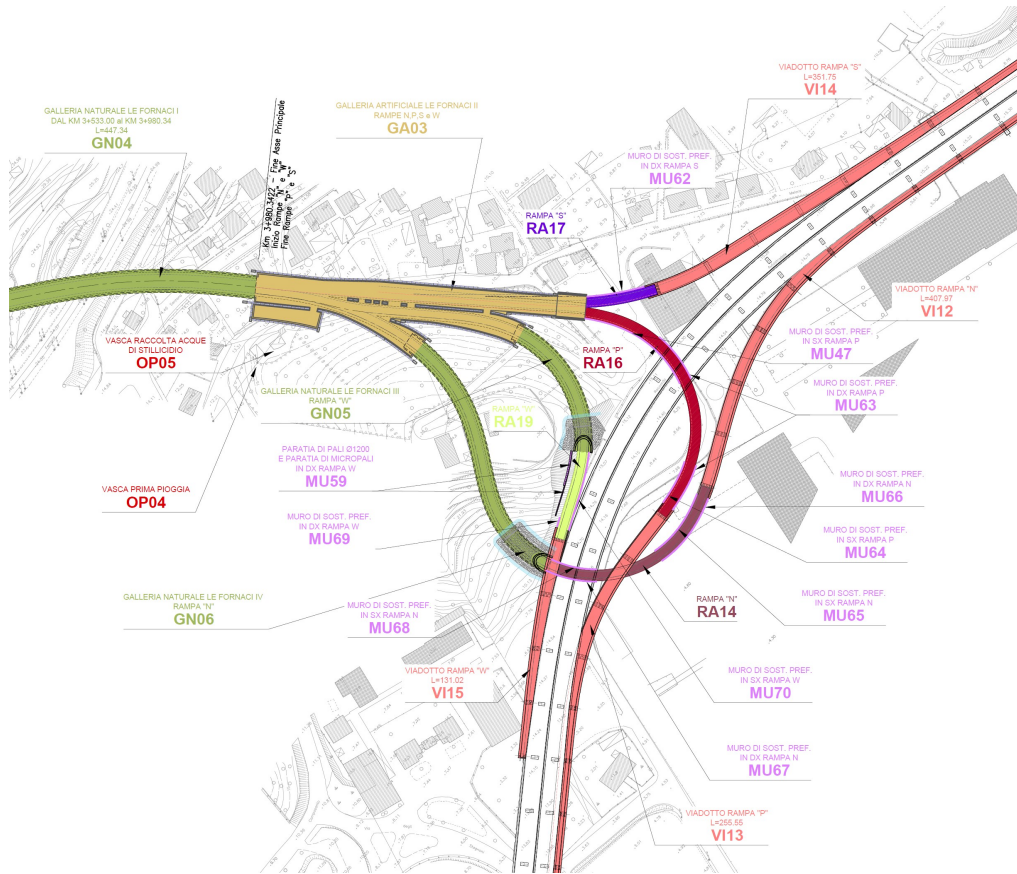
Nella l'ambito dello svincolo finale di Melara è da realizzare una generale rivisitazione della viabilità locale che interferisce con i lavori.

Sia per la realizzazione delle rampe dello svincolo Melara che per la realizzazione della viabilità locale sono da realizzare un numero elevato di muri di sostegno delle terre, comunque tutti di modesta altezza, oggetto della presente relazione.

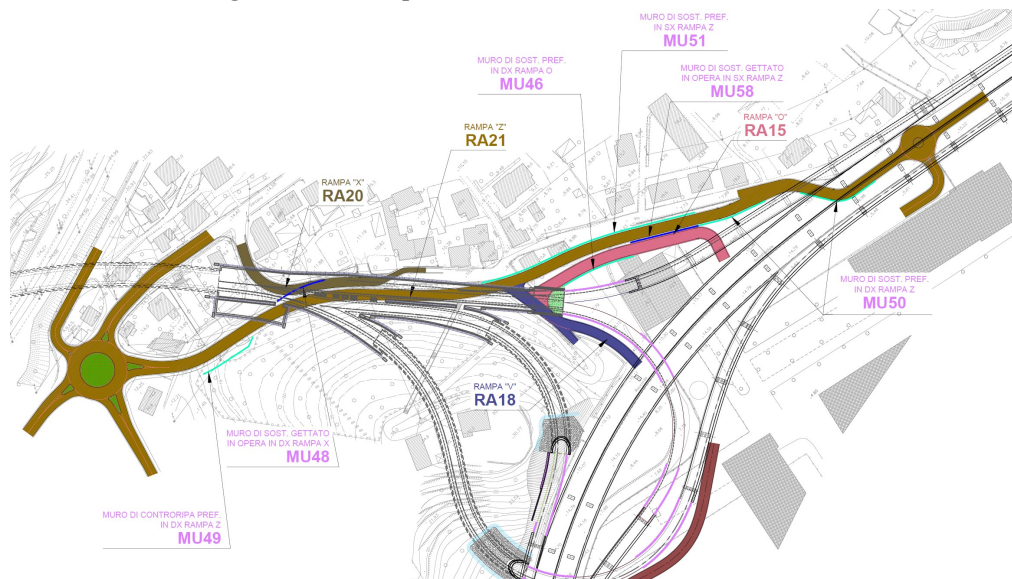
Già nei precedenti livelli di progettazione si era ricorso diffusamente a soluzioni in prefabbricato. L'impostazione progettuale è stata mantenuta anche perché alcuni muri in parte sono stati realizzati e sono da completare.

In sede esecutiva l'impresa appaltatrice potrà scegliere il fornitore delle strutture, che dovranno essere approvate e accette dalla Direzione dei lavori. In tale sede l'impresa di prefabbricazione dovrà presentare tutta la documentazione tecnica necessaria per l'approvazione.

Nel seguito si riportano gli stralci planimetrici con indicazione delle strutture previste.



**Figura 1: Stralcio planimetrico dello Svincolo Melara.**



**Figura 2: Stralcio planimetrico della viabilità secondaria.**

## 2. Normative di riferimento

Con riferimento al quadro normativo di riferimento progettuale per le strutture, si evidenzia che, il D.M. 17/01/2018 “Aggiornamento delle «Norme tecniche per le costruzioni»”, prevede, all’Art. 2 “Ambito di applicazione e disposizioni transitorie”, che *“per le opere pubbliche o di pubblica utilità in corso di esecuzione, per i contratti pubblici di lavori già affidati, nonché per i progetti definitivi o esecutivi già affidati prima della data di entrata in vigore delle norme tecniche per le costruzioni, si possono continuare ad applicare le previgenti norme tecniche per le costruzioni fino all’ultimazione dei lavori ed al collaudo statico degli stessi”*.

Pertanto, essendo l’attività da svolgere il progetto di completamento di opere già parzialmente realizzate il riferimento normativo di riferimento restano le Norme tecniche per le costruzioni» di cui al Decreto Ministeriale 14 gennaio 2008.

Per quanto sopra la normativa di riferimento per il calcolo e la verifica delle strutture risulta essere la seguente:

- Decreto 14 gennaio 2008 "Norme tecniche per le costruzioni".
- Circolare Ministero Infrastrutture e Trasporti n. 617 del 2 Febbraio 2009 - “Istruzioni per l’applicazione delle Nuove Norme Tecniche per le costruzioni di cui al decreto ministeriale 14 Gennaio 2008”.
- Legge 5 novembre 1971, n. 1086 - Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio armato normale e precompresso ed a struttura metallica.
- Circolare Ministero dei Lavori pubblici 14 febbraio 1974, n.11951 – Applicazione delle norme sul cemento armato.
- Calcestruzzo - specificazione, prestazione, produzione e conformità (UNI EN 206-1:2006);
- D.M. LL. PP. 11 marzo 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” e le relative istruzioni (Circolare Ministero Lavori Pubblici 24 settembre 1988, N. 30483 - Circolare Ministero Lavori Pubblici 9 gennaio 1996, N. 218/24/3).
- D.M. LL. PP. 14 febbraio 1992 “Norme tecniche per l’esecuzione delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche” e le relative istruzioni (Circolare Ministero Lavori Pubblici 24 giugno 1993, N. 37406/STC).
- D.M. LL. PP. 9 gennaio 1996 “Norme tecniche per il calcolo, l’esecuzione ed il collaudo delle strutture in cemento armato, normale e precompresso e per le strutture metalliche” e le relative istruzioni (Circolare Ministero Lavori Pubblici 15 ottobre 1996, N. 252).



- D.M. LL. PP. 16 gennaio 1996 “Norme tecniche relative ai «Criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e dei sovraccarichi»” e le relative istruzioni (Circolare Ministero Lavori Pubblici 4 luglio 1996, N. 156AA.GG./STC).
- Legge 2 Febbraio 1974 n° 64 - “Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche”.
- D.M. LL. PP. 16/01/1996 “Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche” e le relative istruzioni (Circolare Ministero L. P. Pubblici 10/04/1997, N. 65/AA.GG.).
- Ordinanza n. 3274 20 marzo 2003 della Presidenza del Consiglio dei Ministri “Primi elementi in materia di criteri generali per la classificazione sismica del territorio nazionale e normative tecniche per le costruzioni in zona sismica” e s.m.i.
- Presidenza del Consiglio dei Ministri – Ordinanza n. 3519 del 28 Aprile 2006 - “Criteri generali per l’individuazione delle zone sismiche e per la formazione e l’aggiornamento degli elenchi delle medesime zone”.
- Circolare Ministero dei Lavori pubblici 14 febbraio 1974, n.11951 – Applicazione delle norme sul cemento armato.
- Calcestruzzo - specificazione, prestazione, produzione e conformità (UNI EN 206-1:2006).
- Eurocodici UNI EN 1990:2006; UNI EN 1991; UNI EN 1993; UNI EN 1994; UNI EN 1997; UNI EN 1998
- UNI EN 1992-1-1:2005 - EC 2: PROGETTAZIONE DELLE STRUTTURE DI CALCESTRUZZO;
- UNI EN 1992-1-2:2006 - EC 2 parte 2: CONCRETE BRIDGES (per quanto applicabile);
- MODEL CODE 90 CEB/FIP.

### 3. Caratteristiche dei materiali

#### 3.1 Calcestruzzo

##### 3.1.1 Calcestruzzo prefabbricato per pannelli – C35/45

resistenza caratteristica cilindrica	$f_{ck} =$	350	kg/cm <sup>2</sup>
resistenza caratteristica cubica	$f_{ck(c)} =$	450	kg/cm <sup>2</sup>
valore medio resistenza caratteristica cilindrica	$f_{cm} =$	430	kg/cm <sup>2</sup>
valore medio resistenza a trazione assiale	$f_{ctm} =$	32.1	kg/cm <sup>2</sup>
modulo di elasticità secante	$E_{cm} =$	340771	kg/cm <sup>2</sup>

##### 3.1.2 Calcestruzzo in opera per suola di stabilizzazione – C25/30

resistenza caratteristica cilindrica	$f_{ck} =$	250	kg/cm <sup>2</sup>
resistenza caratteristica cubica	$f_{ck(c)} =$	300	kg/cm <sup>2</sup>
valore medio resistenza caratteristica cilindrica	$f_{cm} =$	330	kg/cm <sup>2</sup>
valore medio resistenza a trazione assiale	$f_{ctm} =$	25.7	kg/cm <sup>2</sup>
modulo di elasticità secante	$E_{cm} =$	314.758	kg/cm <sup>2</sup>

##### 3.1.3 Calcestruzzo in opera per piano d'appoggio – C16/20

resistenza caratteristica cilindrica	$f_{ck} =$	160	kg/cm <sup>2</sup>
resistenza caratteristica cubica	$f_{ck(c)} =$	200	kg/cm <sup>2</sup>
valore medio resistenza caratteristica cilindrica	$f_{cm} =$	240	kg/cm <sup>2</sup>
valore medio resistenza a trazione assiale	$f_{ctm} =$	19,05	kg/cm <sup>2</sup>
modulo di elasticità secante	$E_{cm} =$	286079	kg/cm <sup>2</sup>

#### 3.2 Acciaio B450C

Tensione caratteristica di snervamento	$f_{yk} =$	4500	kg/cm <sup>2</sup>
Tensione caratteristica di rottura	$f_{tk} =$	5400	kg/cm <sup>2</sup>



## 4. Parametri geotecnici

### 4.1 Terreno di riempimento

$\Phi = 32^\circ$	angolo di attrito interno
$\gamma = 1900 \text{ daN/mc}$	peso specifico del terreno
$c' = 0 \text{ daN/cm}^2$	coesione

### 4.2 Terreno di fondazione

$\Phi = 28^\circ$	angolo di attrito interno
$\gamma = 1900 \text{ daN/mc}$	peso specifico del terreno
$c' = 0 \text{ daN/cm}^2$	coesione

La falda si assume a profondità non significative per le verifiche dei muri.

## 5. Caratterizzazione della struttura

Secondo quanto prescritto dal D.M. 14/01/2008, ai fini delle verifiche di sicurezza di una struttura devono essere definiti i seguenti parametri:

- VITA NOMINALE : vista l'importanza strategica dell'opera si considera  $VN \geq 50$  anni;
- CLASSE D'USO : III
- PERIODO DI RIFERIMENTO (per l'azione sismica) : 75 anni.

## 6. Classificazione delle azioni

### 6.1 Azioni permanenti (G)

Pesi Propri : prefabbricato, fondazione e terreno sulla fondazione;

Spinte del terreno : l'interazione terreno-struttura è tale da consentire che si sviluppi un regime di spinta attiva.

Inclinazione piano campagna  $\varepsilon = 25^\circ$ .

### 6.2 Azioni sismiche (E)

Parametri sismici adottati :

TEMPO DI RITORNO :	712 anni
CATEGORIA SOTTOSUOLO :	B
CATEGORIA TOPOGRAFICA :	T1
FATTORE DI AMPLIFICAZIONE TOPOGRAFICA :	1.0
FATTORE DI AMPLIFICAZIONE STRATIGRAFICA :	1.2
ACC. ORIZZ. MASSIMA SU SITO RIGIDO:	0.142

## 7. Combinazioni delle azioni

Con riferimento al D.M. 14/01/2008 – par. 2.5.3 e tabella 2.5.I, si riportano i coefficienti di combinazione adottati:

### 7.1 Combinazioni SLU

COMBINAZIONE	PERMANENTI		ACCIDENTALI		VENTO		SISMA		URTO	
	$\gamma$	$\psi$	$\gamma$	$\psi$	$\gamma$	$\psi$	$\gamma$	$\psi$	$\gamma$	$\psi$
Comb A1+M1	1.3	1.0	1.5	1.0	1.5	0.6	0.0	0.0	0.0	0.0
Comb A1+M1	1.3	1.0	1.5	0.7	1.5	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Comb A2+M2	1.0	1.0	1.3	1.0	1.3	0.6	0.0	0.0	0.0	0.0
Comb A2+M2	1.0	1.0	1.3	0.7	1.3	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Comb EQ	1.1	1.0	1.5	1.0	1.5	0.6	0.0	0.0	0.0	0.0
Comb EQ	1.1	1.0	1.5	0.7	1.5	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Sisma ( $ag/g=0.142$ )	1.0	1.0	1.0	0.3	1.0	0.0	1.0	0.0	0.0	0.0
URTO	1.0	1.0	1.0	0.3	1.0	0.0	0.0	0.0	1.0	0.0

### 7.2 Combinazioni SLE

COMBINAZIONE	PERMANENTI		ACCIDENTALI		VENTO		SISMA		URTO	
	$\gamma$	$\psi$	$\gamma$	$\psi$	$\gamma$	$\psi$	$\gamma$	$\psi$	$\gamma$	$\psi$
RARA	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	0.6	0.0	0.0	0.0	0.0
FREQUENTE	1.0	1.0	1.0	0.5	1.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0
Q. PERMANENTE	1.0	1.0	1.0	0.3	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

## 8. Caratteristiche geometriche del muro

### 8.1 Muro di altezza fino a 10.10 m

L'analisi viene condotta prendendo come riferimento un elemento modulare prefabbricato di larghezza 2.50 m, considerando il contributo delle due nervature di irrigidimento a tergo del paramento verticale.

Le nervature di irrigidimento di spessore 15/18 cm presentano un primo tratto a sezione costante di altezza  $h=30$  cm ed un secondo ad altezza variabile secondo un'inclinazione del 20% sulla verticale. Il paramento può essere verticale o inclinato fino ad un massimo del 10%, anche se a favore di sicurezza nel dimensionamento si considera sempre verticale. Le due nervature sono collegate fra loro da una soletta di spessore costante  $s=10$  cm.

I bordi presentano un giunto "a sella" maschio-femmina in modo da trattenere i materiali e da permettere il montaggio degli elementi anche seguendo una curva, sia concava che convessa.

Alla base del muro le nervature presentano ciascuna un'apertura trasversale per il passaggio delle armature della trave di collegamento che si realizza fra i pannelli; l'altezza dell'apertura viene determinata in base all'altezza della suola di stabilizzazione, assicurando un adeguato ricoprimento dell'armatura superiore della trave.

I muri in oggetto sono tipo "T" dove il tipo di fondazione è sia a valle, sia a monte.

## 9. Verifiche di stabilita' e verifiche strutturali -SLU

Secondo quanto riportato dal D.M. 14/01/2008 :

$$E_d \leq R_d \quad (6.2.1)$$

dove  $E_d$  è il valore di progetto dell'azione o dell'effetto dell'azione

$$E_d = E \left[ \gamma_F F_k; \frac{X_k}{\gamma_M}; a_d \right] \quad (6.2.2a)$$

ovvero

$$E_d = \gamma_E \cdot E \left[ F_k; \frac{X_k}{\gamma_M}; a_d \right], \quad (6.2.2b)$$

con  $\gamma_E = \gamma_F$ , e dove  $R_d$  è il valore di progetto della resistenza del sistema geotecnico:

$$R_d = \frac{1}{\gamma_R} R \left[ \gamma_F F_k; \frac{X_k}{\gamma_M}; a_d \right]. \quad (6.2.3)$$

Per i muri di sostegno o per altre strutture miste ad essi assimilabili devono essere effettuate le verifiche con riferimento almeno ai seguenti stati limite:

- *SLU di tipo geotecnico (GEO) e di equilibrio di corpo rigido (EQU)*
  - stabilità globale del complesso opera di sostegno-terreno;
  - scorrimento sul piano di posa;
  - collasso per carico limite dell'insieme fondazione-terreno;
  - ribaltamento;
- *SLU di tipo strutturale (STR)*
  - raggiungimento della resistenza negli elementi strutturali,

accertando che la condizione (6.2.1) sia soddisfatta per ogni stato limite considerato.

Le verifiche sono condotte secondo l'approccio 2:

- Combinazione (A1+M1+R3)

Per la sola verifica a ribaltamento si considera la sola combinazione (EQ+M2+R2).

### 9.1 Verifica a capacità portante

La valutazione della capacità portante delle fondazioni superficiali viene condotta in accordo all'equazione:

$$q_{lim} = 0.5 \gamma_c B^i N_\gamma s_\gamma i_\gamma b_\gamma g_\gamma + c^i N_c s_c d_c i_c b_c g_c + q N_q s_q d_q i_q b_q g_q$$

Le espressioni che forniscono i valori dei fattori di capacità portante (N) e dei fattori correttivi (s, i, b, g) sono riportate nella tabella seguente:



Fattori di capacità portante	$N_c$	$(Nq-1)\cot\phi$	Hansen
	$N_\gamma$	$1,5*(Nq-1)\tan\phi$	Hansen
	$N_q$	$e^{\pi\tan\phi}\tan^2(45+\phi/2)$	Hansen
Fattori correttivi	forma		
	$s_c$	1 per fondazioni nastriformi	Hansen
	$s_\gamma$	1 per fondazioni nastriformi	Hansen
	$s_q$	1 per fondazioni nastriformi	Hansen
	approfondimento		
	$d_c$	$1+0,4k$	Hansen e Vesic
	$d_\gamma$	1	Hansen e Vesic
	$d_q$	$1+2\tan\phi(1-\sin\phi)k$	Hansen e Vesic
	Inclinazione carico		
	$i_c$	$i_q-(1-i_q)/(Nq-1)$	Hansen e Vesic
	$i_\gamma$	$(1-(0,7*H)/(N+B'*c*\cot\phi))^5$	Hansen
	$i_q$	$(1-(0,5*H)/(N+B'*c*\cot\phi))^5$	Hansen
	Inclinazione fondazione*		
	$b_c$	$1-\eta/147^\circ$	Hansen
	$b_\gamma$	$\exp(-2,7*\eta\tan\phi)$	Hansen
	$b_q$	$\exp(-2*\eta\tan\phi)$	Hansen
	Inclinazione piano campagna**		
	$g_c$	$gq-[(1-gq)/(Nc*\tan\phi)]$	Hansen
$g_\gamma$	$(1-\tan\beta)^2$	Hansen	
$g_q$	$g_\gamma$	Hansen	

\* $\eta$  = inclinazione base fondazione

\*\* $\beta$  = inclinazione pendio (dipende dall'angolo d'inclinazione del rilevato e dall'altezza del rilevato)

Tabella 1 – Coefficienti per il calcolo della capacità portante in condizioni drenate

Le formule utilizzate si riferiscono alla fondazione efficace equivalente ovvero quella fondazione rispetto alla quale il carico verticale N risulta centrato; la fondazione equivalente è caratterizzata dalle dimensioni B' e L' valutate sulla base dei criteri proposti da Meyerhof.

Il coefficiente di sicurezza a capacità portante è dato da:

$$F_s = \frac{q_{lim}}{q_{amm} - q}$$

$$q_{amm} - q$$

dove:

$q_{lim}$  = capacità portante limite del terreno

$q$  = pressione verticale efficace agente alla quota di imposta della fondazione  
 $q_{amm}$  = pressione verticale uniforme sulla fondazione di area ridotta (N/Br)  
 $F_s$  = coefficiente di sicurezza ( $R_1; R_2; R_3 < k_p$ ).

## 10. Coefficienti sulle azioni

- Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni.

CARICHI	EFFETTO	Coefficiente Parziale $\gamma_F$ (o $\gamma_E$ )	EQU	(A1) STR	(A2) GEO
Permanenti	Favorevole	$\gamma_{G1}$	0,9	1,0	1,0
	Sfavorevole		1,1	1,3	1,0
Permanenti non strutturali <sup>(1)</sup>	Favorevole	$\gamma_{G2}$	0,0	0,0	0,0
	Sfavorevole		1,5	1,5	1,3
Variabili	Favorevole	$\gamma_{Q1}$	0,0	0,0	0,0
	Sfavorevole		1,5	1,5	1,3

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

## 11. Coefficienti sui materiali

- Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno

PARAMETRO	GRANDEZZA ALLA QUALE APPLICARE IL COEFFICIENTE PARZIALE	COEFFICIENTE PARZIALE $\gamma_M$	(M1)	(M2)
Tangente dell'angolo di resistenza al taglio	$\tan \phi'_k$	$\gamma_\phi$	1,0	1,25
Coesione efficace	$c'_k$	$\gamma_c$	1,0	1,25
Resistenza non drenata	$c_{uk}$	$\gamma_{cu}$	1,0	1,4
Peso dell'unità di volume	$\gamma$	$\gamma_\gamma$	1,0	1,0

## 12. Coefficienti sulle resistenze

*- Coefficienti parziali  $\gamma_R$  per le verifiche agli stati limite ultimi STR e GEO di muri di sostegno.*

VERIFICA	COEFFICIENTE PARZIALE (R1)	COEFFICIENTE PARZIALE (R2)	COEFFICIENTE PARZIALE (R3)
Capacità portante della fondazione	$\gamma_R = 1,0$	$\gamma_R = 1,0$	$\gamma_R = 1,4$
Scorrimento	$\gamma_R = 1,0$	$\gamma_R = 1,0$	$\gamma_R = 1,1$
Resistenza del terreno a valle	$\gamma_R = 1,0$	$\gamma_R = 1,0$	$\gamma_R = 1,4$

### 13. Verifiche S.L.E.

Due sono le verifiche condotte:

1. Verifiche a fessurazione;
2. Verifiche delle tensioni di esercizio

#### 13.1 Verifica a fessurazione

Secondo le prescrizioni riportate nella norma UNI EN 206-1 il muro tipo **Paver** può essere soggetto alle condizioni ambientali corrispondenti alle seguenti classi di esposizione: XD1 e XC3 (per le classi XF e XA è necessario fare riferimento ai parametri qualitativi del calcestruzzo).

Per la definizione del limite di apertura delle fessure si assumono i seguenti parametri:

- Condizioni ambientali aggressive
- Armature poco sensibili

Quindi:

- combinazione frequente :  $w_k=1.7*w_m < w_2=0,3$  mm
- combinazione quasi permanente :  $w_k=1.7*w_m < w_3=0,2$  mm

#### 13.2 Verifica delle tensioni di esercizio

Secondo quanto riportato dal D.M. 14/01/2008 :

#### 4.1.2.2.5 *Verifica delle tensioni di esercizio*

Valutate le azioni interne nelle varie parti della struttura, dovute alle combinazioni caratteristica e quasi permanente delle azioni, si calcolano le massime tensioni sia nel calcestruzzo sia nelle armature; si deve verificare che tali tensioni siano inferiori ai massimi valori consentiti di seguito riportati.

##### 4.1.2.2.5.1 *Tensione massima di compressione del calcestruzzo nelle condizioni di esercizio*

La massima tensione di compressione del calcestruzzo  $\sigma_c$ , deve rispettare la limitazione seguente:

$$\sigma_c < 0,60 f_{ck} \text{ per combinazione caratteristica (rara)} \quad (4.1.40)$$

$$\sigma_c < 0,45 f_{ck} \text{ per combinazione quasi permanente.} \quad (4.1.41)$$

Nel caso di elementi piani (solette, pareti, ...) gettati in opera con calcestruzzi ordinari e con spessori di calcestruzzo minori di 50 mm i valori limite sopra scritti vanno ridotti del 20%.

##### 4.1.2.2.5.2 *Tensione massima dell'acciaio in condizioni di esercizio*

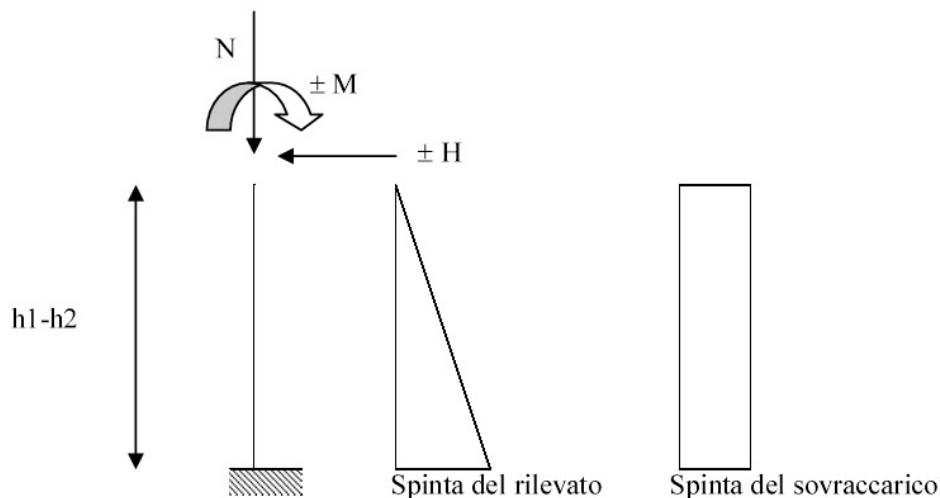
Per l'acciaio avente caratteristiche corrispondenti a quanto indicato al Cap. 11, la tensione massima,  $\sigma_s$ , per effetto delle azioni dovute alla combinazione caratteristica deve rispettare la limitazione seguente:

$$\sigma_s < 0,8 f_{yk} \quad (4.1.42)$$

## 14. Verifiche pannello prefabbricato

### 14.1 Verifica a flessione nel piano verticale

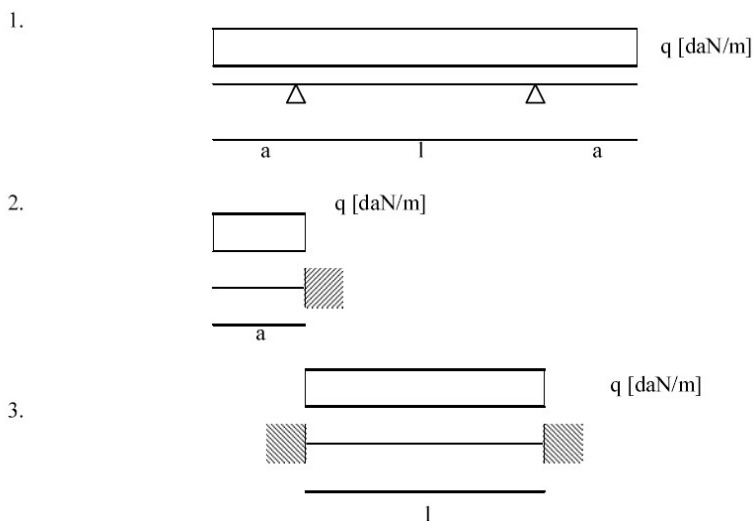
Si adotta lo schema statico di mensola incastrata nella fondazione, secondo lo schema seguente:



Viene condotta una verifica a presso flessione di un'equivalente sezione a T, con una sola nervatura data dalla somma delle due nervature, a partire dal bordo superiore del paramento prefabbricato, con passo di esplorazione "d"

### 14.2 Verifica a flessione nel piano orizzontale

Gli schemi statici adottabili per la verifica della soletta nel piano orizzontale sono i seguenti :





In quanto per le caratteristiche geometriche del pannello è sempre  $a > l/2$  lo schema di carico più gravoso si ha per la condizione 2, per cui nel calcolo si adotta lo schema di mensola incastrata nella nervatura.

Viene valutato lo sforzo di flessione a cui sono sottoposti i due sbalzi laterali del pannello, alla sezione d'attacco con le nervature verticali.

### 14.3 Verifica a taglio

Secondo quanto riportato dal D.M. 14/01/2008 :

#### 4.1.2.1.3.2 Elementi con armature trasversali resistenti al taglio

La resistenza a taglio  $V_{Rd}$  di elementi strutturali dotati di specifica armatura a taglio deve essere valutata sulla base di una adeguata schematizzazione a traliccio. Gli elementi resistenti dell'ideale traliccio sono: le armature trasversali, le armature longitudinali, il corrente compresso di calcestruzzo e i puntoni d'anima inclinati. L'inclinazione  $\theta$  dei puntoni di calcestruzzo rispetto all'asse della trave deve rispettare i limiti seguenti:

$$1 \leq \text{ctg } \theta \leq 2,5 \quad (4.1.16)$$

La verifica di resistenza (SLU) si pone con

$$V_{Rd} \geq V_{Ed} \quad (4.1.17)$$

dove  $V_{Ed}$  è il valore di calcolo dello sforzo di taglio agente.

Con riferimento all'armatura trasversale, la resistenza di calcolo a "taglio trazione" si calcola con:

$$V_{Rsd} = 0,9 \cdot d \cdot \frac{A_{sw}}{s} \cdot f_{yd} \cdot (\text{ctg } \alpha + \text{ctg } \theta) \cdot \sin \alpha \quad (4.1.18)$$

Con riferimento al calcestruzzo d'anima, la resistenza di calcolo a "taglio compressione" si calcola con

$$V_{Rcd} = 0,9 \cdot d \cdot b_w \cdot \alpha_c \cdot f'_{cd} \cdot (\text{ctg } \alpha + \text{ctg } \theta) / (1 + \text{ctg}^2 \theta) \quad (4.1.19)$$

La resistenza al taglio della trave è la minore delle due sopra definite:

$$V_{Rd} = \min (V_{Rsd}, V_{Rcd}) \quad (4.1.20)$$

dove  $d$ ,  $b_w$  e  $\sigma_{cp}$  hanno il significato già visto in § 4.1.2.1.3.1. e inoltre si è posto:

$A_{sw}$	area dell'armatura trasversale;									
$s$	interasse tra due armature trasversali consecutive;									
$\alpha$	angolo di inclinazione dell'armatura trasversale rispetto all'asse della trave;									
$f'_{cd}$	resistenza a compressione ridotta del calcestruzzo d'anima ( $f'_{cd} = 0,5 \cdot f_{cd}$ );									
$\alpha_c$	coefficiente maggiorativo pari a	<table border="0" style="margin-left: 20px;"> <tr> <td>1</td> <td>per membrature non compresse</td> </tr> <tr> <td><math>1 + \sigma_{cp}/f_{cd}</math></td> <td>per <math>0 \leq \sigma_{cp} &lt; 0,25 f_{cd}</math></td> </tr> <tr> <td>1,25</td> <td>per <math>0,25 f_{cd} \leq \sigma_{cp} \leq 0,5 f_{cd}</math></td> </tr> <tr> <td><math>2,5(1 - \sigma_{cp}/f_{cd})</math></td> <td>per <math>0,5 f_{cd} &lt; \sigma_{cp} &lt; f_{cd}</math></td> </tr> </table>	1	per membrature non compresse	$1 + \sigma_{cp}/f_{cd}$	per $0 \leq \sigma_{cp} < 0,25 f_{cd}$	1,25	per $0,25 f_{cd} \leq \sigma_{cp} \leq 0,5 f_{cd}$	$2,5(1 - \sigma_{cp}/f_{cd})$	per $0,5 f_{cd} < \sigma_{cp} < f_{cd}$
1	per membrature non compresse									
$1 + \sigma_{cp}/f_{cd}$	per $0 \leq \sigma_{cp} < 0,25 f_{cd}$									
1,25	per $0,25 f_{cd} \leq \sigma_{cp} \leq 0,5 f_{cd}$									
$2,5(1 - \sigma_{cp}/f_{cd})$	per $0,5 f_{cd} < \sigma_{cp} < f_{cd}$									

## 15. Soletta di fondazione

### 15.1 Verifica a flessione

Si verifica la sezione resistente della soletta di fondazione, sollecitata a momento flettente per effetto del carico del terreno insistente su di essa, del sovraccarico e della reazione scambiata all'interfaccia con il terreno d'appoggio.

Si adotta lo schema statico di mensola incastrata nel cordolo armato passante nei fori delle nervature stesse.

## 16. Verifiche di stabilità globale muro-terreno

### 16.1 Metodo di analisi

In accordo con la normativa vigente, le verifiche di stabilità sia in condizioni statiche che sismiche sono state effettuate con l'Approccio 1- Combinazione 2: A2+M2+R2 tenendo conto dei vari coefficienti parziali riportati nelle tabelle 6.2.I, 6.2.II e 6.8.I. In particolare per la condizione sismica i coefficienti parziali sulle azioni (A2) risultano essere unitari (paragrafo 7.11 NTC).

Le analisi sono state condotte con i metodi all'equilibrio limite. Il livello di sicurezza è espresso come rapporto tra la resistenza a taglio disponibile e lo sforzo di taglio mobilitato lungo la potenziale superficie di scorrimento. In particolare, nei metodi delle strisce la massa di terreno viene discretizzata in strisce verticali e si determina la superficie di scorrimento critica in corrispondenza della quale si ha il minimo coefficiente di sicurezza.

La condizione di verifica  $E_d \leq R_d$  equivale ad avere un coefficiente di sicurezza in corrispondenza della superficie di scorrimento critica  $F_{min} \geq \gamma_R$ :

$$F = R_d/E_d \geq 1.1$$

Nelle analisi è stato adottato il metodo di Bishop: la superficie di scorrimento viene supposta circolare e determinata in modo tale da non avere intersezione con il profilo del muro. Si determina il minimo coefficiente di sicurezza su una maglia di centri di dimensioni 10x10 posta in prossimità della sommità del muro. Il numero di strisce è pari a 50.

In condizioni sismiche, la stabilità è stata analizzata mediante un approccio pseudostatico. Gli effetti del sisma sono stati quindi rappresentati con delle forze d'inerzia orizzontali e verticali applicate alla massa instabile:

$$F_h = k_h \cdot W$$

$$F_v = k_v \cdot W$$

W è il peso totale della massa di terreno al disopra della superficie di scorrimento. I coefficienti  $k_h$  e  $k_v$  vengono determinati mediante le seguenti espressioni:

$$k_h = \beta_m \cdot \frac{a_{max}}{g}$$

$$k_v = \pm 0.5 \cdot k_h$$

In base ai criteri progettuali riportati nel paragrafo 4 si sono determinati i parametri sismici impiegati nelle analisi:

$a_g$ (g) (SLV)	0.142
Categoria di sottosuolo	B
Coefficiente di amplificazione stratigrafica $S_s$	1.2
Coefficiente di amplificazione topografica $S_t$	1.2
$a_{max}$ (g) attesa al sito	0.204
Coefficiente di riduzione dell' $a_{max}$ attesa al sito $\beta_m$	0.24
$k_h$	0.049
$k_v$ (+/-)	0.025

Tabella 16.1 – parametri azione sismica relativi alle analisi di stabilità

I calcoli sono stati svolti mediante l'ausilio del codice di calcolo MAX 10.0 [Aztec Informatica].

Nelle analisi si è tenuto conto dell'inclinazione del pendio a monte dei muri di controripa.

## 16.2 Descrizione combinazioni di carico

*Simbologia adottata*

$\gamma$  Coefficiente di partecipazione della condizione

$\Psi$  Coefficiente di combinazione della condizione

$C$  Coefficiente totale di partecipazione della condizione

### Combinazione n° 4 STAB

	$\gamma$	$\Psi$	$C$
Peso proprio	1,00	1.00	1,00
Spinta terreno	1,00	1.00	1,00

### Combinazione n° 11 STAB - Sisma Vert. positivo

	$\gamma$	$\Psi$	$C$
Peso proprio	1,00	1.00	1,00
Spinta terreno	1,00	1.00	1,00

### Combinazione n° 12 STAB - Sisma Vert. negativo

	$\gamma$	$\Psi$	$C$
Peso proprio	1,00	1.00	1,00
Spinta terreno	1,00	1.00	1,00

### 16.3 Risultati delle analisi

I quadri riassuntivi dei coefficienti di sicurezza calcolati per le varie altezze sono di seguito riportati:

*Simbologia adottata*

*C* Identificativo della combinazione

*Tipo* Tipo combinazione

*Sisma* Combinazione sismica

*CS<sub>STAB</sub>* Coeff. di sicurezza a stabilità globale

<b>C</b>	<b>Tipo</b>	<b>Sisma</b>	<b>CS<sub>stab</sub></b>
4	STAB - [1]	--	1,70
11	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale positivo	1,54
12	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale negativo	1,53

Tabella 16.2 – Stabilità globale H= 2.75m

<b>C</b>	<b>Tipo</b>	<b>Sisma</b>	<b>CS<sub>stab</sub></b>
4	STAB - [1]	--	1,64
11	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale positivo	1,48
12	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale negativo	1,48

Tabella 16.3 – Stabilità globale H= 3.30m

<b>C</b>	<b>Tipo</b>	<b>Sisma</b>	<b>CS<sub>stab</sub></b>
4	STAB - [1]	--	1,65
11	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale positivo	1,50
12	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale negativo	1,49

Tabella 16.4 – Stabilità globale H= 3.85m

<b>C</b>	<b>Tipo</b>	<b>Sisma</b>	<b>CS<sub>stab</sub></b>
4	STAB - [1]	--	1,62
11	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale positivo	1,47
12	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale negativo	1,46

Tabella 16.5 – Stabilità globale H= 4.40m

<b>C</b>	<b>Tipo</b>	<b>Sisma</b>	<b>CS<sub>stab</sub></b>
4	STAB - [1]	--	1,48
11	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale positivo	1,35
12	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale negativo	1,35

Tabella 16.6 – Stabilità globale H= 4.95

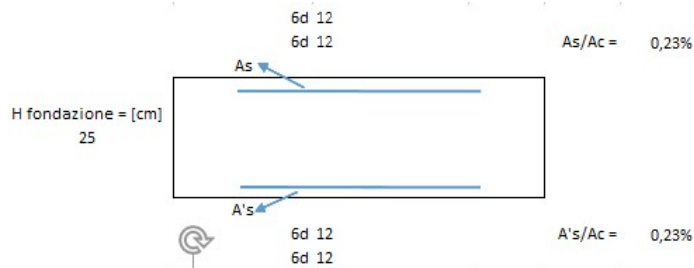
La verifica di stabilità è soddisfatta in entrambe le condizioni analizzate ( $F_{\min} \geq 1.1$ ).

I tabulati di calcolo sono riportati negli allegati in corrispondenza di ogni altezza di calcolo.



## 17. ALLEGATO A: SEZIONE 1 – H=2.75m

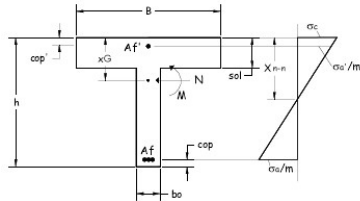
RELAZIONE TECNICA PER MURO DI SOSTEGNO PREFABBRICATO				H = 2,75 m
Approccio 2				Muro Tipo T
<b>1</b>	<b>DATI DI PROGETTO</b>			
1a)	<b>Dati geotecnici</b>			
	Angolo di attrito interno	gradi	$\phi$	32
	Peso specifico	daN / m3	$\gamma$	1.900
	Angolo di attrito terra - muro (valore prudenziale)	gradi	$\delta$	21
	Angolo di inclinazione piano di campagna	gradi	$\epsilon$	25
	Coesione	daN / cm2	c	0
1b)	<b>Carichi agenti</b>			
	Sovraccarico variabile stradale / ferroviario	daN / m2	qa	0
	Sovraccarico permanente	daN / m2	qp	0
	Forza orizzontale in testa variabile (positivo tende lato monte)	daN / elemento	fv	0
	Forza orizzontale in testa eccezionale (positivo tende lato monte)	daN / elemento	fe	0
	Sovraccarico sulla fondazione a monte	daN / m2	q1	0
	Momento in testa variabile (positivo tende lato monte)	daNm / elemento	momv	0
	Momento in testa eccezionale (positivo tende lato monte)	daNm / elemento	mome	0
	Forza verticale in testa (positivo di compressione)	daN / elemento	N	0
	Braccio di N rispetto al paramento verticale (positivo verso nervature)	m	braccio	0,00
1c)	<b>Dati sismici</b>			
	Classe d'Uso		SLV	
	Vita Nominale	anni	Vn	50
	Periodo di Riferimento	anni	Vr	75
	Tempo di Ritorno	anni	Tr	712
	Accelerazione orizzontale massima su un sito rigido	[g]	ag(g)	0,142
	Categoria sottosuolo		B	
	Categoria topografica		T1	
	Fattore di amplificazione stratigrafica		Ss	1,20
	Fattore di amplificazione topografica		St	1,00
1d)	<b>Morfologia del muro</b>			
	Altezza del muro	m	h1	2,75
	Distanza tra il punto di ribaltamento e il baricentro dell'elemento prefabbricato	m	$X_G$	1,31
	Distanza tra il baricentro del pannello e la soletta	m		0,11
	Peso elemento prefabbricato	daN	P	2.150
	Angolo di inclinazione parete prefabbricato rispetto l'orizzontale	gradi	b	90
	Larghezza elemento prefabbricato	m	b1	2,50
	Dimensione appoggio muro	m	appoggio	0,55
	Altezza sezione in sommità (tratto a sezione costante)	m		0,30
	Pendenza nervatura	m	pendenza	20%
	Larghezza nervatura / e	m	s	0,30
	Spessore soletta	m	sol	0,10
1e)	<b>Morfologia della fondazione</b>			
	Spessore massimo soletta di fondazione	m	h2	0,25
	Spessore minimo soletta di fondazione lato monte	m	h3	0,25
	Spessore minimo soletta di fondazione lato valle	m	h4	0,25
	Larghezza fondazione	m	l	2,20
	Dimensione sbalzo anteriore	m	sbalzo	1,20
	Larghezza suola fondazione a monte	m	l1	0,90
	Larghezza suola fuori nervatura	m	fo	0,50
	Larghezza sottofondazione	m	lf	0,00
	Altezza sottofondazione	m	hf	0,00
	Sbalzo a valle sottofondazione	m	sbf	0,00
1f)	<b>Dati geotecnici terreno di fondazione</b>			
	Angolo di attrito interno	gradi	$\phi$	28
	Peso specifico	daN / m3	$\gamma$	1.800
	Coesione	daN / cm2	c	0
	Ricoprimento fondazione a valle	m	hr	0,70
2a)	<b>Verifica a traslazione</b>	combinazione dimensionante	A1+M1	$k_T$ > 1,10
2b)	<b>Verifica a ribaltamento</b>	combinazione dimensionante	EQ	$k_R$ > 1,00
2c)	<b>Verifica a capacità portante</b>	combinazione dimensionante	A1+M1	$k_P$ > 1,40 $\sigma_{Tmax}$ daN / cm2
<b>3</b>	<b>VERIFICHE FONDAZIONE</b>			



3a)	<u>Verifica fondazione di monte SLU (sezione d'incastro)</u>	$M_u / M_d$	Verifica soddisfatta
	<u>Verifica fondazione di monte SISMICO (sezione d'incastro)</u>	$M_u / M_d$	Verifica soddisfatta
3b)	<u>Verifica fondazione di valle SLU (sezione d'incastro)</u>	$M_u / M_d$	Verifica soddisfatta
	<u>Verifica fondazione di valle SISMICO (sezione d'incastro)</u>	$M_u / M_d$	Verifica soddisfatta
3c)	<u>Verifica fondazione di monte SLE RARA (sezione d'incastro)</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] $\sigma_s$ [daN / cm <sup>2</sup> ]	< $\sigma_c$ lim 150 < $\sigma_s$ lim 3520
	<u>Verifica fondazione di monte SLE FREQUENTE (sezione d'incastro)</u>	Mcr [daNm]	> Me
	<u>Verifica fondazione di monte SLE QUASI PERMANENTE (sezione d'incastro)</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] Mcr [daNm]	< $\sigma_c$ lim 112,5 > Me

**4 VERIFICHE PREFABBRICATO :**

**4a) Verifica prefabbricato**



Af'	4	Φ 8		
Af 1	4	Φ 12	L 2	1,25 m
Af 2	4	Φ 14	L 3	0,00 m
Af 3	0	Φ 0	L 4	0,00 m
Af 4	0	Φ 0	L 5	0,00 m
Af 5	0	Φ 0		

SLU								STAFFE	diam. [mm]	passo [cm]
d	h	A <sub>s</sub>	A <sub>t</sub>	M <sub>Sd</sub>	N <sub>Sd</sub>	Ka	Mu	Mu/M <sub>Sd</sub>	V <sub>rsd</sub>	V <sub>rcd</sub>
cm	cm	cm <sup>2</sup>	cm <sup>2</sup>	daN m	daN	daNm	daNm	>1,00	daN	daN
148	30	4,52	2,01	1327	1270	4485	3,38	11115	36863	3146
159	31,8	6,16	2,01	1658	1368	6426	3,88	11904	39480	3649
250	50,0	6,16	2,01	6433	2149	10699	1,66	19765	65551	9011
3										
4										
5										

SISMICO								STAFFE	diam. [mm]	passo [cm]
d	h	A <sub>s</sub>	A <sub>t</sub>	M <sub>Sd</sub>	N <sub>Sd</sub>	Ka	Mu	Mu/M <sub>Sd</sub>	V <sub>rsd</sub>	V <sub>rcd</sub>
cm	cm	cm <sup>2</sup>	cm <sup>2</sup>	daN m	daN	daNm	daNm	>1,00	daN	daN
148	30	4,52	2,01	1412	1270	4485	3,18	11115	36863	2719
159	31,8	6,16	2,01	1748	1368	6426	3,68	11904	39480	3135
250	50,0	6,16	2,01	6486	2149	10699	1,65	19765	65551	7526
3										
4										
5										

SLE						FREQUENTE			RARA	
d	h	A <sub>s</sub>	A <sub>t</sub>	Mcr	sr/m	Me	esm	wk	σ <sub>c</sub>	σ <sub>s</sub>
cm	cm	cm <sup>2</sup>	cm <sup>2</sup>	daN m	mm	daNm	mm	mm	daN/cm <sup>2</sup>	daN/cm <sup>2</sup>
148	30	4,52	2,01	2317	-	1021	-	Mcr>Me	9	765
159	31,8	6,16	2,01	2881	-	1275	-	Mcr>Me	9	673
250	50,0	6,16	2,01	6241	-	4948	-	Mcr>Me	16	1650
3										
4										
5										

QUASI PERMANENTE			
Me	esm	wk	σ <sub>c</sub>
daNm	esm	mm	daN/cm <sup>2</sup>
1021	-	Mcr>Me	9
1275	-	Mcr>Me	9
4948	-	Mcr>Me	16

4b)	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLU</u>	$M_u / M_d$	1,02
	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SISMICO</u>	$M_u / M_d$	1,25
	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLE RARA</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] $\sigma_s$ [daN / cm <sup>2</sup> ]	44 < $\sigma_c$ lim 210 2.423 < $\sigma_s$ lim 3520
	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLE FREQUENTE</u>	Mcr [daNm]	46 > Me 26
	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLE QUASI PERMANENTE</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] Mcr [daNm]	44 < $\sigma_c$ lim 157,5 46 > Me 26

## VERIFICHE DI STABILITA' GLOBALE MURO-TERRENO ( H=2.75m)

Quadro riassuntivo coeff. di sicurezza calcolati

*Simbologia adottata*

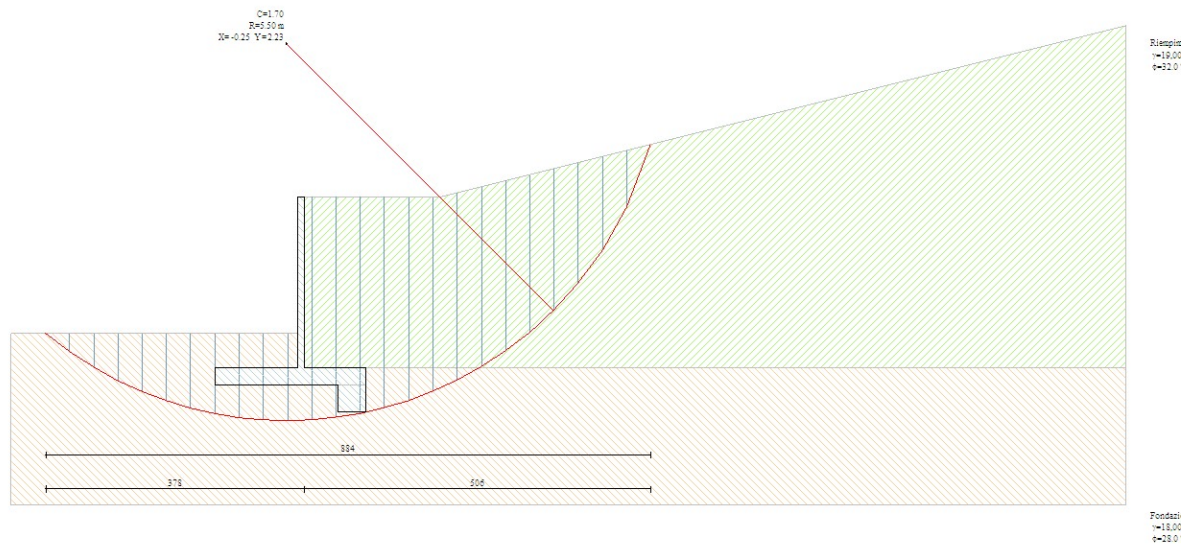
**C** Identificativo della combinazione

**Tipo** Tipo combinazione

**Sisma** Combinazione sismica

**CS<sub>STAB</sub>** Coeff. di sicurezza a stabilità globale

C	Tipo	Sisma	CS <sub>stab</sub>
4	STAB - [1]	--	1,70
11	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale positivo	1,54
12	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale negativo	1,53



### Geometria muro e fondazione

Descrizione	Muro a mensola in c.a.
Altezza del paramento	2,50 [m]
Spessore in sommità	0,10 [m]
Spessore all'attacco con la fondazione	0,10 [m]
Inclinazione paramento esterno	0,00 [°]
Inclinazione paramento interno	0,00 [°]
Lunghezza del muro	2,50 [m]
Spessore rivestimento	0,30 [m]
Peso sp. rivestimento	25,0000 [kN/mc]

Fondazione

Lunghezza mensola fondazione di valle	1,20 [m]
Lunghezza mensola fondazione di monte	0,90 [m]
Lunghezza totale fondazione	2,20 [m]
Inclinazione piano di posa della fondazione	0,00 [°]
Spessore fondazione	0,25 [m]
Spessore magrone	0,20 [m]
Altezza dello sperone di fondazione	0,40 [m]
Spessore dello sperone di fondazione	0,40 [m]

Contrafforti

Altezza contrafforti	2,50 [m]
Spessore contrafforti	0,15 [m]
Larghezza in sommità	0,20 [m]
Larghezza alla base	0,50 [m]
Interasse contrafforti	1,50 [m]
Numero contrafforti	2
Posizione :	Monte
Disposizione :	Sfalsati

Materiali utilizzati per la struttura

*Calcestruzzo*

Peso specifico	24,517 [kN/mc]
Resistenza caratteristica a compressione $R_{bk}$	250,0 [kg/cm <sup>2</sup> ]

*Acciaio*

Tipo	FeB44K
------	--------

Geometria profilo terreno a monte del muro

*Simbologia adottata e sistema di riferimento*

(Sistema di riferimento con origine in testa al muro, ascissa X positiva verso monte, ordinata Y positiva verso l'alto)

N numero ordine del punto

X ascissa del punto espressa in [m]

Y ordinata del punto espressa in [m]

A inclinazione del tratto espressa in [°]

N	X	Y	A
1	2,00	0,00	0,00
2	12,00	2,50	14,04

Terreno a valle del muro

Inclinazione terreno a valle del muro rispetto all'orizzontale 0,00 [°]

Altezza del rinterro rispetto all'attacco fondaz.valle-paramento 0,50 [m]

Descrizione terreni

*Simbologia adottata*

<i>Nr.</i>	Indice del terreno
<i>Descrizione</i>	Descrizione terreno
$\gamma$	Peso di volume del terreno espresso in [kN/mc]
$\gamma_s$	Peso di volume saturo del terreno espresso in [kN/mc]
$\phi$	Angolo d'attrito interno espresso in [°]
$\delta$	Angolo d'attrito terra-muro espresso in [°]
$c$	Coesione espressa in [kg/cm <sup>2</sup> ]
$c_a$	Adesione terra-muro espressa in [kg/cm <sup>2</sup> ]

<b>Descrizione</b>	<b><math>\gamma</math></b>	<b><math>\gamma_s</math></b>	<b><math>\phi</math></b>	<b><math>\delta</math></b>	<b><math>c</math></b>	<b><math>c_a</math></b>
Riempimento	19,00	19,00	32,00	21,33	0,000	0,000
Fondazione	18,00	18,00	28,00	18,67	0,000	0,000

Stratigrafia

*Simbologia adottata*

<i>N</i>	Indice dello strato
<i>H</i>	Spessore dello strato espresso in [m]
<i>a</i>	Inclinazione espressa in [°]
<i>K<sub>w</sub></i>	Costante di Winkler orizzontale espressa in Kg/cm <sup>2</sup> /cm
<i>K<sub>s</sub></i>	Coefficiente di spinta
<i>Terreno</i>	Terreno dello strato

<b>Nr.</b>	<b>H</b>	<b>a</b>	<b>K<sub>w</sub></b>	<b>K<sub>s</sub></b>	<b>Terreno</b>
1	2,50	0,00	0,00	0,00	Riempimento
2	2,00	0,00	1,88	0,00	Fondazione

Stabilità globale muro + terreno

Combinazione n° 4

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

Origine in testa al muro (spigolo contro terra)

W peso della striscia espresso in [kN]

$\alpha$  angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)

- $\phi$      angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia
- $c$      coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]
- $b$      larghezza della striscia espressa in [m]
- $u$      pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

Metodo di Bishop

Numero di cerchi analizzati    36

Numero di strisce                25

Cerchio critico

Coordinate del centro X[m]= -0,25    Y[m]= 2,23

Raggio del cerchio    R[m]= 5,50

Ascissa a valle del cerchio    Xi[m]= -3,78

Ascissa a monte del cerchio    Xs[m]= 5,06

Larghezza della striscia        dx[m]= 0,35

Coefficiente di sicurezza        C= 1.70

Le strisce sono numerate da monte verso valle

Caratteristiche delle strisce

Striscia	W	$\alpha(^{\circ})$	$W\sin\alpha$	$b/\cos\alpha$	$\phi$	c	u
1	284.99	68.97	266.00	0.99	26.56	0.000	0.000
2	754.47	60.56	657.06	0.72	26.56	0.000	0.000
3	1073.69	53.70	865.30	0.60	26.56	0.000	0.000
4	1311.98	47.84	972.54	0.53	26.56	0.000	0.000
5	1496.69	42.59	1012.93	0.48	26.56	0.000	0.000
6	1641.41	37.76	1005.11	0.45	26.56	0.000	0.000
7	1754.10	33.23	961.15	0.42	26.56	0.000	0.000
8	1836.89	28.92	888.27	0.40	23.33	0.000	0.000
9	1896.25	24.78	794.93	0.39	23.04	0.000	0.000
10	1979.61	20.78	702.49	0.38	23.04	0.000	0.000
11	2058.07	16.89	597.91	0.37	23.04	0.000	0.000
12	2150.30	13.07	486.36	0.36	23.04	0.000	0.000
13	2291.44	9.31	370.87	0.36	23.04	0.000	0.000
14	2247.01	5.60	219.12	0.36	23.04	0.000	0.000
15	1860.20	1.90	61.73	0.35	23.04	0.000	0.000
16	894.97	-1.78	-27.87	0.35	23.04	0.000	0.000
17	880.31	-5.48	-84.05	0.36	23.04	0.000	0.000
18	850.02	-9.20	-135.84	0.36	23.04	0.000	0.000
19	750.56	-12.95	-168.23	0.36	23.04	0.000	0.000
20	689.54	-16.77	-198.92	0.37	23.04	0.000	0.000



21	611.64	-20.66	-215.80	0.38	23.04	0.000	0.000
22	515.62	-24.66	-215.10	0.39	23.04	0.000	0.000
23	399.80	-28.79	-192.51	0.40	23.04	0.000	0.000
24	257.39	-33.09	-140.51	0.42	26.56	0.000	0.000
25	85.01	-37.61	-51.88	0.45	26.56	0.000	0.000

$$\Sigma W_i = 299,8131 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \sin \alpha_i = 82,6818 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \tan \phi_i = 133,9668 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma \tan \alpha_i \tan \phi_i = 3.89$$

Stabilità globale muro + terreno

Combinazione n° 11

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

Origine in testa al muro (spigolo contro terra)

W peso della striscia espresso in [kN]

$\alpha$  angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)

$\phi$  angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia

c coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

b larghezza della striscia espressa in [m]

u pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

Metodo di Bishop

Numero di cerchi analizzati 36

Numero di strisce 25

Cerchio critico

Coordinate del centro X[m]= -0,25 Y[m]= 2,23

Raggio del cerchio R[m]= 5,50

Ascissa a valle del cerchio Xi[m]= -3,78

Ascissa a monte del cerchio Xs[m]= 5,06

Larghezza della striscia dx[m]= 0,35

Coefficiente di sicurezza C= 1.54

Le strisce sono numerate da monte verso valle

Caratteristiche delle strisce

Striscia	W	$\alpha$ (°)	Wsin $\alpha$	b/cos $\alpha$	$\phi$	c	u
1	284.99	68.97	266.00	0.99	26.56	0.000	0.000
2	754.47	60.56	657.06	0.72	26.56	0.000	0.000

3	1073.69	53.70	865.30	0.60	26.56	0.000	0.000
4	1311.98	47.84	972.54	0.53	26.56	0.000	0.000
5	1496.69	42.59	1012.93	0.48	26.56	0.000	0.000
6	1641.41	37.76	1005.11	0.45	26.56	0.000	0.000
7	1754.10	33.23	961.15	0.42	26.56	0.000	0.000
8	1836.89	28.92	888.27	0.40	23.33	0.000	0.000
9	1896.25	24.78	794.93	0.39	23.04	0.000	0.000
10	1979.61	20.78	702.49	0.38	23.04	0.000	0.000
11	2058.07	16.89	597.91	0.37	23.04	0.000	0.000
12	2150.30	13.07	486.36	0.36	23.04	0.000	0.000
13	2291.44	9.31	370.87	0.36	23.04	0.000	0.000
14	2247.01	5.60	219.12	0.36	23.04	0.000	0.000
15	1860.20	1.90	61.73	0.35	23.04	0.000	0.000
16	894.97	-1.78	-27.87	0.35	23.04	0.000	0.000
17	880.31	-5.48	-84.05	0.36	23.04	0.000	0.000
18	850.02	-9.20	-135.84	0.36	23.04	0.000	0.000
19	750.56	-12.95	-168.23	0.36	23.04	0.000	0.000
20	689.54	-16.77	-198.92	0.37	23.04	0.000	0.000
21	611.64	-20.66	-215.80	0.38	23.04	0.000	0.000
22	515.62	-24.66	-215.10	0.39	23.04	0.000	0.000
23	399.80	-28.79	-192.51	0.40	23.04	0.000	0.000
24	257.39	-33.09	-140.51	0.42	26.56	0.000	0.000
25	85.01	-37.61	-51.88	0.45	26.56	0.000	0.000

$$\Sigma W_i = 299,8131 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \sin \alpha_i = 82,6818 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \tan \phi_i = 133,9668 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma \tan \alpha_i \tan \phi_i = 3.89$$

Stabilità globale muro + terreno

Combinazione n° 12

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

Origine in testa al muro (spigolo contro terra)

W peso della striscia espresso in [kN]

$\alpha$  angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)

$\phi$  angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia

c coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

b larghezza della striscia espressa in [m]

u pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

### Metodo di Bishop

Numero di cerchi analizzati 36

Numero di strisce 25

### Cerchio critico

Coordinate del centro X[m]= -0,25 Y[m]= 2,23

Raggio del cerchio R[m]= 5,50

Ascissa a valle del cerchio Xi[m]= -3,78

Ascissa a monte del cerchio Xs[m]= 5,06

Larghezza della striscia dx[m]= 0,35

Coefficiente di sicurezza C= 1.53

Le strisce sono numerate da monte verso valle

### Caratteristiche delle strisce

Striscia	W	$\alpha(^{\circ})$	$W\sin\alpha$	$b/\cos\alpha$	$\phi$	c	u
1	284.99	68.97	266.00	0.99	26.56	0.000	0.000
2	754.47	60.56	657.06	0.72	26.56	0.000	0.000
3	1073.69	53.70	865.30	0.60	26.56	0.000	0.000
4	1311.98	47.84	972.54	0.53	26.56	0.000	0.000
5	1496.69	42.59	1012.93	0.48	26.56	0.000	0.000
6	1641.41	37.76	1005.11	0.45	26.56	0.000	0.000
7	1754.10	33.23	961.15	0.42	26.56	0.000	0.000
8	1836.89	28.92	888.27	0.40	23.33	0.000	0.000
9	1896.25	24.78	794.93	0.39	23.04	0.000	0.000
10	1979.61	20.78	702.49	0.38	23.04	0.000	0.000
11	2058.07	16.89	597.91	0.37	23.04	0.000	0.000
12	2150.30	13.07	486.36	0.36	23.04	0.000	0.000
13	2291.44	9.31	370.87	0.36	23.04	0.000	0.000
14	2247.01	5.60	219.12	0.36	23.04	0.000	0.000
15	1860.20	1.90	61.73	0.35	23.04	0.000	0.000
16	894.97	-1.78	-27.87	0.35	23.04	0.000	0.000
17	880.31	-5.48	-84.05	0.36	23.04	0.000	0.000
18	850.02	-9.20	-135.84	0.36	23.04	0.000	0.000
19	750.56	-12.95	-168.23	0.36	23.04	0.000	0.000
20	689.54	-16.77	-198.92	0.37	23.04	0.000	0.000
21	611.64	-20.66	-215.80	0.38	23.04	0.000	0.000
22	515.62	-24.66	-215.10	0.39	23.04	0.000	0.000
23	399.80	-28.79	-192.51	0.40	23.04	0.000	0.000
24	257.39	-33.09	-140.51	0.42	26.56	0.000	0.000
25	85.01	-37.61	-51.88	0.45	26.56	0.000	0.000

$$\Sigma W_i = 299,8131 \text{ [kN]}$$

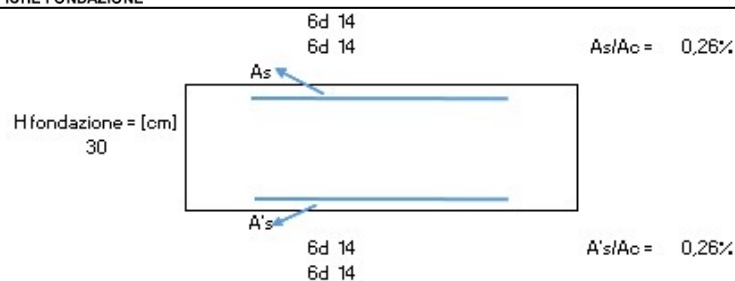
$$\Sigma W_i \sin \alpha_i = 82,6818 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \tan \phi_i = 133,9668 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma \tan \alpha_i \tan \phi_i = 3.89$$

## 18. ALLEGATO B: SEZIONE 2 – H=3.30m

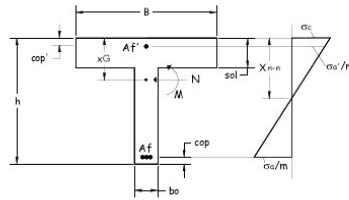
RELAZIONE TECNICA PER MURO DI SOSTEGNO PREFABBRICATO				H = 3,30 m
Approccio	2		Muro Tipo	T
<b>1 DATI DI PROGETTO</b>				
1a)	<b>Dati geotecnici</b>			
	Angolo di attrito interno	gradi	$\phi$	32
	Peso specifico	daN / m3	$\gamma$	1.900
	Angolo di attrito terra - muro (valore prudenziale)	gradi	$\delta$	21
	Angolo di inclinazione piano di campagna	gradi	$\epsilon$	25
	Coesione	daN / cm2	c	0
1b)	<b>Carichi agenti</b>			
	Sovraccarico variabile stradale / ferroviario	daN / m2	qa	0
	Sovraccarico permanente	daN / m2	qp	0
	Forza orizzontale in testa variabile (positivo tende lato monte)	daN / elemento	fv	0
	Forza orizzontale in testa eccezionale (positivo tende lato monte)	daN / elemento	fe	0
	Sovraccarico sulla fondazione a monte	daN / m2	q1	0
	Momento in testa variabile (positivo tende lato monte)	daNm / elemento	momv	0
	Momento in testa eccezionale (positivo tende lato monte)	daNm / elemento	mome	0
	Forza verticale in testa (positivo di compressione)	daN / elemento	N	0
	Braccio di N rispetto al paramento verticale (positivo verso nervature)	m	braccio	0,00
1c)	<b>Dati sismici</b>			
	Classe d'Uso		SLV	
	Vita Nominale	anni	Cu	1,5
	Periodo di Riferimento	anni	Vn	50
	Tempo di Ritorno	anni	Vr	75
	Accelerazione orizzontale massima su un sito rigido	anni	Tr	712
	Accelerazione orizzontale massima su un sito rigido	[g]	ag(g)	0,142
	Categoria sottosuolo			B
	Categoria topografica			T1
	Fattore di amplificazione stratigrafica		Ss	1,20
	Fattore di amplificazione topografica		St	1,00
1d)	<b>Morfologia del muro</b>			
	Altezza del muro	m	h1	3,30
	Distanza tra il punto di ribaltamento e il baricentro dell'elemento prefabbricato	m	X <sub>G</sub>	1,63
	Distanza tra il baricentro del pannello e la soletta	m		0,13
	Peso elemento prefabbricato	daN	P	2,675
	Angolo di inclinazione parete prefabbricato rispetto l'orizzontale	gradi	b	90
	Larghezza elemento prefabbricato	m	b1	2,50
	Dimensione appoggio muro	m	appoggio	0,66
	Altezza sezione in sommità (tratto a sezione costante)	m		0,30
	Pendenza nervatura	m	pendenza	20%
	Larghezza nervatura / e	m	s	0,30
	Spessore soletta	m	sol	0,10
1e)	<b>Morfologia della fondazione</b>			
	Spessore massimo soletta di fondazione	m	h2	0,30
	Spessore minimo soletta di fondazione lato monte	m	h3	0,30
	Spessore minimo soletta di fondazione lato valle	m	h4	0,30
	Larghezza fondazione	m	l	2,70
	Dimensione sbalzo anteriore	m	sbalzo	1,50
	Larghezza suola fondazione a monte	m	l1	1,10
	Larghezza suola fuori nervatura	m	fo	0,60
	Larghezza sottofondazione	m	lf	0,00
	Altezza sottofondazione	m	hf	0,00
	Sbalzo a valle sottofondazione	m	sbf	0,00
1f)	<b>Dati geotecnici terreno di fondazione</b>			
	Angolo di attrito interno	gradi	$\phi$	28
	Peso specifico	daN / m3	$\gamma$	1.800
	Coesione	daN / cm2	c	0
	Ricoprimento fondazione a valle	m	hr	0,70
<b>2) VERIFICHE FONDAZIONE</b>				
2a)	<b>Verifica a traslazione</b>	combinazione dimensionante	A1+M1	$k_T$ > 1,10
2b)	<b>Verifica a ribaltamento</b>	combinazione dimensionante	EQ	$k_R$ > 1,00
2c)	<b>Verifica a capacità portante</b>	combinazione dimensionante	A1+M1	$k_p$ > 1,40 <small><math>\sigma_{Tmax}</math></small> daN / cm2
<b>3) VERIFICHE FONDAZIONE</b>				



3a)	<u>Verifica fondazione di monte SLU (sezione d'incastro)</u> <u>Verifica fondazione di monte SISMICO (sezione d'incastro)</u>	$M_u / M_d$ $M_u / M_d$	Verifica soddisfatta Verifica soddisfatta
3b)	<u>Verifica fondazione di valle SLU (sezione d'incastro)</u> <u>Verifica fondazione di valle SISMICO (sezione d'incastro)</u>	$M_u / M_d$ $M_u / M_d$	Verifica soddisfatta Verifica soddisfatta
3c)	<u>Verifica fondazione di monte SLE RARA (sezione d'incastro)</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] $\sigma_s$ [daN / cm <sup>2</sup> ]	$< \sigma_c$ lim 150 $< \sigma_s$ lim 3520
	<u>Verifica fondazione di monte SLE FREQUENTE (sezione d'incastro)</u>	Mcr [daNm]	$> M_e$
	<u>Verifica fondazione di monte SLE QUASI PERMANENTE (sezione d'incastro)</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] Mcr [daNm]	$< \sigma_c$ lim 112,5 $> M_e$

**4 VERIFICHE PREFABBRICATO :**

**4a) Verifica prefabbricato**



Af'	4 $\Phi$ 8		
Af 1	4 $\Phi$ 12		
Af 2	4 $\Phi$ 16	L 2	2,30 m
Af 3	0 $\Phi$ 0	L 3	0,00 m
Af 4	0 $\Phi$ 0	L 4	0,00 m
Af 5	0 $\Phi$ 0	L 5	0,00 m

SLU								Ka		STAFFE	diam. [mm]	passo [cm]
d	h	$A_{s1}$	$A_{s2}$	$M_{s1}$	$N_{s1}$	$M_u$	$M_u/M_{s1}$	Vrsd	Vrcd	Vsd		
cm	cm	cm <sup>2</sup>	cm <sup>2</sup>	daN m	daN	daNm	$>1,00$	daN	daN	daN		
150	30	4,52	2,01	1392	1338	4492	3,23	11072	36720	3248		
164	32,7	8,04	2,01	1807	1459	8573	4,74	12248	40622	3865		
2	300	60,0	8,04	11127	2675	16957	1,52	24047	79751	12984		
3												
4												
5												

SISMICO								Ka		STAFFE	diam. [mm]	passo [cm]
d	h	$A_{s1}$	$A_{s2}$	$M_{s1}$	$N_{s1}$	$M_u$	$M_u/M_{s1}$	Vrsd	Vrcd	Vsd		
cm	cm	cm <sup>2</sup>	cm <sup>2</sup>	daN m	daN	daNm	$>1,00$	daN	daN	daN		
150	30	4,52	2,01	1517	1338	4492	2,96	11072	36720	2849		
164	32,7	8,04	2,01	1945	1459	8573	4,41	12248	40622	3363		
2	300	60,0	8,04	11216	2675	16957	1,51	24047	79751	10839		
3												
4												
5												

SLE						FREQUENTE			RARA		
d	h	$A_{s1}$	$A_{s2}$	Ka	srn	Me	ism	wk<0,3	$\sigma_c < 210$	$\sigma_s < 3520$	
cm	cm	cm <sup>2</sup>	cm <sup>2</sup>	daN m	mm	daNm	-	mm	daN/cm <sup>2</sup>	daN/cm <sup>2</sup>	
150	30	4,52	2,01	2314	-	1071	-	Mcr>Me	10	803	
164	32,7	8,04	2,01	3389	-	1390	-	Mcr>Me	9	549	
2	300	60,0	8,04	9325	-	8559	-	Mcr>Me	19	1824	
3											
4											
5											

QUASI PERMANENTE			
Me	ism-cm	wk<0,2	$\sigma_c < 157,5$
daNm	-	mm	daN/cm <sup>2</sup>
1071	-	Mcr>Me	10
1390	-	Mcr>Me	9
8559	-	Mcr>Me	19

4b)	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLU</u> <u>Verifica soletta nel piano orizzontale SISMICO</u>	10 $\Phi$ 6	$M_u / M_d$ $M_u / M_d$	1,67 2,06
	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLE RARA</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] $\sigma_s$ [daN / cm <sup>2</sup> ]	40 1.486	$< \sigma_c$ lim 210 $< \sigma_s$ lim 3520
	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLE FREQUENTE</u>	Mcr [daNm]	59	$> M_e$ 38
	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLE QUASI PERMANENTE</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] Mcr [daNm]	40 59	$< \sigma_c$ lim 157,5 $> M_e$ 38

## VERIFICHE DI STABILITA' GLOBALE MURO-TERRENO ( H=3.30m)

Quadro riassuntivo coeff. di sicurezza calcolati

*Simbologia adottata*

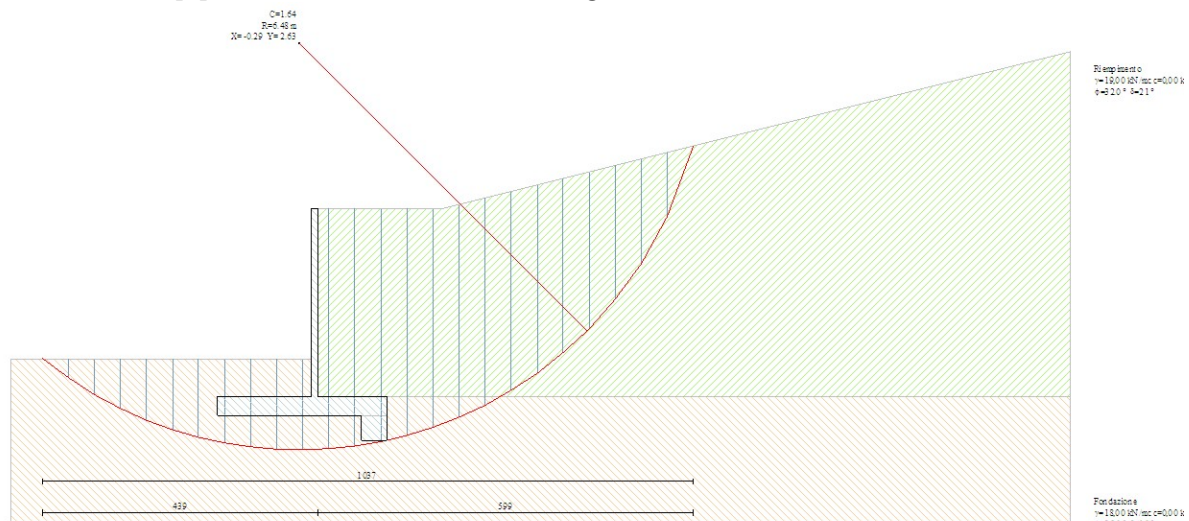
**C** Identificativo della combinazione

**Tipo** Tipo combinazione

**Sisma** Combinazione sismica

**CS<sub>STAB</sub>** Coeff. di sicurezza a stabilità globale

C	Tipo	Sisma	CS <sub>stab</sub>
4	STAB - [1]	--	1,64
11	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale positivo	1,48
12	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale negativo	1,48



### Geometria muro e fondazione

Descrizione	Muro a mensola in c.a.
Altezza del paramento	3,00 [m]
Spessore in sommità	0,10 [m]
Spessore all'attacco con la fondazione	0,10 [m]
Inclinazione paramento esterno	0,00 [°]
Inclinazione paramento interno	0,00 [°]
Lunghezza del muro	2,50 [m]
Spessore rivestimento	0,30 [m]
Peso sp. rivestimento	25,0000 [kN/mc]



Fondazione

Lunghezza mensola fondazione di valle	1,50 [m]
Lunghezza mensola fondazione di monte	1,10 [m]
Lunghezza totale fondazione	2,70 [m]
Inclinazione piano di posa della fondazione	0,00 [°]
Spessore fondazione	0,30 [m]
Spessore magrone	0,20 [m]
Altezza dello sperone di fondazione	0,40 [m]
Spessore dello sperone di fondazione	0,40 [m]

Contrafforti

Altezza contrafforti	3,00 [m]
Spessore contrafforti	0,15 [m]
Larghezza in sommità	0,20 [m]
Larghezza alla base	0,60 [m]
Interasse contrafforti	1,50 [m]
Numero contrafforti	2
Posizione :	Monte
Disposizione :	Sfalsati

Materiali utilizzati per la struttura

*Calcestruzzo*

Peso specifico	24,517 [kN/mc]
Resistenza caratteristica a compressione $R_{bk}$	250,0 [kg/cm <sup>2</sup> ]

*Acciaio*

Tipo	FeB44K
------	--------

Geometria profilo terreno a monte del muro

*Simbologia adottata e sistema di riferimento*

(Sistema di riferimento con origine in testa al muro, ascissa X positiva verso monte, ordinata Y positiva verso l'alto)

N numero ordine del punto

X ascissa del punto espressa in [m]

Y ordinata del punto espressa in [m]

A inclinazione del tratto espressa in [°]

N	X	Y	A
1	2,00	0,00	0,00
2	12,00	2,50	14,04



Terreno a valle del muro

Inclinazione terreno a valle del muro rispetto all'orizzontale 0,00 [°]

Altezza del rinterro rispetto all'attacco fondaz.valle-paramento 0,60 [m]

Descrizione terreni

*Simbologia adottata*

<i>Nr.</i>	Indice del terreno
<i>Descrizione</i>	Descrizione terreno
$\gamma$	Peso di volume del terreno espresso in [kN/mc]
$\gamma_s$	Peso di volume saturo del terreno espresso in [kN/mc]
$\phi$	Angolo d'attrito interno espresso in [°]
$\delta$	Angolo d'attrito terra-muro espresso in [°]
$c$	Coesione espressa in [kg/cm <sup>2</sup> ]
$c_a$	Adesione terra-muro espressa in [kg/cm <sup>2</sup> ]

<b>Descrizione</b>	<b><math>\gamma</math></b>	<b><math>\gamma_s</math></b>	<b><math>\phi</math></b>	<b><math>\delta</math></b>	<b>c</b>	<b><math>c_a</math></b>
Riempimento	19,00	19,00	32,00	21,33	0,000	0,000
Fondazione	18,00	18,00	28,00	18,67	0,000	0,000

Stratigrafia

*Simbologia adottata*

<i>N</i>	Indice dello strato
<i>H</i>	Spessore dello strato espresso in [m]
<i>a</i>	Inclinazione espressa in [°]
<i>K<sub>w</sub></i>	Costante di Winkler orizzontale espressa in Kg/cm <sup>2</sup> /cm
<i>K<sub>s</sub></i>	Coefficiente di spinta
<i>Terreno</i>	Terreno dello strato

<b>Nr.</b>	<b>H</b>	<b>a</b>	<b>K<sub>w</sub></b>	<b>K<sub>s</sub></b>	<b>Terreno</b>
1	3,00	0,00	0,00	0,00	Riempimento
2	2,00	0,00	2,30	0,00	Fondazione

Stabilità globale muro + terreno

Combinazione n° 4

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

Origine in testa al muro (spigolo contro terra)

W peso della striscia espresso in [kN]

$\alpha$  angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)

$\phi$  angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia

- c* coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]  
*b* larghezza della striscia espressa in [m]  
*u* pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

Metodo di Bishop

Numero di cerchi analizzati 36

Numero di strisce 25

Cerchio critico

Coordinate del centro X[m]= -0,29 Y[m]= 2,63

Raggio del cerchio R[m]= 6,48

Ascissa a valle del cerchio Xi[m]= -4,39

Ascissa a monte del cerchio Xs[m]= 5,99

Larghezza della striscia dx[m]= 0,41

Coefficiente di sicurezza C= 1.64

Le strisce sono numerate da monte verso valle

Caratteristiche delle strisce

Striscia	W	$\alpha(^{\circ})$	$W\sin\alpha$	$b/\cos\alpha$	$\phi$	c	u
1	410.63	69.76	385.27	1.20	26.56	0.000	0.000
2	1080.94	61.04	945.76	0.86	26.56	0.000	0.000
3	1529.44	54.11	1239.10	0.71	26.56	0.000	0.000
4	1863.27	48.22	1389.53	0.62	26.56	0.000	0.000
5	2121.89	42.96	1446.02	0.57	26.56	0.000	0.000
6	2324.68	38.12	1434.95	0.53	26.56	0.000	0.000
7	2482.88	33.58	1373.28	0.50	26.56	0.000	0.000
8	2602.01	29.27	1272.26	0.48	24.49	0.000	0.000
9	2682.17	25.14	1139.45	0.46	23.04	0.000	0.000
10	2740.58	21.14	988.54	0.44	23.04	0.000	0.000
11	2835.56	17.25	841.00	0.43	23.04	0.000	0.000
12	2960.75	13.44	688.33	0.43	23.04	0.000	0.000
13	3131.06	9.69	527.21	0.42	23.04	0.000	0.000
14	3103.46	5.99	323.63	0.42	23.04	0.000	0.000
15	2657.66	2.30	106.78	0.42	23.04	0.000	0.000
16	1204.24	-1.37	-28.81	0.42	23.04	0.000	0.000
17	1186.41	-5.05	-104.43	0.42	23.04	0.000	0.000
18	1147.93	-8.75	-174.62	0.42	23.04	0.000	0.000
19	1032.93	-12.49	-223.34	0.43	23.04	0.000	0.000
20	930.30	-16.28	-260.79	0.43	23.04	0.000	0.000
21	826.17	-20.15	-284.57	0.44	23.04	0.000	0.000

22	697.47	-24.11	-284.96	0.45	23.04	0.000	0.000
23	541.87	-28.21	-256.13	0.47	23.04	0.000	0.000
24	349.69	-32.47	-187.72	0.49	26.56	0.000	0.000
25	118.14	-36.94	-71.00	0.52	26.56	0.000	0.000

$\Sigma W_i = 417,3984$  [kN]

$\Sigma W_i \sin \alpha_i = 119,8855$  [kN]

$\Sigma W_i \tan \phi_i = 187,2948$  [kN]

$\Sigma \tan \alpha_i \tan \phi_i = 4.09$

Stabilità globale muro + terreno

Combinazione n° 11

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

Origine in testa al muro (spigolo contro terra)

W peso della striscia espresso in [kN]

$\alpha$  angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)

$\phi$  angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia

c coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

b larghezza della striscia espressa in [m]

u pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

Metodo di Bishop

Numero di cerchi analizzati 36

Numero di strisce 25

Cerchio critico

Coordinate del centro X[m]= -0,29 Y[m]= 2,63

Raggio del cerchio R[m]= 6,48

Ascissa a valle del cerchio Xi[m]= -4,39

Ascissa a monte del cerchio Xs[m]= 5,99

Larghezza della striscia dx[m]= 0,41

Coefficiente di sicurezza C= 1.48

Le strisce sono numerate da monte verso valle

Caratteristiche delle strisce

Striscia	W	$\alpha$ (°)	$W \sin \alpha$	$b / \cos \alpha$	$\phi$	c	u
1	410.63	69.76	385.27	1.20	26.56	0.000	0.000
2	1080.94	61.04	945.76	0.86	26.56	0.000	0.000
3	1529.44	54.11	1239.10	0.71	26.56	0.000	0.000
4	1863.27	48.22	1389.53	0.62	26.56	0.000	0.000

5	2121.89	42.96	1446.02	0.57	26.56	0.000	0.000
6	2324.68	38.12	1434.95	0.53	26.56	0.000	0.000
7	2482.88	33.58	1373.28	0.50	26.56	0.000	0.000
8	2602.01	29.27	1272.26	0.48	24.49	0.000	0.000
9	2682.17	25.14	1139.45	0.46	23.04	0.000	0.000
10	2740.58	21.14	988.54	0.44	23.04	0.000	0.000
11	2835.56	17.25	841.00	0.43	23.04	0.000	0.000
12	2960.75	13.44	688.33	0.43	23.04	0.000	0.000
13	3131.06	9.69	527.21	0.42	23.04	0.000	0.000
14	3103.46	5.99	323.63	0.42	23.04	0.000	0.000
15	2657.66	2.30	106.78	0.42	23.04	0.000	0.000
16	1204.24	-1.37	-28.81	0.42	23.04	0.000	0.000
17	1186.41	-5.05	-104.43	0.42	23.04	0.000	0.000
18	1147.93	-8.75	-174.62	0.42	23.04	0.000	0.000
19	1032.93	-12.49	-223.34	0.43	23.04	0.000	0.000
20	930.30	-16.28	-260.79	0.43	23.04	0.000	0.000
21	826.17	-20.15	-284.57	0.44	23.04	0.000	0.000
22	697.47	-24.11	-284.96	0.45	23.04	0.000	0.000
23	541.87	-28.21	-256.13	0.47	23.04	0.000	0.000
24	349.69	-32.47	-187.72	0.49	26.56	0.000	0.000
25	118.14	-36.94	-71.00	0.52	26.56	0.000	0.000

$$\Sigma W_i = 417,3984 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \sin \alpha_i = 119,8855 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \tan \phi_i = 187,2948 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma \tan \alpha_i \tan \phi_i = 4.09$$

Stabilità globale muro + terreno

Combinazione n° 12

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

Origine in testa al muro (spigolo contro terra)

W peso della striscia espresso in [kN]

$\alpha$  angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)

$\phi$  angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia

c coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

b larghezza della striscia espressa in [m]

u pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

### Metodo di Bishop

Numero di cerchi analizzati 36

Numero di strisce 25

### Cerchio critico

Coordinate del centro X[m]= -0,29 Y[m]= 2,63

Raggio del cerchio R[m]= 6,48

Ascissa a valle del cerchio Xi[m]= -4,39

Ascissa a monte del cerchio Xs[m]= 5,99

Larghezza della striscia dx[m]= 0,41

Coefficiente di sicurezza C= 1.48

Le strisce sono numerate da monte verso valle

### Caratteristiche delle strisce

Striscia	W	$\alpha(^{\circ})$	$W\sin\alpha$	$b/\cos\alpha$	$\phi$	c	u
1	410.63	69.76	385.27	1.20	26.56	0.000	0.000
2	1080.94	61.04	945.76	0.86	26.56	0.000	0.000
3	1529.44	54.11	1239.10	0.71	26.56	0.000	0.000
4	1863.27	48.22	1389.53	0.62	26.56	0.000	0.000
5	2121.89	42.96	1446.02	0.57	26.56	0.000	0.000
6	2324.68	38.12	1434.95	0.53	26.56	0.000	0.000
7	2482.88	33.58	1373.28	0.50	26.56	0.000	0.000
8	2602.01	29.27	1272.26	0.48	24.49	0.000	0.000
9	2682.17	25.14	1139.45	0.46	23.04	0.000	0.000
10	2740.58	21.14	988.54	0.44	23.04	0.000	0.000
11	2835.56	17.25	841.00	0.43	23.04	0.000	0.000
12	2960.75	13.44	688.33	0.43	23.04	0.000	0.000
13	3131.06	9.69	527.21	0.42	23.04	0.000	0.000
14	3103.46	5.99	323.63	0.42	23.04	0.000	0.000
15	2657.66	2.30	106.78	0.42	23.04	0.000	0.000
16	1204.24	-1.37	-28.81	0.42	23.04	0.000	0.000
17	1186.41	-5.05	-104.43	0.42	23.04	0.000	0.000
18	1147.93	-8.75	-174.62	0.42	23.04	0.000	0.000
19	1032.93	-12.49	-223.34	0.43	23.04	0.000	0.000
20	930.30	-16.28	-260.79	0.43	23.04	0.000	0.000
21	826.17	-20.15	-284.57	0.44	23.04	0.000	0.000
22	697.47	-24.11	-284.96	0.45	23.04	0.000	0.000
23	541.87	-28.21	-256.13	0.47	23.04	0.000	0.000
24	349.69	-32.47	-187.72	0.49	26.56	0.000	0.000
25	118.14	-36.94	-71.00	0.52	26.56	0.000	0.000

$$\Sigma W_i = 417,3984 \text{ [kN]}$$

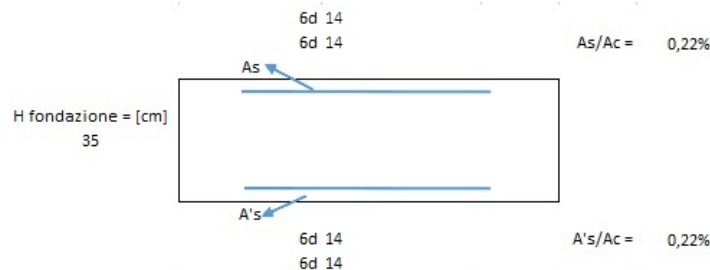
$$\Sigma W_i \sin \alpha_i = 119,8855 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \tan \phi_i = 187,2948 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma \tan \alpha_i \tan \phi_i = 4.09$$

## 19. ALLEGATO C: SEZIONE 3 – H=3.85m

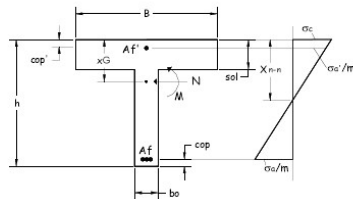
RELAZIONE TECNICA PER MURO DI SOSTEGNO PREFABBRICATO			H = 3,85 m
Approccio	2		Muro Tipo T
<b>1 DATI DI PROGETTO</b>			
1a)	<b>Dati geotecnici</b>		
	Angolo di attrito interno	gradi	φ 32
	Peso specifico	daN / m3	γ 1.900
	Angolo di attrito terra - muro (valore prudenziale)	gradi	δ 21
	Angolo di inclinazione piano di campagna	gradi	ε 25
	Coesione	daN / cm2	c 0
1b)	<b>Carichi agenti</b>		
	Sovraccarico variabile stradale / ferroviario	daN / m2	qa 0
	Sovraccarico permanente	daN / m2	qp 0
	Forza orizzontale in testa variabile (positivo tende lato monte)	daN / elemento	fv 0
	Forza orizzontale in testa eccezionale (positivo tende lato monte)	daN / elemento	fe 0
	Sovraccarico sulla fondazione a monte	daN / m2	qm 0
	Momento in testa variabile (positivo tende lato monte)	daNm / elemento	momv 0
	Momento in testa eccezionale (positivo tende lato monte)	daNm / elemento	mome 0
	Forza verticale in testa (positivo di compressione)	daN / elemento	N 0
	Braccio di N rispetto al paramento verticale (positivo verso nervature)	m	braccio 0,00
1c)	<b>Dati sismici</b>		
	Classe d'Uso		SLV
	Vita Nominale	anni	Cu 1,5
	Periodo di Riferimento	anni	Vn 50
	Tempo di Ritorno	anni	Vr 75
	Accelerazione orizzontale massima su un sito rigido	anni	Tr 712
	Categoria sottosuolo	[g]	ag(g) 0,142
	Categoria topografica		B
	Fattore di amplificazione stratigrafica		T1
	Fattore di amplificazione topografica	Ss	1,20
		St	1,00
1d)	<b>Morfologia del muro</b>		
	Altezza del muro	m	h1 3,85
	Distanza tra il punto di ribaltamento e il baricentro dell'elemento prefabbricato	m	X <sub>G</sub> 1,95
	Distanza tra il baricentro del pannello e la soletta	m	0,15
	Peso elemento prefabbricato	daN	P 3,225
	Angolo di inclinazione parete prefabbricato rispetto l'orizzontale	gradi	b 90
	Larghezza elemento prefabbricato	m	b1 2,50
	Dimensione appoggio muro	m	appoggio 0,77
	Altezza sezione in sommità (tratto a sezione costante)	m	0,30
	Pendenza nervatura	m	pendenza 20%
	Larghezza nervatura / e	m	s 0,30
	Spessore soletta	m	sol 0,10
1e)	<b>Morfologia della fondazione</b>		
	Spessore massimo soletta di fondazione	m	h2 0,35
	Spessore minimo soletta di fondazione lato monte	m	h3 0,35
	Spessore minimo soletta di fondazione lato valle	m	h4 0,35
	Larghezza fondazione	m	l 3,20
	Dimensione sbalzo anteriore	m	sbalzo 1,80
	Larghezza suola fondazione a monte	m	l1 1,30
	Larghezza suola fuori nervatura	m	fo 0,70
	Larghezza sottofondazione	m	lf 0,00
	Altezza sottofondazione	m	hf 0,00
	Sbalzo a valle sottofondazione	m	sbf 0,00
1f)	<b>Dati geotecnici terreno di fondazione</b>		
	Angolo di attrito interno	gradi	φ 28
	Peso specifico	daN / m3	γ 1.800
	Coesione	daN / cm2	c 0
	Ricoprimento fondazione a valle	m	hr 0,70
<b>2) VERIFICHE FONDAZIONE</b>			
2a)	<b>Verifica a traslazione</b>	combinazione dimensionante	A1+M1 k <sub>T</sub> 1,20 > 1,10
2b)	<b>Verifica a ribaltamento</b>	combinazione dimensionante	EQ k <sub>R</sub> > 1,00
2c)	<b>Verifica a capacità portante</b>	combinazione dimensionante	A1+M1 k <sub>P</sub> > 1,40 σ <sub>Tmax</sub> daN / cm2
<b>3) VERIFICHE FONDAZIONE</b>			



3a)	<u>Verifica fondazione di monte SLU (sezione d'incastro)</u>	$M_u / M_d$	Verifica soddisfatta
	<u>Verifica fondazione di monte SISMICO (sezione d'incastro)</u>	$M_u / M_d$	Verifica soddisfatta
3b)	<u>Verifica fondazione di valle SLU (sezione d'incastro)</u>	$M_u / M_d$	Verifica soddisfatta
	<u>Verifica fondazione di valle SISMICO (sezione d'incastro)</u>	$M_u / M_d$	Verifica soddisfatta
3c)	<u>Verifica fondazione di monte SLE RARA (sezione d'incastro)</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] $\sigma_s$ [daN / cm <sup>2</sup> ]	$< \sigma_c$ lim 150 $< \sigma_s$ lim 3520
	<u>Verifica fondazione di monte SLE FREQUENTE (sezione d'incastro)</u>	Mcr [daNm]	$> M_e$
	<u>Verifica fondazione di monte SLE QUASI PERMANENTE (sezione d'incastro)</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] Mcr [daNm]	$< \sigma_c$ lim 112,5 $> M_e$

**4 VERIFICHE PREFABBRICATO :**

**4a) Verifica prefabbricato**



Af'	4	Φ 8		
Af1	4	Φ 12		
Af2	4	Φ 16	L 2	2,85 m
Af3	2	Φ 12	L 3	1,74 m
Af4	0	Φ 0	L 4	0,00 m
Af5	0	Φ 0	L 5	0,00 m

SLU								STAFFE		diam. [mm]	passo [cm]
d	h	A <sub>s</sub>	A <sub>t</sub>	M <sub>Sd</sub>	N <sub>Sd</sub>	Ka	Mu	Mu/M <sub>Sd</sub>	Vr <sub>sd</sub>	Vr <sub>cd</sub>	V <sub>sd</sub>
cm	cm	cm <sup>2</sup>	cm <sup>2</sup>	daNm	daN	daNm	daNm	>1,00	daN	daN	daN
143	30	4,52	2,01	1210	1319	4491	3,71	11072	36720	2958	
1	159	31,8	8,04	2,01	1660	1466	8304	5,00	11857	39325	3652
2	191	38,2	10,30	2,01	2868	1759	12996	4,53	14610	48453	5259
3	350	70,0	10,30	2,01	17669	3225	25549	1,45	28372	94095	17673
4											
5											

SISMICO								STAFFE		diam. [mm]	passo [cm]
d	h	A <sub>s</sub>	A <sub>t</sub>	M <sub>Sd</sub>	N <sub>Sd</sub>	Ka	Mu	Mu/M <sub>Sd</sub>	Vr <sub>sd</sub>	Vr <sub>cd</sub>	V <sub>sd</sub>
cm	cm	cm <sup>2</sup>	cm <sup>2</sup>	daNm	daN	daNm	daNm	>1,00	daN	daN	daN
143	30	4,52	2,01	1364	1319	4491	3,29	11072	36720	2652	
1	159	31,8	8,04	2,01	1837	1466	8304	4,52	11857	39325	3236
2	191	38,2	10,30	2,01	3088	1759	12996	4,21	14610	48453	4577
3	350	70,0	10,30	2,01	17809	3225	25549	1,43	28372	94095	14748
4											
5											

SLE				FREQUENTE		RARA					
d	h	A <sub>s</sub>	A <sub>t</sub>	Mcr	srm	Me	esm	wk<0,3	$\sigma_c < 210$	$\sigma_s < 3520$	
cm	cm	cm <sup>2</sup>	cm <sup>2</sup>	daNm	mm	daNm	mm	wk	$\sigma_c$	$\sigma_s$	
143	30	4,52	2,01	2314	-	931	-	Mcr>Me	9	680	
1	159	31,8	8,04	2,01	3237	-	1277	-	Mcr>Me	8	516
2	191	38,2	10,30	2,01	4916	0	2206	-	Mcr>Me	9	583
3	350	70,0	10,30	2,01	13171	119	13591	0,00	0,08	20	1941
4											
5											

QUASI PERMANENTE			
Me	esm-ecm	wk<0,2	$\sigma_c < 157,5$
daNm	mm	wk	$\sigma_c$
931	-	Mcr>Me	9
1277	-	Mcr>Me	8
2206	-	Mcr>Me	9
13591	0,00	0,08	20

4b)	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLU</u>	10	Φ 6	$M_u / M_d$	1,43
	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SISMICO</u>			$M_u / M_d$	1,76
	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLE RARA</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] $\sigma_s$ [daN / cm <sup>2</sup> ]	47 1,741	$< \sigma_c$ lim 210 $< \sigma_s$ lim 3520	
	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLE FREQUENTE</u>	Mcr [daNm]	69	$> M_e$ 52	
	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLE QUASI PERMANENTE</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] Mcr [daNm]	47 69	$< \sigma_c$ lim 157,5 $> M_e$ 52	



## VERIFICHE DI STABILITA' GLOBALE MURO-TERRENO ( H=3.85m)

Quadro riassuntivo coeff. di sicurezza calcolati

*Simbologia adottata*

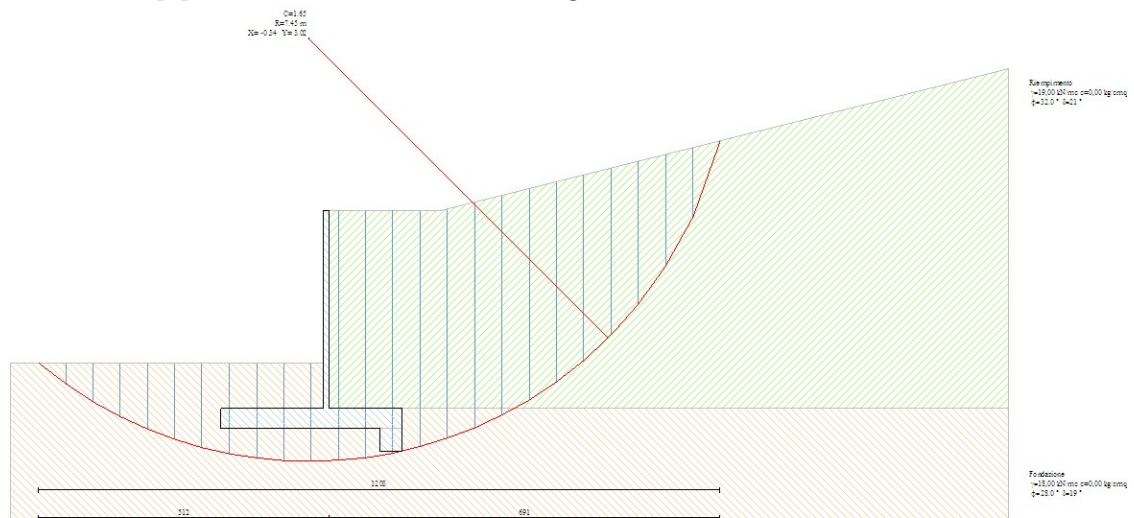
**C** Identificativo della combinazione

**Tipo** Tipo combinazione

**Sisma** Combinazione sismica

**CS<sub>STAB</sub>** Coeff. di sicurezza a stabilità globale

C	Tipo	Sisma	CS <sub>stab</sub>
4	STAB - [1]	--	1,65
11	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale positivo	1,50
12	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale negativo	1,49



### Geometria muro e fondazione

Descrizione	Muro a mensola in c.a.
Altezza del paramento	3,50 [m]
Spessore in sommità	0,10 [m]
Spessore all'attacco con la fondazione	0,10 [m]
Inclinazione paramento esterno	0,00 [°]
Inclinazione paramento interno	0,00 [°]
Lunghezza del muro	2,50 [m]
Spessore rivestimento	0,30 [m]
Peso sp. rivestimento	25,0000 [kN/mc]

Fondazione

Lunghezza mensola fondazione di valle	1,80 [m]
Lunghezza mensola fondazione di monte	1,30 [m]
Lunghezza totale fondazione	3,20 [m]
Inclinazione piano di posa della fondazione	0,00 [°]
Spessore fondazione	0,35 [m]
Spessore magrone	0,20 [m]
Altezza dello sperone di fondazione	0,40 [m]
Spessore dello sperone di fondazione	0,40 [m]

Contrafforti

Altezza contrafforti	3,50 [m]
Spessore contrafforti	0,15 [m]
Larghezza in sommità	0,20 [m]
Larghezza alla base	0,70 [m]
Interasse contrafforti	1,50 [m]
Numero contrafforti	2
Posizione :	Monte
Disposizione :	Sfalsati

Materiali utilizzati per la struttura

*Calcestruzzo*

Peso specifico	24,517 [kN/mc]
Resistenza caratteristica a compressione $R_{bk}$	250,0 [kg/cmq]

*Acciaio*

Tipo	FeB44K
------	--------

Geometria profilo terreno a monte del muro

*Simbologia adottata e sistema di riferimento*

(Sistema di riferimento con origine in testa al muro, ascissa X positiva verso monte, ordinata Y positiva verso l'alto)

N numero ordine del punto

X ascissa del punto espressa in [m]

Y ordinata del punto espressa in [m]

A inclinazione del tratto espressa in [°]

N	X	Y	A
1	2,00	0,00	0,00
2	12,00	2,50	14,04

Terreno a valle del muro

Inclinazione terreno a valle del muro rispetto all'orizzontale 0,00 [°]

Altezza del rinterro rispetto all'attacco fondaz.valle-paramento 0,80 [m]

Descrizione terreni

*Simbologia adottata*

<i>Nr.</i>	Indice del terreno
<i>Descrizione</i>	Descrizione terreno
$\gamma$	Peso di volume del terreno espresso in [kN/mc]
$\gamma_s$	Peso di volume saturo del terreno espresso in [kN/mc]
$\phi$	Angolo d'attrito interno espresso in [°]
$\delta$	Angolo d'attrito terra-muro espresso in [°]
$c$	Coesione espressa in [kg/cm <sup>2</sup> ]
$c_a$	Adesione terra-muro espressa in [kg/cm <sup>2</sup> ]

<b>Descrizione</b>	<b><math>\gamma</math></b>	<b><math>\gamma_s</math></b>	<b><math>\phi</math></b>	<b><math>\delta</math></b>	<b><math>c</math></b>	<b><math>c_a</math></b>
Riempimento	19,00	19,00	32,00	21,33	0,000	0,000
Fondazione	18,00	18,00	28,00	18,67	0,000	0,000

Stratigrafia

*Simbologia adottata*

<i>N</i>	Indice dello strato
<i>H</i>	Spessore dello strato espresso in [m]
<i>a</i>	Inclinazione espressa in [°]
<i>K<sub>w</sub></i>	Costante di Winkler orizzontale espressa in Kg/cm <sup>2</sup> /cm
<i>K<sub>s</sub></i>	Coefficiente di spinta
<i>Terreno</i>	Terreno dello strato

<b>Nr.</b>	<b>H</b>	<b>a</b>	<b>K<sub>w</sub></b>	<b>K<sub>s</sub></b>	<b>Terreno</b>
1	3,50	0,00	0,00	0,00	Riempimento
2	2,00	0,00	2,94	0,00	Fondazione

Stabilità globale muro + terreno

Combinazione n° 4

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

Origine in testa al muro (spigolo contro terra)

W peso della striscia espresso in [kN]

$\alpha$  angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)

$\phi$  angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia

- $c$  coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]
- $b$  larghezza della striscia espressa in [m]
- $u$  pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

Metodo di Bishop

Numero di cerchi analizzati 36

Numero di strisce 25

Cerchio critico

Coordinate del centro X[m]= -0,34 Y[m]= 3,02

Raggio del cerchio R[m]= 7,45

Ascissa a valle del cerchio Xi[m]= -5,12

Ascissa a monte del cerchio Xs[m]= 6,91

Larghezza della striscia dx[m]= 0,48

Coefficiente di sicurezza C= 1.65

Le strisce sono numerate da monte verso valle

Caratteristiche delle strisce

Striscia	W	$\alpha(^{\circ})$	$W\sin\alpha$	$b/\cos\alpha$	$\phi$	c	u
1	568.75	70.25	535.31	1.42	26.56	0.000	0.000
2	1490.69	61.28	1307.26	1.00	26.56	0.000	0.000
3	2099.43	54.26	1703.98	0.82	26.56	0.000	0.000
4	2550.69	48.31	1904.63	0.72	26.56	0.000	0.000
5	2899.43	42.99	1977.20	0.66	26.56	0.000	0.000
6	3172.34	38.11	1958.01	0.61	26.56	0.000	0.000
7	3384.82	33.54	1870.25	0.58	26.56	0.000	0.000
8	3545.52	29.20	1729.83	0.55	25.06	0.000	0.000
9	3653.57	25.04	1546.41	0.53	23.04	0.000	0.000
10	3722.33	21.02	1334.97	0.52	23.04	0.000	0.000
11	3793.33	17.10	1115.33	0.50	23.04	0.000	0.000
12	3979.48	13.26	912.95	0.49	23.04	0.000	0.000
13	4144.32	9.49	683.01	0.49	23.04	0.000	0.000
14	4147.30	5.75	415.57	0.48	23.04	0.000	0.000
15	3280.90	2.04	116.80	0.48	23.04	0.000	0.000
16	1666.38	-1.66	-48.33	0.48	23.04	0.000	0.000
17	1640.10	-5.37	-153.52	0.48	23.04	0.000	0.000
18	1585.78	-9.10	-250.88	0.49	23.04	0.000	0.000
19	1430.81	-12.87	-318.80	0.49	23.04	0.000	0.000
20	1287.34	-16.70	-370.01	0.50	23.04	0.000	0.000
21	1143.67	-20.61	-402.61	0.51	23.04	0.000	0.000

22	966.37	-24.62	-402.64	0.53	23.04	0.000	0.000
23	750.88	-28.77	-361.39	0.55	23.04	0.000	0.000
24	483.40	-33.09	-263.91	0.57	26.56	0.000	0.000
25	164.33	-37.63	-100.34	0.61	26.56	0.000	0.000

$\Sigma W_i = 564,4010$  [kN]  
 $\Sigma W_i \sin \alpha_i = 161,2151$  [kN]  
 $\Sigma W_i \tan \phi_i = 253,8360$  [kN]  
 $\Sigma \tan \alpha_i \tan \phi_i = 4.09$

Stabilità globale muro + terreno

Combinazione n° 11

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

Origine in testa al muro (spigolo contro terra)

- W peso della striscia espresso in [kN]
- $\alpha$  angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)
- $\phi$  angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia
- c coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cm<sup>2</sup>]
- b larghezza della striscia espressa in [m]
- u pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cm<sup>2</sup>]

Metodo di Bishop

Numero di cerchi analizzati 36

Numero di strisce 25

Cerchio critico

Coordinate del centro X[m]= -0,34 Y[m]= 3,02

Raggio del cerchio R[m]= 7,45

Ascissa a valle del cerchio Xi[m]= -5,12

Ascissa a monte del cerchio Xs[m]= 6,91

Larghezza della striscia dx[m]= 0,48

Coefficiente di sicurezza C= 1.50

Le strisce sono numerate da monte verso valle

Caratteristiche delle strisce

Striscia	W	$\alpha$ (°)	$W \sin \alpha$	$b / \cos \alpha$	$\phi$	c	u
1	568.75	70.25	535.31	1.42	26.56	0.000	0.000
2	1490.69	61.28	1307.26	1.00	26.56	0.000	0.000
3	2099.43	54.26	1703.98	0.82	26.56	0.000	0.000

4	2550.69	48.31	1904.63	0.72	26.56	0.000	0.000
5	2899.43	42.99	1977.20	0.66	26.56	0.000	0.000
6	3172.34	38.11	1958.01	0.61	26.56	0.000	0.000
7	3384.82	33.54	1870.25	0.58	26.56	0.000	0.000
8	3545.52	29.20	1729.83	0.55	25.06	0.000	0.000
9	3653.57	25.04	1546.41	0.53	23.04	0.000	0.000
10	3722.33	21.02	1334.97	0.52	23.04	0.000	0.000
11	3793.33	17.10	1115.33	0.50	23.04	0.000	0.000
12	3979.48	13.26	912.95	0.49	23.04	0.000	0.000
13	4144.32	9.49	683.01	0.49	23.04	0.000	0.000
14	4147.30	5.75	415.57	0.48	23.04	0.000	0.000
15	3280.90	2.04	116.80	0.48	23.04	0.000	0.000
16	1666.38	-1.66	-48.33	0.48	23.04	0.000	0.000
17	1640.10	-5.37	-153.52	0.48	23.04	0.000	0.000
18	1585.78	-9.10	-250.88	0.49	23.04	0.000	0.000
19	1430.81	-12.87	-318.80	0.49	23.04	0.000	0.000
20	1287.34	-16.70	-370.01	0.50	23.04	0.000	0.000
21	1143.67	-20.61	-402.61	0.51	23.04	0.000	0.000
22	966.37	-24.62	-402.64	0.53	23.04	0.000	0.000
23	750.88	-28.77	-361.39	0.55	23.04	0.000	0.000
24	483.40	-33.09	-263.91	0.57	26.56	0.000	0.000
25	164.33	-37.63	-100.34	0.61	26.56	0.000	0.000

$$\Sigma W_i = 564,4010 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \sin \alpha_i = 161,2151 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \tan \phi_i = 253,8360 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma \tan \alpha_i \tan \phi_i = 4.09$$

Stabilità globale muro + terreno

Combinazione n° 12

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

Origine in testa al muro (spigolo contro terra)

W peso della striscia espresso in [kN]

$\alpha$  angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)

$\phi$  angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia

c coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

b larghezza della striscia espressa in [m]

u pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

Metodo di Bishop

Numero di cerchi analizzati 36

Numero di strisce 25

Cerchio critico

Coordinate del centro X[m]= -0,34 Y[m]= 3,02

Raggio del cerchio R[m]= 7,45

Ascissa a valle del cerchio Xi[m]= -5,12

Ascissa a monte del cerchio Xs[m]= 6,91

Larghezza della striscia dx[m]= 0,48

Coefficiente di sicurezza C= 1.49

Le strisce sono numerate da monte verso valle

Caratteristiche delle strisce

Striscia	W	$\alpha(^{\circ})$	$W\sin\alpha$	$b/\cos\alpha$	$\phi$	c	u
1	568.75	70.25	535.31	1.42	26.56	0.000	0.000
2	1490.69	61.28	1307.26	1.00	26.56	0.000	0.000
3	2099.43	54.26	1703.98	0.82	26.56	0.000	0.000
4	2550.69	48.31	1904.63	0.72	26.56	0.000	0.000
5	2899.43	42.99	1977.20	0.66	26.56	0.000	0.000
6	3172.34	38.11	1958.01	0.61	26.56	0.000	0.000
7	3384.82	33.54	1870.25	0.58	26.56	0.000	0.000
8	3545.52	29.20	1729.83	0.55	25.06	0.000	0.000
9	3653.57	25.04	1546.41	0.53	23.04	0.000	0.000
10	3722.33	21.02	1334.97	0.52	23.04	0.000	0.000
11	3793.33	17.10	1115.33	0.50	23.04	0.000	0.000
12	3979.48	13.26	912.95	0.49	23.04	0.000	0.000
13	4144.32	9.49	683.01	0.49	23.04	0.000	0.000
14	4147.30	5.75	415.57	0.48	23.04	0.000	0.000
15	3280.90	2.04	116.80	0.48	23.04	0.000	0.000
16	1666.38	-1.66	-48.33	0.48	23.04	0.000	0.000
17	1640.10	-5.37	-153.52	0.48	23.04	0.000	0.000
18	1585.78	-9.10	-250.88	0.49	23.04	0.000	0.000
19	1430.81	-12.87	-318.80	0.49	23.04	0.000	0.000
20	1287.34	-16.70	-370.01	0.50	23.04	0.000	0.000
21	1143.67	-20.61	-402.61	0.51	23.04	0.000	0.000
22	966.37	-24.62	-402.64	0.53	23.04	0.000	0.000
23	750.88	-28.77	-361.39	0.55	23.04	0.000	0.000
24	483.40	-33.09	-263.91	0.57	26.56	0.000	0.000
25	164.33	-37.63	-100.34	0.61	26.56	0.000	0.000

$$\Sigma W_i = 564,4010 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \sin \alpha_i = 161,2151 \text{ [kN]}$$

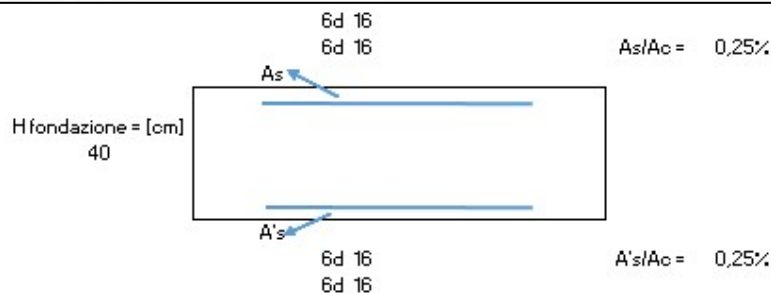
$$\Sigma W_i \tan \phi_i = 253,8360 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma \tan \alpha_i \tan \phi_i = 4.09$$



## 20. ALLEGATO D: SEZIONE 4 – H=4.40m

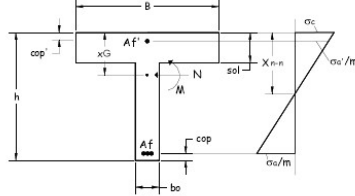
RELAZIONE TECNICA PER MURO DI SOSTEGNO PREFABBRICATO				H = 4,40 m
Approccio	2		Muro Tipo	T
<b>1 DATI DI PROGETTO</b>				
<b>1a) Dati geotecnici</b>				
Angolo di attrito interno	gradi	$\phi$		32
Peso specifico	daN / m3	$\gamma$		1.900
Angolo di attrito terra - muro (valore prudenziale)	gradi	$\delta$		21
Angolo di inclinazione piano di campagna	gradi	$\epsilon$		25
Coesione	daN / cm2	c		0
<b>1b) Carichi agenti</b>				
Sovraccarico variabile stradale / ferroviario	daN / m2	qa		0
Sovraccarico permanente	daN / m2	qp		0
Forza orizzontale in testa variabile (positivo tende lato monte)	daN / elemento	fv		0
Forza orizzontale in testa eccezionale (positivo tende lato monte)	daN / elemento	fe		0
Sovraccarico sulla fondazione a monte	daN / m2	q1		0
Momento in testa variabile (positivo tende lato monte)	daNm / elemento	momv		0
Momento in testa eccezionale (positivo tende lato monte)	daNm / elemento	mome		0
Forza verticale in testa (positivo di compressione)	daN / elemento	N		0
Braccio di N rispetto al paramento verticale (positivo verso nervature)	m	braccio		0,00
<b>1c) Dati sismici</b>				
Classe d'Uso			SLV	
Vita Nominale	anni	Vn		1,5
Periodo di Riferimento	anni	Vr		75
Tempo di Ritorno	anni	Tr		712
Accelerazione orizzontale massima su un sito rigido	[g]	ag(g)		0,142
Categoria sottosuolo			B	
Categoria topografica			T1	
Fattore di amplificazione stratigrafica		Ss		1,20
Fattore di amplificazione topografica		St		1,00
<b>1d) Morfologia del muro</b>				
Altezza del muro	m	h1		4,40
Distanza tra il punto di ribaltamento e il baricentro dell'elemento prefabbricato	m	X <sub>G</sub>		2,17
Distanza tra il baricentro del pannello e la soletta	m			0,17
Peso elemento prefabbricato	daN	P		3,825
Angolo di inclinazione parete prefabbricato rispetto l'orizzontale	gradi	b		90
Larghezza elemento prefabbricato	m	b1		2,50
Dimensione appoggio muro	m	appoggio		0,88
Altezza sezione in sommità (tratto a sezione costante)	m			0,30
Pendenza nervatura	m	pendenza		20%
Larghezza nervatura / e	m	s		0,30
Spessore soletta	m	sol		0,10
<b>1e) Morfologia della fondazione</b>				
Spessore massimo soletta di fondazione	m	h2		0,40
Spessore minimo soletta di fondazione lato monte	m	h3		0,40
Spessore minimo soletta di fondazione lato valle	m	h4		0,40
Larghezza fondazione	m	l		3,80
Dimensione sbalzo anteriore	m	sbalzo		2,00
Larghezza suola fondazione a monte	m	li		1,70
Larghezza suola fuori nervatura	m	fo		1,00
Larghezza sottofondazione	m	lf		0,00
Altezza sottofondazione	m	hf		0,00
Sbalzo a valle sottofondazione	m	sbf		0,00
<b>1f) Dati geotecnici terreno di fondazione</b>				
Angolo di attrito interno	gradi	$\phi$		28
Peso specifico	daN / m3	$\gamma$		1.800
Coesione	daN / cm2	c		0
Ricoprimento fondazione a valle	m	hr		0,70
<b>2a) Verifica a traslazione</b>				
	combinazione dimensionante	A1+M1	$k_T$	> 1,10
<b>2b) Verifica a ribaltamento</b>				
	combinazione dimensionante	EQ	$k_R$	> 1,00
<b>2c) Verifica a capacità portante</b>				
	combinazione dimensionante	A1+M1	$k_p$	> 1,40
			$\sigma_{Tmax}$	daN / cm2
<b>3 VERIFICHE FONDAZIONE</b>				



3a)	<u>Verifica fondazione di monte SLU (sezione d'incastro)</u> <u>Verifica fondazione di monte SISMICO (sezione d'incastro)</u>	$M_u / M_d$ $M_u / M_d$	Verifica soddisfatta Verifica soddisfatta
3b)	<u>Verifica fondazione di valle SLU (sezione d'incastro)</u> <u>Verifica fondazione di valle SISMICO (sezione d'incastro)</u>	$M_u / M_d$ $M_u / M_d$	Verifica soddisfatta Verifica soddisfatta
3c)	<u>Verifica fondazione di monte SLE RARA (sezione d'incastro)</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] $\sigma_s$ [daN / cm <sup>2</sup> ]	< $\sigma_c$ lim 150 < $\sigma_s$ lim 3520
	<u>Verifica fondazione di monte SLE FREQUENTE (sezione d'incastro)</u>	Mcr [daNm]	> Me
	<u>Verifica fondazione di monte SLE QUASI PERMANENTE (sezione d'incastro)</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] Mcr [daNm]	< $\sigma_c$ lim 112,5 > Me

**4 VERIFICHE PREFABBRICATO :**

4a) Verifica prefabbricato



Af'	4	Ø 10		
Af 1	4	Ø 12		
Af 2	4	Ø 16	L 2	2,90 m
Af 3	4	Ø 12	L 3	1,45 m
Af 4	0	Ø 0	L 4	0,00 m
Af 5	0	Ø 0	L 5	0,00 m

SLU								Ka		STAFFE	diam. [mm]	passo [cm]
d	h	A <sub>s</sub>	A <sub>i</sub>	M <sub>Su</sub>	N <sub>Su</sub>	Mu	Mu/M <sub>Su</sub>	Vrsd	Vrcd	Vsd		
cm	cm	cm <sup>2</sup>	cm <sup>2</sup>	daN·m	daN	daNm	>1,00	daN	daN	daN		
145	30	4.52	3.14	1268	1391	4533	3.58	11072	36720	3052		
164	32.7	8.04	3.14	1805	1565	8591	4.76	12254	40639	3862		
273	54.5	12.57	3.14	8357	2608	23490	2.81	21689	71931	10729		
400	80.0	12.57	3.14	26367	3825	35807	1.36	32697	108439	23078		

SISMICO								Ka		STAFFE	diam. [mm]	passo [cm]
d	h	A <sub>s</sub>	A <sub>i</sub>	M <sub>Su</sub>	N <sub>Su</sub>	Mu	Mu/M <sub>Su</sub>	Vrsd	Vrcd	Vsd		
cm	cm	cm <sup>2</sup>	cm <sup>2</sup>	daN·m	daN	daNm	>1,00	daN	daN	daN		
145	30	4.52	3.14	1504	1391	4533	3.01	11072	36720	2829		
164	32.7	8.04	3.14	2089	1565	8591	4.11	12254	40639	3522		
273	54.5	12.57	3.14	8893	2608	23490	2.64	21689	71931	9265		
400	80.0	12.57	3.14	26885	3825	35807	1.33	32697	108439	19397		

SLE						FREQUENTE			RARA		
d	h	A <sub>s</sub>	A <sub>i</sub>	Ka	Mcr	Me	ism	wk<0,3	$\sigma_c$ <210	$\sigma_s$ <3520	
cm	cm	cm <sup>2</sup>	cm <sup>2</sup>	daN·m	mm	daNm	mm	mm	daN/cm <sup>2</sup>	daN/cm <sup>2</sup>	
145	30	4.52	3.14	2275	-	975	-	Mcr>Me	9	713	
164	32.7	8.04	3.14	3346	-	1389	-	Mcr>Me	9	543	
273	54.5	12.57	3.14	9487	0	6429	-	Mcr>Me	13	973	
400	80.0	12.57	3.14	17471	111	20282	0.00	0.11	23	2155	

QUASI PERMANENTE			
Me	ism=cm	wk	$\sigma_c$
daNm	mm	mm	daN/cm <sup>2</sup>
975	-	Mcr>Me	9
1389	-	Mcr>Me	9
6429	-	Mcr>Me	13
20282	0.00	0.11	23

4b)	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLU</u> <u>Verifica soletta nel piano orizzontale SISMICO</u>	10 Ø 6	$M_u / M_d$ $M_u / M_d$	1,25 1,53
	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLE RARA</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] $\sigma_s$ [daN / cm <sup>2</sup> ]	54 1.992	< $\sigma_c$ lim 210 < $\sigma_s$ lim 3520
	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLE FREQUENTE</u>	Mcr [daNm]	78	> Me 68
	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLE QUASI PERMANENTE</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] Mcr [daNm]	54 78	< $\sigma_c$ lim 157,5 > Me 68

### VERIFICHE DI STABILITA' GLOBALE MURO-TERRENO ( H=4.40m)

Quadro riassuntivo coeff. di sicurezza calcolati

*Simbologia adottata*

*C* Identificativo della combinazione

*Tipo* Tipo combinazione

*Sisma* Combinazione sismica

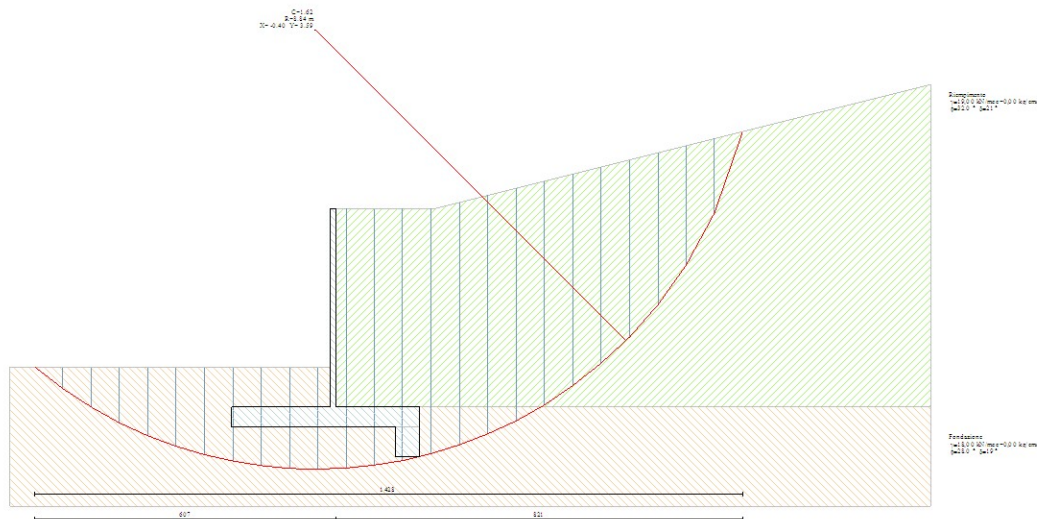
*CS<sub>SCO</sub>* Coeff. di sicurezza allo scorrimento

*CS<sub>RIB</sub>* Coeff. di sicurezza al ribaltamento

*CS<sub>QLIM</sub>* Coeff. di sicurezza a carico limite

*CS<sub>STAB</sub>* Coeff. di sicurezza a stabilità globale

C	Tipo	Sisma	CS <sub>stab</sub>
4	STAB - [1]	--	1,62
11	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale positivo	1,47
12	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale negativo	1,46



### Geometria muro e fondazione

Descrizione	Muro a mensola in c.a.
Altezza del paramento	4,00 [m]
Spessore in sommità	0,10 [m]
Spessore all'attacco con la fondazione	0,10 [m]
Inclinazione paramento esterno	0,00 [°]
Inclinazione paramento interno	0,00 [°]
Lunghezza del muro	2,50 [m]
Spessore rivestimento	0,30 [m]

Peso sp. rivestimento	25,0000 [kN/mc]
<u>Fondazione</u>	
Lunghezza mensola fondazione di valle	2,00 [m]
Lunghezza mensola fondazione di monte	1,70 [m]
Lunghezza totale fondazione	3,80 [m]
Inclinazione piano di posa della fondazione	0,00 [°]
Spessore fondazione	0,40 [m]
Spessore magrone	0,20 [m]
Altezza dello sperone di fondazione	0,60 [m]
Spessore dello sperone di fondazione	0,50 [m]

Contrafforti

Altezza contrafforti	4,00 [m]
Spessore contrafforti	0,15 [m]
Larghezza in sommità	0,20 [m]
Larghezza alla base	0,80 [m]
Interasse contrafforti	1,50 [m]
Numero contrafforti	2
Posizione :	Monte
Disposizione :	Sfalsati

Materiali utilizzati per la struttura

*Calcestruzzo*

Peso specifico	24,517 [kN/mc]
Resistenza caratteristica a compressione $R_{bk}$	250,0 [kg/cmq]

*Acciaio*

Tipo	FeB44K
------	--------

Geometria profilo terreno a monte del muro

*Simbologia adottata e sistema di riferimento*

(Sistema di riferimento con origine in testa al muro, ascissa X positiva verso monte, ordinata Y positiva verso l'alto)

N numero ordine del punto  
 X ascissa del punto espressa in [m]  
 Y ordinata del punto espressa in [m]  
 A inclinazione del tratto espressa in [°]

N	X	Y	A
1	2,00	0,00	0,00

2            12,00            2,50            14,04

Terreno a valle del muro

Inclinazione terreno a valle del muro rispetto all'orizzontale 0,00 [°]

Altezza del rinterro rispetto all'attacco fondaz.valle-paramento 0,80 [m]

Descrizione terreni

*Simbologia adottata*

<i>Nr.</i>	Indice del terreno
<i>Descrizione</i>	Descrizione terreno
$\gamma$	Peso di volume del terreno espresso in [kN/mc]
$\gamma_s$	Peso di volume saturo del terreno espresso in [kN/mc]
$\phi$	Angolo d'attrito interno espresso in [°]
$\delta$	Angolo d'attrito terra-muro espresso in [°]
<i>c</i>	Coesione espressa in [kg/cm <sup>2</sup> ]
<i>c<sub>a</sub></i>	Adesione terra-muro espressa in [kg/cm <sup>2</sup> ]

<b>Descrizione</b>	<b><math>\gamma</math></b>	<b><math>\gamma_s</math></b>	<b><math>\phi</math></b>	<b><math>\delta</math></b>	<b><i>c</i></b>	<b><i>c<sub>a</sub></i></b>
Riempimento	19,00	19,00	32.00	21.33	0,000	0,000
Fondazione	18,00	18,00	28.00	18.67	0,000	0,000

Stratigrafia

*Simbologia adottata*

<i>N</i>	Indice dello strato
<i>H</i>	Spessore dello strato espresso in [m]
<i>a</i>	Inclinazione espressa in [°]
<i>K<sub>w</sub></i>	Costante di Winkler orizzontale espressa in Kg/cm <sup>2</sup> /cm
<i>K<sub>s</sub></i>	Coefficiente di spinta
<i>Terreno</i>	Terreno dello strato

<b>Nr.</b>	<b>H</b>	<b>a</b>	<b>K<sub>w</sub></b>	<b>K<sub>s</sub></b>	<b>Terreno</b>
1	4,00	0,00	0,00	0,00	Riempimento
2	2,00	0,00	3,16	0,00	Fondazione

Stabilità globale muro + terreno

Combinazione n° 4

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

Origine in testa al muro (spigolo contro terra)

W      peso della striscia espresso in [kN]

- $\alpha$      angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)
- $\phi$      angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia
- $c$      coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]
- $b$      larghezza della striscia espressa in [m]
- $u$      pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

Metodo di Bishop

Numero di cerchi analizzati    36

Numero di strisce                25

Cerchio critico

Coordinate del centro X[m]= -0,40    Y[m]= 3,59

Raggio del cerchio    R[m]= 8,84

Ascissa a valle del cerchio    Xi[m]= -6,07

Ascissa a monte del cerchio    Xs[m]= 8,21

Larghezza della striscia        dx[m]= 0,57

Coefficiente di sicurezza        C= 1.62

Le strisce sono numerate da monte verso valle

Caratteristiche delle strisce

Striscia	W	$\alpha(^{\circ})$	$W\sin\alpha$	$b/\cos\alpha$	$\phi$	c	u
1	830.62	70.83	784.56	1.74	26.56	0.000	0.000
2	2165.33	61.53	1903.42	1.20	26.56	0.000	0.000
3	3032.97	54.45	2467.76	0.98	26.56	0.000	0.000
4	3674.59	48.47	2750.94	0.86	26.56	0.000	0.000
5	4169.95	43.14	2851.34	0.78	26.56	0.000	0.000
6	4557.44	38.24	2821.05	0.73	26.56	0.000	0.000
7	4859.17	33.66	2693.22	0.69	26.56	0.000	0.000
8	5082.26	29.31	2487.95	0.66	23.53	0.000	0.000
9	5233.12	25.14	2223.20	0.63	23.04	0.000	0.000
10	5331.26	21.11	1920.00	0.61	23.04	0.000	0.000
11	5382.78	17.18	1590.37	0.60	23.04	0.000	0.000
12	5687.98	13.34	1312.65	0.59	23.04	0.000	0.000
13	5796.08	9.56	962.73	0.58	23.04	0.000	0.000
14	5823.10	5.82	590.62	0.57	23.04	0.000	0.000
15	4496.41	2.11	165.27	0.57	23.04	0.000	0.000
16	2333.69	-1.60	-65.15	0.57	23.04	0.000	0.000
17	2297.30	-5.31	-212.70	0.57	23.04	0.000	0.000
18	2221.39	-9.05	-349.34	0.58	23.04	0.000	0.000
19	1969.75	-12.82	-437.16	0.59	23.04	0.000	0.000



20	1805.39	-16.66	-517.45	0.60	23.04	0.000	0.000
21	1603.33	-20.57	-563.25	0.61	23.04	0.000	0.000
22	1353.85	-24.58	-563.19	0.63	23.04	0.000	0.000
23	1052.55	-28.73	-505.95	0.65	23.04	0.000	0.000
24	682.66	-33.05	-372.33	0.68	26.56	0.000	0.000
25	233.31	-37.60	-142.36	0.72	26.56	0.000	0.000

$$\Sigma W_i = 800,9835 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \sin \alpha_i = 233,3650 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \tan \phi_i = 358,9084 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma \tan \alpha_i \tan \phi_i = 4.15$$

Stabilità globale muro + terreno

Combinazione n° 11

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

Origine in testa al muro (spigolo contro terra)

W peso della striscia espresso in [kN]

$\alpha$  angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)

$\phi$  angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia

c coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

b larghezza della striscia espressa in [m]

u pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

Metodo di Bishop

Numero di cerchi analizzati 36

Numero di strisce 25

Cerchio critico

Coordinate del centro X[m]= -0,40 Y[m]= 3,59

Raggio del cerchio R[m]= 8,84

Ascissa a valle del cerchio Xi[m]= -6,07

Ascissa a monte del cerchio Xs[m]= 8,21

Larghezza della striscia dx[m]= 0,57

Coefficiente di sicurezza C= 1.47

Le strisce sono numerate da monte verso valle

Caratteristiche delle strisce

Striscia	W	$\alpha$ (°)	Wsin $\alpha$	b/cos $\alpha$	$\phi$	c	u
1	830.62	70.83	784.56	1.74	26.56	0.000	0.000

2	2165.33	61.53	1903.42	1.20	26.56	0.000	0.000
3	3032.97	54.45	2467.76	0.98	26.56	0.000	0.000
4	3674.59	48.47	2750.94	0.86	26.56	0.000	0.000
5	4169.95	43.14	2851.34	0.78	26.56	0.000	0.000
6	4557.44	38.24	2821.05	0.73	26.56	0.000	0.000
7	4859.17	33.66	2693.22	0.69	26.56	0.000	0.000
8	5082.26	29.31	2487.95	0.66	23.53	0.000	0.000
9	5233.12	25.14	2223.20	0.63	23.04	0.000	0.000
10	5331.26	21.11	1920.00	0.61	23.04	0.000	0.000
11	5382.78	17.18	1590.37	0.60	23.04	0.000	0.000
12	5687.98	13.34	1312.65	0.59	23.04	0.000	0.000
13	5796.08	9.56	962.73	0.58	23.04	0.000	0.000
14	5823.10	5.82	590.62	0.57	23.04	0.000	0.000
15	4496.41	2.11	165.27	0.57	23.04	0.000	0.000
16	2333.69	-1.60	-65.15	0.57	23.04	0.000	0.000
17	2297.30	-5.31	-212.70	0.57	23.04	0.000	0.000
18	2221.39	-9.05	-349.34	0.58	23.04	0.000	0.000
19	1969.75	-12.82	-437.16	0.59	23.04	0.000	0.000
20	1805.39	-16.66	-517.45	0.60	23.04	0.000	0.000
21	1603.33	-20.57	-563.25	0.61	23.04	0.000	0.000
22	1353.85	-24.58	-563.19	0.63	23.04	0.000	0.000
23	1052.55	-28.73	-505.95	0.65	23.04	0.000	0.000
24	682.66	-33.05	-372.33	0.68	26.56	0.000	0.000
25	233.31	-37.60	-142.36	0.72	26.56	0.000	0.000

$$\Sigma W_i = 800,9835 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \sin \alpha_i = 233,3650 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \tan \phi_i = 358,9084 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma \tan \alpha_i \tan \phi_i = 4.15$$

Stabilità globale muro + terreno

Combinazione n° 12

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

Origine in testa al muro (spigolo contro terra)

W peso della striscia espresso in [kN]

$\alpha$  angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)

$\phi$  angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia

c coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cm<sup>2</sup>]

b larghezza della striscia espressa in [m]



$u$  pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

Metodo di Bishop

Numero di cerchi analizzati 36

Numero di strisce 25

Cerchio critico

Coordinate del centro  $X[m] = -0,40$   $Y[m] = 3,59$

Raggio del cerchio  $R[m] = 8,84$

Ascissa a valle del cerchio  $X_i[m] = -6,07$

Ascissa a monte del cerchio  $X_s[m] = 8,21$

Larghezza della striscia  $dx[m] = 0,57$

Coefficiente di sicurezza  $C = 1.46$

Le strisce sono numerate da monte verso valle

Caratteristiche delle strisce

Striscia	W	$\alpha(^{\circ})$	$W \sin \alpha$	$b / \cos \alpha$	$\phi$	c	u
1	830.62	70.83	784.56	1.74	26.56	0.000	0.000
2	2165.33	61.53	1903.42	1.20	26.56	0.000	0.000
3	3032.97	54.45	2467.76	0.98	26.56	0.000	0.000
4	3674.59	48.47	2750.94	0.86	26.56	0.000	0.000
5	4169.95	43.14	2851.34	0.78	26.56	0.000	0.000
6	4557.44	38.24	2821.05	0.73	26.56	0.000	0.000
7	4859.17	33.66	2693.22	0.69	26.56	0.000	0.000
8	5082.26	29.31	2487.95	0.66	23.53	0.000	0.000
9	5233.12	25.14	2223.20	0.63	23.04	0.000	0.000
10	5331.26	21.11	1920.00	0.61	23.04	0.000	0.000
11	5382.78	17.18	1590.37	0.60	23.04	0.000	0.000
12	5687.98	13.34	1312.65	0.59	23.04	0.000	0.000
13	5796.08	9.56	962.73	0.58	23.04	0.000	0.000
14	5823.10	5.82	590.62	0.57	23.04	0.000	0.000
15	4496.41	2.11	165.27	0.57	23.04	0.000	0.000
16	2333.69	-1.60	-65.15	0.57	23.04	0.000	0.000
17	2297.30	-5.31	-212.70	0.57	23.04	0.000	0.000
18	2221.39	-9.05	-349.34	0.58	23.04	0.000	0.000
19	1969.75	-12.82	-437.16	0.59	23.04	0.000	0.000
20	1805.39	-16.66	-517.45	0.60	23.04	0.000	0.000
21	1603.33	-20.57	-563.25	0.61	23.04	0.000	0.000
22	1353.85	-24.58	-563.19	0.63	23.04	0.000	0.000
23	1052.55	-28.73	-505.95	0.65	23.04	0.000	0.000

24	682.66	-33.05	-372.33	0.68	26.56	0.000	0.000
25	233.31	-37.60	-142.36	0.72	26.56	0.000	0.000

$$\Sigma W_i = 800,9835 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \sin \alpha_i = 233,3650 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \tan \phi_i = 358,9084 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma \tan \alpha_i \tan \phi_i = 4.15$$

## 21. ALLEGATO E: SEZIONE 5 – H=4.95m

### RELAZIONE TECNICA PER MURO DI SOSTEGNO PREFABBRICATO H = 4,95 m

Approccio **2**

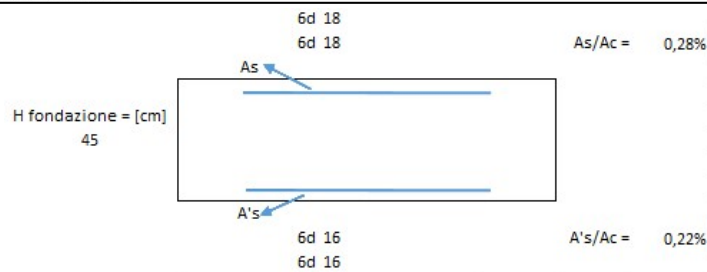
Muro Tipo **T**

#### 1 DATI DI PROGETTO

<b>1a)</b>	<b>Dati geotecnici</b>			
	Angolo di attrito interno	gradi	$\phi$	32
	Peso specifico	daN / m3	$\gamma$	1.900
	Angolo di attrito terra - muro (valore prudenziale)	gradi	$\delta$	21
	Angolo di inclinazione piano di campagna	gradi	$\epsilon$	25
	Coesione	daN / cm2	c	0
<b>1b)</b>	<b>Carichi agenti</b>			
	Sovraccarico variabile stradale / ferroviario	daN / m2	qa	0
	Sovraccarico permanente	daN / m2	qp	0
	Forza orizzontale in testa variabile (positivo tende lato monte)	daN / elemento	fv	0
	Forza orizzontale in testa eccezionale (positivo tende lato monte)	daN / elemento	fe	0
	Sovraccarico sulla fondazione a monte	daN / m2	q1	0
	Momento in testa variabile (positivo tende lato monte)	daNm / elemento	momv	0
	Momento in testa eccezionale (positivo tende lato monte)	daNm / elemento	mome	0
	Forza verticale in testa (positivo di compressione)	daN / elemento	N	0
	Braccio di N rispetto al paramento verticale (positivo verso nervature)	m	braccio	0,00
<b>1c)</b>	<b>Dati sismici</b>			
	Classe d'Uso		SLV	
	Vita Nominale	anni	Cu	1,5
	Periodo di Riferimento	anni	Vn	50
	Tempo di Ritorno	anni	Vr	75
	Accelerazione orizzontale massima su un sito rigido	[g]	Tr	712
	Categoria sottosuolo		ag(g)	0,142
	Categoria topografica		B	
	Fattore di amplificazione stratigrafica		T1	
	Fattore di amplificazione topografica		Ss	1,20
			St	1,00
<b>1d)</b>	<b>Morfologia del muro</b>			
	Altezza del muro	m	h1	4,95
	Distanza tra il punto di ribaltamento e il baricentro dell'elemento prefabbricato	m	X <sub>C</sub>	2,39
	Distanza tra il baricentro del pannello e la soletta	m		0,19
	Peso elemento prefabbricato	daN	P	4.450
	Angolo di inclinazione parete prefabbricato rispetto l'orizzontale	gradi	b	90
	Larghezza elemento prefabbricato	m	b1	2,50
	Dimensione appoggio muro	m	appoggio	0,99
	Altezza sezione in sommità (tratto a sezione costante)	m		0,30
	Pendenza nervatura	m	pendenza	20%
	Larghezza nervatura / e	m	s	0,30
	Spessore soletta	m	sol	0,10
<b>1e)</b>	<b>Morfologia della fondazione</b>			
	Spessore massimo soletta di fondazione	m	h2	0,45
	Spessore minimo soletta di fondazione lato monte	m	h3	0,45
	Spessore minimo soletta di fondazione lato valle	m	h4	0,45
	Larghezza fondazione	m	l	4,50
	Dimensione sbalzo anteriore	m	sbalzo	2,20
	Larghezza suola fondazione a monte	m	l1	2,20
	Larghezza suola fuori nervatura	m	fo	1,40
	Larghezza sottofondazione	m	lf	0,00
	Altezza sottofondazione	m	hf	0,00
	Sbalzo a valle sottofondazione	m	sbf	0,00
<b>1f)</b>	<b>Dati geotecnici terreno di fondazione</b>			
	Angolo di attrito interno	gradi	$\phi$	28
	Peso specifico	daN / m3	$\gamma$	1.800
	Coesione	daN / cm2	c	0
	Ricoprimento fondazione a valle	m	hr	0,70

<b>2a)</b>	<b>Verifica a traslazione</b>	combinazione dimensionante	A1+M1	k <sub>T</sub>	1,20	> 1,10
<b>2b)</b>	<b>Verifica a ribaltamento</b>	combinazione dimensionante	EQ	k <sub>R</sub>		> 1,00
<b>2c)</b>	<b>Verifica a capacità portante</b>	combinazione dimensionante	A1+M1	k <sub>P</sub>		> 1,40
				$\sigma_{Tmax}$		daN / cm2

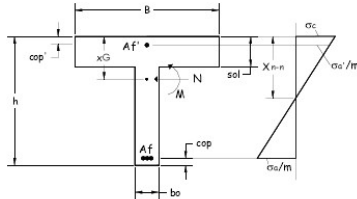
#### 3 VERIFICHE FONDAZIONE



3a)	<u>Verifica fondazione di monte SLU (sezione d'incastro)</u> <u>Verifica fondazione di monte SISMICO (sezione d'incastro)</u>	$M_u / M_d$ $M_u / M_d$	Verifica soddisfatta Verifica soddisfatta
3b)	<u>Verifica fondazione di valle SLU (sezione d'incastro)</u> <u>Verifica fondazione di valle SISMICO (sezione d'incastro)</u>	$M_u / M_d$ $M_u / M_d$	Verifica soddisfatta Verifica soddisfatta
3c)	<u>Verifica fondazione di monte SLE RARA (sezione d'incastro)</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] $\sigma_s$ [daN / cm <sup>2</sup> ]	$< \sigma_c$ lim 150 $< \sigma_s$ lim 3520
	<u>Verifica fondazione di monte SLE FREQUENTE (sezione d'incastro)</u>	Mcr [daNm]	$> Me$
	<u>Verifica fondazione di monte SLE QUASI PERMANENTE (sezione d'incastro)</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] Mcr [daNm]	$< \sigma_c$ lim 112,5 $> Me$

**4 VERIFICHE PREFABBRICATO :**

4a) Verifica prefabbricato



Af'	4	Φ 10		
Af1	4	Φ 12		
Af2	4	Φ 16	L 2	3,45 m
Af3	4	Φ 16	L 3	1,81 m
Af4	0	Φ 0	L 4	0,00 m
Af5	0	Φ 0	L 5	0,00 m

SLU								STAFFE			
d	h	A <sub>s</sub>	A <sub>t</sub>	M <sub>su</sub>	N <sub>su</sub>	M <sub>u</sub>	M <sub>u</sub> /M <sub>sd</sub>	V <sub>rsd</sub>	V <sub>rcd</sub>	V <sub>sd</sub>	
cm	cm	cm <sup>2</sup>	cm <sup>2</sup>	daN m	daN	daNm	>1.00	daN	daN	daN	
143	30	4,52	3,14	1209	1416	4535	3,75	11072	36720	2956	
164	32,7	8,04	3,14	1805	1618	8597	4,76	12257	40650	3861	
2	307	61,4	16,08	3,14	11895	3033	34023	2,86	24640	81716	13575
3	450	90,0	16,08	3,14	37529	4449	51726	1,38	37022	122783	29202
4											
5											

SISMICO								STAFFE			
d	h	A <sub>s</sub>	A <sub>t</sub>	M <sub>su</sub>	N <sub>su</sub>	M <sub>u</sub>	M <sub>u</sub> /M <sub>sd</sub>	V <sub>rsd</sub>	V <sub>rcd</sub>	V <sub>sd</sub>	
cm	cm	cm <sup>2</sup>	cm <sup>2</sup>	daN m	daN	daNm	>1.00	daN	daN	daN	
143	30	4,52	3,14	1536	1416	4535	2,95	11072	36720	2869	
164	32,7	8,04	3,14	2214	1618	8597	3,88	12257	40650	3661	
2	307	61,4	16,08	3,14	12912	3033	34023	2,64	24640	81716	11872
3	450	90,0	16,08	3,14	38805	4449	51726	1,33	37022	122783	24758
4											
5											

SLE				FREQUENTE				RARA			
d	h	A <sub>s</sub>	A <sub>t</sub>	Mcr	srm	Me	ism	wk<0,3	$\sigma_c < 210$	$\sigma_s < 3520$	
cm	cm	cm <sup>2</sup>	cm <sup>2</sup>	daN m	mm	daNm	mm	mm	daN/cm <sup>2</sup>	daN/cm <sup>2</sup>	
143	30	4,52	3,14	2275	-	930	-	Mcr>Me	9	669	
164	32,7	8,04	3,14	3348	-	1388	-	Mcr>Me	9	539	
2	307	61,4	16,08	3,14	12859	0	9150	-	Mcr>Me	15	1016
3	450	90,0	16,08	3,14	23239	107	28868	0,00	0,12	25	2120
4											
5											

QUASI PERMANENTE			
Me	ism-ecm	wk<0,2	$\sigma_c < 157,5$
daNm	mm	mm	daN/cm <sup>2</sup>
930	-	Mcr>Me	9
1388	-	Mcr>Me	9
9150	-	Mcr>Me	15
28868	0,00	0,12	25

4b)	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLU</u> <u>Verifica soletta nel piano orizzontale SISMICO</u>	10 Φ 6	$M_u / M_d$ $M_u / M_d$	1,11 1,35
	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLE RARA</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] $\sigma_s$ [daN / cm <sup>2</sup> ]	60 2.241	$< \sigma_c$ lim 210 $< \sigma_s$ lim 3520
	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLE FREQUENTE</u>	Mcr [daNm]	88	$> Me$ 86
	<u>Verifica soletta nel piano orizzontale SLE QUASI PERMANENTE</u>	$\sigma_c$ [daN / cm <sup>2</sup> ] Mcr [daNm]	60 88	$< \sigma_c$ lim 157,5 $> Me$ 86

## VERIFICHE DI STABILITA' GLOBALE MURO-TERRENO ( H=4.95m)

Quadro riassuntivo coeff. di sicurezza calcolati

*Simbologia adottata*

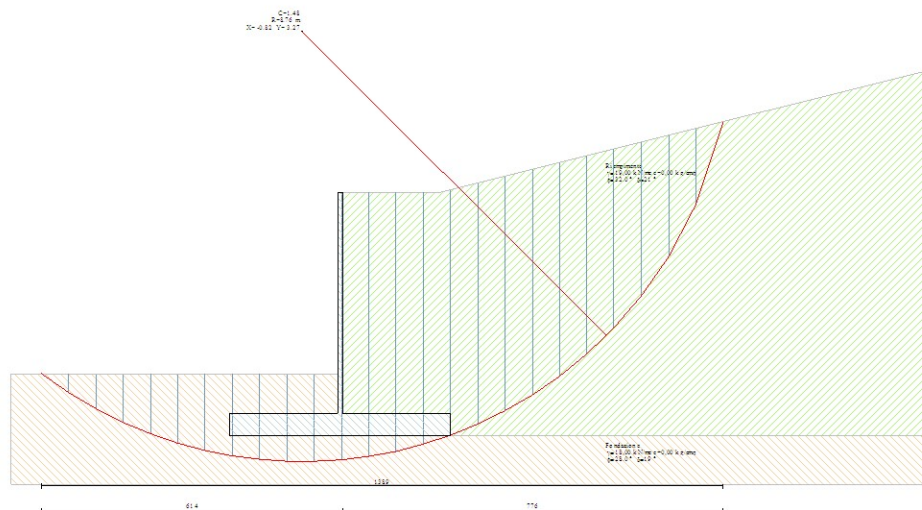
**C** Identificativo della combinazione

**Tipo** Tipo combinazione

**Sisma** Combinazione sismica

**CS<sub>STAB</sub>** Coeff. di sicurezza a stabilità globale

C	Tipo	Sisma	CS <sub>stab</sub>
4	STAB - [1]	--	1,48
11	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale positivo	1,35
12	STAB - [2]	Orizzontale + Verticale negativo	1,35



### Geometria muro e fondazione

Descrizione	Muro a mensola in c.a.
Altezza del paramento	4,50 [m]
Spessore in sommità	0,10 [m]
Spessore all'attacco con la fondazione	0,10 [m]
Inclinazione paramento esterno	0,00 [°]
Inclinazione paramento interno	0,00 [°]
Lunghezza del muro	2,50 [m]
Spessore rivestimento	0,30 [m]
Peso sp. rivestimento	25,0000 [kN/mc]

Fondazione

Lunghezza mensola fondazione di valle	2,20 [m]
Lunghezza mensola fondazione di monte	2,20 [m]
Lunghezza totale fondazione	4,50 [m]
Inclinazione piano di posa della fondazione	0,00 [°]
Spessore fondazione	0,45 [m]
Spessore magrone	0,20 [m]

Contrafforti

Altezza contrafforti	4,50 [m]
Spessore contrafforti	0,15 [m]
Larghezza in sommità	0,20 [m]
Larghezza alla base	0,90 [m]
Interasse contrafforti	1,50 [m]
Numero contrafforti	2
Posizione :	Monte
Disposizione :	Sfalsati

Materiali utilizzati per la struttura

*Calcestruzzo*

Peso specifico	24,517 [kN/mc]
Resistenza caratteristica a compressione $R_{bk}$	250,0 [kg/cmq]

*Acciaio*

Tipo	FeB44K
------	--------

Geometria profilo terreno a monte del muro

*Simbologia adottata e sistema di riferimento*

(Sistema di riferimento con origine in testa al muro, ascissa X positiva verso monte, ordinata Y positiva verso l'alto)

N numero ordine del punto

X ascissa del punto espressa in [m]

Y ordinata del punto espressa in [m]

A inclinazione del tratto espressa in [°]

N	X	Y	A
1	2,00	0,00	0,00
2	12,00	2,50	14,04

Terreno a valle del muro

Inclinazione terreno a valle del muro rispetto all'orizzontale 0,00 [°]  
 Altezza del rinterro rispetto all'attacco fondaz.valle-paramento 0,80 [m]

Descrizione terreni

*Simbologia adottata*

<i>Nr.</i>	Indice del terreno
<i>Descrizione</i>	Descrizione terreno
$\gamma$	Peso di volume del terreno espresso in [kN/mc]
$\gamma_s$	Peso di volume saturo del terreno espresso in [kN/mc]
$\phi$	Angolo d'attrito interno espresso in [°]
$\delta$	Angolo d'attrito terra-muro espresso in [°]
$c$	Coesione espressa in [kg/cm <sup>2</sup> ]
$c_a$	Adesione terra-muro espressa in [kg/cm <sup>2</sup> ]

<b>Descrizione</b>	<b><math>\gamma</math></b>	<b><math>\gamma_s</math></b>	<b><math>\phi</math></b>	<b><math>\delta</math></b>	<b><math>c</math></b>	<b><math>c_a</math></b>
Riempimento	19,00	19,00	32.00	21.33	0,000	0,000
Fondazione	18,00	18,00	28.00	18.67	0,000	0,000

Stratigrafia

Terreno spingente: Riempimento  
 Terreno di fondazione: Fondazione

Stabilità globale muro + terreno

Combinazione n° 4

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

Origine in testa al muro (spigolo contro terra)

$W$	peso della striscia espresso in [kN]
$\alpha$	angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)
$\phi$	angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia
$c$	coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cm <sup>2</sup> ]
$b$	larghezza della striscia espressa in [m]
$u$	pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cm <sup>2</sup> ]

Metodo di Bishop

Numero di cerchi analizzati 36  
 Numero di strisce 25

Cerchio critico

Coordinate del centro X[m]= -0,82 Y[m]= 3,27



Raggio del cerchio  $R[m]= 8,76$   
 Ascissa a valle del cerchio  $Xi[m]= -6,14$   
 Ascissa a monte del cerchio  $Xs[m]= 7,76$   
 Larghezza della striscia  $dx[m]= 0,56$   
 Coefficiente di sicurezza  $C= 1.48$

Le strisce sono numerate da monte verso valle

Caratteristiche delle strisce

Striscia	W	$\alpha(^{\circ})$	$W\sin\alpha$	$b/\cos\alpha$	$\phi$	c	u
1	835.09	71.80	793.32	1.78	26.56	0.000	0.000
2	2166.47	62.35	1919.09	1.20	26.56	0.000	0.000
3	3019.09	55.24	2480.45	0.97	26.56	0.000	0.000
4	3648.08	49.27	2764.46	0.85	26.56	0.000	0.000
5	4134.40	43.96	2869.83	0.77	26.56	0.000	0.000
6	4516.34	39.09	2847.83	0.72	26.56	0.000	0.000
7	4815.74	34.54	2730.66	0.67	26.56	0.000	0.000
8	5046.44	30.23	2540.98	0.64	26.56	0.000	0.000
9	5217.80	26.11	2295.97	0.62	26.56	0.000	0.000
10	5336.41	22.12	2009.40	0.60	26.56	0.000	0.000
11	5573.42	18.24	1744.88	0.59	23.05	0.000	0.000
12	5731.08	14.45	1430.50	0.57	23.04	0.000	0.000
13	5858.39	10.73	1090.48	0.57	23.04	0.000	0.000
14	6004.85	7.05	736.66	0.56	23.04	0.000	0.000
15	2780.96	3.39	164.68	0.56	23.04	0.000	0.000
16	2036.74	-0.24	-8.64	0.56	23.04	0.000	0.000
17	2016.10	-3.88	-136.49	0.56	23.04	0.000	0.000
18	1958.79	-7.54	-256.92	0.56	23.04	0.000	0.000
19	1732.00	-11.22	-337.09	0.57	23.04	0.000	0.000
20	1585.61	-14.96	-409.23	0.58	23.04	0.000	0.000
21	1413.54	-18.76	-454.53	0.59	23.56	0.000	0.000
22	1191.03	-22.65	-458.58	0.60	26.56	0.000	0.000
23	916.10	-26.65	-410.88	0.62	26.56	0.000	0.000
24	587.66	-30.80	-300.89	0.65	26.56	0.000	0.000
25	198.81	-35.14	-114.42	0.68	26.56	0.000	0.000

$\Sigma W_i= 768,0784$  [kN]  
 $\Sigma W_i\sin\alpha_i= 250,3827$  [kN]  
 $\Sigma W_i\tan\phi_i= 357,2950$  [kN]  
 $\Sigma\tan\alpha_i\tan\phi_i= 4.61$



### Stabilità globale muro + terreno

#### Combinazione n° 11

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

Origine in testa al muro (spigolo contro terra)

- W peso della striscia espresso in [kN]
- $\alpha$  angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)
- $\phi$  angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia
- c coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]
- b larghezza della striscia espressa in [m]
- u pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

#### Metodo di Bishop

Numero di cerchi analizzati 36

Numero di strisce 25

#### Cerchio critico

Coordinate del centro X[m]= -0,82 Y[m]= 3,68

Raggio del cerchio R[m]= 9,15

Ascissa a valle del cerchio Xi[m]= -6,23

Ascissa a monte del cerchio Xs[m]= 8,08

Larghezza della striscia dx[m]= 0,57

Coefficiente di sicurezza C= 1.35

Le strisce sono numerate da monte verso valle

#### Caratteristiche delle strisce

Striscia	W	$\alpha(^{\circ})$	$W\sin\alpha$	$b/\cos\alpha$	$\phi$	c	u
1	821.99	70.60	775.34	1.72	26.56	0.000	0.000
2	2154.75	61.73	1897.75	1.21	26.56	0.000	0.000
3	3036.53	54.83	2482.18	0.99	26.56	0.000	0.000
4	3693.03	48.98	2786.47	0.87	26.56	0.000	0.000
5	4203.17	43.77	2907.49	0.79	26.56	0.000	0.000
6	4605.24	38.98	2896.81	0.74	26.56	0.000	0.000
7	4921.41	34.50	2787.24	0.69	26.56	0.000	0.000
8	5165.83	30.25	2602.03	0.66	26.56	0.000	0.000
9	5348.15	26.17	2358.88	0.64	26.56	0.000	0.000
10	5475.17	22.24	2072.02	0.62	26.56	0.000	0.000
11	5666.50	18.41	1789.60	0.60	24.07	0.000	0.000
12	5855.30	14.67	1482.61	0.59	23.04	0.000	0.000
13	5992.97	10.99	1142.26	0.58	23.04	0.000	0.000

14	6090.57	7.35	779.56	0.58	23.04	0.000	0.000
15	3494.37	3.75	228.49	0.57	23.04	0.000	0.000
16	2072.23	0.16	5.77	0.57	23.04	0.000	0.000
17	2054.87	-3.43	-122.92	0.57	23.04	0.000	0.000
18	1999.19	-7.03	-244.75	0.58	23.04	0.000	0.000
19	1773.75	-10.66	-328.20	0.58	23.04	0.000	0.000
20	1620.34	-14.34	-401.26	0.59	23.04	0.000	0.000
21	1445.17	-18.07	-448.37	0.60	23.74	0.000	0.000
22	1217.60	-21.89	-454.00	0.62	26.56	0.000	0.000
23	936.56	-25.82	-407.87	0.64	26.56	0.000	0.000
24	600.75	-29.88	-299.25	0.66	26.56	0.000	0.000
25	203.53	-34.11	-114.13	0.69	26.56	0.000	0.000

$$\Sigma W_i = 788,9473 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \sin \alpha_i = 256,6812 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \tan \phi_i = 367,9597 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma \tan \alpha_i \tan \phi_i = 4.55$$

Stabilità globale muro + terreno

Combinazione n° 12

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

Origine in testa al muro (spigolo contro terra)

W peso della striscia espresso in [kN]

$\alpha$  angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)

$\phi$  angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia

c coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

b larghezza della striscia espressa in [m]

u pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cmq]

Metodo di Bishop

Numero di cerchi analizzati 36

Numero di strisce 25

Cerchio critico

Coordinate del centro X[m]= -0,82 Y[m]= 3,68

Raggio del cerchio R[m]= 9,15

Ascissa a valle del cerchio Xi[m]= -6,23

Ascissa a monte del cerchio Xs[m]= 8,08

Larghezza della striscia dx[m]= 0,57

Coefficiente di sicurezza  $C = 1.35$

Le strisce sono numerate da monte verso valle

Caratteristiche delle strisce

Striscia	W	$\alpha(^{\circ})$	$W\sin\alpha$	$b/\cos\alpha$	$\phi$	c	u
1	821.99	70.60	775.34	1.72	26.56	0.000	0.000
2	2154.75	61.73	1897.75	1.21	26.56	0.000	0.000
3	3036.53	54.83	2482.18	0.99	26.56	0.000	0.000
4	3693.03	48.98	2786.47	0.87	26.56	0.000	0.000
5	4203.17	43.77	2907.49	0.79	26.56	0.000	0.000
6	4605.24	38.98	2896.81	0.74	26.56	0.000	0.000
7	4921.41	34.50	2787.24	0.69	26.56	0.000	0.000
8	5165.83	30.25	2602.03	0.66	26.56	0.000	0.000
9	5348.15	26.17	2358.88	0.64	26.56	0.000	0.000
10	5475.17	22.24	2072.02	0.62	26.56	0.000	0.000
11	5666.50	18.41	1789.60	0.60	24.07	0.000	0.000
12	5855.30	14.67	1482.61	0.59	23.04	0.000	0.000
13	5992.97	10.99	1142.26	0.58	23.04	0.000	0.000
14	6090.57	7.35	779.56	0.58	23.04	0.000	0.000
15	3494.37	3.75	228.49	0.57	23.04	0.000	0.000
16	2072.23	0.16	5.77	0.57	23.04	0.000	0.000
17	2054.87	-3.43	-122.92	0.57	23.04	0.000	0.000
18	1999.19	-7.03	-244.75	0.58	23.04	0.000	0.000
19	1773.75	-10.66	-328.20	0.58	23.04	0.000	0.000
20	1620.34	-14.34	-401.26	0.59	23.04	0.000	0.000
21	1445.17	-18.07	-448.37	0.60	23.74	0.000	0.000
22	1217.60	-21.89	-454.00	0.62	26.56	0.000	0.000
23	936.56	-25.82	-407.87	0.64	26.56	0.000	0.000
24	600.75	-29.88	-299.25	0.66	26.56	0.000	0.000
25	203.53	-34.11	-114.13	0.69	26.56	0.000	0.000

$$\Sigma W_i = 788,9473 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \sin \alpha_i = 256,6812 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma W_i \tan \phi_i = 367,9597 \text{ [kN]}$$

$$\Sigma \tan \alpha_i \tan \phi_i = 4.55$$