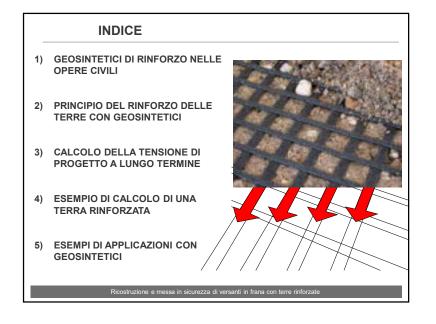
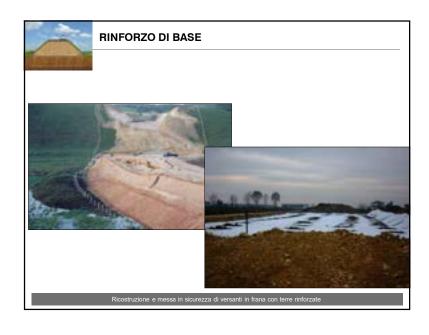


HUESKER Synthetic GmbH Anno di fondazione: 1861 Dove la tradizione ... si incontra con il progresso Ricostruzione e messa in sicurezza di versanti in frana con terre rinforzate

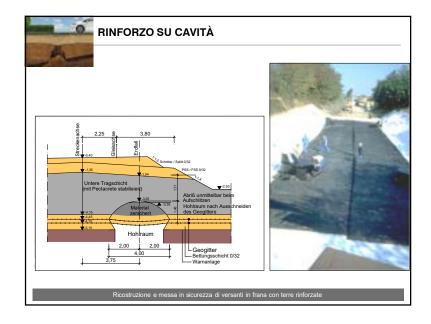


.



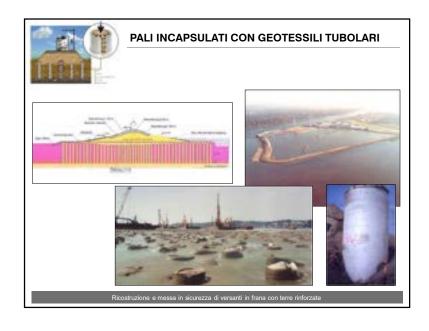




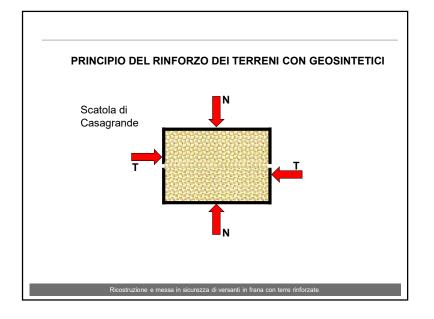


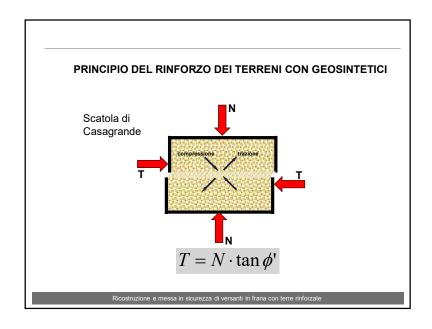
_



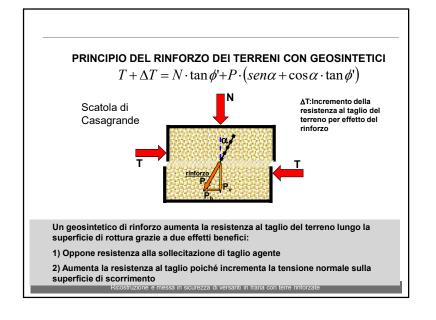


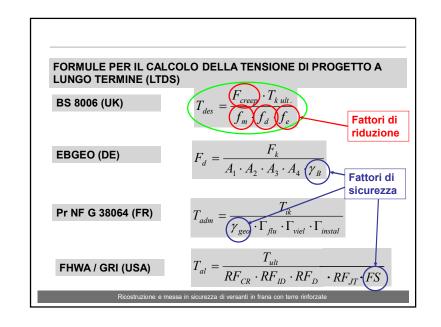




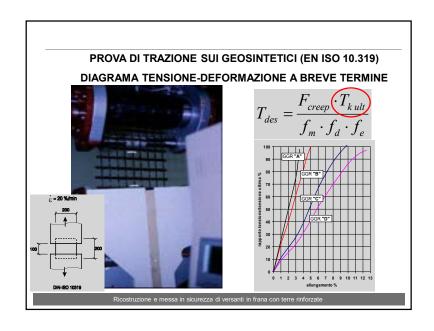


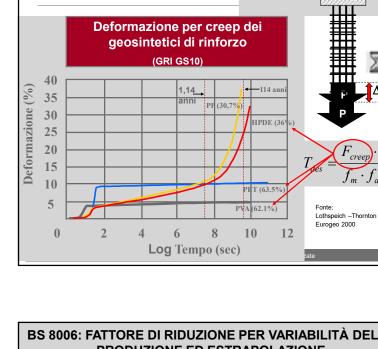


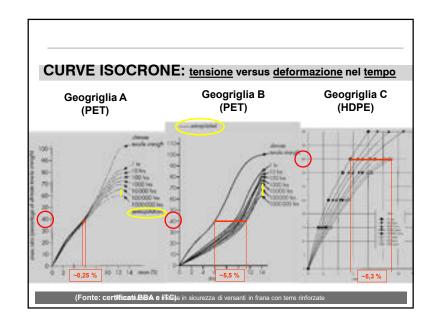


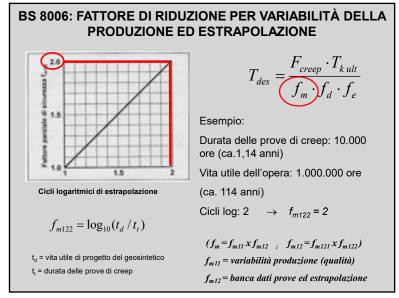


.









_

FATTORE DI DANNEGGIAMENTO MECCANICO

Fattore di riduzione che si determina mediante prove di danneggiamento meccanico effettuate su <u>ogni tipo di geogriglia</u> (prodotto, polimero, resistenza) cambiando il <u>materiale di riempimento</u> (argille, sabbie, ciottoli, ghiaia frantumata, ecc.)

$$T_{des} = \frac{F_{creep} \cdot T_{k \, ult}}{f_m \cdot f_d \cdot f_e}$$

Esempio: geogriglie di 80 kN/m			
Terreno	Variazioni di f_d per tipo di geogriglia		
Argilla - sabbia	1,0 – 1,20		
Ghiaia	1,05 – 1,45		
Ghiaia frantumata	1,05 - > 1,50		

E' consentito adottare il fattore di riduzione di una geogriglia di minore resistenza per una geogriglia di maggiore resistenza appartenente alla <u>stessa famiglia</u>

CONSIDERAZIONI:

 Da un punto di vista prestazionale, in un geosintetico di rinforzo è determinante la TENSIONE DI PROGETTO A LUNGO TERMINE e NON la RESISTENZA A BREVE TERMINE.

$$T_{des} = \frac{F_{creep} \cdot T_{kult.}}{f_m \cdot f_d \cdot f_e}$$

 L'AFFIDABILITA' DEI FATTORI DI RIDUZIONE da applicare nel calcolo della tensione ammissibile può essere verificata solo attraverso PROVE NORMALIZZATE e CERTIFICATI RILASCIATI DA ISTITUTI ACCREDITATI.

Ricostruzione e messa in sicurezza di versanti in frana con terre rinforzate

FATTORE RIDUZIONE PER ATTACCO CHIMICO

Fattore di riduzione che si determina mediante prove di danneggiamento chimico effettuate su <u>ogni materiale</u> (polimero) in funzione del pH

$$T_{des} = \frac{F_{creep} \cdot T_{kult}}{f_m \cdot f_d \cdot f_e}$$

pH del terreno	Variazioni di f _e per tipo di geogriglia	Materia prima geogriglia
2-4	1,0 – 1,05	HDPE - PVA
	1,15 – 1,20	PET
4 - 9	1,0	HDPE - PVA
	1,0 –1,05	PET
9 -10	1,0	HDPE - PVA
	1,10 – 1,20	PET
10 - 12	1,0	HDPE - PVA
12 - 13	1,0 -1,20	HDPE - PVA

NORMATIVE DI RIFERIMENTO PER PROGETTARE CON GEOSINTETICI

1) EURO CODICE 7 ANESSI



NORMATIVE NAZIONALI

Le Normative più avanzate in questo settore a livello Europeo sono:

- BS 8006 (inglese)
- EBGEO (tedesca)

IN ITALIA: NORME TECNICHE PER LE COSTRUZIONI (NTC 2018)

La verifica della sicurezza agli stati limiti ultimi si effettua con il "metodo dei coefficienti parziali"

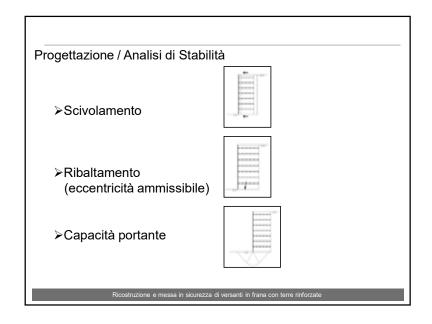
Rd ≥ Ed

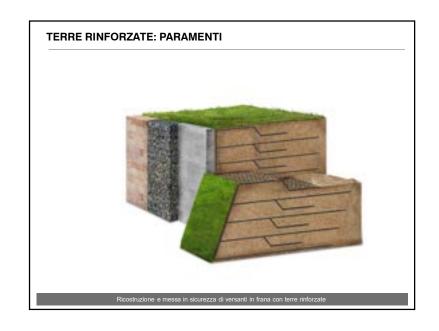
Rd: resistenza di progetto

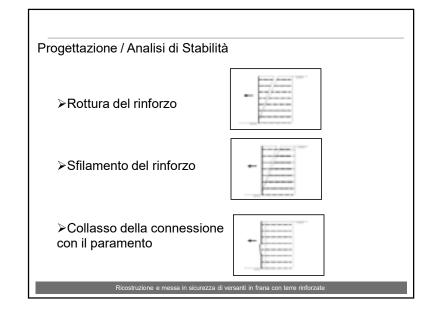
Ed: effetto delle azioni

coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni (γ_F o γ_E) coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno (γ_M)

Ricostruzione e messa in sicurezza di versanti in frana con terre rinforzate



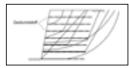




_

Progettazione / Analisi di Stabilità

➤Stabilità interna e composta



>Stabilità esterna



Ricostruzione e messa in sicurezza di versanti in frana con terre rinforzate

	Geogriglia tipo "A"	Geogriglia tipo "B"	
Materia prima fibre	Poliestere	Poliestere	
Processo di produzione	Tessitura	Tessitura	
Certificato	BBA HAPAS N° 13/H197 BBA N° 01/R1		
Tensione di nominale di rottura (caratteristica) (T _{ult})	80 kN/m	80 kN/m	
Fattore di riduzione per creep a 120 anni (f _{creep})	0,66	0,60	
Fattore di riduzione per manifattura ed estrapolazione dati (f _m)	1,11 1,20		
Fattore di riduzione per danneggiamento meccanico (f _d)	1,15	1,43	
Fattore di riduzione per effetti ambientali (4 e)	1,06	1,00	
Allungamento alla tensione nominale (caratteristica)	12,5 % (valore caratteristico con limite di confidenza min. del 95%)	12 ± 4 % (valore medio)	
Tensione di progetto a 120 anni	39,02 kN/m	27,97 kN/m	
Deformazione Totale (deform. istantanea + deform per creep) a 120 anni lavorando alla T _{des}	6,3 % (al 49% Tult)	11 % (al 35 % Tult)	

Esempio di calcolo di una terra rinforzata con due diverse geogriglie in PET di tensione nominale di 80 kN/m

Altezza: 8,40 m

Pendenza: 65°

Spaziatura: 0,60 m

Sovraccarico: 20 kPa

Azione sismica: kh = 0.066 / g; kv = $\pm 0.033 / g$

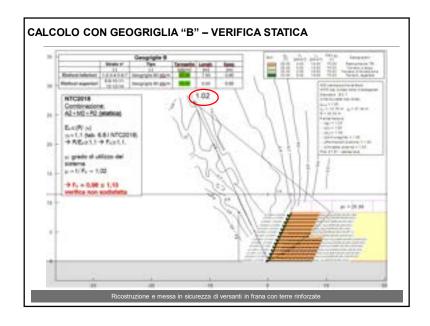
Parametri geotecnici:

Terreno di rilevato ed a tergo : $\phi = 28^{\circ}$, c = 0 kPa, $\gamma = 19$ kN/m3

Terreno di fondazione : $\phi = 32^{\circ}$, c = 0 kPa, $\gamma = 19$ kN/m³

Vita prevista per la struttura: 120 anni





Sistemazione versanti mediante terre rinforzate

Nome progetto: Casate (Veneto)

Materiali: Geogriglie 35, 55, 80,110 kN/m

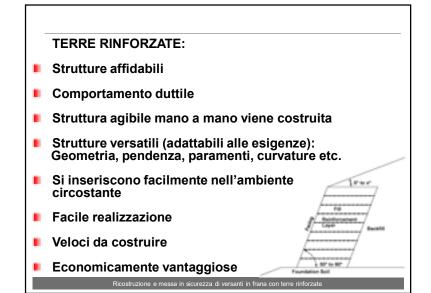
antierosivo HaTe 23.142

Applicazione:

ripristino pendio in frana e sostituzione muro di sostegno stradale con TR

Dati rilevanti:

- altezza della terra rinforzata 7,50 m
- · drenaggio dell'area dell'intervento in frana
- · velocità di esecuzione dell'opera



















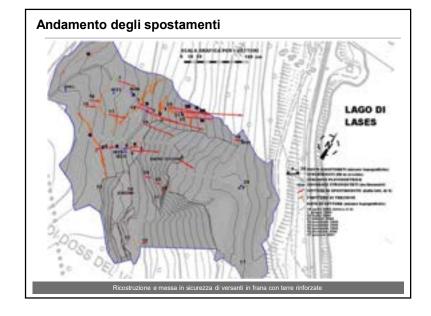




Recupero e stabilizzazione di movimenti franosi mediante terre rinforzate con geogriglie

Case History: Lona-Lases (Trento)





Genesi dell'instabilità del versante

PRESENZA DI UNA FAGLIA PRINCIPALE ESTESA CHE DETERMINA UNA ZONA DI SCORRIMENTO DI SPESSORE VARIABILE TRA I 15 E 19 METRI

INTERSEZIONE DELLA FAGLIA PRINCIPALE CON FRATTURE OBLIQUE DI ORIGINE TETTONICA CHE DETERMINANO UN ANDAMENTO A GRADINATA DELL'AMMASSO ROCCIOSO AL DI SOPRA DELLA FAGLIA PRINCIPALE

ATTIVITA' ESTRATTIVA

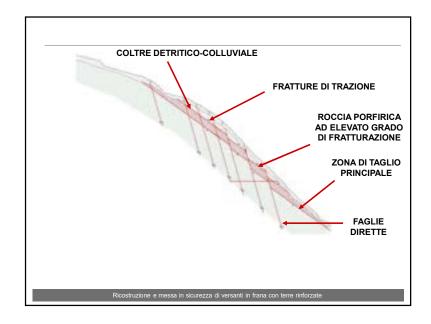
Dicastruzione e messa in sicurezza di versanti in frana con terre rinforzati

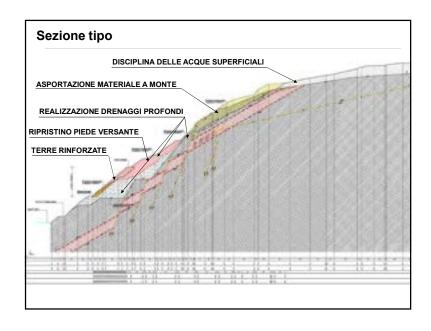
Obiettivi del progetto

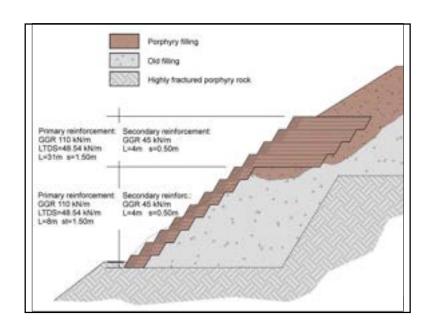
CAPTARE E ALLONTANARE DALLA ZONA DI FRANA LE ACQUE SUPERFICIALI E PROFONDE

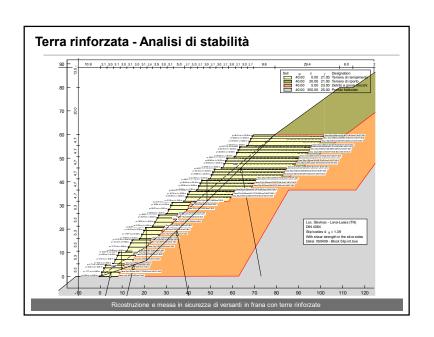
DIMINUIRE LE FORZE INSTABILIZZANTI ALLA SOMMITA'
DELL'AREA DI FRANA

AUMENTARE LE FORZE RESISTENTI AL PIEDE DELLA FRANA CON LA REALIZZAZIONE DI UNA TERRA RINFORZATA CON GEOGRIGLIE









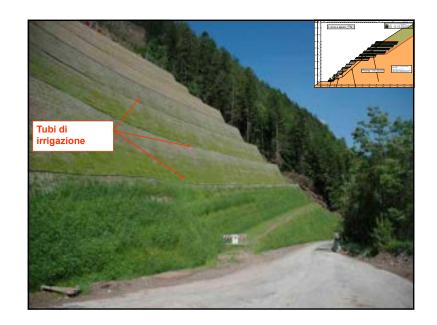
$LTDS = \frac{f_{cr} \cdot P_{ult}}{f_d \cdot f_m \cdot f_e}$	La resistenza e trazione a lungo termine LTDS della geogriglia è stata calcolata con il metodo dei coefficienti parziali di riduzione indicati dal BS 8006		
Caratteristiche della geogriglia		Fortrac 45	Fortrac 110
		Geogriglia in PET con rivestimento polimerico	
Resistenza a trazione (longitudinale)		45 kN/m	110 kN/m
Allungamento		≤ 12.5 %	≤ 12.5 %
f_{cr} : coeff. di riduzione per creep (120 anni)		0.60	0.60
f_m : coeff. di riduzione per estrap. dati e produzione (120 anni)		1.10	1.10
$f_{g'}$ coeff. di riduzione per dannegg. meccanico (porfido)		1.20	1.20
f _e : coeff. di riduzione per fattori ambientali (4≤pH≤9)		1.03	1.03
LTDS: Long Term Design Strength (120 anni)		19.86 kN/m	48.54 kN/m



















Vallo Paramassi Torgiovannetto (PG)

Progetto: Provincia di Perugia - S.P.n. 249 di Spello -

Progettazione lavori di messa in sicurezza

strada in località Torgiovannetto

Applicazione: Rilevato parafrana in terra rinforzata

Vallo Paramassi Torgiovannetto (PG)



Vallo Paramassi Torgiovannetto (PG)

Breve storia:

La SP 249 corre lungo il piede di una vecchia cava inattiva in località Torgiovannetto (Assisi). Nel dicembre de 2005 il comune ha dovuto chiudere completamente la strada perché si era attivato un movimento franoso di rilevante dimensioni, interrompendo la via principale, tra le due vie possibili, per raggiungere i paesi Costa di Trex and Armezzano.



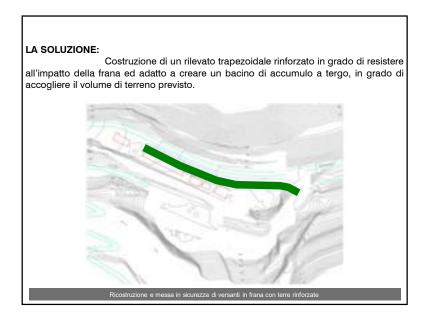


Vallo Paramassi Torgiovannetto (PG)

Breve storia:

Mediante estensive indagini geologiche e campagna di monitoraggio si è rilevato un movimento franoso che si sposta lentamente come un corpo unico di 180,000 m³. La situazione di rischio era ulteriormente aggravata dalla sismicità caratteristica della zona.

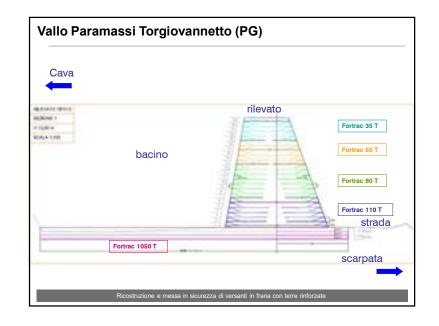




Provincia di Perugia - S.P.n. 249 di Spello -Progetto: Progettazione lavori di messa in sicurezza strada in località Torgiovannetto Caratteristiche principali del progetto: Geometria rilevato: Altezza: variabile da 0 a 14,40 m circa; Pendenza: a monte 80°, a valle 65° Lunghezza: 190 m Superficie: 2 fronti per un totale di circa 3800 m² Azioni considerate: Pressione d'impatto della frana Accelerazione sismica orizz.: a/g = 0,07 Drenaggio dell'acqua accumulata a tergo Durata lavori: circa 4 mesi nel 2008 Ricostruzione e messa in sicurezza di versanti in frana con terre rinforzate

Progetto:
Provincia di Perugia – S.P.n. 249 di Spello Progettazione lavori di messa in sicurezza
strada in località Torgiovannetto

Descrizione:
La terra rinforzata soddisfaceva le esigenze tecnico ambientali richieste per questo intervento:
Pendenze elevate per occupare meno spazio e
creare un bacino capiente a tergo
Altezza necessaria per evitare lo scavalcamento del
corpo frana
Massa adeguata a resistere all'impatto della frana
Versatilità per adeguarsi all'orografia del sito
Basso impatto ambientale
VELOCITÀ DI REALIZZAZIONE







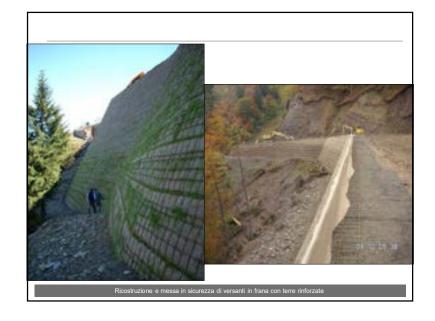




Nuova pista da sci dal Monte Zoncolan a Ravascletto Dati progetto: Realizzazione di rilevati in terra rinforzata di altezza variabile da 3 a 24 m Lunghezza fronte: 500 m circa Inclinazione: 70° Sovraccarico da neve Zona sismica



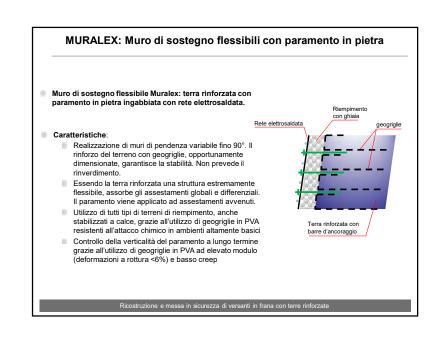






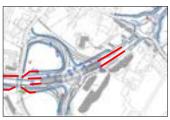


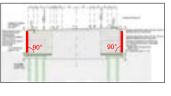




Muri di sostegno flessibili con paramento in pietra nello svincolo stradale di Pasiano di Pordenone

- Lo svincolo stradale tra la S.P. 9 e la S.P. 35 in località Visinale nel comune di Pasiano di Pordenone (PN), si inserisce nell'ambito dei lavori di realizzazione della "Nuova viabilità dell'area del mobile e asse Bannia Fiume Veneto Azzano X Pasiano".
- La mancanza di spazio disponibile richiedeva la realizzazione di muri di sostegno verticali lungo le varie rampe stradali che conformano lo svincolo
- Data la natura soffice dei terreni di fondazione gli assestamenti previsti richiedevano la realizzazione di muri rigidi fondati su pali oppure strutture di sostegno flessibili in grado di assorbire gli assestamenti senza compromettere la funzionalità dell'opera
- Utilizzo di terreni stabilizzati a calce





Ricostruzione e messa in sicurezza di versanti in frana con terre rinforzate

PROGETTO ED ESECUZIONE

Realizzazione terra rinforzata









Ricostruzione e messa in sicurezza di versanti in frana con terre rinforzate

DATI DI PROGETTO

- Superficie fronte muri di sostegno: 1.000 m² circa
- □ Altezza muri: 0,50 m < H < 7 m
- Terreni di fondazione:
 - da p.c a -20 m: limi/argille
 - da -20 m: sabbie limose
- Falda: -0,45 m p.c.
- □ Terreno di riempimento: stabilizzato a calce (pH >12)
- ☐ Tipo rinforzo: geogriglie di 80 kN/m in Polivinilalcool (PVA)
- Paramento: in pietra sciolta ingabbiata

Ricostruzione e messa in sicurezza di versanti in frana con terre rinforzati

PROGETTO ED ESECUZIONE

Applicazione e riempimento del paramento dopo un mese



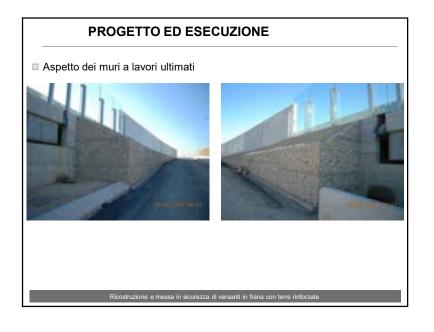








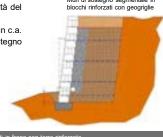






Problematiche generali del progetto

- Da un punto di vista dell'impatto ambientale si dovevano rispettare due requisiti:
 - il paramento del muro doveva essere in cls
 - il colore doveva essere grigio naturale.
- Terreni di fondazione fini e compressibili
- Livello della falda a -0,80 m a -1,0 m dal piano campagna
- Dovuto alla scarsità di terreni granulari, era necessario costruire il rilevato usando i terreni limo argillosi locali stabilizzati con calce. Quindi, nella soluzione da adottare era necessario considerare la condizione di alcalinità del terreno di riempimento (pH >12).
- Per evitare la costruzione di muri di sostegno rigidi in c.a. fondati su pali si è scelto un sistema di muri di sostegno flessibili per le rampe di approccio al ponte:
 - ➤ lunghezza di ogni rampa 400 m aprox.
 - > altezza variabile da 1,00 m a 10,20 m



Muri di sostegno segmentale in













