



# Rapport

Oppdragsgiver: **NVE - region nord**  
Oppdrag: **Magesåsvika  
Salangen kommune**  
Emne: **Grunnundersøkelse  
Orienterende geoteknisk vurdering**  
Dato: **30. august 2010**  
Rev. - Dato  
Oppdrag- /  
Rapportnr. **710963 - 1**

Oppdragsleder:	<b>Erlend B. Kristiansen</b>	Sign.:
Saksbehandler:	<b>Erlend B. Kristiansen</b>	Sign.: <i>Erlend B. Kristiansen</i>
Kontaktperson hos Oppdragsgiver:	<b>Andrea Taurisano</b>	

Sammendrag:  
Det er utført grunnundersøkelse i Magesåsvika for å kartlegge leirforekomstene i området, etter at det er observert bevegelse i grunnen med lokale nedsenknninger/groper.  
Grunnen består i hovedsak av 1 – 5 m ensgradert sand over 3 – 15 m siltig leire. Under leiren er det fastere masser, som ikke er klassifisert. Det er ikke kvikkleire i området.  
Det er registrert et artesisk poreovertrykk i leirlaget, som tilsvarer en vannstand minst 1,5 m over terreng.  
De lokale nedsenkningene/gropene skylder trolig vann som har strømmet opp gjennom leirlaget, som følge av poreovertrykket, og vasket ut den ensgraderte sanda.  
Aktuelle tiltak for å redusere/stoppe videre erosjon er å fylle igjen gropene med grusig sand. Ved eventuelle erosjonsprosesser over større områder kan en etablere belastede filter over disse.  
Gravarbeider i området må prosjekteres av geotekniker.

## **Innholdsfortegnelse**

1.	Innledning.....	3
2.	Utførte undersøkelser .....	3
3.	Grunnforhold.....	3
3.1	Henvisninger.....	3
3.2	Områdebeskrivelse.....	3
3.3	Løsmasser .....	4
3.4	Grunnvann .....	4
4.	Geoteknisk vurdering .....	4
4.1	Stabilitet.....	4
4.2	Bevegelse i grunnen.....	5
4.3	Graving .....	5

## **Tegninger**

- 4000 -1d Geoteknisk bilag, Bormetoder og opptegning av resultater  
4000 -2d Geoteknisk bilag, Geotekniske definisjoner, laboratoriedata

710963-0	Oversiktskart
-1	Borplan
-10	Geotekniske data, PR.1
-60 og -61	Korngradering, PR.1
-40 t.o.m -42	Profiler CPTU BP. 4
-43 t.o.m -45	Profiler CPTU BP. 6
-46 t.o.m -48	Profiler CPTU BP. 7
-75 og -76	Treaksialforsøk PR.1
-100	Profil A-A
-101	Profil B-B
-102	Profil C-C
-103	Profil D-D
-104	Profil E-E

## **1. Innledning**

NVE har et pågående arbeid med kvikkleirekartlegging i Norge. I den forbindelse er det ønsket en vurdering av Magesåsvika i Salangen kommune i Troms, etter at det er observert bevegelse i grunnen av beboere i området.

Multiconsult AS er engasjert som rådgivende ingeniør i geoteknikk for prosjektet, og har i den forbindelse utført grunnundersøkelser. Foreliggende rapport inneholder resultater fra undersøkelsen samt en orienterende geoteknisk vurdering av prosjektet.

Multiconsult as har tidligere utført undersøkelser like sør for dette området. Det vises til rapport nr. 10908 (1985).

## **2. Utførte undersøkelser**

Feltarbeidet ble utført i uke 18 år 2010.

Boringene ble utført med helhydraulisk borerigg av typen GEONOR GM100GTT.

Det er foretatt 13 dreietrykksønderinger og 3 trykksønderinger (CPTU).

Dreietrykksøndering gir informasjon om løsmassenes beskaffenhet og lagringsforhold samt dybde til fast grunn. Utstyret har begrenset nedtrengningsevne i steinholdig grunn og kan ikke benyttes til bergpåvisning.

Trykksøndering(CPTU) gir informasjon om løsmassenes beskaffenhet, lagringsforhold, lagdeling og jordartstype samt en indikasjon på poretrykk og materialparametarer. Utstyret har begrenset nedtrengningsevne i faste masser og kan ikke benyttes til bergpåvisning.

I tillegg er det tatt opp 1 prøveserie med 54 mm prøvetakingsutstyr. Prøvene er klassifisert og rutineundersøkt i vårt laboratorium i Tromsø, i tillegg er det utført 2 treaksialforsøk ved vårt laboratorium Oslo.

Det er satt ned 2 hydrauliske piezometere for informasjon om grunnvannsforhold.

Alle høyder i rapportens tekst og tegninger refererer seg til NGO's høydesystem.

Borpunktene er satt ut med Trimble DGPS med korrektsjon fra Kystradioen og horisontal nøyaktighet er oppgitt å være innenfor 0,1 m.

Det er også utført en opplodding av sjøbunnen i Magesåsvika. Opploddingen er utført med avstandslinje til land, og loddning hver 5. m utover.

Det vises for øvrig til rapportens generelle vedlegg tegning nr. 4000-1d og -2d for beskrivelse av undersøkelsesmetoder og geotekniske begrep.

## **3. Grunnforhold**

### **3.1 Henvisninger**

Plassering av borpunkt er vist på borplanen, tegning nr. 710963-1. Borpunktene er opptegnet i profil på tegning nr. 710963-100 t.o.m. -104.

### **3.2 Områdebeskrivelse**

Området som er undersøkt ligger i en vik avgrenset av 2 rygger i terrenget i nord og sør, samt skog/utmark i øst og sjøen i vest. Området er ca. 55 000 m<sup>2</sup>.

Området skrår fra øst mot vest, med helling ca. 1:7, og ligger på kote 0 i vest og kote 20 – 25 i øst. Bebyggelsen i området ligger hovedsakelig i den øvre delen i øst. Like ovenfor denne er det stedvis berg i dagen og skogsområdet videre østover skrår bratt opp mot en mindre fjelltopp, med flere bergblotninger.

I sjøbunnen utenfor området i vest, ligger marbakken ca. 25 – 50 m fra strandkanten, på kote 3. Hellingen videre utover er hovedsakelig 1:3, med stedvis brattere helling 1:2. Dybden hvor sjøbunnen flater ut igjen er ikke påvist.

### 3.3 Løsmasser

Alle sonderinger er avsluttet i faste masser. Berg er ikke påvist.

Sonderingene viser en minimum løsmassemektighet, som varierer mellom 1,5 – 18 m.

Grunnen består i hovedsak av 3 lag.

I det øvre laget er sonderingsmotstanden middels til stor og antas å bestå av sand. I laget under sanda er sonderingsmotstanden meget liten til middels, og antas å bestå av silt/leire.

Mektigheten av dette laget avtar innover land mot øst. Sonderingene helt sør i området antyder også at dette laget ikke er påtruffet her. Under silt/leirlaget har sonderingen stoppet i et fastere lag, som ikke er klassifisert.

Prøveserie PR.1, tegning nr. 710963-10, er tatt opp ved punkt 6 i strandkanten. Prøveserien er avsluttet ca. 15,5 m under terreng. Prøvene viser ensgradert sand fra 0 til 2,5 m med vanninnhold 20 – 40 %. Fra 2,5 m til 15,5 m er det siltig leire med vanninnhold 25 %. Udrener skjærstyrke er hovedsakelig mellom 10 og 20 kN/m<sup>2</sup>, og omrørt skjærstyrke er ca. 2,5 kN/m<sup>2</sup>.

Det er utført 2 treaksialforsøk på prøver fra 5,5 m og 12,55 m dybde, viser til tegning 710963-75 og -76. Styrkeparametre ved 1 % tøyning viser en udrenert aktiv skjærstyrke på henholdsvis 23 kN/m<sup>2</sup> og 40 kN/m<sup>2</sup>. Effektivspenningsparametre ved samme tøyning angir en friksjonsvinkel på ca. 30°.

Typiske korngraderingskurver er vist på tegning nr. 710963-60 og -61.

### 3.4 Grunnvann

Hydrauliske piezometer er satt ned ved borpunkt 6, i dybde 5,8 og 10,3 m under terreng. Disse viser at det er et artesisk overtrykk i leirlaget, som tilsvarer en vannstand minst 1,5 m over terreng.

## 4. Geoteknisk vurdering

### 4.1 Stabilitet

Det er utført stabilitetsberegninger med følgende materialparametrer for den siltige leiren:

Effektivspenninger:

- Friksjon:  $\phi_k = 30^\circ$
- Attraksjon:  $a = 0 \text{ kN/m}^2$
- Tyngdetetthet:  $\gamma = 19 \text{ kN/m}^3$

#### Totalspenninger:

- Det er benyttet en økende skjærstyrke,  $s_u$ , basert på resultatene fra CPTu og treaksialforsøkene. Følgende uttrykk er satt på den udrenerte skjærstyrke:

$$s_u = 20 + 2 \cdot z \quad , \quad z = \text{dybden i leirlaget}$$

Krav til sikkerhet vurderes til  $F \geq 1,4$ , i henhold til NVE – veilederen.

Beregningene viser tilfredsstillende sikkerhet både på effektiv- og totalspenningsbasis.

I henhold til NVE – veilederen betegnes ikke dette materialet som et sprøbruddmateriale (omrørt skjærstyrke  $> 2 \text{ kN/m}^2$ ). Således vil heller ikke en eventuell mindre utglidning før til omseggripende skredvirksomhet som vil bre seg ut over et større område.

#### 4.2 Bevegelse i grunnen

Utgangspunktet for grunnundersøkelsen var leirkartlegging med fokus på eventuell kvikkleire, etter at det er registrert bevegelse i grunnen på enkelte steder.

Undersøkelsen viser at det er ensgraderte sandmasser over en siltig leire som igjen ligger på fastere masser. Leiren karakteriseres ikke som kvikk. Det er i tillegg registrert et artesisk poreovertrykk i leirlaget, som skyldes en vannstrøm i de underliggende massene.

Bevegelsen i grunnen i området, som de lokale nedsenkningene/gropene i terrenget, skyldes trolig en kombinasjon av poreovertrykket og de ensgraderte sandmassene. Ensgradert materiale er sensitive for erosjon/utvasking. Slike lokale nedsekninger/groper oppstår ved at vannstrømmen fra de underliggende masse trenger gjennom leirlaget på enkelte steder, og vasker ut massene i det øvre sandlaget.

I dette tilfelle hvor erosjonsproblemene synes å være lokale, kan en fylle igjen gropene med en grusig sand. Den grusige sanda vil da fungere som et filter og reduserer videre utvasking i dette området. Ved eventuelle større utvaskinger kan en etablere et belastet filter over det utsatte området. Filteret vil tillate vann å strømme gjennom, men hindrer det å ta med de stedlige massene. Et filter kan etableres med fiberduk eller med løsmasser med tilfredsstillende filterkriterium. Det anbefales bruk av løsmasser i filter, de risikoen for tilstopping er mindre enn ved bruk av fiberduk. Løsmassene bør være av sandig grus.

#### 4.3 Graving

Ved større gravearbeider i området må en være oppmerksom på at det er et artesisk trykk i grunnen. Når en avlaster grunnen som følge av utgravinger, reduseres spenningene i de underliggende massene, som igjen øker muligheten for vannet å strømme opp, og dette kan føre til et hydraulisk grunnbrudd. I tillegg vil vanntrykket under leiren gi økt risiko for bunnhevning.

Eventuelle gravearbeider må prosjekteres av geotekniker.

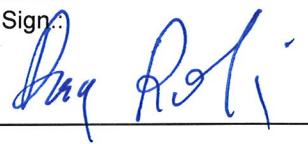
**Arkivreferanser:**

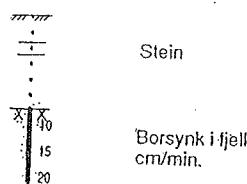
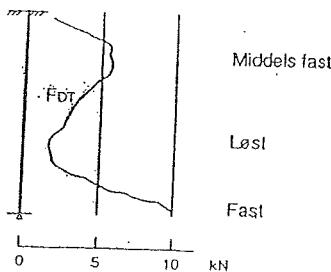
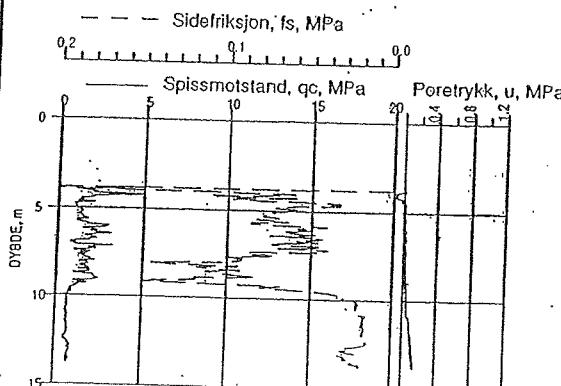
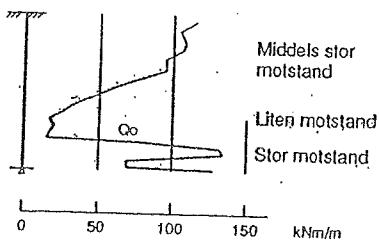
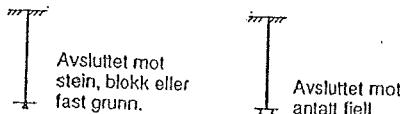
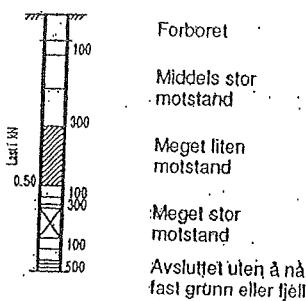
Fagområde:	Geoteknikk		
Stikkord:	Utvasking, stabilitet		
Land/Fylke:	Troms	Kartblad:	1432 IV
Kommune:	Salangen	UTM koordinater, Sone:	33
Sted:	Magesåsvika	Øst:	609343 Nord: 7648075

**Distribusjon:**

- Begrenset (Spesifisert av Oppdragsgiver)  
 Intern  
 Fri

**Dokumentkontroll:**

		Dokument		Revisjon 1		Revisjon 2		Revisjon 3	
		30. august 2010		Dato	Sign	Dato	Sign	Dato	Sign
Forutsetninger	Utarbeidet	30/8-10	Erik						
	Kontrollert	30/8-10	DIR						
Grunnlags-data	Utarbeidet	30/8-10	Erik						
	Kontrollert	30/8-10	DIR						
Teknisk innhold	Utarbeidet	30/8-10	Erik						
	Kontrollert	30/8-10	DIR						
Format	Utarbeidet	30/8-10	Erik						
	Kontrollert	30/8-10	DIR						
Anmerkninger									
Godkjent for utsendelse (Seksjonsleder/Avdelingsleder)					Dato: 30/8-10	Sign.: 			



### DREIESONDERING

Utføres med skjøtbare børstenger (22mm) med 30 mm skruespiss. Boret dreies med hånd- eller motorkraft under 1kN vertikallast. Nedsynkning registreres:

Bormotstanden illustreres med tverrstrek i den dybde spissen, naddé for hver 100 halve omdreining. Skravur angir synkning uten dreining, påført vertikallast under synk angis på venstre side av borhullet. Kryss angir at boret ble slått ned.

### ENKEL SONDERING

Borstål slås med slegge eller bormaskin eller spyles til fast grunn (eller antall fjell).

### RAMSONDERING

Utføres med skjøtbare børstenger (32 mm) med 38 mm spiss (6-kantet). Boret rammes med en rammeenergi på opp til 0.5 kNm. Antall slag for hver 0.5 m registreres.

Bormotstanden illustreres ved angivelse av rammearbeidet ( $Q_o$ ) pr. m neddriving.

$$Q_o = (\text{Leddets tyngde} \times \text{fallhøyde}) / (\text{Synk pr. slag}) [\text{kNm/m}]$$

### TRYKKSONDERING (CPT - CPTU)

Utføres ved at en sylinderisk sonde med kon spiss presses ned i grunnen med konstant hastighet 20 mm/s. Under nedpressingen måles kraften ( $q_c$ ) mot den koniske spissen og sidefrikasjonen ( $f_s$ ) mot friksjonshylsen på den sylinderiske delen (CPT). I tillegg kan poretrykket ( $u$ ) måles på en eller flere steder langs sondens overflate (CPTU).

Målingene registreres kontinuerlig vhj. en elektronisk datalogger og gir detaljert informasjon om grunnforholdene.

Resultatene kan benyttes til å bedømme lagdelinger, jordart, lagningsbetingelser og jordartens mekaniske egenskaper (styrkeegenskaper og deformasjons- og konsoliderings-egenskaper).

### DREIETRYKKSONDERING

Utføres med skjøtbare børstenger (36 mm) med utvidet sondespiss. Børslangen presses ned med konstant hastighet 3 m/min. og konstant dreiehastighet 25 omdr./min.

Nedpressingskraften FDT registreres automatisk og angis i kN.

### FJELLKONTROLLBORING

Utføres med skjøtbare stenger (45 mm) og med 57 mm borkrone. Det benyttes hydraulisk slagborhammer med vannspilling. Boring gjennom ulike lag (leire, grus) kan registreres, likeså gjennom større steiner.

For registrering av fjell bores flere meter i fjell. Evt. med registrering av borsynk (cm/min).

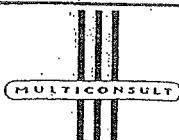
## GEOTEKNIK BILAG

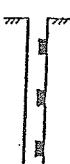
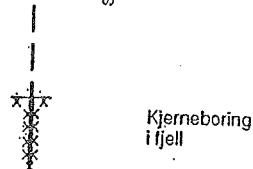
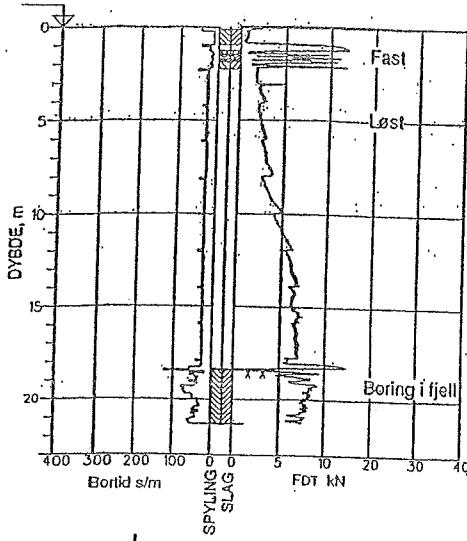
### BORMETODER OG OPPTEGNING AV RESULTATER

**MULTICONsULT AS**  
**AVD. GEO**

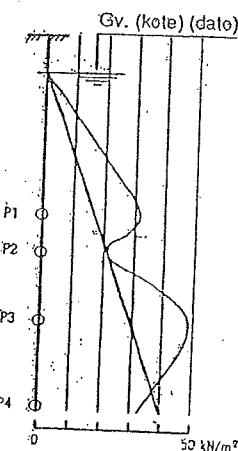
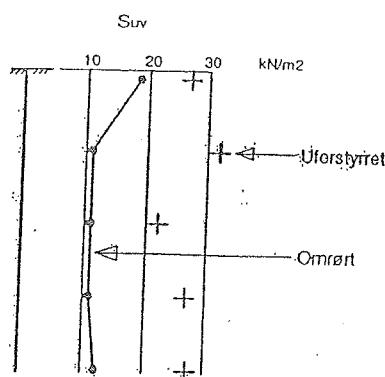
Hoffsveien 1 – Pb. 265 Skøyen – 0213 Oslo  
Tlf. 22 51 50 00 – Fax 22 51 50 01

Dato	15.12.1999	Konstr./Tegnet	Kontrollert	Godkjent
Oppdragsnr.	4000	Tegningsnr.	1	Rev. D





Opptegning i profiler  
Resultater av laboratorieundersøkelser vises på egne ark



## ① TOTALSONDERING

Kombinerer dreietrykksøndring og fjellkontrollboring. Det benyttes 45 mm skjølbare børstenger og 57 mm borkrone.

Under nedboring i bløte lag fungerer utstyrset som sonderbor (dreietrykksøndring) og børstangen trykkes ned i bakken med konstant hastighet 3 m/min. og konstant dreiehastighet 25 omdr./min. Når det påtreffes faste lag, økes først rotasjonshastigheten. Går ikke dette borsynk går en over til fjellkontrollboring ved at spyling og slag kobles inn. For registrering av fjell kan det børes flere meter i fjell.

Nedpressingskraften registreres kontinuerlig og vises på diagrammets høyre side, mens og bortid vises på venstre side.



## KJERNEBORING

Utføres med børstenger med et ca. 3 m langt kjernerør med diamantkrone nederst. Når kjernerøret er fullt heises børstrenget opp og kjernen tas ut for merking og senere klassifisering eller prøving.

Det kan benyttes bor av ulike typer og diameter, og det er mulig å ta kjerner som er orientert i forhold til fjellstrukturen.



## MASKINSKOVLING

Utføres med hul børstang påsveiset en spiral (auger). Med borrhag kan det skovles til 5 - 20 m avhengig av massenes art og fasthet og av grunnvannstanden. Det kan tas forstyrrede prøver fra forskjellige dyp.

Skovlung kan også utføres med enklere utstyr (skovlbor).



## PRØVETAKING

Den mest brukte prøvetaker er en tynnvegget stål- eller plastylinder (60 - 90 cm lang, 54 mm diameter) med innvendig stempel. I ønsket dybde blir sylinderen presset ned uten at stemplet følger med. Jordprøven som dermed skjæres ut heises opp med børstrenget til overflaten hvor den forsegles for forsendelse til laboratoriet.

Avhengig av grunnforholdene benyttes andre typer prøvetakere.



## VINGEBORING

Utføres ved at et vingekjørs (normalt 65x130 mm) presses ned i jorden (leiren) og dreies rundt samtidig som dreiemomentet blir målt. Udreneret skjærstyrke ( $S_{uv}$  kN/m<sup>2</sup>) beregnes ut fra dreiemoment ved brudd.

Målingen gjøres 2 ganger i hver dybde, annen gang etter omrøring.



## MÅLING AV GRUNNVANNSTAND OG PORETRYKK

Utføres med et standør med filterspiss eller med hydraulisk eller elektrisk piezometer. Hvilket utstyr som er egnet avhenger av både grunnforhold og formålet med målingen.

Filteret eller piezometerspissen trykkes ved hjelp av rør til ønsket dybde. Poretrykket registreres som vannets stigehøyde i røret, i en tynn plastslange eller ved elektriske signaler.

## MINERALSKE JORDARTER

Klassifiseres på grunnlag av korngraderingen. Betegnelsen på de enkelte fraksjoner er:

Fraksjon	Leire	Silt	Sand	Grus	Stein	Blokk
Kornstørrelse mm	< 0.002	0.002-0.06	0.06-2	2-60	60-600	>600

En jordart kan inneholde en eller flere kornfraksjoner og betegnes med substantiv for den fraksjon som har størst betydning for dens egenskaper og med adjektiv for medvirkende fraksjoner (eksempel: siltig og sandig leire).

Morene er en usortert isticavsetning som kan inneholde alle fraksjoner fra leire til blokk. Den største fraksjonen angis først i beskrivelsen (eksempel: grusig morene, moreneleire).

## ORGANISKE JORDARTER

Klassifiseres på grunnlag av jordartens opprinnelse og omdanningsgrad. De viktigste typer er:

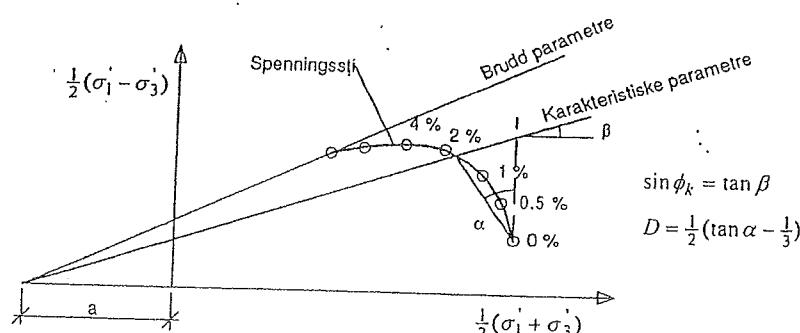
Torv	Myrplanter, mindre eller mørre omdannet (fibertorv, mellomtorv, svarttorv).
Gytje, dy	Omdannede, vannavsatte plante- og dyrerester
Mold	Organisk materiale med løs struktur
Matjord	Det øvre, moldholdige jordlag

## SKJÆRSTYRKE

Skjærstyrken på et plan gjennom jord avhenger av effektiv normalspenning på planet (totalspenning + poretrykk) og av Jordens skjærstyrkeparametre ( $a$ ,  $\phi$ ,  $D$ , eller  $S_{u_a}$ ,  $S_{u_d}$ ,  $S_{u_p}$ )

### Effektivspenningsanalyse: Skjærstyrkeparametre ( $a$ , $\phi$ og $D$ )

Disse bestemmes ved treaksiale trykkforsøk på representative prøver. Forsøksresultatene fremstilles som "spennstiler", dvs. diagrammer som viser utviklingen av hovedspenningene eller av spenningene på et bestemt plan (f.eks. bruddplanet) med prosentvis aksial tøyning avmerket på spenningsstien. På dette og annet grunnlag fastsettes karakteristiske parametre for det aktuelle problem.



### Totalspenningsanalyse: Udrynert skjærstyrke ( $S_u$ [kN/m²])

gjelder ved raske spenningsendringer uten drenering av poretrykk og bestemmes i laboratoriet ved enkle trykkforsøk ( $S_{u_l}$ ), konusforsøk ( $S_{u_k}$ ), udrynerte treaksialforsøk ( $S_{u_d}$ ,  $S_{u_p}$ ), direkte skjærforsøk ( $S_{u_d}$ ) eller ved in-situ målinger (vingeboringer, trykksonderinger (CPTU))

## SENSITIVITET (S)

er forholdet mellom en leires udrynerte skjærstyrke i uforstyrret og i omrørt tilstand, bestemt ved konus- eller vingeforsøk. Leire som blir flytende ved omrøring betegnes kvikkleire.

## VANNINNHOLD (W %)

angir massen av vann i % av massen av fast stoff i prøven og bestemmes ved tørking ved 110°C.

## GEOTEKNISK BILAG

### GEOTEKNISKE DEFINISJONER, LABORATORIEDATA



MULTICONSULT AS  
AVD. GEO

Hoffsveien 1 – Pb. 265 Skøyen – 0213 Oslo  
Tlf. 22 51 50 00 – Fax 22 51 50 01

Multiconsult AS Avd. Geo	Dato 15.12.1999	Konstr./Tegnet ABe	Kontrollert <i>ZAF</i>	Godkjent 0.13r
Oppdragsnr.	Oppdragsnr. 4000	Tegningsnr.	2	Rev. D

**FLYTEGRENSE ( $W_L$  %)****PLASTISITETSGRENSE ( $W_p$  %)****PLASTISITETSINDEKS ( $I_p$  %) ( $I_p = W_L - W_p$ )**

(Atterbergs grenser) angir det vanninnhold hvor en omrørt leire går over fra plastisk til flytende konsistens, henholdsvis fra plastisk til smuldrende konsistens.

**PORØSITET (n %)**

er volumet av porene i % av totalvolumet av prøven.

**PORETALL (e)**

er volum av porer delt på volum av fast stoff:  $e = \frac{\text{volum av porer}}{\text{volum av fast stoff}}$ , eller som  $e = \frac{n}{100-n}$  hvor n (porositet) gis i %

**KORNDENSITET ( $\rho_s$  g/cm<sup>3</sup>)**

er massen av fast stoff pr. volumenhett av fast stoff.

**DENSITET ( $\rho$  t/m<sup>3</sup>)**

er massen av prøven pr. volumenhett.

**TØRR DENSITET ( $\rho_D$  t/m<sup>3</sup>)**

er massen av tørrstoff pr. volumenhett.

**SPESIFIKK TYNGDETETTHET ( $\gamma_s$  kN/m<sup>3</sup>)**

er tyngden av fast stoff pr. volumenhett av fast stoff ( $\gamma_s = \rho_s \cdot g$  hvor  $g \approx 10 \text{ m/s}^2$ )

**TYNGDETETTHET (romvekt) ( $\gamma$  kN/m<sup>3</sup>)**

er tyngden av prøven pr. volumenhett ( $\gamma = \rho \cdot g = (1+w/100)(1-n/100) \cdot \gamma_s$ )

**TØRR TYNGDETETTHET (tørr romvekt) ( $\gamma_D$  kN/m<sup>3</sup>)**

er tyngden av tørrstoff pr. volumenhett. ( $\gamma_D = \rho_D \cdot g = (1-n/100) \cdot \gamma_s$ )

**KOMPRIMERINGSEGENSKAPER**

for en jordart undersøkes ved at prøver med forskjellig vanninnhold komprimeres med et bestemt komprimeringsarbeid (Proctor-forsøk). Resultatene fremstilles i et diagram som viser tørr densitet som funksjon av vanninnhold. Den maksimale tørre densiteten som oppnås benyttes ved spesifikasjon av krav til utførelsen av komprimeringsarbeider.

**HUMUSINNHOLD (ONa)**

bestemmes ved en kolorimetrisk natronlutfmetode og angir innholdet av humifiserte organiske bestanddeler i en relativ skala. Glødning og andre metoder kan også brukes.

**KOMPRESSIBILITET**

Relasjonen spennin/deformasjon måles ved ødometerforsøk eller ødotreaksialforsøk i laboratoriet. Motstanden mot sammenpressing defineres ved modulen  $M$  = spenningsendring/deformasjonsendring. Måleresultatene uttrykkes ved en regnemodell med en parameter  $m$  (modultallet). 3 regnemodeller er tilstrekkelig for å representere normalt forekommende jordarter.

For overkonsolidert leire (OC) kan setningsmodulen uttrykkes enten som konstant verdi ( $M$ ), eller som spenningsavhengig med modultall,  $m_{OC}$  ( $M = m_{OC} \cdot \sigma'$ ).

For normalkonsolidert leire (NC) er modulen spenningsavhengig med modultall,  $m_{NC}$  ( $M = m_{NC} \cdot \sigma''$ ).

For friksjonsmasser uttrykkes spenningsmodulen ved hjelp av modultall  $m_s$  ( $M = p_a \cdot m_s \cdot \sqrt{\sigma'/p_a}$ ), hvor  $p_a$  er atmosfærisk trykk ( $p_a = 100 \text{ kN/m}^2$ )

**KORNFORDELINGSANALYSE**

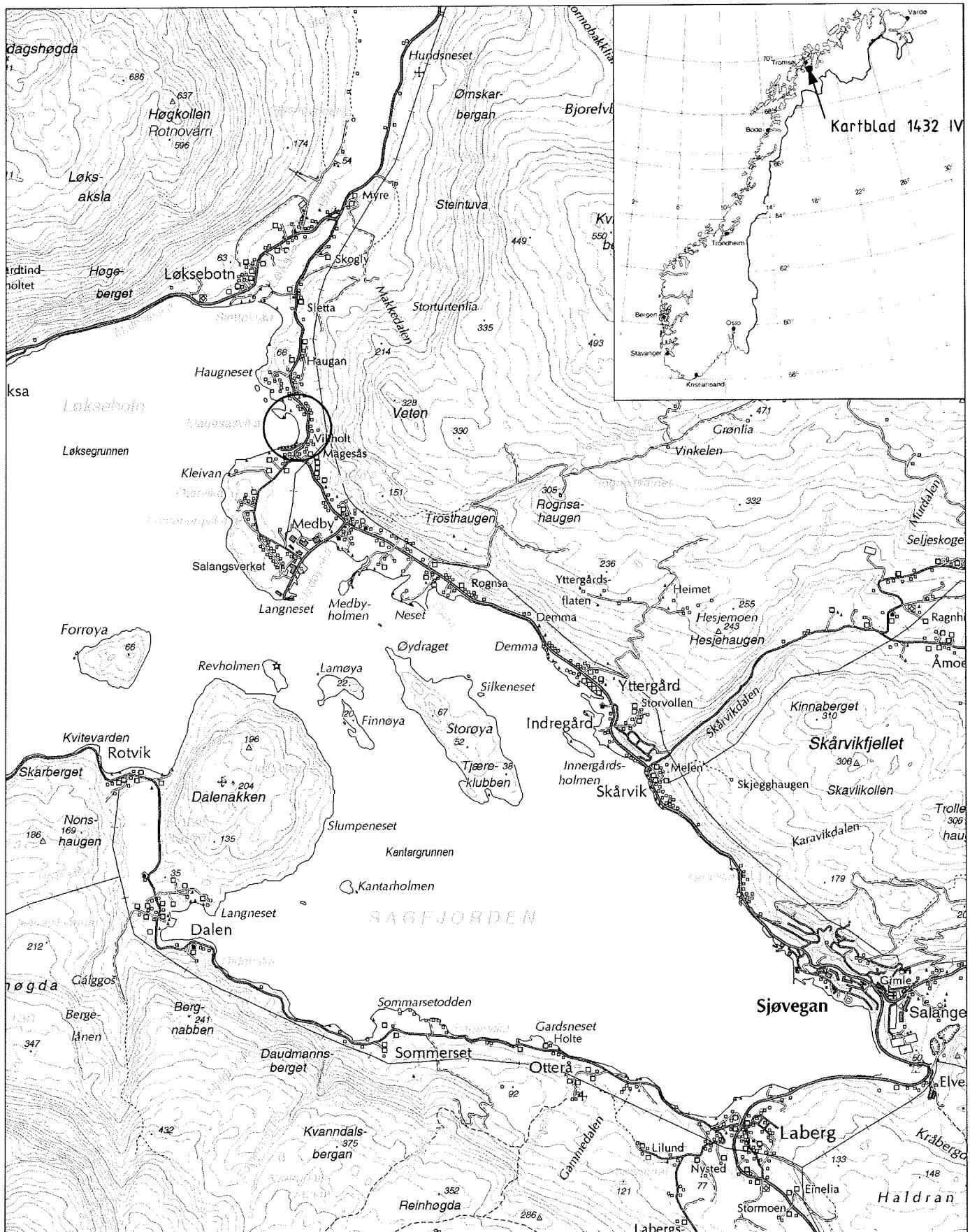
utføres ved sikting av fraksjonene større enn 0.125 mm. For de mindre partikler bestemmes den ekvivalente korn-diameter ved hydrometeranalyse. Materialelet slemmes opp i vann, densiteten av suspasjonen måles med bestemte tidsintervaller og kornfordelingen kan derved beregnes ut fra Stokes lov om partiklene sedimentsjonshastighet.

**TELEFARLIGHET**

bestemmes ut fra kornfordelingen eller ved å måle den kapillære stigehøyde. Telefarligheten graderes i gruppene T1 (ikke telefarlig), T2 (lite telefarlig), T3 (middels telefarlig) og T4 (meget telefarlig).

**PERMEABILITETEN (k cm/s eller m/år)**

bestemmer den vannmengde  $q$  som vil strømme gjennom en jordart pr. tidsenhet under gitte betingelser (Beteignelsen "hydraulisk konduktivitet" benyttes også)  $q = k \cdot A \cdot i$  hvor  
 $A$  = bruttoareal normalt strømretningen  
 $i$  = gradient i strømretningen

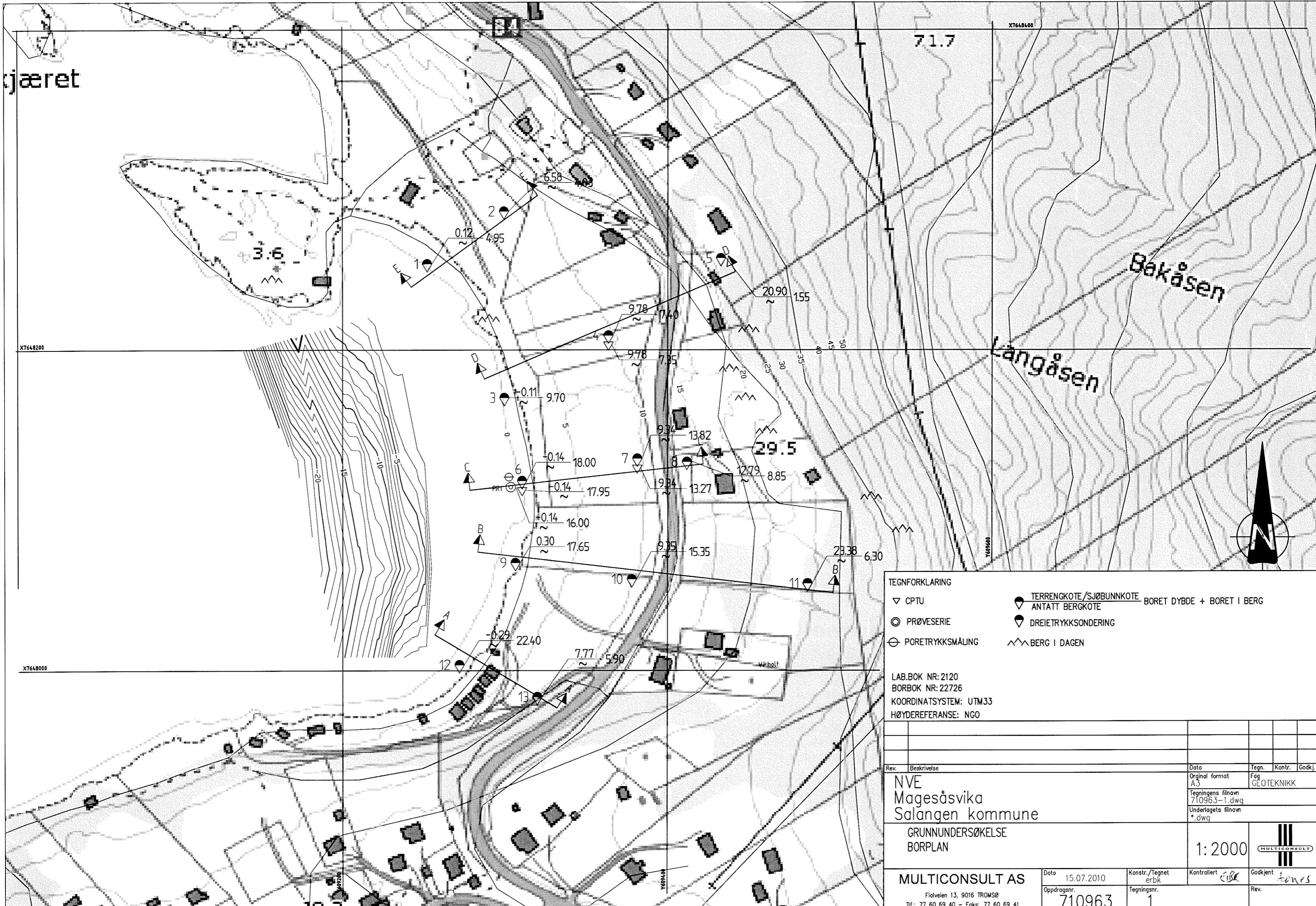


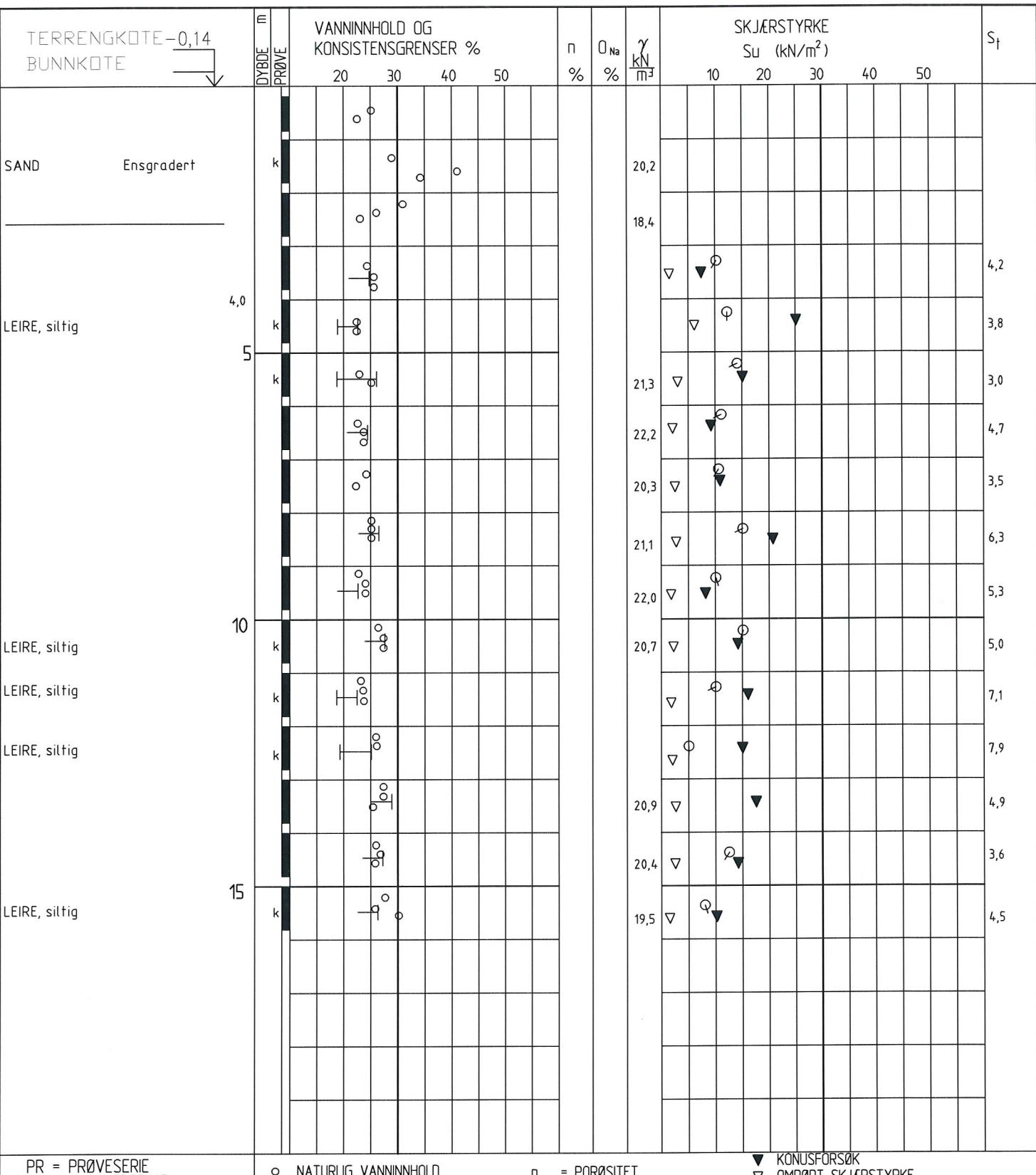
## OVERSIKTSKART

NVE  
Magesøsvika - Salangen kommune

MULTICONSULT AS Avd. NOTEBY Fiolveien 13, 9016 TROMSØ Tlf: 77 60 69 40 - Faks: 77 60 69 41	Dato 15.07.2010 Oppdragsnr. 710963	Tegnet ERBK Tegningsnr. 0	Kontrollert <i>EJM</i>	Godkjent <i>LMS</i> Rev.
---	---	------------------------------------	---------------------------	--------------------------------







PR = PRØVESERIE  
 SK = SKOVLEBORING  
 PG = PRØVEGROP  
 VB = VINGEBORING  
 BORBOK NR.: 22726  
 LAB.BOK NR.: 2120

○ NATURLIG VANNINNHOLD  
 —  $W_L$  FLYTEGRENSE  
 —  $W_F$  KONUSMETODE  
 —  $W_P$  PLASTISITETSGRENSE

n = POROSITET  
 $\sigma_{Na}$  = HUMUSINNHOLD  
 Ogl = GLØDETAP  
 $\gamma$  = TYNGDEDETETTHET

▽ KONUSFORSØK  
 ▽ ØMRØRT SKJÆRSTYRKE  
 ○ TRYKKFORSØK  
 Ⓜ % DEFORMASJON VED BRUDD  
 + VINGEBORING  
 S<sub>f</sub> SENSITIVITET

Ø = ØDOMETERFORSØK P = PERMEABILITETSFORSØK K = KORNGRADERING T = TREAKSIALFORSØK

## GEOTEKNIKKE DATA

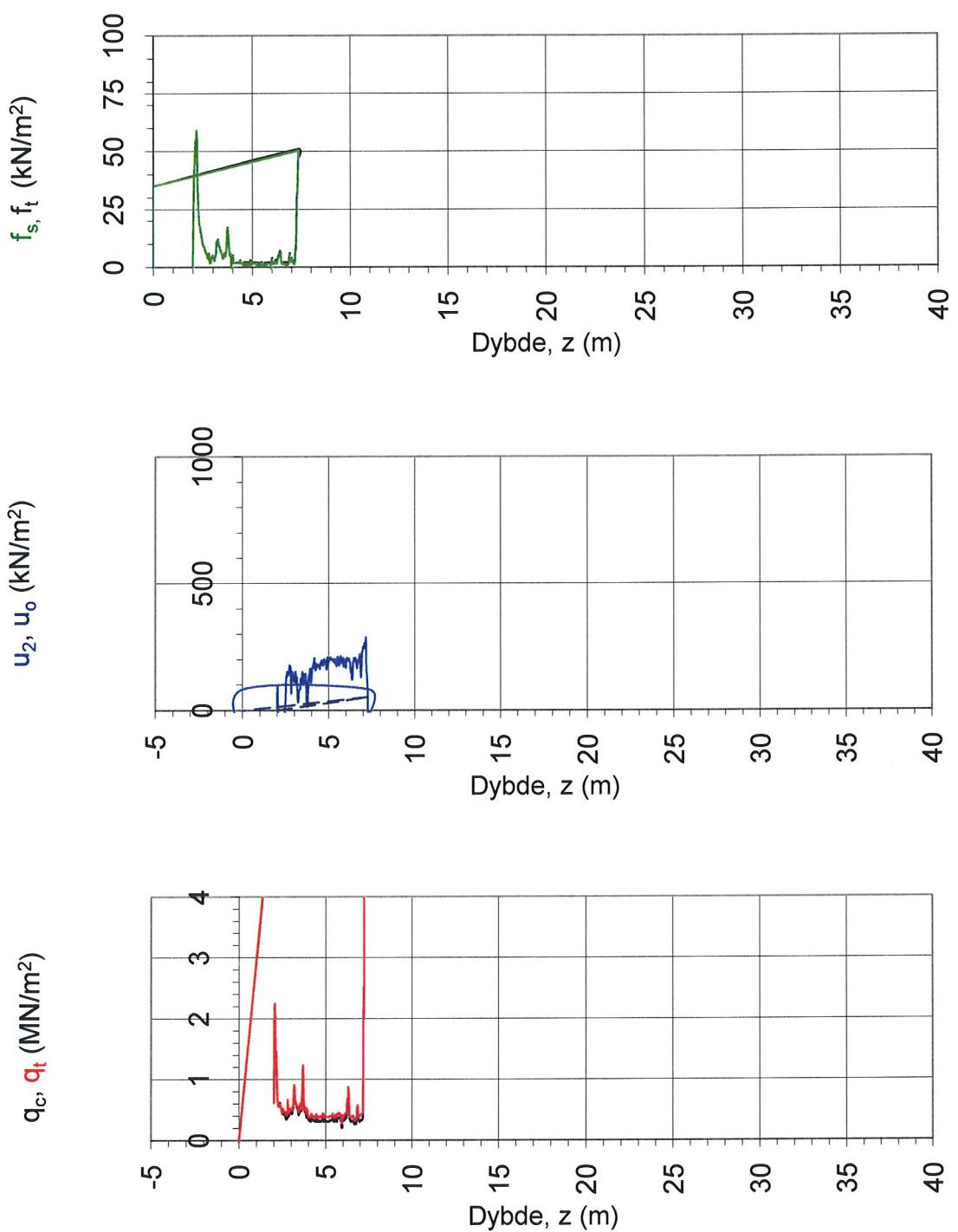
NVE  
 Magesåsvika  
 Salangen

Boring nr. PR.1 BP. 6 Tegningens filnavn 710963-1.dwg

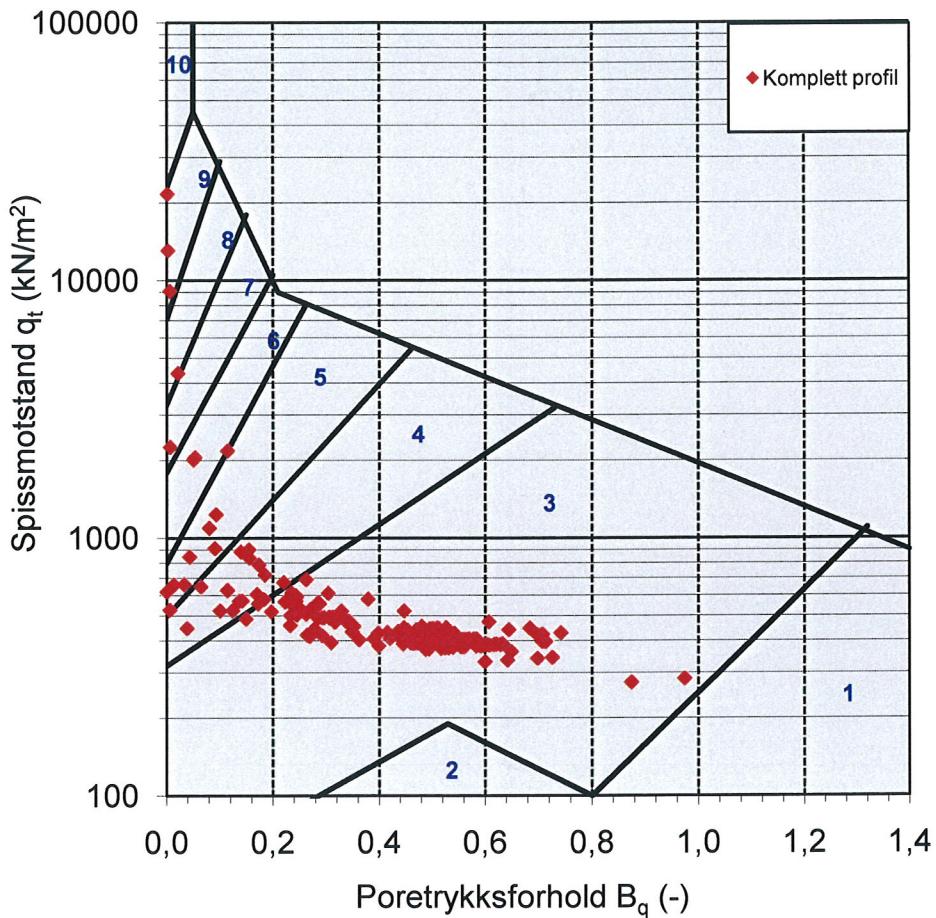
Borplan nr. 1

Boret dato:





Oppdragsgiver: <b>NVE</b>	Oppdrag: <b>Magesåsvika</b>	Tegningens filnavn: 0
Spissmotstand $q_{c,t}$ , poretrykk $u_2$ og sidefriksjon $f_s$ .		
CPTU id.: <b>MULTICONSTANT AS</b>	4 Dato: 23.06.2010 Oppdrag nr.: 710963	Sonde: 3941 Tegnet: Erbk Oppdrag nr.: 710963 Versjon: 40 Kontrollert: Erbk Godkjent: tunes Revisjon: 0 15.03.2010



Jordartsid.	Beskrivelse	Identifikasjon
1	Sensitivt, finkornig materiale	
2	Organisk materiale	
3	Leire	Ved variasjon
4	Leire - siltig leire	i jordartgruppe
5	Leirig silt - siltig leire	brukes begge
6	Sandig silt - leirig silt	Id-boksene for
7	Siltig sand - sandig silt	å beskrive
8	Sand - siltig sand	materialet
9	Sand	(eks. 5-7)
10	Grusig sand - sand	
11	Meget fast, finkornig materiale	
12	Sand - leirig sand	

Oppdragsgiver:

**NVE**

Oppdrag:

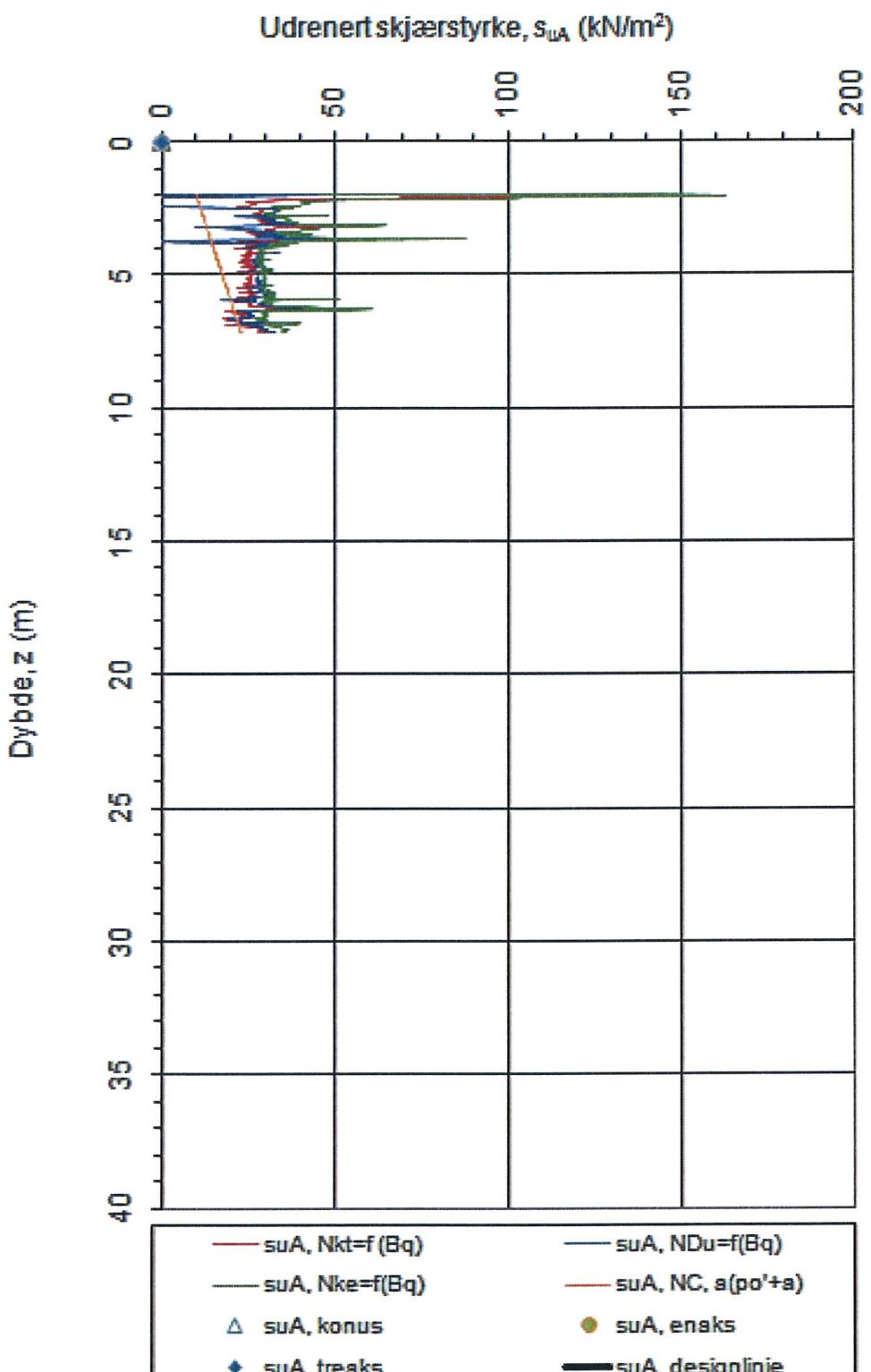
**Magesåsvika**

Tegningens filnavn:

0

Jordartsidentifikasjon fra CPTU data -  $q_t$  og  $B_q$ .

CPTU id.:	4	Sonde:	3941	Godkjent:
MULTICONULT AS	Dato: 23.06.2010	Tegnet: Erbk	Kontrollert: <i>Erbk</i>	<i>tmes</i>
	Oppdrag nr.: 710963	Tegning nr.: 41	Versjon: 15.03.2010	Revisjon: 0



Oppdragsgiver:

**NVE**

Oppdrag:

**Magesåsvika**

Tegningens filnavn:

**0**

Aktiv udrenert skjærstyrke  $s_{uA}$ , korrelert mot Bq.

CPTU id.: **4**  
**MULTICONSULT AS**

Dato:  
23.06.2010

Sonde:

**3941**

Tegnet:  
Erbk

Kontrollert:

**EIR**

Godkjent:  
**tanej**

Oppdrag nr.:

**710963**

Tegning nr.:

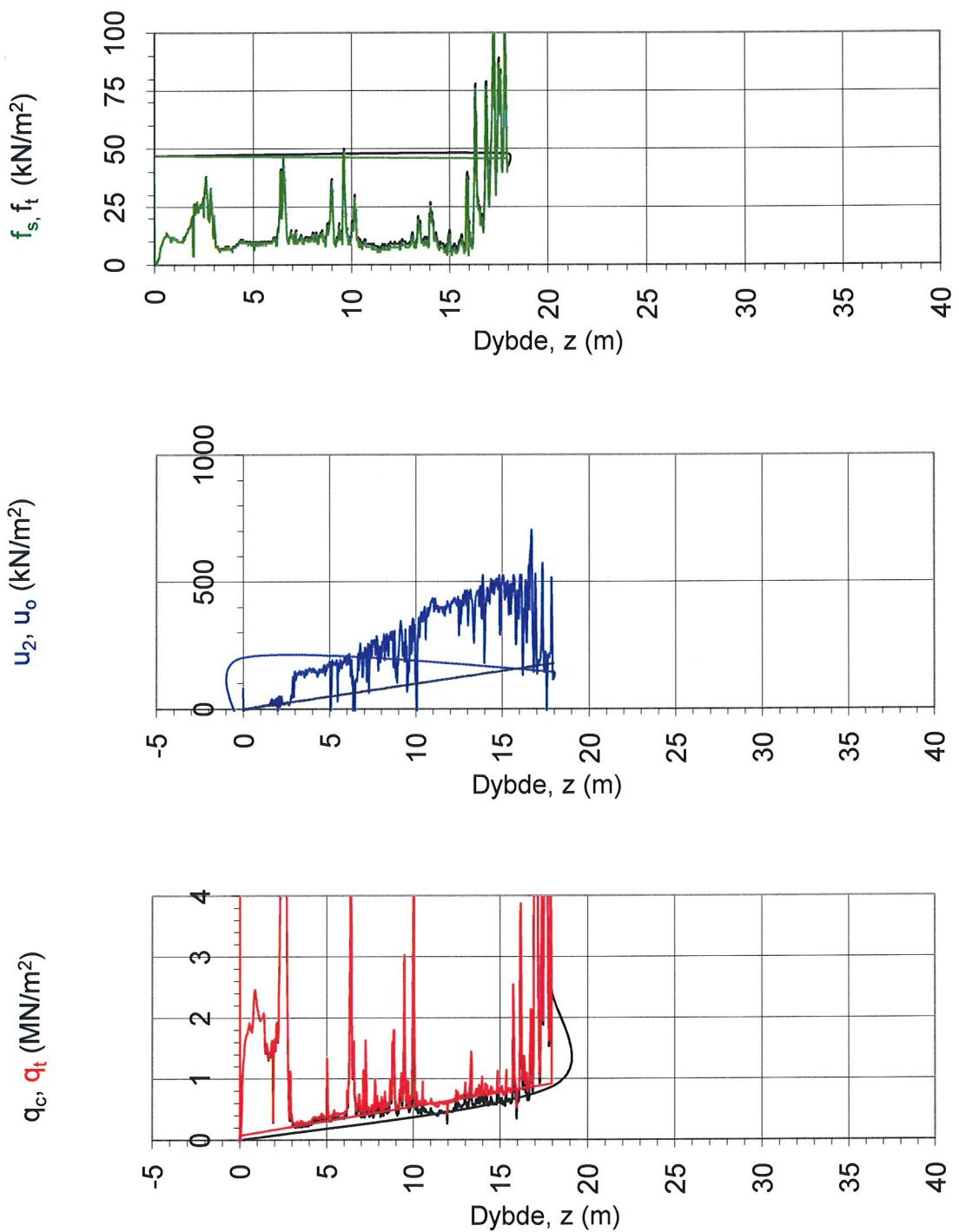
**42**

Versjon:

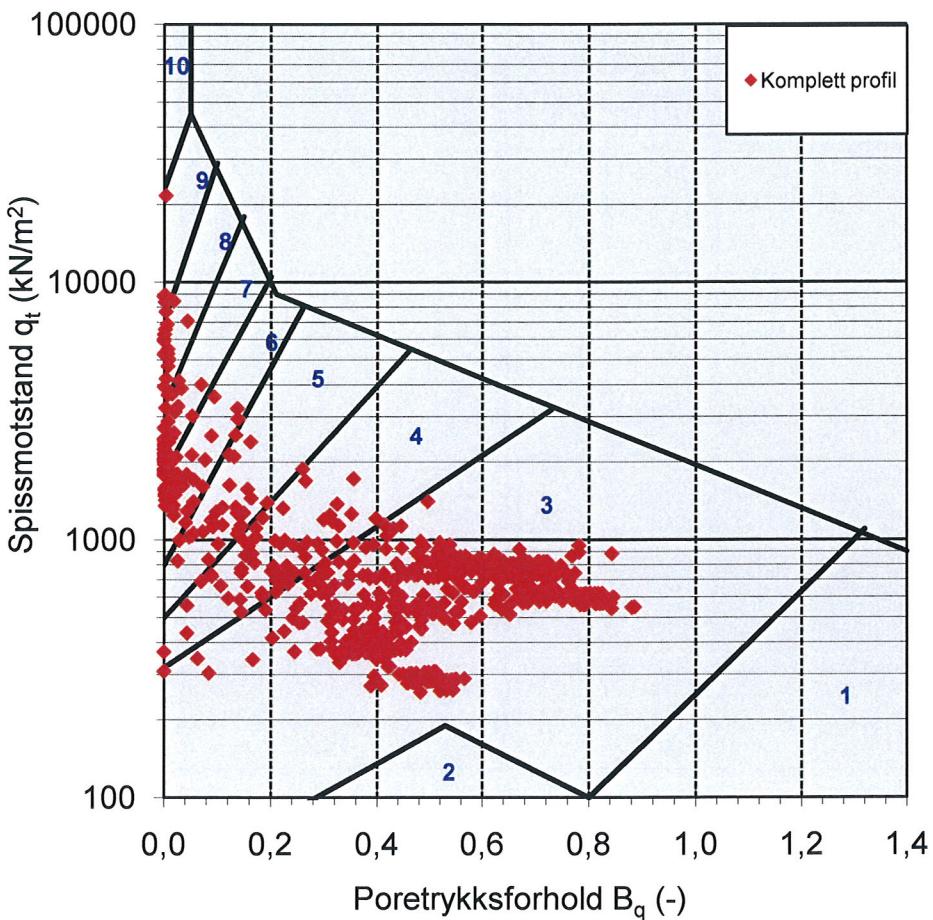
**15.03.2010**

Revisjon:

**0**



Oppdragsgiver: <b>NVE</b>	Oppdrag: <b>Magesåsvika</b>	Tegningens filnavn: 0
Spissmotstand $q_{c,t}$ , poretrykk $u_2$ og sidefriksjon $f_s$ .		
CPTU id.: MULTICONULT AS	Dato: 23.06.2010 Oppdrag nr.: 710963	Sonde: 3941 Tegnet: Erbk Kontrollert: Erbk Godkjent: tnes Revisjon: 0
		Versjon: 15.03.2010



Jordartsid.	Beskrivelse	Identifikasjon
1	Sensitivt, finkornig materiale	
2	Organisk materiale	
3	Leire	
4	Leire - siltig leire	
5	Leirig silt - siltig leire	Ved variasjon i jordartgruppe brukes begge
6	Sandig silt - leirig silt	Id-boksene for å beskrive
7	Siltig sand - sandig silt	materialet (eks. 5-7)
8	Sand - siltig sand	
9	Sand	
10	Grusig sand - sand	
11	Meget fast, finkornig materiale	
12	Sand - leirig sand	

Oppdragsgiver:

**NVE**

Oppdrag:

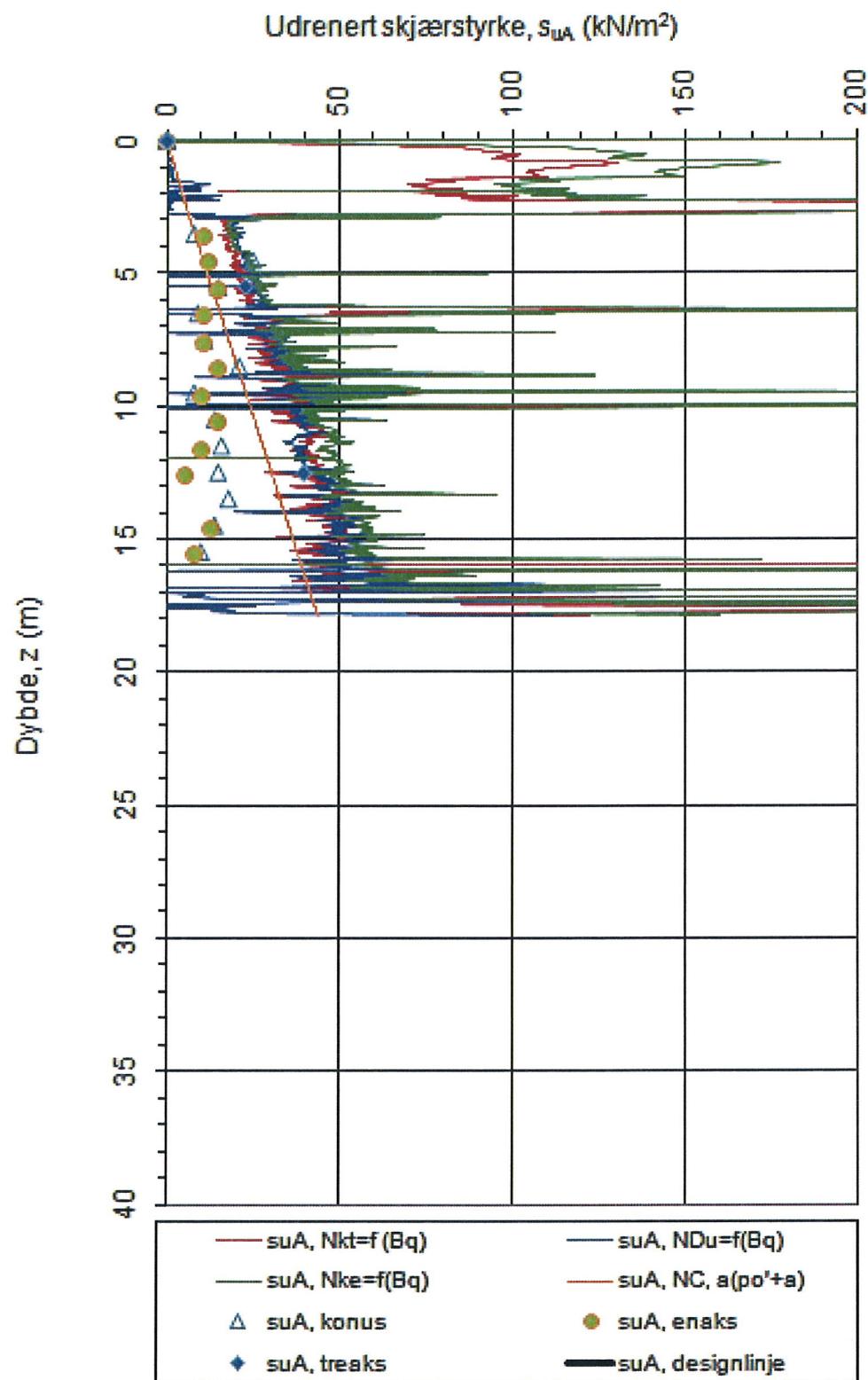
**Magesåsvika**

Tegningens filnavn:

0

Jordartsidentifikasjon fra CPTU data -  $q_t$  og  $B_q$ .

CPTU id.:	6	Sonde:	3941	Godkjent:
MULTICONULT AS	Dato: 23.06.2010	Tegnet: Erbk	Kontrollert: <i>Erbk</i>	<i>tmes</i>
	Oppdrag nr.:	Tegning nr.:	Versjon:	Revisjon:
	710963	44	15.03.2010	0



$$N_{kt} = (18,7 - 12,5 \cdot B_q)$$

$\alpha_c$  valgt: 0,25

$$N_{Du} = (1,8 + 7,25 \cdot B_q)$$

$$N_{ke} = (13,8 - 12,5 \cdot B_q)$$

Oppdragsgiver:

**NVE**

Oppdrag:

**Magesåsvika**

Tegningens filnavn:

0

Aktiv udrenert skjærstyrke  $s_{uA}$ , korrelert mot  $B_q$ .

CPTU id.:

6

Sonde:

3941

Godkjent:

*Erbk*

**MULTICONSULT AS**

Dato:  
23.06.2010

Tegnet:  
Erbk

Kontrollert:  
*Erbk*

Godkjent:  
*tarej*

Oppdrag nr.:

Tegning nr.:

Versjon:

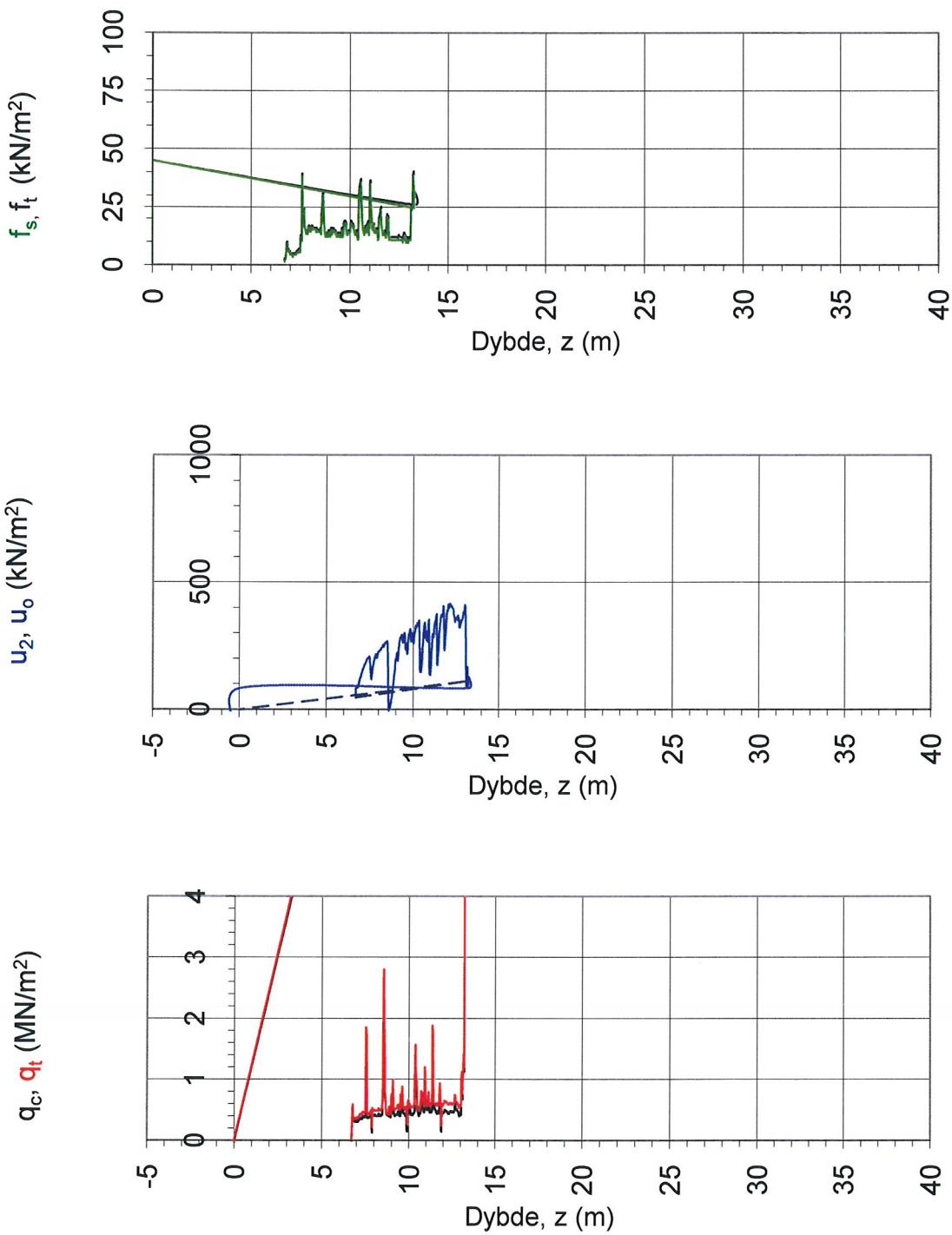
Revision:

710963

45

15.03.2010

0



Oppdragsgiver:

**NVE**

Oppdrag:

**Magesåsvika**

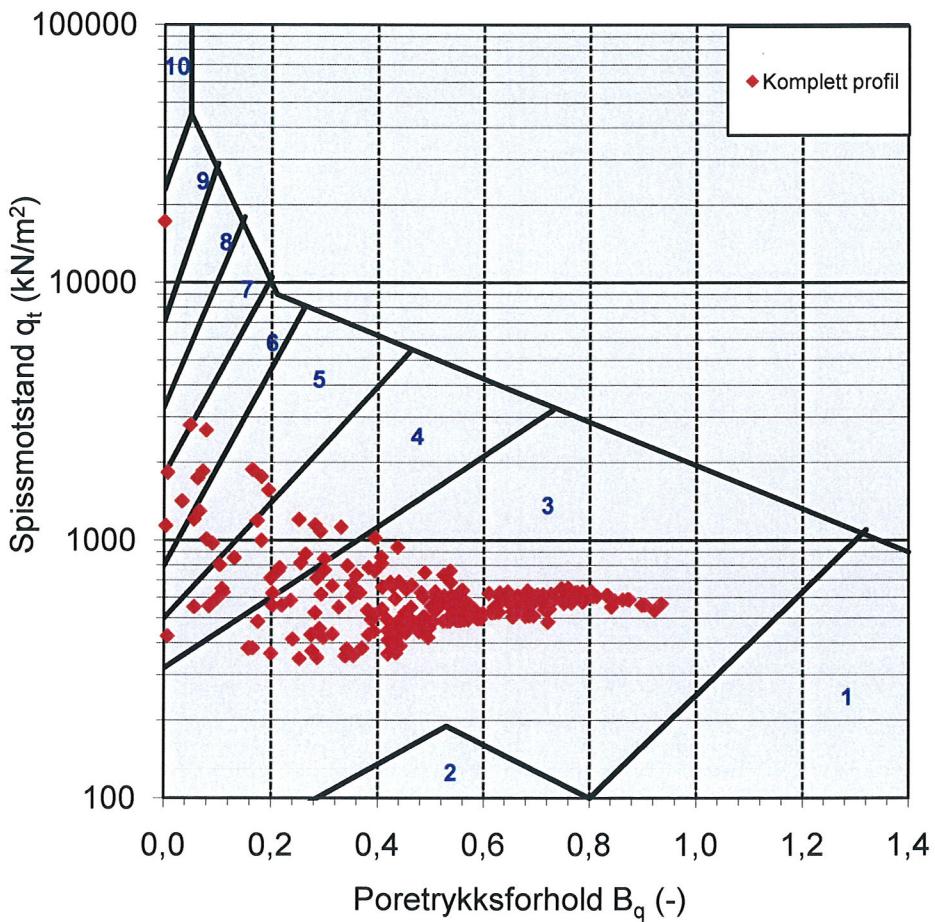
Tegningens filnavn:

0

Spissmotstand  $q_{c,t}$ , poretrykk  $u_2$  og sidefriksjon  $f_s$ .

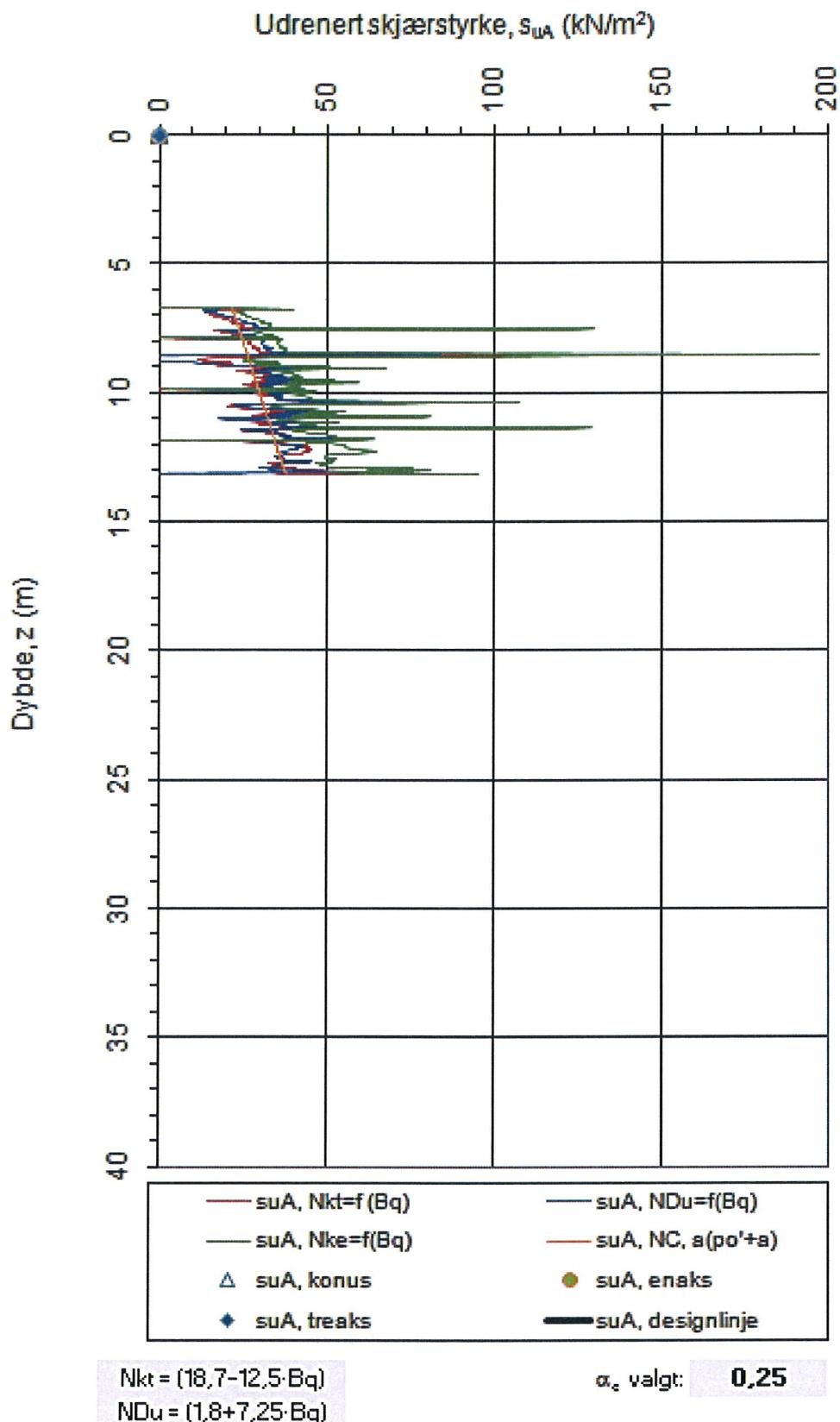
CPTU id.:	7	Sonde:	3941
MULTICONSTANT AS	Dato: 23.06.2010	Tegnet: Erbk	Kontrollert: <i>Erlie</i>
	Oppdrag nr.: 710963	Tegning nr.: 46	Godkjent: <i>tøres</i>

		Versjon:	Revisjon:
		15.03.2010	0



Jordartsid.	Beskrivelse	Identifikasjon
1	Sensitivt, finkornig materiale	
2	Organisk materiale	
3	Leire	Ved variasjon
4	Leire - siltig leire	i jordartgruppe
5	Leirig silt - siltig leire	brukes begge
6	Sandig silt - leirig silt	Id-boksene for
7	Siltig sand - sandig silt	å beskrive
8	Sand - siltig sand	materialet
9	Sand	(eks. 5-7)
10	Grusig sand - sand	
11	Meget fast, finkornig materiale	
12	Sand - leirig sand	

Oppdragsgiver: <b>NVE</b>	Oppdrag: <b>Magesåsvika</b>	Tegningens filnavn: 0		
Jordartsidentifikasjon fra CPTU data - $q_t$ og $B_q$ .				
CPTU id.:	7	Sonde: 3941		
MULTICONULT AS	Dato: 23.06.2010	Tegnet: Erbk	Kontrollert: ENKE	Godkjent: TANES
	Oppdrag nr.: 710963	Tegning nr.: 47	Versjon: 15.03.2010	Revisjon: 0



Oppdragsgiver:

**NVE**

Oppdrag:

**Magesåsvika**

Tegningens filnavn:

0

Aktiv udrenert skjærstyrke  $s_{uA}$ , korrelert mot  $B_q$ .

CPTU id.: 7  
**MULTICONULT AS**

7

Sonde:

3941

Tegnet:  
Erbk

Kontrollert:  
*GØR*

Godkjent:  
*tunes*

Dato:  
23.06.2010

Oppdrag nr.:

Versjon:

Revisjon:

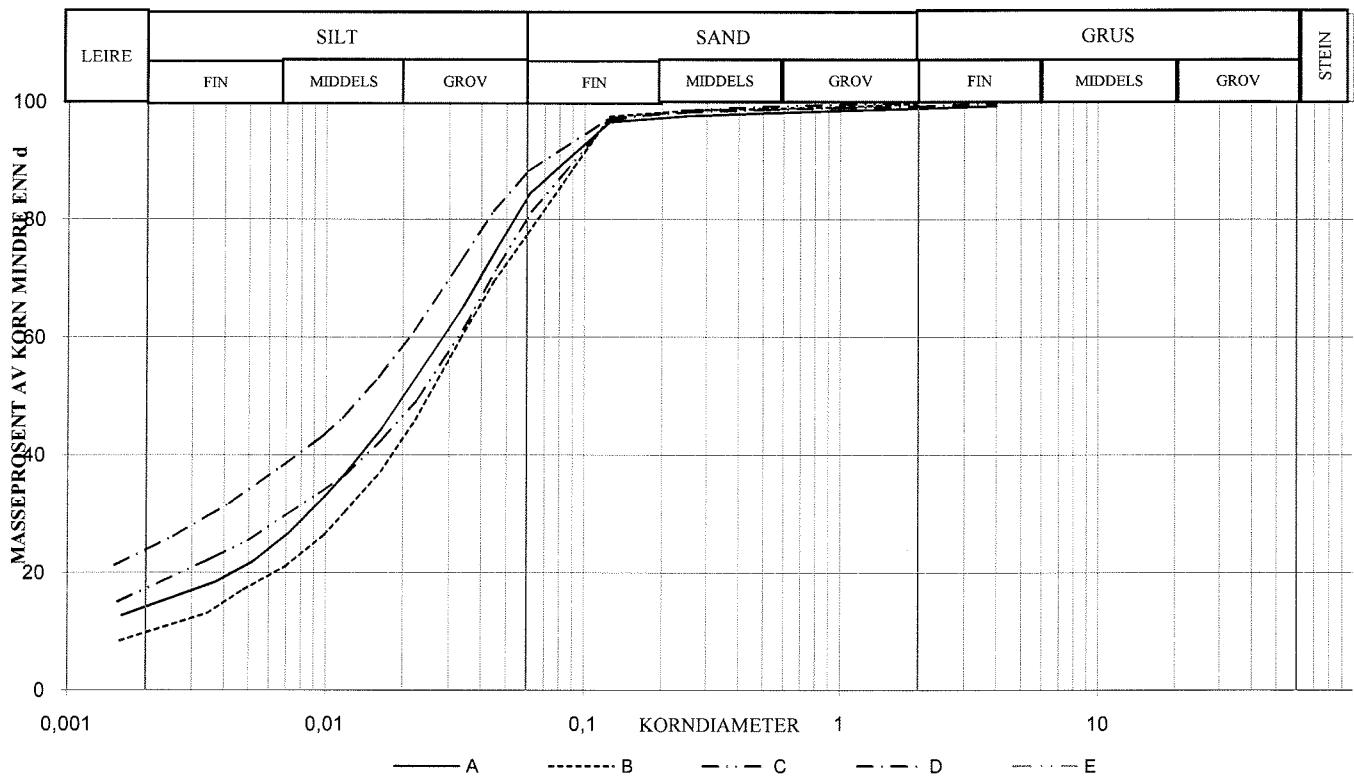
710963

48

15.03.2010

0

BOL	SERIE NR.	Dybde (kote)	JORDARTS BETEGNELSE	ANMERKNINGER	METODE		
					TS	VS	HYD
A	PR.v/6	4,0-4,8	LEIRE, siltig			X	X
B	PR.v/6	5,0-5,8	LEIRE, siltig			X	X
C	PR.v/6	11,0-11,8	LEIRE, siltig			X	X
D	PR.v/6	12,0-12,8	LEIRE, siltig			X	X
E							



#### SYMBOL:

Ogl. = Glødetap (%)

Ona. = Humusinnhold (%)

Perm. = Permeabilitet (m/s)

$$C_z = \frac{D_{30}^2}{(D_{60})(D_{10})}$$

$$C_u = \frac{D_{60}}{D_{10}}$$

#### METODE:

TS = Tørr sikt

VS = Våt sikt

HYD = Hydrometer

SYM BOL	Tele klasse	W %	Su Kn/m <sup>2</sup>	Su r Kn/m <sup>2</sup>	Plastisitet		Densitet Kn/m <sup>2</sup>	< 0,02 mm %	< 0,063 mm %	D <sub>10</sub> mm	D <sub>30</sub> mm	D <sub>50</sub> mm	D <sub>60</sub> mm
					Wf	Wp							
A											0,0086	0,0203	0,0290
B										0,0022	0,0117	0,0256	0,0336
C											0,007	0,0233	0,0328
D											0,004	0,014	0,021
E													

## KORNGRADERING

NVE  
MAGESÅSVIKA

Konstr./Tegnet  
ÅS

Kontrollert  
SK

01.06.10

Godkjent  
Anes



MULTICONULT AS

Nedre Skøyen vei 2 - Pb. 265 Skøyen - 0213 Oslo  
Tlf. 21 58 50 00 - Fax: 21 58 50 01

OPPDRAK NR.

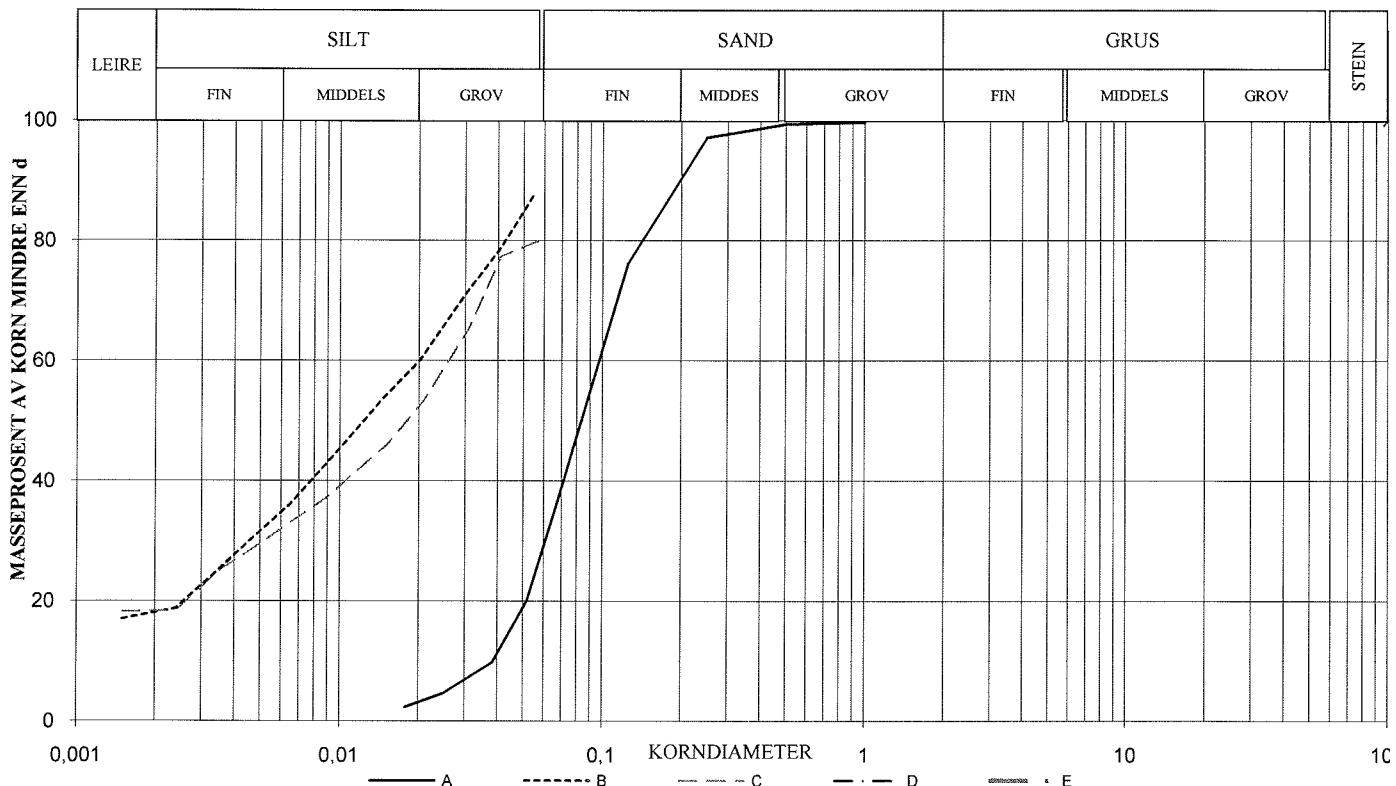
710963

TEGN.NR.

60

REV.

SYM BOL	SERIE NR.	DYBDE (kote)	BESKRIVELSE	ANMERKNINGER			METODE		
							TS	VS	HYD
A	PR.1 BP6	1,4-1,5 m	SAND				X	X	
B	PR.1 BP6	10,25-10,3 m	LEIRE, siltig				X	X	
C	PR.1 BP6	15,2-15,3 m	LEIRE, siltig				X	X	
D									
E									



#### SYMBOL:

Ogl. = Glødetap (%)

Ona. = Humusinnhold (%)

Perm. = Permeabilitet (m/s)

$$C_z = \frac{D_{30}^2}{(D_{60})(D_{10})}$$

$$C_u = \frac{D_{60}}{D_{10}}$$

#### METODE:

TS = Tørr sikt

VS = Våt sikt

HYD = Hydrometer

SYM BOL	Vanninnhold %	Telegruppe	< 0,063 mm %	< 0,02 mm %	$C_z$	$C_u$	$D_{10}$ mm	$D_{30}$ mm	$D_{50}$ mm	$D_{60}$ mm
A	34,6	T2		3,1		3,6	0,039	0,061	0,109	0,139
B	23,8	T4		59,9				0,005	0,012	0,020
C	28,0	T4		52,3				0,005	0,018	0,026
D										
E										

## KORNGRADERING

NVE  
Magesåsvika  
Salangen kommune

Kontrollert

*EGL*

Dato

11.08.2010

Godkjent

*thus*

**MULTICONsULT**

MULTICONsULT AS

Fiolveien 13, 9016 TROMSØ  
Tlf.: 77 60 69 40 - Faks: 77 60 69 41

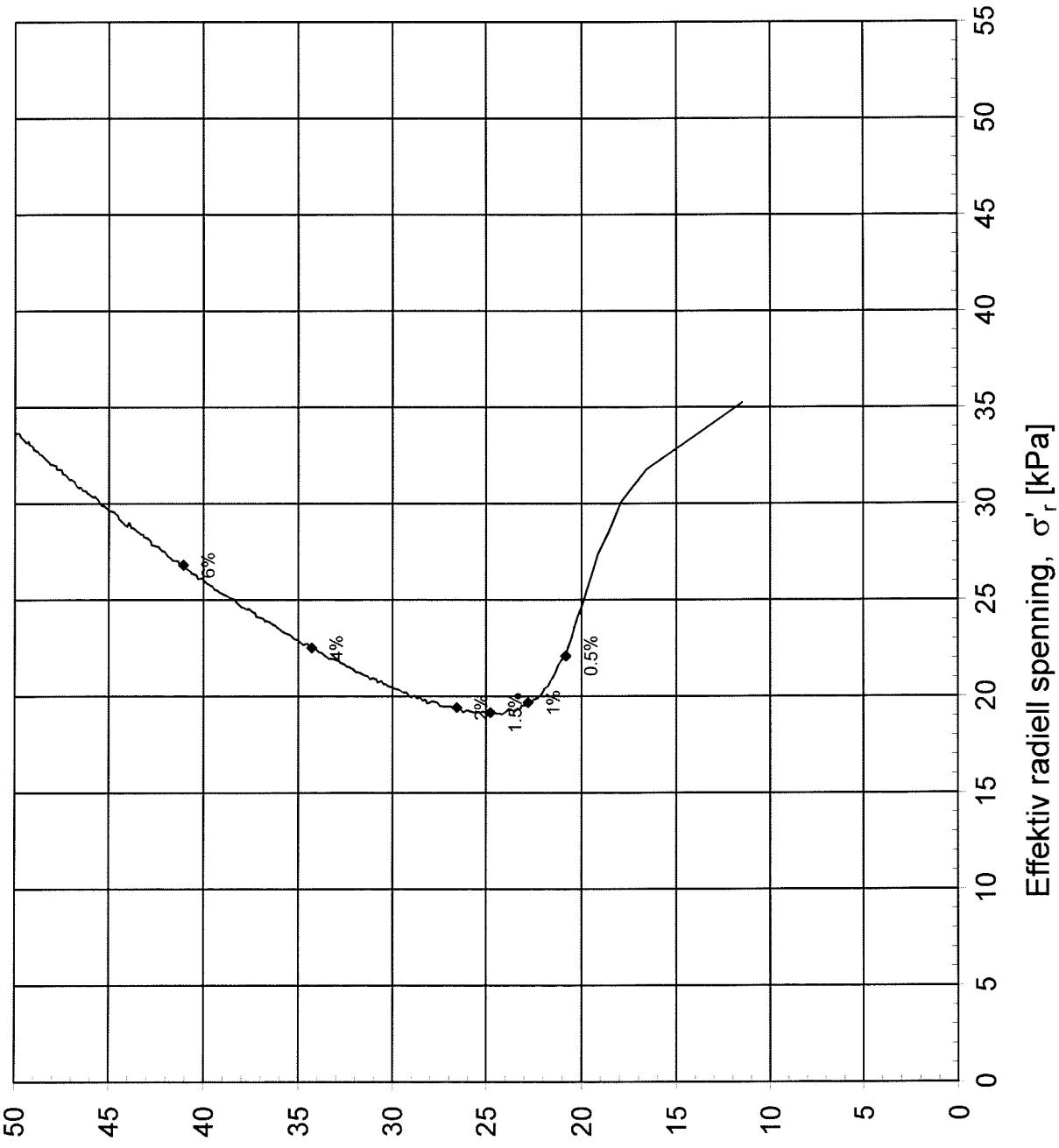
Oppdragsnummer

710963

Tegnings nr.

61

Rev.



Konsolideringsspenninger:

$\sigma'_{ac}$  = 57,75 kPa

$\sigma'_{rc}$  = 34,65 kPa

Vanninnhold:

$w_i$  = 24,53 %

Densitet:

$\rho_i$  = 2,05 g/cm<sup>3</sup>

Volumtøyning i konsolideringsfase:

$\varepsilon_{vol} = \Delta V/V_0$  = 7,35 %

NVE

Tegningens filnavn:

test.xls

Magesåsvika - Salangen

Treaksialforsøk. Deviatorspenningssti. NTNU-plott.

**MULTICONSULT AS**

Nedre Skøyen veg 2,

0276 OSLO

Tlf.: 21 58 50 00

Faks: 21 58 50 01

Forsøksdato:

05.01.2010

Dybde, z (m):

5,50

Borpunkt nr.:

6

Forsøk nr.:

1

Tegnet:

SK

Kontrollert:

Eva

Godkjent:

Eva

Oppdrag nr.:

710963

Tegning nr.:

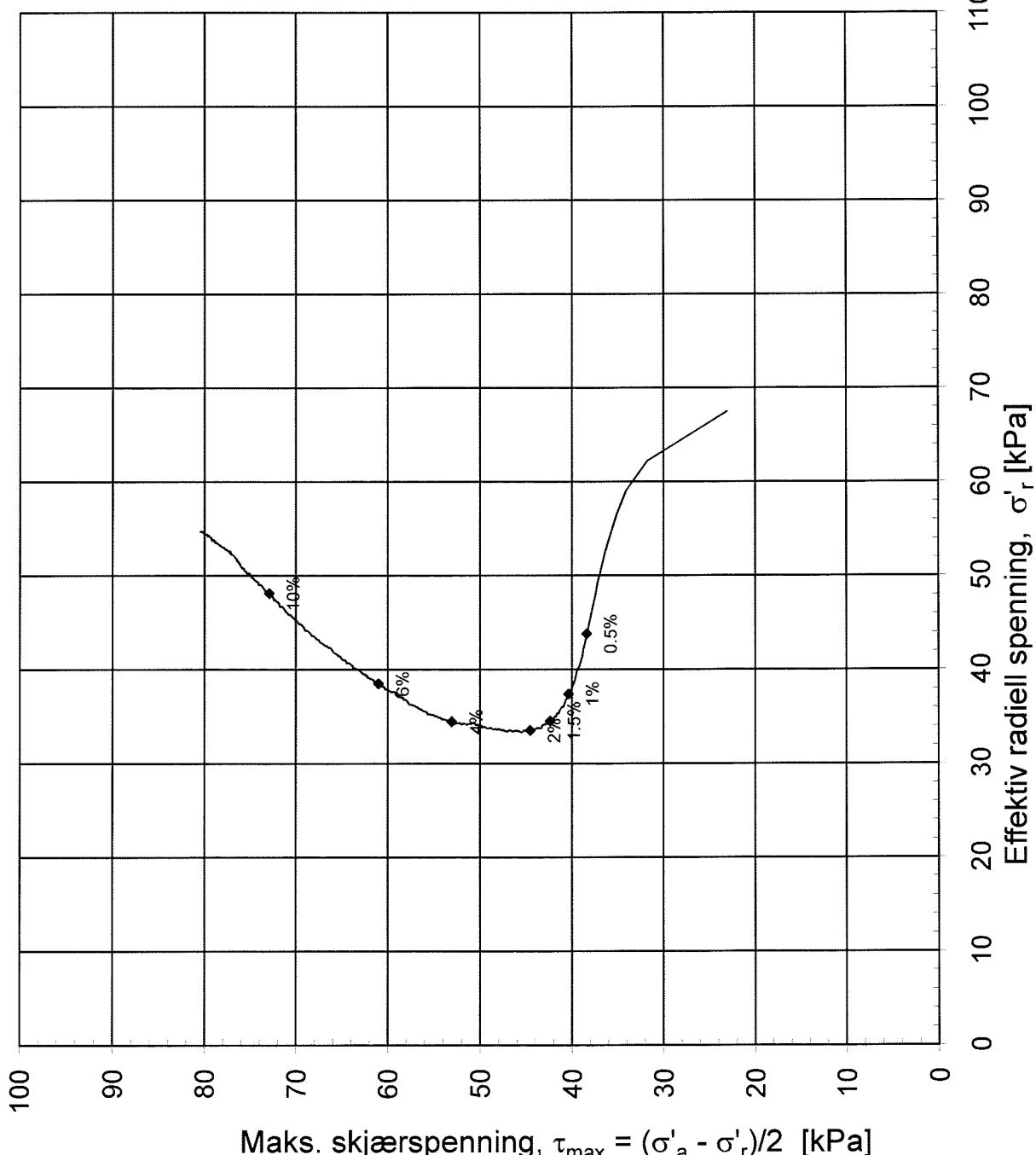
75

Prosedyre:

CAUa

Programrevisjon:

13.10.2009



$$\text{Maks. skjærspenning, } \tau_{\max} = (\sigma'_a - \sigma'_r)/2 \text{ [kPa]}$$

Konsolideringsspenninger:

$\sigma'_{ac} = 112,95$  kPa

$\sigma'_{rc} = 67,77$  kPa

Vanninnhold:

$w_i = 26,45$  %

Densitet:

$\rho_i = 1,90$  g/cm<sup>3</sup>

Volumtøyning i konsolideringsfase:

$\varepsilon_{vol} = \Delta V/V_0 = 8,77$  %

**NVE**

### Magesåsvika - Salangen

Treaksialforsøk. Deviatorspenningssti. NTNU-plott.

Tegningens filnavn:

test.xls



**MULTICONULT AS**

Nedre Skøyen veg 2,

0276 OSLO

Tlf.: 21 58 50 00

Faks: 21 58 50 01

Forsøksdato:

05.01.2010

Dybde, z (m):

12,55

Borpunkt nr.:

6

Forsøk nr.:

1

Tegnet:

SK

Kontrollert:

erbk

Godkjent:

tøres

Oppdrag nr.:

710963

Tegning nr.:

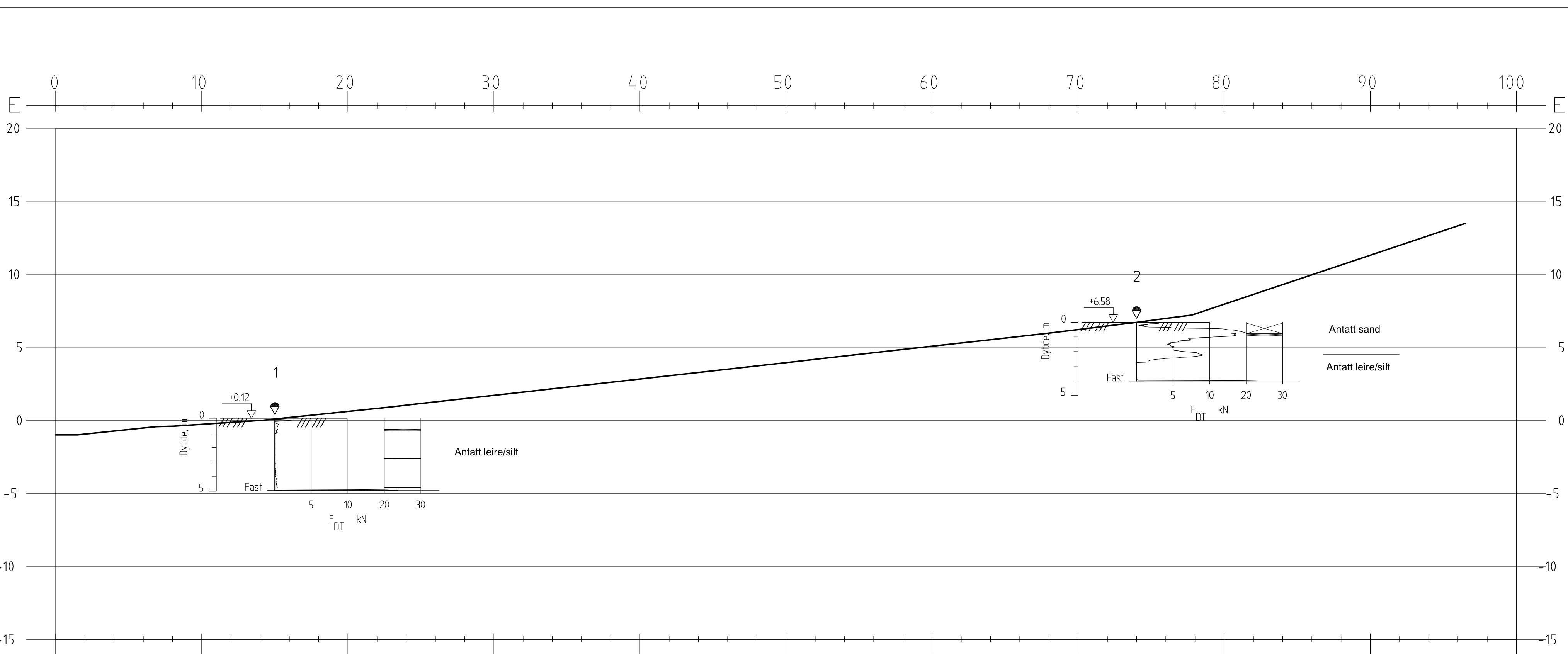
76

Prosedyre:

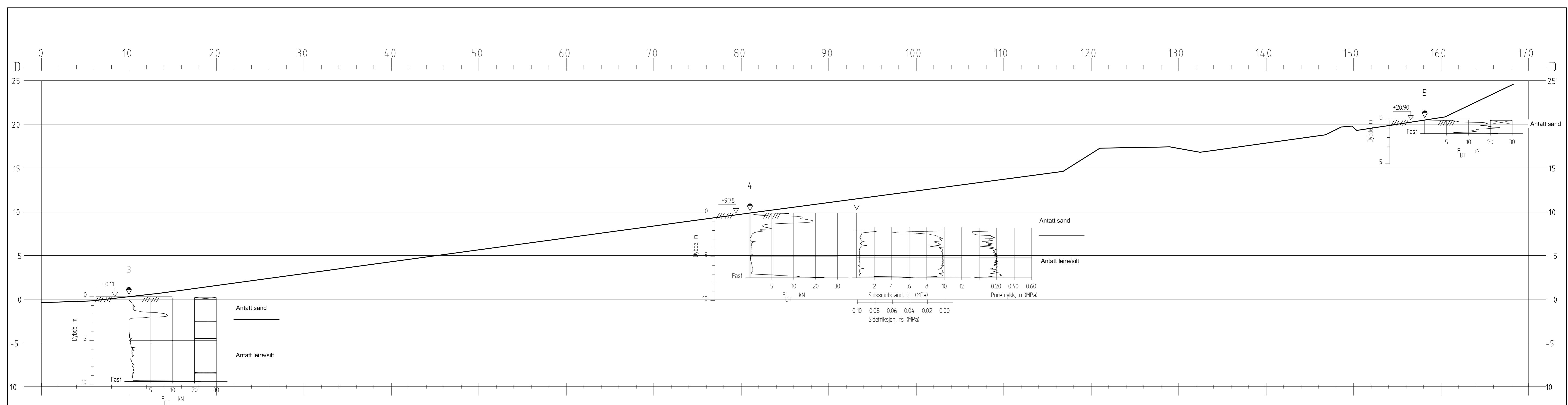
CAUa

Programrevisjon:

13.10.2009



Rev.	Beskrivelse	Dato	Tegn.	Kontr.	Godkj.
	NVE Magesåsvika Salangen kommune	Original format A1 Tegningens filnavn 710963-1.dwg	Fag GEOTEKNIKK		
			Underlagets filnavn *.dwg		
	GRUNNUNDERSØKELSE Profil E-E				
	MULTICONsULT AS Folvieien 13, 9016 TROMSØ Tlf.: 77 60 69 40 – Faks: 77 60 69 41	Dato 15.07.2010 Oppdragsnr. 710963	Konstr./Tegnet erbk Oppdragsnr. 710963	Kontrollert erbk Tegningsnr. 104	Godkjent tones Rev.
	MULTICONsULT				



Rev.	Beskrivelse	Dato	Tegn.	Kontr.	Godkj.
NVE					
Magesåsvika					
Salangen kommune					
GRUNNUNDERSØKELSE					
Profil D-D					
MULTICONSULT AS	1: 200				
Fjellveien 13, 9016 TROMSØ					
Tlf.: 77 60 69 40 - Faks: 77 60 69 41					
Oppdragsnr.					
Tegningnr.					
710963	103				
Rev.					

