



KAOLINVEJ 3 · 9220 AALBORG Ø
TLF. 9814 3200 · FAX 9814 2241
AOGH.DK · POST@AOGH.DK

Jordbundsundersøgelse

VOR REF.: 11236-1
DATO: 3. oktober 2013

Sigsgaardsvej, Pandrup

**Supplerende jordbundsundersøgelser
for genbrugsplads.**

Geoteknisk undersøgelsesrapport.

Jammerbugt Forsyning A/S
Lundbakvej 5
DK-9490 Pandrup

Att.: Hans Vium.



Sammenfatning

På Sigsgaardsvej 10 i Pandrup er der udført supplerende geotekniske undersøgelser for en ny genbrugsplads.

For projektet er der udført 10 supplerende borer til 4,0 á 6,0 m under terræn. Borerne er benævnt 8-17.

Tidligere udførte borer

Andreasen & Hvidberg K/S har tidligere i 2011 udført en indledende undersøgelse. De relevante borer er medtaget i vurderingerne.

Jordbunds- og grundvandsforhold

Ved de udførte borer er der under 0,2 á 1,1 m muld og fyld truffet postglaciale sand. I boring 14 er der truffet et gytjelag i 1,1 til 2,1 m under terræn. Det postglaciale sandlag er i boring 17 underlejet af antageligt senglacialt ler i 1,7 m under terræn.

Grundvandsspejlet er truffet i 1,2 á 1,7 m under terræn, svarende til kote +5,3 á +5,4 DVR90.

Vurderinger

Overordnet set vurderes det mest hensigtsmæssigt at hæve terrænet/overside belægninger til kote +7,5 DVR90, hvilket medfører en kote på overside belægninger i det forsænkede areal på +5,8 DVR90. Ud fra disse forudsætninger er den geotekniske rapport udført.

Funderingsforhold

Servicebygning og støttemur

Det vurderes at servicebygningen og støttemurerne kan funderes direkte på det postglaciale sandlag – intakt som indbygget.

Befæstede arealer

For belægningsopbygning på genbrugspladsen kan denne funderes direkte på de trufne postglaciale aflejringer efter afrømning af mulden forudsat at der generelt kan accepteres små sætninger og differensspændinger.

På grund af de trufne gytjeaflejringer i boring 14 vurderes det mere hensigtsmæssigt at flytte den sydlige del af pladsen("Haveaffald") over til den sydvestlige del, hvor afrømningsdybden er mindre.

Forsinkelsesbassiner

Da det befæstede areal for "haveaffald" vurderes mere hensigtsmæssigt placeret mod vest væk fra gytjeaflejringerne, forslås forsinkelsesbassinerne flyttet ned på den sydlige del af grunden. Afhængig af udformningen og forudsætningerne for bassinet vurderes det foreløbigt, at bassinerne kan etableres direkte efter afrømning af mulden.

Midlertidig grundvandssænkning

Såfremt der skal graves under grundvandsspejlet, skal der ubetinget udføres en midlertidig grundvandssænkning for at hindre erosion af udgravingens sider og bund.

Det vurderes, at der kun er behov for en midlertidig grundvandssænkning i forbindelse med etablering af støttemur og befæstede arealer i det forsænkede område.

Den midlertidige grundvandssænkning vurderes at kunne udføres vha. nedfræsede dræn ført til pumpesump. Disse dræn kan ligeledes benyttes i den permanente situation.

Udført af:



Christina Nygaard
Geotekniker - Ingeniør

Kontrolleret af:



Jens J. Porsmose
Geotekniker - Ingeniør

INDHOLDSFORTEGNELSE

Sammenfatning	2
1 Indledning	5
2 Markundersøgelser og laboratorieforsøg	5
2.1 <i>Markarbejde</i>	5
2.2 <i>Laboratoriearbejde</i>	5
3 Tidligere udførte undersøgelser	6
4 Bundforhold	6
5 Grundvandsspejl	7
6 Funderingsforhold	7
6.1 <i>Dimensionering af fundamenter og støttevægge</i>	10
6.2 <i>Direkte fundering på intakte aflejringer</i>	10
6.3 <i>Sandpudefundering</i>	11
6.4 <i>Sætninger</i>	12
7 Udførelsesmæssige forhold	12
7.1 <i>Tørholdelse</i>	12
7.2 <i>Udgravning</i>	12
7.3 <i>Genanvendelse af materialer</i>	13
7.4 <i>Nabokonstruktioner</i>	14
8 Særlige forhold	14
9 Overskudsmaterialer	14
10 Inspektion	14

BILAGSFORTEGNELSE

Signaturer og definitioner	A
Tidligere udførte borer, boring nr. 1 - 7	1 - 7
Boreprofiler, boring nr. 8 - 17	8 - 17
Information om kortlægning	300
Situationsplan	52

1 Indledning

For **Jammerbugt Forsyning A/S** har Andreasen & Hvidberg K/S udført supplerende geotekniske undersøgelser for en ny genbrugsplads på Sigsgaardsvej 10 i Pandrup.

Undersøgelsen har til formål at belyse jordbunds- og grundvandsforholdene og kan ligge til grund for en projekteringsrapport.

Markarbejdet er udført d. 9. – 12. september 2013.

Projekt: Undersøgelsen er udført for en servicebygning, støttemure, forsinkelsesbassiner samt befæstede arealer.

I rapporten tages der udgangspunkt i, at pladsen hæves til kote +7,5 DVR90, hvilket svarer til en kote på overside befæstede arealer i det forsenkede område på +5,8 DVR90.

2 Markundersøgelser og laboratorieforsøg

2.1 Markarbejde

Der er for det aktuelle projekt udført 10 supplerende geotekniske borer med sneglebor til 4,0 á 6,0 meter under terræn. Borerne er benævnt 8 - 17.

Placeringen af borerne fremgår af situationsplanen, bilag S2.

Under borearbejdet er der registreret laggrænser, udtaget repræsentative prøver af de trufne jordlag - intakte såvel som omrørte - og der er udført styrkemålinger i form af SPT-forsøg i friktionsjord til brug ved fastsættelse af materialets friktionsvinkel.

Efter arbejdets afslutning er der i borehuller etableret ø25 mm pejlerør, i hvilke vandspejlets beliggenhed er indmålt. Pejlingerne er gentaget den 23. september 2013.

Terræn ved borestederne er indmålt med GPS i koordinatsystem UTM32 E89.

2.2 Laboratoriearbejde

I laboratoriet er prøverne ingenørgeologisk klassificeret. For de intakte prøver er der foretaget bestemmelse af det naturlige vandindhold og af rumvægten. Vandindhold og glødetab er bestemt på udvalgte prøver.

For 2 blandeprøve er der foretaget standard-proctorforsøg.

Resultaterne af de udførte forsøg og observationer fremgår af de respektive boreprofiler, bilag 8 – 17.

Signaturer og definitioner fremgår af bilag A.

3 Tidlige udførte undersøgelser

Andreasen & Hvidberg K/S har i 2011 udført en indledende geoteknisk undersøgelse af arealet(vor sagsnr.11236).

Der er for den indledende undersøgelse udført 7 borer til 3,9 á 7,0 meter under terræn. Borerne er benævnt 1-7, og er angivet på situationsplanen, bilag S2. Boreprofilerne fremgår af bilag 1-7.

Ved de udførte borer er der under 0,2 á 0,8 m truffet fyld bestående af muld og sand. Under mulden og fylden er der ved borer 1-5 og 7 truffet postglaciale lag af sand, silt og ler. Ved boring 6 underlejeres fylden af tørvedynd og gytje til 2,3 m under terræn. Under tørvedynd og gytje er der truffet postglaciale lag af silt og ler. Ved boring 5 og 6 underlejres de postglaciale lag af senglacialt ler og silt til borerne bund, svarende til 4,0 á 5,0 m under terræn.

Grundvandsspejlet er truffet i 1,0 á 3,2 m under terræn.

Borerne medtages, hvor det er relevant fra afsnit 5.

4 Bundforhold

Ved de udførte borer er der under 0,2 á 1,1 m muld og fyld truffet postglacialt sand. I boring 14 er der truffet et gytjelag i 1,1 til 2,1 m under terræn. Det postglaciale sandlag er i boring 17 underlejret af antageligt senglacialt ler i 1,7 m under terræn.

Af nedenstående tabel 4.1 fremgår de målte værdier for de trufne jordarter.

Jordart	W [%]	γ [kN/m ³]	c_v [kN/m ²]	SPT [slag]
Fyld, sand	4-20			
Sand, gytjeholdigt, Pg	23-32			
Sand, Pg	4-23	16,7-20,4		2-22
Gytje, Pg	58-70			
Ler, Pg/Sg	14-18			
Sand, Sg	11			

Tabel 4.1 Målte værdier for de trufne jordarter.

For en mere detaljeret beskrivelse af bundforholdene henvises der til de optegnede boreprofiler, bilag 8 - 17.

5 Grundvandsspejl

Grundvandsspejlet i boring 8-17 er den 23. september pejlet i følgende niveauer, se tabel 5.1. Grundvandsspejlet på de tidligere udførte borer er ligeledes medtaget i tabellen.

Boring nr.	Terrænkote DVR90 [m]	Grundvandsspejl DVR90 [m]	Dybde [m u. t.]
8	+6,9	+5,3	1,6
9	+7,0	+5,3	1,7
10	+6,9	+5,3	1,6
11	+7,0	+5,3	1,7
12	+7,1	+5,4	1,7
13	+7,0	+5,4	1,6
14	+6,5	+5,3	1,2
15	+7,1	+5,4	1,7
16	+6,8	+5,4	1,4
17	+6,9	+5,4	1,5
1	+7,1	+5,6	1,5
2	+6,9	+5,7	1,4
3	+7,3	+5,7	1,6
4	+7,0	+3,8	3,2*
5	+7,1	+4,1	3,0*
6	+6,5	+5,5	1,0
7	+7,2	+5,7	1,5

Tabel 5.1 De pejlede vandspejlsniveauer.

Det skønnes, at grundvandsspejlet kan variere en del afhængigt af nedbør og årtid.

Grundvandsspejlet i boring 4 og 5 forventes ikke at være faldet til ro.

6 Funderingsforhold

Det er vor opfattelse, at projektet med de trufne jordbundsforhold kan behandles i geoteknisk kategori 2, jf. Eurocode 7, 2007, 2. udgave, afsnit 2.1 og DK-Anneks K, afsnit K3. Det forudsættes, at der er tale om sædvanlige konstruktioner uden usædvanlige eller særligt vanskelige belastningsforhold.

Servicebygning og støttemure

For servicebygningen er der udført 2 borer, boring 10 og 11, og for støttemurerne boring 1, 8, 9 og 15.

Ved de udførte borer er overside betinget bæredygtige lag for fundamenter (OSBBL) og afrømningsniveau for gulve (AFRN) ved de undersøgte punkter som følger, jf. tabel 6.1

Boring nr.	Terræn DVR90 [m]	OSBBL		AFRN	
		DVR90 [m]	Dybde [m u. t.]	DVR90 [m]	Dybde [m u. t.]
8	+6,9	+6,6	0,3	+6,6	0,3
9	+7,0	+6,7	0,3	+6,7	0,3
10	+6,9	+6,7	0,2	+6,7	0,2
11	+7,0	+6,7	0,3	+6,7	0,3
15	+7,1	+6,7	0,4	+6,7	0,4
1	+7,1	+6,8	0,3	+6,8	0,3

Tabel 6.1 Overside betinget bæredygtige lag for fundamenter (OSBBL) og afrømningsniveau for gulve (AFRN).

Ud fra de konstaterede jordbundsforhold som truffet ved boring 8 – 11, 15 og 1, vurderes funderingen at kunne udføres som:

- Direkte fundering, hvor OSBBL er beliggende over projekteret fundamentsniveau, se afsnit 6.2.
- Direkte fundering på sandpude, hvor OSBBL er beliggende under projekteret fundamentsniveau, se afsnit 6.3.

En direkte fundering i de postglaciale lag er betinget af, at der kan accepteres små sætninger og differenssætninger.

Valg af metode vil afhænge af fremtidigt niveau for bygning/terræn.

Befæstede arealer

Dimensionering kan tage udgangspunkt i Vejdirektoratets "Dimensionering af befæstelser og forstærkningsbelægninger".

De trufne aflejringer af muld, stærkt muldholidgt sand, gytje og tørvedynd er generelt uegnet som underlag for belægninger, hvorfor der skal se en afrømning af disse.

Ved de udførte borer er overside betinget bæredygtige lag for befæstede arealer (OSBBL) ved de undersøgte punkter som følger, jf. tabel 6.2

Boring nr.	Terræn DVR90 [m]	OSBBL	
		DVR90 [m]	Dybde [m u. t.]
8	+6,9	+6,6	0,3
9	+7,0	+6,7	0,3
10	+6,9	+6,7	0,2
11	+7,0	+6,7	0,3
12	+7,1	+6,7	0,4
13	+7,0	+6,7	0,3
14	+6,5	+4,4	2,1
15	+7,1	+6,7	0,4
16	+6,8	+5,7	1,1
17	+6,9	+6,1	0,8
1	+7,1	+6,8	0,3
2	+6,9	+6,6	0,3
3	+7,3	+7,0	0,3
4	+7,0	+6,7	0,3
5	+7,1	+6,8	0,3
6	+6,5	+4,2	2,3
7	+7,2	+7,0	0,2

Tabel 6.2 Overside betinget bæredygtige lag for befæstede arealer (OSBBL).

For belægningsopbygning på genbrugspladsen kan denne funderes direkte på de trufne postglaciale aflejringer forudsat at der generelt kan accepteres små sætninger og differenssætninger.

Den totale belægningstykke skal fastlægges under hensyn til frosthævningsrisiko. Finsand og ler vurderes at være frosttvivlsom underbund. Silt, tørvedynd og gytje vurderes som frostfarlig underbund. Frosttvivlsomme og frostfarlige aflejringer kan ikke benyttes i forbindelse med opbygning af vejkassen.

Såfremt mindre sætninger kan accepteres kan en løsning med geonet overvejes.

For selve vejkassen stilles følgende krav til materialer og komprimering.

Bundsikringsgrus og stabilgrus der anvendes til befæstede arealer skal opfylde Vejdirektoratets krav til Vejmateriale DS/EN 13285 – ubundne bærelag.

Bundsikringsgrus under vejbelægninger komprimeres til mindst 95 % VI (vibrationsindstampning) bestemt ved isotopsondemetoden, og der må ikke måles værdier under 92 % VI. I stabilgruset under vejbelægninger komprimeres til mindst 95 % VI (vibrationsindstampning) bestemt ved isotopsondemetoden, og ingen værdier under 92 % VI.

Bundsikringsgrus i det forsænkede område skal sikres tørholdt ved hjælp af dræning, hvor drænrør føres til kloak.

På grund af de trufne gytjeaflejringer i boring 14 vurderes det mere hensigtsmæssigt at flytte den sydlige del af pladsen ("Haveaffald") over til den sydvestlige del, hvor afrømningsdybden (OSBBL) er mindre.

Forsinkelsesbassin

Den nuværende planlagte placering af forsinkelsesbassinerne er i den sydvestlige del af grunden, hvor boring 4, 16 og 17 er placeret.

Da det befæstede areal for "haveaffald" vurderes mere hensigtsmæssigt placeret mod vest væk fra gytjeaflejringerne, forslås forsinkelsesbassinerne flyttet ned på den sydlige del af grunden ved boring 14 og 16. Afhængig af udformningen og forudsætningerne for bassinet vurderes det foreløbigt at bassinerne kan etableres direkte efter afrømning af mulden.

Ved de udførte boringer er overside betinget bæredygtige lag for bassin (OSBBL) ved de undersøgte punkter som følger, jf. tabel 6.3:

Boring nr.	Terræn DVR90 [m]	DVR90 [m]	OSBBL	Dybde [m]
14	+6,5	+6,2(+4,4)		0,3(2,1)
16	+6,8	+6,5(+5,7)		0,3(1,1)
17	+6,9	+6,1(+6,1)		0,2(0,8)
4	+7,0	+6,7		0,3

Tabel 6.3 Overside betinget bæredygtige lag for bassiner (OSBBL).

Såfremt der ikke kan accepteres sætninger udgraves til de i tabel 6.3 angivne tal i parentes.

6.1 Dimensionering af fundamenter og støttevægge

Ved dimensionering af fundamenter og støttevægge kan følgende skønnede karakteristiske styrke- og deformationsparametre anvendes (gældende for boring 1, 8-11 og 15), jf. tabel 6.4. Værdierne er fastlagt ud fra målinger samt skøns- og erfaringsformler.

Jordart	γ/γ' [kN/m ³]	$\phi_{pl,k}$ [°]	$c_{u,k}$ [kN/m ²]	ϕ'_{k} [°]	c'_{k}^{-1} [kN/m ²]	K [MPa]	Q [%]
Tilkørt sandfyld	18/10	37	0	37	0	30	
Sand, Pg	17/10	33	0	33	0	15	

$c'_{k} \sim 0 \text{ kN/m}^2$ for afgravningskråninger og aktivt jordtryk.

Tabel 6.4 Karakteristiske styrke- og deformationsparametre.

Dimensioneringen skal udføres i såvel brudgrænsetilstanden (bæreevne) som anvendelsesgrænsetilstanden (sætninger), og den skal omfatte undersøgelse af såvel korttids- som langtidstilstanden, jf. EC7, del 1, kapitel 2 og 6 samt det tilhørende danske annex.

I anvendelsesgrænsetilstanden kan der forudsættes trykspredning 2:1 (lodret:vandret) ned gennem jordlagene.

Voldanlæg skal dimensioneres i henhold til EC7 samt det tilhørende danske annex. Såfremt voldene opbygges af muld og ikke påvirkes af overfladelast og vandtryk forventes disse at kunnestå med anlæg 3. Ved indbygning af geonet kan der etableres et stejlere voldanlæg.

Dræningen skal udføres i overensstemmelse med retningslinierne i Dansk Standard "Norm for dræning af bygværker m.v.", DS436, gældende udgave.

6.2 Direkte fundering på intakte aflejringer

Hvor OSBBL er beliggende over projekteret fundamentsniveau, funderes der direkte på intakte aflejringer svarende til de under OSBBL trufne.

Fundamenterne skal overalt føres ned i mindst frostsikker dybde under fremtidig terræn, hvilket er 0,9 m for almindeligt byggeri og 1,2 m for fritstående konstruktioner.

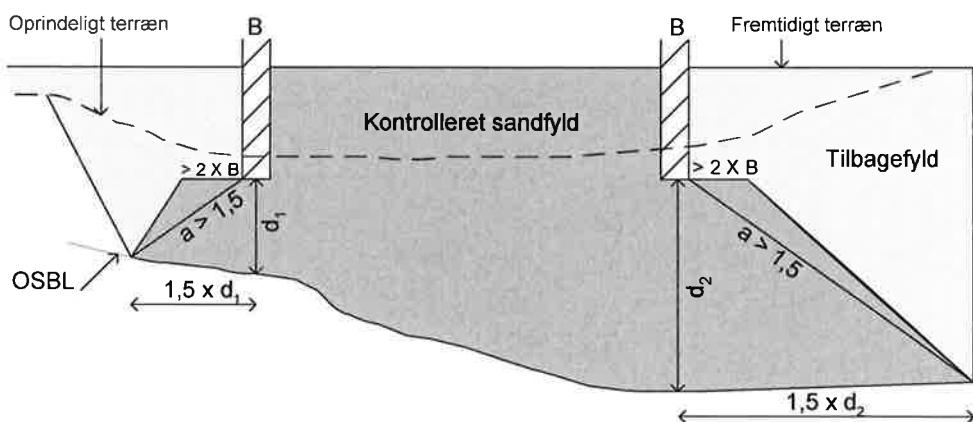
Gulve inklusive kapillarbrydende lag kan udlægges direkte på intakte aflejringer svarende til de under OSBBL trufne.

Efterfyldning under gulve foretages med sandfyld. Det kontrollerede sandfyld bør være fri for skadeligt indhold af organisk stof samt ler og silt, og være komprimerbart. Sandet bør udlægges i lag af højst 30 cm tykkelse og komprimeres med relativt tungt vibrationsmateriel.

Lagene skal komprimeres, så de opnår en relativ lejringstæthed på mindst 0,6 i gennemsnit og ingen enkeltværdier under 0,5. Alternativt kan komprimeringskravet sættes til en standard Proctor værdi på 96 % i gennemsnit og ingen enkeltværdier under 93 %. Endeligt valg af komprimeringskrav fastsættes, når det aktuelle fyldmateriale kendes.

6.3 Sandpudefundering

Hvor OSBL er beliggende under projekteret fundamentsniveau, udgraves der for sandpuden til OSBL (jf. tabel 5.1) i et omfang bestemt af flader hældende 1:1,5 vandret fra fundamentsunderkant til skæring med udskiftningsniveau.



Herefter indbygges sandfyld, som kontrolleres fra OSBL til underside af terrændæk/gulv.

Det kontrollerede sandfyld bør være fri for skadeligt indhold af organisk stof samt ler og silt, og være komprimerbart. Sandet bør udlægges i lag af højst 30 cm tykkelse og komprimeres med relativt tungt vibrationsmateriel.

Lagene skal komprimeres, så de opnår en relativ lejringstæthed på mindst 0,7 i gennemsnit og ingen enkeltværdier under 0,6. Alternativt kan komprimeringskravet sættes til en Standard Proctor værdi på 98 % i gennemsnit og ingen enkeltværdier under 95 %. Endeligt valg af komprimeringskrav fastsættes, når det aktuelle fyldmateriale kendes.

Derefter kan der foretages en direkte fundering i frostfri dybde, svarende til 0,9 m under fremtidig terræn for almindeligt byggeri og 1,2 m for fritstående konstruktioner.

Hvor afstanden fra fundamentsunderside til overside af de intakte aflejringer er mindre end fundamentsbredden, skal fundamenterne dimensioneres for både den indbyggede sandfyld og de underliggende, intakte aflejringer.

Gulve inklusiv kapillarbrydende lag kan udlægges direkte på den indbyggede sandpude.

Udskiftningen skal udføres i overensstemmelse med Eurocode 7, 2007, 2. udgave, afsnit 5.3, samt det tilhørende danske anneks.

6.4 Sætninger

Ved fundering i de postglaciale sandlag skal der påregnes små sætninger og differenssætninger.

For at imødegå evt. gener fra sætninger og differenssætninger kan fundamenter forsynes med revnefordelende armering, jf. SBI-anvisning 231. Vi anbefaler, at behovet for revnefordelende armering bestemmes ved en sætningsvurdering, når belastningssituationen kendes.

7 Udførelsesmæssige forhold

7.1 Tørholdelse

Såfremt der skal graves under grundvandsspejlet, skal der ubetinget udføres en midlertidig grundvandssænkning for at hindre erosion af udgravingens sider og bund.

Det vurderes, at der kun er behov for en midlertidig grundvandssænkning i forbindelse med etablering af støttemur og de befæstede arealer i det forsænkede område.

Den midlertidige grundvandssænkning vurderes at kunne udføres vha. nedfræsede dræn ført til pumpesump. Disse dræn kan ligeledes benyttes i den permanentet situation.

Det skal bemærkes, at der er risiko for, at en grundvandssænkning kan give sætningsskader på nærliggende bygninger, der måtte være utidssvarende funderet. Risikoen kan reduceres ved at sænke vandspejlet mindst muligt og i kortest mulig tid.

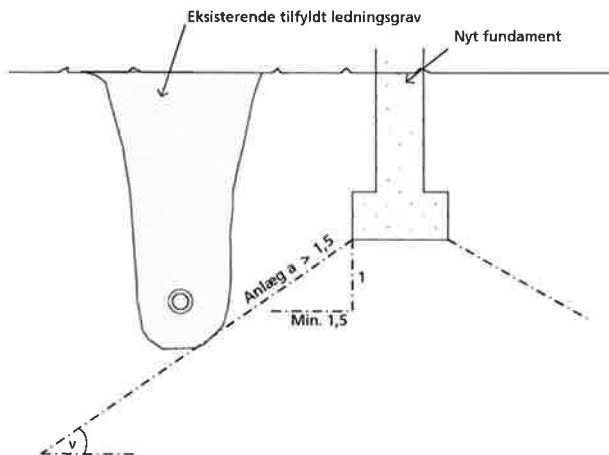
Grundvandssænkningen skal varsles i henhold til §12 i byggeloven og udføres i overensstemmelse med Eurocode 7, 2007, 2. udgave, afsnit 5.4, samt det tilhørende danske anneks.

7.2 Udgravning

Inden påbegyndelse af udgravningsarbejder skal de nødvendige grundvandsænkninger være effektive.

For midlertidige frie og ubelastede skråninger over grundvandsspejlet, som ikke påvirkes af overflade- eller trafiklaster, kan disse generelt påregnes stabile med skråningsanlæg a på 1,5 i sandaflejringer.

Hvor der funderes i nærheden af eksisterende tilfyldt ledningsgrav, skal det tilskrives, at der fra bygningens fundamentsunderkant til kloakledningens tidligere udgravningsniveau er et anlæg på mindst 1,5, jf. figur 37 med tilhørende tekst.



Figur 37.

Ved placering af et nyt fundament i nærheden af en tidligere udgravningsgrav skal der tages hensyn hertil ved fastlæggelsen af funderingsdybden. Grænsefladen fra bunden af den tidligere udgravningsgrav til kanten af det nye fundament i funderingsniveau skal have anlæg $a \geq 1,5$, men må dog ikke være stejlere end jordens naturlige skræntvinkel. Undersiden af det nye fundament skal selvfølgelig også være ført ned til oversiden af bæredygtige lag (OSBL) og være beliggende i frostsikker dybde.

Eventuelt løsnet, opblødt eller frossen jord skal bortgraves, inden der støbes fundamenter og indbygges fyld. Ligeledes må frosne materialer ikke indbygges.

7.3 Genanvendelse af materialer

Opgravede, rene sandmaterialer vurderes at kunne genanvendes i sandpu- den/belægningsopbygningen (fx som truffet i boring 8 og 9). Muld, muldholtige og kraftigt humusholdige materialer kan ikke genanvendes, hvor der stilles krav til komprimering og sætninger.

For vurdering af in-situ aflejringens komprimerbarhed er der udført standard Proctor-forsøg for bestemmelse af lejringstæthedten/komprimeringsgraden SP % for intakt jord før udgraving, se nedenstående skema:

Boring	Dybde	γ_d^{opt} [kN/m ³]	W _{opt} [%]	$\gamma_d^{in-situ}$ [kN/m ³]	W _{in-situ} [%]	SP [%]
8	0,3-1,5	16,6	12	17,9	10	108
9	0,3-1,5	16,5	14	16,7	5	101

Ved opgraving henlægges materialer for genanvendelse i særligt depot så unødig opblanding undgås. Om nødvendigt holdes depotet afdækket.

Vi gør opmærksom på, at der ikke må ske indbygning af frosne eller på frosne materialer.

7.4 Nabokonstruktioner

Ved anlægsarbejder og grundvandssænkning i nærheden af eksisterende konstruktioner, skal de eksisterende konstruktioners midlertidige og permanente funderingsforhold ubetinget undersøges minimum i geoteknisk kategori 2. Undersøgelsen skal i øvrigt afpasses efter disse eksisterende konstruktioners art, størrelse og fundering.

For det aktuelle projekt skønner vi det ikke umiddelbart nødvendigt med undersøgelse af nabokonstruktionernes funderingsforhold.

8 Særlige forhold

De trufne siltholdige jordlag er lidet bæredygtige overfor såvel tunge som overfor dynamiske påvirkninger. Det anbefales derfor at undgå trafik med tungt materiel på arealer, der senere skal bebygges. Om fornødent må afrømning af muld foretages med bagskovl, således at maskinen kører på mulden. Overbelastning af jorden vil medføre stor reduktion af styrkeparametrene, hvorved det kan blive nødvendigt at udskifte jord, der ellers er bæredygtigt. Denne virkning er meget afhængig af nedbørsforholdene i anlægsperioden.

9 Overskudsmaterialer

Opmærksomheden henledes på, at overskudsmaterialer, der skal bortkøres fra matriklen, skal håndteres i overensstemmelse med Jordforureningsloven, samt tilhørende bekendtgørelser.

Ifølge Region Nordjyllands hjemmeside er grunden ikke kortlagt. Der er på nuværende tidspunkt ingen oplysninger om jordforurenninger på den pågældende matrikel, jf. bilag 300.

Derimod er grunden områdeklassificeret, hvorfor der må forventes udtagning af miljøprøver, såfremt der skal bortkøres overskudsmaterialer fra matriklen. Der er i den indledende rapport udtaget indledende miljøprøver, som viser, at jorden kan forventes håndteret som kategori 1 jord.

Hvis der skal flyttes overskudsjord fra matriklen aftales endeligt prøveantal og anvismulighed med Jammerbugt Kommune.

10 Inspektion

Det anbefales at lade udgravningerne besigtige af en geoteknisk sagkyndig før støbning/udskiftning, således at det tilsikres, at der overalt træffes aflejringer som forudsat i projektet.

Ligeledes anbefales projektets krav til kvalitet og udlægning af anvendte fyldmaterialer dokumenteret.

Der skal udføres komprimeringskontrol af vejkasse i henhold til fx Vejdirektoratets komprimeringskrav.

Ovenstående forhold skal udføres i overensstemmelse med Eurocode 7, 2007, 2. udgave, afsnit 4.3 og 5.3.4, samt det tilhørende danske anneks.

Forsøgsresultater

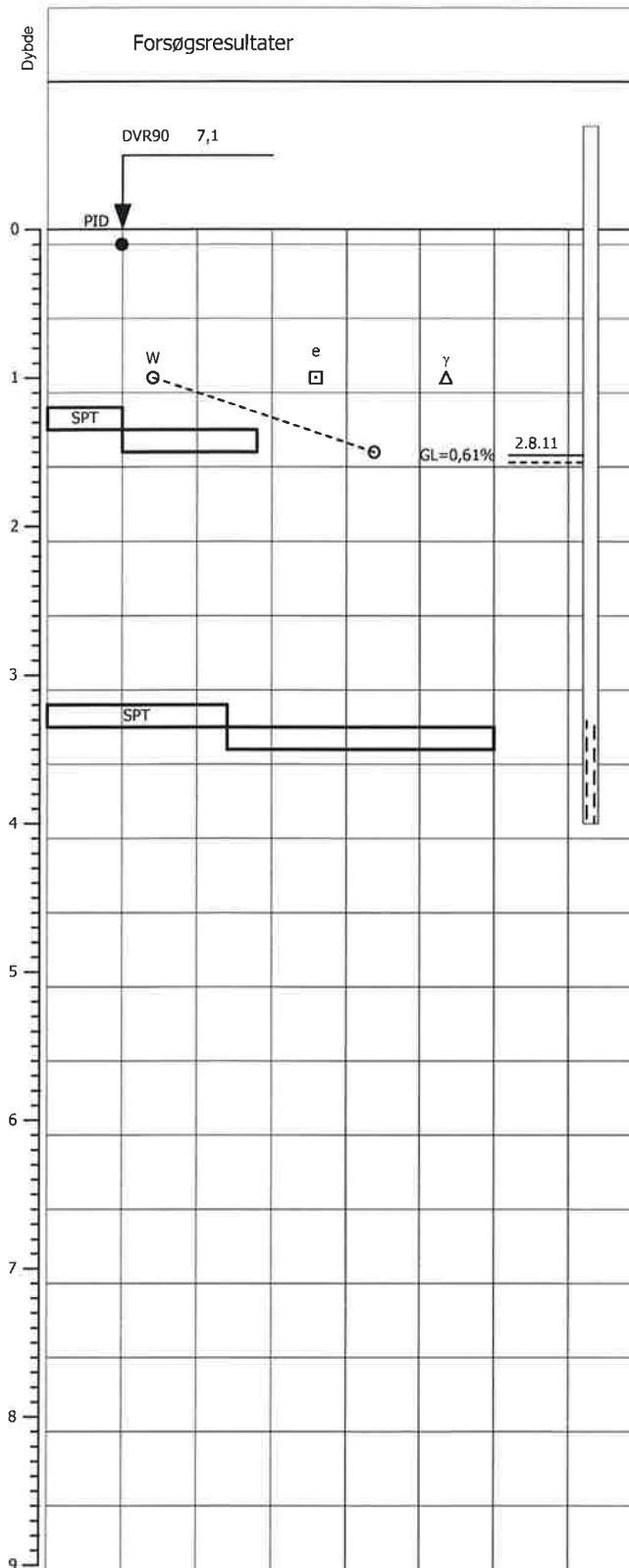
Jordartssignatur		Situationsplan		Boreprofil
	FYLD		MORÆNESAND	
	MULD		MORÆNESILT	
	MULD, sandet		MORÆNELER	
	SAND, muldet		KALK (KRIDT)	
	SAND, muldpartier		FLINT	
	STEN		KLIPPE	
	GRUS		GYTJE (DYND)	
	SAND		SKALLER	
	SILT		TØRV	
	LER		TØRVEDYND	
<small>I moræneaflejringer kan der forventes et varierende indhold af sten og blokke, der ikke ses i boringerne.</small>		Geologiske forkortelser		Pejlerør
		Dannelsesmiljø	Alder	
		Br Brakvand	Kv Kvartær	
		Fe Ferskvand	Pg Postglacial	
		Fl Flydejord	Sg Senglacial	
		Gl Gletscher	Al Allerød	
		Ma Marin	Gc Glacial	
		Ne Nedskylde	Ig Interglacial	
		O Overjord	Is Interstadial	
		Sk Skredjord	Te Tertiær	
		Sm Smelevand	Pi Pliocæn	
		Vi Vindaflejret	Mi Miocæn	
		Vu Vulkansk	Ol Oligocæn	
			Eo Eocæn	
			Pl Palæocæn	
			Sl Selandien	
			Da Danien	
			Kt Kridt	
			Se Senon	
			Re Recent	

Definitioner

Signatur	Begreb	Fork.	Enhed	Definition
○	Vandindhold	W	%	Vand i % af tørstofvægt
—	Flydegrænse	WL	%	Vandindhold ved flydegrænse
— —	Plasticitetsgrænse	WP	%	Vandindhold ved plasticitetsgrænse
— —	Plasticitetsindex	IP	%	WL - WP
▽	Rumvægt	γ	kN/m³	Forholdet mellem totalvægt og totalvolumen
×	Glødetab	gl	%	Vægttab ved glødning i % af tørstofvægten
×	Reduceret Glødetab	glr	%	gl - ka
⊕	Klakindhold	ka	%	Vægt af CaCO ₃ i % af tørstofvægten
-/(+)/++	Kalkprøve	kp	-	Reaktion med saltsyre: - kalkfrit, (+) svagt kalkholdigt, + kalkholdigt, ++ stærkt kalkholdigt
++/+/(+)	Frost			++ Opfrysningsfarlige under alle betingelser + Opfrysningsproblemer, selv under korte frostperioder (+) Opfrysningsproblemer, under længere frostperioder - Ikke opfrysningsfarlig -- Absolut ingen opfrysningsfare
-/-?/-?/+?				? Frostfaren kan ikke bedømmes -?/+? Frostfaren er vanskelig at bedømme
●	Vingestyrke, intakt	cvf	kPa	Udrænet forskydningsstyrke målt ved vingeforsøg i intakt jord
○	Vingestyrke, omrørt	cvr	kPa	Udrænet forskydningsstyrke målt ved vingeforsøg i omrørt jord
Sonderingsmodstand:				
- belastet spidsbor		RSP	N200	Antal halve omdregninger pr. 200 mm nedsynkning
- svensk rammesonde		RRS	N200	Antal slag pr. 200 mm nedsynkning
- let rammesonde		RLSD	N200	Antal slag pr. 200 mm nedsynkning
- SPT-sonde, lukket/åben		SPT	N300	Antal slag pr. 300 mm nedsynkning



Forsøgsresultater

Kole
Geologi

Prøve nr.

Jordart

Artefning
Alder**Boring nr. 1**

7,1	1	A FYLD, MULD, svagt sandet, gruset, planterester, sort	O Re
7	2	MELLEMSAND, få fingruskorn, mørk rødig brun	Ma Pg
6	3	MELLEM-/GROVSAND, enkelte fingruskorn, rustpletter, enkelte mørke misfarvninger, mørk rødig brun	Ma Pg
5	4	MELLEMSAND, få fingruskorn, mørke misfarvninger, mørk brun	Ma Pg
4	5	Do.	Ma Pg
3	6	FIN-/MELLEMSAND, få fingruskorn, mørkgrå	Ma Pg
2	7	MELLEMSAND, velsorteret, mørkgrå	Ma Pg
1	8	Do.	Ma Pg
0	9	Do.	Ma Pg
-1	10	MELLEM-/GROVSAND, få mellemgrusede korn, mørkgrå	Ma Pg
-2	11	Do.	Ma Pg
-3	12	Do.	Ma Pg
-4	13	Do.	Ma Pg
-5	14	Do.	Ma Pg
-6	15	Do.	Ma Pg

**ANDREASEN &
HVIDBERG K/S****BOREPROFIL**Drejesondering Godkendt: *mp*

Rammesondering X: 0 Y: 0 Boremetode: Snegleboring

Sag: 11236**Sigsgaardsvej 10, Pandrup**

Boret af: KP Dato: 01-08-2011

Tegnet af: BV

Boring: **1**

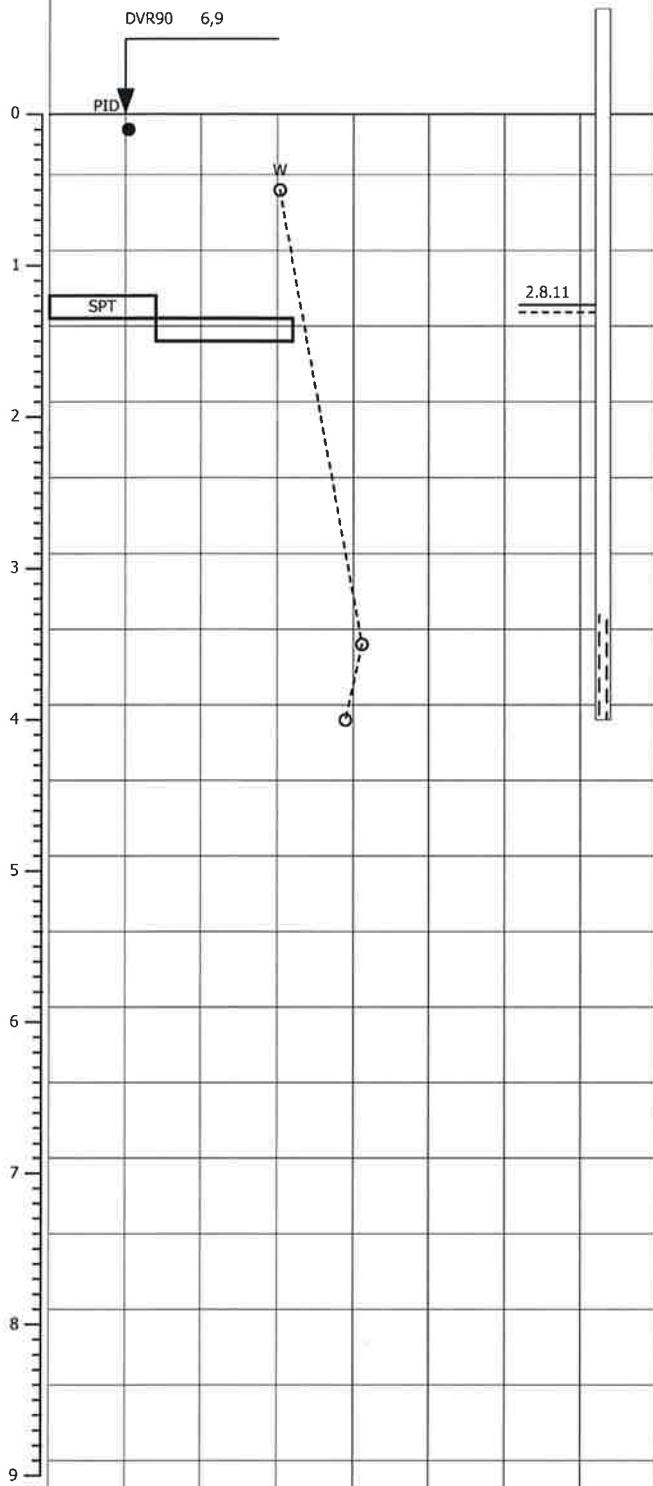
Bedømt af: RW Dato: 03-08-2011

Bilag: **1**

S. 1/1

Forsøgsresultater

Jordart

**Boring nr. 2**

O	10	20	30	W (%)
△	10	15	20	γ (kN/m³)
□	10	20	30	Cv, Cvr (kN/m²)
■	0,4	0,6	0,8	SPT(Slag/30 cm)
●	20	40	60	Poretal, e
				PID
				Drejesondering
				Rammesondering


**ANDREASEN &
HVIDBERG K/S**
BOREPROFIL
Godkendt: *[Signature]*

X: 0 Y: 0 Boremethode: Snegleboring

Sag: 11236**Sigsgaardsvej 10, Pandrup**

Boret af: KP Dato: 01-08-2011

Tegnet af: BV

Boring: **2**

Bedømt af: RW Dato: 03-08-2011

Bilag: **2**

S. 1/1

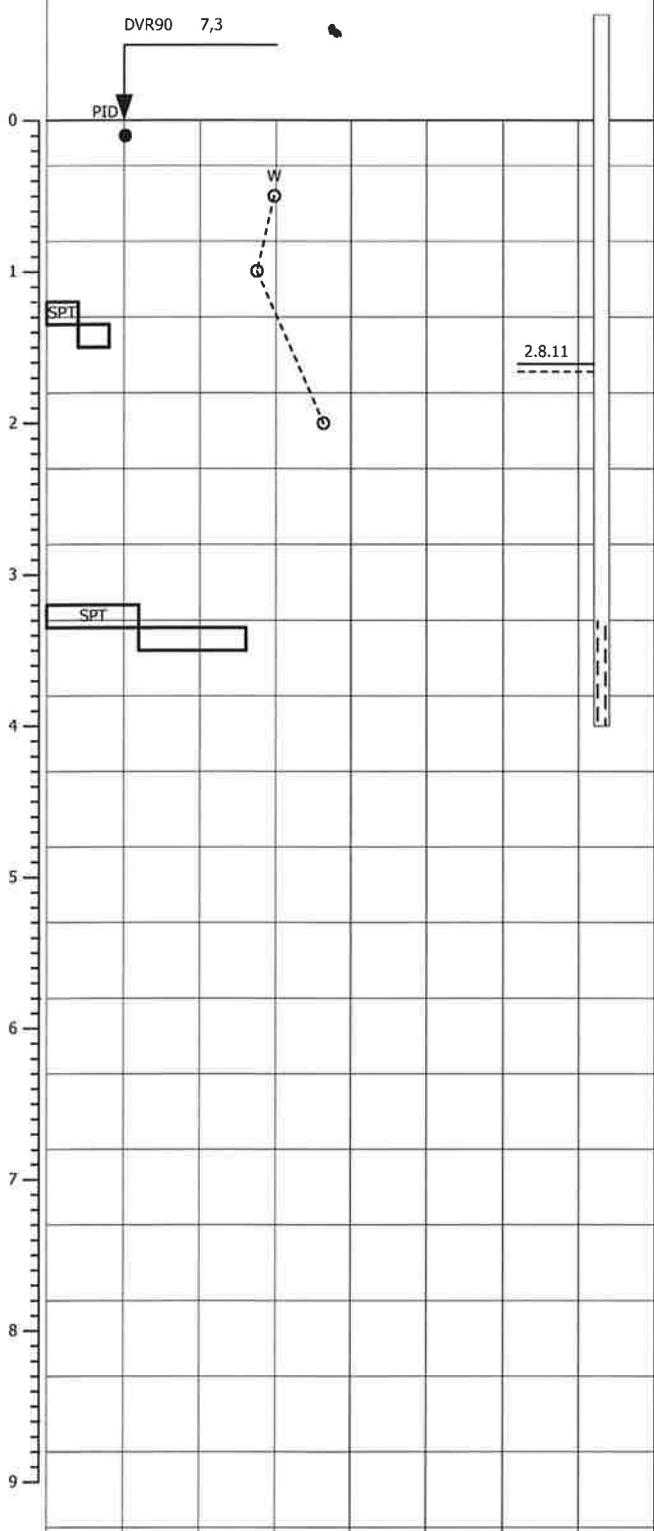
Forsøgsresultater

Kote

Geologi

Prøve nr.

Jordart



○	10	20	30	W (%)
△	10	15	20	γ (kN/m³)
				C _v /C _{v_r} (kN/m ²)
	10	20	30	SPT(Slag/30 cm)
□	0,4	0,6	0,8	Poretal, e
●	20	40	60	PID

Drejesondering

Rammesondering

**ANDREASEN &
HVIDBERG K/S****BOREPROFIL**

Godkendt:

X: 0 Y: 0 Boremetode: Snegleboring

Sag: 11236**Sigsgaardsvej 10, Pandrup**

Boret af: KP Dato: 01-08-2011

Tegnet af: BV

Boring: **3**

Bedømt af: RW Dato: 03-08-2011

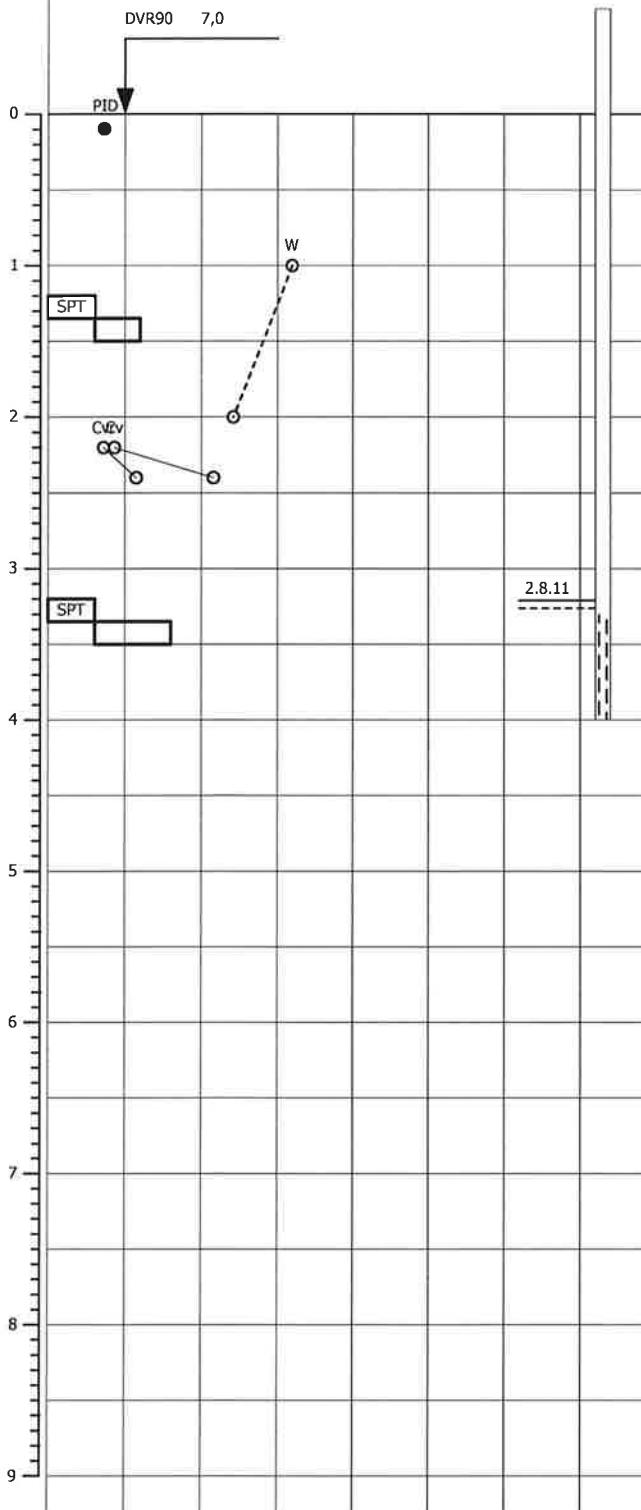
Bilag: **3**

S. 1/1

Forsøgsresultater

Køle
Geologi
Prøve nr.

Jordart

Aflejring
Alder

○	10	20	30	W (%)
△	10	15	20	γ (kN/m ³)
○	100	200	300	C _v , C _{vr} (kN/m ²)
—	10	20	30	SPT(Slag/30 cm)
□	0,4	0,6	0,8	Poretal, e
●	20	40	60	PID

ANDREASEN &
HVIDBERG K/S

BOREPROFIL

Godkendt:

Drejesondering

Rammesondering

X: 0 Y: 0

Boremetode: Snegleboring

Sag: 11236**Sigsgaardsvej 10, Pandrup**

Boret af: KP Dato: 02-08-2011

Tegnet af: BV

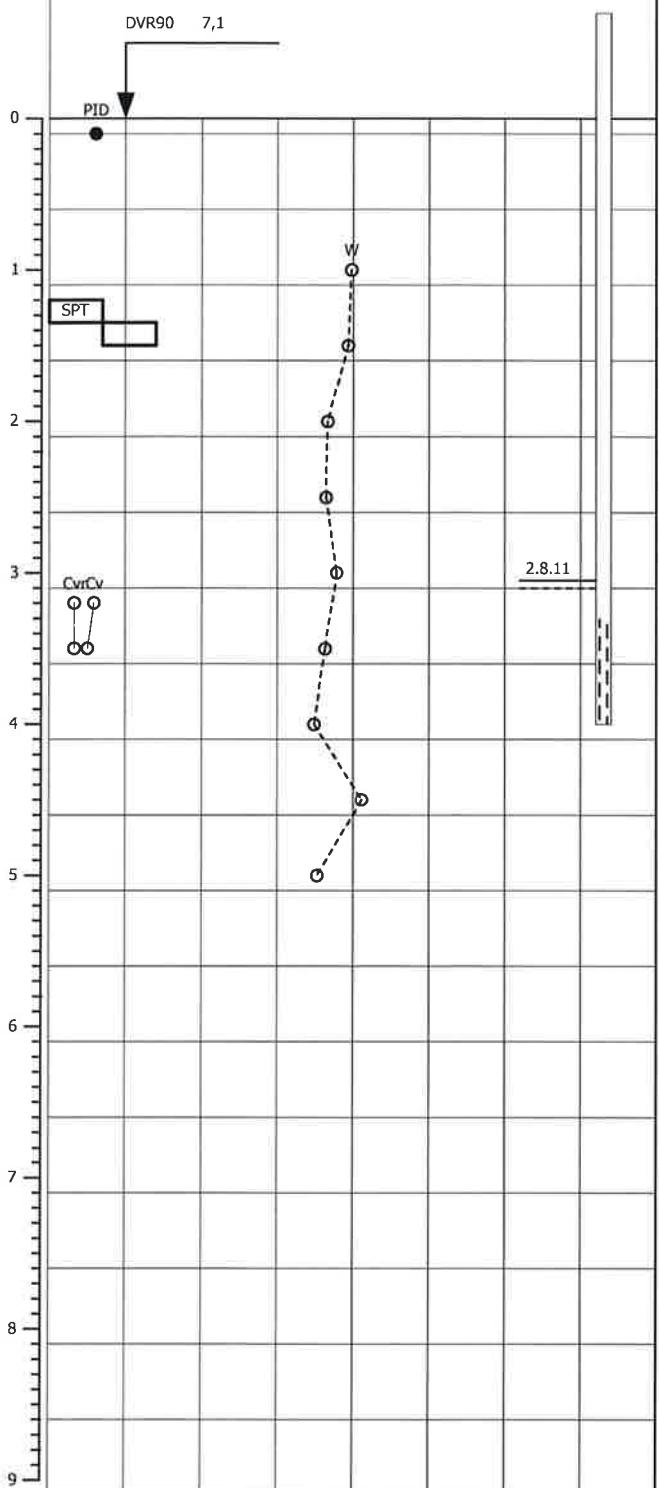
Boring: **4**

Bedømt af: RW Dato: 03-08-2011

Bilag: **4**

S. 1/1

Forsøgsresultater



Jordart

Boring nr. 5

7,1	A MULD, svagt sandet, planterester, enkelte gruskorn, sort	O Re
7	FINSAND, rødlig misfarvning, rødbrun	Ma Pg
6	FINSAND, svagt siltet, rødlig misfarvning, rødbrun	Ma Pg
5	FINSAND, stærkt siltet, pletvis rødlig misfarvning, lys grå	Ma Pg
4	FINSAND, stærkt siltet, lys grå	Ma Pg
3	FINSAND, stærkt siltet, enkelte gruskorn, lys grå	Ma Pg
2	FINSAND, stærkt siltet, lys grå	Ma Pg
1	SILT, stærkt sandet, lys grå	Ma Pg
0	Do.	Ma Pg
-1	SILT, finsandet, kalkindslag, lys grå	Ma Sg
-2	SILT, svagt finsandet, kalkholdig, lys grå	Ma Sg


**ANDREASEN &
HVIDBERG K/S**
BOREPROFIL

Godkendt: 
X: 0 Y: 0 Boremetode: Snegleboring

Sag: 11236
Sigsgaardsvej 10, Pandrup

Boret af: KP Dato: 02-08-2011

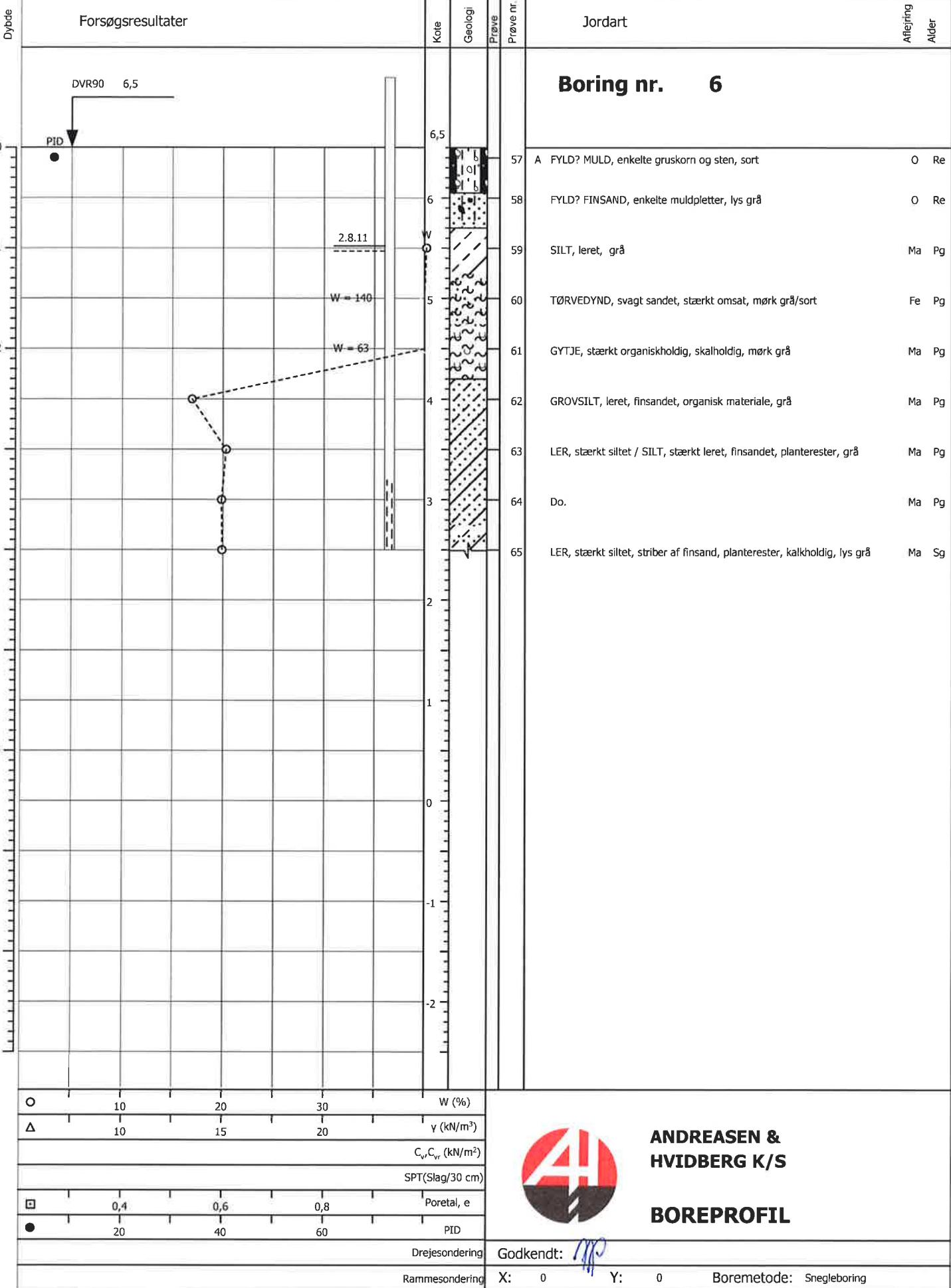
Tegnet af: BV

Boring: **5**

Bedømt af: RW Dato: 03-08-2011

Bilag: **5**

S. 1/1



**ANDREASEN &
HVIDBERG K/S**

BOREPROFIL

Sag: 11236

Sigsgaardsvej 10, Pandrup

Boret af: KP Dato: 02-08-2011

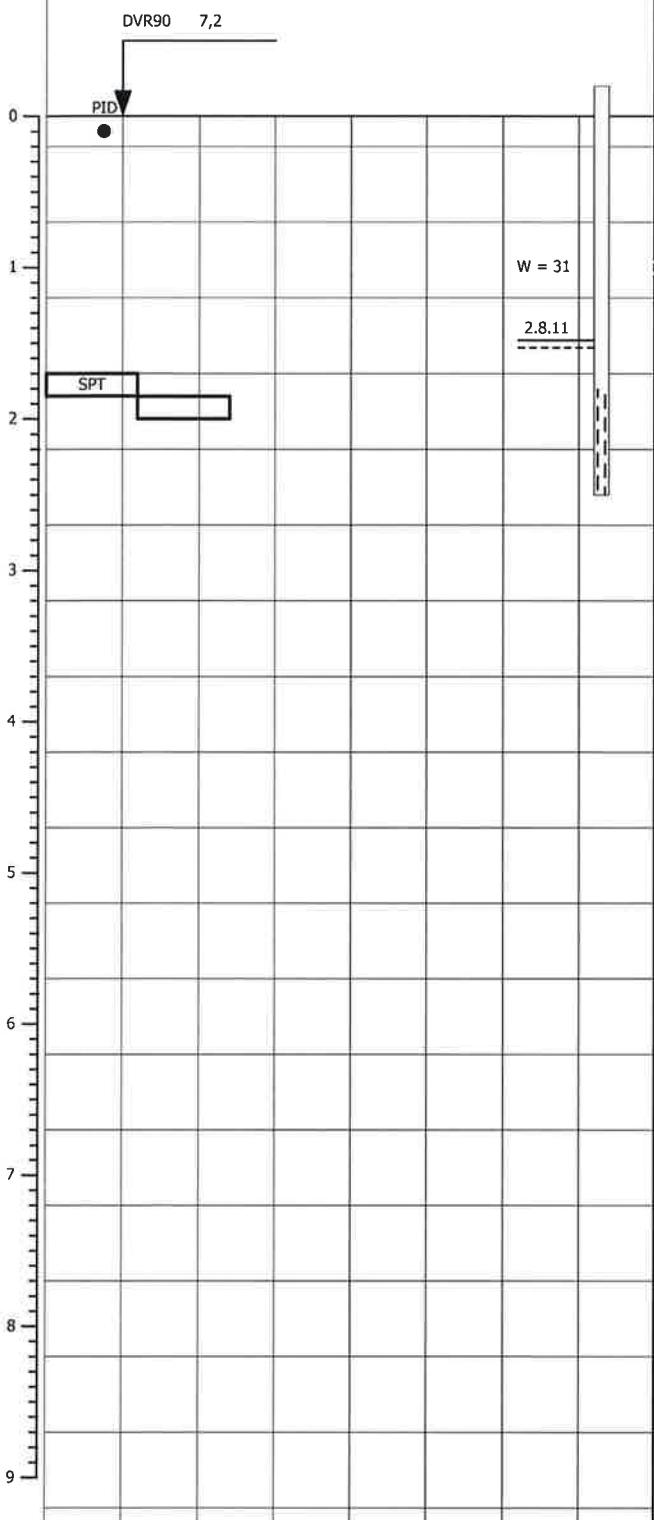
Tegnet af: BV

Boring: **6**

Bedømt af: RW Dato: 03-08-2011

Bilag: **6**

S. 1/1



O	10	20	30	W (%)
Δ	10	15	20	γ (kN/m³)
				Cv/Cvr (kN/m²)
	10	20	30	SPT(Slag/30 cm)
□	0,4	0,6	0,8	Poretal, e
●	20	40	60	PID
				Drejesondering
				Rammesondering



ANDREASEN &
HVIDBERG K/S

BOREPROFIL

Godkendt:

X: 0 Y: 0 Boremetode: Snegleboring

Sag: 11236

Sigsgaardsvej 10, Pandrup

Boret af: KP Dato: 02-08-2011

Tegnet af: BV

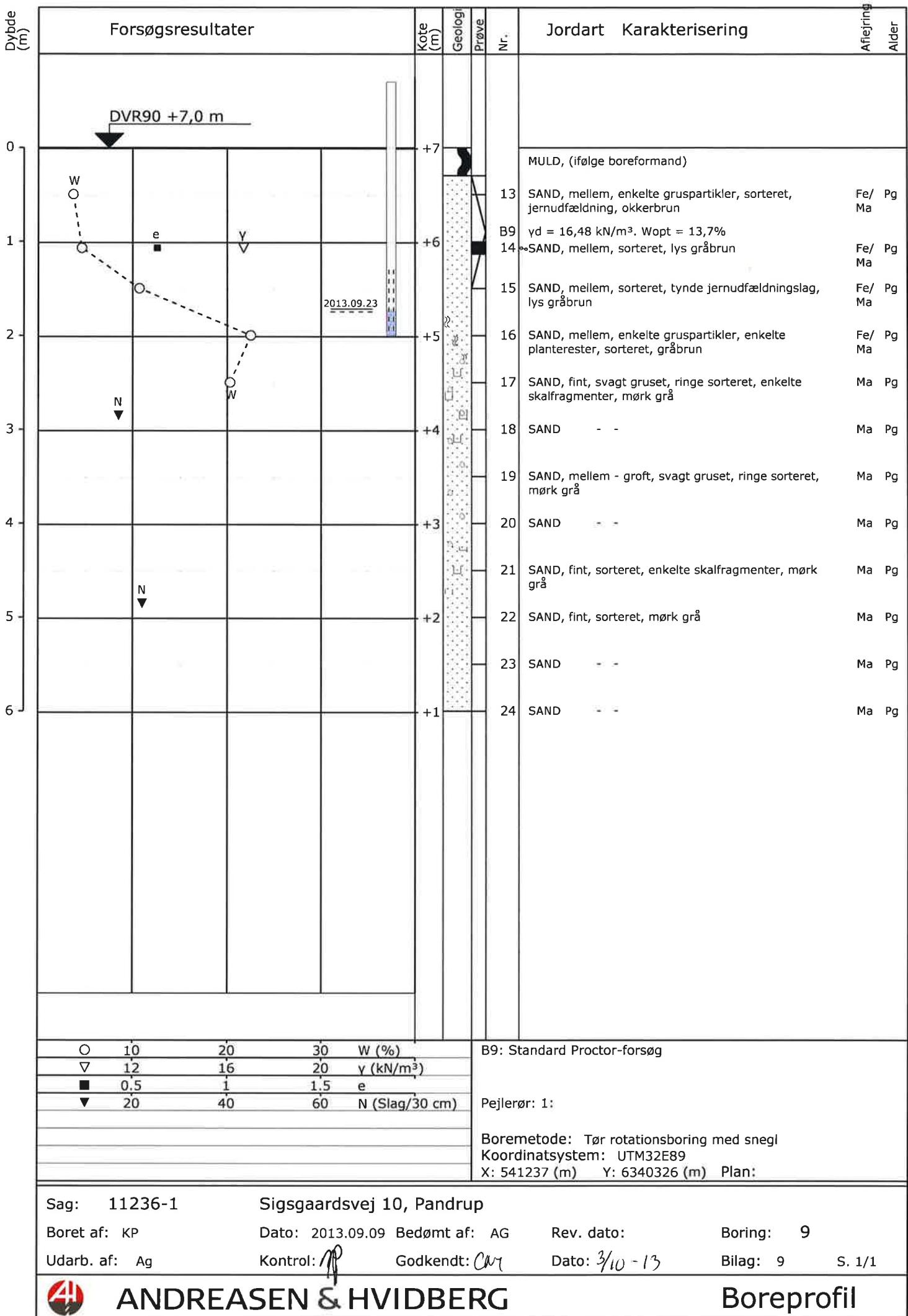
Boring: 7

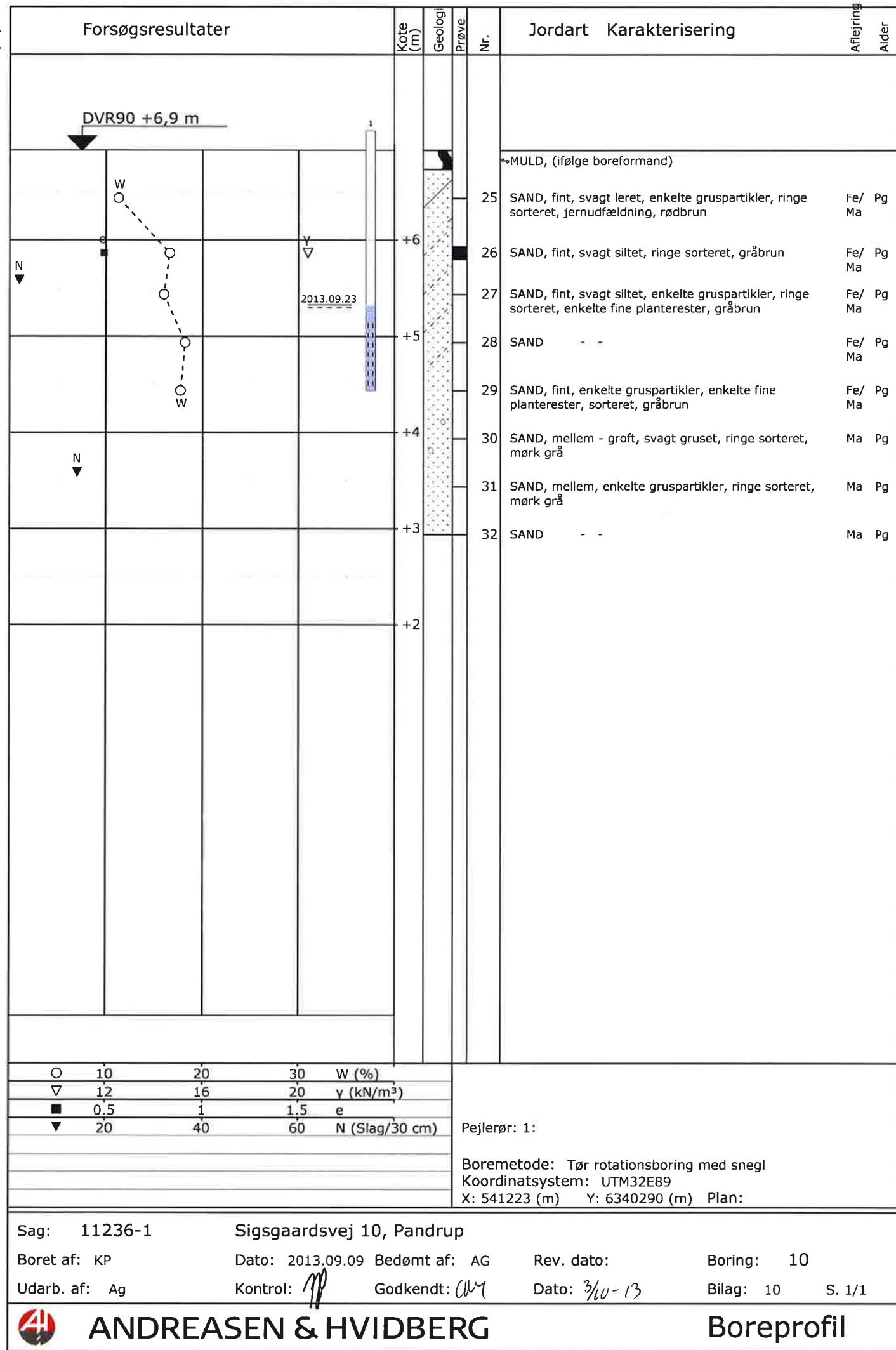
Bedømt af: RW Dato: 03-08-2011

Bilag: 7

S. 1/1

Dybde (m)	Forsøgsresultater					Kote (m)	Geologi	Prøve Nr.	Jordart Karakterisering		Aflæring Alder
0	DVR90 +6,9 m										
1	Glr	○	N	e	▽	+6	MULD, (ifølge boreformand)			O/ Ma Pg	
1.5	X						1 SAND, fint, enkelte gruspartikler, sorteret, muldet, misfarvet, brun				
1.8	X						B8 $\gamma_d = 16,61 \text{ kN/m}^3$. Wopt = 12,1%			Fe/ Pg Ma	
2	Glr	○				+5	2 ~SAND, mellem, enkelte gruspartikler, rige sorteret, svagt muldet, svagt misfarvet, brun				
2.5		○					3 SAND, fint, enkelte gruspartikler, sorteret, svagt muldet, svagt misfarvet, brun			Fe/ Pg Ma	
3		○				+4	4 SAND, fint, enkelte gruspartikler, sorteret, planterester, svagt muldet, svagt misfarvet, brun			Fe/ Pg Ma	
3.5			N		W		5 SAND, mellem, svagt gruset, rige sorteret, enkelte fine planterester, mørk grå			Ma Pg	
4						+3	6 SAND, mellem, gruset, rige sorteret, mørk grå			Ma Pg	
4.5							7 SAND, mellem, enkelte gruspartikler, rige sorteret, mørk grå			Ma Pg	
5						+2	8 SAND, mellem, svagt gruset, rige sorteret, skalfragmenter, mørk grå			Ma Pg	
5.5							9 SAND			Ma Pg	
6						+1	10 SAND, fint, sorteret, enkelte skalfragmenter, mørk grå			Ma Pg	
6.5						0	11 SAND, mellem, svagt gruset, rige sorteret, enkelte skalfragmenter, mørk grå			Ma Pg	
7							12 SAND, fint, sorteret, enkelte skalfragmenter, mørk grå			Ma Pg	
	○ 10	20	30	W (%)			B8: Standard Proctor-forsøg				
	▽ 12	16	20	$\gamma (\text{kN/m}^3)$							
	■ 0.5	1	1.5	e			Pejlerør: 1:				
	X 2	4	6	Glr. (%)			Boremetode: Tør rotationsboring med snegl				
	▼ 20	40	60	N (Slag/30 cm)			Koordinatsystem: UTM32E89				
							X: 541243 (m) Y: 6340373 (m) Plan:				
Sag: 11236-1	Sigsgaardsvej 10, Pandrup										
Boret af: KP	Dato: 2013.09.09 Bedømt af: AG Rev. dato:						Boring: 8				
Udarb. af: Ag	Kontrol: Godkendt: CM Dato: 3/10-13 Bilag: 8 S. 1/1										
	ANDREASEN & HIDBERG						Boreprofil				





Dypte
(m)

Forsøgsresultater

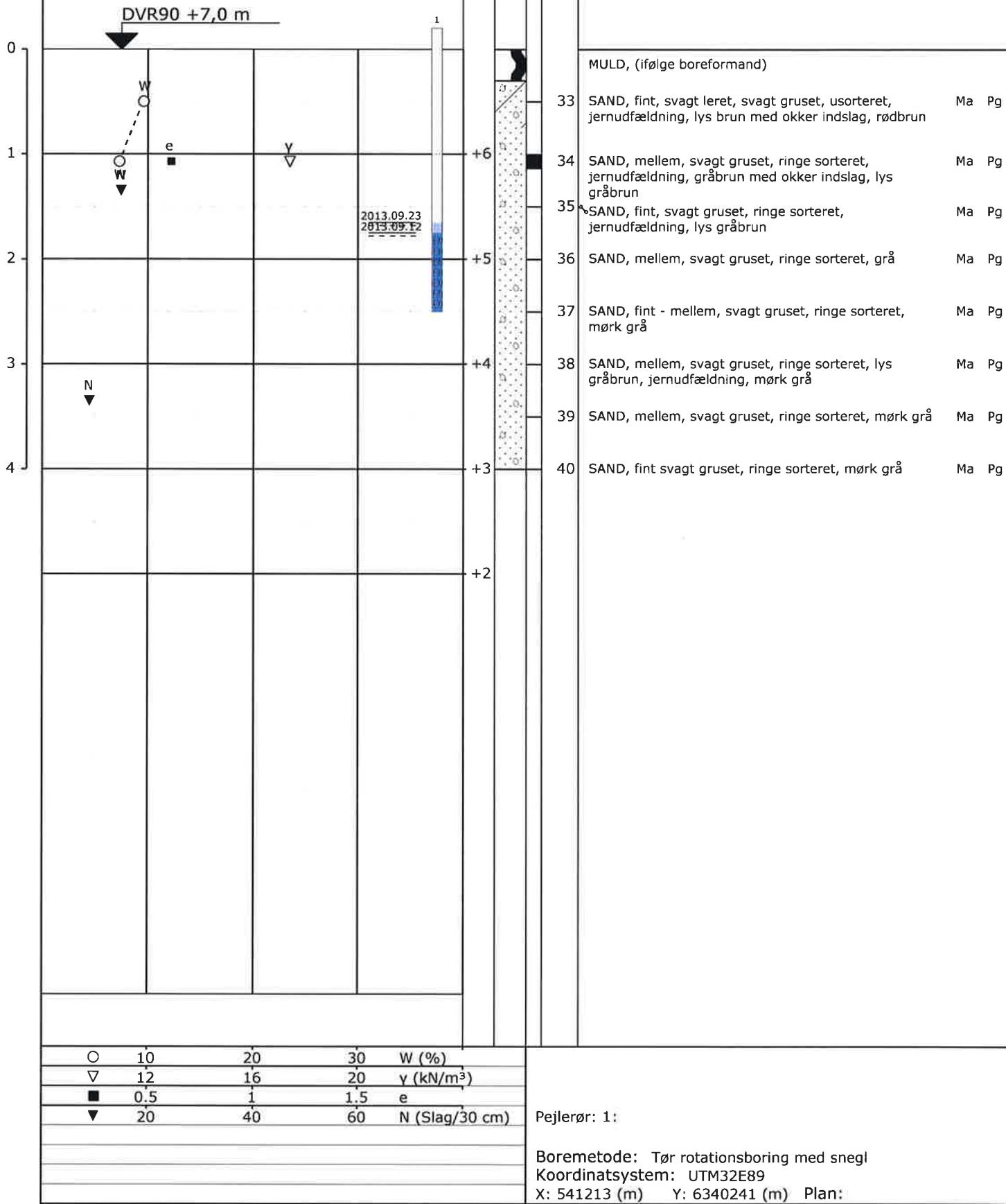
Kote
(m)

Geologi

Prøve

Nr.

Jordart Karakterisering

Aflejring
Alder

Sag: 11236-1

Sigsgaardsvej 10, Pandrup

Boret af: KP

Dato: 2013.09.09 Bedømt af: AG

Rev. dato:

Boring: 11

Udarb. af: Ag

Kontrol: *MP*Godkendt: *CWY*

Dato: 3/10-13

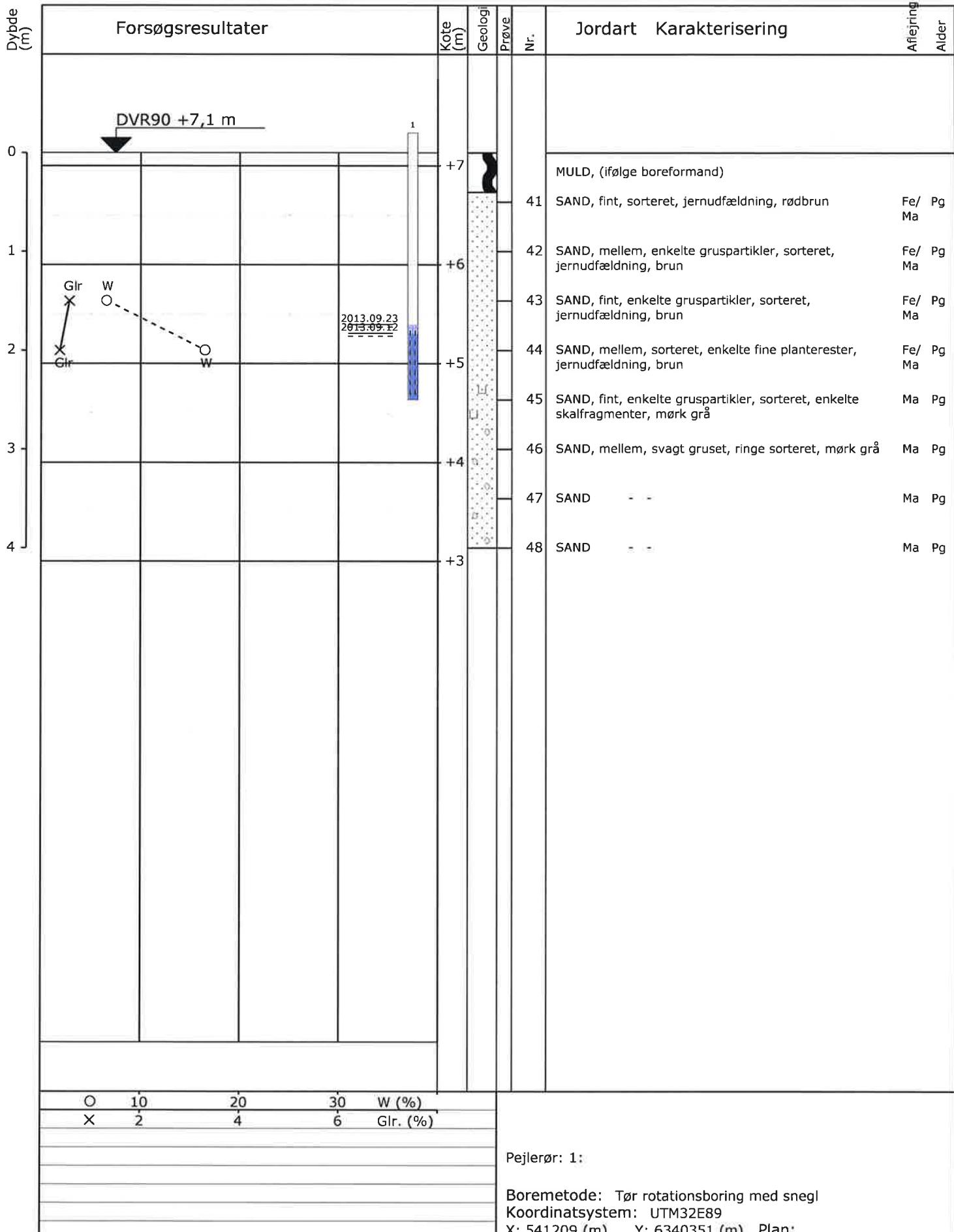
Bilag: 11

S. 1/1



ANDREASEN & HIDBERG

Boreprofil



Sag: 11236-1

Sigsgaardsvej 10, Pandrup

Boret af: KP

Dato: 2013.09.09 Bedømt af: AG

Rev. dato:

Boring: 12

Udarb. af: Ag

Kontrol: *M*

Godkendt: *AM*

Dato: 3/10-13

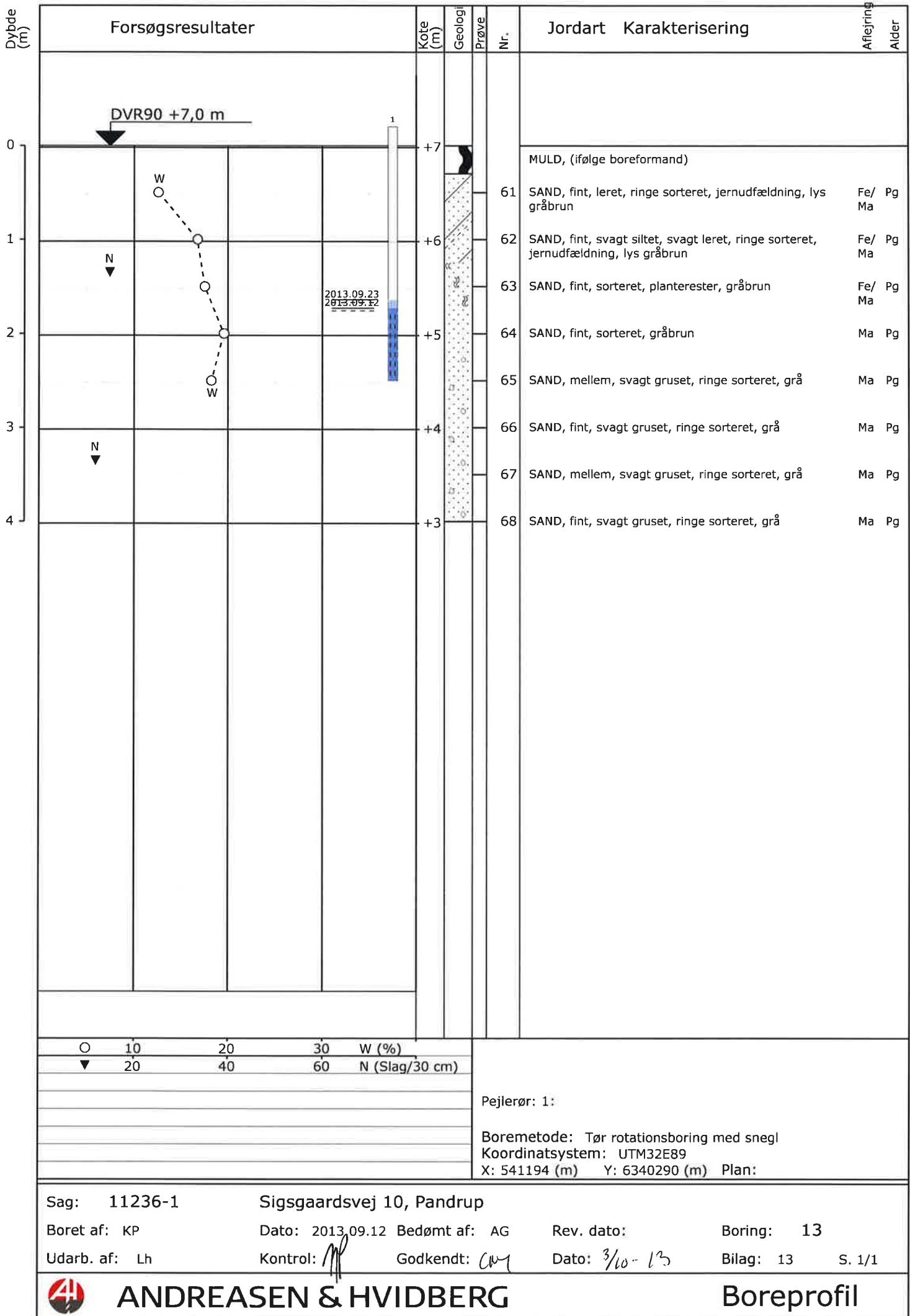
Bilag: 12

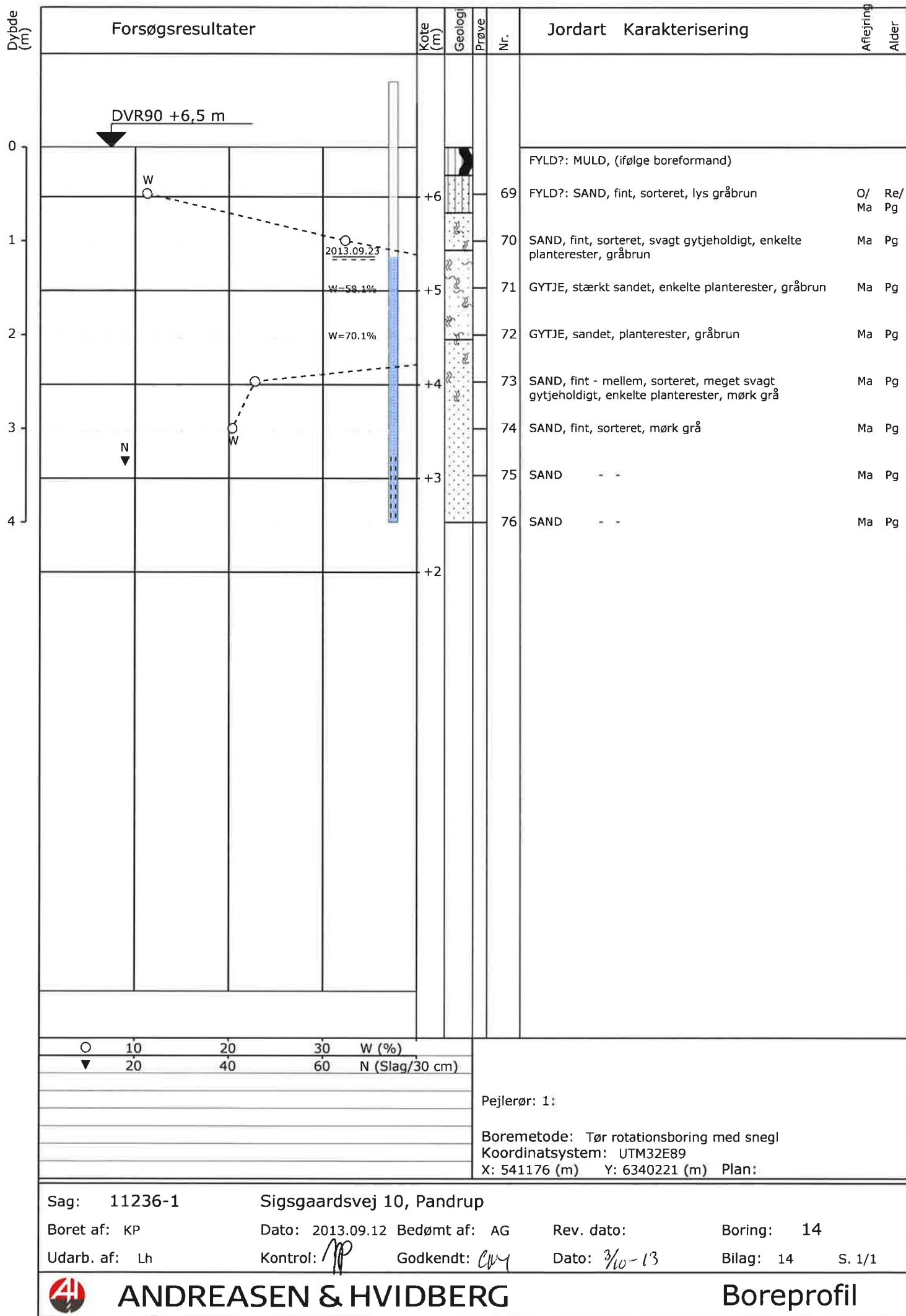
S. 1/1

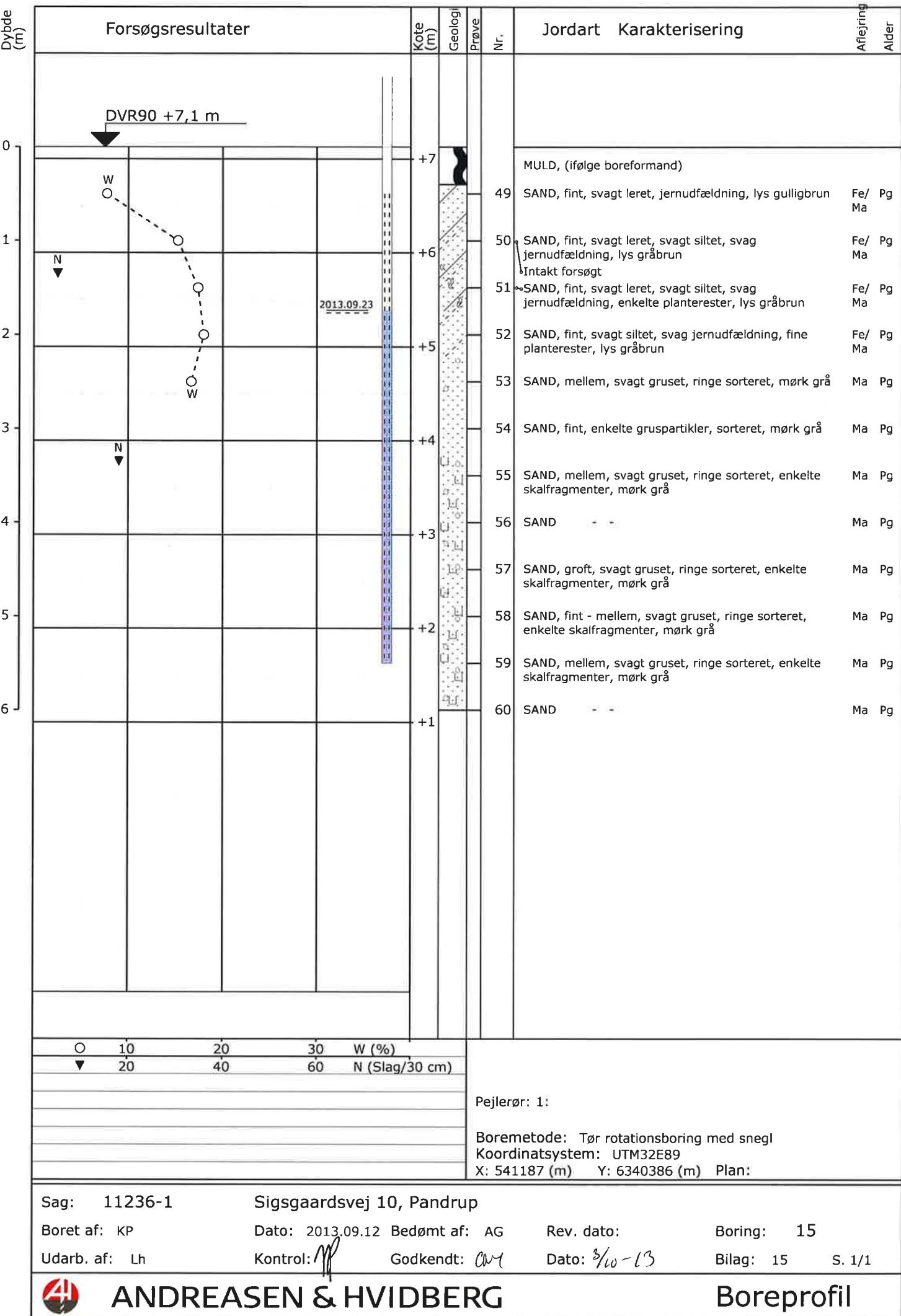


ANDREASEN & HIDBERG

Boreprofil







Dybe
(m)

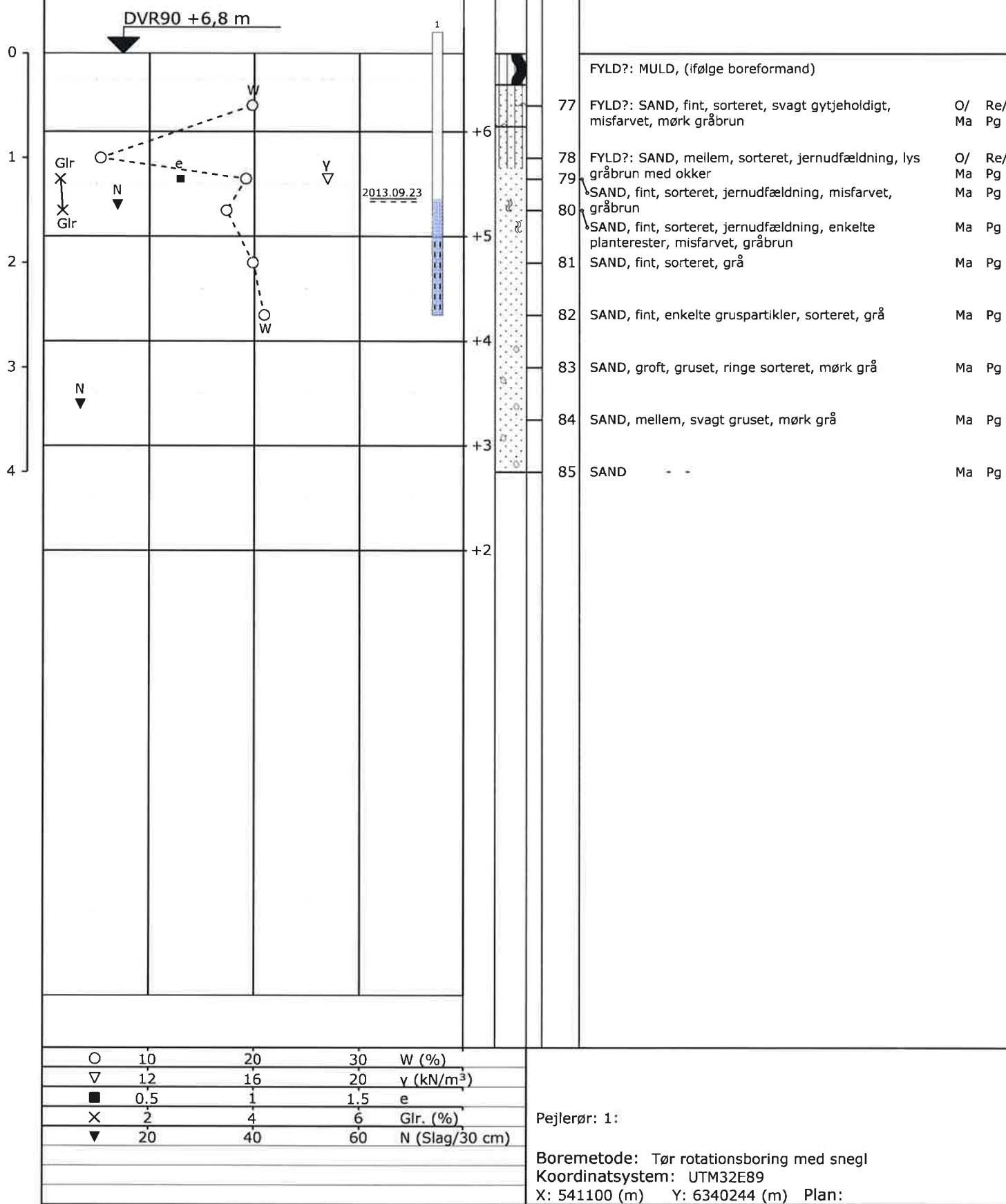
Forsøgsresultater

Kote
(m)

Geologi

Prøve
Nr.

Jordart Karakterisering

Aflejring
Alder

Sag: 11236-1

Sigsgaardsvej 10, Pandrup

Boret af: KP

Dato: 2013.09.12 Bedømt af: AG

Rev. dato:

Boring: 16

Udarb. af: Lh

Kontrol: MP

Godkendt: CMY

Dato: 3/10-13

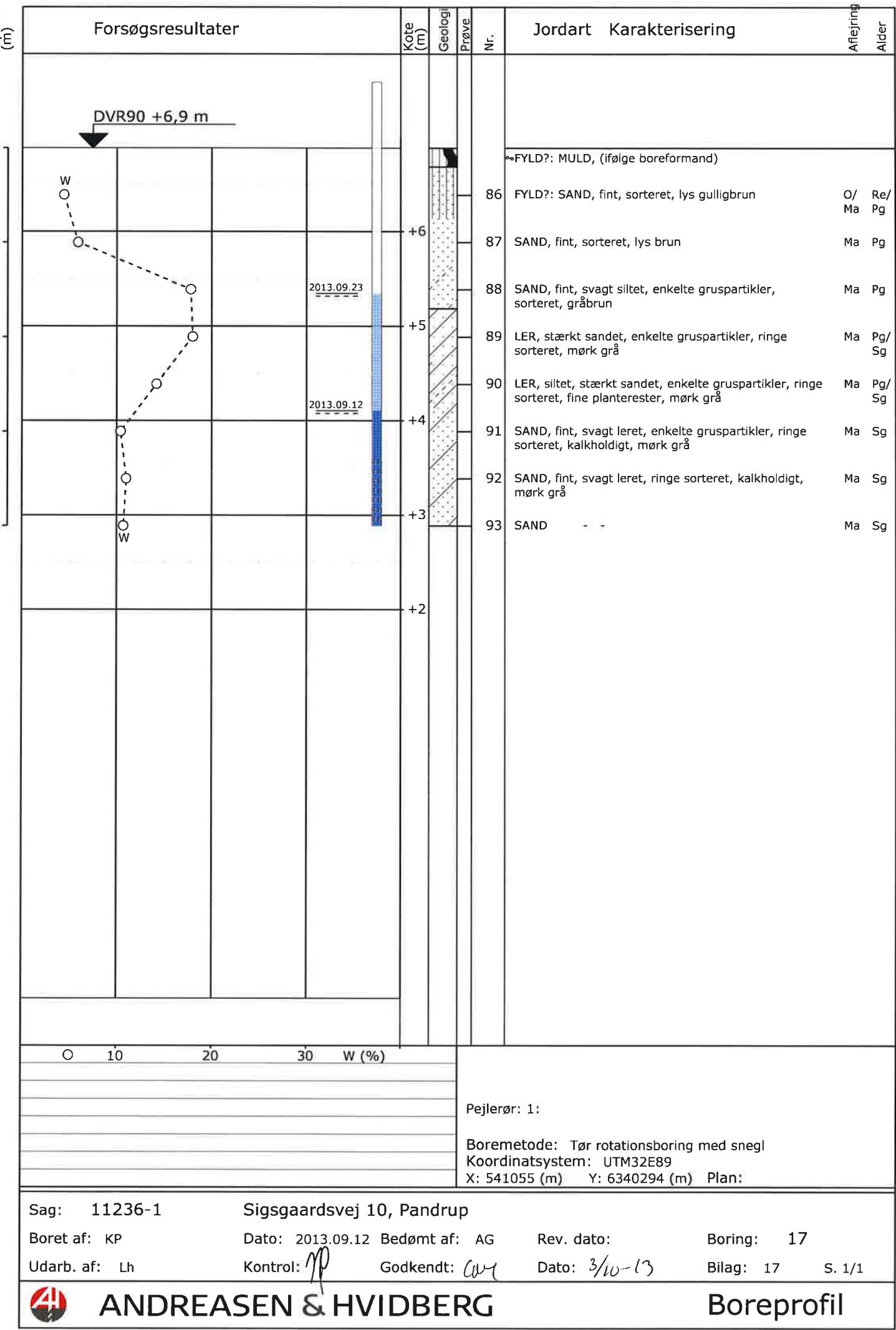
Bilag: 16

S. 1/1



ANDREASEN & HIDBERG

Boreprofil

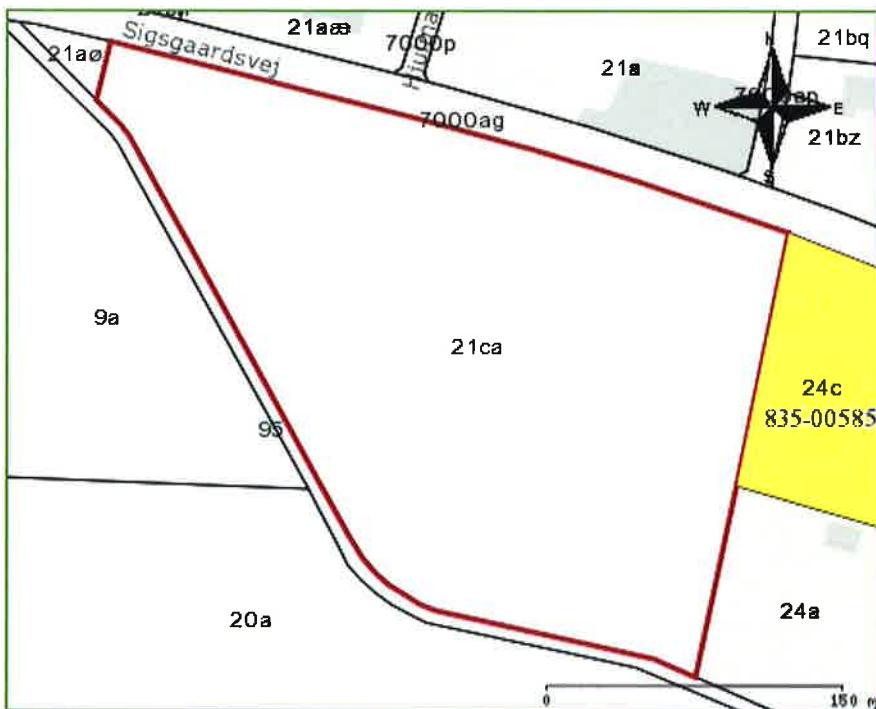


Attest

Der er søgt på følgende matrikel:

- 21ca Den mellemste Del, Jetsmark, Jammerbugt

Den fremsøgte matrikel er indrammet med rødt.



Regionen har for nuværende ingen oplysninger om jordforurenninger på den pågældende matrikel.

Nærværende attest udarbejdes alene på grundlag af oplysninger i Regionens database. Kortlægningen af forurenede og muligt forurenede ejendomme efter jordforureningsloven er ikke færdig, og der vil derfor løbende ske ændringer i Regionens database.

Få yderligere oplysninger ved at kontakte Regionens "Kontor for Jordforurening og Råstoffer" på tlf. 9764 8276, eller sende en mail til Birgitte Gorgin, bg@rn.dk.

Læs mere om Regionens arbejde med jordforurening på www.jordforurening.rn.dk



Andreasen & Hvidberg K/S

Attest udarbejdet 03-10-2013

Sag nr.: 11236-1

Bilag nr.: 300

Side 1 af 1



		ANDREASEN & HVIDBERG K/S	
Situationsplan			
Mål:	1:2000	Tegn.:	LH
Rev.:	CWY	Sag:	11236-1 Sigsgaardsvej, Pandrup
		Godk.:	2.10.2013
		Dato:	Bilag nr.: S2