

Rapport

Oppdragsgiver: **Eventyrhus AS**
Oppdrag: **Liabakken 15, Tønsberg**

Emne: **Grunnundersøkelser**
Geoteknisk rapport - stabilitet

Dato: **16. desember 2008**
Rev. - Dato

Oppdrag- /
Rapportnr. **811449 - 1**

Oppdragsleder:	Geir Solheim	Sign.: <i>Geir Solheim</i>
Saksbehandler:	Sivert Johansen	Sign.: <i>Sivert Johansen</i>
Kontaktperson hos Oppdragsgiver:	Terje Skatvedt	

Sammendrag:

Multiconsult er engasjert av Eventyrhus AS for å utføre grunnundersøkelser og vurdere stabilitetsforhold på eiendommen Liabakken 15 i Tønsberg kommune.

Grunnen i området består generelt av et 2 til 4 m tykt tørrskorpe lag av fast leire/silt over bløt til meget bløt siltig og sandig kvikkleire. Dybder til antatt fjell varierer fra 13,1 m til 24,5 m i borpunktene. Grunnvannstanden er målt til 3-4 m under terrenget i øvre del og 1-1,5 m i nedre del av skråningen.

Vurderingene av dagens situasjon viser at beregningsmessig sikkerhet mot brudd i skråningen er tilfredsstillende i en drenert langtidssituasjon, men for lav for udrenert belastning. Udrenert belastning kan eksempelvis være naturlaster eller inngrep. Ved eventuelle inngrep i skråningen er beregningsmessig sikkerhet meget lav. Konsekvensene av et evt. brudd i kvikkleire kan bli meget store med suksessive og bakovergripende ras. Glidninger i skråningen vil kunne få konsekvenser for eksisterende boligbebyggelse.

Ut fra registrerte grunnforhold og utførte stabilitetsberegninger vil vi fraråde videre utbygging. De stabiliseringe tiltak vi har vurdert i form av topografiske endringer, dvs terrengavlasting og motfylling, gir etter vårt skjønn ikke tilstrekkelig forbedring av sikkerheten.

Grunnforsterking med kalk/segment gir tilfredsstillende beregningsmessig sikkerhet i permanent situasjon. En slik grunnforsterking, evt. i kombinasjon med vertikaldren, vil imidlertid øke poretrykket og omøre den sensitive kvikkleira, slik at man i en periode reduserer sikkerheten. Da skråningen i dag er beregningsmessig labil, vil vi fraråde en slik løsning.

Da området allerede er bebygd, bør Tønsberg kommune orienteres om stabilitetsforholdene.

Mer detaljert beskrivelse av grunn- og stabilitetsforhold framgår av rapporten.

Innholdsfortegnelse

1.	Innledning.....	3
2.	Utførte undersøkelser	3
3.	Terreng og grunnforhold	3
4.	Stabilitet.....	5
4.1	S _u -analyse.....	5
4.2	ADP-analyse	6
4.3	Effektivspenningsanalyse.....	6
4.4	Konklusjon stabilitet	7
5.	Anbefaling.....	7

Tegninger

4000 - 1 d Geoteknisk bilag
- 2 d Geoteknisk bilag

811449 - 0 Oversiktskart 1:50 000
- 1 Borplan 1:1000
- 10 Prøveserie PR.1
- 20 til - 33 Totalsondering 1 til 11
- 60 Kornfordelingsanalyser
- 75 til -78 Triaksialforsøk
- 200 til -202 Terrengprofil A-A, B-B og C-C

Vedlegg

- 1 Rapport 4243R1 datert 15.november 2007 fra Bjørn Strøm AS.
Liabakken 14 – Grunnundersøkelse
- 2 Poretrykksmålinger, måling av grunnvannstand.

1. Innledning

Multiconsult er engasjert av Eventyrhus AS for å utføre grunnundersøkelser og vurdere stabilitetsforhold på eiendommen Liabakken 15 i Tønsberg kommune. Eventyrhus AS planlegger et byggeprosjekt på eiendommen som ligger i en vestvendt skråning på nedrsiden av Liabakken på Nedre Råel i Tønsberg.

Kontaktpersoner hos oppdragsgiver har vært Terje Skatvedt og Dag Tenold.

Denne rapporten inneholder resultater fra grunnundersøkelsene og beskriver grunnforholdene på eiendommen. I tillegg er det gitt anbefalinger for videre arbeider basert på resultater fra utførte stabilitetsberegninger.

2. Utførte undersøkelser

Feltarbeidene ble utført med hydraulisk borerigg i februar 2008 og bestod av totalt 13 stk. totalsonderinger til fast grunn/fjell. Enkelte boreringer er avsluttet i løsmasser pga skrens av borstrengen og risiko for brekkasje og tap av borutstyr. I tillegg er det tatt opp en prøveserie med uforstyrrede 54 mm prøver til 12 m dybde ved totalsondering 4 i nedre del av skråningen.

Prøvene er rutinemessig undersøkt i geoteknisk laboratorium. I tillegg til standard analyser er det utført triksialforsøk på utvalgte prøver.

Borpunktene er høydebestemt i forhold til polygonpunkt pp1300, h = +6,531, fastmerke på portstolpe ved Liabakken 14.

For beskrivelse av undersøkelsesmetoder og måten de blir presentert på, viser vi til geotekniske bilag, tegning 4000-1 og 4000-2.

Bjørn Strøm AS har tidligere utført grunnundersøkelser på eiendommen Liabakken 14, høyere opp i samme skråning. Resultatene er beskrevet i rapport 4243R1 datert 15. november 2007 og er vist i vedlegg -1.

3. Terren og grunnforhold

Plassering av borpunktene er vist på borplan, tegning nr. 811449 – 1. Totalsonderingsresultatene er vist på tegning nr. – 20 til – 33. Resultatene fra prøveserien og laboratorieanalyser er vist på tegning nr. – 10, – 60, – 75 og – 76. Karakteristiske terrengrøfiler med inntegnede boreresultater er vist på tegning nr. – 200 til – 202.

Eiendommen Liabakken 15 er et tidligere gårdsbruk og gartneri som ligger i skråningen på nedrsiden og inntil Liabakken på Nedre Råel. På oversiden av Liabakken stiger terrenget videre opp mot en tilnærmet vertikal fjellvegg i øst. Terrenget i skråningen faller med gjennomsnittlig helning 1:5 fra kote +23 ved fjellveggen i øst ned til det tidligere gartneriet på nedrsiden av Liabakken. Deretter slaker skråningen ut med helning 1:13 ned til Tellusvei på ca kote +6.

Totalsonderingene viser varierende og dels høy bormotstand i et 2-3 m tykt topplag av tørrskorpeaktig leire/silt. Deretter er det registrert meget liten og tilnærmet konstant bormotstand i dybden i meget bløte og sensitive masser av silt/leire med enkelte tynne sjikt av sand og grus.

Totalsonderingene viser at fjelloverflaten i området er meget kupert. Fjellveggen i øst faller videre meget bratt ned til ca 20 m under terrenget. Deretter faller fjelloverflaten med terrenget videre mot vest. Det er stedvis påvist store steiner i den bløte, sensitive leira. Enkelte av

totalsonderingene kan derfor være avsluttet mot stein og ikke fjell. Borstrengen har ved flere borpunkter skrenset mot bratt, skrånende fjelloverflate. Totalsondering 4 og 5 kan tyde på at dybden til fjell er mindre ved Tellusvei i vest.

Prøveserie PR.1 er tatt opp sørvest på tomta ved totalsondering 4. Terrengnivået ved boringen er ca kote +9. Prøveserien viser middels fast til fast sandig og grusig leire til ca 3 m dybde under terrenget. Deretter er det registrert meget bløt kvikkleire med innhold av sand og grus ned til avsluttet prøveserie 12 m under terrenget. Romvekt og vanninnhold i den bløte leira varierer betydelig avhengig av innholdet av sand og grus i massene. Målinger viser romvekt $\gamma = 18,2-20,7 \text{ kN/m}^3$ og vanninnhold $w = 20-40\%$ av tørr vekt. Man må regne med at leira er kompressibel.

Måling av udrenert skjærstyrke med konus og enaksiale trykkforsøk viser meget lave verdier med $s_u = 5-10 \text{ kPa}$. Forsøkene er sannsynlig påvirket av sand- og grusinnholdet i leira, men viser gjennomgående $s_u < 10 \text{ kPa}$.

Det er utført triaksialforsøk på prøver fra 6,5 m og 11,5 m dybde. Tolking av triaksialforsøkene viser effektive styrkeparametere

$$a = 0$$

$$\tan \phi = 0,52 \quad (\phi = 27^\circ)$$

Grunnvannstanden og poretrykkstilstanden i skråningen er målt ved totalt 8 stk. hydrauliske poretrykksmåler. Målerne er installert i to omganger, første gang i juni 2008 og siste gang i august 2008. Målingene viser gjennomgående at grunnvannstanden ligger 3-4 m under terrenget i øvre del av skråningen og 1-1,5 m under terrenget i nedre del. Det er ikke registrert artesisk overtrykk (poreovertrykk) i grunnen.

Data for de ulike målerne er vist tabell 1 under. Resultater fra setningsmålinger i perioden 3.6.08 til 1.12.08 er vist i vedlegg -2.

	Inst.dat	Topp rør over terr.	Topp rør kote	Spiss u.terreg	Spiss kote
PZ1	02.06.08	1,0 m	+10,3	12,0 m	-2,7
PZ2	02.06.08	1,0 m	+10,3	5,0 m	+4,3
PZ3	02.06.08	1,0 m	+14,6	15,0 m	-1,4
PZ4	02.06.08	1,0 m	+14,6	6,0 m	+8,6
PZ5	04.06.08	1,0 m	+17,0	6,0 m	+10,0
PZ6	22.10.08	1,12 m	+10,42	13,9 m	-4,6
PZ7	23.10.08	1,0 m	+10,3	5,0 m	+4,3
PZ8	23.10.08	1,0 m	+14,6	15,0 m	-1,4

Tabell 1 dato for installasjon og hvor i grunnen poretrykksmålerne er plassert.

4. Stabilitet

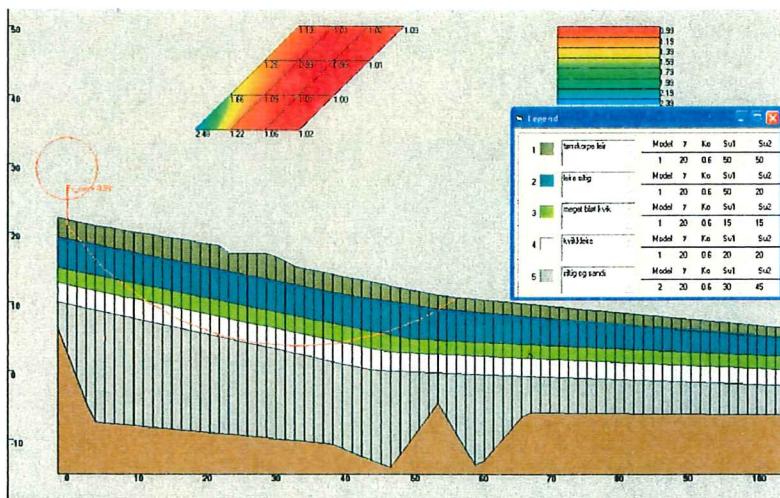
Vi har utført stabilitetsberegninger i skråningen i to profiler, profil A-A og B-B. Beregningene er utført med beregningsprogrammene STABIL v.3.1 og Geosuite. Det er utført totalspenningsanalyse (s_u -analyse), effektivspenningsanalyse ($a-\phi$) og ADP-analyse.

4.1 S_u -analyse

Bjørn Strøm AS har tidligere tatt opp prøver i den øvre delen av skråningen (Liabakken 14). Udrernt skjærstyrke i den bløte kvikkleira viser $s_{ud} = 12-19$ kPa. Prøveserie PR.1 i nedre del av skråningen viser $s_{ud} < 10$ kPa i leira.

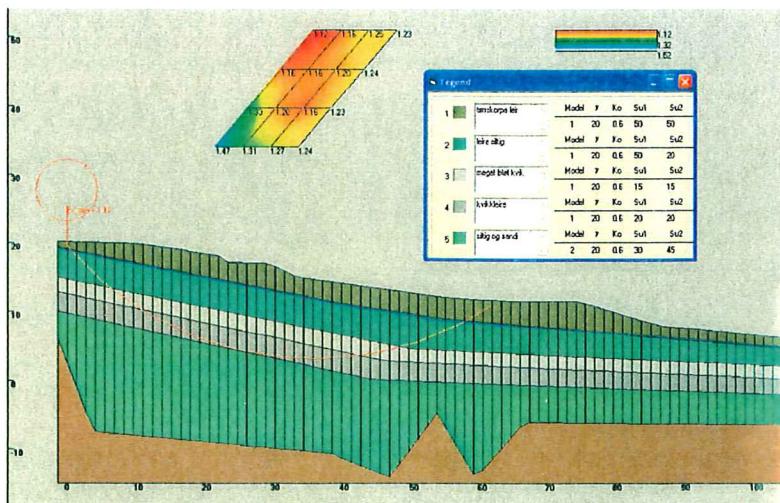
Totalspenningsanalyse med udrernt skjærstyrke i den bløte kvikkleira på $s_{ud} = 15-20$ kPa, gir beregningsmessig meget lav sikkerhet med $F_s < 1,0$ for mest kritisk glidesirkel. Tilsvarende beregning med $s_{ud} = 10$ kPa fra prøveserie PR.1 gir $F_s < 0,5$. $F_s < 1,0$ angir en bruddsituasjon.

Eksempel på aktuelt beregningsprofil er vist i fig.1 under.



*Fig.1
 Totalspenningsanalyse
 (STABIL v.3.1).
 Dagens terren
 $s_{ud} = 15-20$ kPa
 $F_s = 0,99$*

Vi har vurdert effekt fra mulige stabilitetsforbedrende tiltak i skråningen. Mulige tiltak kan være avlasting av terrenget i øvre del, motfylling i nedre del og grunnforsterking ved kalk/sement. Eksempel på terregnavlastning og motfylling er vist i fig.2 under.



*Fig.2
 Totalspenningsanalyse
 (STABIL v.3.1).
 Terregnavlastning 4 m og
 3 m motfylling
 $s_{ud} = 15-20$ kPa
 $F_s = 1,1$*

Beregningene viser at man ved å avlaste terrenget 4-5 m i øvre del samt legge ut en 2,5-3 m motfylling i foten av skråningen, kan oppnås en beregningsmessig forbedring av stabiliteten på ca 10%. En så vidt omfattende avlasting vil få konsekvenser for eksisterende bebyggelse og lokalstabilitet må vurderes spesielt. Lokalstabilitet i nedre del av skråningen ved utlegging av 3 m motfylling må også vurderes spesielt.

Tilsvarende beregning av grunnforsterking med kalk/sement viser at det kan oppnås tilfredsstillende sikkerhet i permanent tilstand dersom hele skråningen stabiliseres ned til foten av skråningen. Løsningen vil imidlertid redusere sikkerhetsnivået midlertidig ved omrøring av sensitiv leire og oppsetting av poretrykk i grunnen.

4.2 ADP-analyse

For ADP-analyse er det lagt til grunn parametere fra triaksialforsøk samt erfaringsparametere fra ESPAR. Det er benyttet følgende parametere for aktiv, direkte og passiv sone:

$$s_{ua} = 0.33 * p_o, s_{ud} = 0.21 * p_o \text{ og } s_{up} = 0.08 * p_o$$

Beregningene viser meget lav sikkerhet med $F_s < 1,0$ for mest kritisk glidesirkel (labil situasjon). Mest kritisk glideflate er vist i fig.3 under.

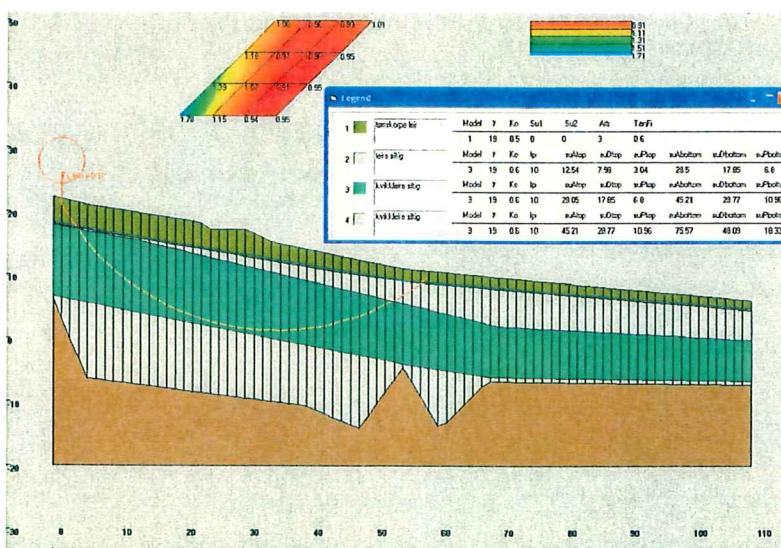


Fig.3
ADP-analyse
(*STABIL v.3.1*).
Dagens terren
 $F_S = 0,91$

Kristisk glideflate er også kontrollberegnet ved hjelp av beregningsprogrammet Geosuite. Beregningene viser tilsvarende resultater med $F_s < 1,0$.

4.3 Effektivspenningsanalyse

Stabilitetsberegninger på effektivspenningsbasis ($a-\phi$) for dagens terreng og målt grunnvannstand, viser tilfredsstillende beregningsmessig sikkerhet med $F_s = 1,9$. I perioder med meget høy grunnvannstand som følge av vedvarende og mye nedbør, vil beregningsmessig sikkerhet reduseres til $F_s = 1,4$.

4.4 Konklusjon stabilitet

Vurderingene av dagens situasjon viser at beregningsmessig sikkerhet mot brudd i skråningen er tilfredsstillende i en drenert langtidssituasjon, men for lav for udrenert belastning. Udrenert belastning kan eksempelvis være naturlaster eller inngrep.

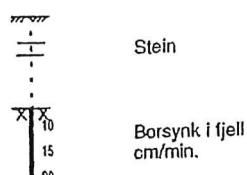
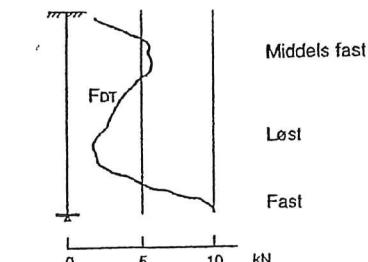
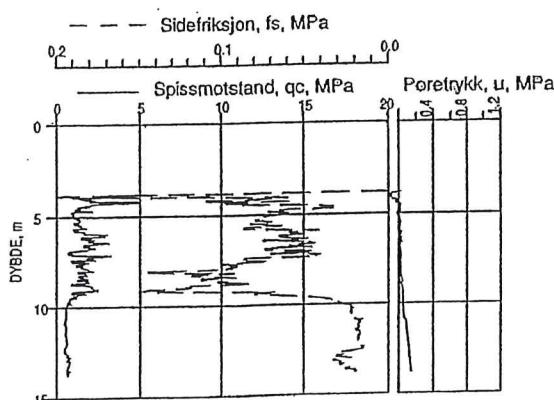
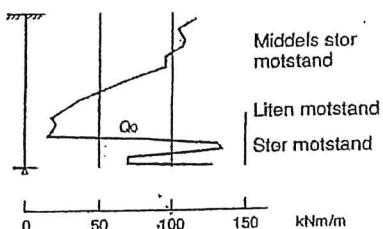
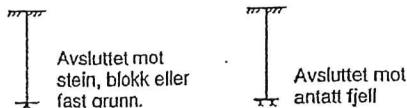
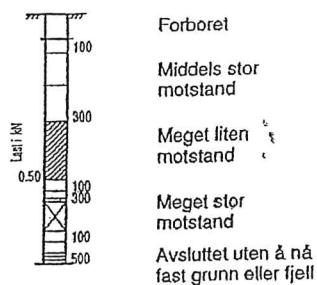
Ved eventuelle inngrep i skråningen er beregningsmessig sikkerhet meget lav. Uten hensyn til tredimensjonale effekter er beregnet sikkerhet $F_s < 1,0$ (udrenert belastning), dvs en labil situasjon. Konsekvensene av et evt. brudd i kvikkleire kan bli meget store med suksessive og bakovergripende ras. Glidninger i skråningen vil kunne få konsekvenser for eksisterende boligbebyggelse.

5. Anbefaling

Ut fra registrerte grunnforhold og utførte stabilitetsberegringer vil vi fraråde videre utbygging. De stabilisende tiltak vi har vurdert i form av topografiske endringer, dvs terrengavlasting og motfylling, gir etter vårt skjønn ikke tilstrekkelig forbedring av sikkerheten.

Grunnforsterking med kalk/segment ned til skråningsfoten gir tilfredsstillende beregningsmessig sikkerhet i permanent situasjon. En slik grunnforsterking, evt. i kombinasjon med vertikaldren, vil imidlertid øke poretrykket og omrøre den sensitive kvikkleira, slik at man i en periode reduserer sikkerheten. Da skråningen i dag er beregningsmessig labil, vil vi fraråde en slik løsning.

Da området allerede er bebygd, bør Tønsberg kommune orienteres om stabilitetsforholdene.



DREIESONDERING

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

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

ENKEL SONDERING

Borstål slås med slegge eller bormaskin eller spyles til fast grunn (eller anlagt 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 rammearbeitet (Q_o) pr. m neddriving.

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

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 sidefriksjonen (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 ved hjelp av en elektronisk datalogger og gir detaljert informasjon om grunnforholdene.

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

DREIETRYKKSONDERING

Utføres med skjøtbare børstenger (36 mm) med utvidet sonderspiss. Børstangen 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, likevel gjennom større steiner.

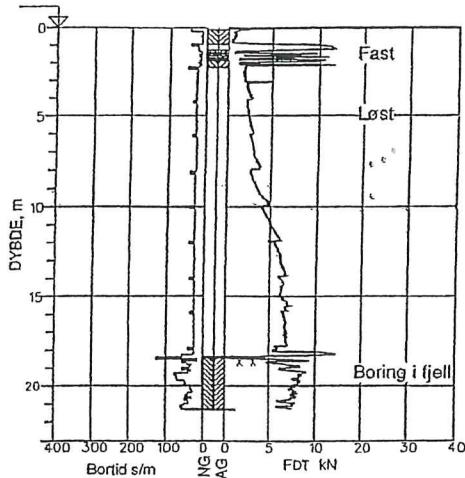
For registrering av fjell bores flere meter i fjell. Evt. med registrering av borsynk (cm/min.).

GEOTEKNIK BILAG

BORMETODER OG OPPTEGNING AV RESULTATER

MULTICONSULT AS

Dato 15.12.1999	Konstr./Tegnet ABe	Kontrollert <i>JAF</i>	Godkjent <i>O. R.</i>
Oppdragsnr. 4000	Tegningsnr. 1		Rev. <i>D</i>

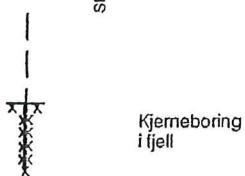


① TOTALSONDERING

Kombinerer dreietrykksøndering og fjellkontrollboring. Det benyttes 45 mm skjøtbare bortstenger og 57 mm borkrone.

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

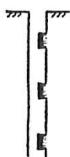
Nedpressingskraften registreres kontinuerlig og vises på diagrammets høyre side, mens og bortid vises på venstre side.



② KJERNEBORING

Utføres med bortstenger med et ca. 3 m langt kjernerør med diamantkrone nederst. Når kjernerøret er fullt heises bortstrenget 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.



③ MASKINSKOVLING

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

Skovling kan også utføres med enklere utstyr (skovlbor).



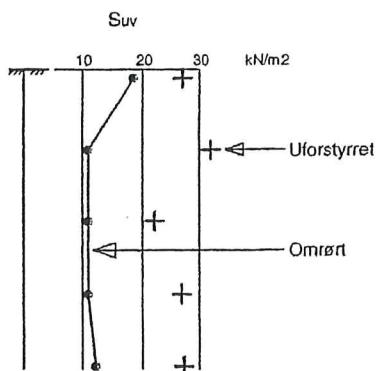
Opptegning i profiler

Resultater av laboratorieundersøkelser vises på egne ark

④ PRØVETAKING

Den mest brukte prøvetaker er en tynnvegget stål- eller plast-sylinder (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 skjærer ut heises opp med bortstrenget til overflaten hvor den forsegles for forsendelse til laboratoriet.

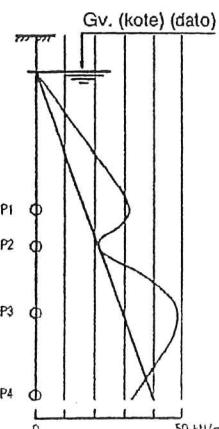
Avhengig av grunnforholdene benyttes andre typer prøvetakere.



⑤ VINGEBORING

Utføres ved at et vingekors (normalt 65x130 mm) presses ned i jorden (leiren) og dreies rundt samtidig som dreiemomentet blir målt. Udrenerer skjærstyrke (S_{uv} kN/m²) beregnes ut fra dreiemoment ved brudd.

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



⑥ 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 målingene.

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	Blok
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 istidsavsetning 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:

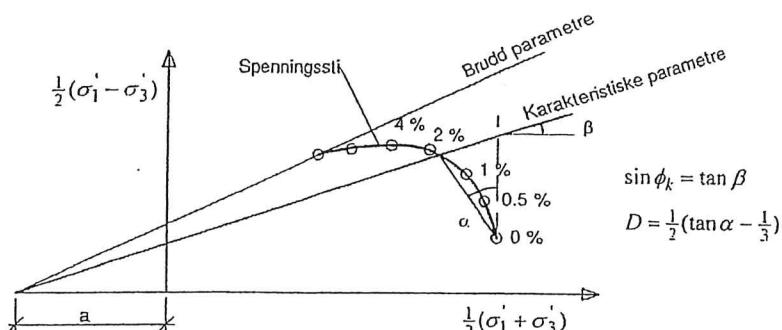
Torv	<i>Myrplanter, mindre eller mørre omdannet (fibertorv, mellomtorv, svarttorv).</i>
Gytje, dy	<i>Omdannede, vannavsatte plante- og dyrerester</i>
Mold	<i>Organisk materiale med løs struktur</i>
Matjord	<i>Det øvre, møldholdige jordlag</i>

SKJÆRSTYRKE

Skjærstyrken på et plan gjennom jord avhenger av effektiv normalspenning på planet (totalspenning \div poretrykk) og av jordens skjærstyrkeparametere (a , ϕ , D eller S_u , S_d , S_p)

Effektivspenningsanalyse: Skjærstyrkeparametere (a , ϕ og D)

Disse bestemmes ved treaksiale trykkforsøk på representative prøver. Forsøksresultatene fremstilles som "spenningsstier", 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 parametere for det aktuelle problem.



Totalspenningsanalyse: Udreneret skjærstyrke (S_u [kN/m²])

gjelder ved raske spenningsendringer uten drenering av poretrykk og bestemmes i laboratoriet ved enkle trykkforsøk (S_{ul}), konusforsøk (S_{uk}), udrenerte treaksialforsøk (S_{ua} , S_{up}), direkte skjærforsøk (S_{ud}) eller ved in-situ målinger (vingeboringer, trykksonderinger (CPTU))

SENSITIVITET (S)

er forholdet mellom en leires udrenerte 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	Dato 15.12.1999 Oppdragsnr. 4000	Konslr./Tegnet ABe Tegningsnr. 2	Kontrollert JAF	Godkjent 0.13c 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 smidrende 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 (ρ_s g/cm³)

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

DENSITET (ρ t/m³)

er massen av prøven pr. volumenhett.

TØRR DENSITET (ρ_D t/m³)

er massen av tørrstoff pr. volumenhett.

SPESIFIKK TYNGDETETHET (γ_s kN/m³)

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

TYNGDETETHET (romvekt) (γ kN/m³)

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

TØRR TYNGDETETHET (tørr romvekt) (γ_D kN/m³)

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 tørra densitet som oppnås benyttes ved spesifikasjon av krav til utførelsen av komprimeringsarbeider.

HUMUSINNHOLD (ONa)

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

KOMPRESSIBILITET

Relasjonen spenning/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

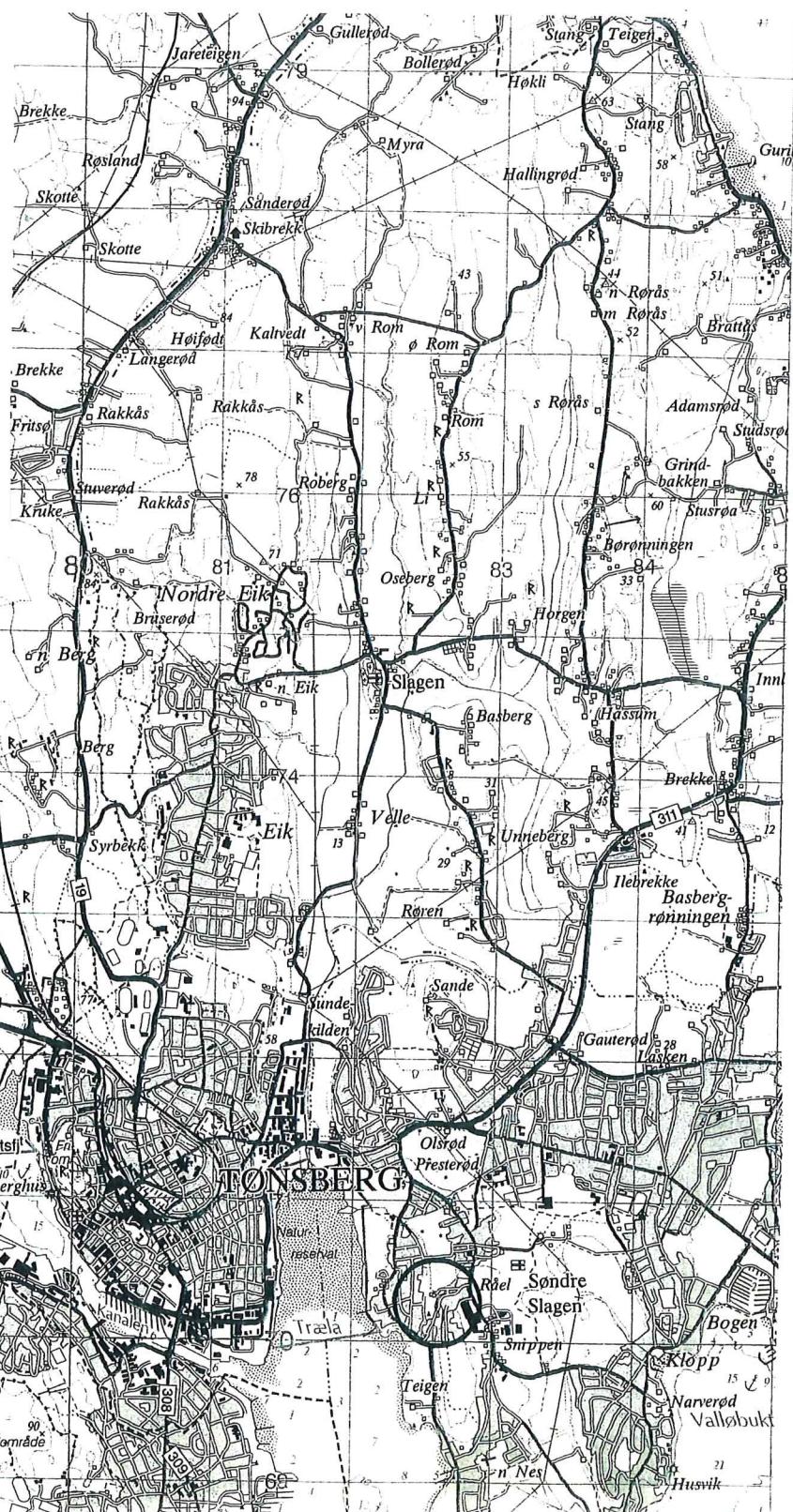
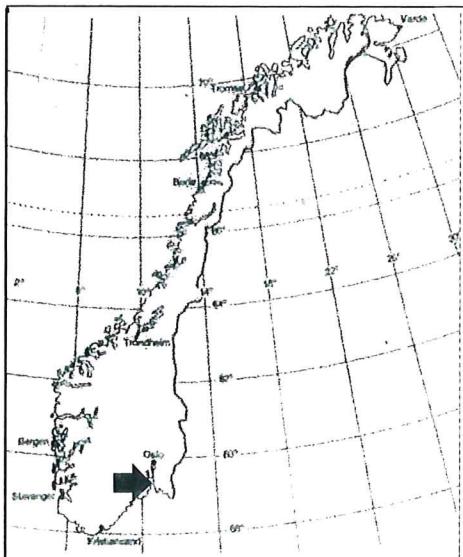
utføres ved siktning av fraksjonene større enn 0.125 mm. For de mindre partikler bestemmes den ekvivalente korn-diameter ved hydrometeranalyse. Materialt slemmes opp i vann, densiteten av suspensjonen måles med bestemte tidsintervaller og kornfordelingen kan dermed beregnes ut fra Stokes lov om partiklenes sedimentasjonshastighet.

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 (Betegnelsen "hydraulisk konduktivitet" benyttes også) $q = k \cdot A \cdot i$ hvor A = bruttoareal normalt strømretningen i = gradient i strømretningen



Rev. Beskrivelse

Dato Tegn. Kontr. Godkj.

Orginalformat Fag

Tegningens filnavn

OVERSIKTSKART

EVENTYRHUS AS
LIÅBAKKEN 15, TØNSBERG

Målestøkk

1:50000

MULTICONULT

MULTICONULT AS

Kilengaten 2, Pb. 1287, 3105 Tønsberg
Tel.: 33744020 - Fax: 33744029

Dato
18.12.2008

Konstr./tegnet
GES

Kontrollert

Godkjent

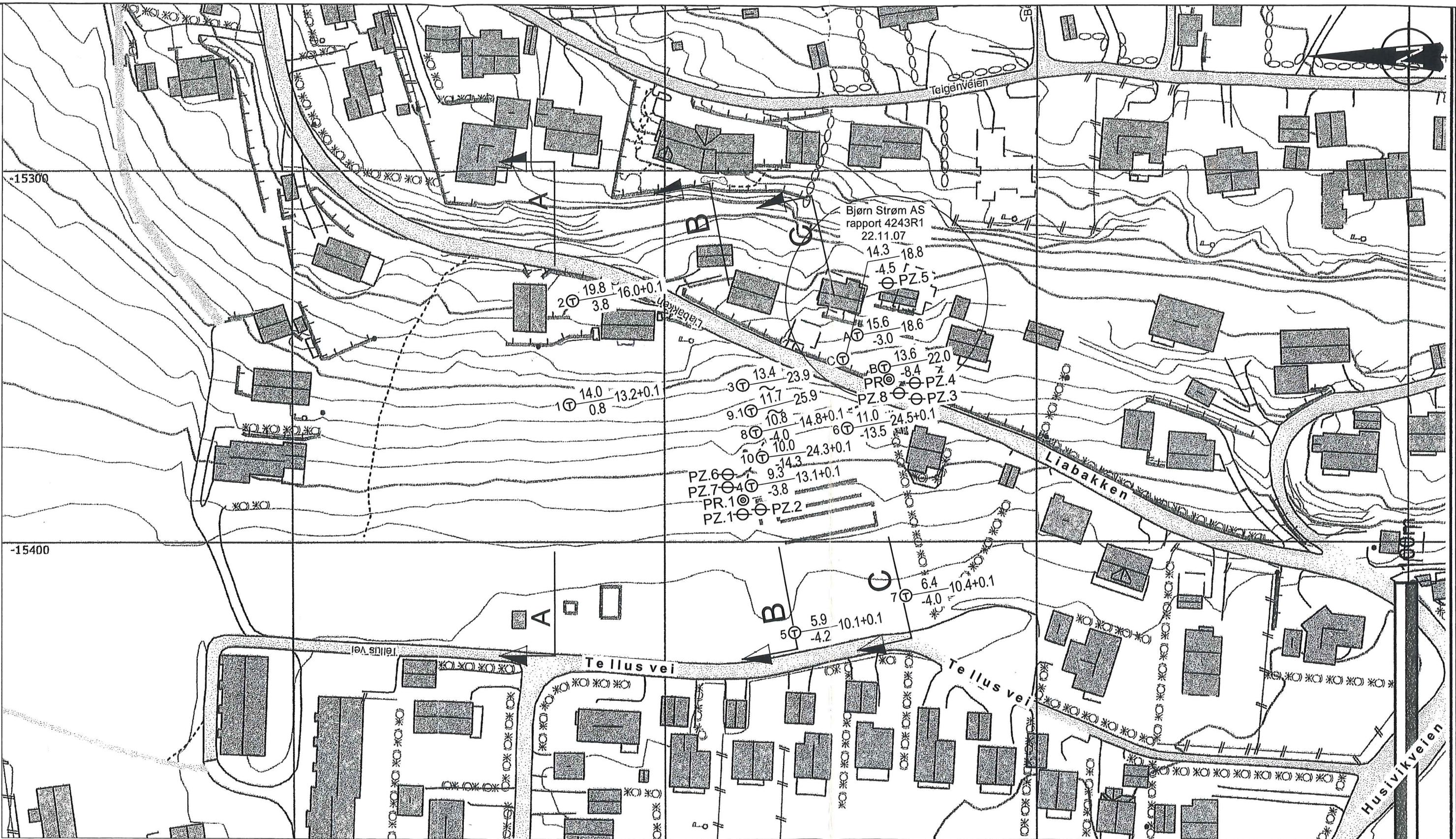
Oppdragsnr.

Tegningsnr.

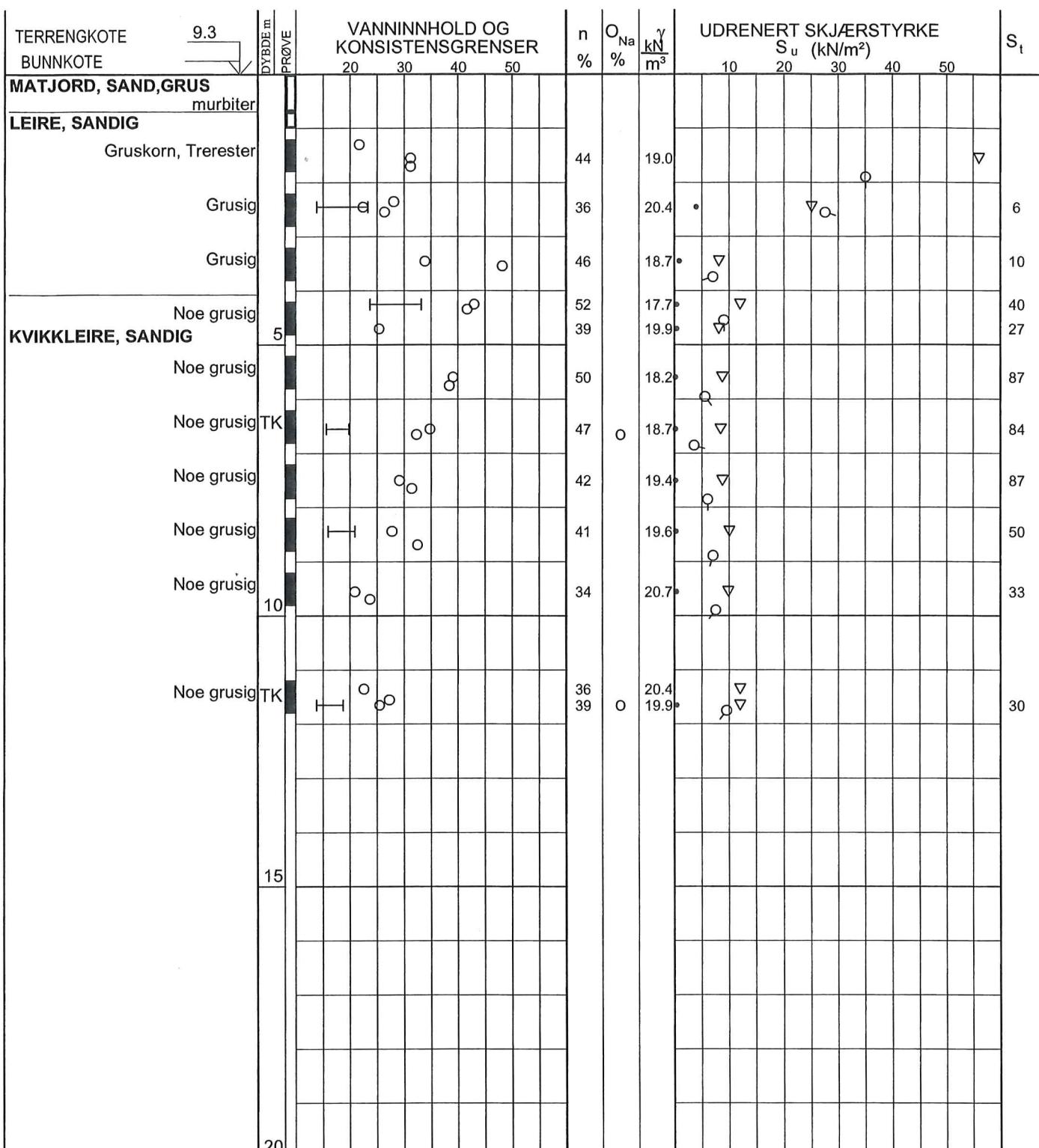
Rev.

811449

0



Rev.	Beskrivelse	Dato	Tegn.	Kontr.	Godkj.
		Orginalformat	Fag		
		Tegningens filnavn			
BORPLAN/SITUASJONSPLAN					
EVENTYRHUS AS LIABAKKEN 15, TØNSBERG					
Målestokk 1 : 1000					
MULTICONSULT AS					
Oppdragsnr.		Dato 26.02.08	Konstr./tegnet IVG	Kontrollert bEg	Godkjent bEg
Oppdragsnr. 811449		Tegningsnr.			Rev.



PR= Ø 54 mm

O VANNINNHOLD

n = PORØSITET

▽ KONUSFORSØK

SK=SKOVLBORING

— W_L FLYTEGRENSEO_{Na} = HUMUSINNHOLD

TRYKKFORSØK

PG=PRØVEGROP

─ W_P PLASTISITETSGRENSEO_{gl} = GLØDETAP

15—○—5 % DEFORMASJON VED BRUDD

LAB.BOK 1853

γ = TYNGDETETTHET

OMRØRT SKJÆRSTYRKE

BORBOK 21268

S_t = SENSITIVITET

Ø-ØDOMETERFORSØK P=PERMEABILITET K=KORNGRADERING T=TREAKSIALFORSØK

PRØVESERIEEVENTYRHUS AS
LIABAKKEN 15, TØNSBERG

Borpunkt nr. PR.1 Tegnet SK Side 1 av 1

Borplan nr. -1 Kontr. 623

Boret dato 15.02.2008 Dato 19.04.08

MULTICONULT AS

Oppdrag nr.

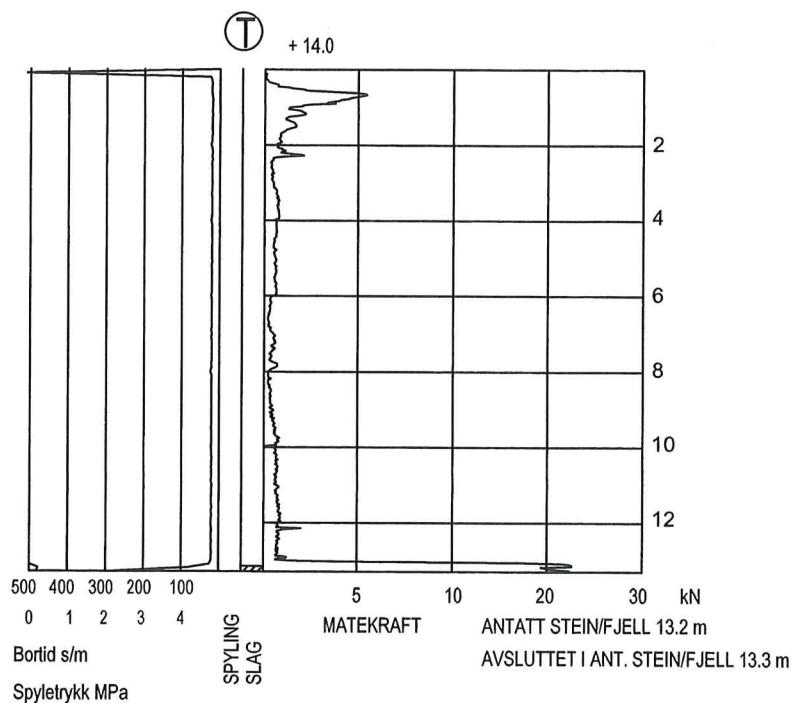
811449

Tegning nr.

10

Rev.





TOTALSONDERING

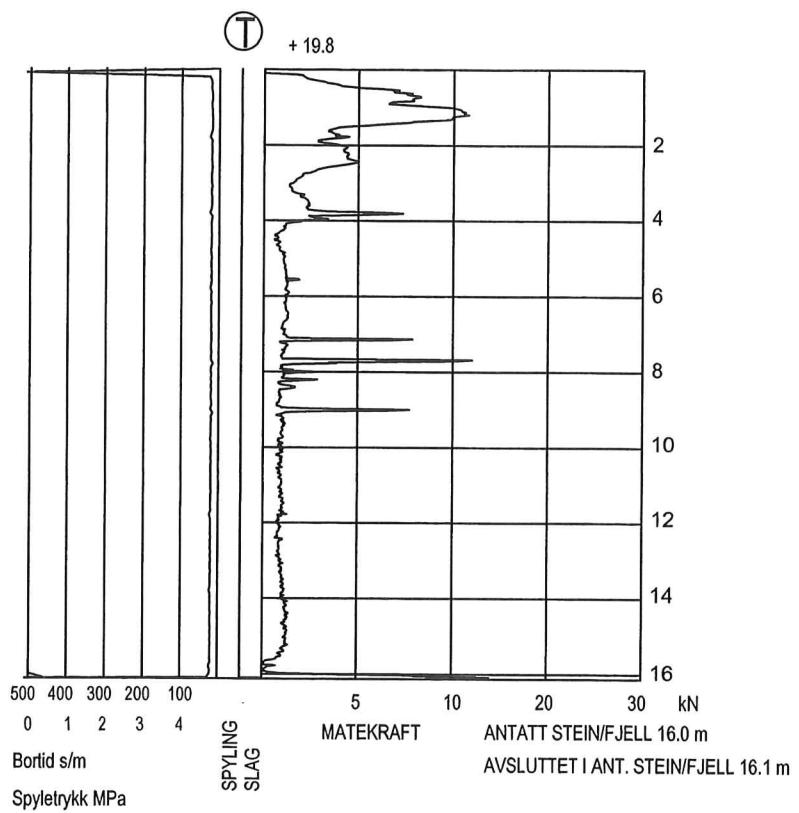
EVENTYRHUS AS
LIABAKKEN 15, TØNSBERG

MULTICONSPORT AS

Kilengaten 1, Pb. 1287, 3105 Tønsberg
Tel.: 33744020 - Fax.: 33744029

811449

20



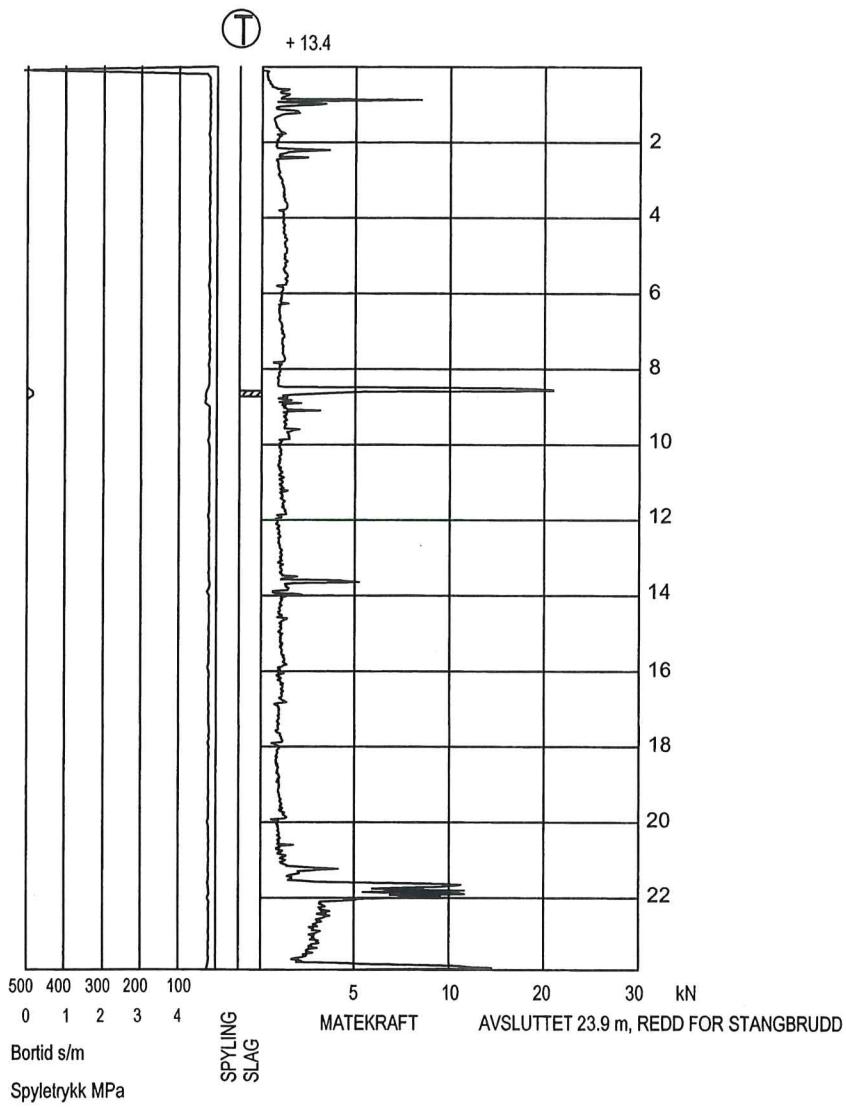
TOTALSONDERING

EVENTYRHUS AS
LIABAKKEN 15, TØNSBERG

MULTICONSULT AS

Kilengaten 1, Pb. 1287, 3105 Tønsberg
Tel.: 33744020 - Fax.: 33744029

Dato	05.06.08	Konstr./Tegnet	Kontrollert	Godkjent
Oppdrag nr.		IVG	WR	63
	811449	Tegning nr.	21	Rev.



TOTALSONDERING

EVENTYRHUS AS
LIABAKKEN 15, TØNSBERG

MULTICONSULT AS

Kilengaten 1, Pb. 1287, 3105 Tønsberg
Tel.: 33744020 - Fax.: 33744029

Dato 05.06.08 Konstr./Tegnet IVG

Oppdrag nr.

811449

Kontrollert *b63*

Tegning nr.

22

Boring nr.

3

Side

Borplan nr.

-1

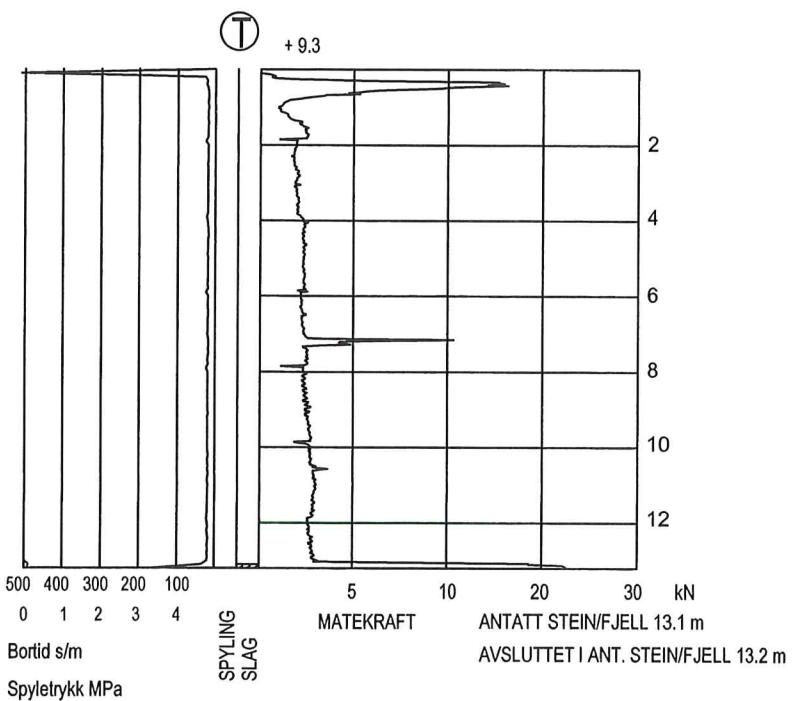


Boret dato

13.02.08

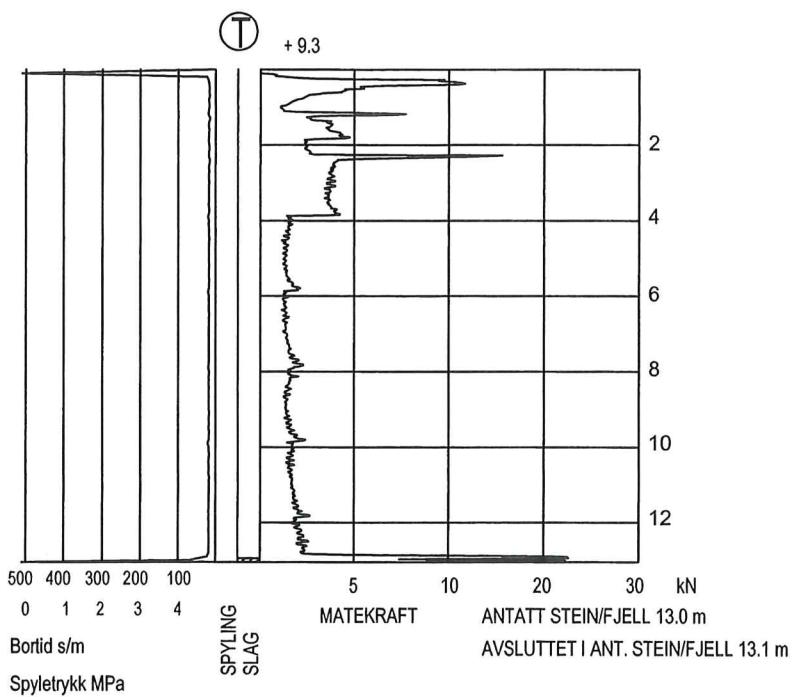
Godkjent *b63*

Rev.



TOTALSONDERING		Boring nr. 4	Side
EVENTYRHUS AS		Borplan nr. -1	
LIABAKKEN 15, TØNSBERG		Boret dato 13.02.08	
MULTICONSPORT AS	Dato 05.06.08	Konstr./Tegnet IVG	Kontrollert 
Kilengaten 1, Pb. 1287, 3105 Tønsberg Tel.: 33744020 - Fax.: 33744029	Oppdrag nr. 811449	Tegning nr. 23	Godkjent  Rev.

4.1



TOTALSONDERING

EVENTYRHUS AS
LIABAKKEN 15, TØNSBERG

MULTICONSULT AS

Kilengaten 1, Pb. 1287, 3105 Tønsberg
Tel.: 33744020 - Fax.: 33744029

Dato 05.06.08

Oppdrag nr.

811449

Konstr./Tegnet
IVG

Tegning nr.

Kontrollert
6/3

Godkjent
6/3

Side

4.1

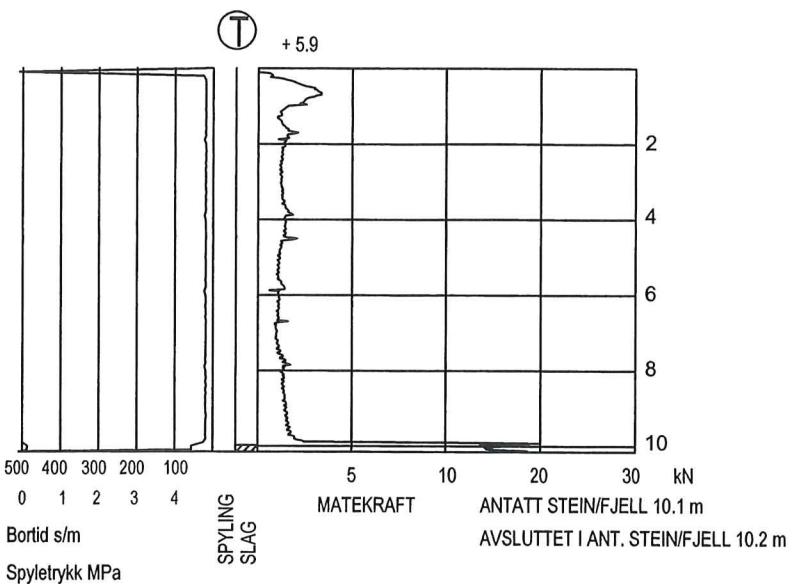
Borplan nr.
-1

Boret dato
25.02.08

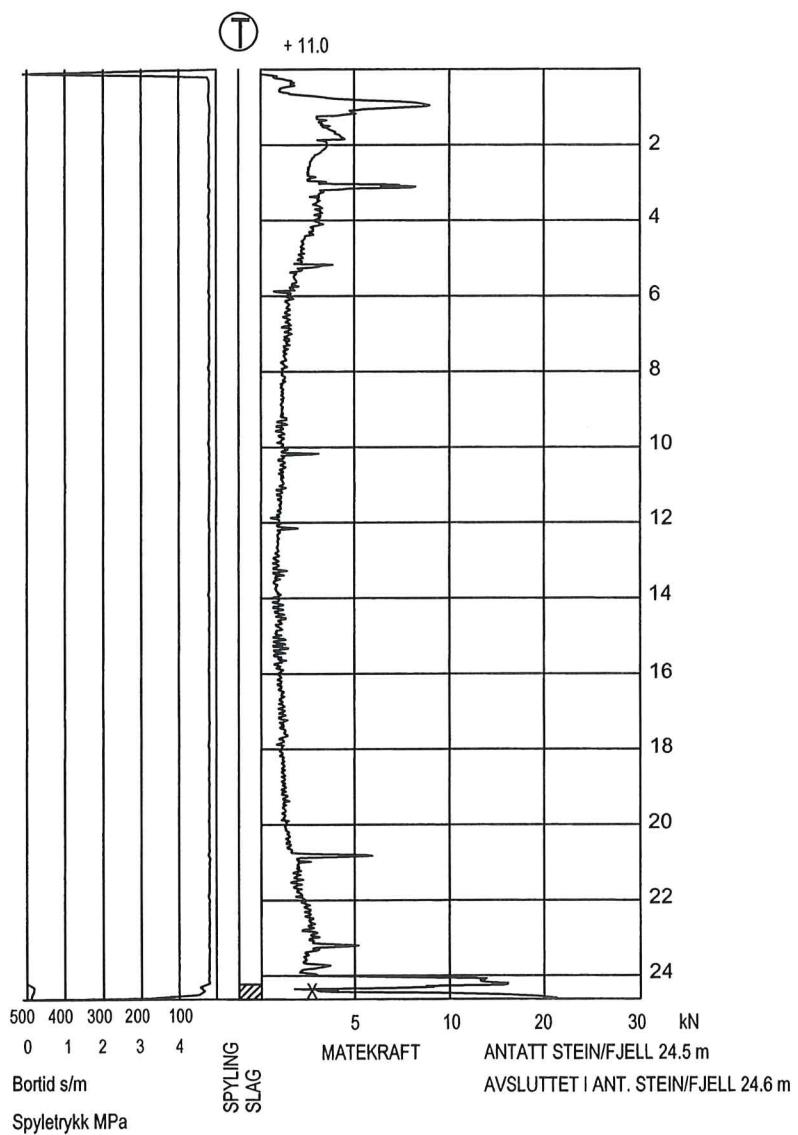


Rev.

24



TOTALSONDERING			Boring nr.	Side
EVENTYRHUS AS			Borplan nr.	
LIABAKKEN 15, TØNSBERG			-1	
MULTICONSULT AS	Dato Oppdrag nr.	Konstr./Tegnet IVG	Kontrollert 683	Godkjent 683
Kilengaten 1, Pb. 1287, 3105 Tønsberg Tel.: 33744020 - Fax.: 33744029	05.06.08 811449	Tegning nr.	25	Rev.



TOTALSONDERING

EVENTYRHUS AS
LIABAKKEN 15, TØNSBERG

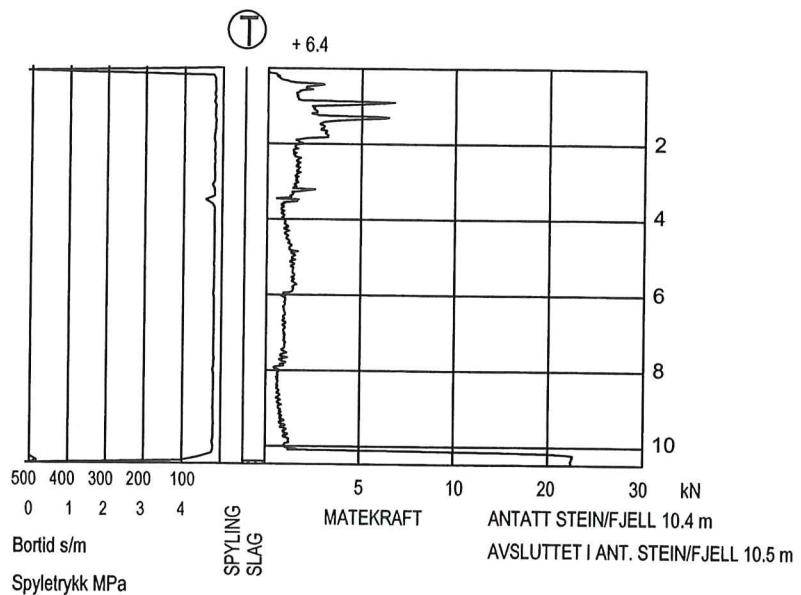
MULTICONSULT AS

Kilengaten 1, Pb. 1287, 3105 Tønsberg
Tel.: 33744020 - Fax.: 33744029

Boring nr.	6	Side
Borplan nr.	-1	
Boret dato	13.02.08	
Dato	05.06.08	Konstr./Tegnet
Oppdrag nr.	811449	IVG
		Kontrollert
		Godkjent
		Rev.
		MULTICONSULT

811449

26



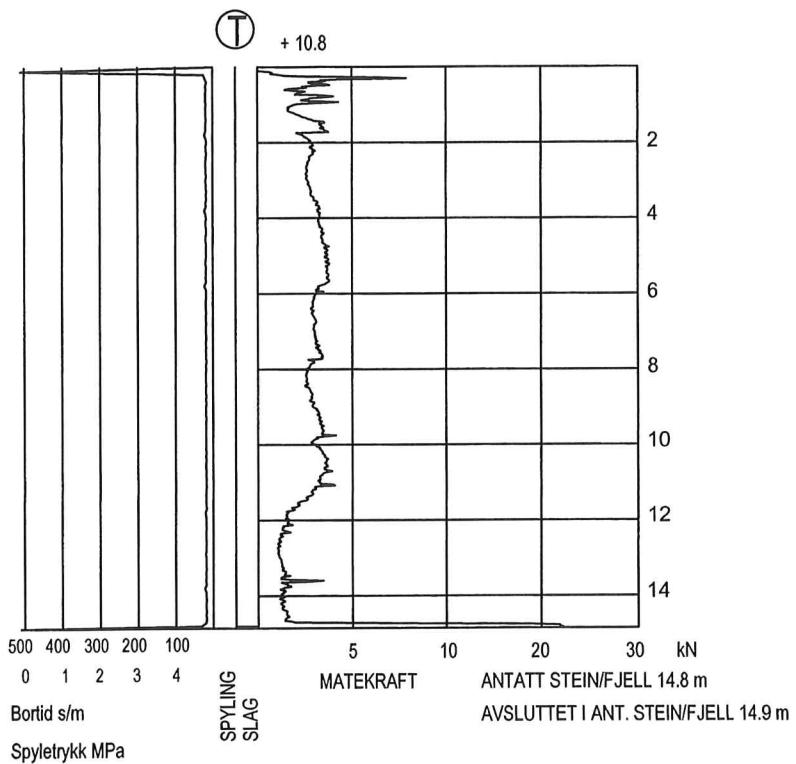
TOTALSONDERING

EVENTYRHUS AS
LIABAKKEN 15, TØNSBERG

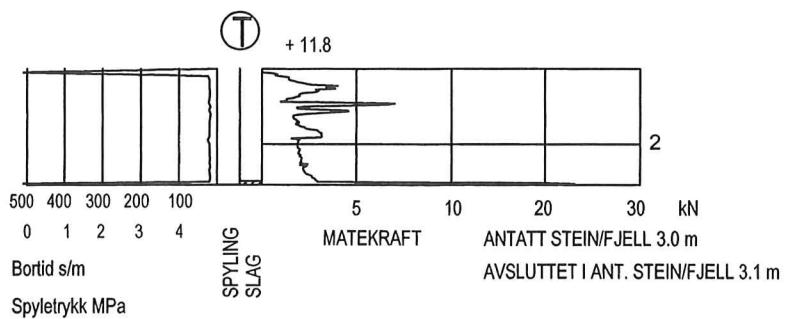
MULTICONSULT AS

Kilengaten 1, Pb. 1287, 3105 Tønsberg
Tel.: 33744020 - Fax.: 33744029

Boring nr.	7	Side
Borplan nr.	-1	
Boret dato	13.02.08	
		MULTICONSULT
Dato	05.06.08	Konstr./Tegnet IVG
Oppdrag nr.	811449	Kontrollert <i>627</i>
		Godkjent <i>623</i>
		Rev.
	27	



TOTALSONDERING				Boring nr.	Side
EVENTYRHUS AS				Borplan nr.	8
LIABAKKEN 15, TØNSBERG				Boret dato	-1
MULTICONST AS	Dato Oppdrag nr.	05.06.08 811449	Konstr./Tegnet IVG	Kontrollert Tegning nr.	 Godkjent Rev.
Kilengaten 1, Pb. 1287, 3105 Tønsberg Tel.: 33744020 - Fax.: 33744029				28	



TOTALSONDERING

EVENTYRHUS AS
LIABAKKEN 15, TØNSBERG

MULTICONSULT AS

Kilengaten 1, Pb. 1287, 3105 Tønsberg
Tel.: 33744020 - Fax.: 33744029

Dato 05.06.08

Konstr./Tegnet
IVG

Kontrollert
beg

Boring nr.

9

Side

-1

Borplan nr.

25.02.08

Boret dato

MULTICONSULT

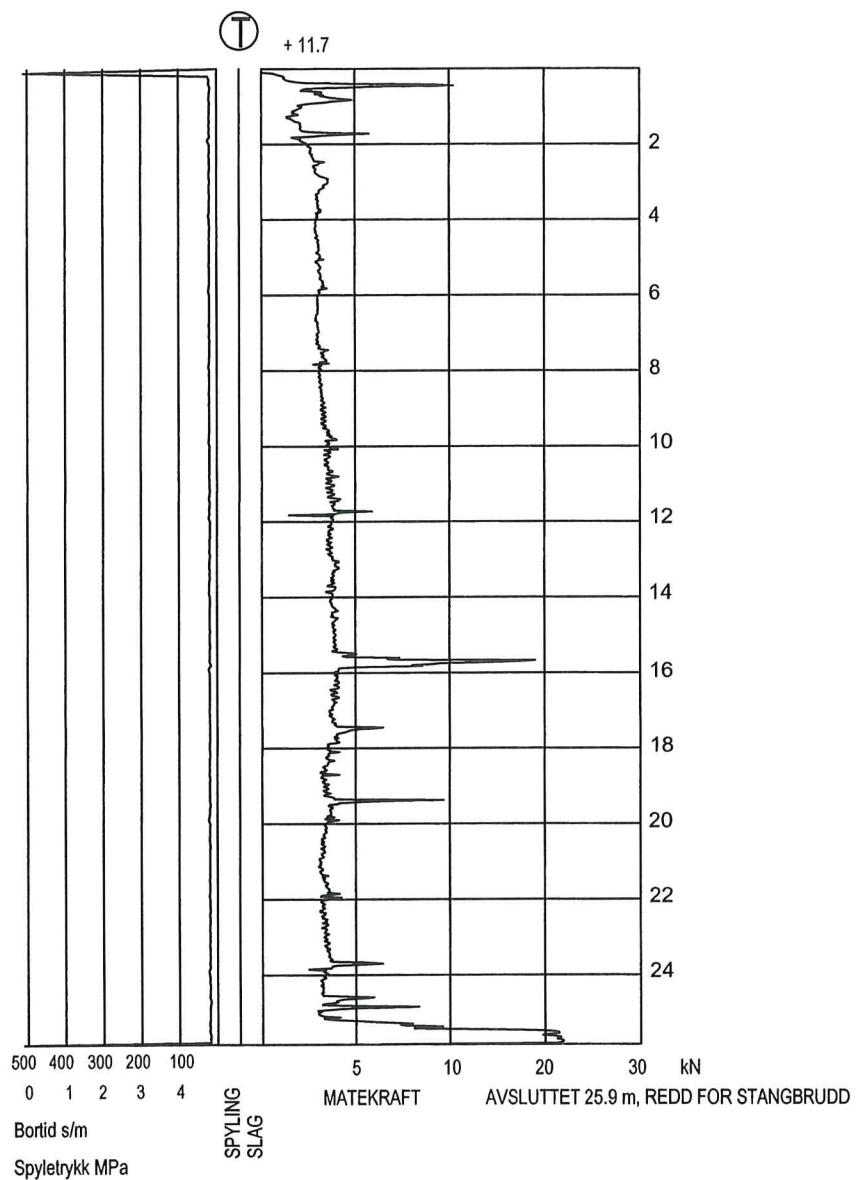
Oppdrag nr.
811449

Tegning nr.

29

Rev.

9.1



TOTALSONDERING

EVENTYRHUS AS
LIABAKKEN 15, TØNSBERG

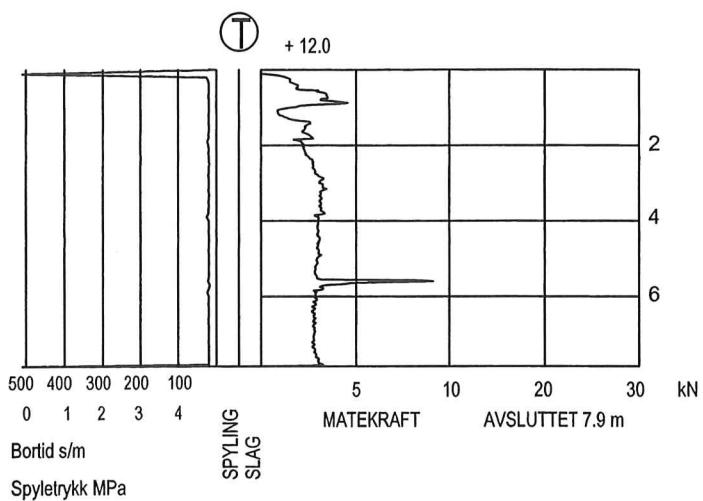
MULTICONSULT AS

Kilengaten 1, Pb. 1287, 3105 Tønsberg
Tel.: 33744020 - Fax.: 33744029

Dato	05.06.08	Konstr./Tegnet	Kontrollert	Godkjent
Oppdrag nr.		IVG	beg	beg
	811449	Tegning nr.		Rev.



9.2



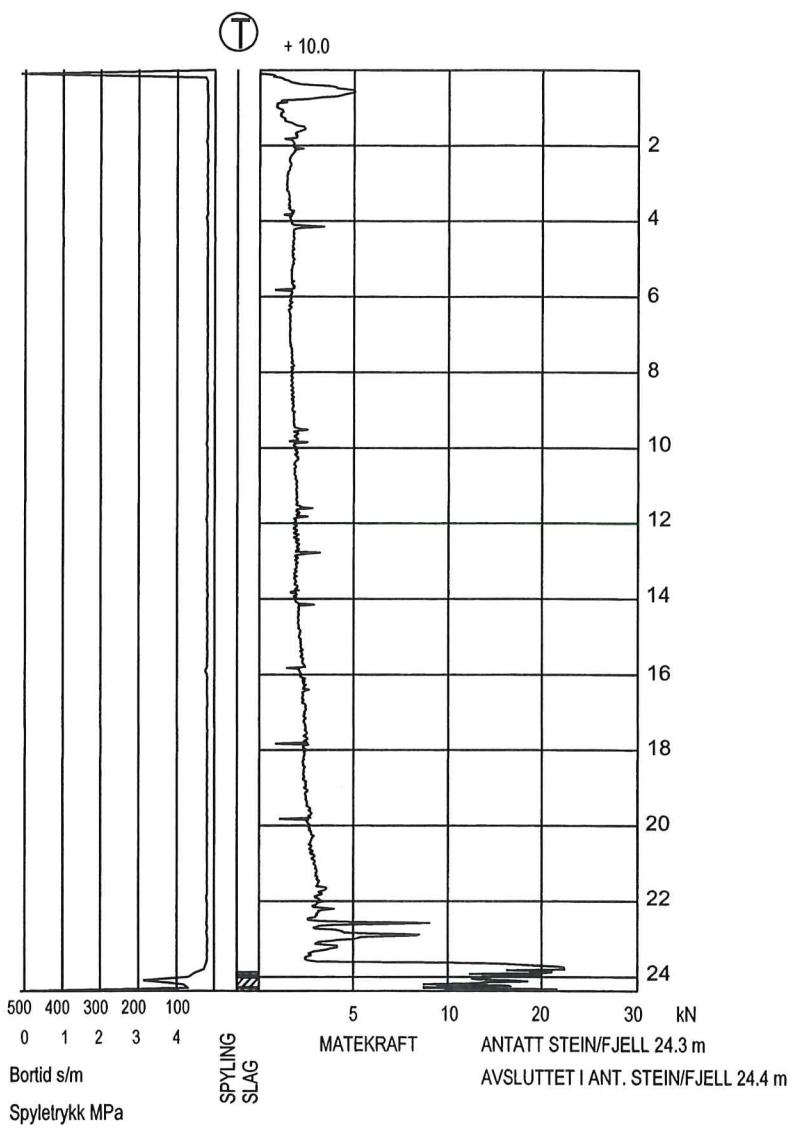
TOTALSONDERING

EVENTYRHUS AS
LIABAKKEN 15, TØNSBERG

MULTICONSULT AS

Kilengaten 1, Pb. 1287, 3105 Tønsberg
Tel.: 33744020 - Fax.: 33744029

Dato	05.06.08	Konstr./Tegnet	Kontrollert	Godkjent
Oppdrag nr.		IVG	<i>beg</i>	<i>beg</i>
		Tegning nr.		Rev.
	811449		31	



TOTALSONDERING

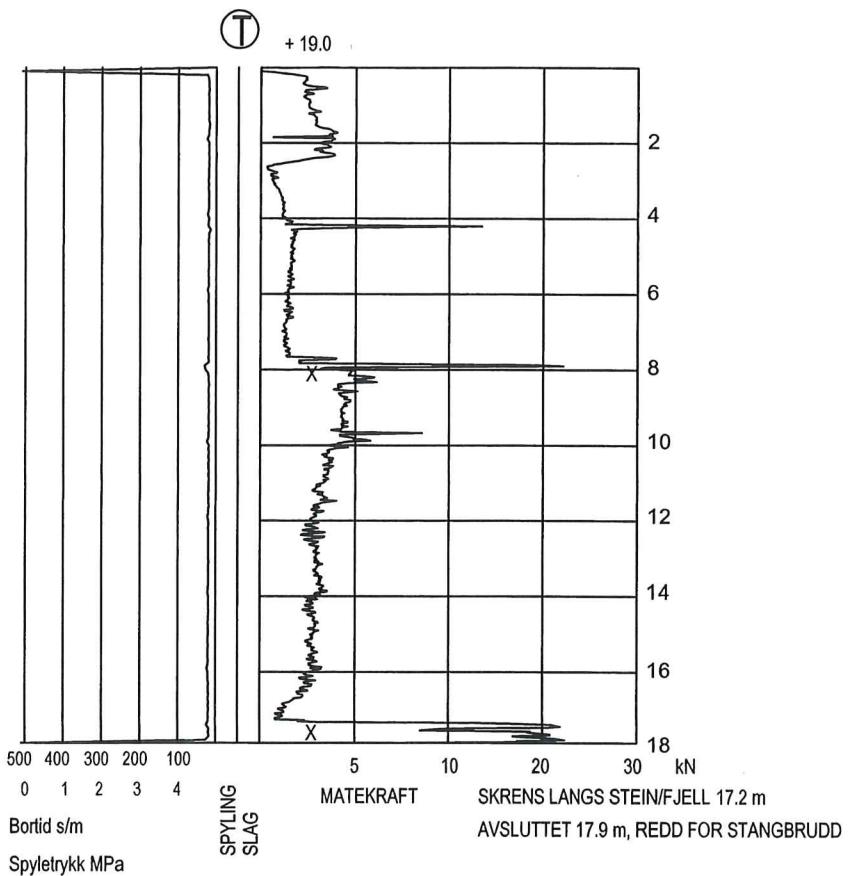
EVENTYRHUS AS
LIABAKKEN 15, TØNSBERG

MULTICONSULT AS

Kilengaten 1, Pb. 1287, 3105 Tønsberg
Tel.: 33744020 - Fax.: 33744029

Boring nr.	10	Side
Borplan nr.	-1	
Boret dato	25.02.08	
Dato	05.06.08	Konstr./Tegnet
Oppdrag nr.	811449	IVG
Tegning nr.	32	Kontrollert
		Godkjent



**TOTALSONDERING**

EVENTYRHUS AS
LIABAKKEN 15, TØNSBERG

MULTICONSULT AS

Kilengaten 1, Pb. 1287, 3105 Tønsberg
Tel.: 33744020 - Fax.: 33744029

Dato 05.06.08 Konstr./Tegnet IVG

Oppdrag nr. Tegning nr.

811449

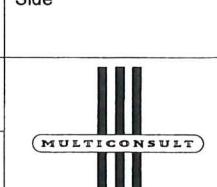
Boring nr.

11

Side

Borplan nr.

-1



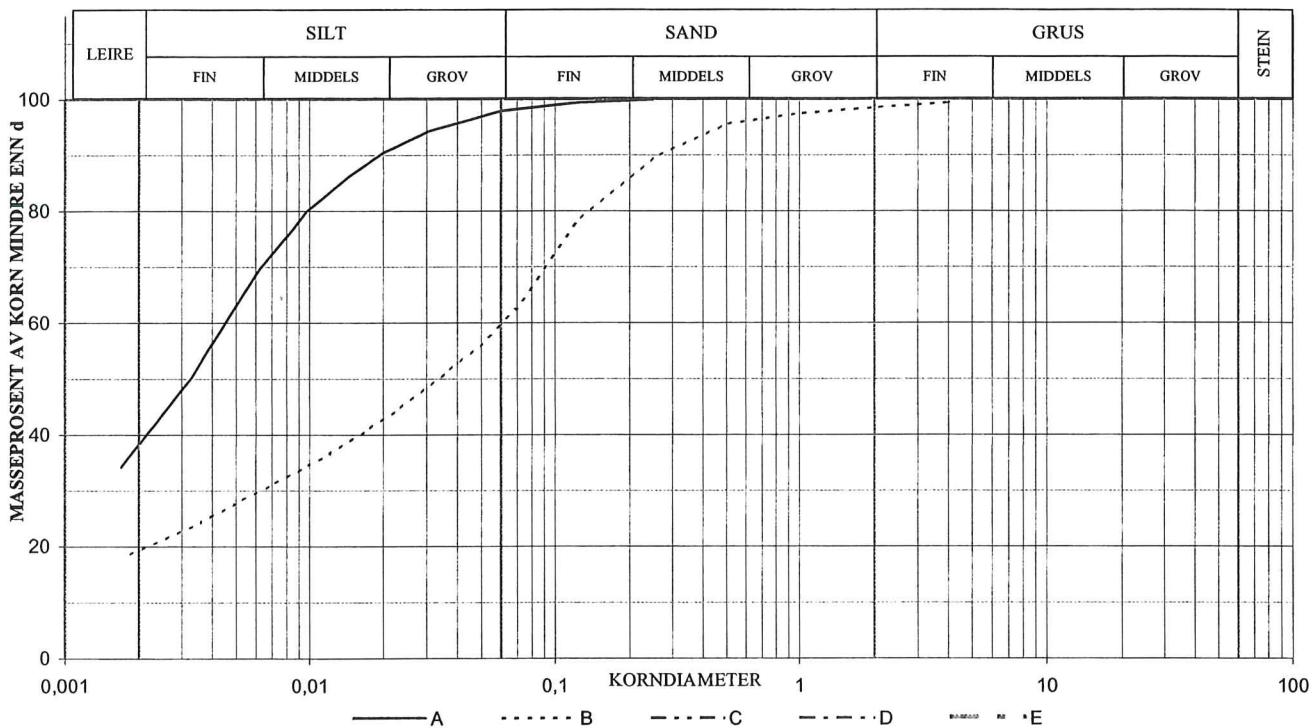
Boret dato

04.06.08

Godkjent **b63**
Rev. **b63**

33

BOL	SERIE NR.	Dybde (kote)	JORDARTS BETEGNELSE	ANMERKNINGER			METODE	
				TS	VS	HYD		
A	PR.1	6,35	LEIRE				X	X
B	PR.1	11,45	LEIRE, sandig				X	X
C								
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	Telegruppe	Vanninnhold %	Plastisitet		Humus Ogl%	Su omrørt Kn/m ²	< 0,063 mm %	D ₁₀ mm	D ₃₀ mm	D ₅₀ mm	D ₆₀ mm
			Wf	Wp							
A										0,0033	0,0045
B									0,006	0,0339	0,0618
C											
D											
E											

KORNGRADERING

EVENTYRHUS AS
LIABAKKEN 15, TØNSBERG

Konstr./Tegnet SK	Kontrollert <i>603</i>	
15.04.08	Godkjent <i>603</i>	

MULTICONULT AS

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

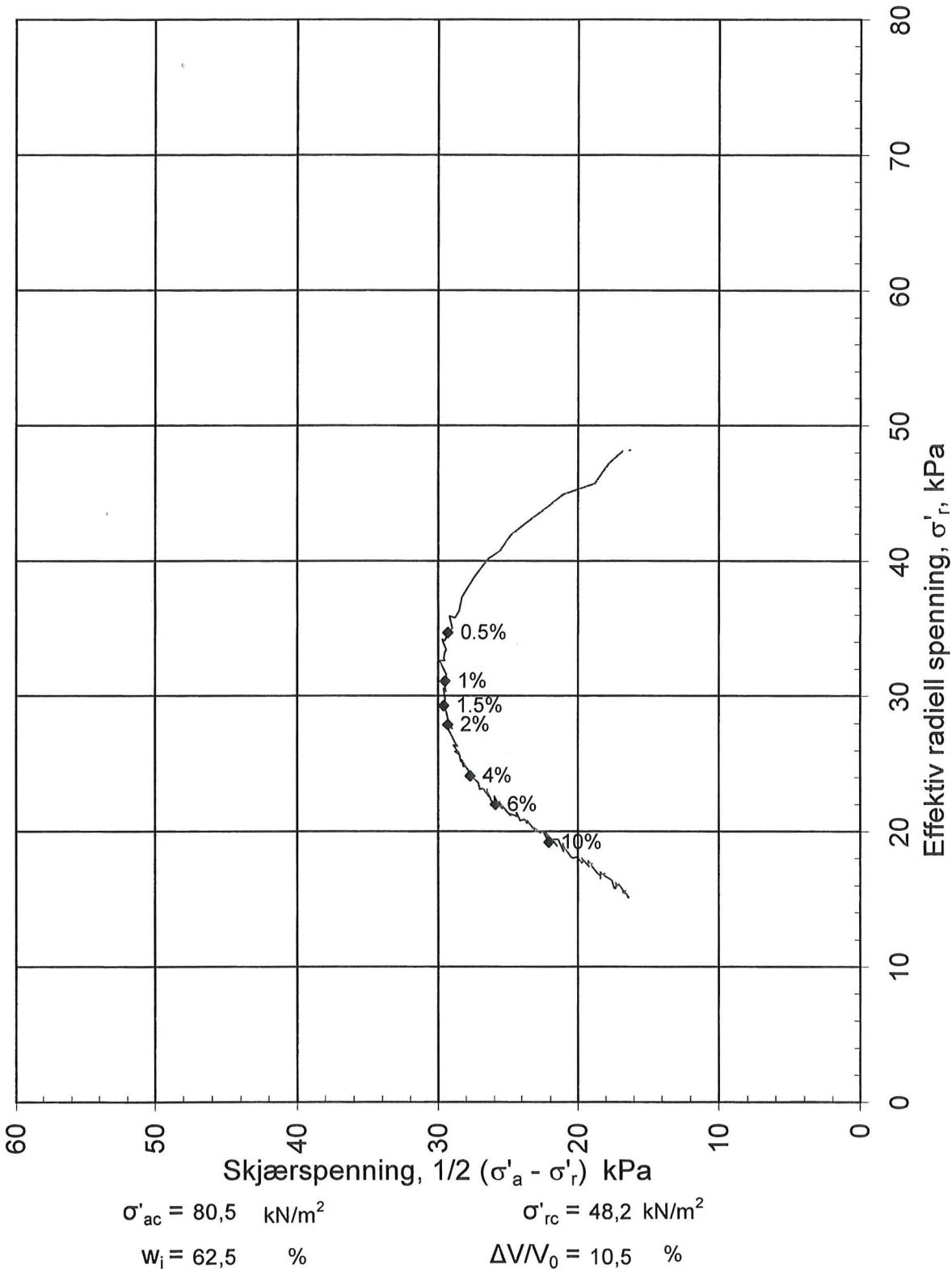
OPPDAGRNR.

811449

TEGN.NR.

60

REV.



LIABAKKEN

LIABAKKEN 15, TØNSBERG

TREAKSIALFORSØK Aktiv, hovedspenningsvektor

MULTICONULT AS

Nedre Skøyen vei 2
Pb. 265 Skøyen - 0213 Oslo

Tlf. 21 58 50 00 - Fax: 21 58 50 01

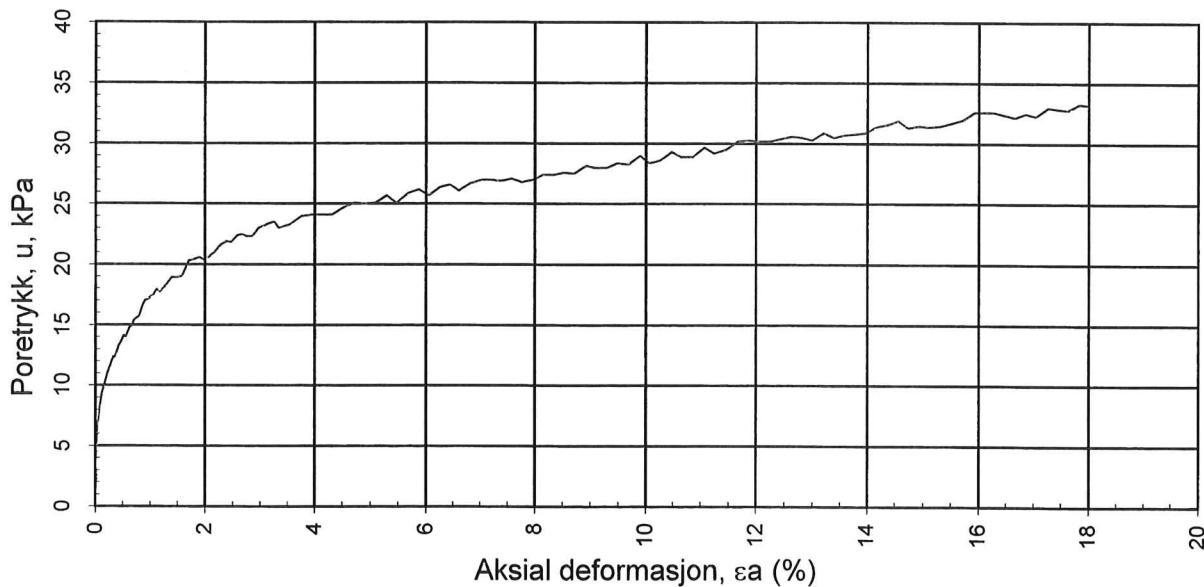
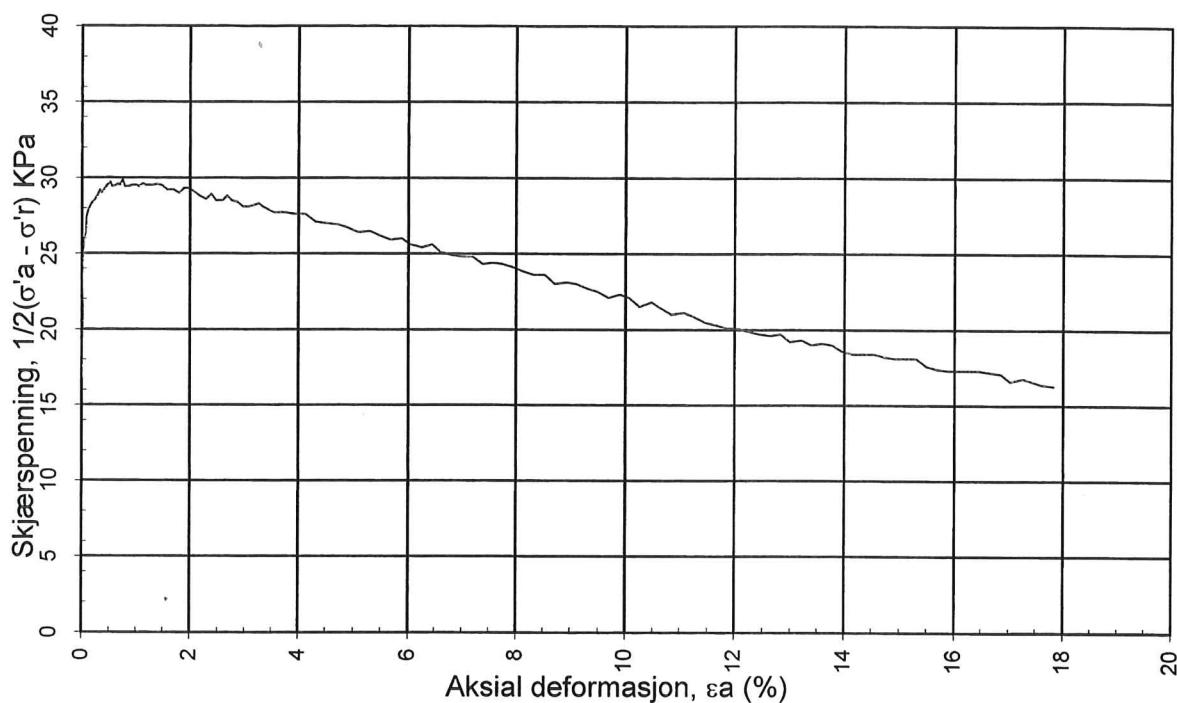
Serie PR.1 Dybde 6,35 Testnr.

Dato: 03.04.2008 Kontrollert: Godkjent:

Oppdrag nr.: 811449 Tegning nr.: 75 Tegnet: SK

Tegningens filnavn:
PR1A

MULTICONULT



$$\sigma'_{ac} = 80,5 \text{ kN/m}^2$$

$$\Delta V/V_0 = 10,5 \text{ \%}$$

$$\sigma'_{rc} = 48,2 \text{ kN/m}^2$$

$$W_i = 62,5 \text{ \%}$$

LIABAKKEN

LIABAKKEN 15, TØNSBERG

TREAKSIALFORSØK Aktiv, arbeidskurve, poretrykk

MULTICONULT AS

Nedre Skøyen vei 2-
Pb. 265 Skøyen - 0213 Oslo

Tlf. 21 5850 00 - Fax: 21 58 50 01

Serie

PR.1

Dypte

6,35

Testnr.

Dato:

03.04.2008

Kontrollert:

687

Godkjent:

687

Oppdrag nr.:

811449

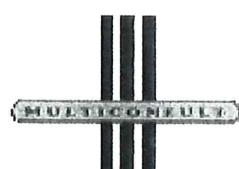
Teining nr.:

76

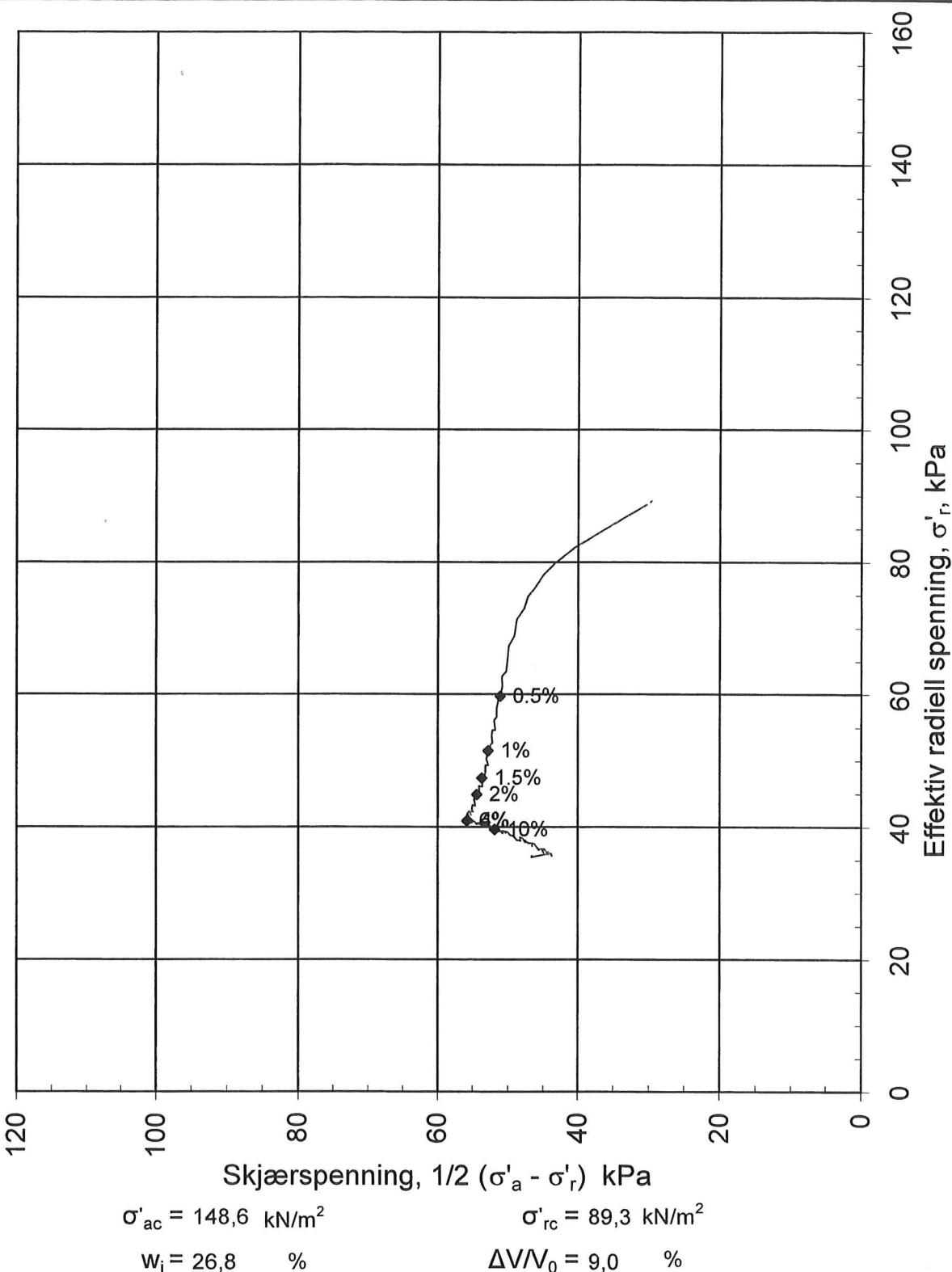
Teinel:

SK

Teiningens filnavn:
PR1A



Rev.:



EVENTYRHUS AS
LIABAKKEN 15, TØNSBERG

TREAKSIALFORSØK Aktiv, hovedspenningsvektor

MULTICONSULT AS

Nedre Skøyen vei 2
Pb. 265 Skøyen - 0213 Oslo

Tlf. 21 58 50 00 - Fax: 21 58 50 01

Serie

PR.1

Dybde

11,45

Testnr.

Dato:

03.04.2008

Kontrollert:

663

Godkjent:

663

Oppdrag nr.:

811449

Tegning nr.:

77

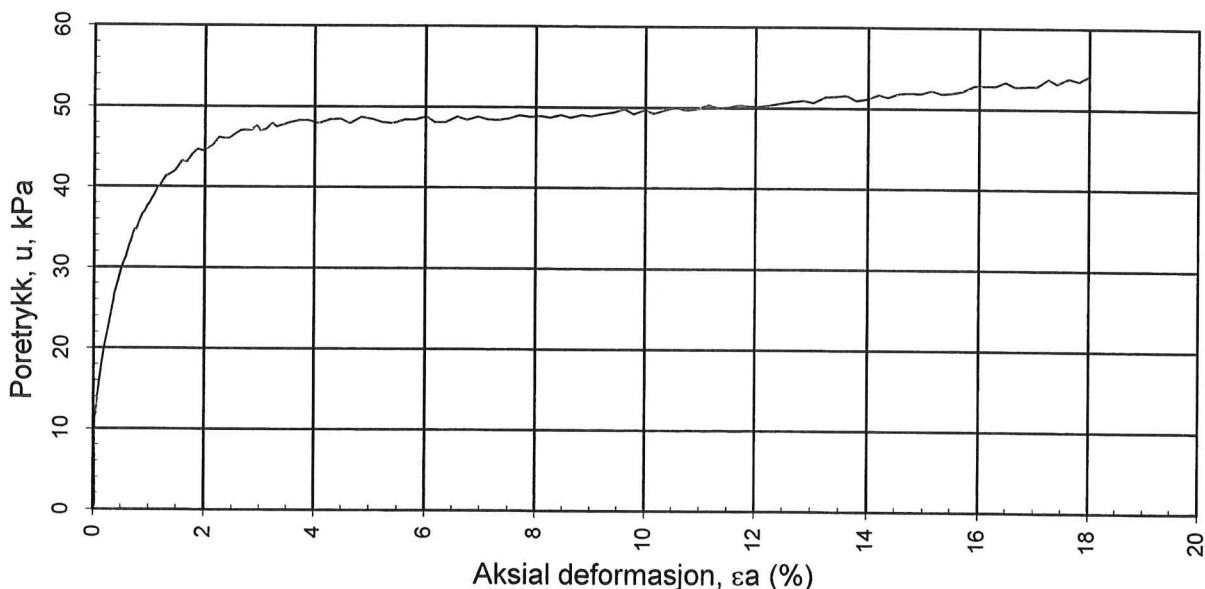
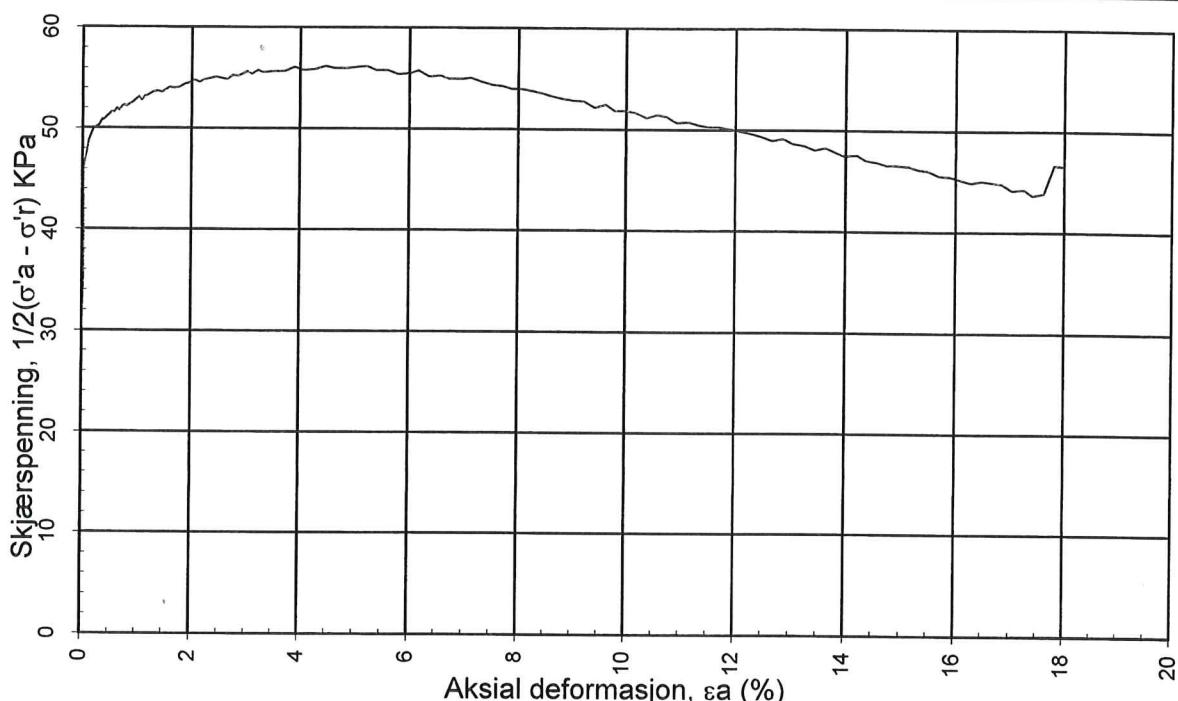
Tegnet:

SK

Tegningens filnavn:
PR1B



Rev.:



$\sigma'_{ac} = 148,6 \text{ kN/m}^2$
 $\Delta V/V_0 = 9,0 \quad \%$

$\sigma'_{rc} = 89,3 \text{ kN/m}^2$
 $W_i = 26,8 \quad \%$

EVENTYRHUS AS

LIABAKKEN 15, TØNSBERG

TREAKSIALFORSØK Aktiv, arbeidskurve, poretrykk

MULTICONSULT AS

Nedre Skøyen vei 2-
Pb. 265 Skøyen - 0213 Oslo

Tlf. 21 5850 00 - Fax: 21 58 50 01

Serie

PR.1

Dybde

11,45

Testnr.

Dato:

03.04.2008

Kontrollert:

691

Godkjent:

693

Oppdrag nr.:

811449

Teorinr. nr.:

78

Teonet:

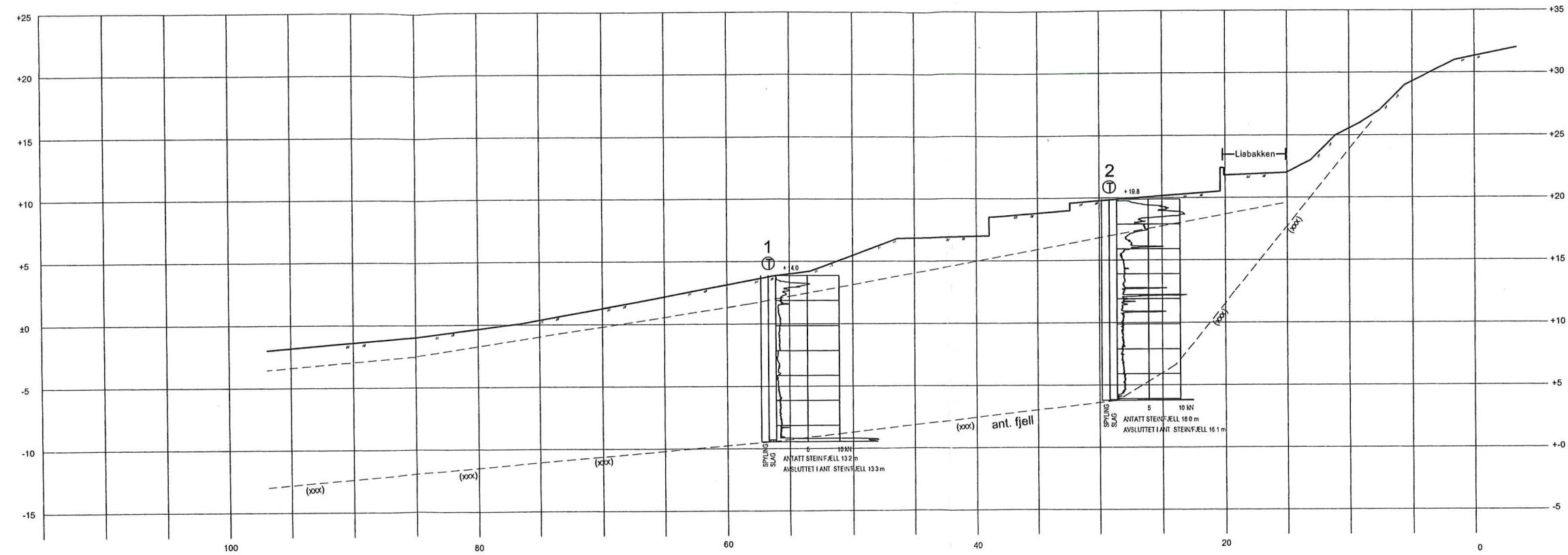
SK

Teckningens filnavn:
PR1B

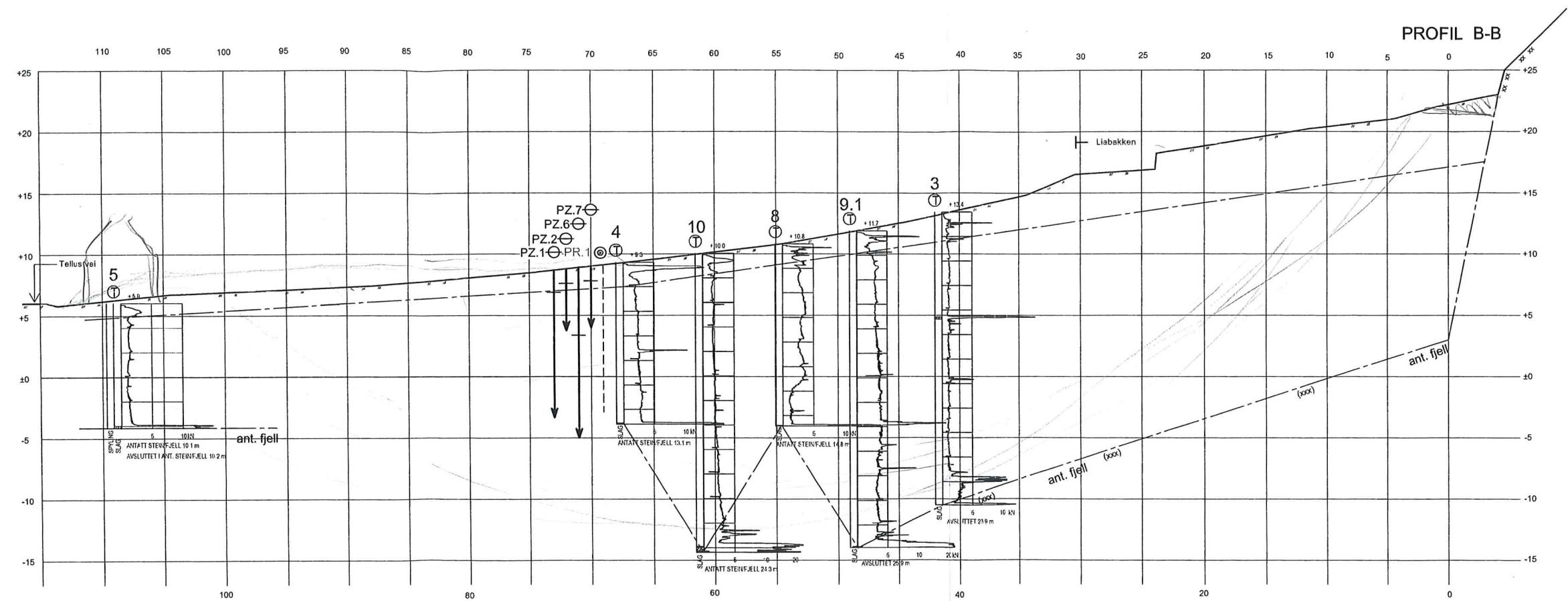


Rev.:

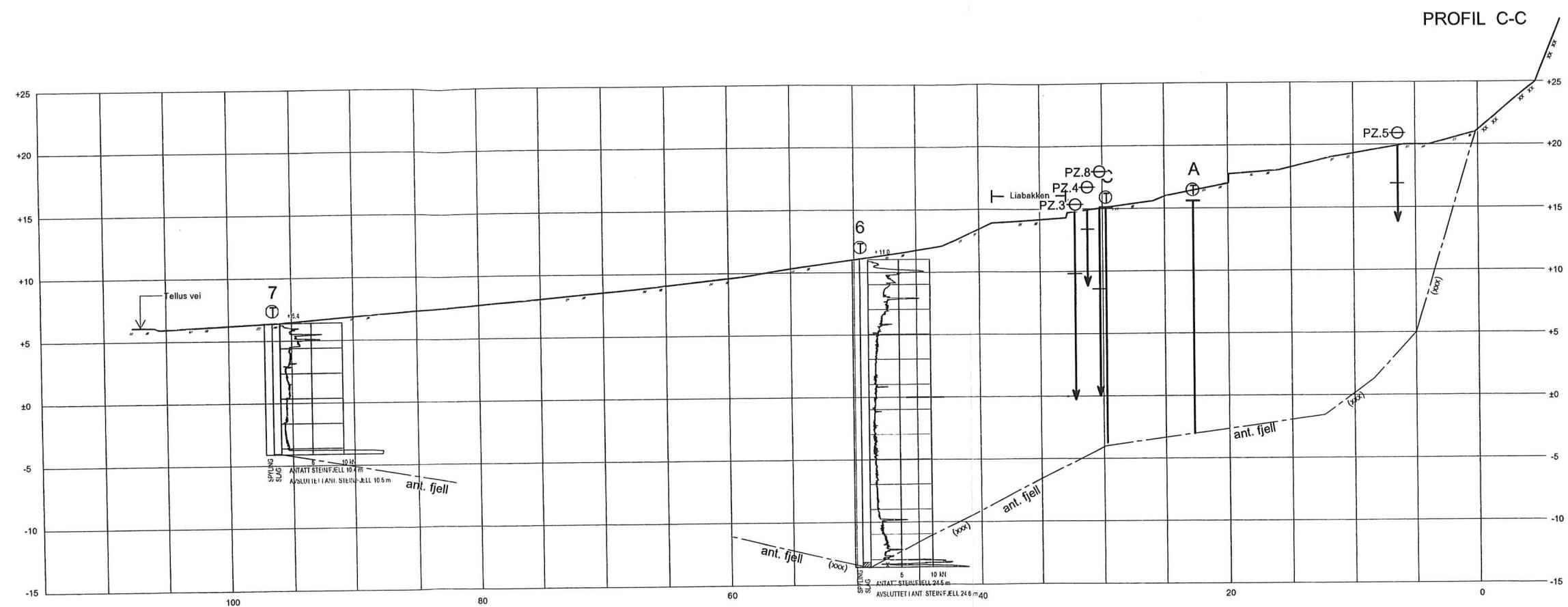
PROFIL A - A



Rev.	Beskrivelse	Dato	Tegn	Kontr	Gosel.
	Områdetakst A1				
	Tegningens foravn:				
	Målestokk:				
	1 : 200				MULTICONSELT
	EVENTYRHUS AS LIABAKKEN, TØNSBERG				
	MULTICONSELT AS	26.02.08	Kontr, regnet	Kontrollert	Godkjent
	Kiergaten 1, Po 1287 3105 Tønsberg Tel.: 33744220 - Fax: 33744020	Oppdragtnr:	IVG	Oppdragtnr:	667
	811449	Tezningtnr:		Rev.:	200



Rev.	Beskrivelse	Dato	Tegn.	Kontr.	Godkj.
PROFIL B - B		A1			
Tegningens filnavn					
		Målestokk			
	EVENTYRHUS AS	1 : 200			
	LIABAKKEN, TØNSBERG		MULTICONSULT		
MULTICONSULT AS	Dato 26.02.08	Konstr./regnet IVG	Kontrollert <i>OK</i>	Godkjent <i>LEJ</i>	
	Oppdragstnr.	Tegningstnr.			
	Kiergaten 1, Pb 1287, 3105 Tønsberg Tel.: 33744020 - Fax: 33744029	811449	201		



Rev.	Beskrivelse	Dato	Tegn.	Kontr.	Godk.
PROFIL C - C		Opprørsmål A1		Opprørsmål	
EVENTYRHUS AS LIABAKKEN, TØNSBERG		Målestokk			
MULTICONSULT AS	Dato 26.02.08	Konstr./Regnet IVG	Kontrollert <i>OK</i>	Godkjent <i>OK</i>	
	Oppdragsnr 811449	Tegningsnr 202			



SIVILINGENIØR MRIF
BJØRN STRØM AS

ANDEBUVEIEN 23
3170 SEM

Tlf. 33 33 33 77
Fax 33 33 30 60

PROSJEKTERING
GEOTEKNIKK
NO 845 874 442 MVA
firmabesøks.no

Odd F Johansen
Ceres vei 6

3113 Tønsberg

4243R1

15. november 2007
revidert 22. november 2007

LIABAKKEN 14 - GRUNNUNDERSØKELSE

Etter avtale har vi utført grunnundersøkelse for planlagt byggeprosjekt i Liabakken 14. Byggetomta har vært bebygd med en enebolig som nå er fjernet. Vi har forstått at boligen var i dårlig stand og at den hadde markerte setningsskader. Vi har videre forstått at man ønsker å bebygge tomta med to nye eneboliger og to garasjer. Området som skal bebygges var tidligere en eiendom, men man har fradelt halvparten av arealet, slik at det er snakk om to atskilte eiendommer.

Christiansen og Roberg AS har tidligere utført 2 sonderinger til antatt fjell på byggetomta. I forbindelse med sonderingene ble det registrert lav bormotstand og man fikk mistanke om at det kunne være dårlige grunnforhold. Hensikten med vår grunnundersøkelse var å få et bedre bilde av grunnforholdene og å vurdere hvorvidt skråningsstabiliteten kunne få innvirkning på byggeprosjektet.

Vår grunnundersøkelse besto av 3 totalsonderinger, 1 CPT sondering og en prøveserie med opptak av uforstyrrede prøver. På prøveserien ble det utført rutinemessige laboratorieundersøkelser. Resultater fra prøveserie og sonderinger er vist på figurer 1 til 4. Figur 6 er en boreplan som viser plassering av borepunktene. På figuren har vi også tegnet inn plassering av sonderingene til Christiansen og Roberg. Som figur 5 har vi lagt ved et snitt av området som er basert på det kommunale kartverket.

Beskrivelsene av prøvene og grunnforholdene følger definisjonene i bilag A. Dette bilag inneholder også et notat om den generelle usikkerheten som knytter seg til grunnundersøkelser.

I bilag A finnes også et notat som forutsetter at vårt ansvar overfor oppdragsgiver i samsvar med NS8402 er begrenset til kr 3.000.000,- pr skadetilfelle og til kr 9.000.000,- totalt. Den samme standarden begrenser ansvaret overfor tredjemann til kr 5.000.000,-.

TERRENG OG GRUNNFORHOLD.

Byggetomta utgjør en del av en vestvendt skråning mellom Tellusveien i vest og en fjellrygg i øst. Liabakken krysser området, og tomta ligger mellom Liabakken og fjellryggen. Byggetomta har fall ca 1 : 6. Vest for Liabakken får terrenget redusert helling, og ved Tellusveien er terrenget tilnærmet flatt. I skråningen nedenfor byggetomta har det ligget et gartneri. Så vidt vi kan se fra kommunalt kartverk er gartneritomta regulert til bolig.

Grunnundersøkelsen viste fast tørrskorpeleire ned til omlag 3,0 meters dybde. Fra 3,0 meter til 5,0 meter var det overgangssone og fra 5,0 meter fant vi kvikkleire med lav til meget lav skjærfasthet. Kvikkleira inneholdt mye sand og grus og hadde relativt lavt vanninnhold. Prøveserien ble avsluttet på 12 meters dybde. Den nederste prøven virket mindre kvikk enn prøvene som ble tatt høyere opp, og det kan tenkes at massene dypere enn 12 meter er noe bedre enn det vi fant i prøvene. Totalsonderingene stoppet på antatt fjell på mellom 17,7 og 22 meters dybde, hvilket stemmer bra med resultatene fra sonderingene til Christiansen og Roberg. Det ble ikke gjort innboring i antatt fjell og man kan ikke regne fjelldybden som sikre.

MULTICONSULT	OPPDRAG NR.	VEDL. NR.	SIDER
	811449	1	10

SKRÅNINGSSSTABILITET.

Norges vassdrags- og energidirektorat har utarbeidet retningslinjer for planlegging og utbygging i fareområder langs vassdrag. Det har også foregått en kartlegging av kvikkleireområder. Det finnes også et skriv datert 15/2/2007 ”Vurdering av områdestabilitet ved utbygging på kvikkleire. Teknisk veileder, foreløpig utgave”. Retningslinjene har gått ut til kommunene og det er meningen at de skal benyttes i forbindelse med saksbehandling ved bygesak. I teknisk veileder forutsettes det at sikkerhetsfaktoren mot utglidning er minst 1,4. Dersom sikkerhetsfaktoren er mindre enn 1,4 må det foretas terrenngrep som medfører at sikkerheten forbedres.

Generelt regner man med at sikkerhet mot utglidning er tilfredsstillende i kvikkleireområder dersom terrenget har helning 1 : 15 eller slakere. Dersom terrenget er brattere bør det foretas grunnundersøkelser og beregninger.

Vi mener at hele skråningen mellom Tellusveien og fjellet i øst er et område hvor det kan være lav sikkerhet mot utglidning. En eventuell utglidning kan utløses ved graving i nedkant, for eksempel i forbindelse med ledningsanlegg. Det kan tenkes at man kan bedre forholdene ved en oppfylling i nedkant, for eksempel mellom det nedlagte gartneriet og Tellusveien. Problemstillingen vil dukke opp i forbindelse med fremtidige byggeprosjekter i området. Det vil bli behov for ytterligere grunnundersøkelser og vurderinger.

Terrenget på byggetomta har helning inntil 1 : 6. Utgraving for de planlagte garasjene vil medføre en forverring av stabilitetsforholdene. Sikkerhetsfaktoren mot utglidning på tomta er i dag trolig mindre enn 1,4 og byggeprosjektet kan neppe utføres slik det i dag er planlagt. Man kan trolig endre planene slik at man får en lokal bedring av stabiliteten i tråd med de nye retningslinjene. Man kan legge opp til at man får en avlastning mot fjellet i øst. Man bør unngå dyp utgravning nederst på tomta og mot nabobebyggelse.

En bedring av stabilitetsforholdene i Liabakken 14 vil bidra til å bedre stabiliteten for hele området, men bedringen vil ikke være tilstrekkelig til at man kan si at hele området har fått tilfredsstillende sikkerhet. Det vil bli behov for ytterligere tiltak i forbindelse med framtidige byggeprosjekter på omliggende eiendommer. Dersom man er forholdene bevisst og setter krav i forbindelse med framtidige prosjekter, vil man etter hvert kunne opparbeide tilfredsstillende sikkerhet for området sett under ett.

Vi foreslår at man legger problemstillingen fram for kommunen. Vårt forslag er at man legger opp til et prosjekt hvor man bedrer stabilitetsforholdene på tomta i Liabakken 14. I en viss utstrekning vil tiltakene bidra til å bedre stabiliteten for hele skråningen. Det er imidlertid en forutsetning at fremtidige byggeprosjekter på omliggende eiendommer utformes slik at de også bidrar til bedring av stabiliteten.

KONKLUSJONER OG ANBEFALINGER.

1. Byggetomta ligger øverst i en skråning mellom en fjellrygg i øst og Tellusveien i vest. Terrenget har til dels helning så bratt som 1:5. Grunnen består av fast tørrskorpeleire ned til 3,0 meter, en overgangssone ned til 5,0 meter, og bløt til meget bløt kvikkleire under 5,0 meters dybde. Sonderingene stoppet på stein eller fjell på dybder som varierte mellom 17 og 22 meter.
2. Så vidt vi kan se fra de tilsendte tegningene ønsker man å fjerne masser nederst på tomta for å få til innkjøring til garasjer. Dette vil medføre en forringelse av stabiliteten. Vi mener prosjektet bør omarbeides slik at man får til avlastning på øvre del av tomta og bedrer stabiliteten i tråd med de nye retningslinjene utsendt av NVE.

En lokal forbedring av stabiliteten på Liabakken 14 vil ikke være tilstrekkelig til at man får tilfredsstillende stabilitet i området generelt. Ved fremtidig byggevirksomhet i området bør man legge opp til tiltak som medfører at stabiliteten bedres. Dette kan for eksempel innebære oppfylling ved byggearbeider på tomter nede ved Tellusveien og terrengeavllasting ved arbeider på oppsiden av Liabakken.

Før man setter i gang med prosjektering av arbeidene i Liabakken 14, kan det være fornuftig å legge situasjonen fram for kommunen og få kommunens synspunkter.

3. Man har drøftet muligheten av sette bebyggelsen i Liabakken 14 på peler til fjell. Vi mener det kan være riktig å vurdere fundamenteringen av bebyggelsen på nytt, og da i sammenheng med tiltakene som må gjøres for å bedre skråningsstabiliteten.

4. I bakkant av tomta finnes det en bratt fjellskrent med til dels oppsprukket fjell. Vi regner med at det kan bli behov for fjellrensk og bolting. Vi forutsetter at man lager beskrivelse for dette i forbindelse med prosjektering av de øvrige arbeidene.



Morten Strøm for
Sivilingeniør Bjørn Strøm AS



Kontroll Tor Strøm

Vedlegg: Figurer 1-6
Bilag A, definisjoner/ansvarsforhold/usikkerhet
Bilag L, undersøkelsesmetoder

Fordeling. Adressat, 1 eksemplarer
Christiansen og Roberg AS, 1 eksemplar
Svein-Rune Jensen AS, 1 eksemplar
Eget arkiv, 1 eksemplar

PROSJEKT : 4243

Liabakken 14, Tønsberg

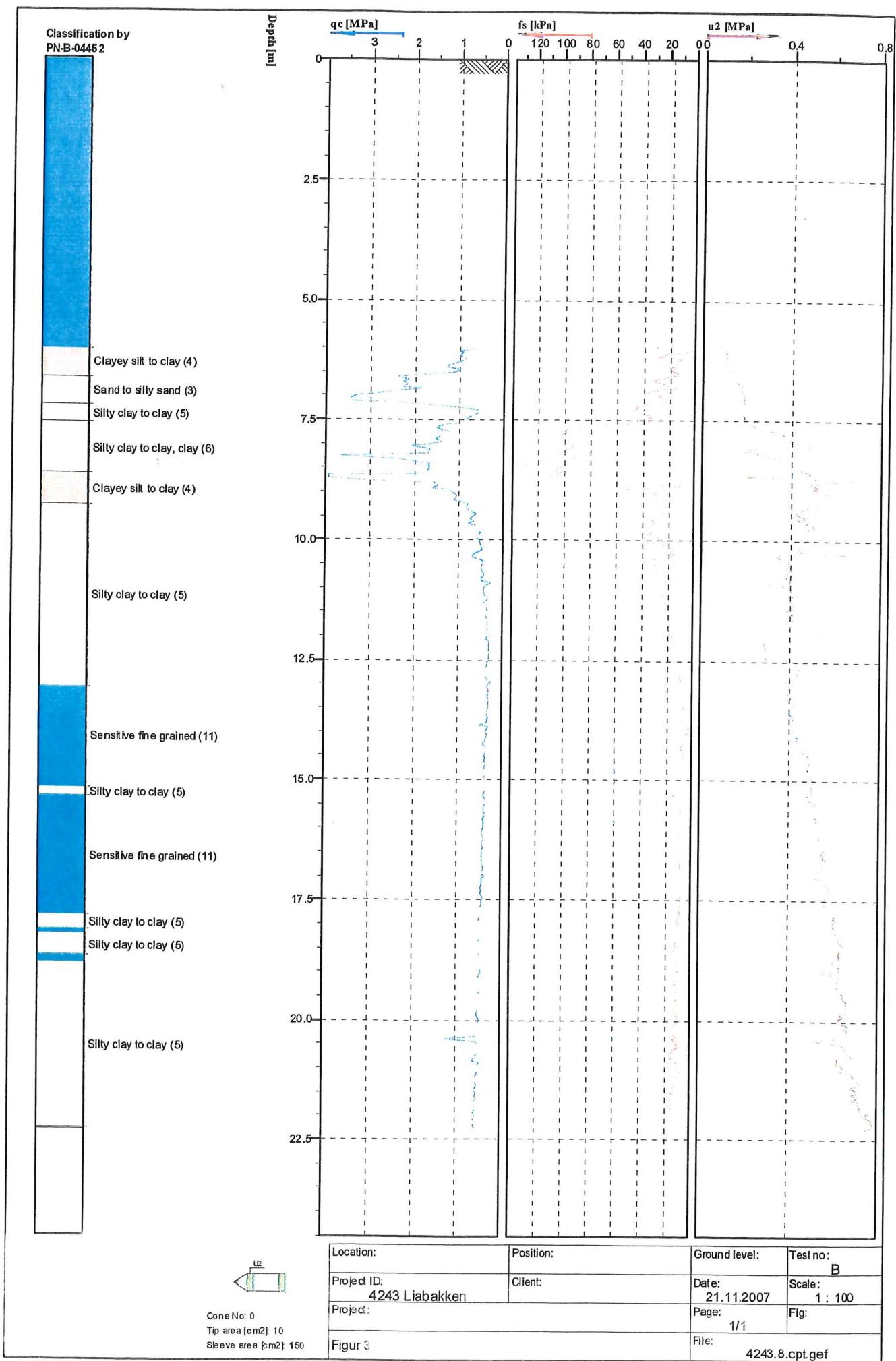
PRØVESERIE 8

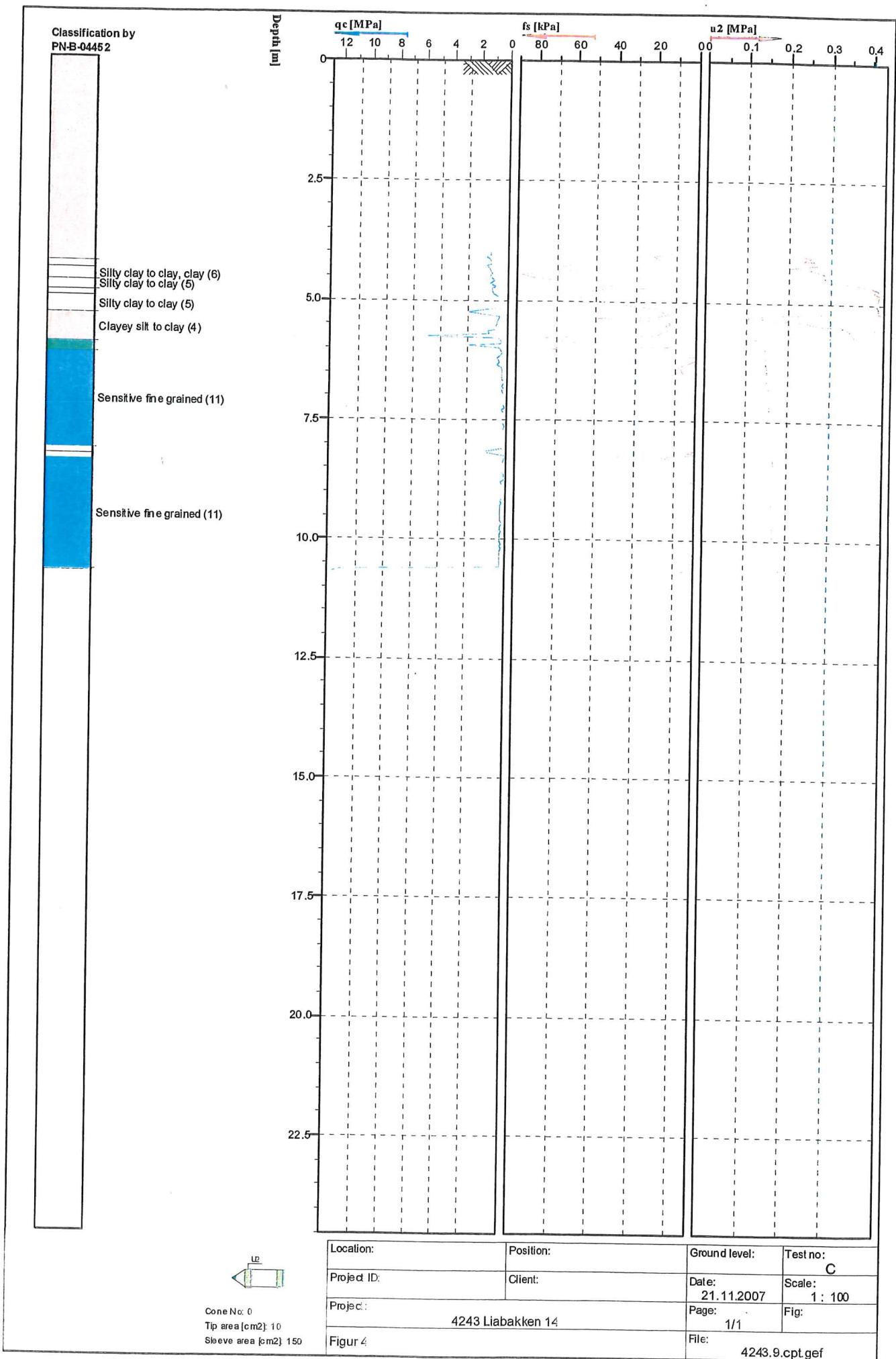
FIGUR 1

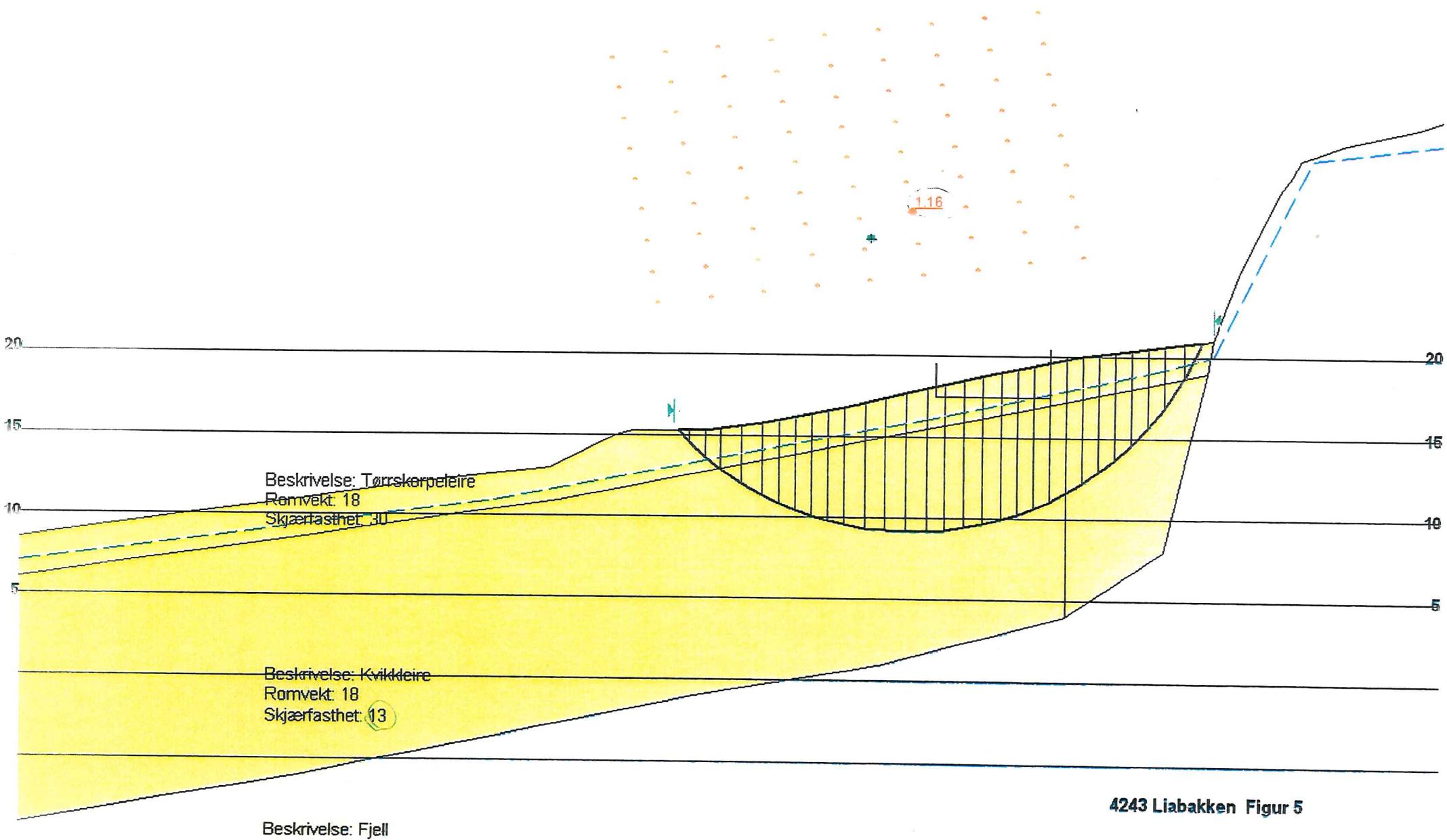
DATO 8.11.07

Dybde	Prøve	Beskrivelse, LL, PL, etc.	Vann innh % av tørr vekt	Våt rom- vekt t/m ³	Tørr rom- vekt t/m ³	ENKELT TRYKKFORSØK		KONUS		TILSVARENDE	
						Qu kN/m ²	deform %	uomr kN/m ²	omr. kN/m ²	Lab. vingebor	Sondering
1											
2											
	89	Tørrskorpeleire, siltig, sandig	16 20 19	2,22 2,07	1,92 1,74	222	6				
3											
	107	Leire, siltig, litt sand og grus, gråbrun øverst	26 34 29 30	1,95 2,0	1,46 1,55	100	6	50	3		
4											
	87	Leire, siltig, sandig, grusig	31 24 29 23	2,08 2,05	1,67 1,59	70	7	37	7		
5											
	76	Kvikkleire, litt sandig og grusig øverst	31 29 41 30	2,01 1,89	1,55 1,34	27	5	23	0		
6											
	2	Kvikkleire, litt sandig og grusig	28 31 25 23	2,06 2,06	1,57 1,65	20	5	18 18 12	0		
7											
	93	Kvikkleire, mye sand og grus	22 24 23 26	2,11 2,09	1,71 1,69	15	5	12	0		
8											
	39	Kvikkleire, litt sandig og grusig	25 30 34 30	1,97 1,94	1,52 1,45	17	4	17	0		
9											
	91	Kvikkleire, siltig, sandig	31 26 22 28	2,03 2,14	1,62 1,76	22	5	19	0		
10											
	38	Prøven delvis forstyrret	26 22 25 22	2,10	1,72	17	5	12	0		
11											
12		Leire, siltig og sandig, kvikk (sensitiv)									

uomr/omr refererer til uomrørt og omrørt skjærfasthet i kN/m²







A

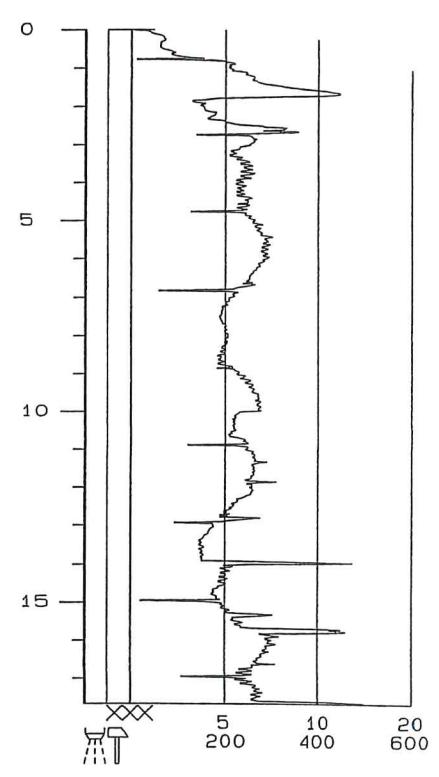
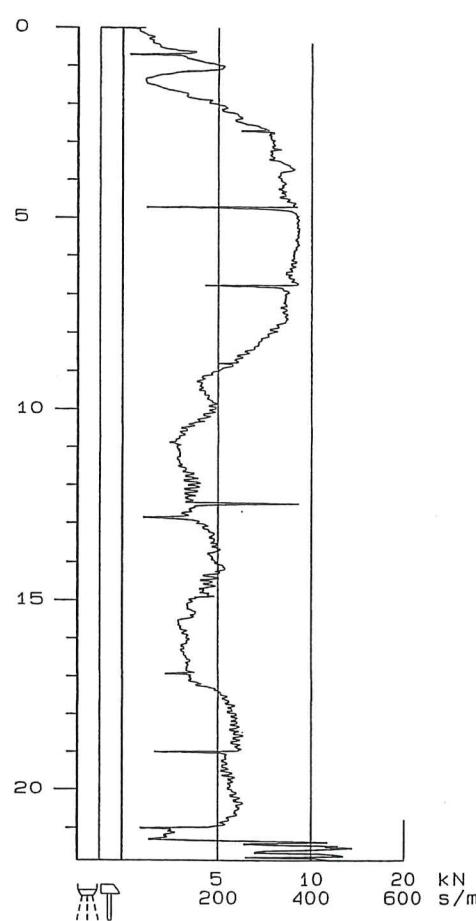
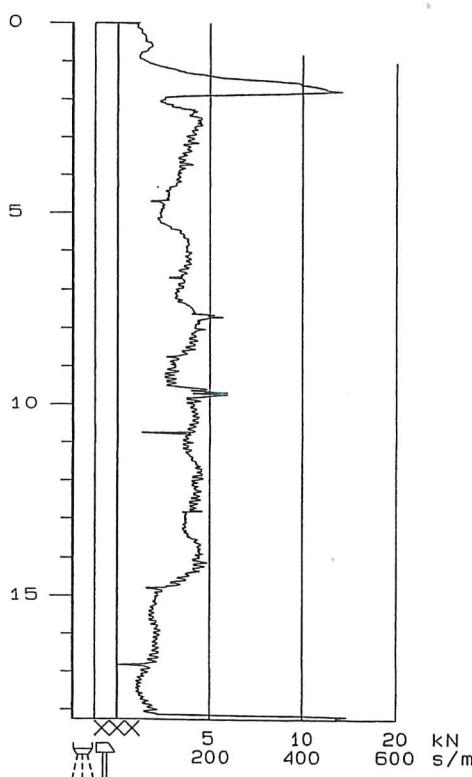
B

C

T

T

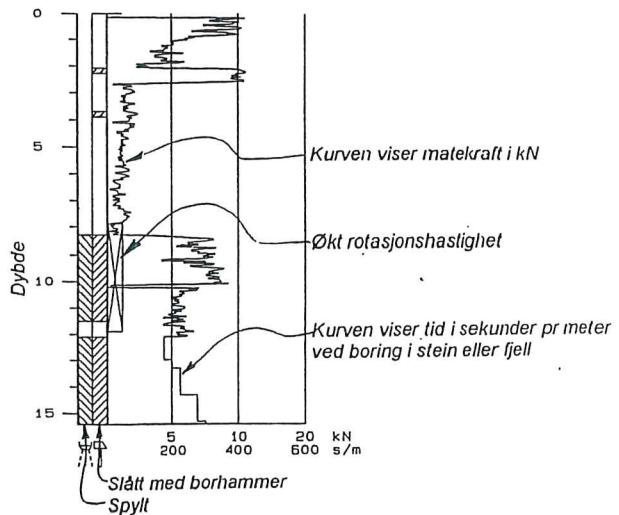
T



Avsluttet, for fast

51

T



TOTALSONDERINGER

Liabakken 14. Tønsberg

SIVILINGENIØR
BJØRN STRØM AS
GEOTEKNIK KONSULENT

Hull

X-koord

Y-koord

Terregn

Grv.st

Utf

Borplan

Logg.nr.

Kontr.

Prosjekt:

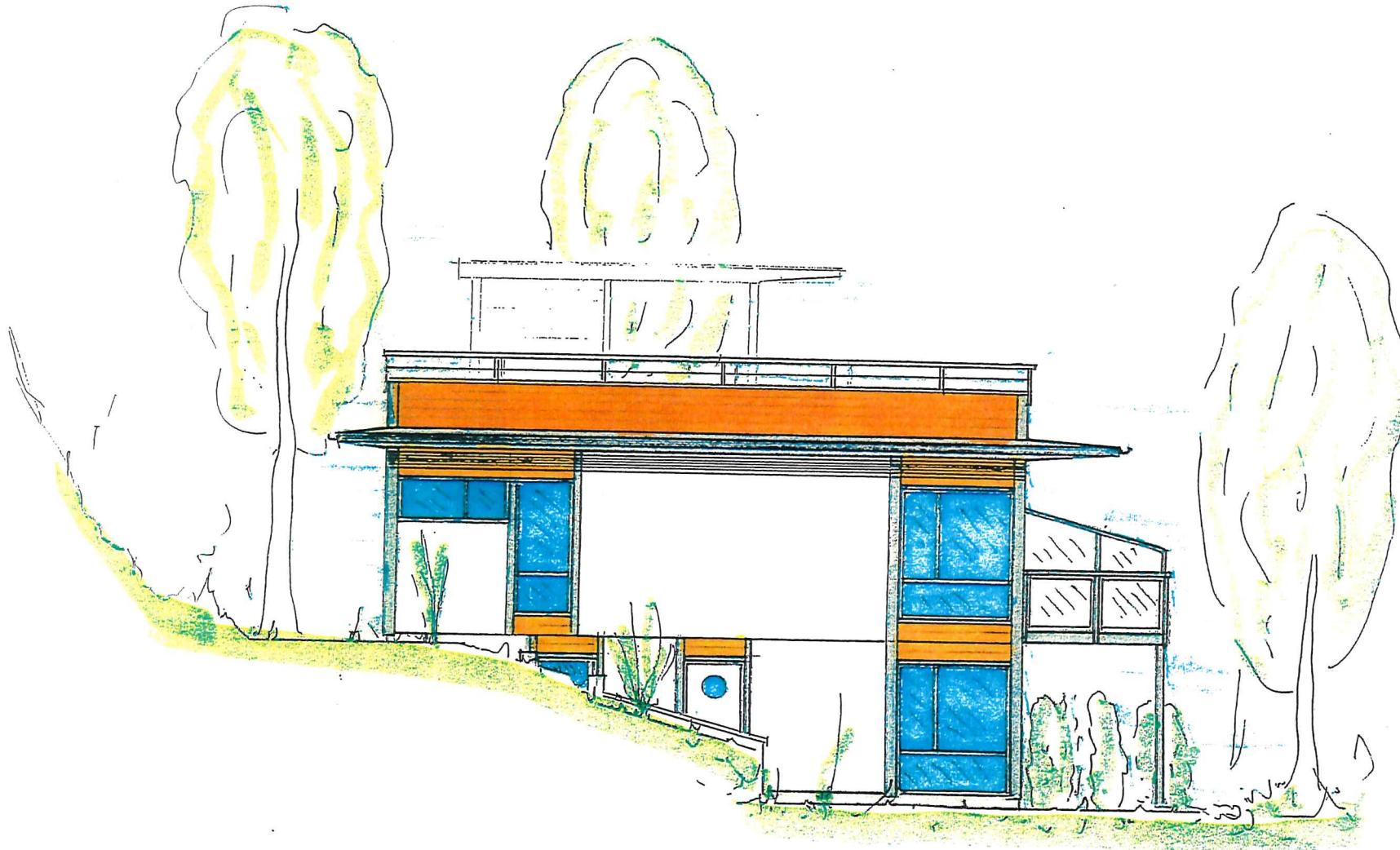
4243

Tegn.dat

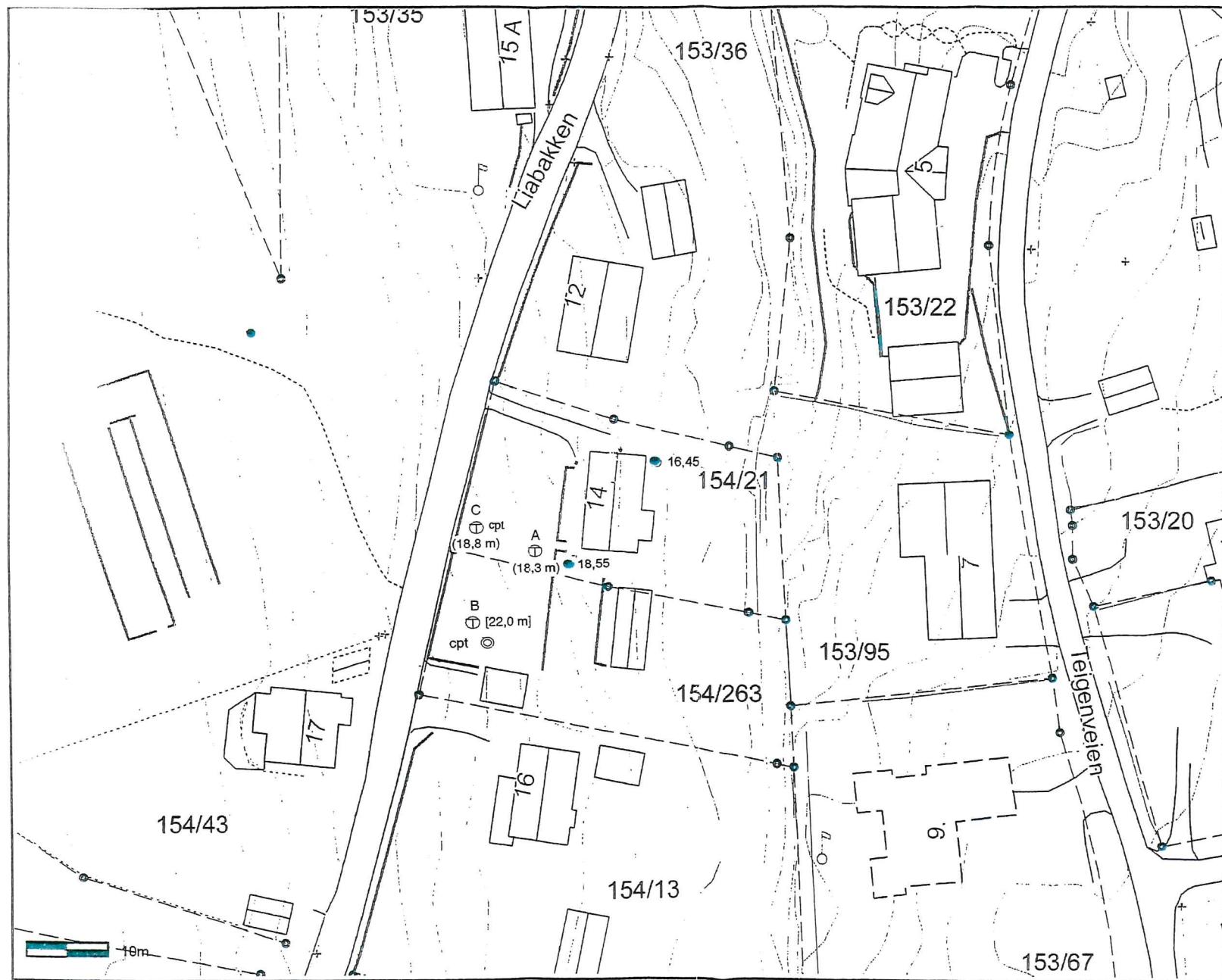
23.10.2007

FIGUR:

2



Ni	Revidering	Dato	FASADETEGNINGER SYD-AVDELING	dato	tegn.
			Liabakken 16, Råel, Tønsberg	08.11.2007	bs
			TØNSBERG	mål	
			BK Eiendomsutvikling AS	1/1000	
			Andebuveien 78 3170 SEM , 91144378	tegn.nr	anl.nr.
			E-mail: brunos@online.no, fax 33004713		



CHRISTIANSEN OG ROBERG AS
LIABAKKEN 14, TØNSBERG

BOREPLAN

Teknisk beregning

Oppdrag: **Liabakken 15**
Emne: **Poretrykksmålere**
Beregning:
Oppdragsgiver: **Eventyrhus AS**
Dato: **3. desember 2008**
Oppdrag- /
Beregning nr.: **811449 / 3**

Utarbeidet av:	Lars Erik Haug	Fag/Fagområde:	Geoteknikk
Kontrollert av:	Geir Solheim	Ansvarlig enhet:	1262
Godkjent av:	Geir Solheim	Emneord:	Poretrykk

Sammendrag:

Det er installert 8 poretrykksmålere i Liabakken.

Fra de målingene som foreliger pr. dags dato ligger grunnvannet ca. 3 - 4 m under terrenget øverst i skråningen. For bunnen av skråningen ligger grunnvannet ca 1 - 1,5 m under terrenget.

	3.12.08	Poretrykksmålinger	10	LAEH	GES	GES
Utg.	Dato	Tekst	Ant.sider	Utarb.av	Kontr.av	Godkj.av

Oppdrag: Liabakken 15	Oppdrag nr.: 811449
Emne: Poretrykksmålere	Utarb. av: laeh

Innholdsfortegnelse

1.	Innledning.....	3
2.	Installasjon.....	3
3.	Målinger og resultater	4
4.	Konklusjon	6

Tegninger

- 811449 - 2 Situasjonsplan
- 200 Profil B - B poretrykk

Oppdrag: Liabakken 15	Oppdrag nr.: 811449
Emne: Poretrykksmålere	Utarb. av: laeh

1. Innledning

Grunnundersøkelser for Liabakken har vist at det er vanskelige grunnforhold med bløt kvikkleire og bratt skrårende fjelloverflate mot vest. Det er i forbindelse med beregning av stabilitet i skråningen installert 8 poretrykksmålere.

2. Installasjon

Det ble først installert 5 poretrykksmålere i juni 2008, PZ 1 og 2 ved totalsondering 4, PZ 3 og 4 ved totalsondering B (Bjørn Strøm AS rapport 4243R1 22.11.07) og PZ5 ved Liabakken 14. Disse 4 målerne ble installert ”tørre”, dvs. vannfylte hull, men ikke vannfylt slange (mettede filtre) og hadde etter 2 måneder ikke stabilisert seg. Det var derfor noe usikkerhet om filtrene på disse var tette, eller om det var leira her som var såpass tett at den hindret innstrømning av vann. Det ble derfor i oktober 2008 installert 3 nye poretrykksmålere PZ 6 og 7 ved Totalsondering 4 og PZ 8 ved Totalsondering B. Disse ble installert i vannfylte borehull, med vannfylte slanger og mettede filtre. I PZ 6 og 8 sank vannivået i slangen umiddelbart, for deretter å stige jevnt. I PZ 7 sank vannet over tid. De dypere målerne (PZ 6 og PZ 8) har ennå ikke stabilisert seg vel 1 måned etter installasjon.

	Inst.dato	Topp rør over terr.	Topp rør kote	Spiss u.terreng	Spiss kote
PZ1	02.06.08	1,0 m	+10,3	12,0 m	-2,7
PZ2	02.06.08	1,0 m	+10,3	5,0 m	+4,3
PZ3	02.06.08	1,0 m	+14,6	15,0 m	-1,4
PZ4	02.06.08	1,0 m	+14,6	6,0 m	+8,6
PZ5	04.06.08	1,0 m	+17,0	6,0 m	+10,0
PZ6	22.10.08	1,12 m	+10,42	13,9 m	-4,6
PZ7	23.10.08	1,0 m	+10,3	5,0 m	+4,3
PZ8	23.10.08	1,0 m	+14,6	15,0 m	-1,4

Tabell 1 dato for installasjon og hvor i grunnen poretrykksmåleren er plassert.

Oppdrag: Liabakken 15	Oppdrag nr.: 811449
Emne: Poretrykksmålerne	Utarb. av: laeh

3. Målinger og resultater

Målingene for poretrykksmålerne er vist i tabell 2-9.

PZ 1 Dato	Nivå under topp rør	Nivå under terreng
03.06.2008	10.38	9.38
04.06.2008	9.9	8.9
09.06.2008	6.1	5.1
24.06.2008	7.5	6.5
28.07.2008	5.1	4.1
22.10.2008	3.15	2.15
24.10.2008	2.88	1.88
27.10.2008	2.92	1.92
07.11.2008	2.94	1.94
01.12.2008	2.73	1.73

Tabell 2 målinger for PZ 1.

PZ 2 Dato	nivå under topp rør	Nivå under terreng
03.06.2008	5.08	4.08
04.06.2008	4.95	3.95
09.06.2008	4.45	3.45
24.06.2008	3.6	2.6
28.07.2008	2.7	1.7
22.10.2008	2.17	1.17
24.10.2008	2.08	1.08
27.10.2008	2.08	1.08
07.11.2008	2.09	1.09
01.12.2008	2.06	1.06

Tabell 3 målinger for PZ 2.

PZ 3 Dato	Nivå under topp rør	Nivå under terreng
03.06.2008	14	13
04.06.2008	13.8	12.8
09.06.2008	13.21	12.21
24.06.2008	11.3	10.3
28.07.2008	8.67	7.67
22.10.2008	6.27	5.27
24.10.2008	6.23	5.23
27.10.2008	6.19	5.19
07.11.2008	6.05	5.05
01.12.2008	5.75	4.75

Tabell 4 målinger for PZ 3.

Oppdrag: Liabakken 15	Oppdrag nr.: 811449
Emne: Poretrykksmålere	Utarb. av: laeh

PZ 4	Dato	Nivå under topp rør	Nivå under terren
	03.06.2008	6.05	5.05
	04.06.2008	5.58	4.58
	09.06.2008	5.31	4.31
	24.06.2008	4.3	3.3
	28.07.2008	3.53	2.53
	22.10.2008	2.54	1.54
	24.10.2008	2.43	1.43
	27.10.2008	2.45	1.45
	07.11.2008	2.45	1.45
	01.12.2008	2.46	1.46

Tabell 5 målinger for PZ 4.

PZ 5	Dato	Nivå under topp rør	Nivå under terren
	09.06.2008	4.42	3.42
	24.06.2008	4.1	3.1
	28.07.2008	4.07	3.07
	22.10.2008	3.97	2.97
	24.10.2008	3.99	2.99
	27.10.2008	3.99	2.99
	07.11.2008	3.96	2.96
	01.12.2008	3.95	2.95

Tabell 6 målinger for PZ 5.

PZ 6	Dato	Nivå under topp rør	Nivå under terren
	22.10.2008	0	-1.12
	23.10.2008	12.12	11
	24.10.2008	11.11	9.99
	27.10.2008	9.81	8.69
	07.11.2008	8.4	7.28
	01.12.2008	6.48	5.36

Tabell 7 målinger for PZ 6.

PZ 7	Dato	Nivå under topp rør	Nivå under terren
	24.10.2008	0.08	-0.92
	27.10.2008	1.04	0.04
	07.11.2008	1.98	0.98
	01.12.2008	2.04	1.04

Tabell 8 målinger for PZ 7.

Oppdrag: Liabakken 15	Oppdrag nr.: 811449
Emne: Poretrykksmålere	Utarb. av: laeh

PZ 8 Dato	Nivå under topp rør	Nivå under terreng
23.10.2008	0	-1
24.10.2008	13.45	12.45
27.10.2008	12.4	11.4
07.11.2008	9.62	8.62
01.12.2008	7.3	6.3

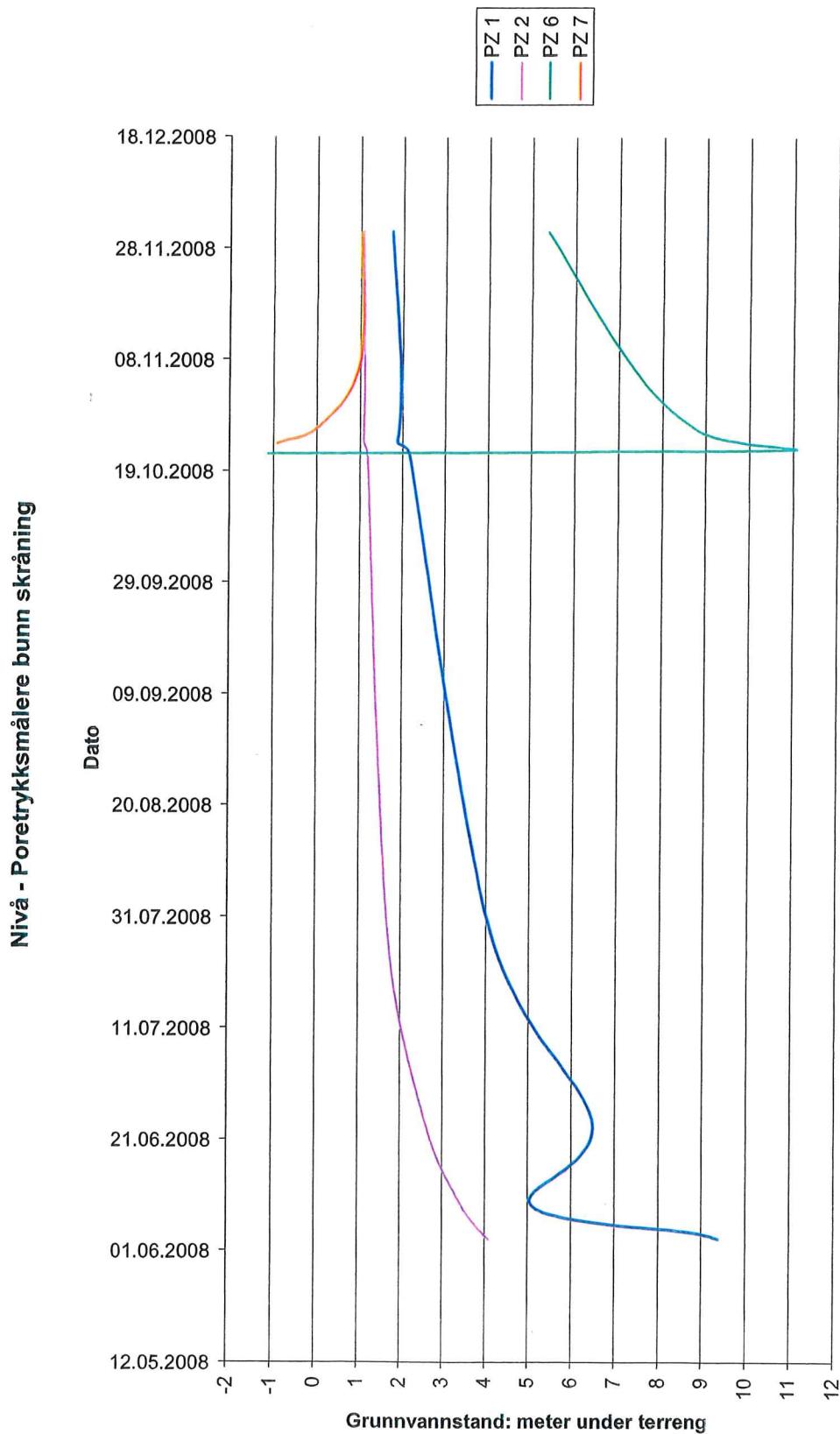
Tabell 9 målinger for PZ 8.

Målingene som er vist i tabell 2-9 er plottet opp i graf 1 og 2 (side 7 og 8). Fra disse grafene kan det sees at PZ 1, 2, 4, 5 og 7 ser ut til å ha stabilisert seg, mens PZ 3, 6 og 8 ikke har stabilisert seg.

4. Konklusjon

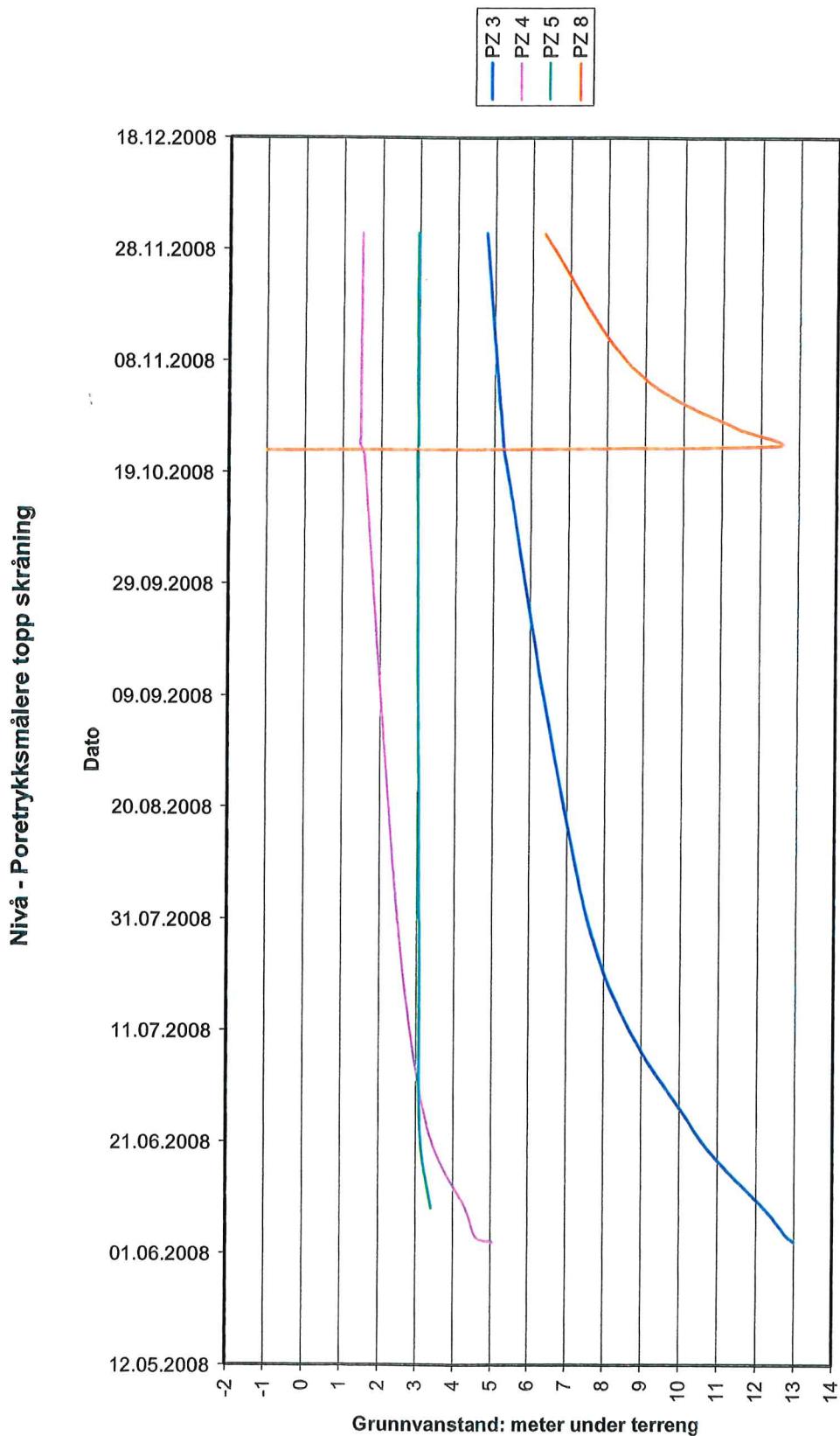
Fra de målingene som nå foreligger, ligger grunnvannet ca. 3 - 4 m under terreng øverst i skråningen. For bunnen av skråningen ligger grunnvannet ca 1 - 1,5 m under terreng.

Oppdrag: Liabakken 15	Oppdrag nr.: 811449
Emne: Poretrykksmålere	Utarb. av: laeh



Graf 1 viser installerte poretrykksmålere i bunnen av skråningen i Liabakken. PZ 1 er blå linje, PZ 2 er rosa linje, PZ 6 er grønn og PZ 7 er rød.

Oppdrag: Liabakken 15	Oppdrag nr.: 811449
Emne: Poretrykksmålere	Utarb. av: laeh



Graf 2 viser installerte poretrykksmålere i toppen av skråningen i Liabakken. PZ 3 er blå, PZ 4 er rosa, PZ 5 er grønn og PZ 8 er rød.

Arkivreferanser:

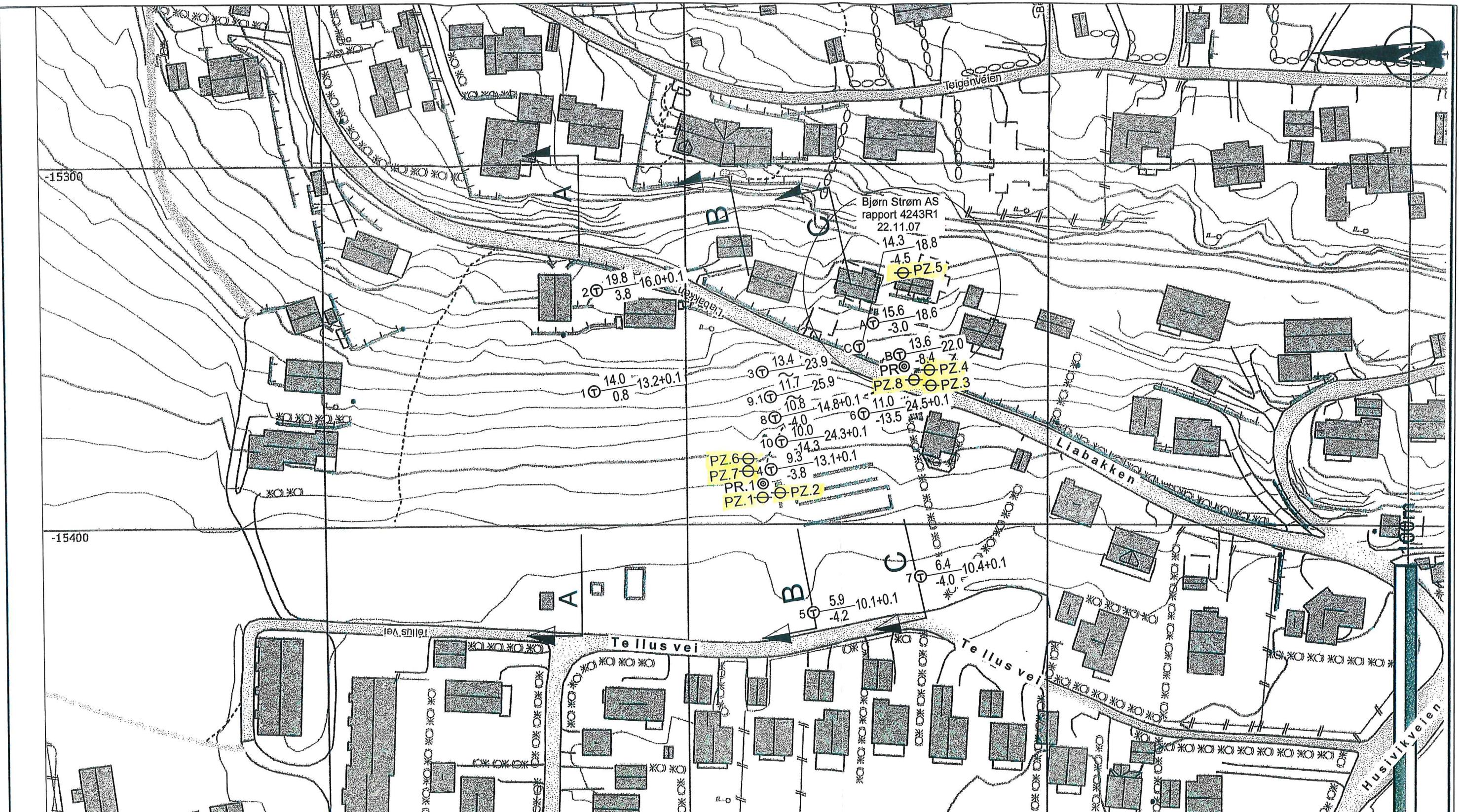
Fagområde:	Geoteknikk	Kartblad:	1813 I
Stikkord:			
Land/Fylke:	Vestfold	UTM koordinater, Sone:	32V
Kommune:	Tønsberg	Øst:	5826
Sted:	Liabakken 15	Nord:	65702

Distribusjon:

- Begrenset (Spesifisert av Oppdragsgiver)
 Intern
 Fri

Dokumentkontroll:

		Dokument		Revisjon 1		Revisjon 2		Revisjon 3	
		16. desember 2008							
Forutsetninger	Utarbeidet	19.12.08	SSJ						
	Kontrollert	~ ~	6E3						
Grunnlags-data	Utarbeidet	~ ~	SSJ						
	Kontrollert	~ ~	6E3						
Teknisk innhold	Utarbeidet	~ ~	SSJ						
	Kontrollert	~ ~	SiK						
Format	Utarbeidet	~ ~	SSJ						
	Kontrollert	~ ~	6E3						
Anmerknninger									
Godkjent for utsendelse (Oppdragsansvarlig)					Dato: 19.12.08	Sign.: 6 ~ Solheim			



-  DREISONDERING
-  ENKEL SONDERING
-  TRYKKSONDERING
-  FJELLKONTROLLBORING
-  PRØVESERIE
-  PRØVEGROP
-  TRYKKDREIESONDERING
-  KJERNEEBORING
-  TOTALSONDERING
-  VINGEBORING
-  PORETRYKKMÅLING
-  GRUNNVANNSMÅLING

BORHULL NR. TERRENG (BUNN) KOTE BORET DYBDE + (BORET I FJELL)
ANTATT E JEI I KOTE

BORBOK NR. 19777, 21268 OG 21299

KARTGRUNNLAG: Digitalt kart Tønsberg kommune

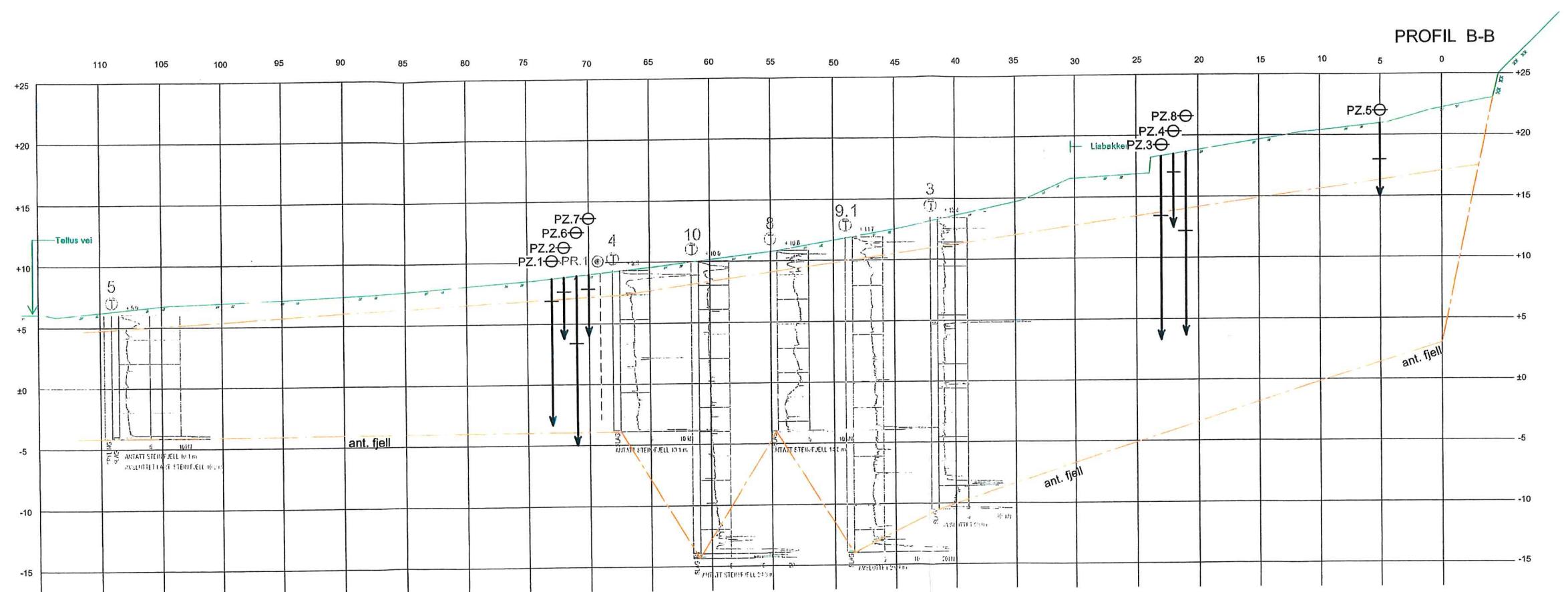
UTGANGSPUNKT FOR NIVELLEMENT: PP1300 (h=6,531)

LAB.BOK NR. 1853

BORPLAN/SITUASJONSPLAN

EVENTYRHUS AS
LIABAKKEN 15, TØNSBERG

MULTICONULT AS Kilengaten 1, Pb. 1287, 3105 Tønsberg Tel.: 33744020 - Fax.: 33744029	Dato 26.02.08	Konstr./tegnet IVG	Kontrollert <i>(A)</i>	Godkjent <i>(L)</i>
	Oppdragsnr. 811449	Tegningsnr. 2		Rev.



Rev.	Beskrivelse	Dato	Tegn.	Kont.	Godj.
	PROFIL B-B PORETRYKK			A1	Fag
<i>Tegningens finavn</i>					
	EVENTYRHUS AS	Målestokk			
	LIABAKKEN, TØNSBERG	1 : 200			
	MULTICONSULT AS	Konstr.Aegnel	IVG	Kontrollert	Godkjent
	Kongslien 1, Pb. 1287, 3105 Tønsberg Tel.: 33744020 - Fax: 33744029	Dato: 26.02.08	Oppragsnr:	Tegningsnr:	Rev: 003
	811449	Oppragsnr:	Tegningsnr:	Rev: 200	