

Fylke Søt-Trøndelag	Kommune Malvik	Sted Midtsandan	UTM (ED 50) NR 872 352
Byggherre NSB Bane Region Nord			
Oppdragsgiver REINERTSEN Engineering			
Oppdrag formidlet av REINERTSEN Engineering v/B.J.Harsjøen			
Oppdragsreferanse Avtaledokument, datert 19.05.94.			
Antall sider 6	Antall bilag 5	Tegn.nr. 101 - 105	Antall tillegg 2

Prosjekt-tittel

**NSB BANE REGION NORD
Krysningsspor Midtsandan**

Rapport-tittel

Grunnundersøkelse

Stabilitet, fundamentering og frostsikring

Dok.nr.: UB.101719-000 Rev:

Oppdrag nr.

10507 Rapport nr.1

08.06.1994

Overingeniør Kyrre Emaus	Saksbehandler <i>Oddbjørn Lefstad</i>
SAMMENDRAG	<i>TLF. 72 58 1766</i>
<u>Grunnforhold</u>	
Grunnen er undersøkt på 2 fyllingspartier. Ved undergangen omrent midt på parsellen er det et bløtt/sensitivt lag med leire. Forøvrig er det faste masser, også i dybden.	
<u>Vurdering</u>	
Planene for fyllinger og forlengelse av kulvert kan utføres som planlagt. På ei kort strekning må fyllingsfoten sikres med ei lita motfylling.	
På nordre del av parsellen må fyllingen erosjonssikres der den står ut i fjæra (ca. 150 m).	

INNHOLD

1. ORIENTERING
 - 1.1 Prosjekt
 - 1.2 Oppdrag
 - 1.3 Rapport
 - 1.4 Tidligere undersøkelser
2. UTFØRTE UNDERSØKELSER
 - 2.1 Markarbeid
 - 2.2 Laboratorieundersøkelser
 - 2.3 Oppmåling
3. GRUNNFORHOLD
 - 3.1 Topografi
 - 3.2 Løsmasser
 - 3.3 Fjell
 - 3.4 Grunnvann
4. STABILITETSFORHOLD
 - 4.1 Generelt
 - 4.2 Fyllinger
 - 4.3 Erosjonssikring mot sjøen
 - 4.4 Drenering
5. FUNDAMENTERING
 - 5.1 Kulvert - KM 18.870
 - 5.2 Fyllinger
6. FROTSIKRING
7. SLUTTBEMERKNINGER

TEGNINGER

Tegn. nr.	Tittel	Målestokk:
101	Oversiktskart	M = 1:50.000
102	Situasjonsplan	M = 1:1.000
103	Boreresultater	M = 1:200
104	Borprofil	
105	Kornfordelingskurver	

TILLEGG

- I MARKUNDERSØKELSER
- II LABORATORIEUNDERSØKELSER

1. ORIENTERING

1.1 Prosjekt

NSB Bane - Region Nord planlegger bygging av kryssingsspor ved Midtsandan stasjon (nedlagt stasjon øst for Trondheim).

1.2 Oppdrag

KUMMENEJE har på oppdrag fra REINERTSEN Engineering utført grunnundersøkelse som grunnlag for geoteknisk prosjektering.

Oppdraget er utført i henhold til KTR. nr. 1.40 i avtaledokumentet.

1.3 Rapportens innhold

Denne rapporten inneholder data fra de utførte undersøkelser og de geotekniske vurderingene for prosjektet.

1.4 Tidligere undersøkelser

KUMMENEJE har utført undersøkelse for 8 oppdrag vest for start av kryssingsspor (ca. km 18,150). NSB har undersøkt grunnforholdene ved undergang og stikkrenne, ca. km 18,800, rapport GK 3413, 1 - 2 (1969). Statens vegvesen har undersøkt for bygging av gangveg fra samme undergang og østover langs tidligere E6, rapport Ud 511A nr. 1 (1985).

2. UTFØRTE UNDERSØKELSER

2.1 Markarbeid

Det er utført:

- Dreietrykksondering i 4 punkter til dybde 5 - 8 m.
- Opptak av prøver i ett av punktene til 3 m.

Plassering av borpunktene framgår av situasjonsplanen, tegning nr. 102, hvor også boredybder er angitt ved hvert borpunkt. Presentasjon av resultatene (sonderingsdiagram) er vist på tegn. nr. 103.

Undersøkelsene ble utført 25.mai 1994. Boringene ble utført med beltegående borerigg, Geonor AB2.

Boringene er utført etter Norsk Geoteknisk forenings veileddninger eller Statens Vegvesens handbok 015.

2.2 Laboratorieundersøkelser

De opptatte prøvene (3 stk. representative prøver) er åpnet og rutinemessig undersøkt i KUMMENEJE's laboratorium. Resultater er vist på tegn. nr. 104. I tillegg er det utført kornfordelingsanalyse på alle prøvene, se tegning 105.

2.3 Oppmåling

Borpunktene er satt ut av KUMMENEJE, men innmålt av landmåler G.O. Lium.

3. GRUNNFORHOLD

3.1 Topografi

På Midtsandan går Nordlandsbanen like innenfor sjøen. Terrenget i området har et generelt, slakt fall ut mot sjøen i nordlig retning.

Nåværende spor går stort sett i terrengnivå på vestre del av parsellen. På nordre del er det partier med inntil ca. 6 m fylling ut mot sjøen.

På mye av strekningen er det allerede plass nok for et kryssingsspor på det tidligere stasjonsområdet. Dette gjelder strekningen, ca. km 18.300 - 18.700.

Banenivået er ca. kt. 14,8 ved start kryssingsspor (ca. km 18.150) fallende til ca. kt. 6,0 ved enden mot øst (ca. km 19.500 - ende utslaking av sving).

3.2 Løsmasser

Ifølge geologisk kart over området består grunnen øverst av marine strandavsetninger.

Grunnen er undersøkt ved de 2 største fyllingsområdene, dvs. området ved undergang, strekning km 18700 - 19.000 og lengst øst, strekning km 19.150 - 19.500. Undersøkelsene er utført henholdsvis av NSB (tidligere) og Kummeneje (nå).

KM 18.700 - 19.000 - Fyllingsområde.

På vestsida av undergangen består grunnen av lag av leire, silt, sand og grus. Det er registrert et inntil 5 m tykt lag med sensitiv, siltig leire like under terrenget. Alle boringene er stoppet i faste masser i 6 - 10 m's dybde.

På østsida av undergangen er det registrert faste masser.

KM 19.150 - 19.500 - Fyllingsområde.

Grunnen består stort sett av faste, grove masser, unntatt helt øverst der det stedvis er et noe løsere sandlag.

Ut mot sjøen, i nordre del av dette området, er det en lav steinmur (ikke sammenhengende). I fjæra er det et overflatelag av stein.

3.3 Fjell

Fjell er ikke påvist ved vår eller NSB´s undersøkelse.

Ved vegvesenets borer, på oversida av tidligere E6, kan fjell være påtruffet i liten dybde i noen av punktene.

3.4 Grunnvann

På de undersøkte områdene kan det antas at grunnvannstanden står 1 - 2 m under terreng (utenfor fyllingsområde for NSB), unntatt i fjære der den står i terrengnivå.

4. STABILITETSFORHOLD

4.1 Generelt

Nytt kryssingsspor skal i sin helhet legges på nordsida (sjøsida) av eksisterende spor. På en del av strekningen, ca. km 18.300 - 18.700, ligger det i dag et spor (på det tidligere stasjonsområdet). Her er det ikke behov for ekstra plass. Vest for dette området, ved starten på kryssingssporet, er det behov for litt utfylling. De største fyllingsområdene er koncentrert til området ved undergangen, strekning km 18.700 - 19.000, og strekningen ved enden av kryssingssporet, km 19.150 - 19.500 (delvis fylling for å få slakere sving på hovedsporet).

4.3 Fyllinger

KM 18.700 - 19.000 (Undergang km 18.870).

Fyllingene kan legges ut som planlagt, bortsett fra strekningen km 18.740 - 18.800 (stikkrenne ved km 18.797) der stabilitetsforholdene krever ekstra sikring av foten ved ei begrenset, lav motfylling. Ok. motfylling settes til ca. 4 m under topp skinne, dvs. 1 - 1,5 m oppfylling over dagens terreng. Bredden på motfyllinga må være minimum 5 m.

Stikkrenna ved km 18.797 bør forlenges helt ut til stikkrenna for vegen og overfylles.

KM 19.150 - 19.500

Oppfylling på denne strekningen kan utføres som planlagt.

4.3 Erosjonssikring mot sjøen

Ny fylling må erosjonssikres mot sjøen på strekninga, km 19.350 - 19.500.

4.4 Drenering

Det er ikke spesielle krav til drenering.

5. FUNDAMENTERING

5.1 Kulvert - KM 18.870

Forlengelsen av kulverten kan fundamenteres i original grunn på såler.

Det blir setning av kulverten, først og fremst pga. de tilgrensende fyllingene. Setningene kan bli av størrelsesorden 2 - 4 cm. Mye av setningene vil komme i anleggstida.

Graveskråningene sideveis for kulverten må støttes opp med spunt. Behov for eventuell avstiving av spunten og dimensjoner forøvrig kan ikke vurderes før det foreligger mere konkrete planer for utførelse av kulverten.

5.2 Fyllinger

Fyllinga vest for kulverten, kan forventes å få relativt stor setning, av størrelsesorden 8 - 12 cm der fyllingshøyden er størst like vest for renseanlegget. Noe av setningene vil komme i anleggstida, men det må påregnes at mesteparten vil foregå etter at anleggssarbeidet er ferdig.

Fyllinga i fjæra ved nordre del vil få setninger av størrelsesorden 3 - 5 cm. Mesteparten av setningene vil komme i og like etter anleggstida.

6. FROTSIKRING

Frostmengden i området (100-års frosten) er 16.000 timegrader. I steinfylling vil frostdybden da bli 1,8 m.

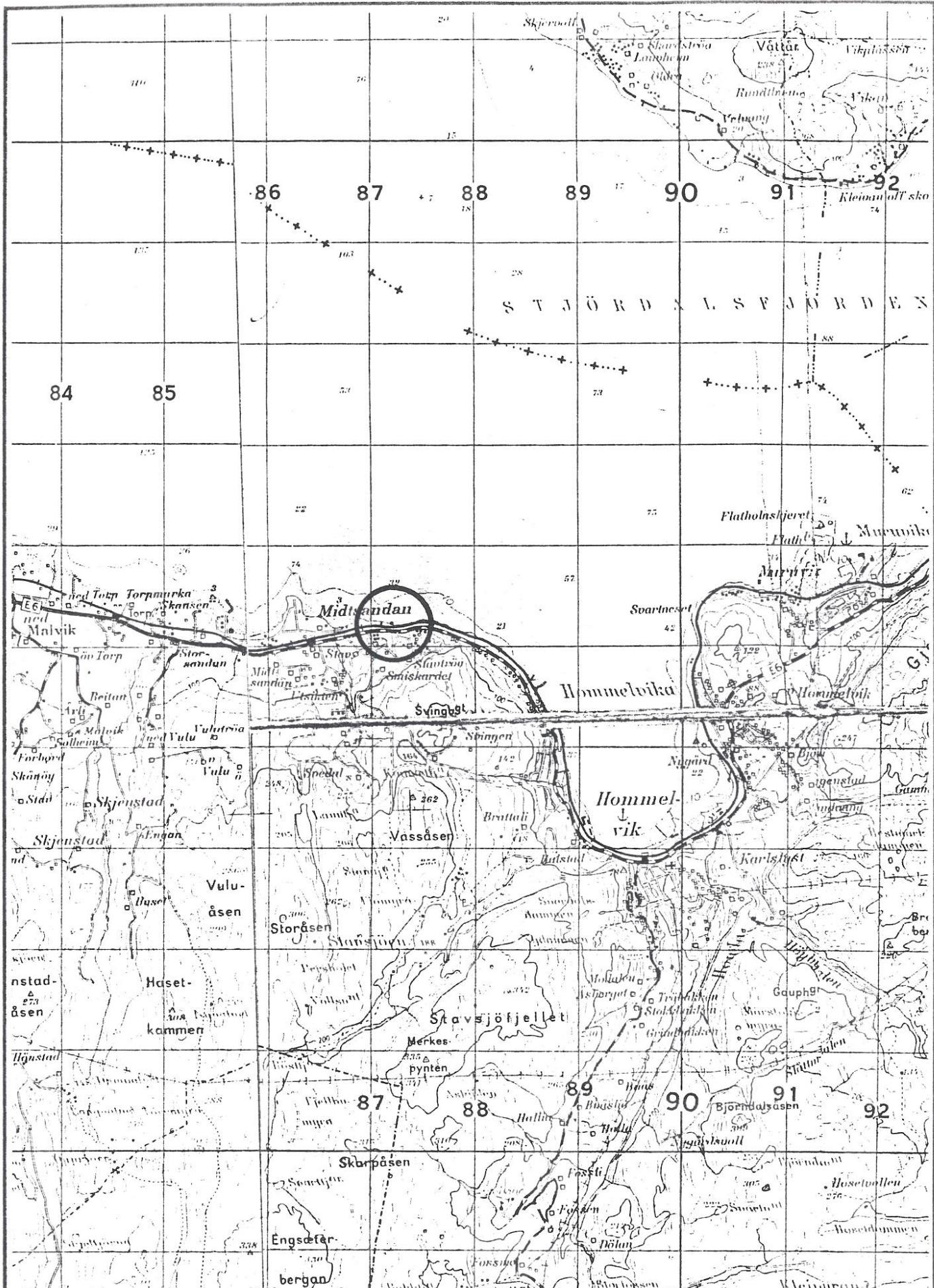
Mesteparten av massene i original grunn er telefarlig. Frostsikker bane krever utttauing/masseutskifting under fylling på en del av strekningen.

7. SLUTTMERKNING

Skjæringer, fyllinger, drenering og frostsikring forutsettes utført i henhold til NSB´s regelverk "Underbygning - regler for nye baner", supplert med våre anbefalinger i denne rapporten.

Vi forutsetter at de endelige planene (med mere detaljer m.h.p. kulvertkonstruksjon/fyllingsutslag/omfang) oversendes oss for kontroll.

Vi står til tjeneste.



Kummeneje



Rådgivende ingeniører i
Geoteknikk og Ingeniørgeologi

NSB BANE REGION NORD
KRYSSINGSSPOR MIDTSANNAN

OVERSIKTSKART

Kartblad : STJØRDAL 1621 I
UTM-ref. : NR 872 352

MALESTOKK

1:50000

OPPDRAg

10507

TEGNET/KONTR

00/ *o*

BILAG

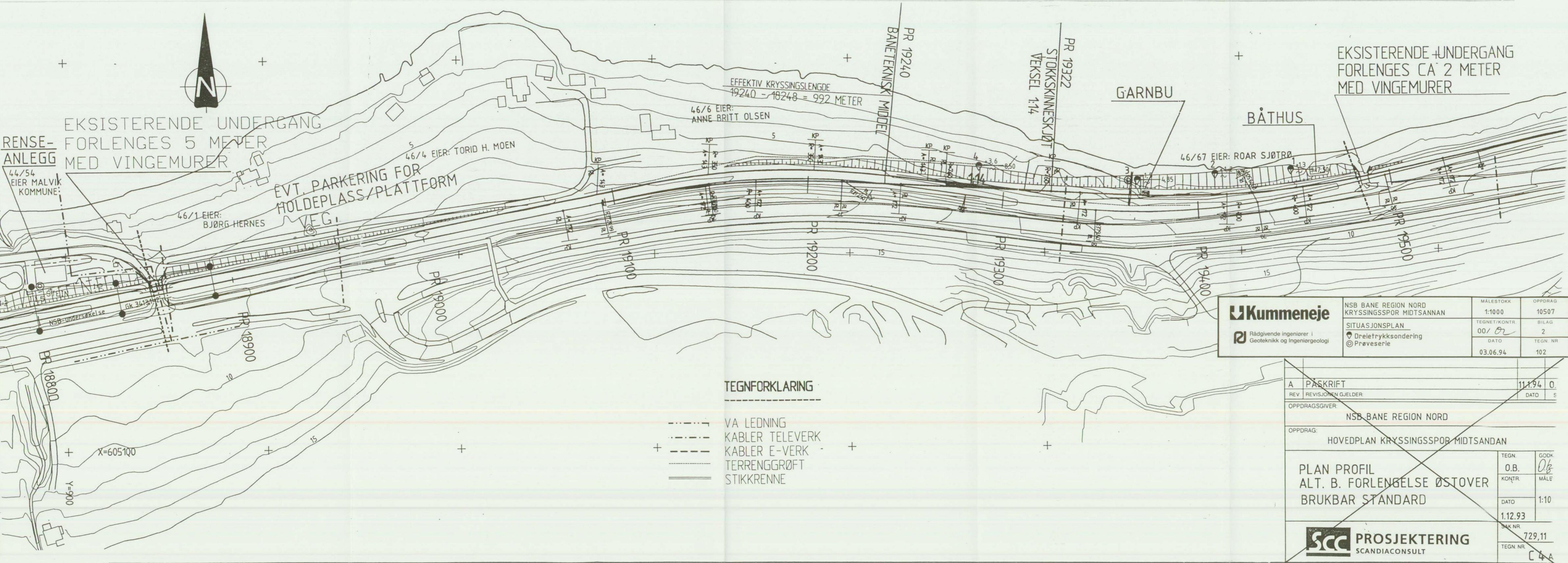
1

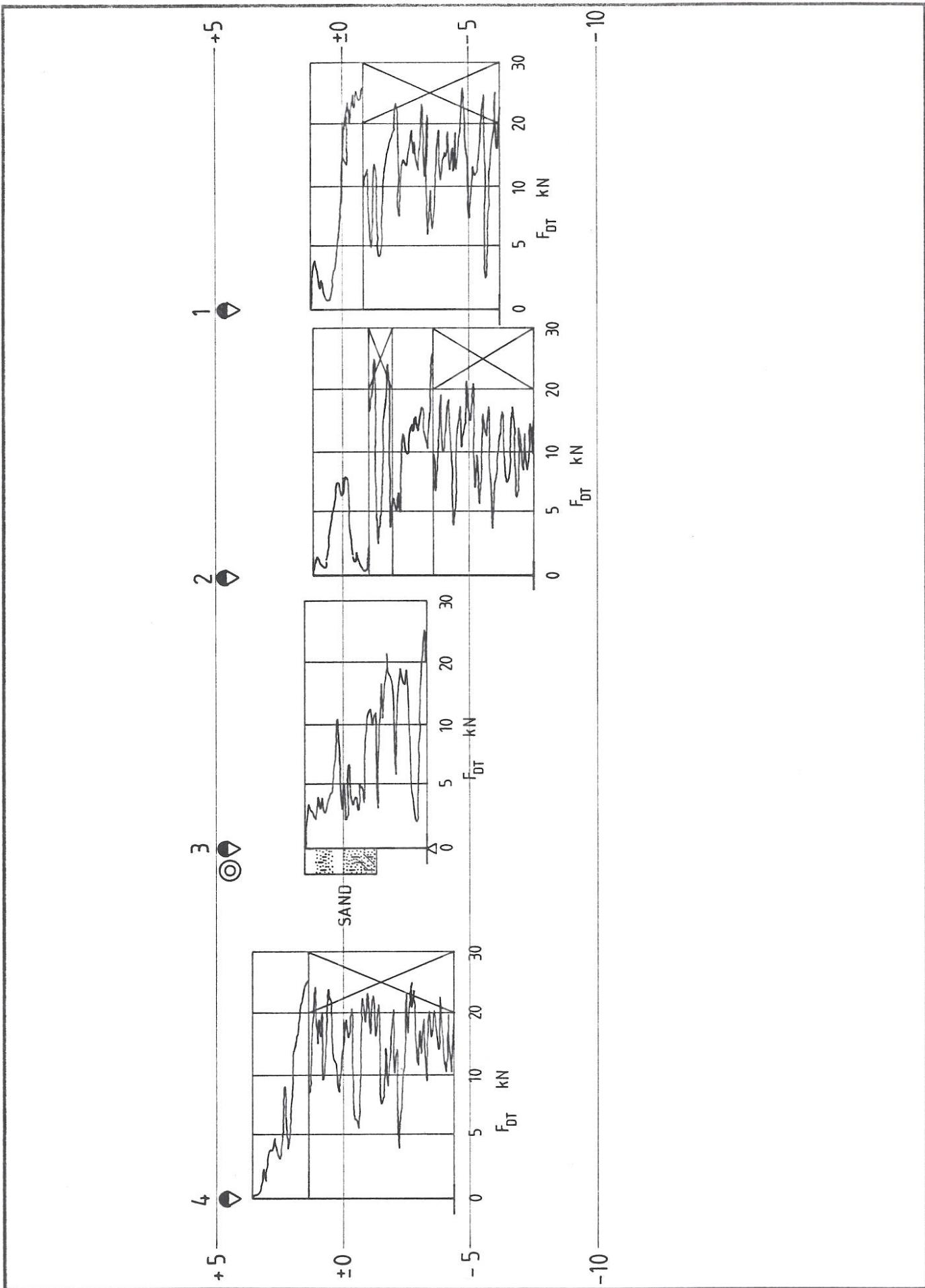
DATO

03.06.94

TEGN NR

101





Kummeneje



Rådgivende ingeniører i
Geoteknikk og Ingeniørgeologi

A S TORRKOPÍ

NSB BANE REGION NORD
KRYSSINGSSPOR MIDTSANNAN

BORING 1 - 4

Boreresultater

MÅLESTOKK

HM=1:200

OPPDRAg

10507

TEGNET/KONTR.

001 ØR

BILAG

3

DATO

03.06.94

TEGN NR

103

Dybde, m	Jordart	Sign Lab nr	Vanninnhold (w) i %				γ kN/m ³	Udrenert skjærstyrke (s_u) i kN/m ²					St
			20	40	60	80		10	20	30	40	50	
5	SAND, fin, siltig, lett leirig	01	○										
10		02	○										
15		03	○										
20													

Enkelt trykkforsøk (strek angir def% v/brudd) Konusforsøk - Omkortt / Uforstyrret: ▼ / ▲
 Penetrometerforsøk: □ Konsistensgrense: Wp ━━━━━━ WL Andre forsøk:
 T = Treaksialforsøk Ø = Ødometerforsøk K = Kornfordeling

Kummeneje

Rådgivende ingeniører i
Geoteknikk og Ingeniørgeologi

NSB BANE REGION NORD
KRYSSINGSSPOR MIDTSANNAN

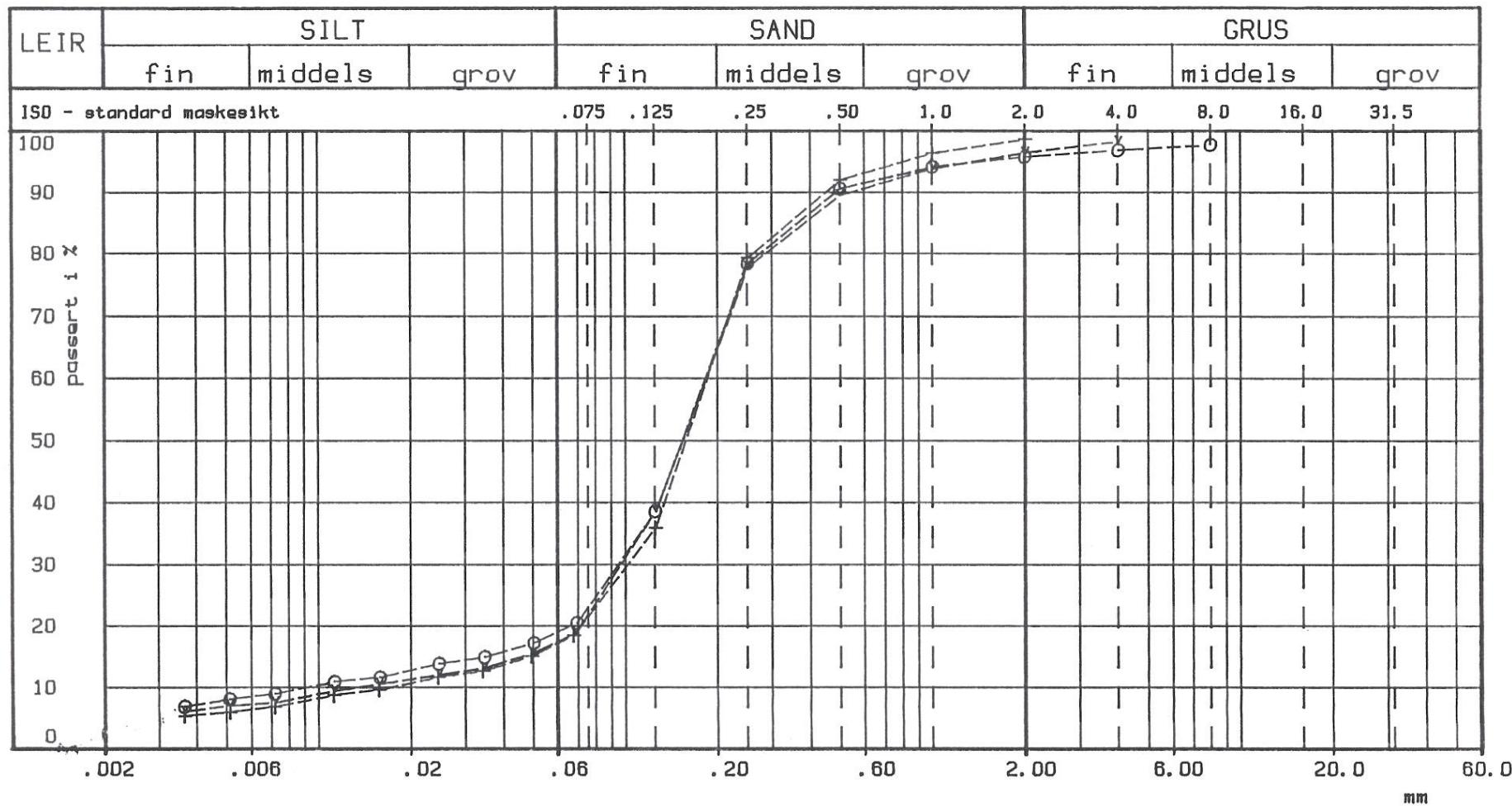
BORPROFIL HULL: 3

Terr høyde +1,5 Prove ø

DATO	OPPDAG
05/94	10507
TEGNET AV	BILAG
KS/00	4
KONTR	TEGN NR
Ø	104

VKummeneje

Rådgivende ingeniører i
Geoteknikk og Ingeniørgeologi



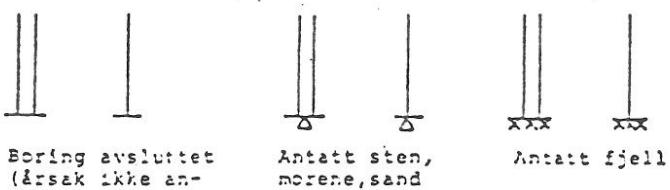
- + hull 3 lab. 01 dybde 0.5 - 1.5m SAND, siltig, leirig
 hull 3 lab. 02 dybde 1.5 - 2.0m SAND, siltig, leirig
 hull 3 lab. 03 dybde 2.0 - 2.8m SAND, siltig, leirig

NSB BANE REGION NORD KRYSSINGSSPOR MIDSANNAN	MALESTOKK	OPPDRAAG
	—	10507
KORNFØRDELING	TEGNET AV	BILAG
+	—	5
DATO	TEGN NR	
05/94	105	

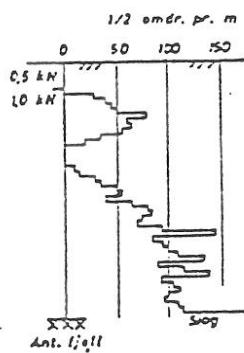
M A R K U N D E R S Ø K E L S E R.

Sonderinger utføres for å få en orientering om grunnens relative fasthet, lagdeling og dybde til antatt fjell eller annen fast grunn.

AVSLUTNING AV BORING (GJELDER ALLE SONDERINGS-TYPER).



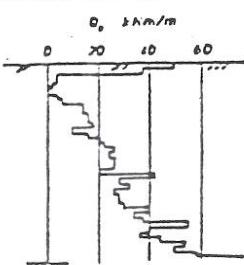
Dreiesondring
utføres med 22 mm stålstenger med glatte skjørter påsett en 200 mm lang spiss av fiskantstål som er tilspisset i enden og vridt en omdreining.
Boret belastes med inntil 1 kN og hvis det ikke synker for denne lasten dreies det ned med motor eller for hånd.
Antall halve omdreininger pr. 20 cm synkning noteres. Ved opp-tegninger vises antall halve omdreininger pr. meter synkning grafisk med dybden i borhullet og belastningen angis til venstre for borhullet.

**Totalsondering**

Totalsondering kombinerer dreietrykksondring og fjellkontrollboring. Det brukes hydraulisk drevet boring. Boring gjennom stein og blokk og ned i berg utføres ved slag og spyle.

Boredata (nedpressingskraft, synkhastighet, spyletrykk etc.) måles ved elektroniske givere og overses automatiskt til en elektronisk registreringsenhet (Geoprinter). Resultatene legges opp via EDB.

Ramsondering
utføres med 32 mm stålstenger med glatte skjørter og en normal spiss.
Boret rammes ned i grunnen av et falltodd med vekt 0,635 kN og konstant hastighet 0,6 m. Motstanden mot nedramming registreres ved antall slag pr. 20 cm synkning.

**Rammemotstanden**

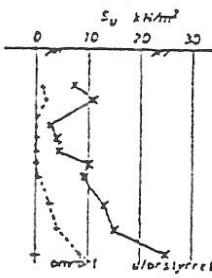
$$Q_c = \frac{\text{Loddvekt} \times \text{fallhøyde}}{\text{synkning pr. slag}} \quad (\text{kNm}/\text{m}) \quad \text{angis i diagram som funksjon av dybden.}$$

Fjellkontrollboring
utføres med 32 mm stenger med mufeskjørter og hardmetallkrone nederst. Boret drives av en tung trykkluftdrevet borhammer under spylening med vann av høy trykk. Når fjell er ridd, børes noe ned i fjellet, vanligvis ca. 3 meter, under registrering av borsynk for sikker påvise.

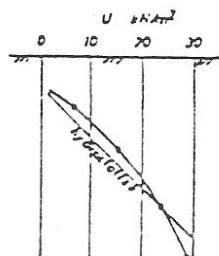
Prøvetaking
utføres for underskørelse i laboratoriet av grunnens geotekniske egenskaper.
Uforstyrrede prøver tas opp med NGI's 54 mm stempprøvetaker. Prøvene skjæres ut med tynnveggede stålsylinder med innvendig diameter 54 mm og lengde 60 cm (evt. 40 cm). Prøvene forsegles i begge ender for å hindre uttørking før de åpnes i laboratoriet.

Representative prøver tas med forskjellige typer støtbar- og ram-prøvetaker, ved sandpumpe i nedspylte eller nedrammede foringsrør, av oppspylt materiale ved nedspylning av foringsrør og ved skovlboring i de øvre lag. Slike prøver tas hvor grunnen ikke egner seg for vanlig sylinderprøvetaker og hvor slike prøver tilfredsstiller formilet.

Vingeborring
bestemmer udrenert skjærstyrke (s_u) av leire direkte i marken (in situ).
Måling utføres ved at et vingehors, som er presset ned i grunnen, dreies rundt med bestemt jevn hastighet til brudd i leira. Maksimalt dreiemoment gir grunnlag for å beregne leiras udrenerte skjærstyrke, som også måles i omdreiert tilstand etter brudd..

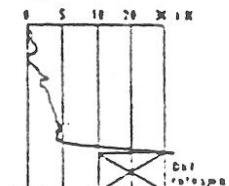


Porevannstrykket
i grunnen måles med et piezometer. Dette består av et sylinderisk filter av sintetisk bronse som trykkes eller rammes ned til ønsket dybde ved hjelp av rør. Vannstrykket ved filteret registreres enten hydraulisk som stigeheisen i en plastslang inne i røret (ved overtrykk påsettes manometer over terren) eller elektronisk ved hjelp av en direkte trykkmåler innenfor filtret.



Grunnvannstanden observeres vanligvis direkte ved vannstand i borhullet.

Dreietrykksondring
utføres med 36 mm glatte skjøtbare stålstenger påsett en normal spiss. Borstangen trykkes ned med konstant hastighet 3 m/min. og konstant rotasjon 25 omdr./min. Sondringmotstanden registreres som den til enhver tid nødvendige nedpressningskraft for å holde normalt nedtrengningshastighet. Når motstanden øker slik at normalt nedtrengningshastighet ikke kan opprettholdes, økes rotasjonshastigheten. Dette anføres i diaogrammet.



LABORATORIEUNDERSENKESE.

Ved åpning av prøven beskrives og klassifiseres jordarten. Videre kan bestemmes:

Romvekt (γ i kN/m^3) for hel sylinder og utskåret del.

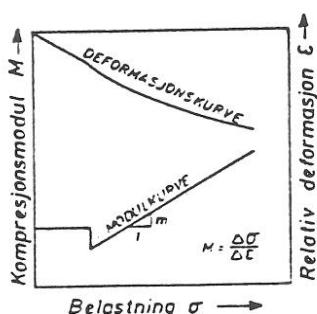
Vanninnhold ($w_i \%$) angitt i prosent av tørvekt etter tørking ved 110°C .

Flytegrense ($w_L \%$) og utrullingsgrense ($w_p \%$) som angir henholdsvis høyeste og laveste vanninnhold for plastisk (formbart) område av leirmateriale. Differansen $w_L - w_p$ benevnes plastitetsindeks. Et økt naturlige vanninnhold over flytegrensen, blir materialet flytende ved omrøring.

Udrenert skjærstyrke ($s_u \text{ i } \text{kN/m}^2$) av leire ved hurtige enaksiale trykkforsøk på uforstyrrede prøver med tverrsnitt $3,6 \times 3,6 \text{ cm}^2$ (evt. hel prøve) og høyde 10 cm. Skjærstyrken settes lik halve trykkfastheten. Dessuten måles skjærstyrken i uforstyrret og omrørt tilstand ved konusforsøk, hvor nedsynkningen av en konus med bestemt form og vekt registreres og skjærstyrken tas ut av en kalibreringstabell. Penetrometer, som også er en indirekte metode basert på innsynkning, brukes særlig på fast leire.

Sensitiviteten (S) er forholdet mellom udrenert skjærstyrke av uforstyrret og omrørt materiale, bestemt på grunnlag av konusforsøk i laboratoriet. Med kvikkkleire forstås en leire som i omrørt tilstand er flytende, omrørt skjærstyrke $< 0,5 \text{ kN/m}^2$.

Kompressibilitet av en jordart ved ødometerforsøk. En prøve med tverrsnitt 20 cm^2 og høyde 2 cm belastes trinnvis i et belastningsapparat med observasjon av sammentrykningen for hvert trinn som funksjon av tiden. Resultatet tegnes opp i en deformasjons- og modulkurve og gir grunnlag for setningsberegning.



Humusinnhold (relativt) ut fra fargeomslag i en natronluttøfløsning.

En nøyaktigere metode er våt-oksidasjon med hydrogenperoksyd der humusinnholdet settes lik vekttapet (evt. glødetapet ved humusrike jordarter) og uttrykkes i vektprosent av tørt materiale.

Saltinnhold (g/l eller o/oo) i porevannet ved titrering med svovlnitrat-oppløsning og kaliumkromat som indikator.

Kornfordeling ved sikting av fraksjonene større enn $0,06 \text{ mm}$. For de finere partikler bestemmes den ekvivalente korndiameter ved hydrometeranalyse. En kjent mengde materialer slemmes opp i vann og romvekten av suspasjonen måles i en bestemt dybde som funksjon av tiden. Kornfordelingen kan så beregnes ut fra Stoke's lov om kuler sedimentasjonshastighet.

Fractionsstørrelse	Leir	Silt	Sand	Grus	Stein	Blok
Kornstørrelse mm	< 0,002	0,002-0,06	0,06-2,2-60	60-600	> 600	

Jordarten benevnes i henhold til korngraderingen med substantiv for den dominerende, og adjektiv for medvirkende fraksjon. Jordarten angis som leire når leirinnholdet er over 15%. Morene er en usortert breavsetning som kan inneholde alle kornstørrelser fra leir til blokk.

Organiske jordarter klassifiseres etter opprinnelse og omdanningsgrad (torv, gytje, dy, matjord).

	Pjell		Silt		Torv Planterester
	Blokk		Leire		Trerester Sagflis
	Stein		Fyllmasse		Skjell
	Grus		Matjord		Moreneleire Grusig morene
	Sand		Gytje, dy		

Anmerkning

- T = tørrskorpe
- Leire: R = resedimenterte masser
- K = kvikkkleire
- Ved blandingsjordarter kombineres signaturene.
- Morene vises med skyggelegging.
- For konkresjoner kan bokstavsymboler settes inn i materialsignaturen:
 - Ca = kalkkonkresjoner
 - Fe = jernkonkresjoner
 - AH = aurhelle