

## METODI GEOFISICI A SUPPORTO DEL MODELLO GEOLOGICO E DEL MODELLO GEOFISICI A SUPPORTO DEL MODELLO GEOLOGICO E DEL



# LE PROBLEMATICHE DELLA MODELLAZIONE DEL SOTTOSUOLO DA DATI GEOFISICI

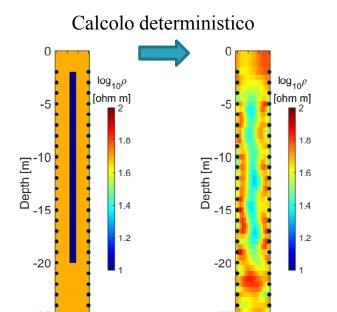
La definizione di un ragionevole modello geologico a partire dalla distribuzione quantitativa di una o più proprietà fisiche misurate con un'indagine geofisica può essere definito come «PROBLEMA INVERSO»

A differenza della diagnostica medica per immagini o della diagnostica di strutture (che valutano differenze rispetto ad un modello noto «a priori» con un modello parametrico deterministico), la diagnostica geofisica del sottosuolo deve fornire un modello geologico credibile e realistico a partire da un modello di inversione numerica che raramente può riferirsi ad un modello di riferimento

I dati di calibrazione del modello finale non sono sempre disponibili o hanno costi elevati e difficoltà realizzative (accessibilità per perforazione di sondaggi geognostici)

L'ottimizzazione del modello geofisico attraverso un'analisi multi-parametrica (multi-metodologica) consente di ridurre notevolmente l'incertezza interpretativa

## IL PROBLEMA INVERSO



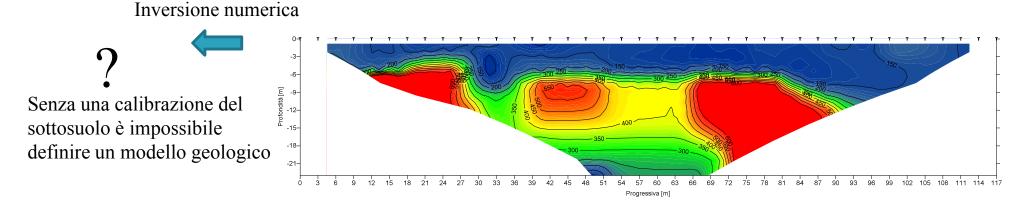
Modello deterministico → calcolo delle variazioni da un modello noto per la verifica di anomalie (modello di riferimento di un diaframma bentonitico con inversione numerica di dati geoelettrici cross-hole)

Modello di resistività Risultato inversione dati modellati (con rumore casuale gaussiano 5%)

Distance [m]

0 1 2 3 Distance [m]

Modello di inversione → modello di distribuzione di un parametro fisico da cui definire un modello geologico (PROBLEMA INVERSO – modello tomografico di resistività elettrica)



## IL PASSAGGIO DAL MODELLO FISICO AL MODELLO GEOLOGICO

Per definire un modello geologico realistico a partire da un modello delle proprietà fisiche del sottosuolo occorre ridurre la «ambiguità interpretativa» mediante calibrazione con:

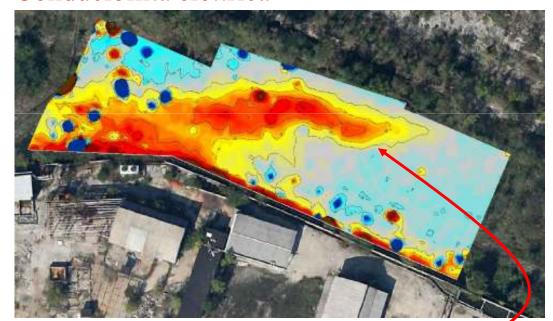
- Sondaggi geognostici (funzione della disponibilità economica, della accessibilità ai mezzi d'opera, ecc.)
- Geologia di superficie (funzione del grado di affioramento)
- analisi geofisica multiparametrica → Utilizzo combinato di metodi geofisici differenti (funzione dei contrasti attesi dei principali parametri fisici):
  - ✓ Resistività elettrica
  - ✓ IP
  - ✓ Velocità delle onde di compressione
  - ✓ Velocità delle onde di taglio
  - ✓ Suscettività magnetica
  - ✓ Eccetera...

# UTILIZZO DI METODI GEOFISICI DIFFERENTI → LA CORRELAZIONE INCROCIATA (1)

Il confronto tra diversi metodi di indagine (ovvero tra diversi parametri fisici) riduce il grado di incertezza sia per ESCLUSIONE (marker negativo) e sia per INCLUSIONE (marker positivo)

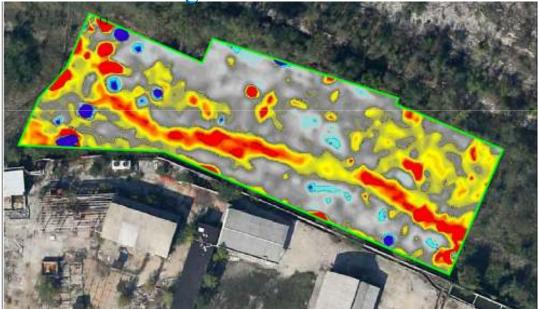
Indagine EM a fianco di sito industriale

#### Conducibilità elettrica



Forte anomalia di conducibilità elettrica (inclusione)

Suscettività magnetica



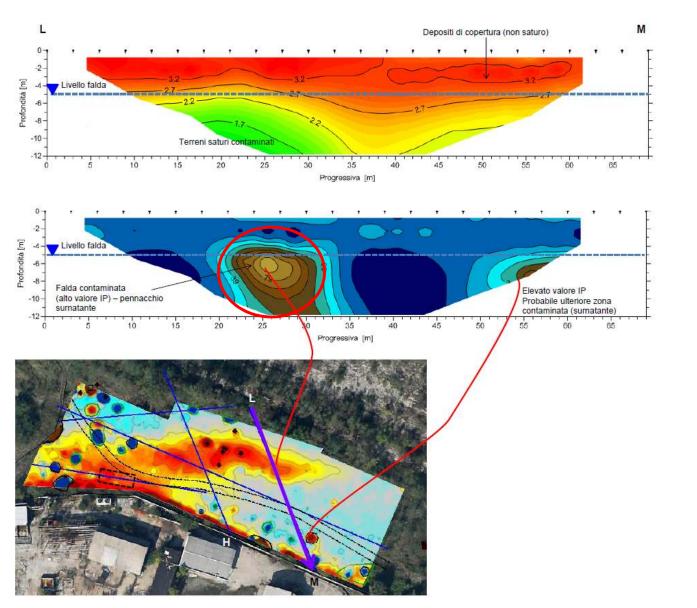
Anomalia di suscettività magnetica determinata dal sottofondo in ciottoli di serpentinite di una strada sterrata

Incrocio negativo con anomalia di conducibilità elettrica (esclusione)

Diapositiva 5

# UTILIZZO DI METODI GEOFISICI DIFFERENTI → LA CORRELAZIONE INCROCIATA (2)

I dati non sono sufficienti a definire un modello realistico del sottosuolo IMPLEMENTAZIONE DI ALTRI PARAMETRI FISICI

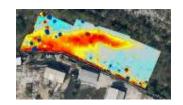


Sezione di resistività elettrica

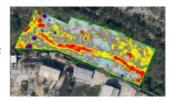
Sezione di polarizzazione indotta

## ANALISI LOGICA DEL CONFRONTO INCROCIATO

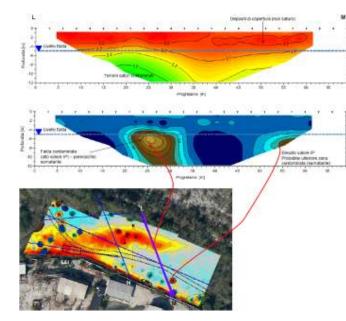
1. Conducibilità elettrica apparente (mappa X-Y) → <u>marker attivo</u> che individua una struttura allungata ad elevata conducibilità elettrica



2. Suscettività magnetica (mappa X-Y) → marker sterile che esclude la correlazione con il corpo conduttivo



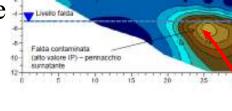
- 3. Resistività elettrica (sezione X-Z) → marker attivo che individua una zona a bassa resistività elettrica sotto il livello di falda. Valori di resistività elettrica incompatibili con la stratigrafia attesa del sottosuolo (ghiaie e sabbie)
- 4. Polarizzazione indotta (sezione X-Z) → <u>marker attivo</u> che individua una anomalia localizzata in corrispondenza del livello di falda. <u>Valori di IP incompatibili con la stratigrafia attesa del sottosuolo (ghiaie e sabbie)</u>



## INTERPRETAZIONE DEL MODELLO E ANALISI A RITROSO

### Risultati indagine multiparametrica (correlazione incrociata)

RISULTATO → Notevole alterazione di alcune proprietà fisiche del sottosuolo (IP e conducibilità elettrica apparente) → assetto geologico omogeneo, ghiaie e sabbie, incompatibile con valori IP e di conducibilità elettrica misurati



## Verifica diretta (scavo → calibrazione modello)

→ LOCALIZZAZIONE PRODOTTO LIBERO SURNATANTE (alterazione IP per biodegradazione e elevato contenuto ionico)

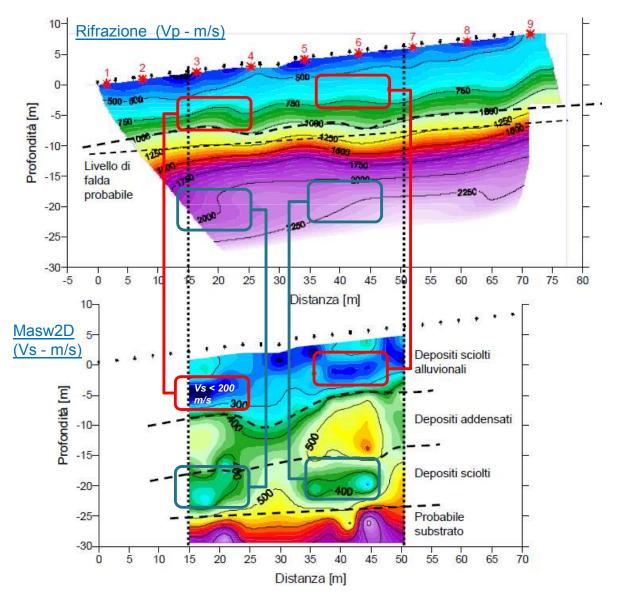




#### Modello interpretativo (back-analysis)

→ PENNACCHIO DI CONTAMINAZIONE in falda determinato da idrocarburi (oli) in parte degradati (→ elevato contenuto ionico → elevati valori di IP)

## ESEMPIO 1 – modello geologico per scavo parcheggio interrato - Confronto Vp - Vs



#### **Obiettivo di indagine**:

verificare la profondità del substrato lapideo metamorfico in relazione a scavi per parcheggio interrato (max profondità scavo = 10 m)

Entrambe i metodi di indagine <u>escludono la presenza</u> <u>del substrato lapideo entro i 10 m di profondità,</u> perché:

- Vp < 1200 m/s
- $200 < V_S < 300 \text{ m/s}$

La combinazione dei due metodi permette di ottenere ulteriori risultati:

- Il metodo sismico a rifrazione individua a circa 10 m un gradiente elevato delle isotache → probabile falda
- il metodo MASW2D individua
  - delle zone «lente» (Vs < 200 m/s) nelle zone di scavo, con caratteristiche geotecniche scadenti
  - il substrato lapideo a circa 25 m di profondità (Vs > 800 m/s)

Diapositiva 9

#### ESEMPIO 2 – stabilizzazione versante in frana

Confronto tra tre parametri (Vp ,Vs e  $\rho$ ) e taratura con sondaggio geognostico



#### Parametri fisici valutati:

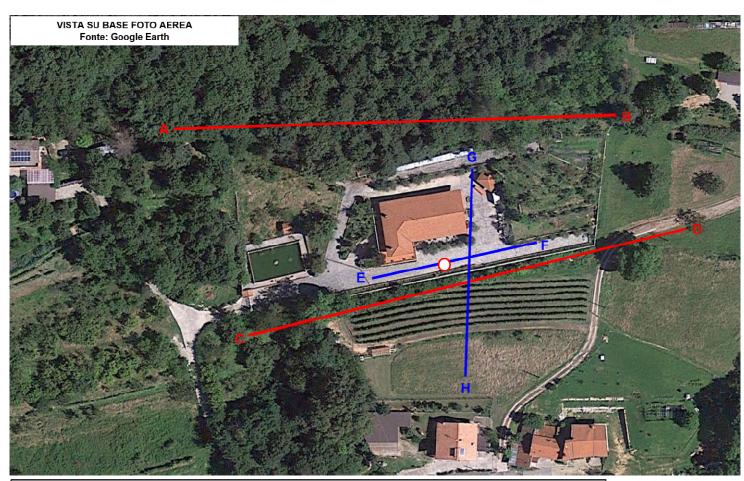
- 1. Presenza d'acqua → resistività elettrica
- 2. Profilo stratigrafico → resistività elettrica
- 3. Addensamento del terreno (rigidità) → profilo MASW (Vs)/sismica a rifrazione (Vp)

#### **Obiettivo di indagine**:

- 1. Valutare le cause di un dissesto di versante con crollo di un muro di sostegno (L = 80 m; H = 4 m)
- 2. Definire il modello geologico e geotecnico per gli interventi di consolidamento

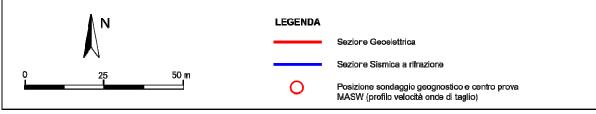


## ESEMPIO 2 – stabilizzazione versante in frana Progettazione indagine



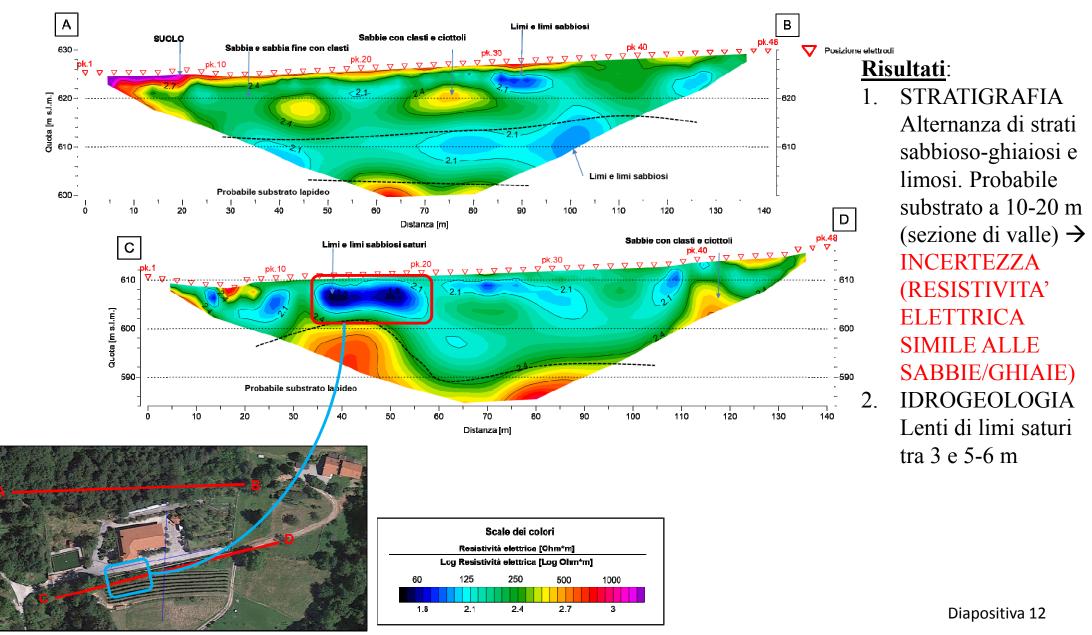
#### Dettaglio indagini:

1.N° 2 sezioni geoelettriche trasversali ai possibili deflussi idrici sotterranei (deflussi canalizzati)
2.N° 2 sezioni sismiche a rifrazione in onde di compressione disposte a croce nella zona di massimo dissesto
3.Un profilo MASW nella zona di massimo dissesto su cui è stato posizionato un sondaggio geognostico



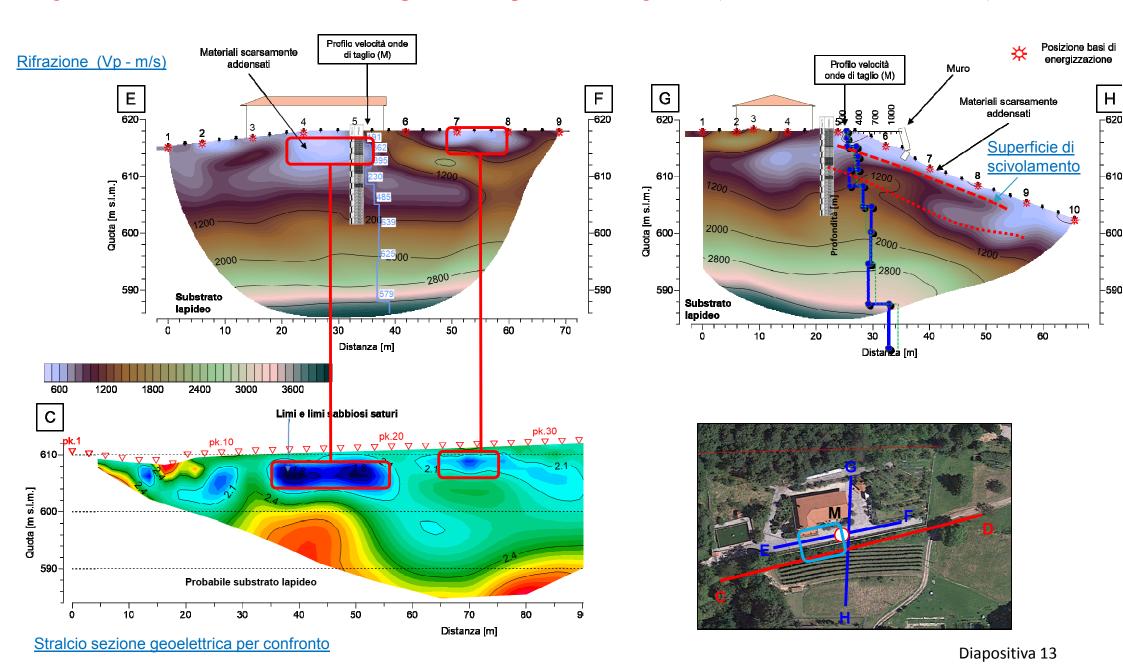
#### ESEMPIO 2 – stabilizzazione versante in frana

Indagini geoelettriche → resistività elettrica per 1) caratterizzazione idrogeologica; 2) caratterizzazione stratigrafica

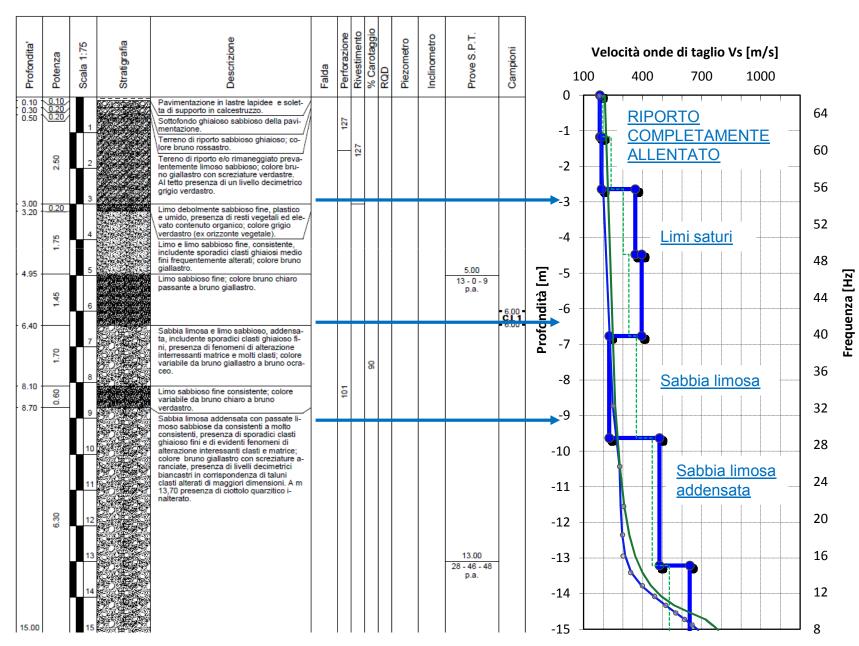


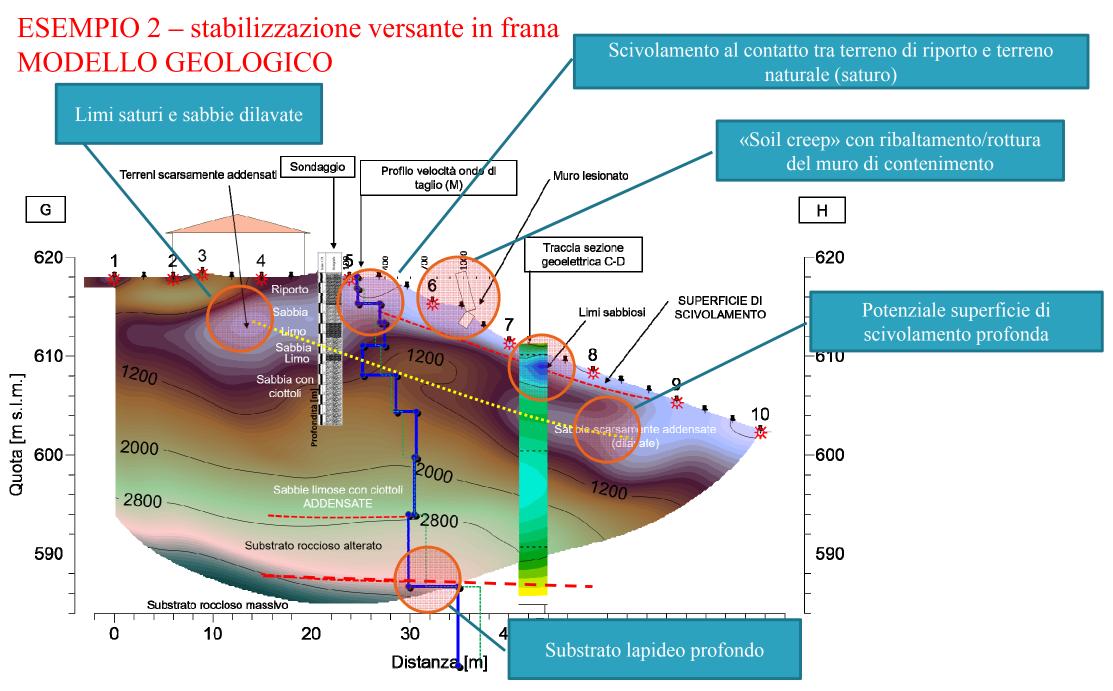
#### ESEMPIO 2 – stabilizzazione versante in frana

Indagini sismiche → Velocità onde di compressione Vp e Onde di taglio Vs (localizzazione zone allentate)

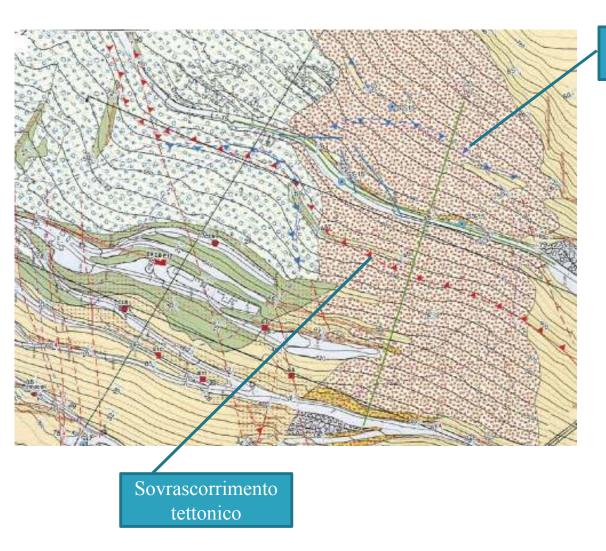


## ESEMPIO 2 – stabilizzazione versante in frana Calibrazione con il sondaggio geognostico - Confronto con il profilo di rigidità (MASW)





## ESEMPIO 3 – caratterizzazione delle principali strutture geologiche di un versante in frana di grandi dimensioni



#### Nicchia di distacco (frattura di trazione)

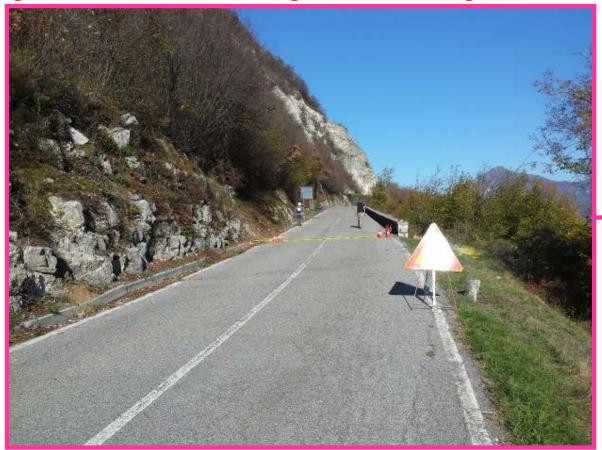
Il versante è stato oggetto in passato di diversi fenomeni di smottamento di varia entità: quello più recente e consistente è avvenuto nel novembre 2010 coinvolgendo un volume di circa 23.000m<sup>3</sup>.

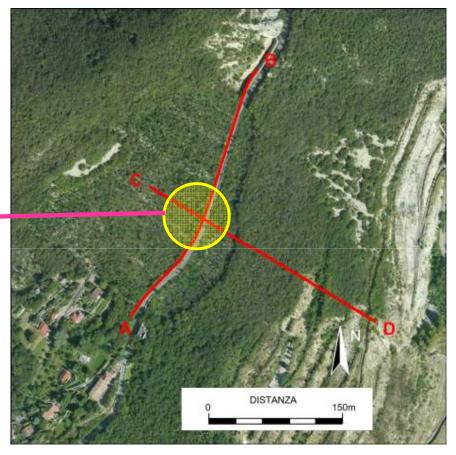
Il sito è oggetto di monitoraggio geologico e distometrico costante: dal 2004 in avanti i dati derivanti dal controllo di estensimetri in foro, estensimetri di superficie, inclinometri e TDR sono stati sistematicamente raccolti ed elaborati.

Dal giugno 2010 è inoltre attivo un sistema di monitoraggio distometrico continuo da Stazione Robotizzata, con letture a frequenza oraria di circa 30 prismi ottici distribuiti sull'area.

L'intero versante è infatti soggetto ad un continuo e relativamente lento scivolamento verso Est, con entità di spostamento dell'ordine dei 15-20mm/anno. Tale movimento comporta importanti interferenze con due tratti di pubblica viabilità.

ESEMPIO 3 – caratterizzazione delle principali strutture geologiche di un versante in frana di grandi dimensioni – Progettazione indagine



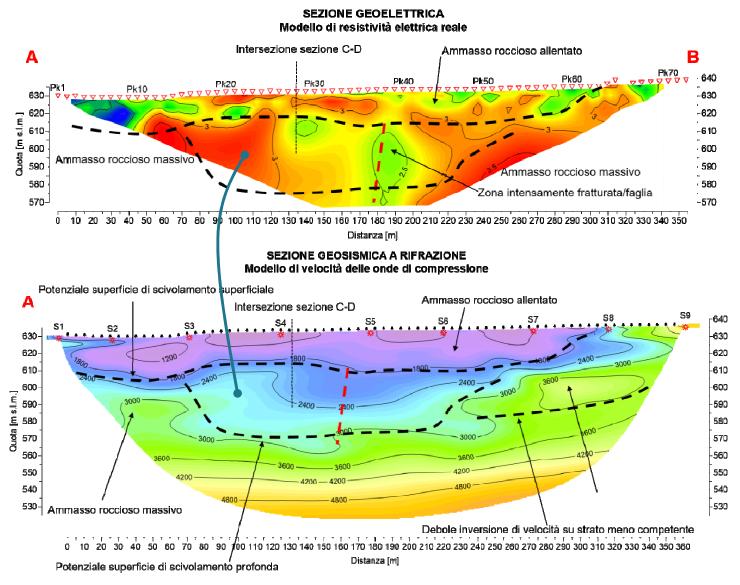


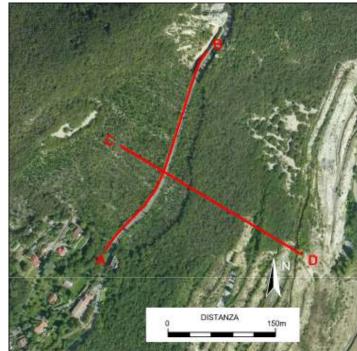
#### **Dettaglio indagini**:

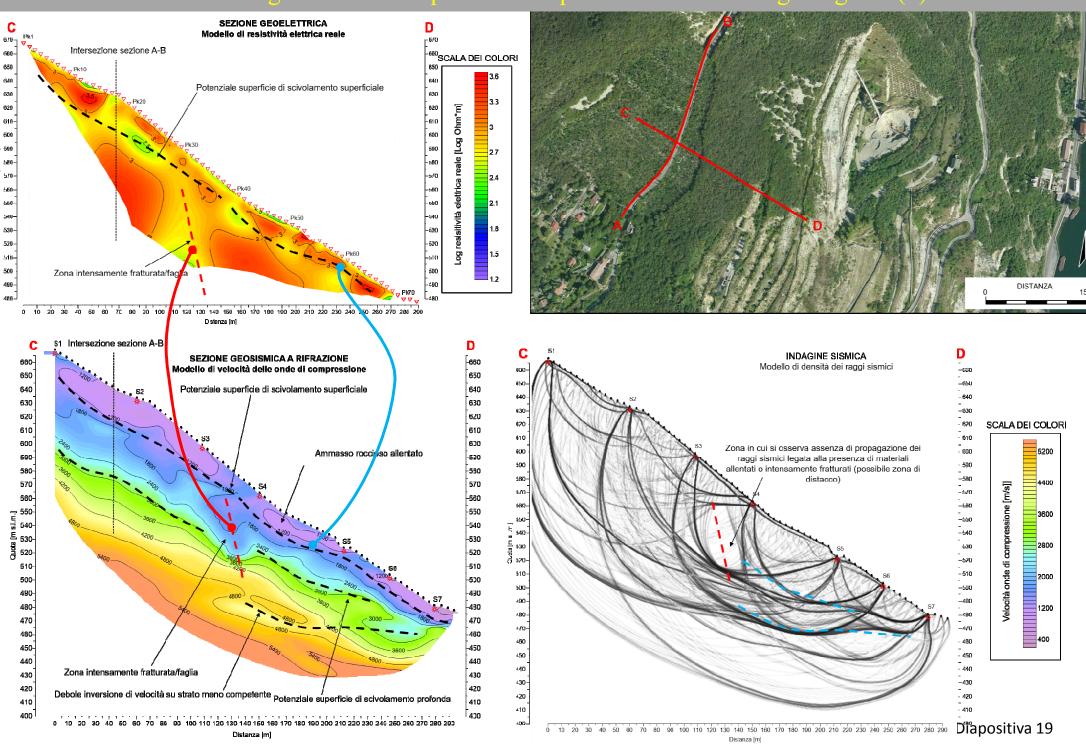
- 1.N° 2 sezioni geoelettriche trasversali associate a N° 2 sezioni sismiche a rifrazione in onde di compressione disposte a croce nella zona di distacco.
- 2.Linee a 72 sensori (geofoni e elettrodi) per una lunghezza di linea pari a 355 m
- 3. Energizzazione sismica con esplosivo

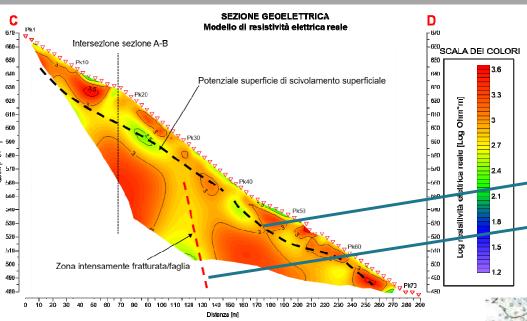
ESEMPIO 3 – caratterizzazione delle principali strutture geologiche di un versante in frana di

grandi dimensioni – Linea trasversale al corpo di frana





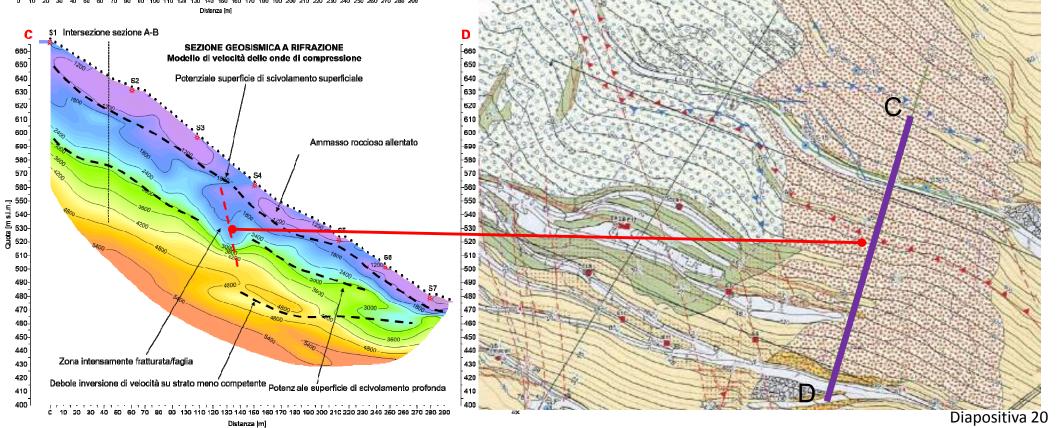




#### Risultati:

Il confronto incrociato tra l'indagine geoelettrica ha consentito una interpretazione del modello geologico con un minor grado di incertezza. In particolare:

- La superficie di scivolamento della frana superficiale (20-25 m)
- Una struttura di potenziale svincolo dell'ammasso roccioso su superficie di scivolamento profonde



### ESEMPIO 4 – individuazione corpi conduttivi per posa dispersori elettrici profondi

#### **PROBLEMA**

La posa di dispersori di corrente nel sottosuolo ha efficacia solo in presenza di terreni a bassa resistività elettrica (conduttivi).

Il caso in esame riguarda il posizionamento di un dispersore anodico in zona pedemontana (Pinerolo) per la posa di un nuovo gasdotto (DNG, Gruppo Acea Pinerolese).

Dopo vari tentativi senza risultato (perforazioni che hanno intercettato il substrato lapideo a bassa profondità → 20-30 m) è stata condotta una campagna di indagini geofisiche per individuare un orizzonte «dispersivo» sufficientemente potente (almeno 50-60 m)

#### ESEMPIO 4 – individuazione corpi conduttivi per posa dispersori elettrici profondi

#### VISTA SU BASE ORTOFOTO Fonte: Google Earth





#### **PROGETTAZIONE**

Bersaglio di indagine → depositi «Villafranchiani» a matrice limosa compresi tra i depositi alluvionali recenti (ghiaia e ciottoli) e il substrato lapideo (scisti)

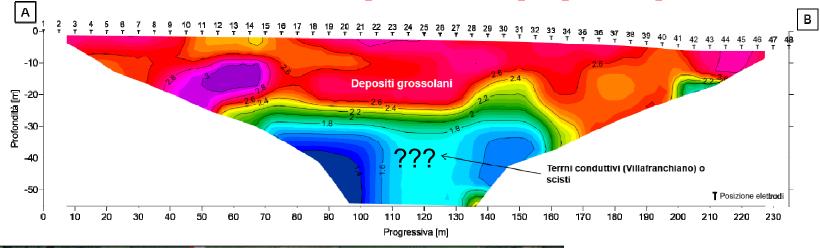
Parametri fisici caratterizzanti Resistività elettrica (alluvioni → alta; Villafranchiano → bassa; substrato (scisti) → bassa

Come distinguere il substrato (scisti) dal Villafranchiano (depositi argillosi)? →

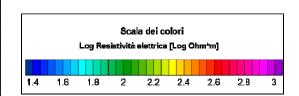
Prova HVSR (contrasto di impedenza profondo)

Sezione sismica a riflessione  $\rightarrow$  geometrie delle strutture sedimentarie

### ESEMPIO 4 – individuazione corpi conduttivi per posa dispersori elettrici profondi



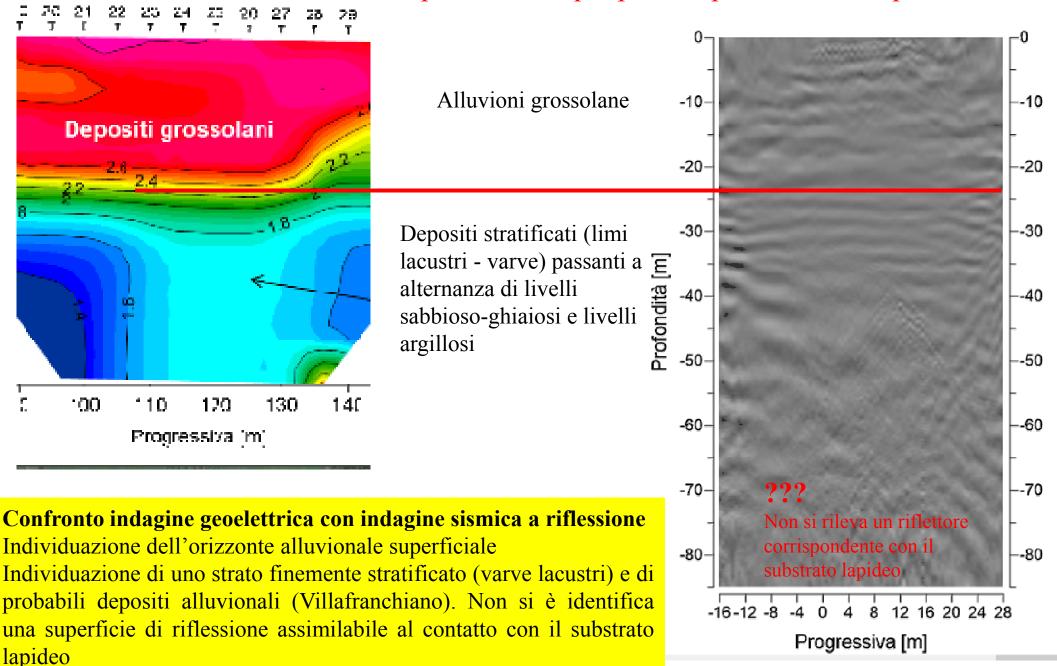




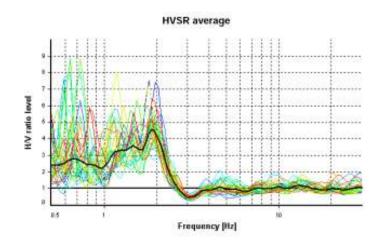
#### **Indagine geoelettrica**

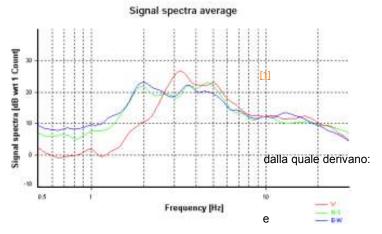
Individuazione dell'orizzonte alluvionale superficiale ghiaioso-sabbioso Rimane l'incertezza sulla formazione sottostante: Villafranchiano (il nostro bersaglio) o substrato lapideo (scisti)?

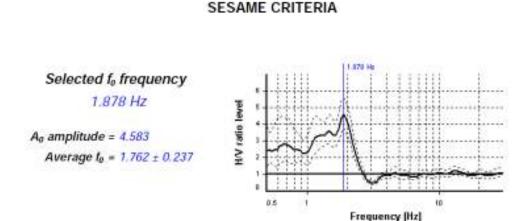
#### ESEMPIO 4 – individuazione corpi conduttivi per posa dispersori elettrici profondi



#### ESEMPIO 4 – individuazione corpi conduttivi per posa dispersori elettrici profondi







Mediante l'applicazione della relazione che lega la frequenza di risonanza alla velocità (valutata secondo tre diverse ipotesi) ed alla profondità (11) si ricavano i valori elencati nella seguente tabella.

	Velocità onde di taglio [m/s]	Profondità interfaccia risonante [m]
Α	500	67
В	550	73
С	600	80

$$v_0 = \frac{\hat{V}_s}{4H}$$
  $\hat{V}_s = \frac{4H}{v_0}$   $H = \frac{\hat{V}_s * v_0}{4}$ 

#### **Indagine HVSR**

Profondità del «substrato sismico» compresa tra 67 e 80 m → probabile contatto con il substrato lapideo

## ANALISI LOGICA DEL CONFRONTO INCROCIATO

ESEMPIO 4 – individuazione corpi conduttivi per posa dispersori elettrici profondi

Confronto incrociato

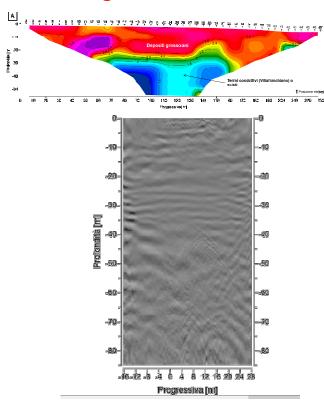
**Tomografia elettrica** → spessore depositi alluvionali 25-30 m sopra Substrato (scisti) o depositi fluvio-lacustri (Villafranchiano)



Sismica a riflessione→ spessore depositi alluvionali 25-30 m sopra depositi fluvio-lacustri (Villafranchiano) NON SI RICONOSCE IL SUBSTRATO (profondità massima raggiunta = 80 m)



HVSR→ Frequenza caratteristica = 1.87 Hz. Per un intervallo di velocità di onde di taglio compreso tra 500 e 600 m/s (velocità tipiche Villafranchiano) si ottiene una profondità di substrato compresa tra 67 e 80 m



	Velocità onde di	Profondità interfaccia
	taglio [m/s]	risonante [m]
Α	500	67
В	550	73
С	600	80

Esito indagine → perforazione di pozzo per posa dispersore con localizzazione substrato a 78 m. Depositi villafranchiani da -25 a -78 m.

