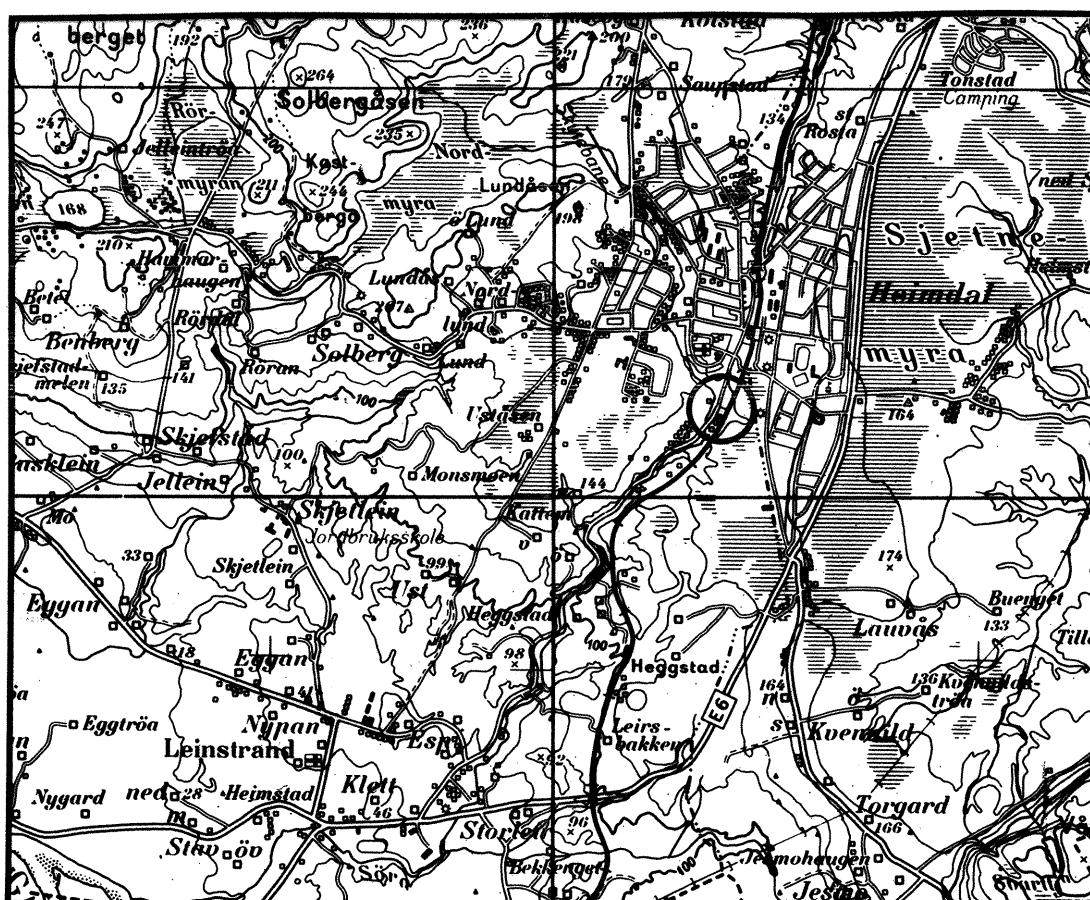


R.793 HEIMDALSVegen - INDUSTRIVEGEN

GRUNNUNDERSØKELSER
GEOTEKNISK VURDERING



11.06.90
GEOTEKNISK SEKSJON
PLANKONTORET TRONDHEIM KOMMUNE



TRONDHEIM KOMMUNE
TEKNISK AVDELING
GEOTEKNIK SEKSJON
HOLTERMANNSV. 1, 7004 TRONDHEIM

Oppdragsgiver: Kommunalteknisk seksjon		Oppdrag v/: Rådg. ing. A.R.Reinertsen
Oppdrag: R 793 TVERRFORBINDELSE HEIMDALSVEGEN - INDUSTRIVEGEN KRYSSING AV JERNBANEN		
Sted, dato: Trondheim, 08.06.90		
UTM- referanse: NR 679253		Sted: Heimdal
Emneord:	Grunnundersøkelse	Pelefundamentering
Feltarbeid utført: April/mai 1990	Antall tekstsider: 5	Antall bilag: 14
Sammendrag: Løsmassene består av lagdelt leire, silt og sand. Øverst er det middels fast til fast leire og silt ned til ca. 8 meter der det er overgang til et ca. 2,5 meter tykt finsandlag. Videre ned til ca. 25 meter under terreng er det meget fast lagret silt/finsand med enkelte leirlag. Fra ca. 25 meter tyder sonderingene på bløtere masser trolig leire. Grunnvannspeilet ligger ca. 2,5 meter under terreng. Det er ikke registrert fjell ved noen av boringene. Tidligere seismisk profil tyder på at det er ca. 60 - 70 meter til fjell under jernbanen. Brua kan fundamenteres på peler med diameter 0.8 meter eller større. Pelene bør avsluttes i de faste massene øverst, og ikke rammes dypere enn til ca. kote 115. Sonderingene tyder på meget faste masser, og det ventes vanskelige rammeffekt med relativt stor rammemotstand. I forbindelse med detaljprosjektering av pelene vil vi anbefale en supplerende grunnundersøkelse for nærmere vurdering av bæreevne- og rammeffekt. Seksjonsleder: Kåre Sand		
		Saksbehandler: Rolf H. Røsand

R 793 TVERRFORBINDELSE HEIMDALSVegen - INDUSTRIVEGEN
KRYSSING AV JERNBANEN

1. INNLEDNING

Prosjekt	Trondheim kommune v/Teknisk avdeling planlegger vegforbindelse mellom Industrivegen og Heimdalsvegen ved Kattemskogen. Vegen skal legges under jernbanen, og det skal bygges ny jernbanebru.
Oppdrag	Geoteknisk seksjon er av Kommunalteknisk seksjon v/Rådg.ing. A.R.Reinertsen bedt om å utføre grunnundersøkelse og geoteknisk vurdering for valg av fundamenteringssløsning til ny jernbanebru.
Rapport	Rapporten inneholder resultater fra de utførte grunnundersøkelsene samt en geoteknisk vurdering av bruprosjektet.

2. UTFØRTE UNDERSØKELSER

Markarbeid	Markarbeidet ble utført av vårt borelag i tiden 19.04 - 02.05.90. Det er utført: - Dreiesondering i 5 punkt. - Prøvetaking i 1 punkt, tilsammen 13 prøver. Plassering av borpunktene er vist på situasjonskartet. Resultatet fra sonderingene er fremstilt på terrengprofilene i bilag 2-4. Terrengprofilene er tegnet på grunnlag av kart i målestokk 1:1000.
Laboratoriet	Prøvene er rutineundersøkt i vårt laboratorium med måling av vanninnhold, romvekt og udrenert skjærstyrke. Det er utført kornfordelingsanalyse på 5 prøver. Setningsegenskapene er undersøkt ved ødometerforsøk på 2 prøver. Styrkeparametre på effektivspennningsbasis er undersøkt ved treaksialforsøk på 4 prøver.

Resultatet fra undersøkelsene er vist på borprofilet i bilag 5, treaksialforsøkene i bilag 6 og 7, ødometerforsøkene i bilag 8 og kornfordelingskurvene i bilag 9 og 10.

3. GRUNNFORHOLD

- Generelt** Grunnen er lagdelt med leire, silt og sand i lagene ned til ca. 25 meter under terrenget. Silt- og sandlagene er tildels meget fast lagret. Videre i dybden tyder sonderingene på noe bløtere og trolig sensitiv leire.
- De meget faste og lagdelte massene øverst førte til problemer med å få opp prøver med vanlig prøvetakingsutstyr. Prøvetaking med 54 mm stempelprøvetaker stoppet på 10 meter, det var ikke mulig å presse dypere. Videre klarte vi og få opp enkelte representative prøver med skrubor ned til 22 meter under terrenget.
- Løsmasser** Prøvetakingen i borpunkt 1 viser at det øverst er meget fast tørskorpeleire over middels fast til fast leire og silt som er lagdelt. Videre er det i ca. 8,5 meters dybde overgang til et fast lagret finsandlag med tykkelse ca. 2,5 meter. Fra underkant av finsandlaget og ned til ca. 25 meter tyder dreiesonderingen sammen med prøvetakingen på lagdelt leire og silt/finsand. Sonderingen tyder på at silt-/finsandlagene er tildels meget fast lagret.
- Fra 25 meters dybde viser sonderingen en markert overgang til mer homogene masser, trolig leire. Sonderingen viser også avtagende dreiemotstand i dybden. Det tyder på sensitive masser, muligens kvikkleire. Det er tidligere registrert kvikkleire langs Heimdalsvegen ca. 400 meter lenger sør.
- Treaksialforsøk på leire i dybde 4,35 meter er tolket til $a=10 \text{ kN/m}^2$ og $\tan\phi = 0,55$, og på silt i dybde 8,3 meter til $a=0$ og $\tan\phi = 0,6$.
- Ødometerforsøkene tyder på at leira er normal-konsolidert med modultall $m=25$, mens det i silt er målt modultall $m=42$. Det tyder på at det i de øvre lag ikke er spesielt kompressible masser.
- Grunnvann** Peiling i prøvetakingshullet viser at grunnvannspeilet ligger 2,5 meter under terrenget. Det er også satt ned 2 poretrykksmålere for å registrere poretrykksutvikling i dybden. I dybde 4 meter er det målt et poretrykk på

16 kPa. Det tilsvarer hydrostatisk poretrykksfordeling fra grunnvannspeilet. I dybde 8 meter er det målt et poretrykk på 40 kPa. Denne målingen viser et poretrykk som er mindre enn hydrostatisk. Dette skyldes trolig at måleren står nær finsandlaget, og at dette laget er drenerende.

Fjell

Det er ikke registrert fjell ved denne undersøkelsen.

Tidligere utført seismisk profil for vurdering av linjeføring for Ringvålvegen tyder imidlertid på at fjelloverflaten ligger 60 - 70 meter under terreng ved jernbanen. Det seismiske profilet er utført for å gi en indikasjon om dybden til fjell. Det er derfor ikke stilt krav til nøyaktighet ved profileringen, og fjelldybden må derfor betraktes som orienterende.

4. VURDERING

Det foreligger 2 forskjellige fundamentteringsløsninger for jernbanebru. Det ene er direkte fundamentering av landkar og søylefundament. Dette forslaget vil ikke bli nærmere vurdert i denne rapporten. Det andre forslaget er fundamentering på stålrørspeler med minimum diameter 0.7 meter.

Peler

Ved å fundamentere bruua på stålrørspeler kan pelene inngå som en del av brukonstruksjonen. Brudekket støpes direkte på peletoppene før utgaving og pelene fungerer som søyler for bruua etter utgraving. Dette vil trolig forenkle anleggsarbeidene og føre til reduserte anleggskostnader. Det vil også medføre mindre ulemper for togtrafikken.

Den relativt store fjelldybden gjør at det ikke er realistisk å føre spissbærende peler til fjell. Ved pelefundamentering må bruua fundamenteres på friksjonspeler der bæreevnen sikres gjennom friksjon mellom pel og jord og bæreevne ved pelespiss. I faste masser vil spissmotstanden gi et vesentlig bidrag til bæreevnen, og det kan brukes kortere peler. I bløt leire utgjør spissmotstanden bare en beskjeden del av bæreevnen, og det meste tas som friksjon langs pelen. Det fører til vesentlig lengre peler for å gi samme bæreevne.

Beregning av nødvendig pelelengde på grunnlag av data fra grunnundersøkelser og delvis på erfaringsdata gir følgende resultat:

Diameter pel	Nødvendig pelelengde
0,7 meter	> 35 meter
0,8 meter	19,5 meter
0,9 meter	16,3 meter
1,0 meter	13,7 meter

En reduksjon i pelediameter fra 0,8 til 0,7 meter fører til at pelen kommer gjennom det øverste faste laget, og pelelengden vil øke med ca. 20 meter.

Pelelengde er beregnet ut fra en vertikal belastning i bruddgrensetilstand på 3000 kN. Resultat fra beregningene (datautskrift) er vist i bilag 11 - 14.

Vi vil anbefale at det benyttes peler med diameter 0,8 meter eller større, og at pelene avsluttes i faste masser (dvs. ikke dypere enn kote 115). Ramming ned i den bløtere leira under er ikke ønskelig. Det vil føre til en vesentlig poretrykksøkning med påfølgende redusert stabilitet. Lange peler er også ugunstig med tanke på terrengheving.

Ramme-forhold

Det skal rammes gjennom meget fast silt og finsand. Dreiesonderingene kan tyde på at en vil få relativt stor rammemotstand. For nærmere vurdering av rammeforholdene bør det utføres ramsonderinger. Ramsonderinger vil også gi bedre forutsetninger for å vurdere bæreevne ved hjelp av rammeformel.

Ved peleramming i siltige masser kan det oppstå negative poretrykk ved pelespissen som gir stor motstand (falsk stopp). I slike tilfeller må man vente en tid før videre ramming.

Grunnundersøkelsen tyder på at massene er relativt fast lagret, og at de vil komprimeres lite ved pelerammingen. Pelene vil oppta et relativt stort volum i bakken, og det må derfor regnes med en betydelig terrengheving. Det må klarlegges hvor store side- og høydeavvik som kan godtas på jernbanesporet.

Pelerammingen vil også medføre en del rystelser og støy. Ved installasjoner som er ømfindtlig for rystelser bør det installeres rystelsesmåler. Forøvrig bør bygninger og

konstruksjoner i området kontrolleres før pelerammingen starter.

Setninger Belastningen fra brua (setningsgivede last) ventes å gi relativt små setninger. Prøver av leira under kote 117 vil gi grunnlag for mer nøyaktig beregning.

Supplerende undersøkelser I forbindelse med detaljprosjektering av pelene bør det utføres supplerende grunnundersøkelser for å klarlegge grunnforholdene bedre. Omfanget av undersøkelsen er avhengig av hvilken pelelengde (diameter) som velges.

Hvis det velges peler med diameter 0,8 meter vil de få en lengde på ca. 19 - 20 meter, og spissen vil stå helt i nedre del av de faste massene. Det vil kreve en nærmere vurdering av statisk bæreevne, og opptak av kontinuerlige, og helst uforstyrrede, prøver gjennom de faste massene og ned i det bløtere laget under. To av sonderingene (boring 3 og 5) må også føres dypere. I tillegg bør det også utføres 2 - 4 ramsonderinger, 2 av disse kan erstatte dypere sonderinger i borpunkt 3 og 5.

Ved valg av kortere peler og større diameter vil ikke dybden ned til de bløtere massene være kritisk. Undersøkelsen kan da begrenses til 2 - 4 ramsonderinger for å vurdere rammet motstand og beregne bæreevne ut fra rammedata.

Slutt-kommentar Pelerammingen ventes å bli meget vanskelig, og det må stilles store krav til utstyr og nøyaktighet. Det anbefales å legge opp til en god kontroll av pelearbeidene.

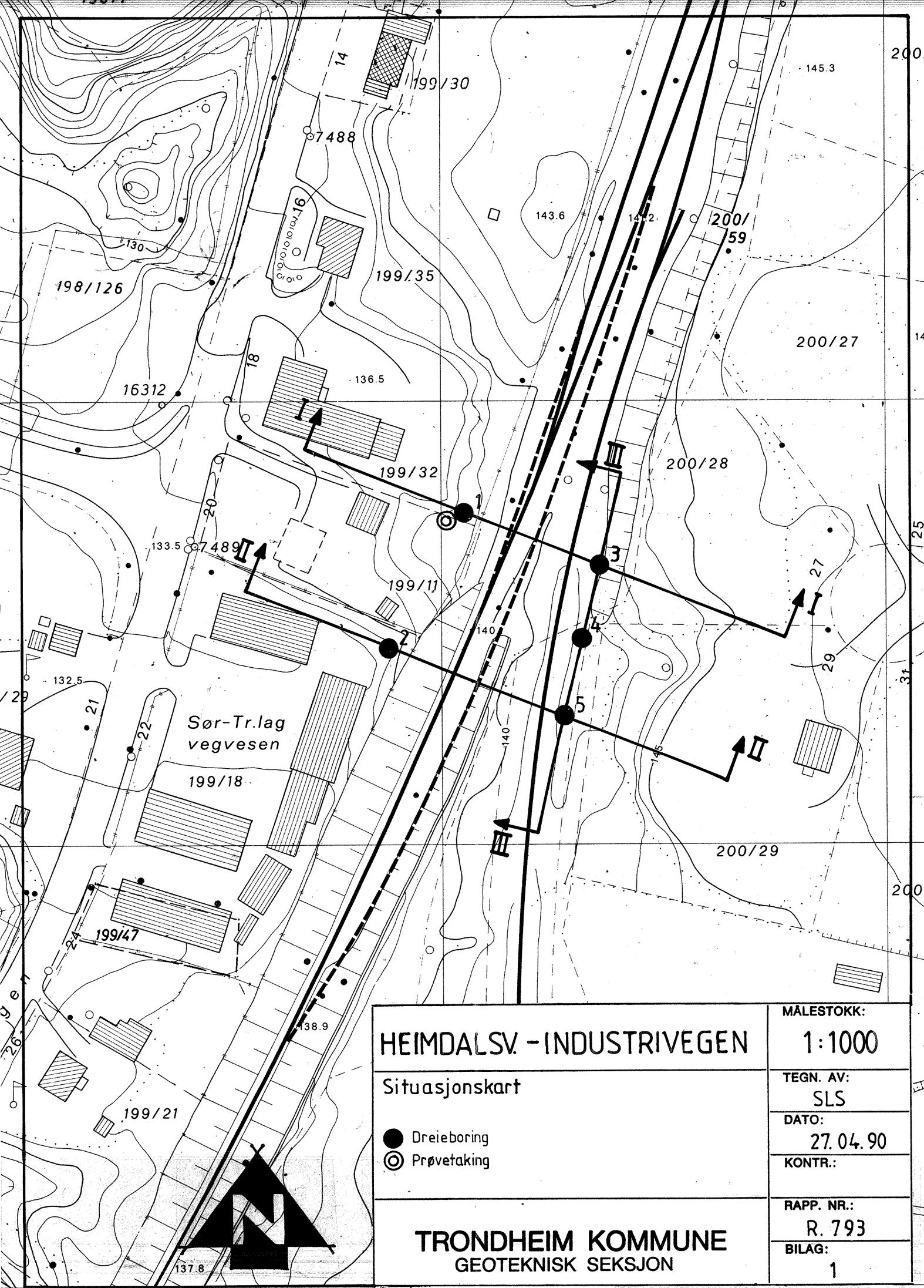
Vi står fortsatt gjerne til tjeneste i det videre arbeid med prosjektet.

PLANKONTORET
Geoteknisk seksjon


Kåre Sand


Rolf H. Røsand

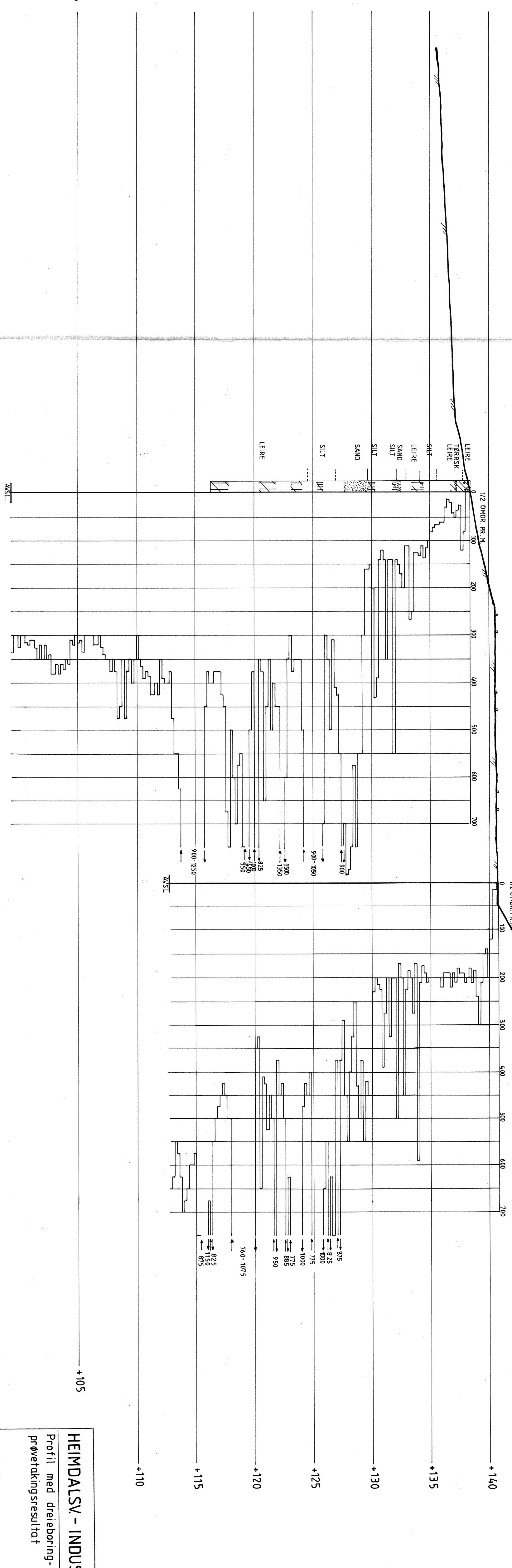
Rolf H. Røsand



Profil I

Boring 1

Boring 3



MALESTOKK:

1:200

HEIMDALSV. - INDUSTRIVEGEN

Profil med dreieborings- og

prøvetakingssresultat

TEGN. AV:

SLS

DATO:

02.05.90

KONTR.:

RAPP. NR.:

R. 793

BILAG:

2

TRONDHEIM KOMMUNE

GEOTEKNIK SEKSJON

Profil II

Kote

+145

Kote

+140

Kote

+135

Kote

+130

Kote

+125

Kote

+120

Kote

+115

Kote

+110

Kote

+105

Kote

+100

Kote

+95

Kote

+90

Kote

+85

Kote

+80

Kote

+75

Kote

+70

Kote

+65

Kote

+60

Kote

+55

Kote

+50

Kote

+45

Kote

+40

Kote

+35

Kote

+30

Kote

+25

Kote

+20

Kote

+15

Kote

+10

Kote

+5

Kote

0

Kote

-5

Kote

-10

Kote

-15

Kote

-20

Kote

-25

Kote

-30

Kote

-35

Kote

-40

Kote

-45

Kote

-50

Kote

-55

Kote

-60

Kote

-65

Kote

-70

Kote

-75

Kote

-80

Kote

-85

Kote

-90

Kote

-95

Kote

-100

Kote

-105

Kote

-110

Kote

-115

Kote

-120

Kote

-125

Kote

-130

Kote

-135

Kote

-140

Kote

-145

Kote

-150

Kote

-155

Kote

-160

Kote

-165

Kote

-170

Kote

-175

Kote

-180

Kote

-185

Kote

-190

Kote

-195

Kote

-200

Kote

-205

Kote

-210

Kote

-215

Kote

-220

Kote

-225

Kote

-230

Kote

-235

Kote

-240

Kote

-245

Kote

-250

Kote

-255

Kote

-260

Kote

-265

Kote

-270

Kote

-275

Kote

-280

Kote

-285

Kote

-290

Kote

-295

Kote

-300

Kote

-305

Kote

-310

Kote

-315

Kote

-320

Kote

-325

Kote

-330

Kote

-335

Kote

-340

Kote

-345

Kote

-350

Kote

-355

Kote

-360

Kote

-365

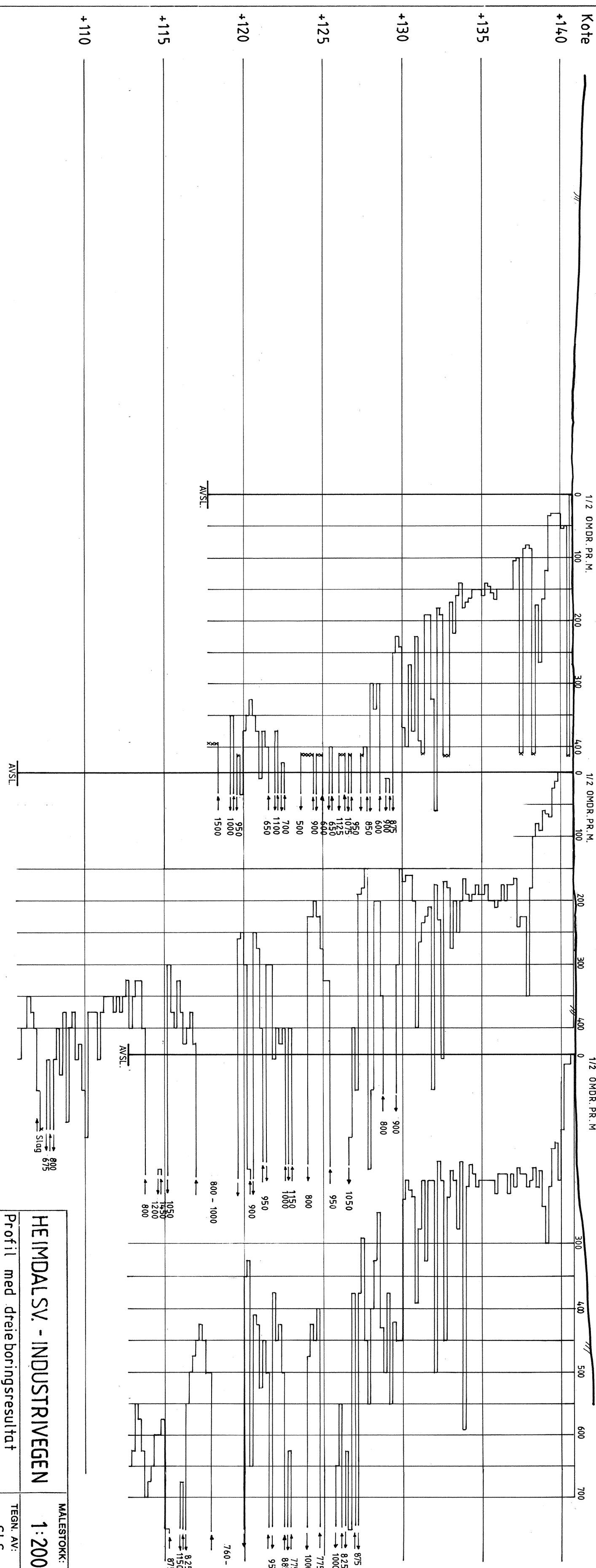
Kote

-370

Kote

-375

Profil III



TRONDHEIM KOMMUNE, geoteknisk seksjon

BORPROFIL

Sted: HEIMDALSV.- INDUSTRIVEGEN

BORING: 1

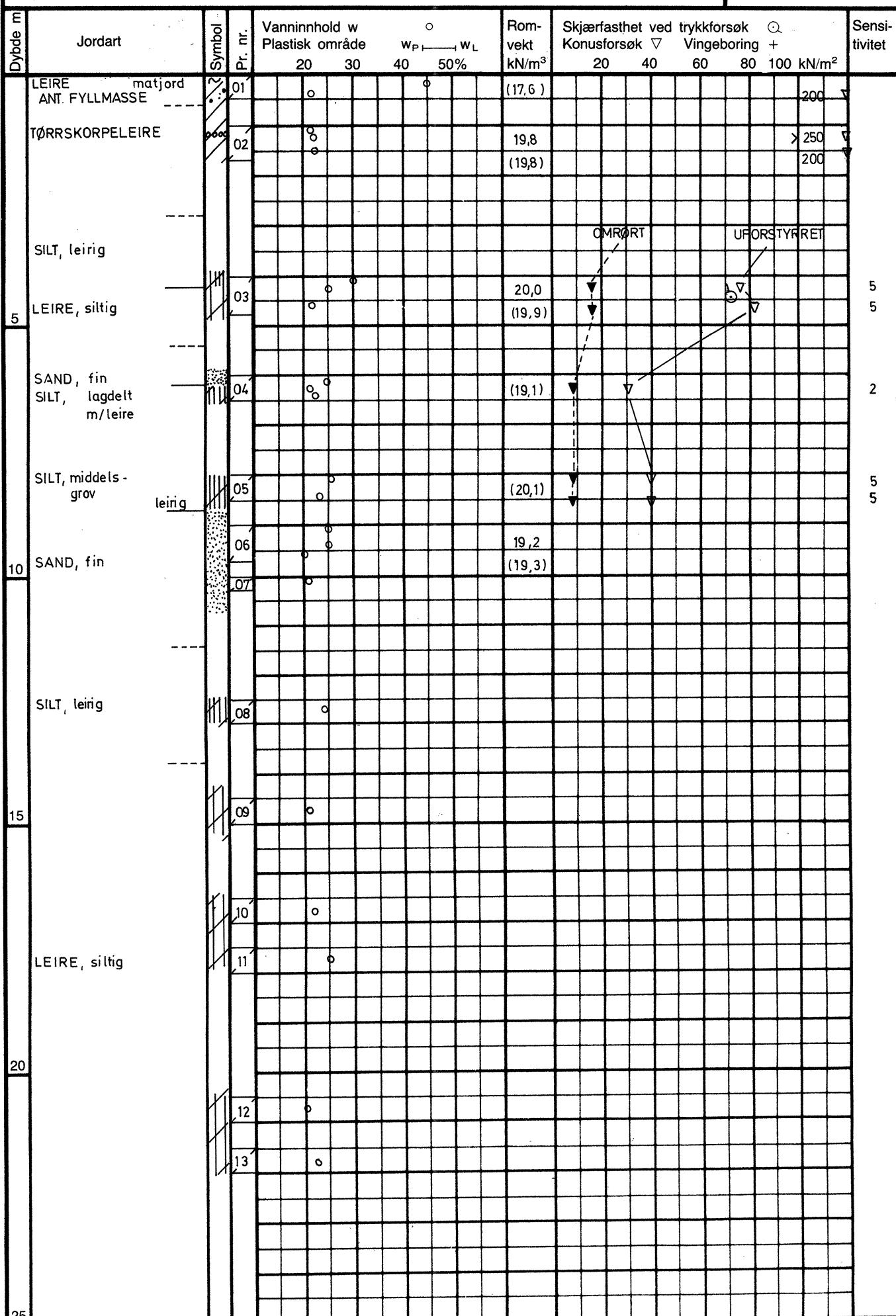
BILAG: 5

Nivå:

Prøvetaker: 54 mm / Skrubor

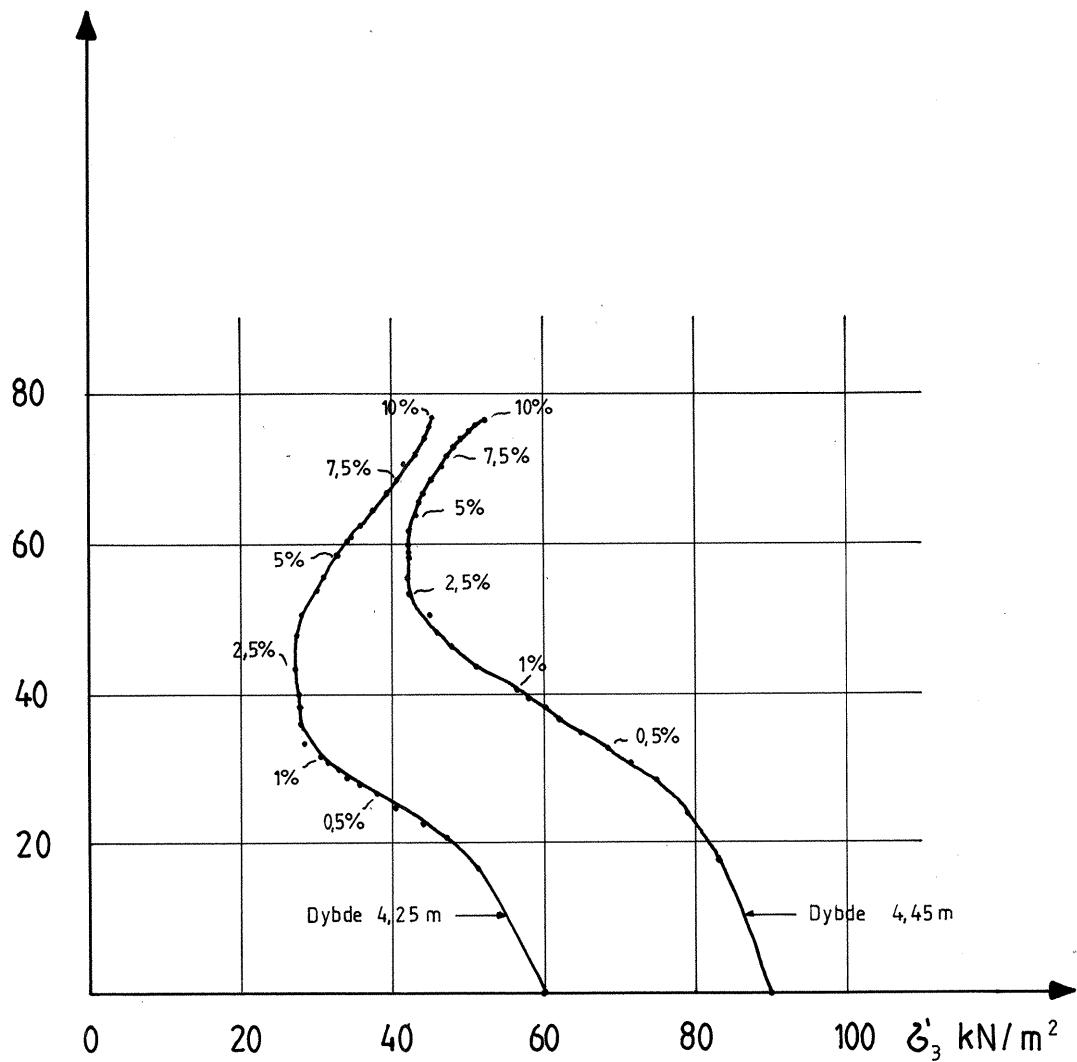
Oppdrag: R.793

Dato: 23.05.90



$1/2(\zeta_1 - \zeta_3)$

kN/m²



TRONDHEIM KOMMUNE
GEOTEKNIK SEKSJON

HEIMDALSV. - INDUSTRIVEGEN
Treaksialforsøk
Boring 1, dybde 4,25m og
4,45m

MÅLESTOKK

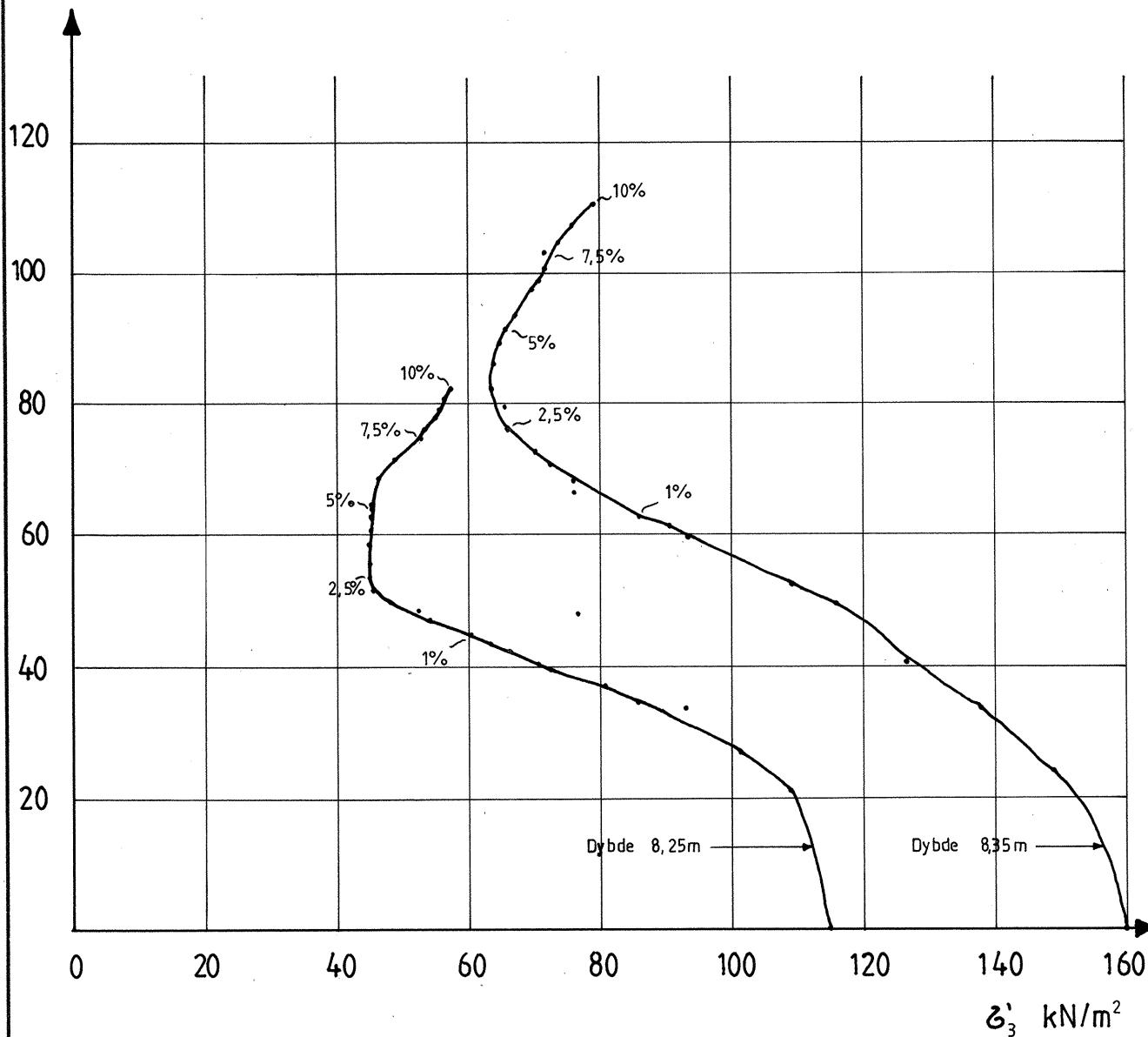
TEGNET AV
SLS, KT

RAPP NR.
R.793

DATO
18.05.90

BILAG
6

$1/2(\sigma_1 - \sigma_3)$
kN/m²



TRONDHEIM KOMMUNE
GEOTEKNIK SEKSJON

HEIMDALSV. - INDUSTRIVEGEN

Treaksialforsøk
Boring 1, dybde 8,25 m og
8,35 m

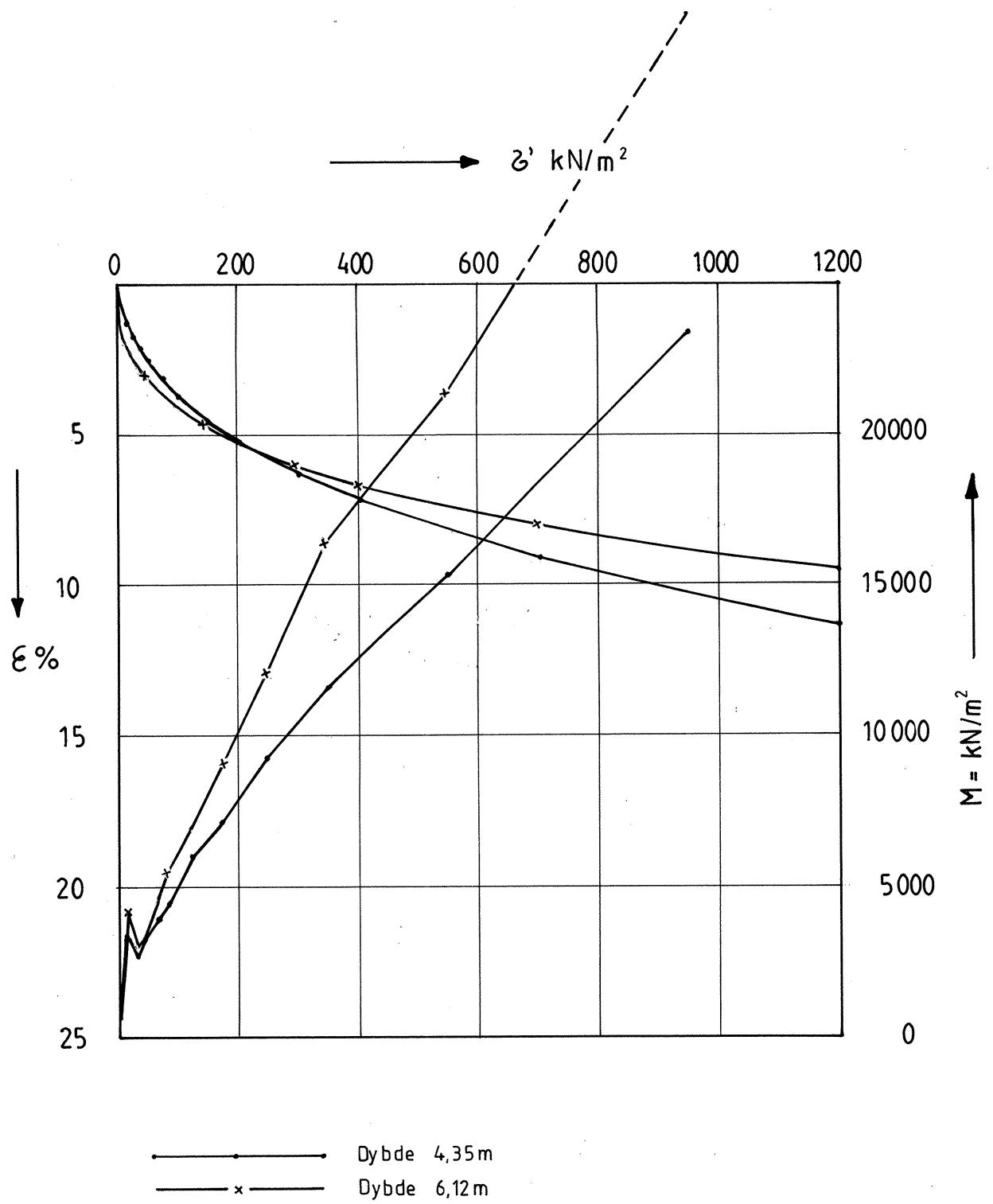
MÅLESTOKK

TEGNET AV
KT, SLS

RAPP. NR.
R. 793

DATO
25.05.90

BILAG
7



TRONDHEIM KOMMUNE GEOTEKNIK SEKSJON	HEIMDALSV. - INDUSTRIVEGEN	MÅLESTOKK	
	Ødometerforsøk Boring 1, dybde 4,35 m og 6,12 m	TEGNET AV KT, SLS	RAPP NR. R.793
		DATO 25.05.90	BILAG 8



GEOTEKNIK SEKSJON TRONDHEIM KOMMUNE

STED: HEIMDALSVegen - INDUSTRIVEGEN

Boring 1, Prøve nr. 05

Oppdragsgiver:

Dato: 05 06.90

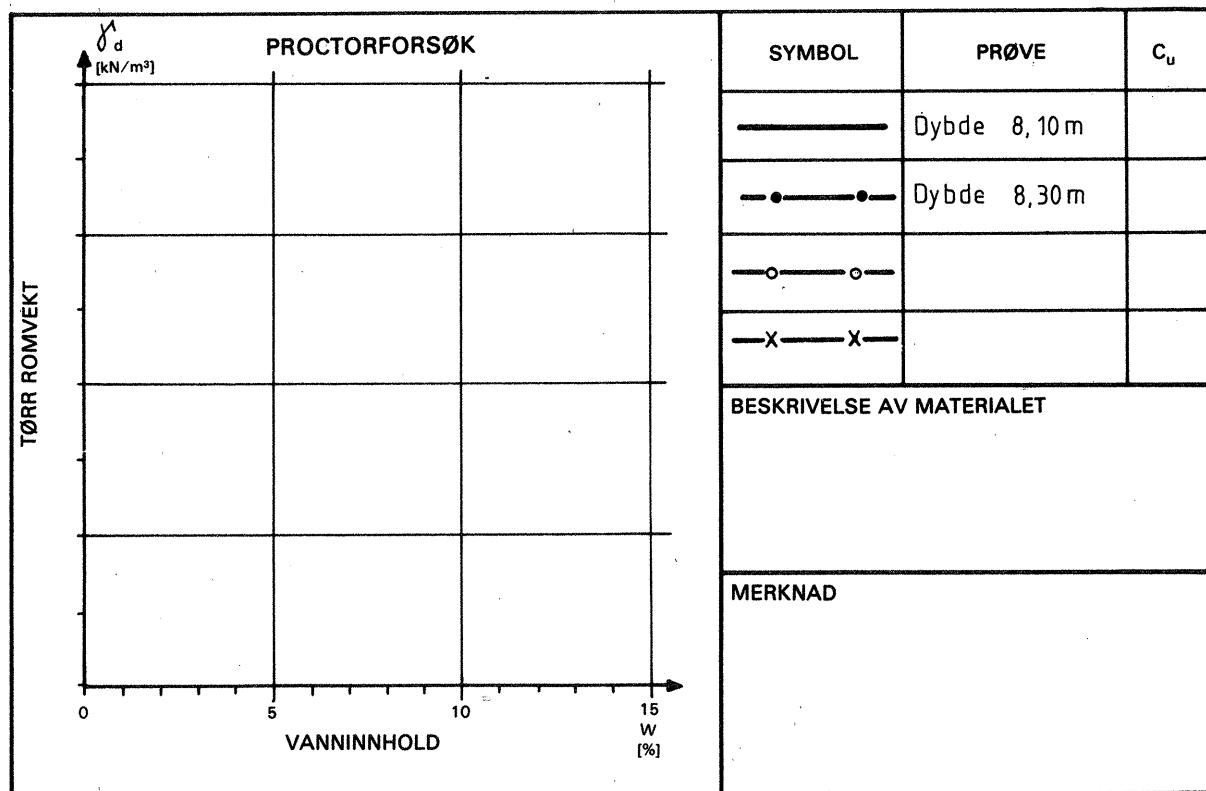
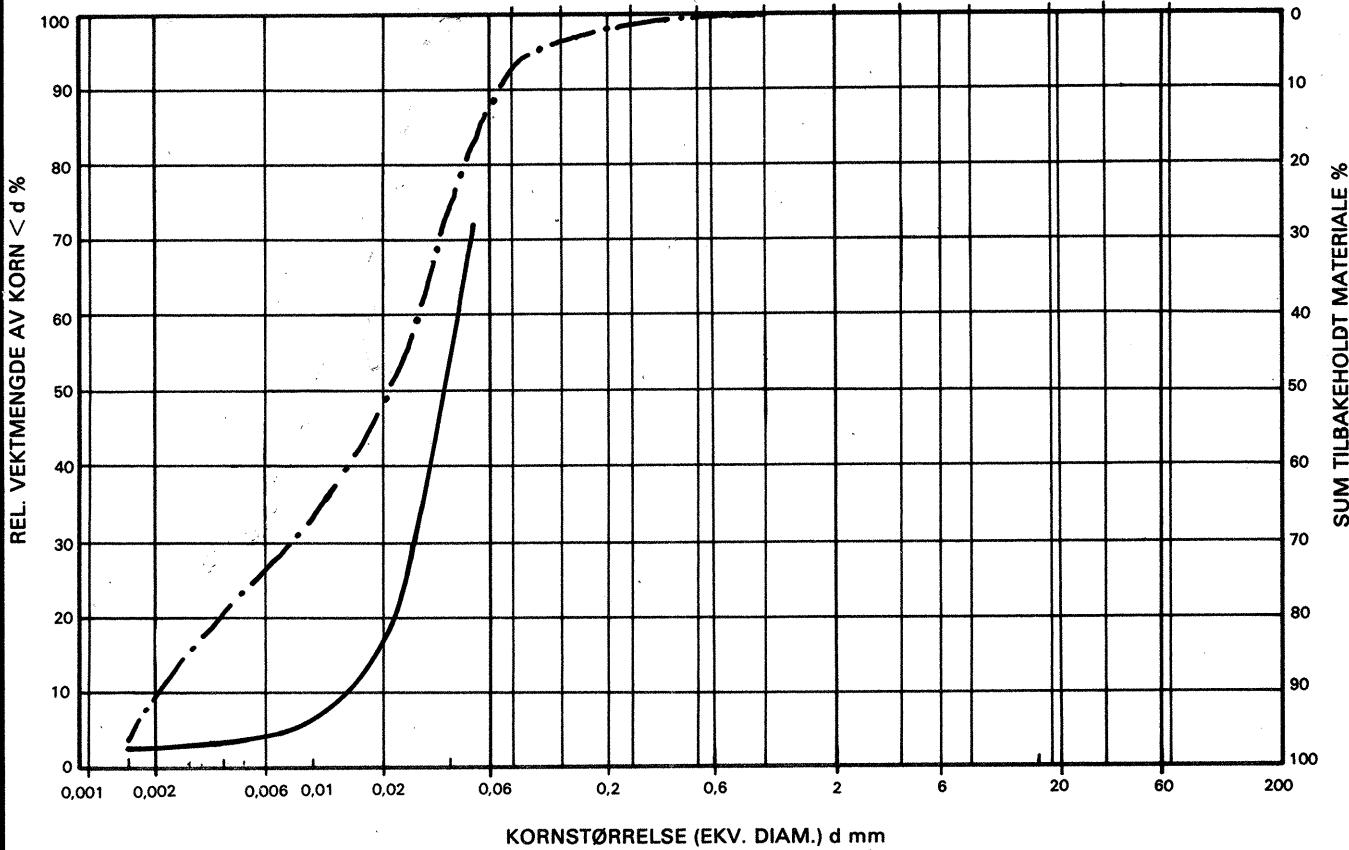
Rapport nr.: R.793

Sign.: KT SIS

Bilag:

9

LEIR	SILT			SAND			GRUS			STEIN	
	Fin	Middels	Grov	Fin	Middels	Grov	Fin	Middels	Grov		
	0,075	0,125	0,25	0,5	1,0	2,0	4,0	8,0	19	31,5	6,3





GEOTEKNIK SEKSJON
TRONDHEIM KOMMUNE

STED: HEIMDALSV. - INDUSTRIVEGEN

Boring 1

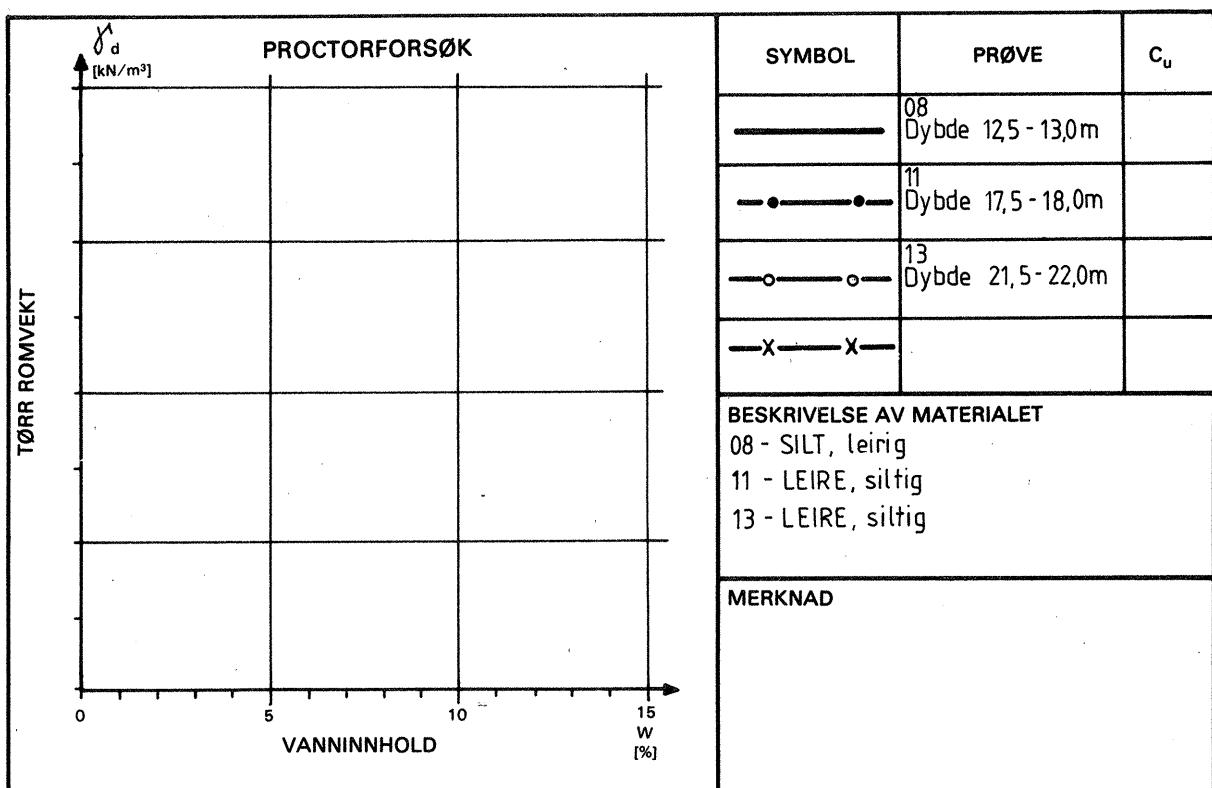
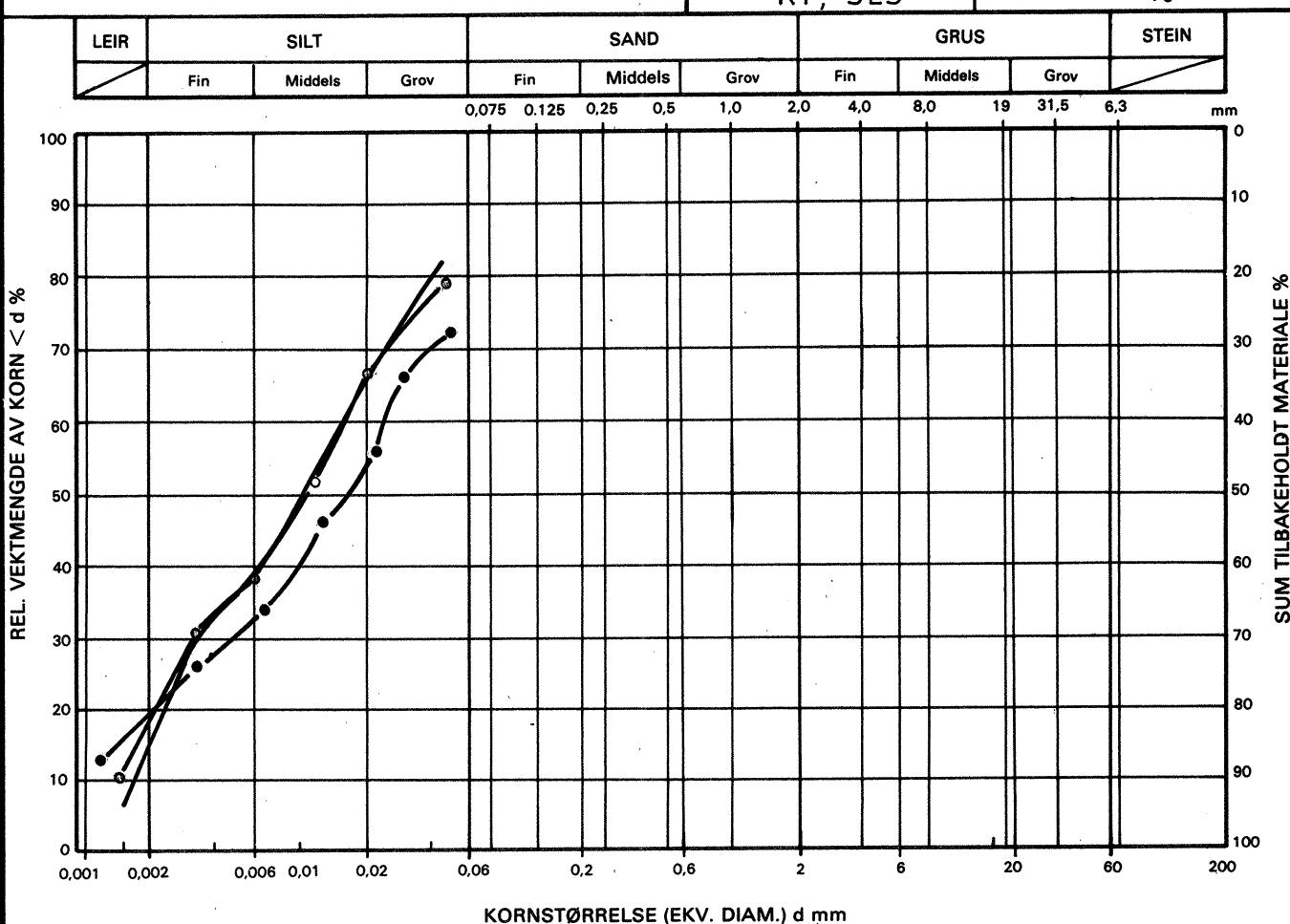
Oppdragsgiver:

Dato: 29.05.90

Rapport nr.: R.793

Sign.: KT, SLS

Bilag: 10



```
*****
*
* program SPEL
* bæreevne av svevende pel
*
*****
```

5. 6.1990 KL. 9.50

OPPDRAG R.793

Diameter 0.700m Omkrets 2.20m Tverrsnitt 0.3848m²
 Plastifiseringsvinkel 5. grader

Lag	Dybde m	Attraksjon/ su kPa	Tgfi/ fred	e.romvekt	Ruhet	Skjærtall kN	Qside
0.0							
1	0.0	0.0	.65	10.0	0.90	0.30	82.3
	5.0						
2	0.0	0.0	.80	10.0	0.80	0.24	102.2
	8.0						
3	0.0	0.0	.75	10.0	0.70	0.19	745.6
	20.5						
4	10.0	0.0	.50	10.0	0.60	0.15	1395.1
	35.5						
5	0.0	0.0	.00	0.0	0.00	0.00	0.0
	35.5						

*
* program SPEL
* bæreevne av svevende pel
*

5. 6.1990 KL. 9.50

OPPDRAG R.793

Diameter 0.800m Omkrets 2.51m Tverrsnitt 0.5027m²
Plastifiseringsvinkel 5. grader

Lag	Dybde m	Attraksjon/ su kPa	Tgfi/ fred	e.romvekt	Ruhet	Skjærtall kN	Qside
	0.0						
1		0.0	.65	10.0	0.90	0.30	94.0
	5.0						
2		0.0	.80	10.0	0.80	0.24	116.8
	8.0						
3		0.0	.75	10.0	0.70	0.19	757.0
	20.5						

Sum bæreevne fra sidefriksjon for	19.5m pel	967.8kN
Bæreevne av spiss for	19.5m pel	3532.2kN

DIMENSJONERENDE BÆREEVNE AV 19.5m PEL: 4500.0 / 1.50 = 3000.0kN
Dimensjonerende last 3000.0kN

NØDVENDIG PELELENGDE ER 19.5m

* *
* program SPEL
* bæreevne av svevende pel
* *

5. 6.1990 KL. 9.50

OPPDRAg R.793

Diameter 0.900m Omkrets 2.83m Tverrsnitt 0.6362m²
Plastifiseringsvinkel 5. grader

Lag	Dybde m	Attraksjon/ su kPa	Tgfi/ fred	e.romvekt	Ruhet	Skjærtall kN	Qside
	0.0						
1		0.0	.65	10.0	0.90	0.30	105.8
	5.0						
2		0.0	.80	10.0	0.80	0.24	131.5
	8.0						
3		0.0	.75	10.0	0.70	0.19	538.4
	20.5						

Sum bæreevne fra sidefriksjon for	16.3m pel	775.6kN
Bæreevne av spiss for	16.3m pel	3724.4kN

DIMENSIJONERENDE BÆREEVNE AV 16.3m PEL: 4500.0 / 1.50 = 3000.0kN

Dimensjonerende last 3000.0kN

NØDVENDIG PELELENGDE ER 16.3m

*
* program SPEL
* bæreevne av svevende pel
*

5. 6.1990 KL. 9.50

OPPDRAg R.793

Diameter 1.000m Omkrets 3.14m Tverrsnitt 0.7854m²
Plastifiseringsvinkel 5. grader

Lag	Dybde m	Attraksjon/ su kPa	Tgfi/ fred	e.romvekt	Ruhet	Skjærtall kN	Qside
	0.0						
1		0.0	.65	10.0	0.90	0.30	117.5
	5.0						
2		0.0	.80	10.0	0.80	0.24	146.1
	8.0						
3		0.0	.75	10.0	0.70	0.19	367.7
	20.5						

Sum bæreevne fra sidefriksjon for	13.7m pel	631.2kN
Bæreevne av spiss for	13.7m pel	3868.8kN

DIMENSIJONERENDE BÆREEVNE AV 13.7m PEL: 4500.0 / 1.50 = 3000.0kN
Dimensjonerende last 3000.0kN

NØDVENDIG PELELENGDE ER 13.7m