

Trondheim den 21/11.1973

## R-320 OMKJØRINGSVEGEN-MOHOLTLIA

Orienterende grunnundersøkelse.

### 1. Innledning

Etter oppdrag fra Siv.ing Unsgaard, Planavdelingen er det utført orienterende grunnundersøkelse for utvidelse av Omkjøringsvegen til 3 event.4 felts veg. Grunnundersøkelsen er utført på strekkningen profilnr.2000-2600,dvs.fra Nardo tra-fo. til Esso Motorhotell.

### 2. Markarbeid

Borearbeidet er utført i tiden 30/8-14/9 under ledelse av boreformann Dyrdal TIV. Det er utført i alt 19 slagsonderinger og 3 dreiesonderinger. Fjell antas påtruffet i hullene 1-2,3,6 og 10, de andre boringene er stoppet i meget faste lag.I to punkt er det tatt opp uforstyrrede prøver med NGI 54 mm stempelprøvetaker.

Tidligere boringer utført av Statens Vegvesen og Siv.ing.O.Kummeneje er tatt med i vurderingen.

Borpunktenes beliggenhet er avmerket på situasjonsplanen bilag 1.

### 3. Laboratoriearbeid

- De opptatte prøver er analysert ved vårt laboratorium på Valøya. Det er utført rutineundersøkelse av romvekt og vanninnhold. Den udrenerte skjærfasthet er bestemt ved konusforsøk. Resultatene er framstilt grafisk på bilag 12. I tillegg er det ved Institutt for geoteknikk, NTH utført treaksiale trykkforsøk på to prøver for bestemmelse av de effektive skjærparametre C og  $\phi$  ( Bilag 13)

### 4. Grunnforhold

Omkjøringsvegen ligger på den undersøkte strekkning dels i sydskråningen fra Moholtplatået dels oppe på dette.

Grunnen er fast og består av leire og silt. Sonderingen angir at fastheten øker med dybden. Prøvetakingene tyder på at overflaten av skråningen har vært i bevegelse, da det er observert humusflekker og matjordrester ned til 3-4 m dyp.

De målte skjærfasthetsverdier på de opptatte prøver er 8-15 t/m<sup>2</sup> i de øvre lag, større enn 15/t/m<sup>2</sup> i dybden.

Ved Vegvesenets vingeboring omrent ved profil nr.2025 er det målt udrenert skjærfasthet ned til 5 t/m<sup>2</sup>.

## 5. Prosjektet.

Det foreligger 3 alternativer prosjekter til vurdering, to alternativer med 3 felts vegbredde og et med 4 felt. Det ene 3-feltsprosjektet har samme lengdeprofil som 4 feltsprosjektet, det er derfor tenkt som første byggetrinn av dette. Denne linjeføringen ligger opptil 6 m lavere enn eksisterende veg, ved profil nr 2500.

Det andre 3 feltsalternativet gir mindre terrenginngrep da det i stor grad følger eksisterende veg.

Alle 3 alternativene har omrent samme utforming i det planfrie krysset ved profil nr. 2550, derfor behandlet under ett på dette sted

Når det gjelder vegføringen videre nedover er bare 4-feltsalternativet tegnet inn på profilene.

Årsaken er at dette alternativet fordrer de største terrenginngrep og dermed medfører først stabilitetsproblemer.

## 6. Vurdering.

### a. Utfylling Profilnr. 2000-2100

På denne strekning er det prosjektert en utfylling på nedsiden av vegen, hvor også Vegvesenet har utført en del borer, profilene A og B (bilag 2 a) på nedsiden av vegen.

Utfyllingen er planlagt holdt på plass av en støttemur som blir opptil 7 m høy.

Det er utført stabilitetsberegnning i Vegvesenets profil B og i profilnr. 2050-2075 og 2100. Resultatet av stabilitetsberegningene framgår enten som nødvendig skjærfasthet for likevekt eller sikkerhetsfaktor F, som er forholdet mellom målt og nødvendig skjærfasthet. Glideflater og beregningsresultater er vist i bilagene 2a, 2b og 3.

I Vegvesenets profil B er sikkerheten funnet å være  $F=2.2$  med utfylling til 4 felts veg. Dette resultat ansees som betryggende.

I profilnr. 2050, som er det mest kritiske av de øvrige nevnte profiler, er nødvendig  $S_u=2,6 \text{ t/m}^2$ . Ved sammenligning med vingeborfastheten i profil B (ca profilnr. 2025) synes også utfyllingen her å ha tilstrekkelig sikkerhet. For mer detaljerte opplysninger om stabilitetsberegningene henvises til bilag 2a 2b og 3.

På bakgrunn av de relativt sparsomme fasthetsmålingene må vi forutsette en nærmere vurdering når alternativsvalget er gjort. En kan da også evnt. vurdere om og i hvilken grad nåværende sementblokkmur kan tilpasses anlegget.

### b. Skjæring Profilnr. 2100-2600

Skråningen langs denne del av vegen er relativt steil med hellning ca. 1:2. Toppen av skråningen er bebygget med rekkehus. Dersom en får større terrenginngrep i foten av skråningen (4 felts alternativet) vil skjæringerne komme i konflikt med bebyggelsen. Det er derfor for 4 feltsalternativet prosjektert en støttemur med maksimal høyde 8m.

Jordtrykket er beregnet både på Su og c- $\varphi$  basis, dvs. både for byggetilstanden og langtidssituasjonen. Med de høye målte skjærfastheter er jordtrykket funnet å være beskjedent ved begge analysemetoder. Sig og oppsprekking i skråningen vil imidlertid kunne føre til øket jordtrykk.

Fjellet ligger så dypt at direkte fundamentering på fjell er umulig. Støttemuren må derfor fundamenteres i løsmasser, noe som bæreevnemessig skulle være mulig, feks. for en L-formet, armert betongmur.

Når det gjelder utgravingen kan det som er foreløpig retningslinje regnes med graveskråning 1:1 samt seksjonsvis utgraving hvor støttemuren får størst høyde.

Det ene 3-feltsalternativet er prosjektert med skjæring 1:2 i skråningen. Denne skjæringen har tilfredstillende sikkerhet for dyptgripende skjærflater, men kan erfartingsmessig kreve spesiell drenering i skråningen av hensyn til overflatestabiliteten. En bør derfor alternativt vurdere utførelse med støttemur.

### c. Vegkryss Profil nr 255o

Brua og adkomstene til denne vil omtrent ligge i terrengnivå, dvs. at Omkjøringsvegen går i ca 6 m skjæring.

Skjæringen går ned i meget fast, siltig leire. Selv om massen er meget fast, kan traubunnen bli noe oppbløtt under anleggstrafikken, dersom grunnvannstanden er høy eller det er kraftig nedbør i anleggsperioden.

Når det gjelder fundamenteringer av bruа skulle det ikke være betenklig å sette denne på såler med netto såletrykk 25-30 t/m<sup>2</sup>.

### 7. Sammendrag, konklusjon.

Grunnforholdene på den undersøkte strekkning langs Omkjøringsvegen er for det meste meget gode, med faste avsettninger av silt og leire. De utførte stabilitetsberegninger viser at selv det ugunstigste 4-feltsalternativet synes stabilitetsmessig gjennomførbart. Imidlertid vil dette alternativ gi meget store terrenginngrep, og for ikke og komme i konflikt med eksisterende bebyggelse, må det regnes med omfattende støttekonstruksjoner.

Utført i armert betong og med tilstrekkelig fundamentflate kan disse påregnes fundamentert direkte i leira. Av hensyn til stabilitet i byggeperioden må det foreløpig regnes med graveskråning 1:1 og seksjonsvis utgraving og utførelse av støttemuren.

Trondheim den 21/11.1973

## R-320 OMKJØRINGSVEGEN-MOHOLTLIA

Orienterende grunnundersøkelse.

### 1. Innledning

Etter oppdrag fra Siv.ing Unsgaard, Planavdelingen er det utført orienterende grunnundersøkelse for utvidelse av Omkjøringsvegen til 3 event.4 felts veg. Grunnundersøkelsen er utført på strekkningen profilnr.2000-2600,dvs.fra Nardo tra-fo. til Esso Motorhotell.

### 2. Markarbeid

Borearbeidet er utført i tiden 30/8-14/9 under ledelse av boreformann Dyrdal TIV. Det er utført i alt 19 slagsonderinger og 3 dreiesonderinger. Fjell antas påtruffet i hullene 1-2,3,6 og 10, de andre boringene er stoppet i meget faste lag.I to punkt er det tatt opp uforstyrrede prøver med NGI 54 mm stempelprøvetaker.

Tidligere boringer utført av Statens Vegvesen og Siv.ing.O.Kummeneje er tatt med i vurderingen.

Borpunktenes beliggenhet er avmerket på situasjonsplanen bilag 1.

### 3. Laboratoriearbeid

- De opptatte prøver er analysert ved vårt laboratorium på Valøya. Det er utført rutineundersøkelse av romvekt og vanninnhold. Den udrenerte skjærfasthet er bestemt ved konusforsøk. Resultatene er framstilt grafisk på bilag 12. I tillegg er det ved Institutt for geoteknikk, NTB utført treaksiale trykkforsøk på to prøver for bestemmelse av de effektive skjærparametre C og  $\phi$  ( Bilag 13)

### 4. Grunnforhold

Omkjøringsvegen ligger på den undersøkte strekkning dels i sydskråningen fra Moholtplataet dels oppe på dette.

Grunnen er fast og består av leire og silt. Sonderingen angir at fastheten øker med dybden. Prøvetakingene tyder på at overflaten av skråningen har vært i bevegelse, da det er observert humusflekker og matjordrester ned til 3-4 m dyp.

De målte skjærfasthetsverdier på de opptatte prøver er  $8-15 \text{ t/m}^2$  i de øvre lag, større enn  $15/\text{m}^2$  i dybden.

Ved Vegvesenets vingeboring omrent ved profil nr.2025 er det målt udrenert skjærfasthet ned til  $5 \text{ t/m}^2$ .

## 5. Prosjektet.

Det foreligger 3 alternativer prosjekter til vurdering, to alternativer med 3 felts vegbredde og et med 4 felt. Det ene 3-feltsprosjektet har samme lengdeprofil som 4 feltsprosjektet, det er derfor tenkt som første byggetrinn av dette. Denne linjeføringen ligger opptil 6 m lavere enn eksisterende veg, ved profil nr 2500. Det andre 3 feltsalternativet gir mindre terrenginngrep da det i stor grad følger eksisterende veg. Alle 3 alternativene har omrent samme utforming i det planfrie krysset ved profil nr. 2550, derfor behandlet under ett på dette sted

Når det gjelder vegføringen videre nedover er bare 4-feltsalternativet tegnet inn på profilene.

Årsaken er at dette alternativet fordrer de største terrenginngrep og dermed medfører først stabilitetsproblemer.

## 6. Vurdering.

### a. Utfylling Profilnr. 2000-2100

På denne strekkning er det prosjektert en utfylling på nedsiden av vegen, hvor også Vegvesenet har utført en del borer, profilene A og B (bilag 2 a) på nedsiden av vegen.

Utfyllingen er planlagt holdt på plass av en støttemur som blir opptil 7 m høy.

Det er utført stabilitetsberegnning i Vegvesenets profil B og i profilnr. 2050-2075 og 2100. Resultatet av stabilitetsberegningene framgår enten som nødvendig skjærfasthet for likevekt eller sikkerhetsfaktor F, som er forholdet mellom målt og nødvendig skjærfasthet. Glideflater og beregningsresultater er vist i bilagene 2a, 2B og 3.

I Vegvesenets profil B er sikkerheten funnet å være  $F=2.2$  med utfylling til 4 felts veg. Dette resultat ansees som betryggende.

I profilnr. 2050, som er det mest kritiske av de øvrige nevnte profiler, er nødvendig  $S_u=2,6 \text{ t/m}^2$ . Ved sammenligning med vingeborfastheten i profil B (ca profilnr. 2025) synes også utfyllingen her å ha tilstrekkelig sikkerhet. For mer detaljerte opplysninger om stabilitetsberegningene henvises til bilag 2a 2b og 3.

På bakgrunn av de relativt sparsomme fasthetsmålingene må vi forutsette en nærmere vurdering når alternativsvalget er gjort. En kan da også evnt. vurdere om og i hvilken grad nåværende sementblokkmur kan tilpasses anlegget.

### b. Skjæring Profilnr. 2100-2600

Skråningen langs denne del av vegen er relativt steil med hellning ca. 1:2. Toppen av skråningen er bebygget med rekkehus. Dersom en får større terrenginngrep i foten av skråningen (4 felts alternativet) vil skjæringene komme i konflikt med bebyggelsen. Det er derfor for 4 feltsalternativet prosjektert en støttemur med maksimal høyde 8m.

Jordtrykket er beregnet både på Su og c-φ basis, dvs. både for byggetilstanden og langtidssituasjonen. Med de høye målte skjærfastheter er jordtrykket funnet å være beskjedent ved begge analysemetoder. Sig og oppsprekking i skråningen vil imidlertid kunne føre til øket jordtrykk.

Fjellet ligger så dypt at direkte fundamentering på fjell er umulig. Støttemuren må derfor fundamenteres i løsmasser, noe som bæreevnemessig skulle være mulig, feks. for en L-formet, armert betongmur.

Når det gjelder utgravingen kan det som er foreløpig rettningslinje regnes med graveskråning 1:1 samt seksjonsvis utgraving hvor støttemuren får størst høyde.

Det ene 3-feltsalternativet er prosjektert med skjæring 1:2 i skråningen. Denne skjæringen har tilfredstillende sikkerhet for dyptgripende skjærflater, men kan erfaringsmessig kreve spesiell drenering i skråningen av hensyn til overflatestabiliteten. En bør derfor alternativt vurdere utførelse med støttemur.

### c. Vegkryss Profil nr 2550

Brua og adkomstene til denne vil omtrent ligge i terrengnivå, dvs. at Omkjøringsvegen går i ca 6 m skjæring.

Skjæringen går ned i meget fast, siltig leire. Selv om massen er meget fast, kan traubunnen bli noe oppbløtt under anleggstrafikken, dersom grunnvannstanden er høy eller det er kraftig nedbør i anleggsperioden.

Når det gjelder fundamenteringer av bruа skulle det ikke være betenklig å sette denne på såler med netto såletrykk 25-30 t/m<sup>2</sup>.

### 7. Sammendrag, konklusjon.

Grunnforholdene på den undersøkte strekning langs Omkjøringsvegen er for det meste meget gode, med faste avsetninger av silt og leire. De utførte stabilitetsberegninger viser at selv det ugunstigste 4-feltsalternativet synes stabilitetsmessig gjennomførbart. Imidlertid vil dette alternativ gi meget store terrenginngrep, og for ikke og komme i konflikt med eksisterende bebyggelse, må det regnes med omfattende støttekonstruksjoner.

Utført i armert betong og med tilstrekkelig fundamentflate kan disse påregnes fundamentert direkte i leira. Av hensyn til stabilitet i byggeperioden må det foreløpig regnes med graveskråning 1:1 og seksjonsvis utgraving og utførelse av støttemuren.

Det prosjekterte vegkryss ved profil nr. 255o skulle ikke by på store geotekniske problemer, i det bruа kan fundamentenes direkte med relativt høyt såletrykk og Omkjøringsvegens skjæring på 6 m ikke skulle være betenklig.

Vi forutsetter å bli forelagt prosjektet til nærmere vurdering når valg av alternativ er gjort.

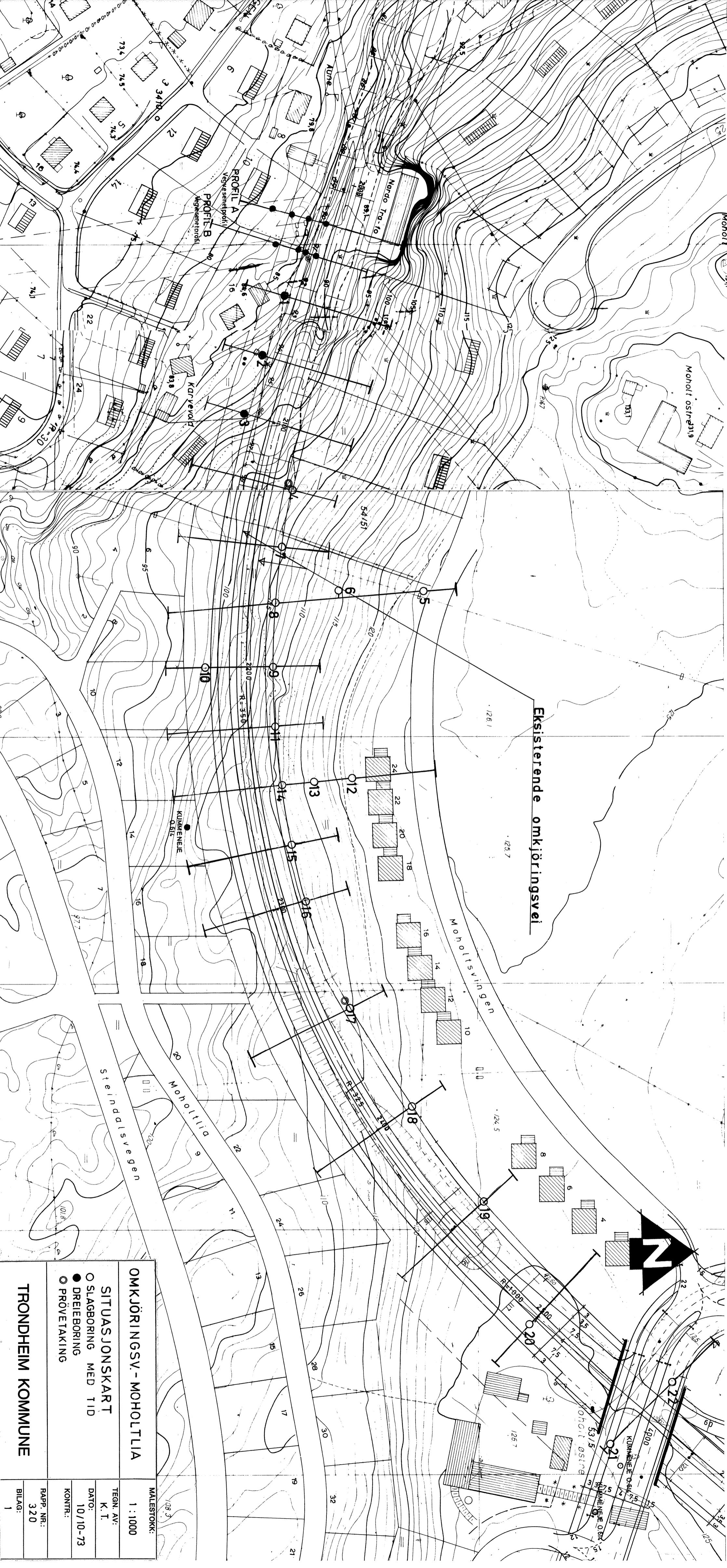
Geoteknisk avd. TIV.

Øystein Røe

Svein E. Hove

Svein E. Hove

Eksisterende omkjøringsvei



KOTE PROFI LN R. 2050

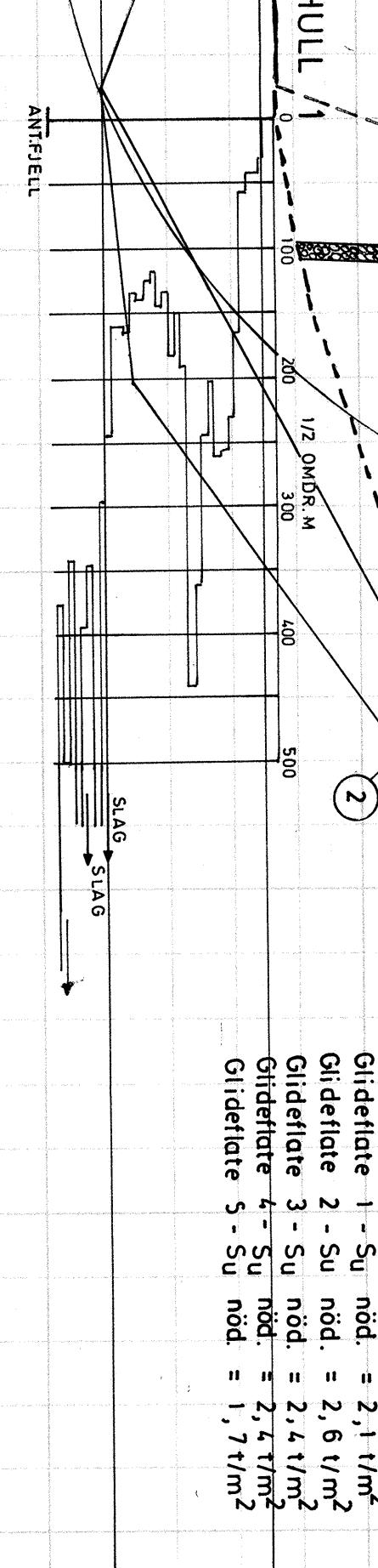
+100

€ Omkjöringsvegen

4 feltssweg etter reguleringsplan

+90

+95



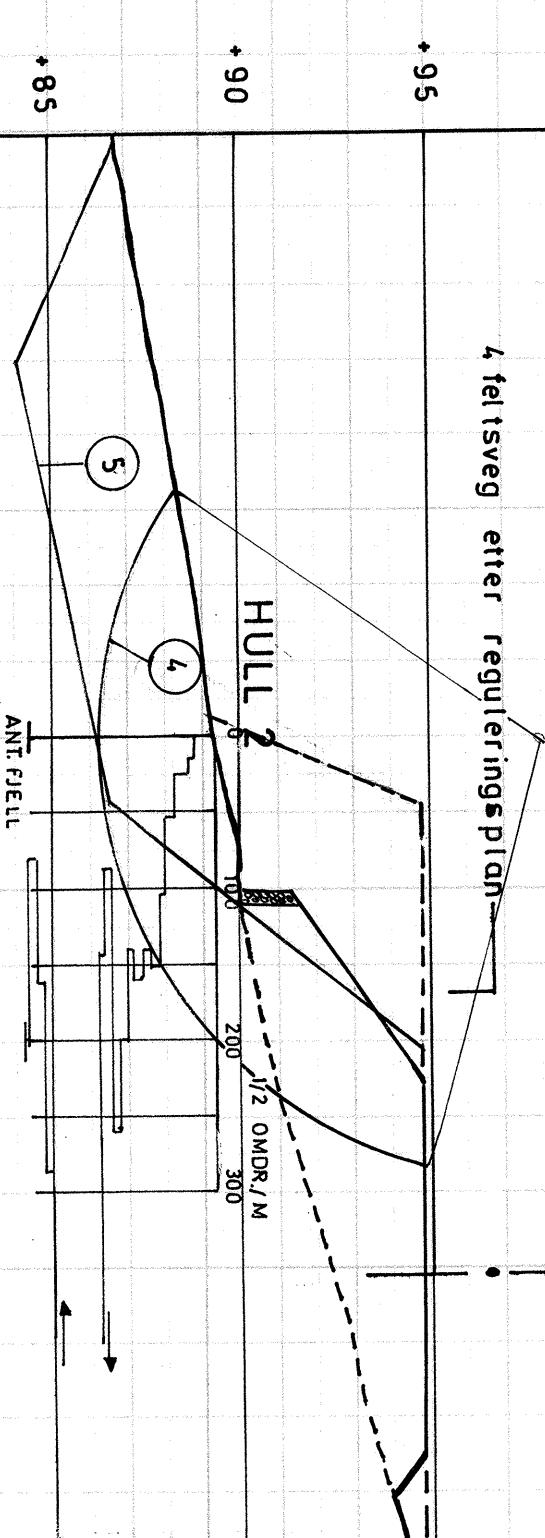
PROFI LN R. 2075

€ Omkjöringsvegen

+100

+95

4 feltssweg etter reguleringsplan



PROFI LN R. 2050 og 2075

RAPP. NR.: 320

BILAG: 2 b

TRONDHEIM KOMMUNE

# PROFIL A

KOTE  
+ 90  
TRAFO-  
STASJON

Omkjøringsvegen

KOTE  
+ 90

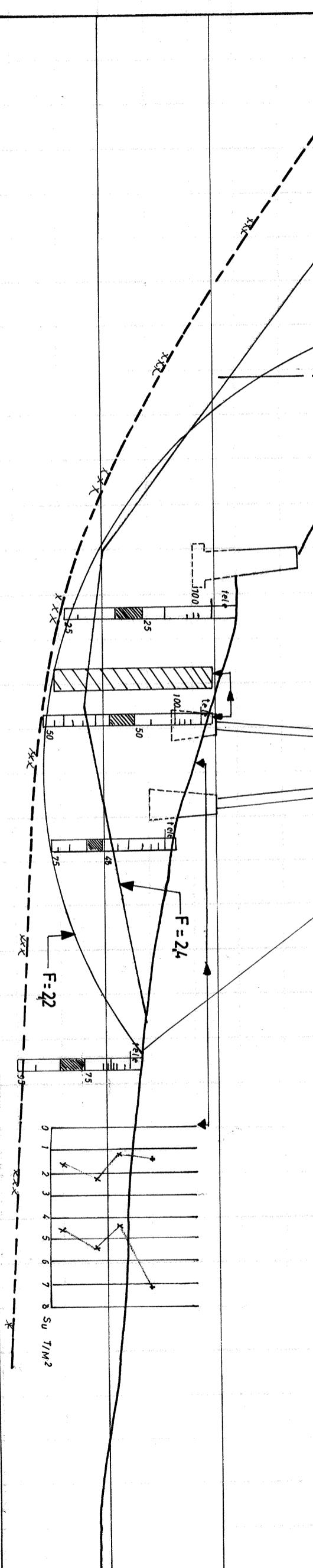
KOTE  
+ 85

KOTE  
+ 75

Omkjøringsvegen

## PROFIL B

KOTE  
+ 80  
+ 85  
+ 90



MALESTOKK:  
1:200

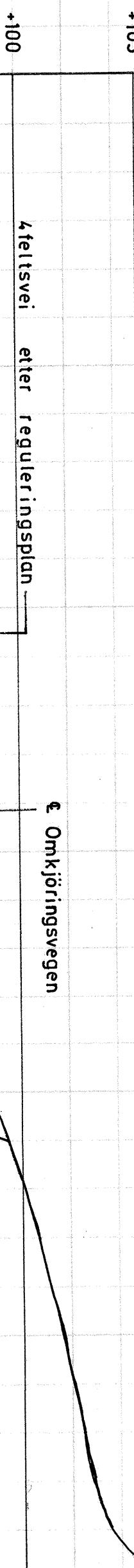
## OMKJØRINGSV. - MOHOLTIA

Tverrprofiler med boringer utført  
av Vegvesenet. Oppdrag 18/69

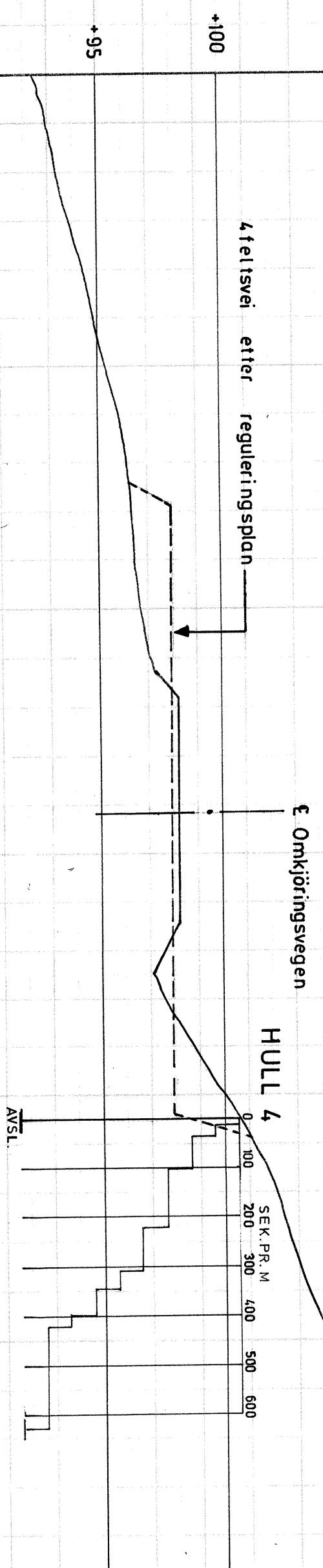
TEGN. AV:  
K.T.  
DATO:  
19/ 11 - 73  
KONTR.:  
RAPP. NR.:  
320  
BILAG:  
2a

TRONDHEIM KOMMUNE

**PROFILNR. 2100**



**PROFILNR. 2125**



**OMKJØRINGSV. - MOHOLTIA**

**MÅLESTOKK:**

**TEGN. AV:**  
K.T.

**Tverrprofiler med dreiebor og  
slagborresultater**

**DATO:**

**KONTR.:**

**PROFILNR. 2100 og 2125**

**RAPP. NR.:**  
320

**BILAG:**  
3

PROFI NR. 2150

+110

+105

+100

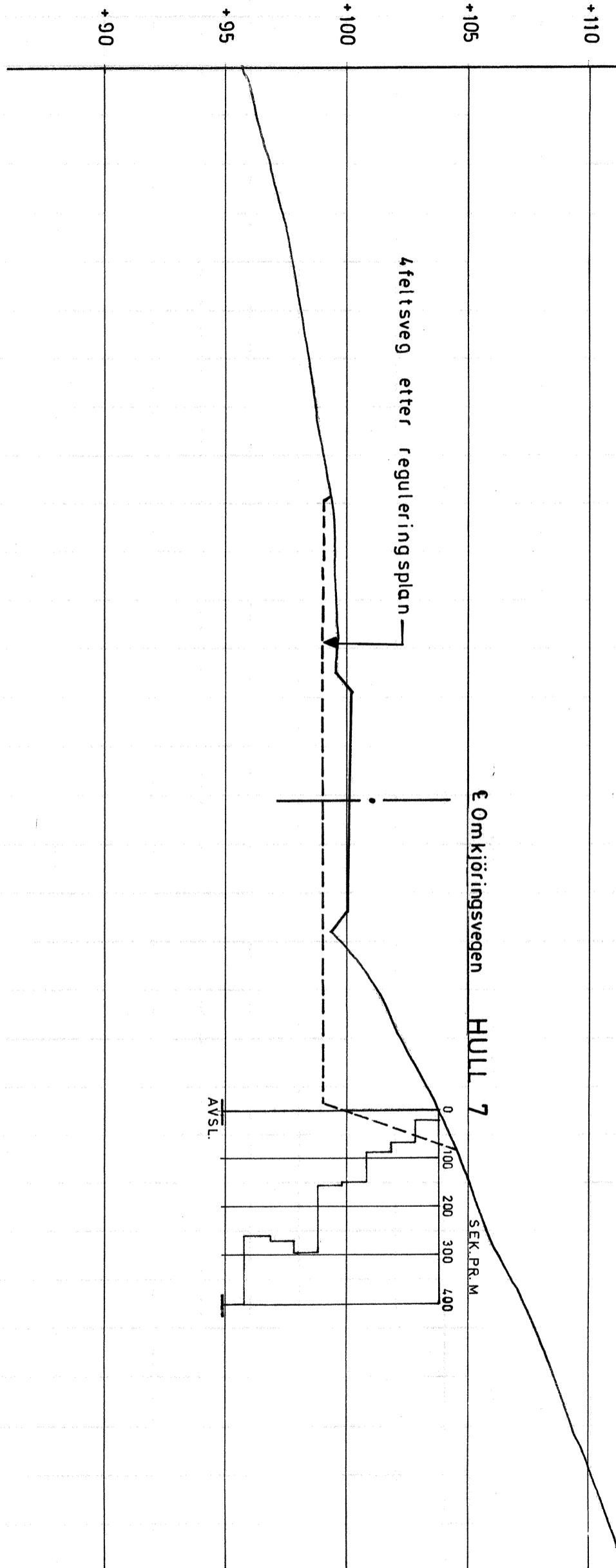
+95

+90

Omkjøringsvegen HULL 7 SEK.PRM

AVSL.

4 feltsveg etter regulering plan



OMKJØRINGSV. - MOHOLTLIA

MALESTOKK:  
1:200

Tverrprofil med slagbør -  
resultat

TEGN. AV:  
K. T.  
DATO:  
5/10-73  
KONTR.:

PROFI NR. 2150

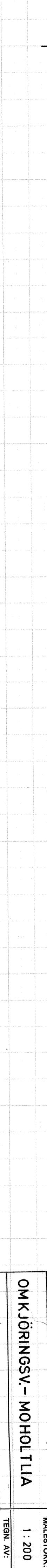
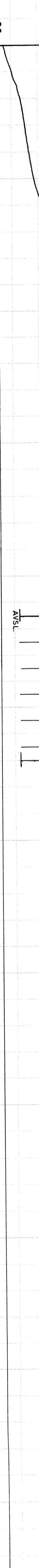
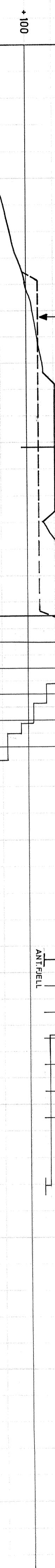
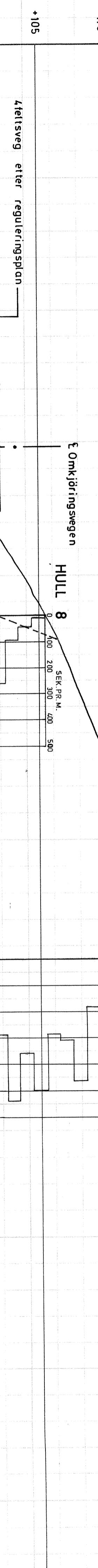
RAPP. NR.:  
320  
BILAG:  
4

TRONDHEIM KOMMUNE

PROFILNR. 2175

HULL 5

SEK. PR. M.



OMKJÖRINGSV.- MOHOLTIA	MALESTOKK:
Tverr profil med slagbor- resultater	1: 200
DATA:	K. T.
PROFILNR.	4/10-73
TRONDHEIM KOMMUNE	KONTR.:

RAPP. NR.:	320
BILAG:	5

KOTE  
PROFILNR. 2200

+110

+105

+100

+95

+90

+85

+80

+75

+70

+65

+60

+55

+50

+45

+40

+35

+30

*4-feltsvei etter reguleringsplan*

PROFILNR. 2225

€ Omkjøringsvegen

HULL 9

SEK. PR. M

HULL 10

SEK. PR. M

ANT. FJELL

AVSL.

€ Omkjøringsvegen

HULL 11

SEK. PR. M

AVSL

700 - 800 sek. pr. m

OMKJØRINGSV. - MOHOLTLIA

MALESTOKK:  
1 : 200

TEGN. AV:  
K.T.

DATO:  
8 / 10 - 73

KONTR.:

PROFILNR.  
2200 og 2225

TRONDHEIM KOMMUNE

RAPP. NR.:  
320

BILAG:  
6

KOTE

## PROFILNR. 2250

q Moholtsvingen

+125

+120

+115

+110

+105

+100

+95

ε Omkjöringsvegen

HULL 14

SEK. PR. M

AVSL.

HULL 13

SEK. PR. M

AVSL.

HULL 12

SEK. PR. M

AVSL.

+

+

+

+

+

+

+

+

+

+

+

+

+

+

+

+

+

AVSL.

## OMKJÖRINGSV - MOHOLTIA

1:200

Tverrprofil med slagbor - resultater

TEGN. AV:  
K.T.

DATO:

8 10 73

KONTR.:

PROFILNR. 2250

RAPP. NR.:

320

BILAG:

7

TRONDHEIM KOMMUNE

KOTE

+120  
PROFILNR. 2275

+115

+110

+105

+100

+95

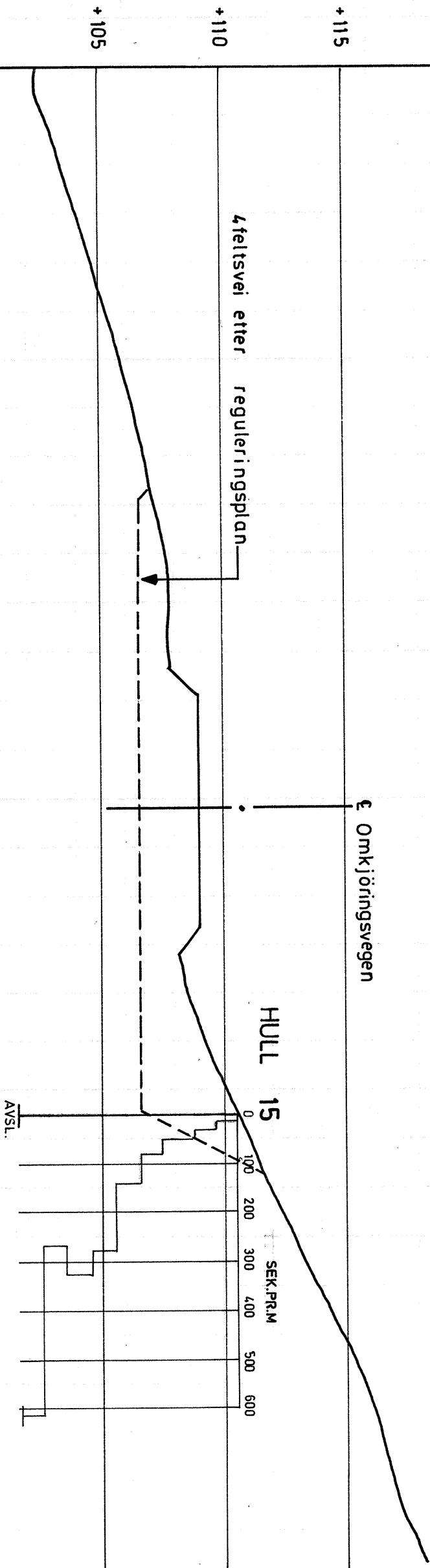
+110

+105

+100

PROFILNR. 2300

€ Omkjöringsvegen



AVSL.

OM KJÖRINGSV - MOHOLTIA

Tverrprofiler med slagbor - resultater

PROFILNR. 2275

TRONDHEIM KOMMUNE

MALESTOKK:

1 : 200

TEGN. AV:

K.T

DATO:

8/10-73

KONTR.:

RAPP. NR.:

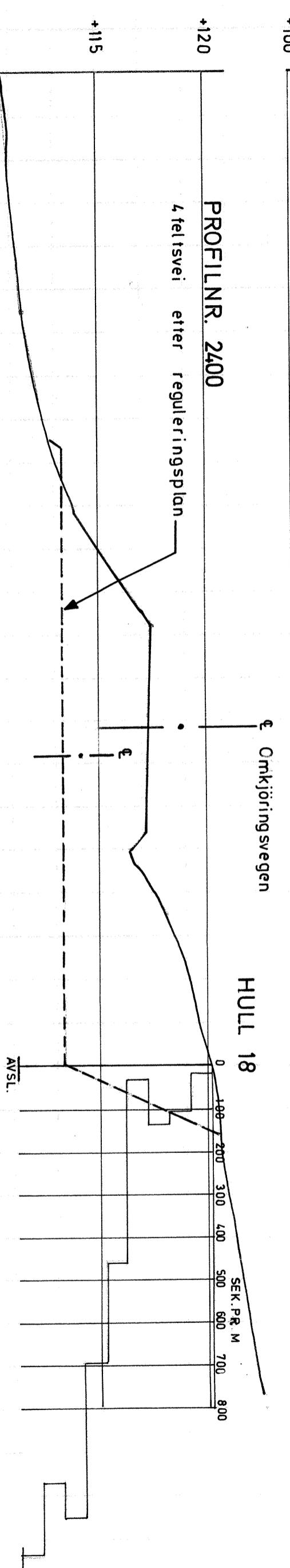
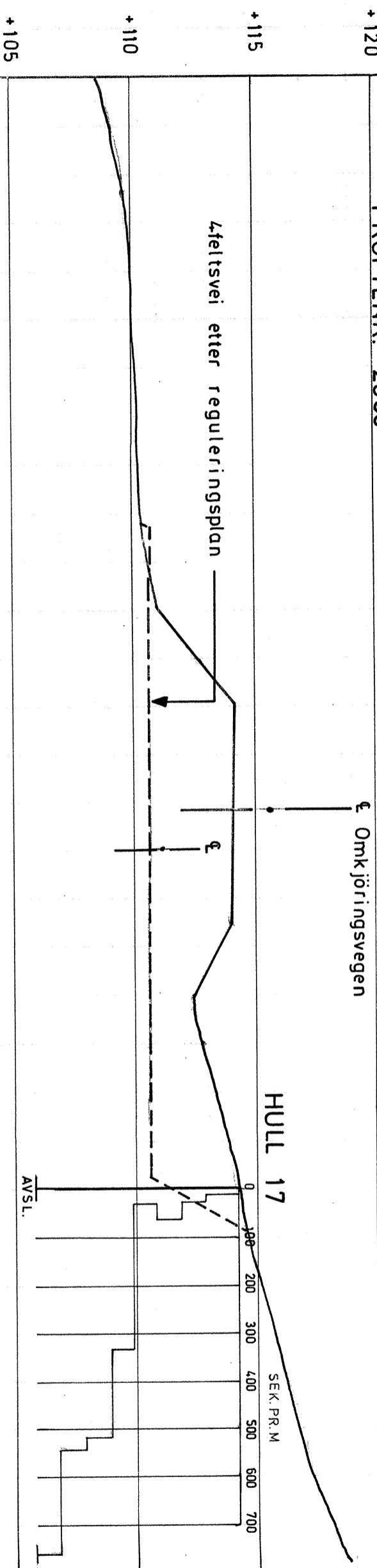
320

BILAG:

8

KOTE

PROFILNR. 2350



# OMKJÖRINGSV. – MOHOLTLIA

PROFILNR. 2350 09 2400

TRONDHEIM KOMMUNE

RAPP. NR.  
320

KOTE PROFILNR. 2450

+130

€ Omkjöringsvegen

HULL 19

SEK. PR. M

AVSL.

+120

€

AVSL.

SEK. PR. M

1500 Sek.pr.m

+115

€

AVSL.

SEK. PR. M

1500 Sek.pr.m

PROFILNR. 2500

€ Omkjöringsvegen

HULL 20

SEK. PR. M

AVSL.

+130

€

AVSL.

SEK. PR. M

+125

€

AVSL.

SEK. PR. M

+120

€

AVSL.

SEK. PR. M

4 feltsveg etter reguleringssplan

AVSL.

MALESTOKK:

OMKJÖRINGSV.- MOHOLTLIA

Tverrprofiler med slagbor - resultater

PROFIL NR. 2450 og 2500

TRONDHEIM KOMMUNE

RAPP. NR.:  
3 20

BILAG:  
10

TEGN AV:  
K. T.

DATO:  
10/10-73

KONTR.:

KOTE

PROFILNR. 2550

+135

+130

HULL 21

+125

SEK.PR.M

0  
100  
200  
300  
400  
500  
600  
700

sek.pr.m

€ feltsveg etter  
regulering plan

+120

HULL 22

SEK.PR.M

0  
100  
200  
300  
400  
500  
600  
700  
800  
900  
1000

€ Omkjøring svegen

PROSJEKTERT BRO

+115

AVSL.

AVSL.

## OMKJÖRINGSV.- MOHOLTLIA

Tverrprofil med slagbor -  
resultater

PROFILNR. 2550

TRONDHEIM KOMMUNE

MALESTOKK:

1 : 200

TEGN. AV:

K. T.

DATO:

10/10 - 73

KONTR.:

RAPP. NR.:

320

BILAG:

11

## TRONDHEIM KOMMUNE

## BORPROFIL

Sted: Omkjøringsvegen - Moholtlia

Hull : 4 og 17

Bilag : 12

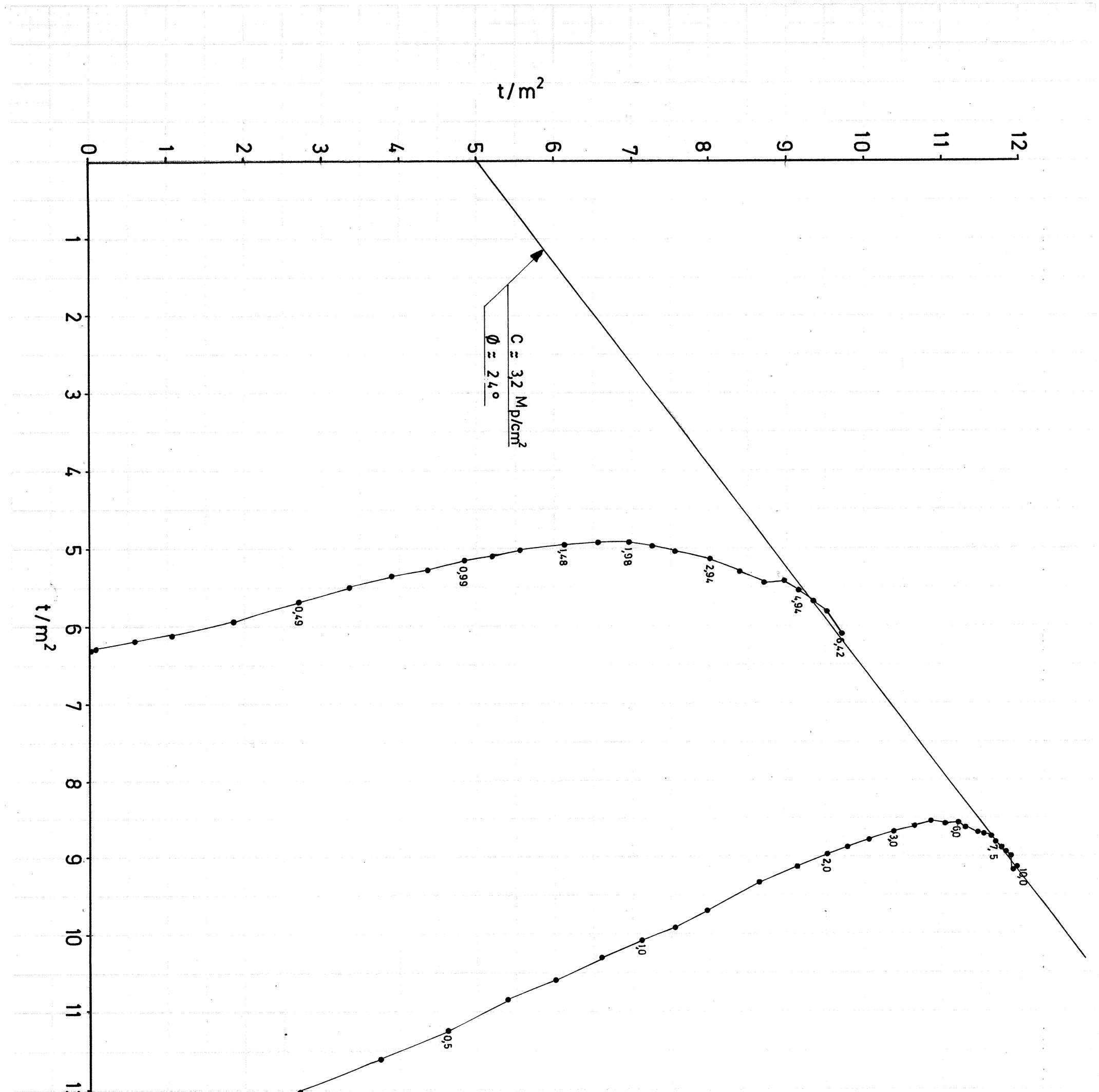
Nivå : Tereng

Oppdrag: 320

Prøveφ: 54 mm

Dato : 10/10-73

Dybde m	Jordart	Symbol	P-t	Vanninnhold w					Rom- vekt t/m <sup>3</sup>	Skjærfasthet ved trykkforsøk				Sensi- tivitet
				20	30	40	50%			Konusforsøk ▽	Vingeboring +	O		
0	Jordart HULL 4													
	SILT sand og grus-korn leirig		1	○	○				1.96					
			2	○	○	○			(1.97)					▽
	LEIRE siltig		3	○	○	○			1.94					▽
	SILT sand og grus-korn		4	○	○	○			(1.98)					→23
									1.98					→20
									(1.99)					>25
5									1.98					
									(2.00)					
	HULL 17													
0	TÖRRSKORPELEIRE oppsprukket siltig m/humusfl. enk. sandkorn		1	○	○				1.95					→15
			2	○	○	○			(1.95)					→13
	LEIRE TREAKS		3	○	○	○			1.86					→19
	siltig m/lag av matjord humusfl.		4	○	○	○			(1.93)					→17
	(RASMASSE ?)		5	○	○	○			1.95					→25
									(1.98)					▽
									1.99					
									(1.99)					
									1.76					
5														



OMKJÖRINGSV. - MOHOLT LIA		MALESTOKK:
TRIAKS - FÖRSÖK		
HULL 17 DYBDE 4 - 4,8		
RAPP. NR.:	320	
BILAG:	13	

TRONDHEIM KOMMUNE