		B	NE	Ν	<b>DR</b>
Øs Datai	tfoldbanen VL, (Ski) - Mo rapport supplerende gru Km 59,44	oss, Moss \$ nnundersø 47 – 60,230	Stasjon – økelser Mo	Etappe oss stas	1, jon,
			Aksep Aksep Aksep Ikke al Revide Kun fc Sign:	tert tert m/kommentarer kseptert (kommenter er og send inn på nytt or informasjon	t)
02E	Kommentarer Bane NOR	28 02 2023	CSO	ON	MaR
01E	Supplerende boringer	31.10.2022	CSO	ON	MaR
00A	Utstedt for informasjon	13.12.2019	CSO	AW	MTA
Revisjon	Revisjonen gjelder	Dato	Utarb. av	Kontr. av	Godkj. av
<b>Tittel:</b> Østfoldbanen VL, (Ski) - Moss, Moss Stasjon – Etappe 1, Datarapport supplerende grunnundersøkelser Moss stasjon, Km 59,447 –		Antall sider: 656 Produsent:	Entreprise: SMS Sentrum		
00,230		Prod tean pr ·			
		Frstatning for:			···
		Erstattet av:			
Prosjektnavn: Sandbukta-Moss-Såstad Prosjektnr: 960168		Dokument-/teg	ningsnummer:	Revi	sjon:
		SMS-2	20-A-59001		02E
B₊N	ENOR	FDV-dokumen	nt-/tegningsnum	mer: FDV	-rev.:

02E\_02-02\_Dato\_28.02.2023

BANE NOR	Datarapport supplerende	Side: Dok.nr:	2 av 17 SMS-20-A-59001
Sandbukta-Moss-Såstad	grunnundersøkelser Moss	Rev.:	02E
	stasjon	Dato	28.02.2023

## **INNHOLDSFORTEGNELSE**

1	PROSJEKTBESKRIVELSE	3
2	KONTROLL OG UTFØRELSESNIVÅ	4
3	FELTUNDERSØKELSER	4
	3.1 Generelt	4
	3.2 Sonderinger	12
	3.2.1 Totalsonderinger	12
	3.2.2 Trykksonderinger (CPTU)	12
	3.2.3 Poretrykksmålinger	13
	3.2.4 Prøvetaking	15
4	LABORATORIEUNDERSØKELSER	15
	4.1 Rutineundersøkelser	16
	4.2 Treaksialforsøk	16
	4.3 Ødometerforsøk	16
	4.4 DSS-forsøk	16
	4.5 Kalksement innblandingsforsøk	16
	4.6 Resonanssøyleforsøk	16
5	REFERANSER	17

#### BILAG

Bilag 1 Standardbilag geotekniske feltundersøkelser

#### TEGNINGER

07-110 – 07-121	Borplan stasjonsområdet og Kleberget
07-200 - 07-202	Borplan Moss øst

#### VEDLEGG

- Totalsonderinger Vedlegg A
- Vedlegg B Vedlegg C Trykksonderinger Poretrykksmålinger
- Rutineundersøkelser
- Vedlegg D Vedlegg E
- Treaksialforsøk
- Vedlegg F Ødometerforsøk
- Vedlegg G DSS-forsøk
- Vedlegg H Kalksement innblandingsforsøk
- Vedlegg I Resonanssøyleforsøk

Sandbukta-Moss-Såstad grunnundersøkelser Moss Rev.: 02E	BANE NOR	Datarapport supplerende	Side: Dok.nr:	3 av 17 SMS-20-A-59001
Stasjon Dato 20.02.2023	Sandbukta-Moss-Såstad	grunnundersøkelser Moss stasjon	Rev.: Dato	02E 28.02.2023

## 1 PROSJEKTBESKRIVELSE

I forbindelse med utbygging av dobbeltspor Sandbukta-Moss-Såstad (SMS) har NGI utført supplerende grunnundersøkelser i områdene rundt Moss for tidligere oppdragsgiver Mossia ANS og nåværende oppdragsgiver Bane NOR. I prosjektet skal det bygges 10 km dobbeltspor på strekningen fra Sandbukta i nord til Såstad i Rygge i sør, inkludert to tunneler og en ny jernbanestasjon i Moss på ca. 800 meter (se figur 1). Denne rapporten presenterer resultater fra grunnundersøkelser utført ved Moss stasjon, km 59,447 – 60,230.



Figur 1 Prosjektområdet for InterCity Sandbukta-Moss-Såstad.

De supplerende grunnundersøkelsene som presenteres i denne rapporten er utført som en del av byggeplan. Undersøkelsesomfanget er valgt med bakgrunn i eksisterende grunnlag, dokumentert i egen datarapport for hele strekningen /1/. Det vises ellers til geoteknisk tolkningsrapport for Moss stasjon for en nærmere beskrivelse av løsmasser, grunnvann og berg i det undersøkte området /2/. Her er det også presentert en vurdering av kvaliteten til de utførte undersøkelsene, samt tolkning av trykksonderinger og avanserte laboratorieforsøk.

BANE NOR	Datarapport supplerende	Side: Dok.nr:	4 av 17 SMS-20-A-59001
Sandbukta-Moss-Såstad	grunnundersøkelser Moss	Rev.:	02E
	stasjon	Dato	28.02.2023

Bakgrunn for utførelse av de supplerende grunnundersøkelsene er oppsummert i egen rapport for gjennomgang av tiltakene og tilgjengelig informasjon om grunnforhold ved oppstart av byggeplan /3/. Det opprinnelige undersøkelsesomfanget er utvidet og supplert med flere undersøkelser som følge av pågående detaljprosjektering samt vurdering av områdestabilitet /4/.

## 2 KONTROLL OG UTFØRELSESNIVÅ

Utførelse av felt- og laboratorieundersøkelser plasseres i geoteknisk kategori 2 i henhold til NS-EN 1997-1:2004+A1:2013+NA:2016 avsnitt 2.1(19) /5/.

Utførelse av felt- og laboratorieundersøkelser plasseres i pålitelighetsklasse CC/RC 1 i henhold til NS-EN 1990:2002+A1:2005+NA:2016 tabell NA.A1(901) /6/. Dette medfører prosjekteringskontrollklasse PKK1 i henhold til NS-EN 1990 tabell NA.A1(902). Sidemannskontroll (intern systematisk kontroll) utføres i henhold til NGIs styringssystem selv om kun egenkontroll er påkrevd etter Eurokode, men det er ikke krav om utvidet kontroll av geoteknisk datarapport.

## 3 FELTUNDERSØKELSER

#### 3.1 Generelt

Grunnundersøkelsene i felt ble utført i perioden 19. september 2019 til 31. januar 2023. Boremannskapene har bestått av grunnborere fra NGI med beltegående borerigger.

Alle borhull er innmålte av NGI i NTM sone 10, med høydesystem NN2000, se kart 07-100 – 07-109. En oversikt over alle borpunkter med tilhørende undersøkelser er vist i tabell 1. Ved enkelte borpunkt er det ikke utført undersøkelser. Dette skyldes at borpunktet har vært utilgjengelig, at det er for mye infrastruktur i grunnen, manglende grunneiertillatelse, bortprioritering av borpunkt eller lignende forhold.

En GeoSuite-database med alle rådatafiler og sonderingsresultater er levert sammen med datarapporten.

Borpkt.	Koordinater				Meto	ode	
	Ν	Ø	Н	тот	CPTU	PZ	PR
07-001	1159343,56	109045,79	4,54	1			
07-002	1159332,82	109063,64	6,80	1			
07-003	1159334,15	109077,71	10,20	1			
07-005	1159327,16	109049,64	4,52	1			
07-006	1159315,55	109077,55	10,51	1			
07-007	1159307,70	109052,39	5,12	1			
07-009	1159297,05	109062,10	6,77	1			
07-010	1159296,44	109074,95	10,33	1			
07-011	1159285,31	109035,14	3,54	1			
07-013	1159275,02	109062,06	6,49	1			
07-014	1159276,22	109071,01	8,15	1			

#### Tabell 1 Oversikt over borpunkter, koordinater og boremetoder.

BANE NOR	Datarapport supplerende	Side: Dok.nr:	5 av 17 SMS-20-A-59001
Sandbukta-Moss-Såstad	grunnundersøkelser Moss stasion	Rev.:	02E 28.02.2023
	0.00001	Duto	20.02.2020

Borpkt.	K	oordinater		Metode			
	N	Ø	Н	тот	CPTU	PZ	PR
07-015	1159265,59	109037,07	3,85	1			
07-016	1159255,11	109014,27	2,34	1			
07-017	1159255,68	109062,37	5,46	1			
07-018	1159255,70	109073,24	7,20	1			
07-019	1159245,61	109037,43	3,79	1			
07-020	1159237,44	109012,53	2,34	1			
07-021	1159237,19	109114,35	16,97	1		7,5 m	
07-022	1159232,83	109068,22	5,42	1			
07-023	1159225,55	109037,61	3,77	1			
07-024	1159217,58	109011,19	2,29	1			
07-025	1159213,50	109074,72	5,95	1			
07-026	1159213,99	109067,45	4,56	1			
07-027	1159205,50	109037,62	3,79	1			
07-028	1159198,67	109069,48	5,03	1			
07-029	1159196,75	109011,01	2,28	1			
07-030	1159193,52	109076,28	6,32	1			
07-031	1159186,27	109037,94	3,74	1			
07-032	1159176,70	109009,98	2,51	1			
07-033	1159174,67	109080,81	6,60	1			
07-034	1159174,50	109071,71	5,45	1			
07-035	1159165,81	109038,39	3,75	1			
07-036	1159157,12	109010,64	2,51	1			
07-037	1159145,50	109038,93	3,63	1			
07-038	1159136,95	109011,73	2,12	1			
07-039	1159135,23	109074,82	5,18	1			
07-040	1159125,73	109039,08	3,63	1			
07-041	1159113,57	109076,22	4,77	1			
07-042	1159107,16	109011,21	2,01	1			
07-043	1159105,34	109039,56	3,57	1			
07-044	1159079,05	109068,54	4,39	1			
07-045	1159085,57	109039,56	3,71	1			
07-046	1159076,98	109017,87	2,00	1			
07-047	1159065,12	109040,02	3,57	1			
07-048	1159062,34	109078,91	7,34	1		21 m	
07-049	1159057,67	109017,23	1,95	1	1		
07-050	1159054,15	109070,80	4,34	1			
07-051	1159045,48	109040,38	3,53	1			
07-052	1159037,12	109016,10	2,28	1			
07-053	1159034,53	109071,95	4,48	1			
07-054	1159025,86	109040,81	3,68	1			
07-055	1159016,55	109017,85	3,16	1			
07-056	1159013,76	109071,25	4,44	1			
07-057	1159005,67	109040,50	4,12	1			
07-059	1158985,62	109041,39	3,89	2			
07-061	1158967,38	109017,61	3,13	1			
07-062	1158965,32	109041,77	4,02	1			
07-063	1158953,33	109074,97	4,25	1			
07-064	1158946,70	109017,55	2,02	1			

BANE NOR	Datarapport supplerende	Side: Dok.nr:	6 av 17 SMS-20-A-59001
Sandbukta-Moss-Såstad	grunnundersøkelser Moss	Rev.:	02E
	stasjon	Dato	28.02.2023

Borpkt.	K	oordinater		Metode			
_	N	Ø	Н	тот	CPTU	PZ	PR
07-065	1158945,22	109042,08	4,07	1			
07-066	1158932,74	109074,99	4,60	1			
07-067	1158927,02	109018,51	2,08	1			
07-068	1158925,35	109042,70	4,14	1	1		
07-069	1158913,96	109076,41	4,36	1			
07-070	1158906.02	109042.87	3.99	1			
07-071	1158894,37	109075,72	4,43	1			
07-072	1158887,84	109020,34	2,14	1			
07-073	1158885,08	109043,25	3,94	1			
07-074	1158872.66	109076.73	4.55	1			
07-075	1158867,63	109022,05	2,74	1			
07-076	1158865.44	109043.39	4.12	1			
07-077	1158854.34	109067.02	4.21	1			
07-078	1158847.34	109021.56	2.84	1			
07-079	1158845.26	109043.83	3.42	1			
07-080	1158834.67	109068.04	4.25	1			
07-081	1158827.45	109020.71	2.45	1			
07-082	1158825.31	109044.11	3.44	1			
07-083	1158814.14	109069.08	4.24	2			
07-084	1158807.60	109025.97	2.07	1			
07-085	1158805.39	109044.43	3.41	1			
07-086	1158794.18	109070.24	4.26	1			
07-087	1158786,82	109024,20	1,87	1			
07-088	1158785,41	109044,46	3,39	1			
07-089	1158782,69	109151,05	14,11	1		9 m	
		,	,			18,5 m	
07-090	1158774,27	109070,66	4,35	1			
07-091	1158767,68	109023,73	1,98	1			
07-092	1158765,77	109045,18	3,41	1			
07-093	1158754,18	109071,02	4,08	1			
07-094	1158747,36	109025,29	2,08	1			
07-095	1158745,30	109045,74	3,37	1			
07-096	1158733,93	109072,00	4,29	1			
07-097	1158727,46	109016,08	2,43	1	1		
07-098	1158725,34	109046,17	3,43	1			
07-099	1158714,79	109072,04	4,65	1			
07-100	1158707,11	109016,60	2,11	1			
07-101	1158705,47	109046,03	3,81	1			
07-102	1158687,30	109019,48	2,23	1			
07-103	1158685,53	109046,46	3,61	1			
07-104	1158680,15	109072,79	4,17	1			
07-105	1158667,31	109023,81	3,37	1			
07-106	1158665,29	109047,22	3,78	2			
07-107	1158645,89	109089,18	5,18	1			
07-108	1158646,67	109022,99	3,49	1			
07-109	1158645,13	109047,24	3,72	1			
07-110	1158627,94	109075,60	4,53	1			
07-111	1158624,64	109046,08	4,59	1			

BANE NOR	Datarapport supplerende	Side: Dok.nr:	7 av 17 SMS-20-A-59001
Sandbukta-Moss-Såstad	grunnundersøkelser Moss	Rev.:	02E
	stasjon	Dato	28.02.2023

Borpkt.	K	oordinater			Metode			
	N	Ø	Н	тот	CPTU	PZ	PR	
07-112	1158615,38	109027,24	3,55	1				
07-113	1158618,30	109077,66	5,98	1				
07-114	1158605,12	109050,44	5,22	1				
07-115	1158596,98	109025,48	3,95	1				
07-116	1158594,25	109074,39	9,55	2				
07-117	1158585,60	109048,24	7,47	1				
07-118	1158605,84	109075,61	8,81	1				
07-120	1158545,03	109077,97	24,73	1				
07-121	1159329,55	109087,77	12,86	1				
07-122	1159312,15	109083,30	11,07	1				
07-123	1159287,99	109082,33	10,85	1		8 m		
07-124	1159200,56	109092,36	9,91	1		6 m		
						16,5 m		
07-125	1158792,89	109087,18	5,87	1		7 m		
						16,5 m		
07-126	1159154,04	109199,02	25,43	1	1	7 m		
						15 m		
07-127	1159180,38	109333,92	49,63	1				
07-128	1159247,96	109237,62	33,81	1	3	7 m		
	,	,	,			17 m		
07-120	1150208 35	100/87 1/	11.00	1	1	.,		
07-123	1159200,35	109407,14	44,03	1	1	10 m	2.5 m	
07-130	1159092,96	109446,01	49,14	1	I	10 m	3-5 11	
						18 m		
07-131	1159064,86	109568,38	49,23	1				
07-132	1158937,74	109502,90	48,86	1	1		9-10 m	
							12-13 m	
							15-16 m	
							18-19 m	
							22-23 m	
							24-25 m	
07-133	1158705 78	100261 52	23.04	1	1	8 m	2-3 m	
07-100	1100700,70	103201,32	20,04			19 m	2-5 m	
						10 111	4-5 11	
						28 M	8-9 m	
							12-13 m	
							14-15 m	
							16-17 m	
							18-19 m	
							21-22 m	
							23-24 m	
							24-25 m	
07 104	1150700.00	100420.02	41.60	4	1	7 ~~	67~	
07-134	1130708,98	109430,03	41,00					
						15 M	12-13 m	
						25 m	16-17 m	
							17-18 m	

BANE NOR	Datarapport supplerende	Side: Dok.nr:	8 av 17 SMS-20-A-59001
Sandbukta-Moss-Såstad	grunnundersøkelser Moss	Rev.:	02E
	stasion	Dato	28.02.2023

Borpkt.	Koordinater		Metode				
-	N	Ø	Н	тот	CPTU	PZ	PR
							23-24 m
							24-25 m
07-135	1158727,04	109531,61	49,06	1			
07-136	1158597,86	109597,41	50,19	1			
07-137	1158520,66	109349,65	40,00	1	1		7-8 m
							10-11 m
							12-13 m
							15-16 m
							18-19 m
07-138	1158458,87	109218,06	41,30	1			
07-139	1158539,58	109115,01	26,56	1			
07-140	1158537,75	109158,20	27,27	1	1	6 m	1-2 m
							2-3 m
							3-4 m
							4-5 m
							5-6 m
07-141	1158603,60	109127,89	13,01	1	1	6 m	2-3 m
						12 m	4-5 m
							5-6 m
							6-7 m
							7-8 m
							8-9 m
							9-10 m
						_	10-11 m
07-142	1158614,05	109157,37	13,69	1	1	5 m	3-4 m
						14 m	4-5 m
							8-9 m
							11-12 m
							12-13 m
							14-15 m
07-143	1158401,57	109346,67	45,36	1			
07-144	1158343,53	109230,36	49,62	1		61 m	
07-145	1159075,56	109109,01	9,49			16.1 m	
07-146	1159266.23	109103.16	15,27			6,0 m	
		, -	, 			11,3 m	
07-147	1159189,77	109089,83	9,27	1		6 m	
						11 m	
07 1 4 9	1150150 04	100099 69	7 50	1		16,/ M	
07-140	1159156,64	109000,00	1,00			15 m	
						17,1 m	
07-149	1159160,54	109138,70	16,84	1	1	7 m	
						13 m	

BANE NOR	
----------	--

Borpkt.	K	oordinater		Me		tode	
-	N	Ø	Н	ТОТ	CPTU	PZ	PR
						20 m	
						27,5 m	
07-150	1159129,06	109092,04	6,42	1		7 m	
						14 m	
						21,4 m	
07-151	1159100,10	109096,83	7,00	1		7 m	
						15 m	
						21 m	
07-152	1159103,98	109149,78	15,27	1	1	7 m	
						15 m	
						24,2 m	
07-153	1158629,89	109095,35	6,59	1		6 m	
						12 m	
						20 m	
07-154	1158621,03	109181,41	13,93	1	1	6 m	
						12 m	
						17,5 m	
07-155	1158570,07	109172,73	26,17	1		10,5 m	
						17 m	
07-156	1158613,77	109097,44	8,17	1			
07-157	1158605,04	109097,36	10,00	1			
07-158	1158589,26	109097,38	13,00	1		4 m	
						8 m	
07-159	1158580,73	109097,67	17,38	1			
07-160	1158570,84	109098,04	18,40	1			
07-161	1158622,69	109111,08	7,48	1			4.5
07-162	1158610,21	109110,74	10,68	1			4-5 m
							5-6 M
							12-13 m
							13-14 m
07 162	1159500 24	100110 54	12.02	1	1		14-15111 1.2 m
07-103	1156599,54	109110,54	12,02	1	1		1-2 III 2-3 m
							2-3 m 3-4 m
							4-5 m
07-164	1159132.87	109083.62	5.33	1	2		40111
07-165	1159135.12	109074.96	5.15	•	6		
07-166	1159137.32	109083.65	5.45		2		
07-167	1159134.47	109088.94	6.00		2		
07-168	1159135.96	109091.31	6,69		2		
07-169	1159078.88	109127.72	12.21	1	_		2-3 m
01 100	1.0001.0,00		,				3-4 m
							4-5 m
07-170	1159075.58	109147.60	15.26	1			2-3 m
		,	-,				3-4 m
							4-5 m
							5-6 m
07-171	1159064,21	109122,52	10,25	2			2-3 m
		-					3-4 m

B∧N	ENOR	Datarapport supplerende	Side: Dok.nr:	10 av 17 SMS-20-A-59001
Sandb	oukta-Moss-Såstad	grunnundersøkelser Moss stasjon	Rev.: Dato	02E 28.02.2023

Borpkt.	K	oordinater		Metode			
	N	Ø	Н	ТОТ	CPTU	PZ	PR
							4-5 m
07-172	1159042,19	109108,78	9,31	1			
07-173	1159184,89	109130,50	17,00	1	1		
07-174	1159147,40	109172,59	20,75	1	1		
07-175	1159132,39	109146,25	16,89	1	1		
07-176	1159068,09	109216,33	27,13	1	1		
07-177	1159283,24	109091,72	13,37	1	1		
07-178	1159264,54	109102,95	15,01	1	1		
07-179	1159239,86	109084,22	9,17	1	1		
07-180	1159295,34	109023,21	3,52	1			
07-181	1159300.16	109025.13	3.60	1	1		4-5 m
	, -	, -	- )				6-7 m
07-182	1159295,04	109030,24	3,56	1			
07-183	1159301,44	109029,73	3,59	1			
07-184	1159300.20	109035.50	3.74	1	1		3-4 m
	, -	,	- )				5-6 m
07-185	1159293,92	109037,02	3,63	1			
07-186	1159303,77	109045,26	4,29	1	1		2-3 m
			,				3-4 m
							4-5 m
07-187	1159298,46	109046,21	4,33	2			
07-188	1159293,10	109047,07	4,34	1			
07-196	1158600,28	109029,32	3,92	1			
07-200	1159313,84	108910,16	1,69	1	1		
07-201	1159241 56	108980 61	1.85	1	1	6 m	7-8 m
01 201	1100211,00	100000,01	1,00	•		15 m	9-10 m
							11-12 m
							13-14 m
							15-16 m
07-202	1159178,44	108971,57	1,67	1	1	8 m	7-8 m
	,	,	,			15 n	10-11 m
						22 m	12-13 m
							14-15 m
							16-17 m
07-203	1159106,91	108965,37	1,66	1	1	6 m	10-11 m
						15 m	12-13 m
							14-15 m
07-204	1159013,34	108945,28	1,86	1	1		12-13 m
							15-16 m
							18-19 m
							21-22 m
				-			24-25 m
07-205	1158939,82	108938,14	1,85	1	1		
07-206	1158591,04	109115,39	15,60	1		6 m	
						10,6 m	
07-207	1159315,74	109015,48	3,45	1			
07-208	1159312,54	109013,93	2,72	1			

BANE NOR	Datarapport supplerende	Side: Dok.nr:	11 av 17 SMS-20-A-59001
Sandbukta-Moss-Såstad	grunnundersøkelser Moss	Rev.:	02E
	stasjon	Dato	28.02.2023

Borpkt.	K	oordinater		Metode			Metode		
	N	Ø	Н	тот	CPTU	PZ	PR		
07-209	1159308,72	109014,49	2,87	1					
07-210	1159304,57	109014,06	2,65	1					
07-211	1159300,43	109013,91	2,52	1					
07-212	1159299,12	109011,27	2,34	1					
07-213	1159299,09	109008,40	2,31	1					
07-214	1159324,12	108976,58	2,13	1		6 m 15 m			
07-215	1159297,22	108962,88	1,95	2		8 m 15 m 21 m			
07-216	1158873,98	108928,69	1,86	1		9 m 16 m			
07-217	1159203,24	108989,82	1,81	1		6 m 15 m			
07-218	1159107,75	108991,27	1,67	1		6 m 15 m			
07-219	1158623,70	108896,35	1,94	1		9,5 m 20 m			
07-220	1158538,85	108940,44	2,03	1		8 m 15 m			
07-221	1158583,94	109123,89	18,32	1		7,5 m			
07-223	1159291,31	109101,95	16,18	1	1		2-3 m 3-4 m 4-5 m 5-6 m 6-7 m		
07-224	1159270,36	108966,91	1,99	1					
07-225	1159220,89	108989,56	1,79	1					
07-226	1159182,73	108989,94	1,79	1					
PZ_FJ- 01	1159130,85	109077,42	5,30			5 m 10 m 15 m			
PZ_FJ- 02	1159134,88	109078,49	5,27			5 m 10 m 15 m			
PZ_FJ- 03	1159138,91	109077,45	5,19			5 m 10 m 15 m			
PZ_FJ- 04	1159132,92	109082,42	5,30			5 m 10 m 15 m			
PZ_FJ- 05	1159134,87	109082,46	5,37			5 m 10 m 15 m			
PZ_FJ- 06	1159136,89	109082,44	5,41			5 m 10 m 15 m			

Borpkt.	Koordinater		Metode				
	Ν	Ø	Н	тот	CPTU	PZ	PR
TOT = To	TOT = Totalsondering, CPTU = Trykksondering, PZ = Poretrykksmåling, PR = Prøveserie						

stasjon

#### 3.2 Sonderinger

#### Totalsonderinger 3.2.1

Det er utført 210 totalsonderinger for å kartlegge grunnens relative fasthet, laggrenser og dybder til berg. Det er iht. vanlig praksis boret tre meter inn i berg for sikker bergpåvisning.

Mer informasjon om utgåtte boringer og stangbrudd er gitt i vedlegg A. En oversikt over tapt borstål som følge av stangbrudd er gitt i tabell 2.

Sondering i borpunktene 07-189 - 07-195 og 07-197 – 07-199 er foreløpig ikke boret.

Borpunkt	Tapt
07-043	4 stenger + krone
07-047	2 stenger + krone
07-048	12 stenger + krone
07-055	2 stenger + krone
07-056	1 stang + krone
07-057	5 stenger + krone
07-059	2 stenger + krone
07-070	4 stenger + krone
07-079	3 stenger + krone
07-106	Ukjent
07-116	3 stenger + krone
07-116A	2 stenger + krone
07-148	1 stang + krone
07-171	1 stang + krone
07-176	1 stang + krone
07-187	3 stenger + krone
07-201	10 stenger + krone
07-212	4 stenger + krone
07-214	3 stenger + krone

#### Tabell 2 Oversikt over tapt borstål

Resultatene fra totalsonderingene er vist som enkeltboringer i vedlegg A.

#### 3.2.2 Trykksonderinger (CPTU)

Det er utført CPTU-sonderinger i 40 borpunkt. Formålet med CPTU-sonderingene er en mer nøyaktig kartlegging av laggrenser og som grunnlag for bestemmelse av geotekniske jordartsparametre. Under nedpressingen måles trykket (q<sub>c</sub>) mot den koniske spissen og sidefriksjonen (f<sub>s</sub>) mot friksjonshylsen. I tillegg måles poretrykket (u<sub>2</sub>) like bak den koniske spissen.

BANE NOR	Datarapport supplerende	Side: Dok.nr:	13 av 17 SMS-20-A-59001
Sandbukta-Moss-Såstad	grunnundersøkelser Moss	Rev.:	02E
	stasjon	Dato	28.02.2023

Merk at det i flere tilfeller er forboret gjennom faste lag og at enkelt dybdeintervall derfor kan mangle i sonderingsresultatene. Merk at sonderingene i borpunkt 07-165 – 07-168 er utført før og etter installasjon av jetpeler i et forsøksfelt på stasjonsområdet. Sonderingene med suffiks C er boret før, mens sonderinger med suffiks C2, C3 osv. er boret etter installasjon av jetpeler. Resultatene fra CPTU-sonderingene er vist som enkeltboringer i vedlegg B.

#### 3.2.3 Poretrykksmålinger

Poretrykksmålere brukes for å måle poretrykket i grunnen. Dette brukes til beregninger av in situ spenninger og estimering av grunnvannstand.

Det er tidligere benyttet elektriske poretrykksmålere av typen Geotech PVT. Fra og med borpunkt 07-146 er det benyttet poretrykksmålere av typen Geokon VW. Enkelte eldre sensorer av typen Geotech PVT er erstattet med nye sensorer fra Geokon. Kun nye serienumre er angitt i tabell 2. Målerne er installert etter metoden som er beskrevet i NGF melding 6 /7/, med nedpressing i løsmasser. Det ble forboret gjennom faste lag over installasjonsdybde før måleren ble presset ned. Det er installert 102 poretrykksmålere i 44 ulike borpunkt, se oversikt over alle sensorer i Tabell 3.

Borpunkt	Terrengkote	Sensor nr.	Målerdybde	Kote målespiss
	[m]		[m]	[m]
07-021	+17,06	15954	7,5	+9,6
07-048	+7,34	15972	21	-13,7
07-089*	+14,11	2158740	9	+5,1
		2158498	18,5	-4,4
07-123	+10,85	15398	8	+2,9
07-124	+9,91	15395	6	+3,9
		15396	16,5	-6,6
07-125*	+5,87	2158746	7	-1,1
		2155852	16,5	-10,6
07-126*	+25,43	2156445	7	+18,4
		2156451	15	+10,4
07-128	+33,5	17206	7	+26,5
		17220	17	+16,5
07-130	+49,1	17207	10	+39,1
		17025	18	+31,1
07-133*	+23,9	2156438	8	+15,9
		2155828	18	+5,9
		2156430	28	-4,1
07-134*	+41,6	2129216	7	+34,6
		2133268	15	+26,6
		2133270	25	+16,6
07-140	+27,3	17537	6	+21,3
07-141*	+13,0	2155836	6	+7
		2155832	12	+1
07-142	+13,7	17218	5	+8,7
		17217	14	-0,3

#### Tabell 3 Oversikt over installerte poretrykksmålere

BANE NOR	Datarapport supplerende	Side: Dok.nr:	14 av 17 SMS-20-A-59001
Sandbukta-Moss-Såstad	grunnundersøkelser Moss	Rev.:	02E
	stasjon	Dato	28.02.2023

07-145	+9,5	17922	6,1	+3,4
		17925	16,1	-6,6
07-146	+15,6	2121035	6,0	+9,6
		2118158	11,3	+4,3
07-147	+9,3	2118981	6	+3,3
		2119815	11	-1,7
		2123691	16,7	-7,4
07-148	+7,6	2119002	7	+0,6
		2118167	15	-7,4
		2123646	17,1	-9,5
07-149	+16,8	2118744	7	+9,8
		2118743	13	+3,8
		2123706	20	-3,2
		2123710	27,5	-10,7
07-150	+6,4	2118979	7	-0,6
	,	2119817	14	-7,6
		2124333	21,4	-15
07-151	+7,0	2118977	7	+0
	,	2119818	15	-8
		2123694	21	-14
07-152	+15.3	2118165	7	+8.3
	- ) -	2119814	15	+0.3
		2129218	24.2	-8,9
07-153	+6.6	2118163	6	+0.6
	,	2119100	12	-5.4
		2123642	20	-13,4
07-154	+13,9	2121037	6	+7,9
		2127021	12	+1,9
		2129211	17,5	-3,6
07-155	+26,5	2158733	10,5	+16
		2158732	17	+9,5
07-158	+13	2157085	4	+9
		2157083	8	+4
07-201	+1,9	2155827	6	-4,1
	,	2155850	15	-13,1
07-202	+1,7	2155830	8	-6,3
		2155835	15	-13,3
07.000	. 4 7	2129217	22	-20,3
07-203	+1,/	2100429	0 15	-4,3 _13 3
07-206	+15.6	2123030	6	+9.6
0. 200		2158739	10.6	+5.0
07-214	+2 1	2156431	6	-3.9
	• ~ , •	2156437	15	-12.9
07-215	+2,0	2155844	8	-6
		2155848	15	-13

		Side:	15 av 17
	Datarapport supplerende	Dok.nr:	SMS-20-A-59001
Sandbukta-Moss-Såstad	grunnundersøkelser Moss	Rev.:	02E
	stasion	Dato	28.02.2023

		2129231	21	-19
07-216	+1,9	2155833	9	-7,1
		2155855	16	-14,1
07-217	+1,8	2158743	6	-4,2
		2155842	15	-13,2
07-218	+1,7	2156444	2156444 6 2156449 15	
		2156449	15	-13,3
07-219	+1,9	2155841	21558419,5213327320	
		2133273	20	-18,1
07-220	+2,0	2155846	8	-6,0
		2155847	15	-13,0
07-221	18,3	2155853	7,5	+10,8
PZ_FJ-01	+5,3	2114976	5	+0,3
		2111627	10	-4,7
		2113727	15	-9,7
PZ_FJ-02	+5,3	2118982	5	+0,3
		2118742	10	-4,7
		2123701	15	-9,7
PZ_FJ-03	+5,2	2118972	5	+0,2
		2118745	10	-4,8
		2123639	15	-9,8
PZ_FJ-04	+5,3	2118976	5	+0,3
		2118157	10	-4,7
		2123714	15	-9,7
PZ_FJ-05	+5,4	2118980	5	+0.4
		2118156	10	-4,6
		2123692	15	-9,6
PZ_FJ-06	+5,4	2118975	5	+0.4
		2118162	10	-4,6
		2123641	15	-9,6

\* Tidligere installerte sensorer av typen Geotech PVT er erstattet med nye sensorer av typen Geokon VW.

Registreringer av poretrykk er vist i vedlegg C.

#### 3.2.4 Prøvetaking

Det ble tatt opp representative prøver i totalt 22 borhull. Det er tatt opp Ø72 mm sylinderprøver og alle prøveserier er analysert i NGIs laboratorium i Oslo.

## 4 LABORATORIEUNDERSØKELSER

Alle opptatte prøver er analysert i NGIs laboratorium i Oslo. Laboratorieprogram er utarbeidet av NGI.

B∧NE NOR	Datarapport supplerende	Side: Dok.nr:	16 av 17 SMS-20-A-59001
Sandbukta-Moss-Såstad	grunnundersøkelser Moss	Rev.:	02E
	stasjon	Dato	28.02.2023

#### 4.1 Rutineundersøkelser

Det er utført standard rutineundersøkelse på alle sylinderprøver. Dette innebærer prøveåpning med visuell materialbeskrivelse, bestemmelse av naturlig vanninnhold (w), romvekt ( $\gamma$ ) og skjærfasthet c<sub>u</sub> ved konus- og enaksiale trykkforsøk. Det er på utvalgte prøver også gjennomført måling av konsistensgrenser (w<sub>p</sub> + w<sub>l</sub>) og kornfordelingsanalyser.

Resultatene fra rutineundersøkelsene er presentert i borprofil i vedlegg D.

#### 4.2 Treaksialforsøk

Hensikten med treaksialforsøkene er å bestemme udrenert skjærfasthet. Som en del av laboratorieundersøkelsene er det gjennomført 32 stk treaksialforsøk på prøver fra 10 borhull.

Resultatet fra treaksialforsøkene er presentert i vedlegg E.

#### 4.3 Ødometerforsøk

Hensikten med ødometerforsøk er å bestemme setningsegenskaper i jordmaterialet. Som en del av laboratorieundersøkelsene er det gjennomført 26 stk CRS ødometerforsøk på prøver fra 10 ulike borhull.

Resultatet fra ødometerforsøkene er presentert i vedlegg F.

#### 4.4 DSS-forsøk

Det er utført ni direkte skjærforsøk (DSS) på prøver fra borhull 07-162. Direkte skjærforsøk gjøres for å bestemme leiras skjærfasthetsparametere på horisontale plan.

Resultatet fra DSS-forsøkene er presentert i vedlegg G.

#### 4.5 Kalksement innblandingsforsøk

Det er utført kalksement innblandingsforsøk på prøver fra borhull 07-181 og 07-186.

Resultatet fra forsøkene er presentert i vedlegg H.

#### 4.6 Resonanssøyleforsøk

Det er utført resonanssøyleforsøk på to prøver fra borhull 07-141. Forsøkene utføres for å forstå hvordan leirens stivhet reduseres med økende syklisk tøyning og basert på dette bestemme grenseverdier for vibrasjoner i leiren.

BANE NOR	Datarapport supplerende	Side: Dok.nr:	17 av 17 SMS-20-A-59001
Sandbukta-Moss-Såstad	grunnundersøkelser Moss	Rev.:	02E
	stasjon	Dato	28.02.2023

#### 5 REFERANSER

- /1/ Rambøll/Sweco (2018) Bane NOR – Nytt dobbeltspor Sandbukta-Moss-Såstad (SMS) Datarapport - utførte grunnundersøkelser. Del I Dokumentnr. SMS-00-A-34070, rev. 02B, datert 2018-01-15
- /2/ NGI (2019)
   Geoteknisk tolkningsrapport Moss stasjon
   Rapport nr. SMS-20-A-59003, rev 00A, datert 2019-12-13
- /3/ NGI (2020)
   Vurdering av det eksisterende geotekniske grunnlaget og behovet for supplerende undersøkelser
   Rapport nr. SMS-00-59000, rev 03E, datert 2020-01-15
- /4/ NGI (2021)
   Vurdering av områdestabilitet og forslag til stabilitetsforbedrende tiltak.
   Rapport nr. SMS-00-A-59002, rev 05E, datert 2021-07-05
- /5/ Standard Norge (2016)
   Eurokode 7: Geoteknisk prosjektering Del 1: Allmenne regler
   NS-EN 1997-1:2004+A1:2013+NA:2016
- /6/ Standard Norge (2016)
   Eurokode: Grunnlag for prosjektering av konstruksjoner
   NS-EN 1990:2002+A1:2005+NA:2016
- /7/ NGF (2017)
   Melding 6: Veiledning for måling av grunnvannsstand og poretrykk
   Første utgave 1982, revidert 2017

## **NG** Geotekniske feltundersøkelser Tegnforklaring plan- og profiltegninger

## Plantegninger

Symbol	Metode			Symbol	Metode		
0	Enkel sonde	ering		$\bigtriangledown$	Trykksondering (CPTU)		
•	Dreiesonde	ring		$\ominus$	Poretrykksmåling		
$\bigcirc$	Dreietrykks	ondering			Setningsmåling		
•	Ramsonderi	ing			Helningsmåling		
\$	Fjellkontroll	boring		٢	In situ permeabilitetsmåling		
$\bigcirc$	Totalsondering			O	Prøveserie		
+	Vingeboring	3			Prøvegrop		
Nivåer og	Nivåer og dybder (m)						
Foran symbol: P			Punkt nr	. (118)			
0ver		Over linjen:	Kote ter	reng (12,8) ell	er elvebunn, sjøbunn ved boring i vann		
-5	7	Ut for linjen:	Boret dy	bde i løsmass	er (18,5) + boret dybde i fjell (+3,0).		
		Under linjen:	Kote ant	Kote antatt fjell (-5, 7). Antas at fjell ikke er påtruffet angis ~.			

## Profiltegninger







Symbol	Metode	Symbol	Metode		
0	Enkel sondering	$\bigtriangledown$	Trykksondering (CPTU)		
	Dreiesondering	÷	Poretrykksmåling		
•	Dreietrykksondering		Setningsmäling		
-	Ramsondering		Helningsmåling		
\$	Fjellkontrollboring	٢	In situ permeabilitetsmåling		
0	Totalsondering	0	Prøveserie		
+	Vingeboring		Prøvegrop		
+ Nivåer og	Vingeboring dybder (m)		Prøvegrop		
	Foran symbol:	118 Punkt nr. 118	, utført		
118 \$\phi_5	2.8 5.7 18,5+3.0	118 Punkt nr. 118	, planlagt , utgått		
	Over linjen:	Kote terreng (12,8) el	ler elvebunn, sjøbunn ved boring i vann		
	Ut for linjen:	Boret dybde i løsmass	ser (18,5) + boret dybde i fjell (+3,0).		
		Kote antatt fiell (-5, 7). Antas at fiell ikke er nåtruffet angis *			

IC-SMS (Sandbukta-Moss-Såstad) Borplan Stasjonsområdet og Kleberget							
Dato	Utført	rt Kontrollert Godkjent					
2023-02-27	A 1	AOL CSO Mar				aR	
Original format og må A3 1:500	Original format og målestokk Kartprojeksjon A3 1:500 ETRS 1989 NTM Zone 10						
Prosjektnr. 20210119	Dok SN	tumentnr. IS-20-A-5	9004	Kartnr. <b>07-1</b>	10	Rev. 02E	
NORGES GEOTEKNISKE INSTITUTT Postboks 3930 Ulleväl Stadion, 0806 OSLO Sognsveien 72 Tif: 22 02 30 00 Faks: 22 23 04 48 www.ngi.no							





Symbol	Metode	Symbol	Metode			
0	Enkel sondering	$\bigtriangledown$	Trykksondering (CPTU)			
	Dreiesondering	$\Theta$	Poretrykksmåling			
•	Dreietrykksondering		Setningsmäling			
-	Ramsondering		Helningsmåling			
\$	Fjellkontrollboring	٢	In situ permeabilitetsmåling			
Ð	Totalsondering	Ø	Prøveserie			
+	Vingeboring		Prøvegrop			
Nivåer og	dybder (m) Foran symbol:	118 Punkt nr. 11	3, utført			
118 \$\phi_5	2.8 5.7 18,5+3,0	118 Punkt nr. 11 118 Punkt nr. 11	3, planlagt 3, utgått			
	Over linjen:	njen: Kote terreng (12,8) eller elvebunn, sjøbunn ved boring i				
		Boret dybde i løsmasser (18,5) + boret dybde i fjell (+3,0).				
	Ut for linjen:	Boret dybde i løsmas	ser (18,5) + boret dybde i fjell (+3,0).			

IC-SMS (Sandbukta-Moss-Såstad) Borplan Stasjonsområdet og Kleberget						
Dato	Utført	vrt Kontrollert Godkjent				
2023-02-27	A	AOL CSO MaR				aR
Original format og må A3 1:500	Original format og målestokk Kartprojeksjon A3 1:500 ETRS 1989 NTM Zone 10					
Prosjektnr. 20210119	Dok SN	umentnr. IS-20-A-5	59004	Kartnr. <b>07-1</b>	11	Rev. 02E
NORGES GEOTEKNISKE INSTITUTT Postboks 3930 Ullevál Stadion, 0806 OSLO Sognsveien 72 Tif: 22 02 30 00 Faks: 22 23 04 48 www.ngi.no						





	Metode	Symbol	Metode
0	Enkel sondering	$\bigtriangledown$	Trykksondering (CPTU)
	Dreiesondering	$\Theta$	Poretrykksmåling
•	Dreietrykksondering		Setningsmäling
-	Ramsondering	.8	Helningsmåling
\$	Fjellkontrollboring	•	In situ permeabilitetsmåling
Ð	Totalsondering	0	Prøveserie
+	Vingeboring		Prøvegrop
Nivåer og 118 \$\phi_{12}^{12}	<b>dybder (m)</b> Foran symbol: <del>.8</del> 718,5+3,0	118 Punktnr. 118 118 Punktnr. 118	, utført , planlagt
Nivåer og	dybder (m) Foran symbol:	118 Punkt nr. 118	, utført
Nivåer og 118 🕸 🖧	<b>dybder (m)</b> Foran symbol: 	118 Punkt nr. 118 118 Punkt nr. 118 118 Punkt nr. 118	, utført , planlagt , utgått
Nivåer og 118 ⊉ <sup>12</sup> -5	dybder (m) Foran symbol: 	118         Punkt nr. 118           118         Punkt nr. 118           118         Punkt nr. 118           118         Punkt nr. 118           Kote terreng (12,8) el	, utført , planlagt , utgått ler elvebunn, sjøbunn ved boring i vanr
Nivåer og 118 ]‡ <u>12</u>	dybder (m) Foran symbol: 718,5+3,0 Over linjen: Ut for linjen:	118         Punkt nr. 118           118         Punkt nr. 118           118         Punkt nr. 118           118         Punkt nr. 118           Kote terreng (12,8) el         Boret dybde i løsmass	, utført , planlagt , utgått ler elvebunn, sjøbunn ved boring i vanr er (18,5) + boret dybde i fjell (+3,0).

 

 Stasjonsområdet og Kleberget

 Dato
 Utført
 Kontrollert
 Godkjent

 2023-02-22
 AOL
 CSO
 MaR

 Original format og målestokk
 Kartprojeksjon
 ETRS 1989 NTM Zone 10

 Prosjektnr.
 Dokumentnr.
 SMS-20-A-59004
 Kartnr.
 02E

 NORGES GEOTEKNISKE INSTITUTT
 Postboks 3930 Ullevål Stadion, 0806 OSLO Sognsveien 72 Tif: 22 02 30 00 Faks: 22 23 04 48 www.n.no
 Kartnr.
 OU





Symbol	Metode	Symbol	Metode
0	Enkel sondering	$\bigtriangledown$	Trykksondering (CPTU)
	Dreiesondering	÷	Poretrykksmåling
•	Dreietrykksondering		Setningsmäling
-	Ramsondering	8	Helningsmåling
\$	Fjellkontrollboring	٢	In situ permeabilitetsmåling
Ð	Totalsondering	0	Prøveserie
+	Vingeboring		Prøvegrop
Nivåer og 118 \$\phi_{-5}^{12}	dybder (m) Foran symbol: <u>5,7</u> 18,5+3,0	118 Punkt nr. 118 118 Punkt nr. 118 118 Punkt nr. 118	, utført , planlagt unått
	Over linjen:	Kote terreng (12,8) el	ler elvebunn, sjøbunn ved boring i vann
	Ut for linjen:	Boret dybde i løsmass	er (18,5) + boret dybde i fjell (+3,0).
	Under linjen:	Kote antatt fjell (-5, 7	Antas at fiell ikke er påtruffet angis ~.

IC-SMS (S Borplan Stasjonsområd	Sand et og K	<b>bukta-</b> l leberget	Mos	s-Såst	ad)	
Dato	Utført		Kontrolle	ert	Godkjen	t In <b>D</b>
2023-02-27	A	OL	U	,50	IV	lar
Original format og må <b>A3 1:500</b>	alestokk	Kartprojeksjo ETRS 1	n 989 N	TM Zone	e 10	
Prosjektnr.	Dok	umentnr.		Kartnr.		Rev.
20210119	SN	IS-20-A-5	9004	07-1	13	02E
NORGES ( Postboks Tlf: 22	GEOTEK 3930 Ullevå Sognsv 202 30 00 www.	KNISKE INS Il Stadion, 0806 C reien 72 Faks: 22 23 04 4 ngi.no	TITUTT DSLO 8		1	G





	Metode		Symbol	Metode
0	Enkel sondering		$\bigtriangledown$	Trykksondering (CPTU)
	Dreiesondering		÷	Poretrykksmåling
•	Dreietrykksondering			Setningsmäling
-	Ramsondering		8	Helningsmåling
¢	Fjellkontrollboring		۲	In situ permeabilitetsmåling
0	Totalsondering		0	Prøveserie
+	Vingeboring			Prøvegrop
118 212	2.8 0.7 18,5+3,0	118 118	Punkt nr. 118 Punkt nr. 118	, planlagt , utgått
***				
	Over linje	n: Kote ter	reng (12,8) el	ler elvebunn, sjøbunn ved boring i vann
	Over linje Ut for linj	en: Kote ter en: Boret dy	reng (12,8) el bde i løsmass	ler elvebunn, sjøbunn ved boring i vann ser (18,5) + boret dybde i fjell (+3,0).

Borplan

Stasjonsområdet og Kleberget







Symbol	Metode	Symbol	Metode
0	Enkel sondering	$\bigtriangledown$	Trykksondering (CPTU)
	Dreiesondering	Ð	Poretrykksmåling
•	Dreietrykksondering		Setningsmäling
-	Ramsondering		Helningsmåling
$\Diamond$	Fjellkontrollboring	•	In situ permeabilitetsmåling
0	Totalsondering	0	Prøveserie
+	Vingeboring		Prøvegrop
Nivåer og	dybder (m) Foran symbol: 	118 Punkt nr. 118 118 Punkt nr. 118	; utført , planlagt
		118 Punkt nr. 118	, utgått
	Over linjen:	Kote terreng (12,8) el	ter elvebunn, sjøbunn ved boring i vann
	Ut for linien:	Boret dybde i løsmass	ser (18,5) + boret dybde i fiell (+3,0).

#### IC-SMS (Sandbukta-Moss-Såstad) Borplan Stasjonsområdet og Kleberget trollert CSO odkjent MaR Dato 2023-02-27 AOL Original format og A3 1:500 Kartprojeksjon ETRS 1989 NTM Zone 10 Dokumentnr. SMS-20-A-59004 20210119 02E 07-115 NORGES GEOTEKNISKE INSTITUTT Postboks 3930 Ullevål Stadion, 0806 OSLO Sognsveien 72 Tlf: 22 02 30 00 Faks: 22 23 04 48 www.ngi.no



Symbol	Metode	Symbol	Metode
0	Enkel sondering	$\bigtriangledown$	Trykksondering (CPTU)
	Dreiesondering	$\Theta$	Poretrykksmåling
•	Dreietrykksondering		Setningsmäling
-	Ramsondering		Helningsmåling
¢	Fjellkontrollboring	•	In situ permeabilitetsmåling
0	Totalsondering	0	Prøveserie
+	Vingeboring		Prøvegrop
Nivåer og	dybder (m) Foran symbol:	<b>118</b> Punkt nr. 118	, utført
118 \$	2.8 5.7 18,5+3,0	118 Punkt nr. 118	, planlagt
	Over linjen:	Kote terreng (12,8) el	, utgatt ler elvebunn, sjøbunn ved boring i vann
	Ut for linjen:	Boret dybde i løsmass	er (18,5) + boret dybde i fjell (+3,0).
	Under linien:	Kote antatt fiell (-5.7	Antas at fiell ikke as nåtsuffat angis *





Symbol	Metode	Symbol	Metode
0	Enkel sondering	$\bigtriangledown$	Trykksondering (CPTU)
	Dreiesondering	÷	Poretrykksmåling
•	Dreietrykksondering		Setningsmäling
-	Ramsondering		Helningsmåling
\$	Fjellkontrollboring		In situ permeabilitetsmåling
0	Totalsondering	0	Prøveserie
+	Vingeboring		Prøvegrop
Nivåer og 118 \$\Phi_{12}^{12}	<b>dybder (m)</b> Foran symbol: <u>7,7</u> 18,5+3,0	118         Punkt nr. 118           118         Punkt nr. 118           118         Punkt nr. 118	;, utført I, planlagt I, utgått
	Over linjen:	Kote terreng (12,8) el	ller elvebunn, sjøbunn ved boring i vanr
	Ut for linjen:	Boret dybde i løsmas	ser (18,5) + boret dybde i fjell (+3,0).

IC-SMS (S Borplan Stasjonsområd	Sand	<b>bukta-</b> l	Mos	s-Såst	ad)	
Dato	Utført		Kontrolle	ert	Godkjen	t Ia <b>D</b>
2023-02-22	A 1	UL	L C	,50	IV	aR
Original format og må A3 1:500	alestokk	Kartprojeksjo ETRS 1	n 989 N	TM Zone	e 10	
Prosjektnr. 20210119	Dok SN	umentnr. IS-20-A-5	59004	Kartnr. 07-1	17	Rev. 02E
NORGES ( Postboks Tif: 22	GEOTEP 3930 Ullevá Sognsv 202 30 00 www.	KNISKE INS al Stadion, 0806 C veien 72 Faks: 22 23 04 4 ngi.no	TITUTT DSLO 8		1	G





Symbol	Metode	Symbol	Metode
0	Enkel sondering	$\bigtriangledown$	Trykksondering (CPTU)
	Dreiesondering	Ð	Poretrykksmåling
•	Dreietrykksondering		Setningsmäling
-	Ramsondering	B	Helningsmåling
\$	Fjellkontrollboring	٢	In situ permeabilitetsmåling
•	Totalsondering	0	Prøveserie
+	Vingeboring		Prøvegrop
Nivåer og	dybder (m)		
118 01	Foran symbol:	118 Punkt nr. 118 118 Punkt nr. 118	, utført , planlagt
118 \$\phi_12	Foran symbol: <u> .8</u> 18,5+3,0 Over links	118 Punkt nr. 118 118 Punkt nr. 118 118 Punkt nr. 118 118 Punkt nr. 118	, utført , planlagt , utgått
118 \$ <sup>12</sup>	Foran symbol: <u>8</u> 18,5+3,0 Over linjen: Ut for linjen:	118         Punkt nr. 118           118         Punkt nr. 118           118         Punkt nr. 118           118         Punkt nr. 118           Kote terreng (12,8) el         Poret dubde i larger	, utført , planlagt , utgått ler elvebunn, sjøbunn ved boring i vann er (1851 + boret dubde i fiell (420)





P:\2021\01\20210119\Map\WorkingFolder\20210119 Moss Borplan og Instrumentering\SMS Moss Borplan.aprx



Symbol	Metode	Symbol	Metode
0	Enkel sondering	$\bigtriangledown$	Trykksondering (CPTU)
	Dreiesondering	$\ominus$	Poretrykksmåling
•	Dreietrykksondering		Setningsmäling
-	Ramsondering		Helningsmåling
\$	Fjellkontrollboring	٢	In situ permeabilitetsmåling
Ð	Totalsondering	0	Prøveserie
+	Vingeboring		Prøvegrop
Nivåer og	dybder (m) Foran symbol:	118 Punktnr. 118 118 Punktnr. 118	, utført , planlagt
***	5,7	118 Punkt nr. 118	, utgått
		14 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	
	Over linjen:	Kote terreng (12,8) el	ler elvebunn, sjøbunn ved boring i van
	Over linjen: Ut for linjen:	Kote terreng (12,8) el Boret dybde i løsmass	ler elvebunn, sjøbunn ved boring i van ser (18,5) + boret dybde i fjell (+3,0).

IC-SMS (S Borplan Stasjonsområd	Sand	<b>bukta-</b> l	Mos	s-Såst	ad)	
Dato 2023-02-22	Utført	0	Kontrolle C	ert SO	Godkjen M	aR
Original format og må A3 1:500	alestokk	Kartprojeksjo ETRS 1	989 N	TM Zone	ə 10	
Prosjektnr. 20210119	Dok SN	umentnr. IS-20-A-5	9004	Kartnr. 07-1	19	Rev. 02E
NORGES ( Postboks Tif: 22	GEOTEP 3930 Ullevå Sognsv 202 30 00 www.	KNISKE INS il Stadion, 0806 C reien 72 Faks: 22 23 04 4 ngi.no	TITUTT DSLO 8		1	G





0

Symbol	Metode	Symbol	Metode
0	Enkel sondering	$\bigtriangledown$	Trykksondering (CPTU)
	Dreiesondering	$\Theta$	Poretrykksmåling
•	Dreietrykksondering		Setningsmäling
-	Ramsondering	8	Helningsmåling
\$	Fjellkontrollboring	•	In situ permeabilitetsmåling
Ð	Totalsondering	0	Prøveserie
+	Vingeboring		Prøvegrop
+ Nivåer og	Vingeboring dybder (m)		Prøvegrop
	Foran symbol:	118 Punkt nr. 118	utfort
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	110 Concerner 110	, depic
118 \$	2,8 5718,5+3,0	118 Punkt nr. 118	, planlagt
118 \$	2.8 5,7 18,5+3,0	118         Punkt nr. 118           118         Punkt nr. 118           118         Punkt nr. 118	, planlagt , utgått Ins alvahuran sinkuna und horing i uppe
118 \$\phi_12	2.8 5.7 18,5+3,0 Over linjen:	118         Punkt nr. 118           118         Punkt nr. 118           118         Punkt nr. 118           Kote terreng (12,8) el         Reset didida i larger	, planlagt , utgått ler elvebunn, sjøbunn ved boring i vanr

IC-SMS (S Borplan Stasjonsområd	Sand et og K	<b>bukta-</b> l leberget	Mos	s-Såst	ad)	
Dato	Utført		Kontrolle	ert SO	Godkjen	t Ia <b>P</b>
Original format og må A3 1:500	Original format og målestokk Kartprojeksjon A3 1:500 ETRS 1989			TM Zone	e 10	
Prosjektnr. 20210119	Dok SN	umentnr. IS-20-A-5	9004	Kartnr. 07-1	20	Rev. 02E
NORGES GEOTEKNISKE INSTITUTT Postboks 3930 Ullevål Stadion, 0806 OSLO Sognsveien 72 Tif: 22 02 30 00 Faks: 22 23 04 48 www.ngi.no						



P:\2021\01\20210119\Map\WorkingFolder\20210119 Moss Borplan og Instrumentering\SMS Moss Borplan.apr



Symbol	Metode	Symbol	Metode
0	Enkel sondering	$\bigtriangledown$	Trykksondering (CPTU)
	Dreiesondering	÷	Poretrykksmåling
•	Dreietrykksondering		Setningsmäling
-	Ramsondering		Helningsmåling
\$	Fjellkontrollboring	۲	In situ permeabilitetsmåling
0	Totalsondering	O	Prøveserie
+	Vingeboring		Prøvegrop
⊕ + Nivåer og	Totalsondering Vingeboring dybder (m)		Prøveserie Prøvegrop
	Foran symbol:	118 Punkt nr. 118	, utført
118 \$ 12	2.8 18,5+3,0	118 Punkt nr. 118	, planlagt
	4.4	118 Punkt nr. 118	, utgätt
	Over linjen:	Kote terreng (12,8) el	ler elvebunn, sjøbunn ved boring i vann
		Roret dubde i løsmass	110 F1 ( Land d. h.d. 1 C. II / 2 OF
	Ut for linjen:	boree ayoue mostilus.	ser (18,5) + boret dybde i fjell (+5,0).

IC-SMS (S Borplan Stasjonsområd	Sand	<b>bukta-</b> leberget	Mos	s-Såst	ad)	
Dato 2023-02-22	Utført		Kontrolle	ert SO	Godkjent	aR
Original format og målestokk Kartprojeksjo			TH 7			
A3 1:500		EIRS 1	989 N	I W Zone	e 10	
Prosjektnr. 20210119	Dok SN	tumentnr. IS-20-A-5	59004	Kartnr. <b>07-1</b>	21	Rev. 02E
NORGES ( Postboks Tlf: 22	GEOTER 3930 Ullevá Sognsv 2 02 30 00 www.	KNISKE INS al Stadion, 0806 C veien 72 Faks: 22 23 04 4 ngi.no	TITUTT DSLO 8		1	G





Symbol	Metode	Symbol	Metode
0	Enkel sondering	$\bigtriangledown$	Trykksondering (CPTU)
	Dreiesondering	$\Theta$	Poretrykksmåling
•	Dreietrykksondering		Setningsmäling
-	Ramsondering		Helningsmåling
\$	Fjellkontrollboring	۲	In situ permeabilitetsmåling
Ø	Totalsondering	Q	Prøveserie
+	Vingeboring		Prøvegrop
Nivåer og	<b>dybder (m)</b> Foran symbol: <sup>2.8</sup> / <sub>7,7</sub> 18,5+3,0	118 Punkt nr. 118 118 Punkt nr. 118 118 Punkt nr. 118	, utført , planlagt , utgått
	Over linien:	Kote terreng (12,8) el	ler elvebunn, sjøbunn ved boring i van
	Ut for linjen:	Boret dybde i løsmas	ser (18,5) + boret dybde i fjell (+3,0).

IC-SMS (S Borplan Moss øst	Sand	bukta-l	Moss	s-Såst	ad)	
Dato	Utført		Kontrolle	ert	Godkjent	t
2023-02-22	A	OL	С	SO	Μ	aR
Original format og målestokk Kartprojeksjon A3 1:1 500 ETRS 1989 N			n 989 N	TM Zone	ə 10	
Prosjektnr.	Dok	umentnr.		Kartnr.		Rev.
20210119	SN	IS-20-A-5	9004	07-2	00	02E
NORGES ( Postboks 3 Tlf: 22	SEOTEK 8930 Ullevå Sognsv 02 30 00 www.	KNISKE INS Il Stadion, 0806 C veien 72 Faks: 22 23 04 44 ngi.no	<b>FITUTT</b> ISLO 3		1	C I





Symbol	Metode	Symbol	Metode
0	Enkel sondering	$\bigtriangledown$	Trykksondering (CPTU)
	Dreiesondering	$\ominus$	Poretrykksmåling
•	Dreietrykksondering		Setningsmäling
-	Ramsondering		Helningsmåling
$\Diamond$	Fjellkontrollboring	•	In situ permeabilitetsmåling
0	Totalsondering	0	Prøveserie
+	Vingeboring		Prøvegrop
Nivåer og	dybder (m) Foran symbol: 2.8 5,7 18,5+3,0	118 Punktnr. 118 118 Punktnr. 118 118 Punktnr. 118	, utført , planlagt 
	Over linjen:	Kote terreng (12,8) el	ler elvebunn, sjøbunn ved boring i vanr
	Ut for linjen:	Boret dybde i løsmass	er (18,5) + boret dybde i fjell (+3,0).

IC-SMS (S Borplan Moss øst	Sand	bukta-l	Mos	s-Såst	ad)	
Dato	Utført		Kontrolle	ert	Godkjen	t
2023-02-27	Α	OL	С	SO	Μ	laR
Original format og målestokk Kartprojeksjon A3 1:1 500 ETRS 1989 N			n 989 N	TM Zone	e 10	
Prosjektnr.	Doki	umentnr.		Kartnr.		Rev.
20210119	SN	IS-20-A-5	9004	07-2	01	02E
NORGES GEOTEKNISKE INSTITUTT Postboks 3930 Ullevál Stadion, 0806 OSLO Sognsveien 72 Tif: 22 02 30 00 Faks: 22 23 04 48 www.ngi.no						





Symbol	Metode	Symbol	Metode
0	Enkel sondering	$\bigtriangledown$	Trykksondering (CPTU)
	Dreiesondering	$\Theta$	Poretrykksmåling
•	Dreietrykksondering		Setningsmäling
-	Ramsondering		Helningsmåling
\$	Fjellkontrollboring	•	In situ permeabilitetsmåling
Ð	Totalsondering	0	Prøveserie
+	Vingeboring		Prøvegrop
Nivåer og	dybder (m) Foran symbol:	118 Punktnr. 118	, utført
118 2	18,5+3,0	Turkern 110	, pianiagt
118 \$	5,7 18,5+3,0	118 Punkt nr. 118	, utgått
118 \$	0ver linjen:	118         Punkt nr. 118           Kote terreng (12,8) el	, pianlagu , utgått ler elvebunn, sjøbunn ved boring i vanr
<u>118</u> ‡	5,718,5+3,0 Over linjen: Ut for linjen:	118 Punkt nr. 118 Kote terreng (12,8) el Boret dybde i løsmass	, planiagi , utgått ler elvebunn, sjøbunn ved boring i vanr er (18,5) + boret dybde i fjell (+3,0).





Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2023-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg A, side: 1

# Vedlegg A

TOTALSONDERINGER

Innhold	
A1 Metode	2
A2 Resultater	2
A3 Referanser	2
Figurer	

Figur A1 – A210	Totalsonderinger, borpunkt 07-001 – 07-003, 07-005 – 07-007, 07-009
	– 07-011, 07-013 – 07-057, 07-059, 07-061 – 07-118, <mark>07-120 – 07-144</mark> ,
	07-147 – 07-151, 07-153, 07-155 – 07-164, 07-169 – 07-188, 07-196,
	07-200 – 07-221, 07-223 – 07-226.

# NG

Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2023-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg A, side: 2

## A1 Metode

Metoden benyttes for å bestemme lagdeling i løsmasser og dybder til fast grunn eller berg. Metoden regnes for å gi sikker bergpåvisning ved boring 3 m inn i berg.

Resultatene gir grunnlag for å identifisere jordarter og vurdere relativ fasthet i grunnen.

## A2 Resultater

Resultater er vist som enkeltboringer på figur A1 – A210.

Sondering i borpunkt 07-004, 07-008, 07-012, 07-058, 07-060 og 07-222 utgikk da eksisterende infrastruktur gjorde det umulig å utføre boring i punktenes plassering. Sondering i borpunkt 07-119 utgikk da berg i dagen ble påvist i borpunktets plassering. Sondering i borpunkt 07-146 utgikk grunnet nærhet til punkt 07-178.

Det ble kun installert poretrykksmålere og ikke utført totalsondering i borpunkt 07-145.

Sondering i 07-202 ble avsluttet grunnet maskinfeil. Sondering i borpunkt 07-132 ble avsluttet uten innboring i berg.

Sondering i borpunkt 07-059, 07-106, 07-171, 07-176, 07-187 ble boret på nytt etter stangbrudd. Sondering i borpunkt 07-103, 07-114, 07-129, 07-136, 07-200 og 07-223 ble avbrutt grunnet fare for stangbrudd. Sondering i borpunkt 07-043, 07-047, 07-048, 07-055, 07-056, 07-057, 07-070, 07-079, 07-116, 07-132, 07-137, 07-143, 07-148, 07-201, 07-212 og 07-214 ble avsluttet etter stangbrudd.

Sondering i borpunkt 07-215 ble boret to ganger. Registrert spyletrykk på sondering i borpunkt 07-114 er feilaktig grunnet en defekt sensor. Merk at sondering 07-176A ble kjørt med økt rotasjon for å spare tid. Sondering 06-176A kan derfor kun benyttes til å bestemme bergnivå.

Borpunktene 07-189 - 07-195 og 07-197 – 07-199 er foreløpig ikke planlagt.

## A3 Referanser

- /A1/ Håndbok R211, Feltundersøkelser Statens vegvesen, august 1997
- /A2/ Veiledning for utførelse av totalsondering. Melding nr. 9, Norsk Geoteknisk Forening



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-001-TotStd-SEQ.ps


/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-002-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-003-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-005-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-006-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-007-TotStd-SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–010–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-011-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-013-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-014-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–015–TotStd–SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-017-TotStd-SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-019-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-020-TotStd-SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–022–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-023-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-024-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-025-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–026–TotStd–SEQ.ps







/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–029–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-030-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-031-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–032–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-033-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-034-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-035-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–036–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-037-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-038-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–039–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-040-TotStd-SEQ.ps


/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-041-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-042-TotStd-SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-044-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-045-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-046-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-047-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-048-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-049-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–050–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–051–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–052–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–053–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-054-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–055–TotStd–SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–057–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–059–TotStd–SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-061-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-062-TotStd-SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-064-TotStd-SEQ.ps







/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-067-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–068–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–069–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-070-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-071-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–072–TotStd–SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-074-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-075-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–076–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-077-TotStd-SEQ.ps


/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-078-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-079-TotStd-SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-081-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-082-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–083–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-084-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-085-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-086-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-087-TotStd-SEQ.ps







/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-090-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-091-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–092–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-093-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-094-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-095-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-096-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-097-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-098-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-099-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-100-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-101/Figurer-2023-02-21/07-101-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-107Figurer-2023-02-21/07-102-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-107Figurer-2023-02-21/07-103-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-104-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–107Figurer-2023-02–21/07–105–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-106-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGI\_disks/cso/P/2021/01/2021/0119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-106A-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-107Figurer-2023-02-21/07-107-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-108-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-107Figurer-2023-02-21/07-109-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-110-TotStd-SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–112–TotStd–SEQ.ps


/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-107Figurer-2023-02-21/07-113-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-114-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–115–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–116–TotStd–SEQ.ps







/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-118-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–120–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-121-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–122–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–107Figurer-2023-02–21/07–123–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-124-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–125–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–126–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–107Figurer-2023-02–21/07–127–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–128–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–129–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–130–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–131–TotStd–SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–107Figurer-2023-02–21/07–133–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-134-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–135–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–136–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-107Figurer-2023-02-21/07-137-TotStd-SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–139–TotStd–SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-141-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-142-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-143-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-144-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-147-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-148-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-149-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–150–TotStd–SEQ.ps


/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–151–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–152–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–107Figurer-2023-02–21/07–153–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-154-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–155–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–156–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–107Figurer-2023-02–21/07–157–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–158–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–107Figurer-2023-02–21/07–159–TotStd–SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–161–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–162–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–163–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-164-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–169–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-107Figurer-2023-02-21/07-170-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-107Figurer-2023-02-21/07-171-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGI\_disks/cso/P/2021/01/2021/0119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-171A-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–107Figurer-2023-02–21/07–172–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–107Figurer-2023-02–21/07–173–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-107Figurer-2023-02-21/07-174-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–107Figurer-2023-02–21/07–175–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-107Figurer-2023-02-21/07-176-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGI\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-176A-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-107Figurer-2023-02-21/07-177-TotStd-SEQ.ps









/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-181-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–182–TotStd–SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-184-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–185–TotStd–SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–187–TotStd–SEQ.ps




/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–188–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023–02–21/07–196–TotStd–SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–201–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–202-TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-203-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-204-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–205–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–206–TotStd–SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–208–TotStd–SEQ.ps





/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-210-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-211-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–212–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–213–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-214-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–215–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGI\_disks/cso/P/2021/01/2021/0119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-215D-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–216–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–217–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–218–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGI\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-219-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–220–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-221-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–223-TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-224-TotStd-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–225–TotStd–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–226–TotStd–SEQ.ps



Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2023-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg B, side: 1

### Vedlegg B

TRYKKSONDERINGER

# InnholdB1MetodeB2UtstyrB3ResultaterB4ReferanserB3

#### Bilag

Bilag B1	Kalibreringsark CPTU-sonde 4766
Bilag B2	Kalibreringsark CPTU-sonde 5246
Bilag B3	Kalibreringsark CPTU-sonde 5705
Bilag B4	Kalibreringsark CPTU-sonde 5730
Bilag B5	Kalibreringsark CPTU-sonde 5746
Bilag B6	Kalibreringsark CPTU-sonde 30451
Bilag B7	Kalibreringsark CPTU-sonde 51706
Bilag B8	Kalibreringsark CPTU-sonde 52007
Bilag B9	Kalibreringsark CPTU-sonde 52008

#### Figurer

I

Figur B1 – B51	Trykksonderinger, borpunkt 07-049, 07-068, 07-097, 07-126, 07-128,
	07-129, 07-130, 07-132, 07-133, 07-134, 07-137, 07-140, 07-141, 07-
	142, 07-149, 07-152, 07-154, 07-163 - 07-168, 07-173 – 07-179, 07-
	181, 07-184, 07-186, 07-200 – 07-205, 07-223.

### NG

Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2023-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg B, side: 2

#### B1 Metode

Trykksondering med poretrykksmåling (CPTU) benyttes for å tolke lagdelinger, jordart, lagringsbetingelser og jordartens egenskaper.

Under nedpressing måles trykket  $(q_c)$  mot den koniske spissen og sidefriksjon  $(f_s)$  mot friksjonshylsen. I tillegg måles poretrykket (u) på en eller flere steder langs sondens overflate.

#### B2 Utstyr

CPTU-sonderingen er utført med CPTU-sonder av typen Geotech og ENVI Memocone, tabell B1 viser en oversikt over CPTU-sondenummer og tilhørende arealfaktor. Kalibreringsark for sondene er vist i bilag B1 – B9.

Sondenummer	Sondetype	Arealfaktor
4766	Geotech	0,839
5246	Geotech	0,835
5705	Geotech	0,832
5730	Geotech	0,839
5746	Geotech	0,838
30451	ENVI Memocone	0,7
51706	ENVI Memocone	0,69
52007	ENVI Memocone	0,7
52008	ENVI Memocone	0,71

Tabell B1 CPTU-sondenummer og tilhørende arealfaktor

#### **B3** Resultater

Resultatet er vist som enkeltboring på figur B1 – B51.

Merk at det i flere tilfeller er forboret gjennom faste lag og at enkelt dybdeintervall derfor kan mangle i sonderingsresultatene. Merk at sonderingene i borpunkt 07-165 – 07-168 er utført før og etter installasjon av jetpeler i et forsøksfelt på stasjonsområdet. Sonderingene med suffiks C er boret før, mens sonderinger med suffiks C2, C3 osv. er boret etter installasjon av jetpeler. Merk at ikke alle disse sonderingen er vist på borplanen da de ligger svært tett.

### NG

Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2023-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg B, side: 3

#### **B4** Referanser

- /B1/ Håndbok 211, Feltundersøkelser Statens vegvesen, april 2018
- /B2/ Veiledning for utførelse av trykksondering. Melding nr. 5, Norsk Geoteknisk Forening.

## Göteborg:2017-05-30 CALIBRATION CERTIFICATE FOR CPT PROBE 4766

Probe No Date of Calibration Calibrated by Run No Test Class: Point Resistance	4766 2017-05- Christoffe 442 ISO 1	30 er Hurtig
Maximum Load	50	MPa
Range	50	MPa
Scaling Factor	1593	
Resolution	0,4789	kPa
Area factor (a)	0,839	
ERRORS		
Max Temperature effect when	not loaded	62 225 kPa
Temperature range 0 -40 deg. (	Celsius.	02,225 KIU .
1		
Local Friction		Sleeve Area 150cm <sup>2</sup>
Maximum Load	0.5	MPa
Range	0.5	MPa ·
Scaling Factor	3572	
Resolution	0.0107	kPa

Area factor (b)

### ERRORS Max. Temp Temperature range 0 –40 deg. Celsius.

### **Pore Pressure**

Maximum Load	2	MPa
Range	2	MPa
Scaling Factor	3719	
Resolution	0,0205	kPa

0

### ERRORS

Max. Temperature effect when not loaded 2,009 Temperature range 0 –40 deg. Celsius.

Tilt Angle.	Scaling Fact	or: 0,93	
Range	0 - 40	Deg.	
Backup memory			
Temperature sensor Conductivity probe			

Specialists in Geotechnical Field Equipment kPa

GEO (I)TECH

#### CALIBRATION CERTIFICATE FOR CPT PROBE 5246

Probe No	5246				
Date of Calibration	2018-10-08				
Calibrated by	Joakim Tingström				
Run No	624 190 1				
Point Resistance	150 1	in Area 1	10 am <sup>2</sup>		
1 Unit Resistance		прата			
Maximum Load	50	MPa			
Range	50	MPa			
Scaling Factor	1183	www.ingenera			
Resolution	0,6449	kPa			
Area factor (a)	0,835				
FRRORS					
Max. Temperature effect when not	loaded	5.8	kPa		
Temperature range $5-40$ deg. Cels	sius.	2,0	NI u		
Local Friction	1	Sleeve Are	ea 150cm <sup>2</sup>		
Maximum Load	0,5	MPa			
Range	0,5	MPa			
Scaling Factor	3841				
Resolution	0,0099	kPa			
Area factor (b)	0				
FRRORS					
Max. Temperature effect when not	loaded	0 486	kPa		
Temperature range 5 –40 deg. Cels	sius.	0,100	KI μ		
Pore Pressure					
Maximum Load	2	MPa			
Range	2	MPa			
Scaling Factor	3642				
Resolution	0,0209	kPa			
FRRORS					
Max. Temperature effect when not	loaded	2,135	kPa		
Temperature range 5 –40 deg. Cels	sius.				
T-1/ A 1 0	1. 1.	0.02			
Tilt Angle. Sc:	aling Facto	or: 0,93			
Range	0 - 40	Deg.			
		Ű			
Backup memory Temperature sensor					
			110 L		
GFO(H)TFCH	Specialists Geotechnic	in al	- Dest	Mart .	
	leid Equipme	nt			The Designation of the Designati

Ingenjörsfirman Geotech AB +46 (0)31-28 99 20<u>www.geotech.se</u> Datavägen 53 +46 (0)31-68 16 39VAT No.

### CALIBRATION CERTIFICATE FOR CPT PROBE 5705

Probe No	5705				
Date of Calibration	2022-03-08				
Calibrated by	Joakim Tingström				
Run No	1940				
Test Class:	ISO 1				
Point Resistance	an a	Tip Area 1	0cm <sup>2</sup>		
Maximum Load	50	MD.			
Range	50	MPa			
Scaling Factor	30	MPa			
Resolution	1210	1.0			
A rea factor (a)	0,6305	kPa			
Area factor (a)	0,832				
ERRORS					
Max. Temperature effect when no	t loaded	21,425	kPa		
Temperature range 5-40 deg. Cel	sius.				
1	and the second second				
Local Friction		Sleeve Area	a 150cm <sup>2</sup>		
Maximum Load	0.5	MPa			
Range	0.5	MPa			
Scaling Factor	4198	ivii u			
Resolution	0.0091	kPa			
Area factor (b)	0	KI d			
	0				
ERRORS					
Max. Temperature effect when no	t loaded	0,29	kPa		
Temperature range 5-40 deg. Cel	sius.				
Pore Pressure					2400kmateria
Tore ressure					
Maximum Load	2	MPa			
Range	2	MPa			
Scaling Factor	3568				
Resolution	0,0214	kPa			
EPPOPS					
Max Temperature offect when not	11-1	1 (02	1.0		
Temperature range 5 40 day Cal	loaded	1,602	kPa		
remperature range 5 –40 deg. Cel	sius.				
Tilt Angle. Sc	aling Fac	tor: 0,94			
D					
Kange	0 - 40	Deg.			

Backup memory Temperature sensor



#### CALIBRATION CERTIFICATE FOR CPT PROBE 5730

Probe No Date of Calibration Calibrated by Run No Test Class:	5730 2021-06-16 Joakim Ting 1504 ISO 1	gström	
Point Resistance	Tij	Area 1	0cm <sup>2</sup>
Maximum Load Range Scaling Factor Resolution	100 100 <b>874</b> 0,8729	MPa MPa kPa	
Area factor (a)	0,839		
<u>ERRORS</u> Max. Temperature effect when not Temperature range 5 –40 deg. Cels	loaded sius.	30,534	kPa
Local Friction	Sle	eeve Area	n 150cm <sup>2</sup>
Maximum Load Range Scaling Factor	0,5 0,5 <b>4013</b>	MPa MPa	
Area factor (b)	0,0093	кРа	
ERRORS Max. Temperature effect when not Temperature range 5 –40 deg. Cels	loaded ius.	0,256	kPa
Pore Pressure			
Maximum Load Range Scaling Factor	2 2 <b>3413</b>	MPa MPa	
Resolution	0,0224	kPa	
<u>ERRORS</u> Max. Temperature effect when not loaded Temperature range 5 –40 deg. Celsius.		1,139	kPa
Tilt Angle. Sca	ling Factor:	0,93	
Range	0 - 40	Deg.	

Backup memory Temperature sensor



Ingenjörsfirman Geotech AB +46 (0)31-28 99 20 <u>www.geotech.se</u> Datavägen 53 +46 (0)31-68 16 39 VAT No. ŧ
### CALIBRATION CERTIFICATE FOR CPT PROBE 5746

Probe No	5746		
Date of Calibration	2021-08-	30	
Calibrated by	Joakim T	ingström	
Run No	1601		
Test Class:	ISO 1		
Point Resistance	5	Гір Area 10	)cm <sup>2</sup>
Maximum Load	50	MPa	
Range	50	MPa	
Scaling Factor	1258		
Resolution	0 6065	kPa	
Area factor (a)	0.838	ili u	
	0,000		
ERRORS		• • • • •	
Max. Temperature effect when no	ot loaded	20,002	kPa
Temperature range 5 –40 deg. Ce	lsius.		
Local Friction		Sleeve Area	a 150cm <sup>2</sup>
	0.5	) (D	
Maximum Load	0,5	MPa	
Kange	0,5	MPa	
Scaling Factor	3968	1.0	
Resolution	0,0096	kPa	
Area factor (b)	0,001		
ERRORS			
Max Temperature effect when no	ot loaded	0 269	kPa
Temperature range $5-40 \text{ deg.}$ Ce	lsius.	0,205	ni u
Pore Pressure			
Maximum Load	2	MPa	
Range	2	MPa	
Scaling Factor	3461		
Resolution	0,022	kPa	
ERRORS			
Max. Temperature effect when no	ot loaded	1,035	kPa
Temperature range 5 –40 deg. Ce	lsius.		
Tilt Angle. S	caling Fact	or: 0,93	
Range	0 - 40	Deg.	

Backup memory Temperature sensor



Environmental Mechanics AB intygar att CPT sonden av typ Memocone, med det serienummer som anges nedan, har blivit kalibrerad i vårt laboratorie samt passerat vår kvalitetskontroll.

30451	Visad last/crosstalk:		
Fredag 18 Oktober 2019	Q när F lastas:	0.0% FSO	
50 kN	F när Q lastas:	<0.3% FSO	
a= 0,7 b=0,005	<b>U när Q lastas</b> (Q<=7MPa) :	0.0% FSO	
	30451 Fredag 18 Oktober 2019 50 kN a= 0,7 b=0,005	30451Visad last/crosstalk:Fredag 18 Oktober 2019Q när F lastas:50 kNF när Q lastas:a= 0,7 b=0,005U när Q lastas (Q<=7MPa):	30451 Visad last/crosstalk:   Fredag 18 Oktober 2019 Q när F lastas: 0.0% FSO   50 kN F när Q lastas: <0.3% FSO

ISO 22476-1 användningsklass 1 godkännande

#### ✓ ASTM D 5778 godkännande

#### ISO 22476-1 användningsklass 0 godkännande



Environmental Mechanics AB Traversgatan 3 S-441 38 Alingsås SWEDEN

18-Oct-2019 Industrition

Environmental Mechanics AB intygar att CPT sonden av typ Memocone, med det serienummer som anges nedan, har blivit kalibrerad i vårt laboratorie samt passerat vår kvalitetskontroll.

Serienummer:	51706	Visad last/crosstalk:	1
Kalibreringsdatum:	19-maj-2021	Q när F lastas:	0.0 %FSO
Max tillåten belastning:	50 kN	F när Q lastas:	<0.3 %FSO
Area faktor:	a=0.69b=0.005	U när Q lastas (Q<=7MPa):	0.0 %FSO

☑ ISO 22476-1 användningsklass 1 godkännande

ASTM D 5778 godkännande

✓ ISO 22476-1 användningsklass 0 godkännande

För klass 0 får maximal belastning på Q inte överstiga 10MPa (10kN)!

# Envi 🔁

Environmental Mechanics AB intygar att CPT sonden av typ Memocone, med det serienummer som anges nedan, har blivit kalibrerad i vårt laboratorie samt passerat vår kvalitetskontroll.

Serienummer: Kalibreringsdatum: Max tillåten belastning: Area faktor:

52007	Visad last/crossta	ılk:
17-aug-2021	Q när F lastas:	0.0
50 kN	F när Q lastas:	<0.
a=0.70b=0.006	U när Q lastas	-03
	10	-0.6

%FSO

3 %FSO

%FSC

& Bocelte

ISO 22476-1 användningsklass 1 godkännande

ASTM D 5778 godkännande

# ✓ ISO 22476-1 användningsklass 0 godkännande

För klass 0 får maximal belastning på Q inte överstiga 10MPa (10kN)!

# Envier

,

Environmental Mechanics AB intygar att CPT sonden av typ Memocone, med det serienummer som anges nedan, har blivit kalibrerad i vårt laboratorie samt passerat vår kvalitetskontroll.

Serienummer:	52008	Visad last/crosstalk:	
Kalibreringsdatum:	Friday 27 March 2020	Q när F lastas:	0.0% FSO
Max tillåten belastning:	50 kN	F när Q lastas:	0.3% FSO
Area faktor:	a= 0.71 b=0.007	<b>U när Q lastas</b> (Q<=7MPa) :	0.1% FSO

✓ ISO 22476-1 användningsklass 1 godkännande

✓ ASTM D 5778 godkännande

✓ ISO 22476-1 användningsklass 0 godkännande

För klass 0 får maximal belastning på Q inte överstiga 10MPa (10kN)!

Envi Environmental Mechanics AB Traversgatan 3 S-441 38 Alingsås SWEDEN

2020-03-27 Johan Nilsson



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–049C-CPT-SEQ.ps









/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–128C-CPT-SEQ.ps



/mnt/NGI\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background-NGI/Field/Skripting/Area06-10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07-10/Figurer-2023-02-21/07-128C2-CPT-SEQ.ps

















/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–140C-CPT-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–141C-CPT-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–142C-CPT-SEQ.ps









/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–163C-CPT-SEQ.ps


























/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–168C–CPT–SEQ.ps













/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–177C–CPT–SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–178C–CPT–SEQ.ps







/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–184C-CPT-SEQ.ps







/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–201C-CPT-SEQ.ps



/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–202C-CPT-SEQ.ps









/mnt/NGL\_disks/cso/P/2021/01/20210119/Background–NGI/Field/Skripting/Area06–10/Datarapport/SND2PLOT/SND\_filer\_07–10/Figurer-2023-02–21/07–223C-CPT-SEQ.ps



Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2023-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg C, side: 1

# Vedlegg C

PORETRYKKSMÅLINGER

### Innhold

C1 Metode	
C2 Utstyr	
C3 Installasjon	
C4 Resultater	
C5 Referanser	

# Figurer

Figur C1	Målt poretrykk i borpunkt 07-021
Figur C2	Målt poretrykk i borpunkt 07-048
Figur C3 – C4	Målt poretrykk i borpunkt 07-089
Figur C5	Målt poretrykk i borpunkt 07-123
Figur C6	Målt poretrykk i borpunkt 07-124
Figur C7 – C8	Målt poretrykk i borpunkt 07-125
Figur C9 – C10	Målt poretrykk i borpunkt 07-126
Figur C11	Målt poretrykk i borpunkt 07-128
Figur C12	Målt poretrykk i borpunkt 07-130
Figur C13 – C14	Målt poretrykk i borpunkt 07-133
Figur C15 – C16	Målt poretrykk i borpunkt 07-134
Figur C17	Målt poretrykk i borpunkt 07-140
Figur C18 – C19	Målt poretrykk i borpunkt 07-141
Figur C20	Målt poretrykk i borpunkt 07-142
Figur C21	Målt poretrykk i borpunkt 07-145
Figur C22	Målt poretrykk i borpunkt 07-146
Figur C23	Målt poretrykk i borpunkt 07-147
Figur C24	Målt poretrykk i borpunkt 07-148
Figur C25	Målt poretrykk i borpunkt 07-149
Figur C26	Målt poretrykk i borpunkt 07-150
Figur C27	Målt poretrykk i borpunkt 07-151
Figur C28	Målt poretrykk i borpunkt 07-152
Figur C29	Målt poretrykk i borpunkt 07-153
Figur C30	Målt poretrykk i borpunkt 07-154

# NG

Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2023-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg C, side: 2

Figur C31	Målt poretrykk i borpunkt 07-155
Figur C32	Målt poretrykk i borpunkt 07-158
Figur C33	Malt poretrykk i borpunkt 07-201
Figur C34	Målt poretrykk i borpunkt 07-202
Figur C35	Målt poretrykk i borpunkt 07-203
Figur C36	Målt poretrykk i borpunkt 07-206
Figur C37	Målt poretrykk i borpunkt 07-214
Figur C38	Målt poretrykk i borpunkt 07-215
Figur C39	Målt poretrykk i borpunkt 07-216
Figur C40	Målt poretrykk i borpunkt 07-217
Figur C41	Målt poretrykk i borpunkt 07-218
Figur C42	Målt poretrykk i borpunkt 07-219
Figur C43	Målt poretrykk i borpunkt 07-220
Figur C44	Målt poretrykk i borpunkt 07-221
Figur C45	Målt poretrykk i borpunkt PZ_FJ-01
Figur C46	Målt poretrykk i borpunkt PZ_FJ-02
Figur C47	Målt poretrykk i borpunkt PZ_FJ-03
Figur C48	Målt poretrykk i borpunkt PZ_FJ-04
Figur C49	Målt poretrykk i borpunkt PZ_FJ-05
Figur C50	Målt poretrykk i borpunkt PZ_FJ-06

# NG

Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2023-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg C, side: 3

# C1 Metode

Poretrykksmålere brukes for å måle poretrykket i grunnen. Dette brukes til beregninger av in-situ spenninger og estimering av grunnvannstand.

### C2 Utstyr

Det er tidligere benyttet elektriske poretrykksmålere av typen Geotech PVT. Fra og med borpunkt 07-146 er det benyttet poretrykksmålere av typen Geokon VW. Flere eldre sensorer av typen Geotech PVT har sluttet å rapportere korrekte data. Disse sensorene er erstattet med nye sensorer fra Geokon, installert til samme dybde som tidligere sensor. Gamle og nye sensorer presenteres på to ulike ark, merket "\_tidligere" og "\_gjeldende".

#### C3 Installasjon

Måleren er installert etter metoden som er beskrevet i NGF melding 6, med nedpressing i løsmasser. Det ble forboret gjennom faste lag over installasjonsdybden før måleren ble presset ned i jomfruelige masser.

#### C4 Resultater

Figur C1 – C50 viser målt poretrykk over tid og tilsvarende stigehøyde på vannet. Måleren måler totaltrykk, og for å regne ut poretrykket er det trukket fra 101,3 kPa i atmosfæretrykk.

Det antas at poretrykksmålere i borpunkt 07-128 og 07-142 er defekt. Disse vil bli erstattet våren 2023. Poretrykksmålere med prefiks "PZ\_FJ-" er installert i forbindelse med et forsøksfelt på jetpeler utført august-september 2021.

#### C5 Referanser

 /C1/ Veiledning for måling av grunnvannstand og poretrykk Melding nr. 6, Norsk Geoteknisk Forening, 1982 Rev. Nr. 1, 1989





































































































Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2023-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg D, side: 1

# Vedlegg D

LABORATORIEUNDERSØKELSER

# Innhold

D1	Prøveåpning og materialbeskrivelse	2
D2	Klassifiseringsforsøk	2
	D2.1 Vanninnhold	2
	D2.2 Romvekt	2
	D2.3 Udrenert og omrørt skjærstyrke (su) ved konusprøving	3
	D2.4 Udrenert skjærstyrke (su) ved enaksielt trykkforsøk	3
	D2.5 Flyte- (w <sub>L</sub> ) og utrullingsgrense (w <sub>p</sub> )	3
	D2.6 Kornfordelingsanalyse	3
D3	Referanser	4

# Figurer

Figur D1	Borhull 07-130, Borprofil
Figur D2	Borhull 07-130, Kornfordelingsanalyse
Figur D3 – D4	Borhull 07-132, Borprofil
Figur D5 – D8	Borhull 07-132, Kornfordelingsanalyse
Figur D9 – D10	Borhull 07-133, Borprofil
Figur D11 – D14	Borhull 07-133, Kornfordelingsanalyse
Figur D15 – D16	Borhull 07-134, Borprofil
Figur D17 – D20	Borhull 07-134, Kornfordelingsanalyse
Figur D21	Borhull 07-137, Borprofil
Figur D22	Borhull 07-140, Borprofil
Figur D23 – D24	Borhull 07-140, Kornfordelingsanalyse
Figur D25 – D26	Borhull 07-141, Borprofil
Figur D27 – D34	Borhull 07-140, Kornfordelingsanalyse
Figur D35	Borhull 07-142, Borprofil
Figur D36 – D39	Borhull 07-142, Kornfordelingsanalyse
Figur D40	Borhull 07-162, Borprofil



Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2023-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg D, side: 2

Figur D41 – D45	Borhull 07-162, Kornfordelingsanalyse
Figur D46	Borhull 07-163, Borprofil
Figur D47	Borhull 07-169, Borprofil
Figur D48	Borhull 07-170, Borprofil
Figur D49	Borhull 07-171, Borprofil
Figur D50	Borhull 07-181, Borprofil
Figur D51	Borhull 07-184, Borprofil
Figur D52	Borhull 07-186, Borprofil
Figur D53	Borhull 07-201, Borprofil
Figur D54	Borhull 07-202, Borprofil
Figur D55	Borhull 07-203, Borprofil
Figur D56-D57	Borhull 07-204, Borprofil
Figur D58	Borhull 07-223, Borprofil

## D1 Prøveåpning og materialbeskrivelse

Alle prøver registreres, åpnes og det foretas visuell klassifisering og beskrivelse av materialtype.

Resultatene er vist i figur D1, D3-D4, D9-D10, D15-D16, D21-D22, D25-D26, D35, D40 og D46-D58.

Merk at det er foretatt prøvetaking i borpunkt 07-141 både i 2020 og i 2022.

## D2 Klassifiseringsforsøk

#### D2.1 Vanninnhold

For hver prøvesylinder tas det ut to prøver for bestemmelse av naturlig vanninnhold (vekt %).

Naturlig vanninnhold bestemmes i henhold til NS 8013.

Resultatene er vist i figur D1, D3-D4, D9-D10, D15-D16, D21-D22, D25-D26, D35, D40 og D46-D58.

#### D2.2 Romvekt

Romvekt bestemmes som gjennomsnitt for hel sylinder.

Romvekt bestemmes i henhold til NS8011.



Resultatene er vist i figur D1, D3-D4, D9-D10, D15-D16, D21-D22, D25-D26, D35, D40 og D46-D58.

### D2.3 Udrenert og omrørt skjærstyrke (su) ved konusprøving

Fra hver prøvesylinder er det tatt ut to prøver for bestemmelse av udrenert og omrørt skjærstyrke med konusprøving.

Konusprøving utføres i henhold til NS8015.

Resultatene er vist i figur D1, D3-D4, D9-D10, D15-D16, D21-D22, D25-D26, D35, D40 og D46-D58.

#### D2.4 Udrenert skjærstyrke (su) ved enaksielt trykkforsøk

Fra hver prøvesylinder er det tatt ut én prøve for bestemmelse av udrenert skjærstyrke med enaksielt trykkforsøk. Det tas også én prøve for bestemmelse av vanninnhold på disse prøvene.

Enaksielt trykkforsøk utføres i henhold til NS8016.

Resultatene er vist i figur D1, D3-D4, D9-D10, D15-D16, D21-D22, D25-D26, D35, D40 og D46-D58.

#### D2.5 Flyte- (w<sub>L</sub>) og utrullingsgrense (w<sub>p</sub>)

Flyte- og utrullingsgrensene er bestemt for alle opptatte prøver. Plastisitetsindeks bestemmes ved  $I_P = w_L - w_P$ .

Bestemmelsene er utført i henhold til NS8002 og NS8003.

Resultatene er vist i figur D1, D3-D4, D9-D10, D15-D16, D21-D22, D25-D26, D35, D40 og D46-D58.

#### D2.6 Kornfordelingsanalyse

Det er utført kornfordelingsanalyser på prøver fra dybde mellom 2,5 og 24 m. Metoden som er brukt kalles "falling drop", i kombinasjon med tørrsikting der det er nødvendig.

Resultatene er vist i figur D2, D5-D8, D11-D14, D17-D20, D23-D24, D27-D34, D36-D39 og D41-D45.

Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2023-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg D, side: 4

#### D3 Referanser

NG

/D1/ Håndbok R210, Laboratorieundersøkelser Statens vegvesen





C:\Users\evs\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\f1442db2-7e2d-4912-bb06-c7eb68073c18\[PSD Norsk forside.xlsm]Sheet 001



Dybde	Beskrivelse	Prøve	Fortsak	1 AIR LAN	1	.0	20	/anr 30	inn 4	holo 0	ታ (% 50	<sup>6)</sup> 6	0	70		T 1	yng .8	gde 19	tett	het 0	(kN/ 21	′m³) 22		Porøsitet (%)	Humus	(%)	5	-	LO	15	Skja 20	ærfa ) 2	asth <sup>,</sup> 25	et (ł 30	<n n<br="">3</n>	n²) 5	40	45	50		S <sub>t</sub> (konus)
																				2																					
															0																				0						
	LEIRE finsandig veldig mørk grå	4	ĸ	(		$\vdash$	C																																		
			1																																						
																													-												
25																																									
					-																																		-		
															D															c					0						
30																													-												
																											-						-								
Ŧ																																									
v0.pd																																									
2_Re																				······																					
2 av																																									
- - - - - - - - - - - - - - - - - - -																											-						-						_		
profil							d													0										0					0						
Borp																																									
-132																																									
9_07																																									
9053																																									
/201																																									
																											-														
Inde)				A	le i	inde	eksre	esult	ate	ne e	er g	jodł	<jen< th=""><th>nt i K</th><th>eyL</th><th>.AB</th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th>Sof</th><th>tware</th><th>Verci</th><th>on Alr</th><th>nha 20</th><th>20-02-14</th></jen<>	nt i K	eyL	.AB																				Sof	tware	Verci	on Alr	nha 20	20-02-14
0539/																					Γ	IC	Sa	ndl	buk	ĸta	- N	1os	is -	Så	sta	ad				501	ware	Dokun 20210	nent nr 119-55		20-02-14
5010 15	5 Enaks trykkforsøk/def ved brudd S. G	- nci+	Fivi	tot				-	r 7	Tree	kci-	lfor	car								F																	Figur r D4	hr.		
/2019, U	$\frac{\nabla}{\nabla} = 0$ $\frac{\nabla}{\nabla} = 0$ Konustorsøk, uforstviret $\alpha = 0$	idom	net	rerfr	rsø	k		ŀ	5 =</th <th>- Ka</th> <th>ksic</th> <th>emé</th> <th>ont o</th> <th>stabil</th> <th>iser</th> <th>ina</th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th> <th>Bo</th> <th>rpro</th> <th>ofil d</th> <th>lel 2</th> <th>2 av</th> <th>2</th> <th></th> <th>Prøv</th> <th>vety</th> <th>pe: kote</th> <th>(mol</th> <th>h).</th> <th></th> <th></th> <th>72 ו 48 פ</th> <th>mm 350</th> <th>Dato 2020</th> <th>-05-0</th> <th>Teg 7 M</th> <th>net av Hu</th>	- Ka	ksic	emé	ont o	stabil	iser	ina						Bo	rpro	ofil d	lel 2	2 av	2		Prøv	vety	pe: kote	(mol	h).			72 ו 48 פ	mm 350	Dato 2020	-05-0	Teg 7 M	net av Hu
H:/LABDATA	VKonusforsøk, omrørt $P = P$ +Vingeboring $K = K$	erme	eat grad	oilite deriv	tsfo	orsø ana	k yse	[	,	Dire	kte	skja	erfo	rsøk	(DS	s)						ы	puni	kunr.:	U	1-13	02		Gru Dat	nnva o bo	anns ret:	tand	(m):	:	202	-0.0 0-03	-30		N		



C:\Users\evs\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\edf2a7ce-fdf7-4a83-ac93-23db3e59c30f\[PSD Norsk forside.xlsm]Sheet 001



C:\Users\evs\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\edf2a7ce-fdf7-4a83-ac93-23db3e59c30f\[PSD Norsk forside.xlsm]Sheet 002



C:\Users\evs\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\edf2a7ce-fdf7-4a83-ac93-23db3e59c30f\[PSD Norsk forside.xlsm]Sheet 003





Dybde (m)	Beskrivelse	Prøve	Forsøk	1	LO	Va 20	anni 30	innho 40	old ( 5(	(%) 0 6	50	70		Tyng 18	idete 19	tthet 20	: (kN, 21	/m <sup>3</sup> ) 22	Porøsitet (%)	Humus (%)		5	10	15	Skjæ 20	rfastl 25	het (l 30	kN/m 35	<sup>2</sup> ) 40	) 45	5 50	(	S <sub>t</sub> konus)
	LEIRE middels fast, noe sand og grus mørk grå	8				8											*											<b>V</b>				<b>o</b> 5	4 5
	LEIRE middels fast, noe grus silt i bunn av sylinder, mørk grå LEIRE middels fast, enkelte tynne siltlag	9	К Т Ø		⊢€	0											×	*										<b>V</b>	<b>V</b>	<b>1</b> 50 0		6 5 1	0
25	noe sand, enkelte gruskorn, mørk grå		Ø																													9	
30																																	
v 2_Rev0.pdf																																	
33_Borprofil_del 2 a	-																																
il/20190539_07-13																																	
//Index/Borproi				Alle	inde	ksres	sulta	atene	e er	god	kjen	it i Ke	eyL4	AB															Softwa	are ver	sion Alpl	na, 202	20-02-14
190535	Plastisitetsgrense/Vanninnhold/Flytegrense																Ĺ	IC	Sand	buk	ta -	Мо	ss -	Så	stad	k				Doki 2021	ument nr. .0119-55-I	ł	
H:/LABDATA/2019/20.	$\phi$ -5 Enaks. trykkforsøk/def.ved brudd $S_t$ Se 10 ∇ Konusforsøk, uforstyrret $\emptyset = \emptyset$ ▼ Konusforsøk, omrørt $P = Pe$ + Vingeboring $K = Ko$	dom erme orng	ivite nete eabi rad	et rforsø litetsf erings	øk forsøk sanaly	x yse	T K D	= Tro /S = 1 ) = Di	eaks Kalk/ rekto	ialfor /Sem e skja	rsøk ent s ærfoi	stabilis rsøk ([	serir DSS	ng ;)				Bor Bor	rprofil o ounkt nr.	del 2 : 07	av 2 7-133	2	Prø Ter Gru Dat	vetyp rengk nnva o bor	oe: kote (r nnsta ret:	moh): nd (m	72 ז 1):	mm / r 2	na mn 23.942 -04-28	n Dato 2 202 8	0-06-03	Tegn Evs	et av



C:\Users\evs\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\cc1a8071-9b96-4490-822f-01418d800113\{PSD Norsk forside.xlsm]Sheet 001



C:\Users\evs\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\cc1a8071-9b96-4490-822f-01418d800113\{PSD Norsk forside.xlsm]Sheet 002





C:\Users\evs\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\cc1a8071-9b96-4490-822f-01418d800113\{PSD Norsk forside.xlsm]Sheet 004







C:\Users\evs\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\0f0b708f-b26d-4ab2-adc5-37580f799b2c\[PSD Norsk forside.xlsm]Sheet 001



C:\Users\evs\AppData\Loca\Temp\KeyL4B\0f0b708f-b26d-4ab2-adc5-37580f799b2c\{PSD Norsk forside.xlsm]Sheet 002





C:\Users\evs\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\0f0b708f-b26d-4ab2-adc5-37580f799b2c\[PSD Norsk forside.xlsm]Sheet 004









C:\Users\evs\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\Oaa33a8e-610d-475c-8989-a5cfc973f3a7\[PSD Norsk forside.x|sm]Sheet 002











C:\Users\evs\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\575ef755-475d-4679-aa4d-952bf716a9d1\[PSD Norsk forside.x|sm]Sheet 003



C:\Users\EvS\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\3c2ca3a7-79ff-4954-9e02-1289dafd1dab\{PSD Norsk forside.xlsm}Sheet 001



C:\Users\evs\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\575ef755-475d-4679-aa4d-952bf716a9d1\{PSD Norsk forside.xlsm]Sheet 004


C:\Users\Evs\AppData\Loca\Temp\KeyLAB\3c2ca3a7-79ff-4954-9e02-1289dafd1dab\[PSD Norsk forside.xlsm]Sheet 002





C:\Users\evs\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\5756755-475d-4679-aa4d-952bf716a9d1\[PSD Norsk forside.x|sm]Sheet 005







C:\Users\evs\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\83cf1710-b887-4944-8c7c-018fe9bb4d9b\{PSD Norsk forside.xlsm]Sheet 002



C:\Users\evs\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\83cf1710-b887-4944-8c7c-018f99bb4d9b\[PSD Norsk forside.x|sm]Sheet 003



C:\Users\evs\AppData\Local\Temp\KeyLAB\83cf1710-b887-4944-8c7c-018fe9bb4d9b\{PSD Norsk forside.xlsm]Sheet 004









C:\Users\EvS\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\5b65ea4b.4a9d-4091-9fbe-94f526114d18\{PSD Norsk forside.xlsm]Sheet 003



C:\Users\EvS\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\5b65ea4b.4a9d-4091-9fbe-94f526114d18\{PSD Norsk forside.xlsm]Sheet 004



C:\Users\EvS\AppData\Loca\\Temp\KeyLAB\5b65ea4b-4a9d-4091-9fbe-94f526114d18\{PSD Norsk forside.xlsm}Sheet 005























Dvhda	(m)	Beskrivelse			ข รับ 								Tyngdetetthet (kN/m <sup>3</sup> ) 18 19 20 21 22				Jacobi Skjærfasthet (kN/m²)       Skjærfasthet (kN/m²)       10     20     30     40     50     60     70     80     90						90 1(	00	S <sub>t</sub> (konus)		
		LEIRE bløt til middels fast, noe middels sand og enkelte svarte flekker, laminert, veldig mørk grå	4	Т			0												▼		0						6.3 5.2
,	25	LEIRE fin til middelssandig, bløt, noe fin til middels grus, blokkstruktur veldig mørk grå	5				<u>о</u> Ь																				6.5 3.5
_	30																										
rprofil_del 2 av 2	35																										
.0119_07-204_Bo												······ / ······															
ex/Borprofil/2021	40							taten		nodki	ent i Ke																
19/Ind	TE										Γ.	Software version 2021-06-									06-01/V6.3						
02101	H	Openation Openation   0 0												IC SMS - Sandbukta - Moss - Sástad 20210119-55-R Figur nr.													
A/2021/2	15 <b>-(</b> 1 7	<b>2</b> –5 Enaks. trykkforsøk/def.ved brudd $S_t$ Se 0 7 Konusforsøk, uforstyrret Ø = Ø	-5 Enaks. trykkforsøk/def.ved brudd   St   Sensitivitet   T = Treaksialforsøk     Konusforsøk, uforstyrret   Ø = Ødometerforsøk   K/S = Kalk/Sement stabilisering									В	Borprofil del 2 av 2 Prøvetype: 72 mm Borpunkt nr.: 07-204 Terrengkote (moh): 1.897						D57 Dato 2022-09-(	05 E	gnet av vS						
H:/LABDAT	+	Konusforsøk, omrørtP = PermeabilitetsforsøkD = Direkte skjærforsøk (DSS)VingeboringK = Korngraderingsanalyse								Grunnvannstand (m): Dato boret:					m): 2	022-0	1 7-07	N									





Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2023-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg E, side: 1

## Vedlegg E

TREAKSIALFORSØK

#### Innhold F1 Metode 3 E2 Referanser 3 Tabell Tabell E1 Sammenstilling av treaksialforsøk Figurer Figur E1 – E2 Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-132, dybde 9,17 meter Figur E3 – E4 Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-133, dybde 4,42 meter Figur E5 – E6 Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-133, dybde 14,42 meter Figur E7 – E8 Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-133, dybde 16,32 meter Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-133, dybde 23,45 meter Figur E9 – E10 Figur E11 – E12 Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-133, dybde 23,43 meter Figur E13 – E14 Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-134, dybde 6,50 meter Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-134, dybde 12,53 meter Figur E15 – E16 Figur E17 – E18 Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-134, dybde 16,57 meter Figur E19 – E20 Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-134, dybde 17,50 meter Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-134, dybde 23,63 meter Figur E21 – E22 Figur E23 – E24 Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-140, dybde 2,43 meter Figur E25 – E26 Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-140, dybde 3,43 meter Figur E27 – E28 Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-140, dybde 4,45 meter Figur E29 – E30 Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-140, dybde 5,45 meter Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-141, dybde 2,20 meter Figur E31 – E32 Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-141, dybde 6,20 meter Figur E33 – E34 Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-141, dybde 9,35 meter Figur E35 – E36 Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-141, dybde 9,20 meter Figur E37 – E38 Figur E39 – E40 Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-141, dybde 10,25 meter Figur E41 – E42 Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-142, dybde 3,23 meter

# NG

Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2023-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg E, side: 2

Figur E43 – E44	Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-142, dybde 4,49 meter
Figur E45 – E46	Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-142, dybde 8,22 meter
Figur E47 – E48	Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-201, dybde 7,50 meter
Figur E49 – E50	Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-201, dybde 13,43 meter
Figur E51 – E52	Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-201, dybde 15,57 meter
Figur E53 – E54	Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-202, dybde 7,50 meter
Figur E55 – E56	Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-202, dybde 10,50 meter
Figur E57 – E58	Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-203, dybde 12,42 meter
Figur E59 – E60	Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-204, dybde 12,32 meter
Figur E61 – E62	Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-204, dybde 18,38 meter
Figur E63 – E64	Resultater treaksialforsøk, borpunkt 07-204, dybde 21,50 meter

P:\2021\01\20210119\Delivery-Result\Reports\20210119-55-R Area 07-10 Moss stasjon Datarapport Supplerende Grunnundersøkelser\02E\_02-01\Vedlegg E\VedleggE\_forside.docx

# NG

Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2023-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg E, side: 3

### E1 Metode

Det er utført både aktive og passive treaksialforsøk på prøvestykker fra flere borhull.

Akronymene for forsøksmetodene i tabell E1 er engelske og betegner følgende: CAUA/CAUC - <u>a</u>nisotropically <u>c</u>onsolidated <u>u</u>ndrained triaxial <u>a</u>ctive/<u>c</u>ompression test CAUP/CAUE - <u>a</u>nisotropically <u>c</u>onsolidated <u>u</u>ndrained triaxial <u>p</u>assive/<u>e</u>xtension test

På norsk er dette hhv.: "anisotropisk konsolidert aktivt udrenert treaksialforsøk", og "anisotropisk konsolidert passivt udrenert treaksialforsøk".

Samtlige prøver er altså konsolidert anisotropt til antatte in-situ spenninger før prøvestykket utsettes for lastpåkjenning. Dette gjøres for å simulere spenningstilstanden prøvestykket har i naturlig tilstand. Konsolideringen blir etterfulgt av selve skjærtesten. Ved aktiv skjæring påfører man prøvestykket trykkøkning i aksiell retning, mens det radielle (omsluttende) trykket holdes konstant. Ved passive forsøk holdes det radielle (omsluttende) celletrykket konstant, mens det aksielle trykket reduseres.

Prøvene er montert i celler med 72 mm diameter og høyde 140 mm. Filter og slanger mettes opp når prøven har fått påført en isotrop spenning tilsvarende antatt svelletrykk. Etter metning av systemet blir prøven lastet opp isotropt til den spesifiserte horisontalspenningen. Prøven står da vanligvis en natt og konsoliderer før et mottrykk blir påført for å øke metningen. Etter mottrykket blir resten av vertikal spenning lastet opp i trinn.

Når prøven er lastet opp og ferdig konsolidert starter skjæringen. Det benyttes en standard skjæringshastighet på ca. 1,5 % / time. Prøven blir kjørt til ca. 15 % aksiell tøyning.

Resultatene er presentert i figur E1 – E64.

### E2 Referanser

 /E1/ Andresen, A., Berre, T., Kleven, A. and Lunne, T. (1979) Procedures used to obtain soil parameters for foundation engineering in the North Sea.
 Marine Geotechnology, Vol. 3, No.3, pp. 201 – 266 Also publ. in: Norwegian Geotechnical Institute, Publication, 129.

/E2/ Berre, T. (1982) Triaxial testing at the Norwegian Geotechnical Institute. Geotechnical Testing Journal, Vol 5. No. ½ pp. 3 – 17. Also publ. in: Norwegian Geotechnical Institute. Publication, 134, 1981, pp 7 – 23

#### SMS-20-A-59001 IC SMS (Sandbukta - Moss - Såstad)

#### TABELL E1 :

 $\tau_{\rm f}$ 

 $\mathbf{u_f}$ 

ε<sub>f</sub>  $\Delta e/e_0(1)$ 

 $\Delta e/e_0(2)$ 

Poretrykk i prøven ved brudd

 $\Delta e = \epsilon vol (1+e_i) og e_i = 2.75 * w_i$ 

Vertikal tøyning ved brudd

 $\Delta e/e_0 = (w_i - w_c)/(w_c)$ 

#### SAMMENSTILLING AV TREAKSIALFORSØK

PRØVE IDENTIFISERING						INDE	KSEG	ENS	KAPEI	ર	KONS	SOLIDE	RING										Figur referanse
Hull nr.	Prøve diameter	Sylinder Del	Dybde	Jordart	w <sub>i</sub>	wı	w <sub>p</sub>	Ір	Leir	Ytot	Type forsøk	р' <sub>0v</sub>	$\sigma'_{ac}$	σ' <sub>rc</sub>	K <sub>0</sub> '	8 <sub>vol</sub>	8 <sub>ac</sub>	Wc	B	Δe/e <sub>0</sub> 1	$\Delta e/e_0$ 2	Prøve- kvalitet	
	744744		100		0/	0/	0/	0/	0/	I-NI/ma 3		hDa	l-Da	l-D-a		0/	0/	0/	0/				
07 122	72	1 A 1	m	IEIDE	<sup>70</sup>	% 16.0	<sup>70</sup>	<i>70</i>	<sup>70</sup>	$\frac{\kappa N}{m}$	CAUA	$\frac{kPa}{120.2}$	$\frac{KPa}{120.2}$	кРа 77.6	0.60	<sup>70</sup>	<i>70</i>	70 12 AC	<i>%</i> 0	0.065	0.067	Cod	E1 E2
07-132	72	1 - A - 1	9,17	LEIRE	26.60	25.0	12,0	4,0	10.0	10 00	CAUA	54.5	54.4	45.2	0.83	1,05	0,94	25.00	003	0,003	0,007	Voldig go	E1-E2 1 E3 E4
07-133	72	5 A 1	14.42	LEIRE	26,00	15.0	11.0	9,0	19,4	20.10	CAUA	172.7	172.6	103.6	0,85	231	1.58	23,90	07.0	0,020	0,027	God	E5 E6
07-133	72	6-A-1	16.32	LEIRE	18.00	15,0	11,0	4,0	19,1	20,10	CAUA	189.2	189.2	113.5	0,00	1 57	0.82	17.20	97,9	0,030	0,037	God	E3-E0
07-133	72	9-A-1	23.45	LEIRE	15,00	17.0	13.0	4.0	31.9	22,00	CALLA	266.7	266.6	160.0	0,00	2.61	1 42	1450	95 2	0.086	0,047	Dårlig	E7-E0
07-133	72	10-A-1	23,43	LEIRE	17 70	16.0	12.0	4.0	-	21,00	CAUA	200,7	200,0	166.7	0,60	3.08	1 90	16.00	97.6	0,000	0,027	Dårlig	E11-E12
07-134	72	1-4-1	6 50	LEIRE	26.50	25.0	15.0	10.0	191	19.60	CALLA	67.0	66.2	42.2	0.64	0.28	0.16	26 30	99.9	0.007	0,008	Veldig goo	E11 E12
07-134	72	2-A-1	12 53	LEIRE	14 00	14.0	11.0	3.0	14.9	22.30	CALLA	144.0	144.3	78.4	0.54	2.26	1.04	12 90	98.6	0.081	0,000	Dårlig	E15-E16
07-134	72	3-A-1	16.57	LEIRE	26.40	17.0	12.0	5.0	25.7	20,20	CAUA	196.8	196.8	108.2	0.55	1 46	1 24	25.50	95 3	0.035	0,005	Veldig goo	E17-E18
07-134	72	4-A-1	17 50	LEIRE	25,10	16.0	12,0	4.0	-	20,20	CALIP	210.0	209.6	115.0	0.55	1,10	0.84	24 40	98.0	0.045	0.045	God	E19-E20
07-134	72	5-A-1	23.63	LEIRE	23,30	16.0	12,0	4.0	-	20,10	CAUA	291.6	291.6	160.4	0.55	3 50	2.99	21,00	96.3	0.090	0,0100	Dårlig	E21-E22
07-140	72	2-A-1	2.43	LEIRE	23,50	27.0	15.0	12.0	28.6	20,30	CAUA	48.6	48.5	36.5	0.75	0.57	0.20	23.10	99.3	0.014	0.017	Veldig god	E23-E24
07-140	72	3-A-1	3.43	LEIRE	23.00	26.0	15.0	11.0	-	20,50	CAUA	68.6	68.7	44.6	0.65	0.85	0.40	22.50	98.7	0.022	0.022	Veldig god	E25-E26
07-140	72	4-A-1	4.45	LEIRE	22.90	27.0	15.0	12.0	-	20.50	CAUA	74.1	74.0	42.3	0.57	1.51	1.15	22.00	98.8	0.039	0.041	Veldig god	E27-E28
07-140	72	5-A-1	5.45	LEIRE	24.60	27.0	15.0	12.0	29.9	20.30	CAUA	84.2	84.2	42.1	0.50	1.70	1.35	23.60	99.4	0.042	0.042	Veldig god	E29-E30
07-141	72	1-A-1	2.20	LEIRE	29.40	32.0	16.0	16.0	26.6	19.50	CAUA	39.6	39.6	33.7	0.85	1.35	0.23	28.50	97.3	0.030	0.032	Veldig god	E31-E32
07-141	72	3-A-1	6.20	LEIRE	29.70	29.0	17.0	12.0	19.7	19.50	CAUA	84.4	84.4	61.5	0.73	1.08	0.51	29.00	98.7	0.024	0.024	Veldig god	E33-E34
07-141	72	4-A-1	9.35	LEIRE	31,20	24,0	16,0	8,0	34,8	19,60	CAUP	137,1	136,7	93,2	0,68	3,16	1,55	29,10	99.2	0,068	0,072	God	E35-E36
07-141	72	4-A-2	9,20	LEIRE	29,50	24,0	16,0	8,0	34,8	19,90	CAUA	135,1	135,0	91,9	0,68	3,16	1,59	27,40	98,4	0,071	0,077	Dårlig	E37-E38
07-141	72	5-A-1	10,25	LEIRE	27,40	23,0	16,0	7,0	-	20,10	CAUA	152,8	152,7	97,8	0,64	4,40	1,46	24,60	95,5	0,102	0,114	Dårlig	E39-E40
07-142	72	1-A-1	3,23	LEIRE	33,90	35,0	18,0	17,0	27,2	18,90	CAUA	46,1	46,1	39,2	0,85	0,87	0,25	33,20	99,4	0,018	0,021	Veldig god	E41-E42
07-142	72	2-A-1	4,49	LEIRE	30,70	31,0	16,0	15,0	-	19,30	CAUA	60,0	60,0	44,1	0,74	0,80	0,61	30,20	98,4	0,018	0,017	Veldig god	E43-E44
07-142	72	4-A-1	8,22	LEIRE	29,50	18,0	14,0	4,0	30,0	19,30	CAUC	112,5	113,8	76,2	0,67	0,88	0,45	28,90	99,3	0,020	0,021	Veldig god	E45-E46
07-201	72	1-A-1	7,50	LEIRE	9,00	-	-	-	-	23,20	CAUC	95,0	92,9	55,8	0,60	2,06	0,86	8,00	99,0	0,104	0,125	Dårlig	E47-E48
07-201	72	4-A-1	13,43	LEIRE	19,40	18,0	13,0	5,0	-	20,60	CAUC	154,3	154,2	107,9	0,70	4,42	1,82	16,90	96,0	0,127	0,148	Dårlig	E49-E50
07-201	72	5-A-1	15,57	LEIRE	16,20	16,0	12,0	4,0	-	21,50	CAUC	175,7	176,3	106,0	0,60	3,50	2,20	14,40	97,7	0,114	0,125	Dårlig	E51-E52
07-202	72	1-A-1	7,50	LEIRE	29,20	18,0	13,0	5,0	-	19,80	CAUC	95,0	92,8	55,7	0,60	2,28	1,36	27,70	99,1	0,051	0,054	God	E53-E54
07-202	72	2-A-1	10,50	LEIRE	27,90	17,0	13,0	4,0	-	20,20	CAUC	125,0	125,0	75,0	0,60	4,01	2,24	25,40	99,2	0,092	0,098	Dårlig	E55-E56
07-203	72	2-A-1	12,42	LEIRE	13,50	20,0	14,0	6,0	-	21,30	CAUC	144,1	144,5	86,5	0,60	3,04	1,31	11,90	98,8	0,112	0,134	Dårlig	E57-E58
07-204	72	1-A-1	12,32	LEIRE	24,60	25,0	14,0	11,0	-	20,90	CAUC	143,2	143,1	85,9	0,60	4,13	3,32	22,10	97,9	0,102	0,113	Dårlig	E59-E60
07-204	72	3-A-1	18,38	LEIRE	29,90	36,0	18,0	18,0	-	18,80	CAUC	203,8	199,9	120,0	0,60	5,27	2,56	26,40	98,5	0,117	0,133	Dårlig	E61-E62
07-204	72	4-A-1	21,50	LEIRE	24,10	31,0	16,0	15,0	-	19,70	CAUA	145,0	145,3	102,1	0,70	2,37	1,42	22,70	98,7	0,060	0,062	God	E63-E64
w <sub>i</sub>	In-situ vanni	nnhold										Prøvekv	alitet:	1	Meget god	l, utmerl	ket						
w <sub>l</sub>	Flytegrense											i henhol	d til H211	2	God, bruk	bar							
w <sub>p</sub>	Utrullingsgre	ense									3 Dårlig												
Ip	Plastisitetsin	deks, Ip = w	$v_1 - w_p$			4 Svært									Svært dårl	ig							
p'ov	In-situ vertikal effektivspenning Vertikal konsolideringsspenning																						
σ' <sub>ac</sub>										Dårlig	Voldig												
σ' <sub>rc</sub>	Horisontal ko	onsolidering	sspenning																til utmerke	t bruk	bar	Dan ing	dårlig
E <sub>vol</sub> E <sub>ac</sub>	volumetrisk Vertikal tøyn	tøyning ved ing ved kon	кonsolide solidering	ring													1-	2	<0,04	0,04-0	0,07 0,	,07-0,14	>0,14
B	Skemptons p	oretrykksfa	ktor, $\Delta u/\sigma_r$	n													2-	4	<0,03	0,03-(	0,05 0,	,05-0,10	>0,10
$\tau_{\rm f}$	Skjærspennir	ng ved brud	d																				

Sammenstilling av treaksforsøk.xlsx 28.10.2022

0,035-0,07

>0,07

0,02-0,035

<0,02

4–6



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-132\_1-A-1\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-132\_1-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-133\_2-A-1\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-133\_2-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-133\_5-A-1\_StressPath.grf


H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-133\_5-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-133\_6-A-1\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-133\_6-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-133\_9-A-1\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-133\_9-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-133\_10-A-1\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-133\_10-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\11\_inProgress - auto\20190539\_07-134\_1-CAUA-01\_StressPath.gf





H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\11\_inProgress - auto\20190539\_07-134\_2-CAUA-01\_StressPath.gf





H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-134\_3-CAUA-01\_StressPath.gf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-134\_3-CAUA-01\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-134\_4-CAUP-01\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-134\_4-CAUP-01\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-134\_5-CAUA-01\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-134\_5-CAUA-01\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-140\_2-A-1\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-140\_2-A-1\_StressStrain.grf





H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-140\_3-A-1\_StressStrain.grf







H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-140\_5-A-1\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-140\_5-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-141\_1-A-1\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-141\_1-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-141\_3-A-1\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-141\_3-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-141\_4-A-1\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-141\_4-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-141\_4-A-2\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-141\_4-A-2\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-141\_5-A-1\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-141\_5-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-142\_1-A-1\_StressPath.grf


H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-142\_1-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-142\_2-A-1\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20190539\_07-142\_2-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\03\_TX\11\_InProgress - auto\20190539\_07-142\_4-A-1\_StressPath.grf





H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20210119\_07-201\_1-A-1\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20210119\_07-201\_1-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\03\_TX\01\_nProgress\20210119\_07-201\_4-A-1\_StressPath.gf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20210119\_07-201\_4-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\03\_TX\12\_ReadyForQA - auto\20210119\_07-201\_5-A-1\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\03\_TX\12\_ReadyForQA- auto\20210119\_07-201\_5-A-1\_StressStrain.gf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20210119\_07-202-1-A-1\20210119\_07-202\_1-A-1\_StressPath.grf





H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20210119\_07-202\_2-A-1\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20210119\_07-202\_2-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\03\_TX\02\_ReadyForQA\20210119\_07-203\_2-A-1\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\03\_TX\02\_ReadyForQA\20210119\_07-203\_2-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20210119\_07-204\_1-A-1\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20210119\_07-204\_1-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20210119\_07-204\_3-A-1\_StressPath.grf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\03\_TX\01\_InProgress\20210119\_07-204\_3-A-1\_StressStrain.grf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\03\_TX\11\_InProgress - auto\20210119\_07-204\_4-A-1\_StressPath.grf





Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2022-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg F, side: 1

### Vedlegg F

ØDOMETERFORSØK

# F1Metode3F2Innbygging av prøve3F3Resultater3F4Referanser3

#### Tabell

Innhold

Tabell E1Sammenstilling av ødometerforsøk

#### Figurer

Figur F1 – F4	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-132, dybde 9,40 m
Figur F5 – F8	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-133, dybde 4,53 m
Figur F9 – F12	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-133, dybde 14,40 m
Figur F13 – F16	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-133, dybde 16,42 m
Figur F17 – F20	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-133, dybde 23,55 m
Figur F21 – F24	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-133, dybde 24,55 m
Figur F25 – F28	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-134, dybde 6,29 m
Figur F29 – F32	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-134, dybde 12,20 m
Figur F33 – F36	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-134, dybde 16,40 m
Figur F37 – F40	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-134, dybde 23,40 m
Figur F41 – F44	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-140, dybde 3,40 m
Figur F45 – F48	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-140, dybde 4,35 m
Figur F49 – F52	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-140, dybde 5,33 m
Figur F53 – F56	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-141, dybde 6,33 m
Figur F57 – F60	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-141, dybde 10,35 m
Figur F61 – F64	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-142, dybde 4,35 m
Figur F65 – F68	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-142, dybde 8,32 m
Figur F69 – F72	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-162, dybde 12,48 m
Figur F73 – F76	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-162, dybde 14,48 m



Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2022-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg F, side: 2

Figur F77 – F80	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-201, dybde 7,48 m
Figur F81 – F84	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-201, dybde 13,53 m
Figur F85 – F88	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-201, dybde 15,57 m
Figur F89 – F92	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-202, dybde 7,23 m
Figur F93 – F96	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-202, dybde 10,62 m
Figur F97 – F100	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-203, dybde 12,22 m
Figur F101 – F104	Resultater ødometerforsøk, borpunkt 07-203, dybde 14,17 m

## NG

ĺ

Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2022-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg F, side: 3

#### F1 Metode

Det er gjennomført totalt 26 ødometerforsøk fra ti borhull.

Forsøkene er utført iht. NS8018, samt nærmere prosedyrer for ødometerforsøk ved NGI, beskrevet av Sandbækken, se /F1/ - /F3/.

#### F2 Innbygging av prøve

Prøvene bygges inn i en 35 cm<sup>2</sup> celle med høyde 20 mm. Forsøket kjøres med konstant deformasjonshastighet samtidig som last, deformasjon og poretrykk logges kontinuerlig.

Prøven kan drenere fritt på toppen, men er tett i bunn. Deformasjonshastigheten velges slik at poretrykket som måles i bunn av prøven ikke overstiger 5 - 10 % av spenningen som blir påført.

#### F3 Resultater

Resultatene fra hvert enkelt forsøk presentert i figur F1-F86. For hvert forsøk vises seks diagrammer. Tre diagrammer, ett i logaritmisk skala og to i lineær skala, viser spenning-tøyningskurven. Det ene har bedre oppløsning for tolkning av parametere rundt  $p_c$ '. I tillegg vises spenning-poretall, hydraulisk ledningsevne samt arbeidskurven for forsøkene.

#### F4 Referanser

/F1/ NS 8018:1993

Geoteknisk prøving - Laboratoriemetoder - Bestemmelse av endimensjonale konsolideringsegenskaper ved ødometerprøving - Metode med kontinuerlig belastning

- /F2/ Lacasse, S., Berre, T., and Lefebvre, G. (1985)
   Block sampling of sensitive clays.
   Proc. 11<sup>th</sup> Int. Conf. on Soil Mech. and Found. Eng.
   San Fransisco, Vol. 2, pp. 887-892
   Also publ. in: Norwegian Geotechnical Institute. Publication, 163, 1986
- /F3/ Sandbækken, G., Berre, T., and Lacasse, S. (1986)
   Oedometer tesing at the Norwegian Geotechnical Institute Concolidation og soils: Testing and evaluation
   ASTM STP 892, R.N. Young and F.C. Townsend, Eds., 1986

#### SMS-20-A-59001 IC SMS (Sandbukta - Moss - Såstad)

#### TABELL F1 : SAMMENSTILLING AV ØDOMETERFORSØK

Prøveidentifisering				Klassifisering						Konsolidering					Figur- referanse	
Hull	Prøve	Sylinder-	Dybde	Jordart	Wi	WP	WL	lp	γ <sub>T</sub>	Leir	p <sub>0v</sub> '	ΔV/V	∆e/e <sub>i</sub>	Prøve	Prøve	
nr.	diameter	del-test	-							innhold	(antatt)	ved p <sub>ov</sub> '		kvalitet	kvalitet	
	mm		m		%	%	%	%	kN/m <sup>3</sup>	%	kPa	%		SVV	NVE	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	
07-132	72	1-A-2	9.4	LEIRE	13.7	12	16	4.0	22.54	20.8	133	2.93	0.109	Dårlig	Akseptabel	E1-E4
07-133	72	2-A-2	4.53	LEIRE	32.2	16	25	9.0	19.11	19.4	54.3	1.38	0.030	Meget god	Perfekt	E5-E8
07-133	72	5-A-2	14.4	LEIRE	27.6	11	15	4.0	27.6	19.1	172.4	3.27	0.077	Dårlig	Akseptabel	E9-E12
07-133	72	6-A-2	16.42	LEIRE	15.9	11	14	3.0	21.55	-	190.1	3.13	0.104	Dårlig	Akseptabel	E13-E16
07-133	72	9-A-2	23.55	LEIRE	15	13	17	4.0	22.26	31.9	265.6	4.17	0.145	Meget dårlig	Akseptabel	E17-E20
07-133	72	10-A-2	24.55	LEIRE	18.9	12	16	4.0	21.32	-	277.5	5.08	0.150	Meget dårlig	Forstyrret	E21-E24
07-134	72	1-A-2	6.29	LEIRE	28.3	15	25	10.0	19.6	19.1	67	1.47	0.034	God	Perfekt	E25-E28
07-134	72	2-A-2	12.2	LEIRE	14.2	11	14	3.0	22.3	14.9	144	3.13	0.113	Dårlig	Akseptabel	E29-E32
07-134	72	3-A-2	16.4	LEIRE	25.7	12	17	5.0	19.9	25.7	196	2.8	0.068	God	Akseptabel	E33-E36
07-134	72	5-A-2	23.4	LEIRE	21	12	16	4.0	20.9	34.4	290	3.84	0.106	Dårlig	Akseptabel	E37-E40
07-140	72	3-A-2	3.4	LEIRE	24.4	15	26	11.0	20.41	-	64	1.38	0.035	God	Perfekt	E41-E44
07-140	72	4-A-2	4.35	LEIRE	22.7	15	27	12.0	20.8	-	74	3.25	0.086	Dårlig	Akseptabel	E45-E48
07-140	72	5-A-2	5.33	LEIRE	26.2	15	27	12.0	19.89	29.9	84	2.43	0.059	God	Akseptabel	E49-E52
07-141	72	3-A-2	6.33	LEIRE	28.2	17	29	12.0	19.5	19.7	86.8	2.31	0.053	Dårlig	Akseptabel	E53-E56
07-141	72	5-A-2	10.35	LEIRE	28.3	16	23	7.0	19.74	35.7	154.8	5.68	0.131	Dårlig	Forstyrret	E57-E60
07-142	72	2-A-2	4.35	LEIRE	29.8	16.0	31.0	15.0	19.7	-	59.0	2.17	0.049	God	Perfekt	E61-E64
07-142	72	4-A-2	8.32	LEIRE	28.3	14.0	18.0	4.0	19.8	30.0	114.9	2.04	0.047	God	Akseptabel	E65-E68
07-162	72	3-A-1	12.48	LEIRE	30.3	15.0	22.0	7.0	19.6	41.0	183.6	6.61	0.145	Meget dårlig	Forstvrret	E69-E72
07-162	72	5-A-1	14 48	I FIRE	28.8	17.0	25.0	8.0	19.8	40.4	182.6	6 76	0 153	Meget dårlig	Forstyrret	E73-E76
07-201	72	1-A-2	7.48	LEIRE	12.4	_	-	-	23.2	_	94.8	3.51	0.138	Dårlig	Akseptabel	E77-E80
07-201	72	4-A-2	13 53	I FIRE	24.2	13.0	18 0	5.0	20.5	-	155.3	6 60	0 165	Meget dårlig	Forstyrret	F81-F84
07-201	72	5-A-2	15.57	I FIRE	23.6	12.0	16.0	4.0	19.9	_	175.7	4 94	0 125	Dårlig	Aksentabel	E85-E88
07-202	72	1-A-2	7 23	I FIRE	25.1	13.0	18.0	5.0	20.0	_	92.3	4 03	0.099	Dårlig	Aksentabel	E89-F92
07-202	72	2-4-2	10.62	LEIRE	26.8	13.0	17.0	4.0	19.8	_	126.2	5 41	0.000	Dårlig	Forstvrret	E00 E02
07-202	72	2-4-2	12.22	LEIRE	20.0	14.0	20.0	6.0	21.1		142.2	4 50	0.127	Dårlig	Aksentahel	E00 200
07-203	72	3-A-2	14.17	LEIRE	35.0	17.0	30.0	13.0	18.7	-	161.7	4.80	0.098	Dårlig	Akseptabel	E101-E104
										-						
w <sub>i</sub> Insitu vanninnhold					Prøvekvalitet i hht SVV: Volumtøyning $\Delta e/e0$											
WP	w <sub>P</sub> Plastisitetsgrense							OCR	Meget god	God-bra	Dårlig	Meget dårlig				
w <sub>L</sub> Flytegrense							1-2	<0,04	0,04-0,07	0,07-0,14	>0,14					
lp w <sub>L</sub> - w <sub>p</sub> , Plastisitetsindeks							2-4	<0,03	0,03-0,05	0,05-0,10	>0,10					
γт		Total rom	vekt												_	
p <sub>0v</sub> '	Effektivt vertikalt overlagringstrykk Prøvekvali							røvekvalitet i hht NVE: Volumtøyning $\Delta V/V$				0 (εvol)				
ΔV/V	V Tøyning ved p <sub>0v</sub> `							OCR	Kv.kl.1 Perfekt Kv.kl.1 Akseptabel			eptabel	Kv.kl.2 Forstyrret			
$\Delta e/e_0$	$e/e_0$ $\Delta e = \varepsilon_{ac} (1+e_i) \text{ og } e_i = 2.75 * w_i$							1-1,2	<3,0 3,0-5,0			>5,0				
								1,2-1,5	<2,0		2,0-4,0		>4,0			
								1,5-2	<1,5		1,5-3,5		>3,5			
								2-3	<1,0		1,0-3,0		>3,0			
3-8 <0,5 0,5-1,0											>1,0					
1																

P.\2021\01\20210119\Delivery-Result\Reports\20210119-55-R Area 07-10 Moss stasjon Datarapport Supplerende Grunnundersøkelser\02E\_02-01\Vedlegg F\Sammenstilling\_ødometerforsøk.xlsx







H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20190539\_07-132\_1-A-2\_L0G.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_inProgress\20190539\_07-132\_1-A-2\_L0GPerm.grf














H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20190539\_07-133\_5-A-2\_L0G.grf









H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20190539\_07-133\_6-A-2\_LOG.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_inProgress\20190539\_07-133\_6-A-2\_L0GPerm.grf







H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_0ed\01\_CRS\01\_InProgress\20190539\_07-133\_9-A-2\_L0G.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_inProgress\20190539\_07-133\_9-A-2\_L0GPerm.grf







H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_0ed\01\_CRS\01\_InProgress\20190539\_07-133\_10-A-2\_L0G.grf









H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20190539\_07-134\_1-A-2\_L0G.gf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20190539\_07-134\_1-A-2\_L0GPerm.grf







H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20190539\_07-134\_2-A-2\_L0G.gf









H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20190539\_07-134\_3-A-2\_L0G.gf









H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20190539\_07-134\_5-A-2\_L0G.grf
















H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_0ed\01\_CRS\01\_InProgress\20190539\_07-140\_4-A-2\_L0G.grf









H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_0ed\01\_CRS\01\_InProgress\20190539\_07-140\_5-A-2\_L0G.grf









H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20190539\_07-141\_3-A-2\_L0G.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20190539\_07-141\_3-A-2\_L0GPerm.grf









H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_inProgress\20190539\_07-141\_5-A-2\_L0GPerm.grf







H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20190539\_07-142\_2-A-2\_L0G.grf



H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20190539\_07-142\_2-A-2\_L0GPerm.grf







H:\LABDATA\2019\20190539\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20190539\_07-142\_4-A-2\_L0G.grf

















H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20210119\_07-162\_5-A-1\_L0G.gf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20210119\_07-162\_5-A-1\_L0GPerm.grf







H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\02\_ReadyForQA\20210119\_07-201\_1-A-2\_L0G.gf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\01\_0ed\01\_CRS\02\_ReadyForQA\20210119\_07-201\_1-A-2\_L0GPerm.grf






H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20210119\_07-201\_4-A-2\_L0G.gf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20210119\_07-201\_4-A-2\_L0GPerm.grf







H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20210119\_07-201\_5-A-2\_L0G.gf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20210119\_07-201\_5-A-2\_L0GPerm.grf







H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20210119\_07-202\_1-A-2\_L0G.gf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20210119\_07-202\_1-A-2\_L0GPerm.grf







H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\02\_ReadyForQA\20210119\_07-202\_2-A-2\_L0G.gf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\01\_0ed\01\_CRS\02\_ReadyForQA\20210119\_07-202\_2-A-2\_L0GPerm.grf







H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20210119\_07-203\_2-A-2\_L0G.gf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\01\_Oed\01\_CRS\01\_InProgress\20210119\_07-203\_2-A-2\_L0GPerm.grf











Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2023-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg G, side: 1

## Vedlegg G

DIREKTE SIMPEL SKJÆR (DSS) FORSØK

## Innhold

G1	Metode	2
G2	Resultater	2
G3	Referanser	3

#### Tabell

Tabell G1 Sammenstilling av DSS-forsøk

### Figurer

Figur G1 – G5	Resultater DSS-forsøk, borpunkt 07-162, dybde 12,28 meter
Figur G6 – G7	Resultater DSS-forsøk, borpunkt 07-162, dybde 12,40 meter
Figur G8 – G12	Resultater DSS-forsøk, borpunkt 07-162, dybde 12,43 meter
Figur G13 – G16	Resultater DSS-forsøk, borpunkt 07-162, dybde 12,33 meter
Figur G17 – G18	Resultater DSS-forsøk, borpunkt 07-162, dybde 13,30 meter
Figur G19 – G20	Resultater DSS-forsøk, borpunkt 07-162, dybde 13,52 meter
Figur G21 – G25	Resultater DSS-forsøk, borpunkt 07-162, dybde 13,35 meter
Figur G26 – G27	Resultater DSS-forsøk, borpunkt 07-162, dybde 13,45 meter
Figur G28 – G32	Resultater DSS-forsøk, borpunkt 07-162, dybde 13,48 meter

# NG

### G1 Metode

Det er utført ni skjærforsøk av type Direct Simple Shear (DSS) på prøver fra borhull 07-162.

Forsøkene er gjort etter standard prosedyre ved NGI og beskrevet av Bjerrum L. og Landva A., (1965).

En sylindrisk prøve med tverrsnittsareal lik  $35 \text{ cm}^2$  og høyde lik 16 mm blir montert inn i en armert gummimembran. Membranen forhindrer radiell deformasjon, men tillater deformasjon i direkte skjær.

Prøven blir trinnvis lastet opp til beregnet vertikal konsolideringsspenning. Når prøven er lastet opp til omtrent 50 % av denne spenningen, blir filtersteinene mettet med vann med omtrent samme saltinnhold som porevannet til jordprøven har.

Etter metning blir prøven lastet videre opp til enten:

1.  $\sigma'_{max}$ , som er et lavt estimat av prekonsolideringsspenningen  $p'_c$ , og så avlastet til den endelige vertikale konsolideringsspenningen  $\sigma'_{vc}$  (normalt identisk med estimert in situ vertikalspenning  $p'_{0,v}$ )

eller til

2.  $\sigma'_{max} > p'_{c}$ . Dersom prøven er avlastet til  $\sigma'_{min}$  før den skjæres, vil prøven ha OCR lik  $\sigma'_{max}/\sigma'_{min}$ . Dersom prøven ikke blir avlastet før den blir skjært vil OCR være lik 1,0.

Etter konsolidering skjæres prøven ved at den blir utsatt for en horisontal spenning. Udrenert skjæring blir stimulert ved at vertikalspenningen tilpasses slik at prøvevolumet blir holdt konstant. Poretrykket måles ikke direkte, men beregnes fra endring i vertikalspenning for å holde høyden på prøven konstant (Dyvik et. al. 1987). Normal tøyningshastighet er 5 % pr. time. Forsøket avsluttes ved 20 % skjærtøyning.

For prøvene fra BH 07-162 ble det vurdert at OCR var ikke høy nok for å last opp til  $p'_c$ , uten å ødelegge strukturen i prøve. Prøvene ble derfor testet for en initial vertikalspenning lik  $p'_{0,v}$ 

#### G2 Resultater

Resultatene fra DSS-forsøkene er vist i Figur G1-G32.

# NG

#### G3 Referanser

- /G1/ Bjerrum, L and Landva, A. (1966) Direct simple shear test on a Norwegian quick clay. Geotechnique, Vol 16, No. 1, pp 1-20. Also publ. In: Norwegian Geotechnical Institute, Publication No. 70.
- /G2/ Dyvik, R., T. Berre, S. Lacasse and B. Raadim (1987): Comparison of truly undrained and constant volume direct simple shear tests. Geotechnique, Vol.37, No.1, pp. 3-10. også NGI Publ. No. 170

#### SMS-20-A-59001 IC SMS (Sandbukta - Moss - Såstad)

TABELL G1 :

#### SAMMENSTILLING AV DSS-FORSØK

PRØVEIDENTIFISERING						INDEKSEGENSKAPER						KONSOLIDERING												
Hull nr.	Prøve diameter	Sylinder Del	Dybde	Jordart	wi	wı	w <sub>p</sub>	Ір	Leir Innh	Ytot	Type forsøk	р' <sub>0v</sub>	σ' <sub>ac</sub>	σ' <sub>rc</sub>	K <sub>0</sub> '	ε <sub>vol</sub>	8 <sub>ac</sub>	Wc	В	Δe/e <sub>0</sub> 1	Δe/e <sub>0</sub> 2	Prøve- kvalitet		
-	mm		m		%	%	%	%	%	$kN/m^3$		kPa	kPa	kPa		%	%	%	%					
07-162	72	3-A-1	12.28	LEIRE	29.70	23.0	16.0	7.0	41.0	19.60	DSScy-CV	161.7	172.0	-	-	8.20	8.20	24.10	-	0.182	0.232	Veldig dårli	G1-G5	
07-162	72	3-A-2	12.40	LEIRE	31.80	22.0	15.0	7.0	41.0	19.60	DSS-CV	162.8	170.4	-	-	9.26	9.26	26.60	-	0.198	0.195	Veldig dårli	G6-G7	
07-162	72	3-A-3	12.43	LEIRE	32.00	22.0	15.0	7.0	41.0	19.60	DSScy-CV	163.1	170.2	-	-	8.42	8.42	26.00	-	0.180	0.231	Veldig dårli	G8-G12	
07-162	72	3-A-4	12.33	LEIRE	29.30	23.0	16.0	7.0	41.0	19.60	DSScy-CV	162.1	172.1	-	-	8.63	8.63	23.40		0.193	0.252	Veldig dårli	G13-G16	
07-162	72	4-A-2	13.30	LEIRE	28.40	23.0	16.0	7.0	41.2	19.70	DSS-CV	171.4	170.5	-	-	5.42	5.42	24.90	-	0.124	0.141	Dårlig	G17-G18	
07-162	72	4-A-3	13.52	LEIRE	29.20	25.0	16.0	9.0	41.2	19.70	DSS-CV	173.4	172.3	-	-	5.94	5.94	25.10	-	0.133	0.163	Dårlig	G19-G20	
07-162	72	4-A-4	13.35	LEIRE	32.60	23.0	16.0	7.0	41.2	19.70	DSScy-CV	171.8	171.4	-	-	6.00	6.00	28.50	-	0.127	0.144	Dårlig	G21-G25	
07-162	72	4-A-5	13.45	LEIRE	32.00	25.0	16.0	9.0	41.2	19.70	DSS-CV	172.8	170.9	-	-	5.88	5.88	27.90	-	0.126	0.147	Dårlig	G26-G27	
07-162	72	4-A-6	13.48	LEIRE	28.90	25.0	16.0	9.0	41.2	19.70	DSScy-CV	173.1	170.7	-	-	6.03	6.03	24.90	-	0.136	0.161	Dårlig	G28-G32	
w <sub>i</sub> w <sub>1</sub> W <sub>p</sub> Ip	In-situ vanninnholdPrøvekvalitet:1 Meget god, utmerketFlytegrensei henhold til H2112 God, brukbarUtrullingsgrense3 DårligPlastisitetsindeks, Ip = w <sub>1</sub> - w <sub>p</sub> 4 Svært dårlig																							
р' <sub>0v</sub>	In-situ vertikal effektivspenning													Γ	OCR				Ae/es4					
σ' <sub>ac</sub> σ' <sub>rc</sub>	Vertikal konsolideringsspenning Horisontal konsolideringsspenning God til utmerket brukbar										I D r	årlig	Veldig dårlig											
ε <sub>vol</sub>	Volumetrisk tøyning ved konsolidering												7-0 14	>0.14										
E <sub>ac</sub>	Vertikal tøyning ved konsolidering											7-0,14	- 0,14											
в	Skemptons poretrykkstaktor, $\Delta u/\sigma_m$												2–4	+	<0,03	0,03-0,0	0,0	5-0,10	>0,10					
$\tau_{\rm f}$	Skjærspenning ved brudd														<0.02	0.02.0.0	25 0.02	25.0.07	>0.07					
u <sub>f</sub>	4-6 <0,02 0,02-0,035 0,035-0,07 >												-0,07											
<sup>Շ</sup> ք Ae/e0 (1)	$\Lambda e = e v o l (1)$	$+e_1$ og $e_2 =$	2 75 * w.																					
$\Delta e/e_0$ (2)	$\Delta e/e_0 = (w_i - v_i)$	$w_c)/(w_c)$	2.75 W1																					











P:\2021\01\20210119\Background-NG\\Lab\07-162\Resultater\DS\$\20210119\_07-162-3-4-1\_DS\$\$\20210119\_07-162\_3-4-1\_TimeCygf



P:\2021\01\20210119\Background-NG\\Lab\07-162\Resultater\DSS\20210119\_07-162-3-A-2\_DSS6\20210119\_07-162\_3-A-2\_StressPlot.gf







H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedText\02\_DS\01\_InProgress\20210119\_07-162-3-A-3\_DS37\20210119\_07-162\_3-A-3\_StressPiotCygrf










H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\02\_DS\01\_InProgress\20210119\_07-162-3-A-4\_DSS\$\20210119\_07-162\_3-A-4\_StressPiotCygrf





H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\02\_DSS\01\_InProgress\20210119\_07-162-3-A-4\_DSS8\20210119\_07-162\_3-A-4\_TimeCy.grf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\02\_DSS\02\_ReadyForQA\20210119\_07-162\_4\_A\_2\_DSS-Specifications1\20210119\_07-162\_4-A-2\_StressPlot.gf





H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\02\_DSS\02\_ReadyForQA\20210119\_07-162\_4\_A\_3\_DSS-Specifications2\20210119\_07-162\_4-A-3\_StressPlot gf







H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedText\02\_DS\02\_ReadyForOA\20210119\_07-162\_4\_A\_4\_DS5-Specifications3\20210119\_07-162\_4-A-4\_StressPlotOygf



H:\LABDAT\2021\20210119\AdvancedText\02\_DSS\02\_ReadyForQA\20210119\_07-162\_4\_A\_B\_DS-Specifications3\20210119\_07-162\_4-4-\$tressStrainCy.grf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\02\_DSS\02\_ReadyForQA\20210119\_07-162\_4\_A\_4\_DSS-Specifications3\20210119\_07-162\_4-A-4\_TimeCreep.grf





H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\02\_DS\02\_ReadyForQA\20210119\_07-162-4-4-5\_DSS4\20210119\_07-162\_4-4-5\_StressPlot grf













H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\02\_DS\02\_ReadyForQA\20210119\_07-162-4-6\_DSS9\20210119\_07-162\_4-4-6\_TimeCy - Copy.grf



Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2023-02-28 Rev.nr.: 2 Vedlegg H, side: 1

## Vedlegg H

KALKSEMENTINNBLANDINGSFORSØK

Innhold		
G1 Metode G2 Resultater		2 2
Figurer		
Figur H1 – H9	Resultater, borhull 07-181 & 07-186	

# NG

### H1 Metode

Det er utført kalksementforsøk på prøvematerialet hentet fra borhull 07-181 og 07-186. Grunnet lite tilgjengelig materiale er alle forsøkene utført på en blanding av leire fra de to borhullene. Alle forsøkene er utført med Multicem 50/50 (50 % sement og 50 % CKD). Laboratorieforsøkene er utført etter intern prosedyre, i hovedsak tilsvarende forslag angitt i NGFs *Veiledning for grunnforsterkning med kalksementpeler* tillegg 3. Prøvene er herdet ved romtemperatur fremfor på kjølerom, fordi nyere erfaring tilsier at det er en vesentlig temperaturøkning i grunnen under herding, spesielt ved høy dekningsgrad. Det er benyttet to ulike herdetider, 3 og 28 døgn før det er kjørt enaksialt trykkforsøk på materialet. Oversikt over innblandingsmengde og dybder er vist i tabell 1.

Borpunkt	Dybde	Innblandingsmengde	Figur
07-181 & 07-186	2,80 m	$50 \text{ kg/m}^3$	H1-H6
07-181 & 07-186	2,80 m	70 kg/m <sup>3</sup>	Н7-Н9

Tabell 1 Oversikt over kalksementinnblandingsforsøk

### H2 Resultater

Resultatene er vist i figur H1 – H9.

### H3 Referanser

/H1/ NGF (2012) Veiledning for grunnforsterkning med kalksementpeler



















# NG

Dokumentnr.: 20210119-55-R Dato: 2023-02-28 Rev.nr.: 0 Vedlegg I, side: 1

## Vedlegg I

RESONANSSØYLEFORSØK

In	nhold		
1  2  3	Metode Resultater Referanser	2 3 3	
Ta	ıbell		
Tab	ell I1	Sammenstilling av resonanssøyleforsøk	
Fi	gurer		
Figu Figu	ur 11 — 13 ur 14 — 16	Resultater resonanssøyleforsøk, borpunkt 07-141, dybde 9,22 meter Resultater resonanssøyleforsøk, borpunkt 07-141, dybde 10,00 meter	

# NGI

### I1 Metode

Resonanssøyleforsøk (resonant column) utføres hovedsakelig i henhold til prosedyre gitt i ASTM D4015 *Standard Test Methods for Modulus and Damping of Soils by Fixed-Base Resonant Column Devices /I1/.* Justeringer og endringer i prosedyren som utføres ved NGI er angitt under.

#### Utstyr

- NGI har nærmere 40 års erfaring med resonanssøyleforsøk og kan derfor kalibrere, vedlikeholde og utvikle eget utstyr for bruk i testingen. Drnevichcellene som benyttes er utviklet ved NGI.
- Resonanssøyleutstyret utsetter prøvestykket for torsjonsresonansstesting for å bestemme materialets skjærmodul.
- Prøvestykkene har et tverrsnittsareal på 23 cm<sup>2</sup>.
- Cellen som benyttes har en øvre trykkbegrensning på 2 MPa og maksimal deviatorlast er 1,3 kN (tilsvarende omkring 550 kPa deviatorspenning på et prøvestykke med areal 23 cm<sup>2</sup>).
- Tørre filtersteiner benyttes for å hindre prøvestykket fra å svelle. Vann tilføres kun etter at en spesiell svelleprosedyre er gjennomført.
- Filtersteinene er innfelt og limt til bunn- og toppstykket i cellen. Filtrene er videre utstyrt med tynne stålpinner som penetrerer prøvestykket og slik hindrer torsjonsglidning mellom prøvestykket og utstyret.
- Det er montert benderelementer inne i cellen for å gi ytterligere informasjon om G<sub>max</sub>.

#### Klargjøring av prøvestykket

➔ Prøver av sand klargjøres ved hjelp av våtstamping, tilsvarende som ved treaksialforsøk, se Knudsen et al. (2019) /I2/.

### Metning av prøvestykket

- ➔ Filtersteinene spyles etter at svelletrykket er påført prøvestykket. Det benyttes vann med et saltinnhold tilsvarende porevannet i prøven.
- Det benyttes ikke baktrykk da dette kan medføre endringer i prøvestykkets vanninnhold og dermed vekt. Det er svært viktig å kjenne prøvestykkets nøyaktige vekt til enhver tid i et resonanssøyleforsøk. Dette for å kunne beregne massetreghetsmomentet.

#### Konsolideringsprosedyre

- **7** Dobbel drenering, dvs. ved både topp og bunn benyttes.
- Drenasjeventiler holdes åpne, dvs. overflødig vann dreneres ut ved alle resonanssøyleavlesninger (ved drenerte forsøk).
- Stivhet og demping bestemmes gjennom resonansregistreringer ved forskjellige tidspunkter innenfor det interessante konsolideringsinkrementet. Samme tøyningsnivå opprettholdes for alle avlesninger.


- Dempingsforholdet bestemmes etter dynamisk likevektsmetode, med avlesninger ved resonans i henhold til ASTM D4015 /I1/.
- Definisjonen på resonans som benyttes når det gjøres resonansavlesninger er gitt ved frekvensen der det oppstår en 90° faseforskjell mellom påført torsjon og resulterende deformasjon. Dette gir den korrekte parameteren i resonanssøyleberegningene, nemlig den udempede naturlige frekvensen. NGI benytter ikke definisjonen basert på den omtrentlige dempede naturlige frekvens som bestemmes ved maksimalt utslag.

### Tøyning

Etter at konsolidering har pågått over et lengre tidsrom, for eksempel 24 timer bestemmes stivhet og demping som en funksjon av skjærtøyning. Hver registrering ved stor tøyning blir etterfulgt av en registrering ved liten tøyning. De påfølgende registreringene ved små tøyninger benyttes til å normalisere den store tøyningsskjærmodulen, for å forsøke å ta hensyn til at prøveforstyrrelse vil kunne påvirke registreringene ved store tøyninger.

# I2 Resultater

Resultatene fra resonanssøyleforsøkene er vist i Figur I1-I6.

## I3 Referanser

- /I1/ ASTM, A. D4015-15: Standard Test Methods for Modulus and Damping of Soils by Fixed-Base Resonant Column Devices. ASTM international. 2015
- /I2/ Knudsen, S., Lunne, T., Quinteros, V.S., Vestegården, T., Krogh, L., Bøgelund-Pedersen, R. (2019). Effect of reconstitution techniques on the triaxial stressstrength behaviour of a very dense sand. Proceedings of the XVII ECSMGE-2019, *Geotechnical Engineering foundation of the future*, ISBN 978-9935-9436-1-3

#### CNAC 20 A 50001 IC CMC (Condbulto Mos Cårtad)

SMS-20	A-59001	IC SMS	S (Sand	bukta - N	/10SS - S	Sasta	1)																
TABELI	. <b>I1 :</b>			SAMME	ENSTI	LLIN	G AV	' RE	SONA	NSSØY	YLEFO	RSØK											
PRØVE IDENTIFISERING					INDEKSEGENSKAPER						KONSOLIDERING												Figur- referanse
Hull nr.	Prøve diameter	Sylinder Del	Dybde	Jordart	Wi	wı	w <sub>p</sub>	Ір	Leir- innh.	Ytot	Type forsøk	р' <sub>0v</sub>	σ' <sub>ac</sub>	σ' <sub>rc</sub>	K <sub>0</sub> '	8 <sub>vol</sub>	E <sub>ac</sub>	Wc	В	Δe/e <sub>0</sub> 1	Δe/e <sub>0</sub> 2	Prøve- kvalitet	
	mm		m		%	%	%	%	%	$kN/m^3$		kPa	kPa	kPa		%	%	%	%				
07-141	72	3-A-1	9.22	LEIRE	29.70	22.0	15.0	7.0	34.8	19.60	RC	131,7	131.5	72.4	0.55	3.01	1.61	27.70	0.0	0.067	0.072	God, brukba	I1-I3
07-141	72	4-A-1	10.00	LEIRE	30.80	24.0	16.0	8.0	42.3	18.90	RC	145.0	144.9	87.0	0.60	5.34	2.08	27.20	0.0	0.116	0.132	Dårlig	I4-I6
w <sub>i</sub> w <sub>l</sub> w <sub>p</sub> Ip	In-situ vanninholdPrøvekvalitet:1 Meget god, utmerketFlytegrensei henhold til H2112 God, brukbarUtrullingsgrense3 DårligPlastisitetsindeks, $Ip = w_1 - w_p$ 4 Svært dårlig																						
р' <sub>0v</sub>	In-situ vertikal effektivspenning															OCR $\Delta e/e_0^4$							
σ' <sub>ac</sub> σ' <sub>rc</sub>	Vertikal konsolideringsspenning Horisontal konsolideringsspenning																	ti	Veldig god il utmerket	God t brukba	il D ar	årlig	Veldig dårlig
E <sub>vol</sub>	Volumetrisk tøyning ved konsolidering Vertikal tøyning ved konsolidering														ſ	1-	-2	<0,04	0,04-0,	07 0,0	7-0,14	>0,14	
B	Skemptons p	oretrykksfa	ktor, $\Delta u/\sigma_n$	n												ŀ	2	4	<0.02	0.03.0	05 0.0	5 0 10	>0.10
τ <sub>f</sub> u <sub>f</sub>	Skjærspenning ved brudd Poretrykk i prøven ved brudd															-	4-	-6	<0,03	0,02-0,0	035 0,03	35-0,07	>0,07
$ \begin{aligned} & \varepsilon_{\rm f} \\ \Delta e/e_0 \ (1) \\ \Delta e/e_0 \ (2) \end{aligned} $	Vertikal tøyning ved brudd $\Delta e = \epsilon \text{vol} (1+e_i) \text{ og } e_i = 2.75 * w_i$ $\Delta e/e_0 = (w_i - w_c)/(w_c)$															L				1		I	



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\04\_RC\01\_InProgress\20210119\_07-141\_3-A-1\20210119\_07-141\_3-A-1\_Fig1.gf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\04\_RC\01\_InProgress\20210119\_07-141\_3-4-1\20210119\_07-141\_3-A-1\_Fig2.gf



H:\LABDATA\2021\20210119\AdvancedTest\04\_RC\01\_InProgress\20210119\_07-141\_3-4-1\20210119\_07-141\_3-A-1\_Fig3.gr}



H:\LABDATA\2021/20210119\AdvancedTest\04 RC\02 ReadyForQA\20210119-07-141-4-4-1-10m RC Spec1\20210119-07-141-4-1-10m RC Spec1 Fig1 PRELIM grt





C:\Users\camelia.dominguez.qu\Desktop\Postprocessing\_files\00Fig3\_.grt