

F02	2014-09-15	IFF			TF	CM	TO	BM
F01	2014-09-01	IFA			TF	CM	TO	BM
Rev.	Issued date	Description			Made by	Chk'd by	Disc. appr.	Proj. appr.
Contractor:						Supplier:		
 ABB AS OIL, GAS AND PETROCHEMICAL								
Client:  STATOIL PETROLEUM AS						Contract No: 4503027469		
Project No: P028701		Project Title: Johan Sverdrup Power from Shore FEED						
Suppliers Doc. No.: 3AJG028701-0716						Rev No: B		
1	Accepted					Tag No: -		
2	Accepted with Comments Incorporated. Revise and Resubmit							
3	Not Accepted. Revise and Resubmit							
4	For Information Only							
5	Provisional Acceptance - Interface Information Frozen							
Date:		Signature :						
Doc. Type: RA		Area: -	System: -					
Document Title: Kjølevannsutslipp ved Haugsneset, Kårstø								
Document No.: C160-AP-S-RA-00716							Rev.: F02	Page: 1 of 2

REVISION TABLE

Rev.	Page (P) Chapter (C)	Description	Date /Initials
00	All	New	2014-07-29/THF
F01	All	IFA	2014-08-01/THF
F02	All	IFF Updated with new input, and new calculations are carried out.	2014-09-15/THF

APPENDIX

A. Kjølevannsutslipp ved Haugsneset, Kårstø

SINTEF F26319 - Fortrolig

Rapport

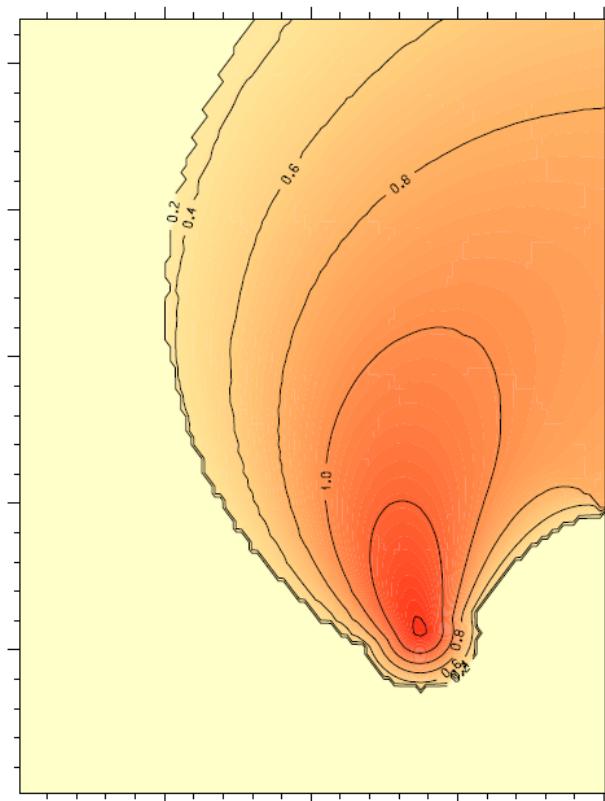
Kjølevannsutslipp ved Haugsneset, Kårstø

Overtemperatur og innlagringsnivå

Andre reviderte utgave

Forfatter(e)

Grim Eidnes



SINTEF Materialer og kjemi

Miljøovervåkning og modellering

2014-09-12

SINTEF Materialer og kjemi

Postadresse:
Postboks 4760 Sluppen
7465 Trondheim
Sentralbord:
Telefaks: 73597043

Rapport

Foretakregister:

Kjølevannsutslipp ved Haugsneset, Kårstø

Overtemperatur og innlagringsnivå
Andre reviderte utgave

EMNEORD:

Miljø

VERSJON

3.0

DATO

2014-09-12

Utslipp

Kjølevann

Haugsneset

FORFATTER(E)

Grim Eidnes

OPPDAGSGIVER(E)

ABB AS

OPPDAGSGIVERS REF.

Tor-Helge Felle

PROSJEKTNR

102008411

ANTALL SIDER OG VEDLEGG:

9 + vedlegg

SAMMENDRAG

ABB skal gjennomføre en konseptstudie i forbindelse med elektrifiseringen av Johan Sverdrupfeltet i Nordsjøen. I studiet inngår et kjølevannssystem basert på inntak og utsipp av sjøvann. Det er gjennomført utslippsberegninger for en utslippsmengde på 400 m³/h i 30 m dyp gjennom et 450 mm rør basert på tidligere registrerte strøm- og lagdelingsforhold i området over et år. Beregningene er gjennomført med modellen B-Jet. Modellen beregner utslippets fortynning, spredning, overtemperatur og innlagringsnivå i recipienten.

UTARBEIDET AV

Grim Eidnes

SIGNATUR



KONTROLLERT AV

Jørgen Skancke

SIGNATUR



GODKJENT AV

Atle Kleven

SIGNATUR



RAPPORTNR

SINTEF F26319

GRADERING

Fortrolig

GRADERING DENNE SIDE

Fortrolig

for

Historikk

VERSJON	DATO	VERSJONSBESKRIVELSE
1.0	2014-07-29	Rapportutkast
2.0	2014-09-01	Revidert rapport
3.0	2014-09-12	Endelig rapport

Innholdsfortegnelse

Sammendrag.....	4
1 Bakgrunn.....	5
2 Modellbeskrivelse	5
3 Inndata.....	6
3.1 Tekniske data	6
3.2 Lagdeling	6
3.3 Strømforhold.....	7
4 Utslippsberegninger	8
5 Referanser.....	9

BILAG/VEDLEGG

Beregnet utslippsbane og overtemperatur i vertikalplanet

Sammendrag

Som en del av elektrifiseringen av Johan Sverdrupfeltet i Nordsjøen, skal det etableres et kjølevannssystem basert på inntak og utslipp av sjøvann. Kjølevannsanlegget er planlagt på Haugsneset ved Kårstø. Den foreliggende rapporten presenterer resultatet av utslippsberegninger for kjølevannet i form av overtemperatur og innlagringsnivå for utslippet fordelt over året.

Følgende tekniske data er lagt til grunn for beregningene:

Inntaksdyp:	100 m	Utslippsdyp:	30 m
Utslippsdiameter:	368 mm (innvendig)	Utslipphastighet:	1,0 m/s
Utslippets helning:	14° nedover	Utslippets retning:	102° (mot Ø-ØSØ)
Utslippsmengde:	400 m ³ /h	Oppvarming:	15 °C

Et kjølevannsbehov på 400 m³/h er valgt som "worst case", og denne utslippsmengden er benyttet i beregningene. For PE-rør SDR11 vil en utslipphastighet på ca. 1 m/s tilsvare et 450 mm rør (innvendig diameter på 368 mm). Denne rørdimensjonen inngår i beregningene.

Data for lagdeling og strøm er hentet fra tidligere undersøkelser i Kårstøbassensenget – spesielt målinger over lang tid nettopp fra Haugsneset. De hydrografiske dataene (lagdeling) er hentet fra 2001-2002, mens strøm-dataene er fra 1987-1988.

Beregningene viser at kjølevannet normalt vil lagre seg inn rett over utslippsdypet. I gjennomsnitt stiger utslippet opp til 26 m dyp før det synker ned og lagrer seg inn på 27 m dyp.

Miljødirektoratets normative krav til kjølevannsutslipp er at overtemperaturen 100 m fra utslippet ikke skal overstige 1 °C. Beregningene viste at overtemperaturen etter 100 m lå mellom 0,0 og 0,5 °C, altså godt under forurensningsmyndighetenes krav. Beregningene viste også at overtemperaturen i gjennomsnitt var kommet ned i 1,0 °C allerede 9 m fra utslipspunktet.

1 Bakgrunn

Som en del av elektrifiseringen av Johan Sverdrupfeltet i Nordsjøen, er ABB engasjert av Statoil til å gjennomføre en konseptstudie knyttet til en HVDC (High Voltage, Direct Current) stasjon. I studiet inngår også et kjølevannssystem basert på inntak og utsipp av sjøvann. Kjølevannsanlegget er planlagt på Haugsneset ved Kårstø. Kjølevannsutslippet er konsesjonspliktig, og i forbindelse med konsesjonssøknaden må det framlegges en konsekvensvurdering av forventet påvirkning fra utsippet. ABB har i den forbindelse henvendt seg til SINTEF og bedt om en slik vurdering.

Kjølevannet varmes opp mellom inntak og utsipp. Normalt vil utsippets temperatur være høyere enn sjøvannets temperatur. Temperaturforskjellen kalles overtemperatur. Den foreliggende rapporten presenterer resultatet av utslippsberegninger i form av overtemperatur og innlagringsnivå for utsippet fordelt over året. Beregningene er vurdert opp mot Miljødirektoratets normative krav om at overtemperaturen 100 m fra utsippet ikke (permanent) skal overstige 1 °C.

2 Modellbeskrivelse

Utslippsberegningene er gjennomført med den numeriske modellen *B-Jet* som simulerer kjølevannets bane og fortynning i resipienten. *B-Jet* simulerer utsippet fra utslipppunktet og til utsippets egenenergi er brukt opp til turbulent blanding, og utsippet har nådd sitt likevektsnivå (innlagringsnivå).

Beregningene av utsippets overtemperatur gjennomføres vanligvis for forskjellige, representative strøm- og lagdelingsforhold. Om vinteren er lagdelingen generelt svak, og temperaturen i utslipppunktet kan ofte være lavere enn i inntaksdypet. Den initiale overtemperaturen blir da høy og den svake lagdelingen kan medføre at utsippet stiger helt opp til overflata og sprer seg som et tynt lag der. Skjer det, vil den videre spredningen og fortynningen beregnes med modellen *B-Pool*.

Om sommeren er forholdene som regel motsatt. Da varmes overflatelaget opp, den initiale overtemperaturen blir mindre og lagdelingen forsterkes. Muligheten for en innlaging dypere ned i vannmassene er da større.

Modellen *B-Jet* ble i 1994 validert mot kjølevannsutslippet fra gasterminalen på Kårstø (Eidnes, 1994). Over 14 måneder ble det gjennomført 18 intensive måletokt i Kårstøbassengen. I fem av de 18 toktene ble det målt overtemperaturer på 1,0 °C eller mer. Høyeste registrerte overtemperatur var 1,9 °C. De målte, uberørte hydrografidataene ble sammen med målt strøm brukt som inndata til *B-Jet*. Beregnet overtemperatur ble så sammenliknet med målte temperaturforhold i resipienten. Det største avviket mellom målt og modellert overtemperatur var bare 0,1 °C. Utsippets innlaging ble også godt gjenskapt i modellen. Innlagringsdypet varierte reelt mellom 0 og 17 m dyp, mens modellberegningene ga en innlaging på 0 - 15 m dyp.

En senere validering mot kjølevannsutslippet i Nyhamna på Aukra (Eidnes, 2010) bekreftet det gode samsvaret. Det største avviket mellom målt og beregnet overtemperatur ble der 0,09 °C, og innlagingen var, på ett unntak nær, også i meget godt samsvar med beregningene.

3 Inndata

3.1 Tekniske data

Fase 1 i utbyggingen vil designes med kapasitet på 1x100 MW. Kjølevannsbehovet vil være i underkant av 170 m³/h. Oppvarmingen fra inntak til utslippsrør er beregnet til 15 °C.

Fase 2 vil designes for ca. 150 MW med et estimert kjølevannsbehov på noe lavere enn 230 m³/h. Oppvarmingen er den samme, 15 °C.

Det er bestemt at alle anlegg for kjølevann som bygges i fase 1 skal være dimensjonert for en totalkapasitet på overføring av 300 MW.

Et kjølevannsbehov på 400 m³/h er valgt som "worst case", og det er denne utslippsmengden som er benyttet i beregningene. Utstrømningshastigheter på ca. 1 m/s tilsvarer et 450 mm utslippsrør. For PE-rør SDR11 gir det en innvendig diameter lik 368 mm. Denne rørdimensjonen inngår i beregningene.

Vi har også antatt at utslippsrørene følger bunnskråningen på stedet. Helningen er estimert fra sjøkart å være ca. 14°. Utslippet vil bare skje gjennom ett rør av gangen. Oppsummert:

Inntaksdyp	100 m	Utslippsdyp	30 m
Utslippsdiameter	368 mm (innvendig)	Utslipphastighet	1,0 m/s
Utslippets helning	14° nedover	Utslippets retning	102° (mot Ø-ØSØ)
Utslippsmengde	400 m ³ /h	Oppvarming	15 °C

3.2 Lagdeling

Under en validering av kjølevannseffekter ved Kårstø (Løvås, 2002) ble det gjennomført hydrografimålinger (måling av temperatur og saltholdighet) ved Haugsneset ned til 80-95 m vanndyp om lag hver tredje uke over en ett års periode. Vi har antatt at disse hydrografiprofilene er representative for den årlige variasjonen i lagdelingen på stedet. Inntakstemperaturen i 100 m dyp er estimert ved en ekstrapolering (regresjonsanalyse) av temperaturprosessen ned til 100 m dyp.

Ved å bruke følgende symboler:

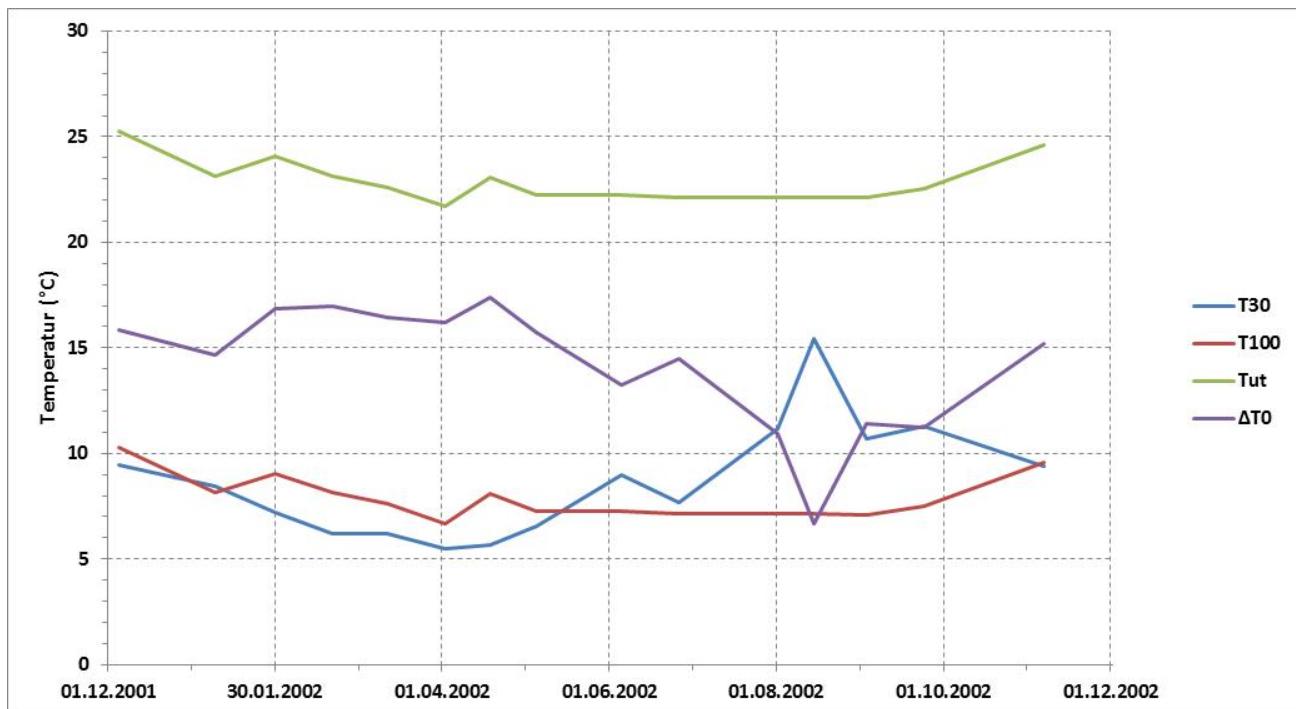
T_{inn}	Inntakstemperatur	T_{ut}	Utslippsstemperatur
T_{30}	Vanntemperaturen i 30 m dyp	T_{100}	Vanntemperaturen i 100 m dyp
δT	Kjølevannets oppvarming (15 °C)	ΔT_0	Initiell overtemperatur ved utslippsrøret

får vi følgende relasjoner (se figur 3.1):

$$T_{inn} = T_{100}$$

$$T_{ut} = T_{inn} + \delta T$$

$$\Delta T_0 = T_{ut} - T_{30}$$



Figur 3.1 Årlig variasjon i temperaturforholdene ved Haugsneset. (Se tekst for symbolforklaring.)

Figuren viser hvordan temperaturen i 30 m dyp er høyere enn i 100 m dyp i perioden mai – oktober. Dette gir redusert initiell overtemperatur (det vil si mindre enn 15 °C; i midten av august er den for eksempel bare 6,7 °C). Omvendt om vinteren og våren. Da er det kaldere i 30 m dyp enn i 100 m dyp, noe som forsterker den initielle overtemperaturen. Figuren viser også at inntakstemperaturen (og dermed utslippstemperaturen) er relativt konstant ($6,7^{\circ}\text{C} < T_{100} < 10,3^{\circ}\text{C}$).

3.3 Strømforhold

I 1986-1988 ble det gjennomført et større måleprogram av strøm og hydrografi ved Haugsneset (Nilsen m.fl., 1989). Tidsserien for strøm i 5 og 30 m dyp dekker henholdsvis 301 og 284 dager. En oppsummering av resultatene er vist i tabell 3.1. Vi har benyttet den midlere strømhastigheten i 5 og 30 m dyp (henholdsvis 6,5 og 3,5 cm/s med felles retning mot 230°) som inndata for strømmen i modellberegningene.

Tabell 3.1 De viktigste resultatene fra strømmålingene ved Haugsneset i 1987 – 1988.

Dyp	Maksimalstrøm		Midlere strøm (cm/s)	Dominerende strømretning (°)
	Fart (cm/s)	Retning (°)		
5 m	50	42	6,5	235
30 m	26	211	3,5	226

4 Utslippsberegninger

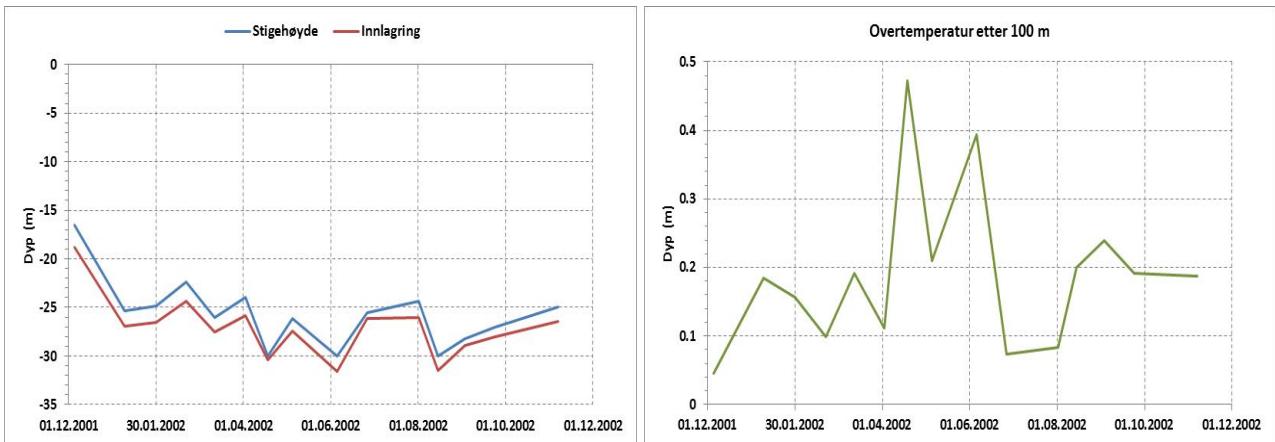
De viktigste resultatene fra modellberegningene er vist i tabell 4.1 og figur 4.1. Resultatene er også presentert som plott av utslippets bane og overtemperatur i Appendiks.

Tabell 4.1 Oppsummering av beregningene for et kjølevannsutslipp på 400 m³/h i 30 m dyp ved Haugsneset.

Dato	Stigehøyde (m)	Innlagringsdyp (m)	Avstand til 1 °C overtemperatur (m)	Overtæratur etter 100 m
05.12.2001	25	26	9	0,2
09.01.2002	25	27	10	0,2
31.01.2002	25	27	9	0,2
21.02.2002	22	24	9	0,1
13.03.2002	26	27	9	0,2
03.04.2002	24	26	9	0,1
19.04.2002	30	30	11	0,5
06.05.2002	26	27	9	0,2
06.06.2002	30	32	10	0,4
27.06.2002	26	26	8	0,1
02.08.2002	24	26	8	0,1
15.08.2002	30	31	8	0,2
03.09.2002	28	29	8	0,2
24.09.2002	27	28	8	0,2
07.11.2002	17	19	8	0,0
Gjennomsnitt	26	27	9	0,2

For de fleste utslipps (avløpsvann så vel som kjølevann) er det ønskelig å unngå at utslippet kommer til overflata. Jo mer lagdelt resipienten er, og jo dypere utslippet legges, desto lettere er det å unngå gjennombrudd. Beregningene for Haugsneset viser at kjølevannet normalt vil lagre seg inn rett over utslippsdypet. I gjennomsnitt stiger utslippet opp til 26 m dyp før det synker ned og lagrer seg inn på 27 m dyp.

Miljødirektoratets normative krav til kjølevannsutslipp er at overtemperaturen 100 m fra utslippet ikke skal overstige 1 °C. Beregningene viste at overtemperaturen i gjennomsnitt er kommet ned i 1,0 °C allerede etter 9 m og at overtemperaturen etter 100 m vil ligge mellom 0,0 og 0,5 °C. Forurensningsmyndighetenes krav til overtemperaturen er med andre ord innfridd med god margin.



Figur 4.1 Beregnet maksimal stigehøyde, innlagringsdyp og overtemperatur 100 m fra utslipspunktet.

5 Referanser

Eidnes, G. (1994): Kårstø gassterminal. Temperaturmålinger i utslippsområdet for kjølevann. SINTEF-rapport STF60 F94118.

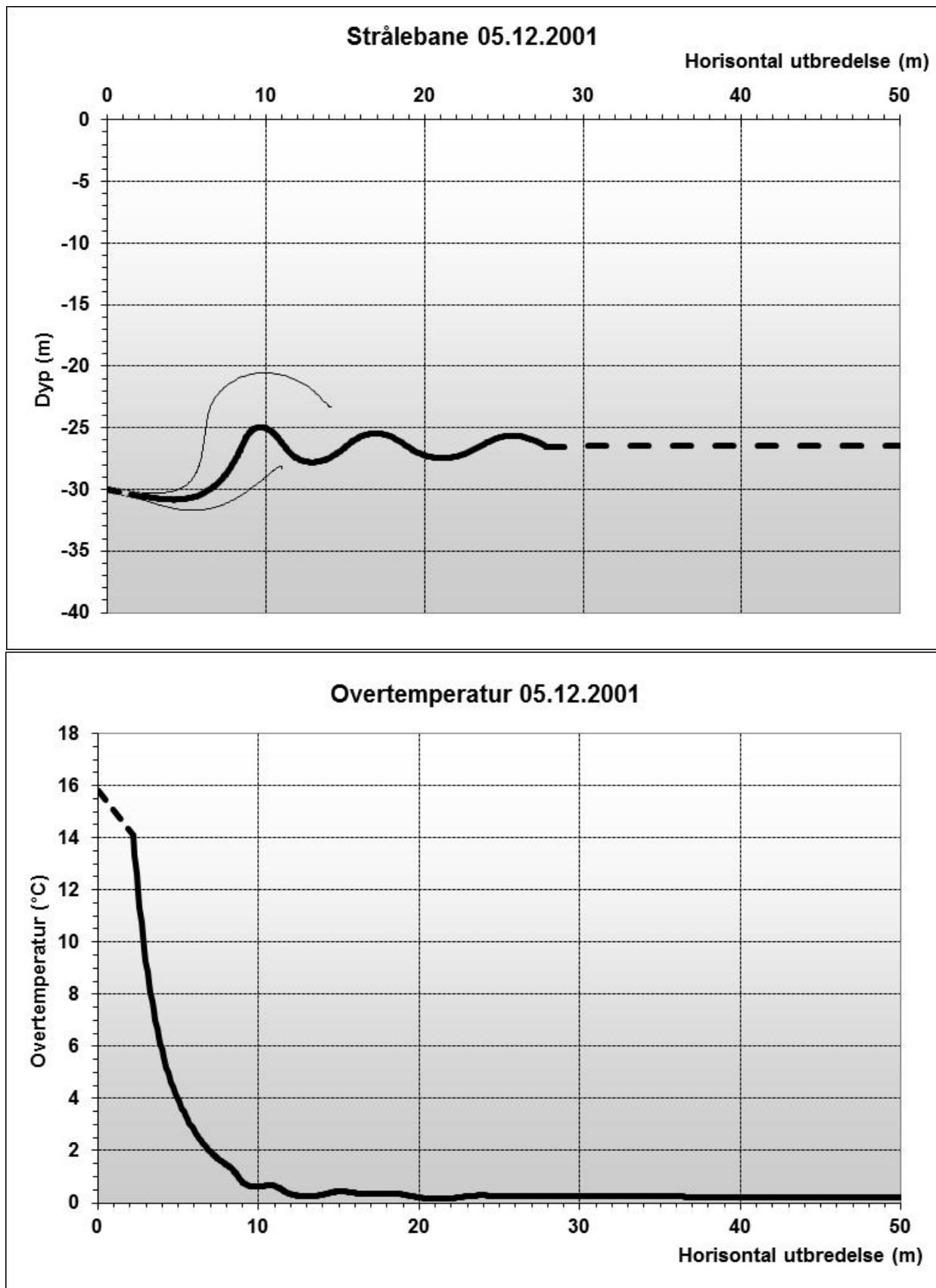
Eidnes, G. (2010): Validation of the discharge model B-Jet. SINTEF-memo datert 28.11.2010.

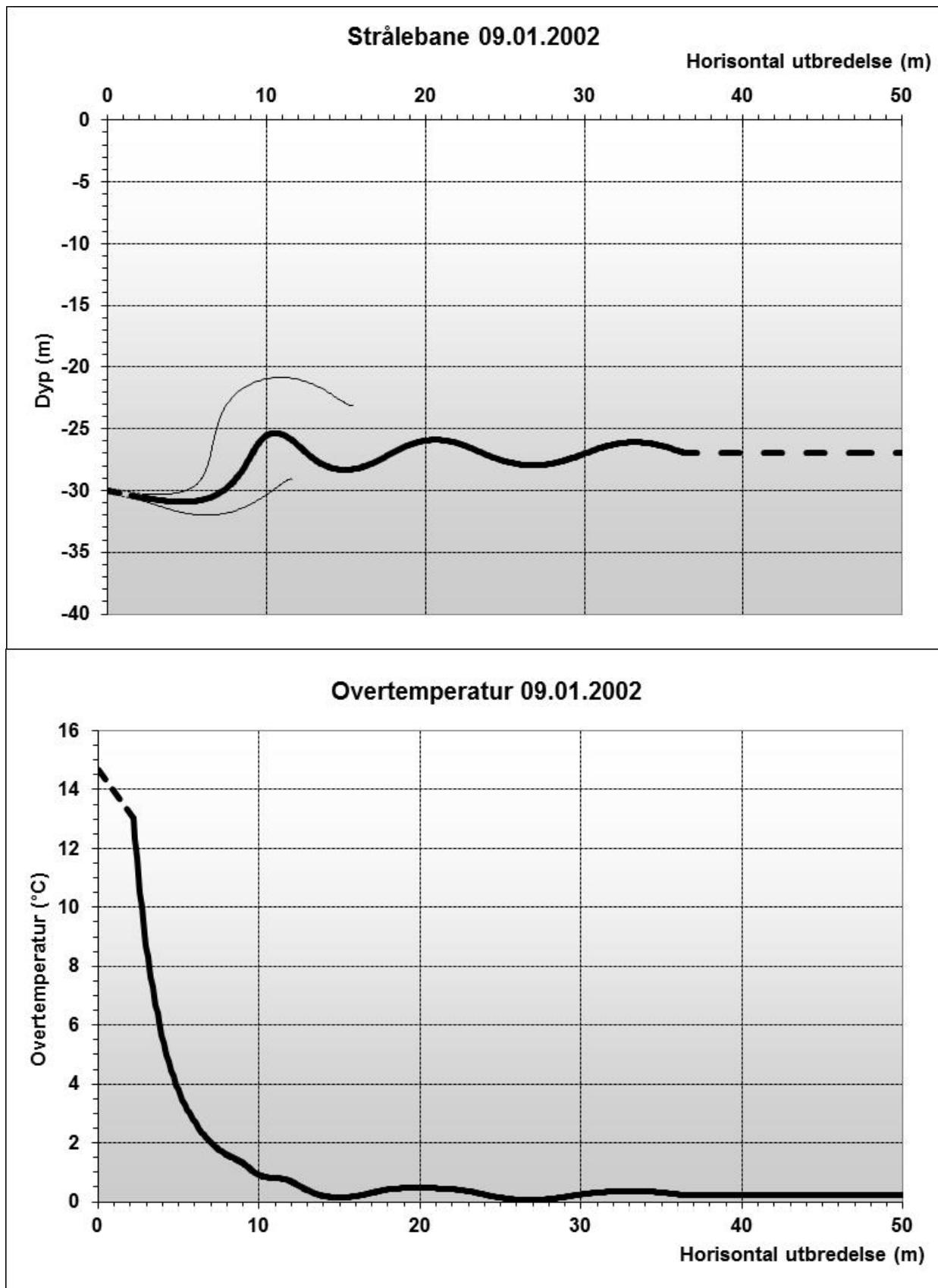
Løvås, S.M. (2002): Verifisering av kjølevannseffekter ved Kårstø. SINTEF-rapport STF80 F028072.

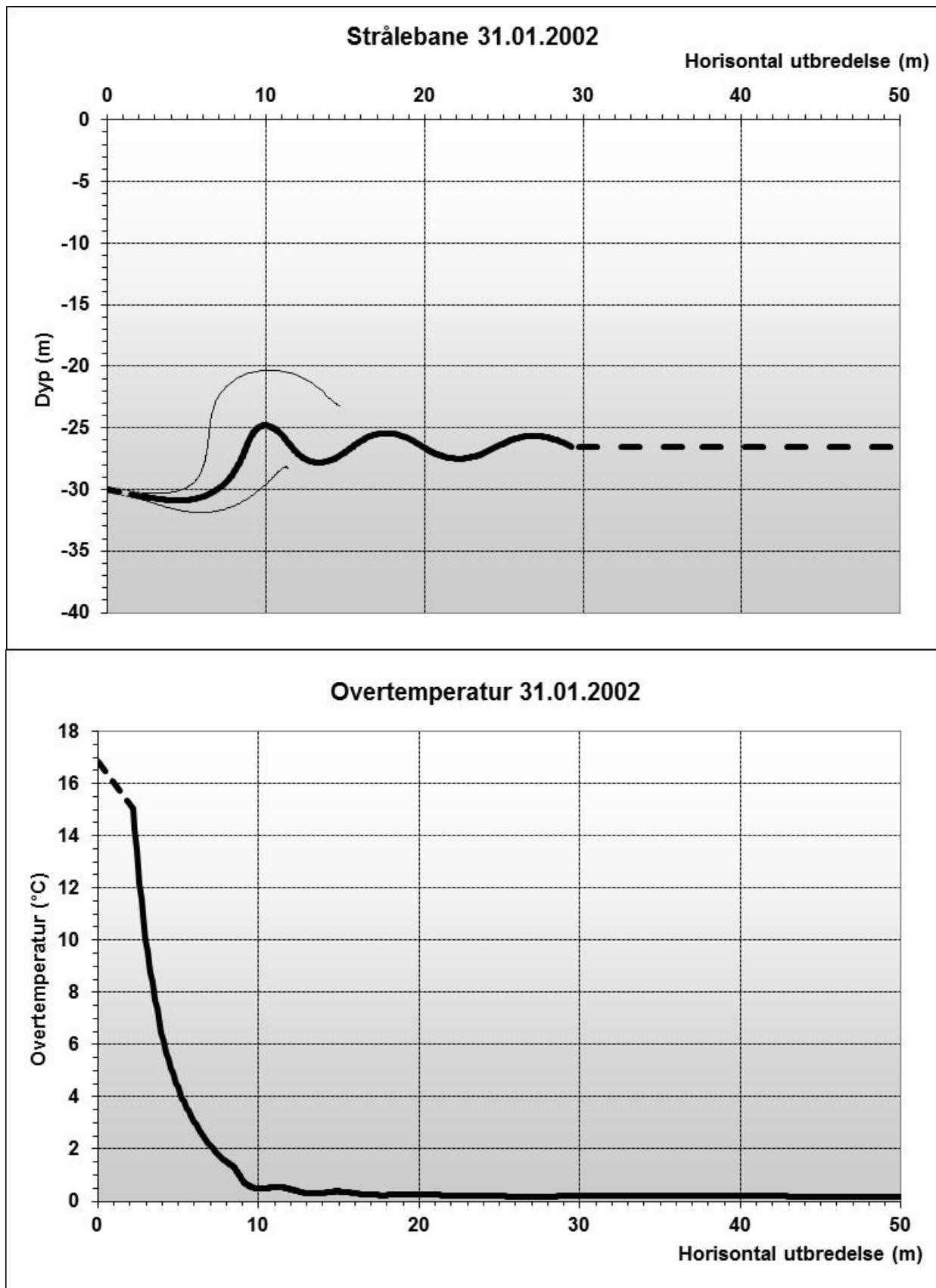
Nilssen, J.H., McClamans, T.A. og Bjerke, P.L. (1989): Analyse av felldata fra sjøområdet rundt Haugsneset for perioden 1986-12-08—1988-06-14. SINTEF-rapport STF60 F89034

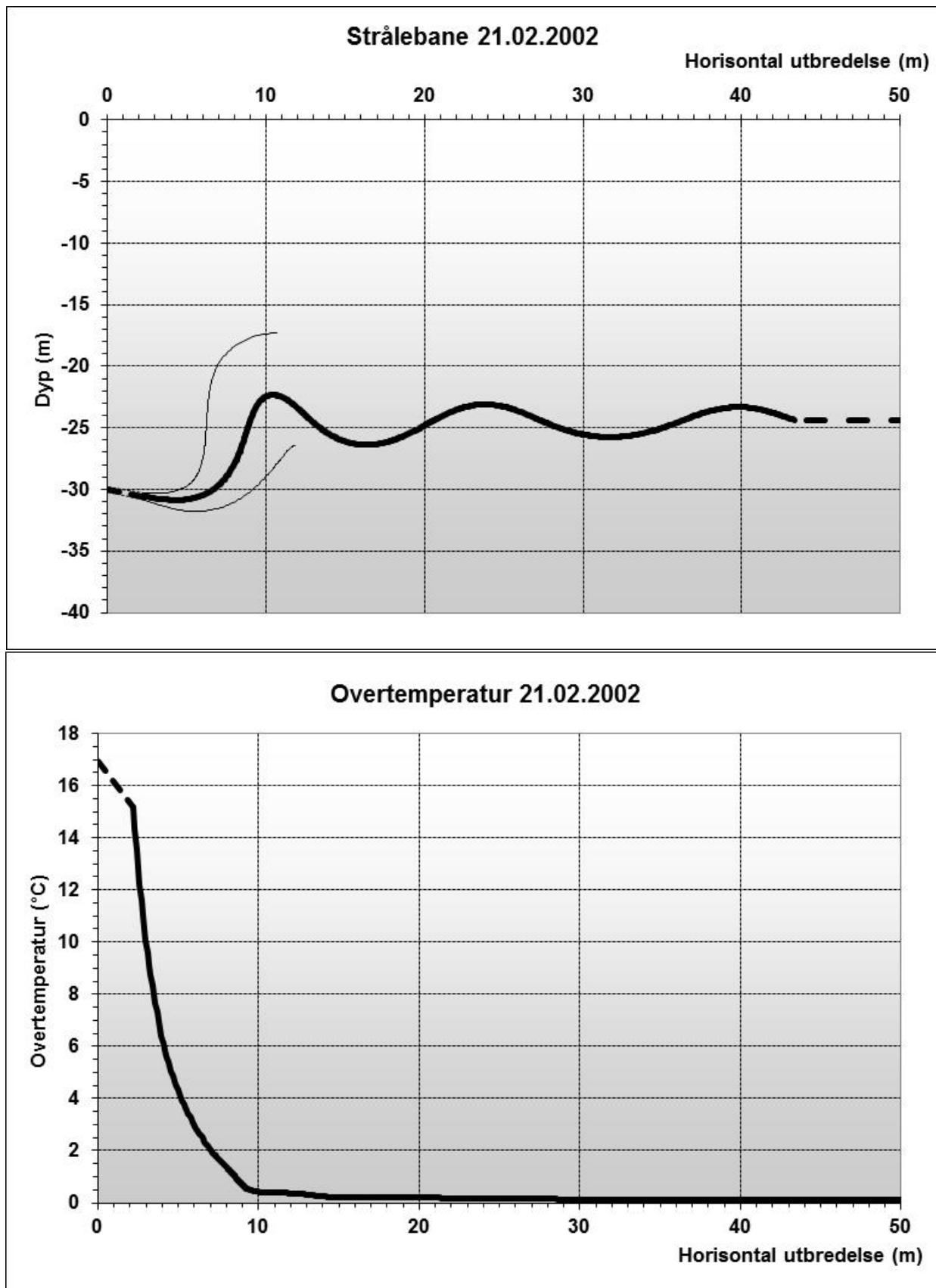
Appendiks

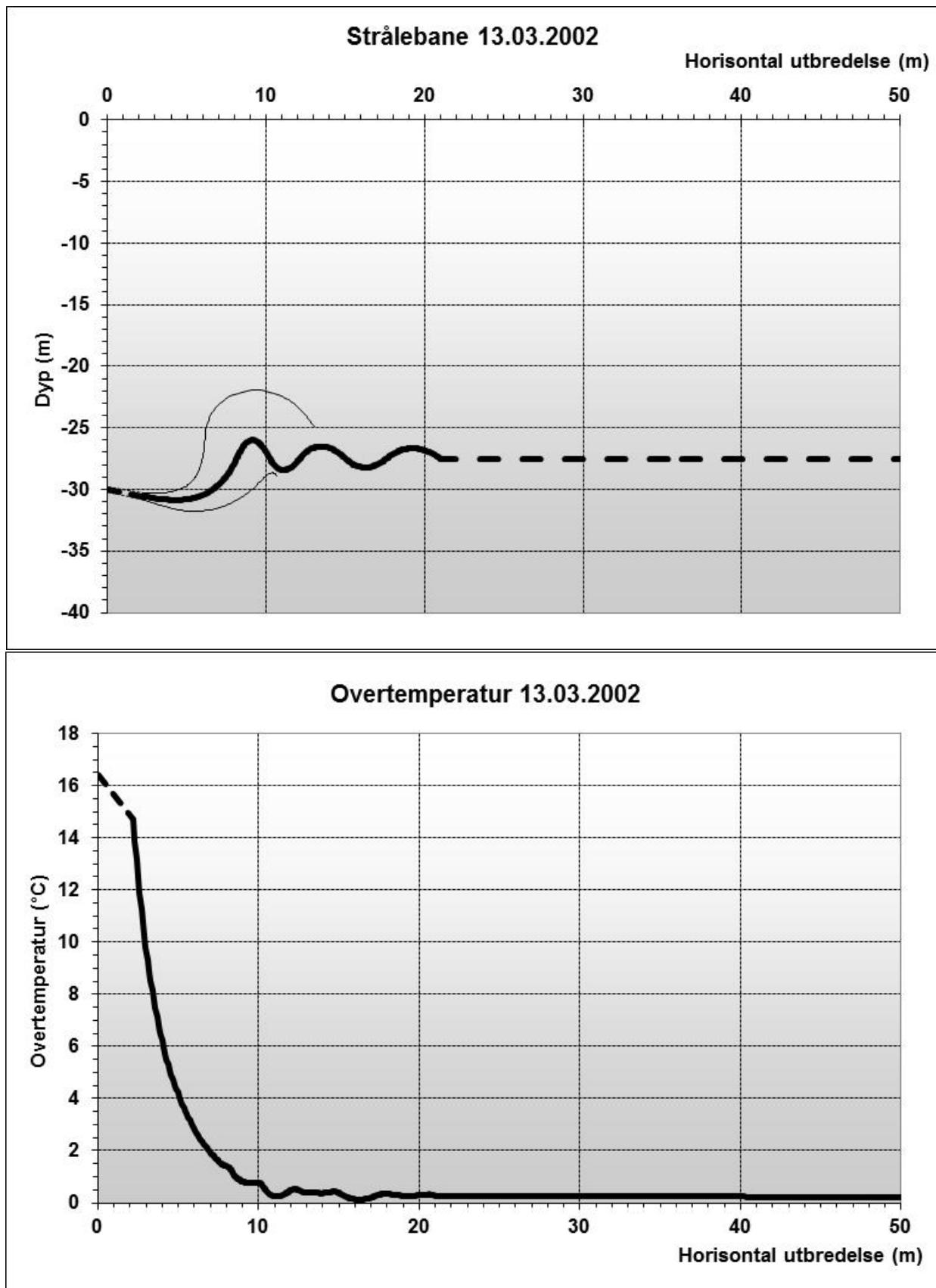
Beregnet utslippsbane og overtemperatur i vertikalplanet

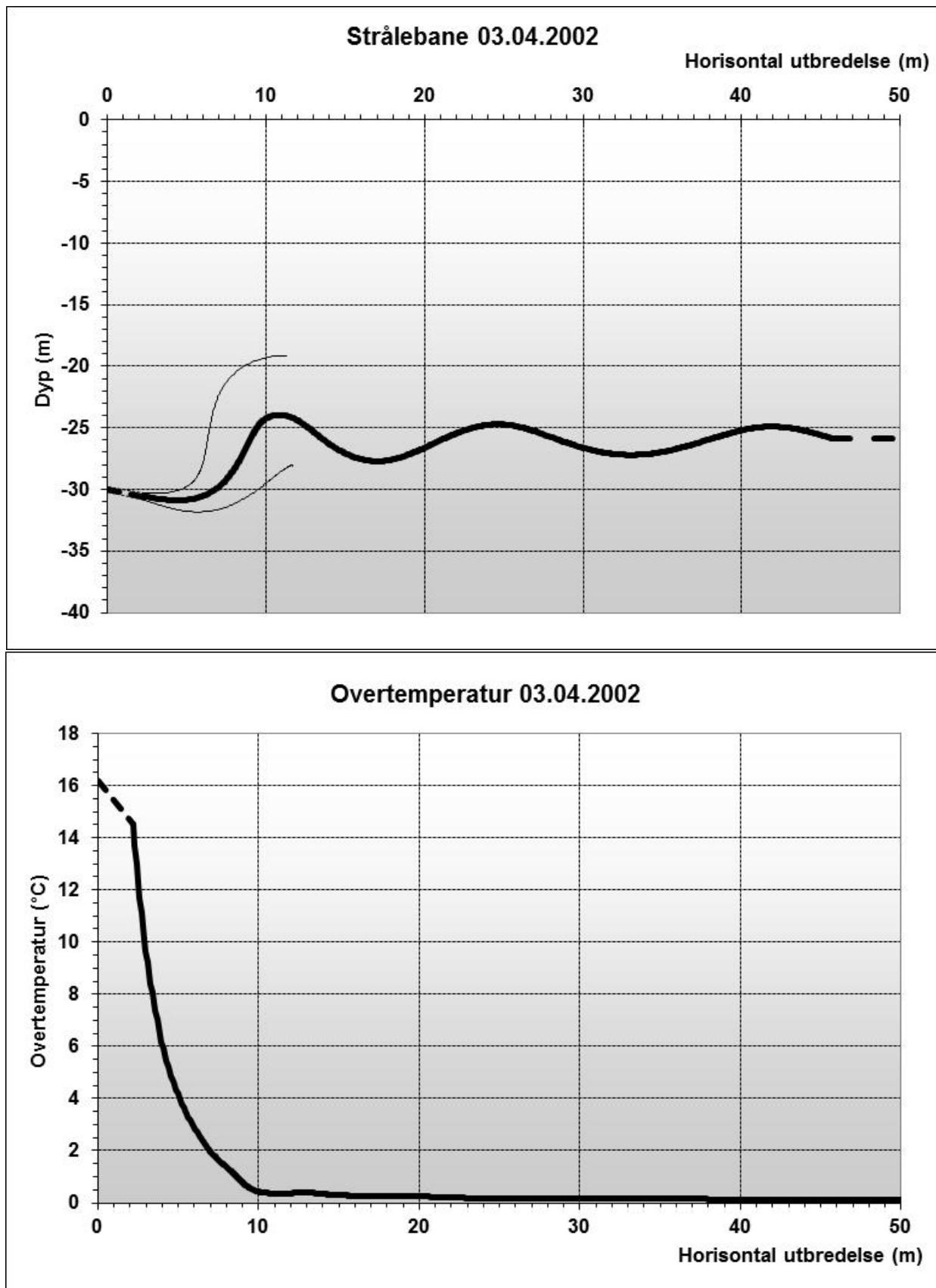


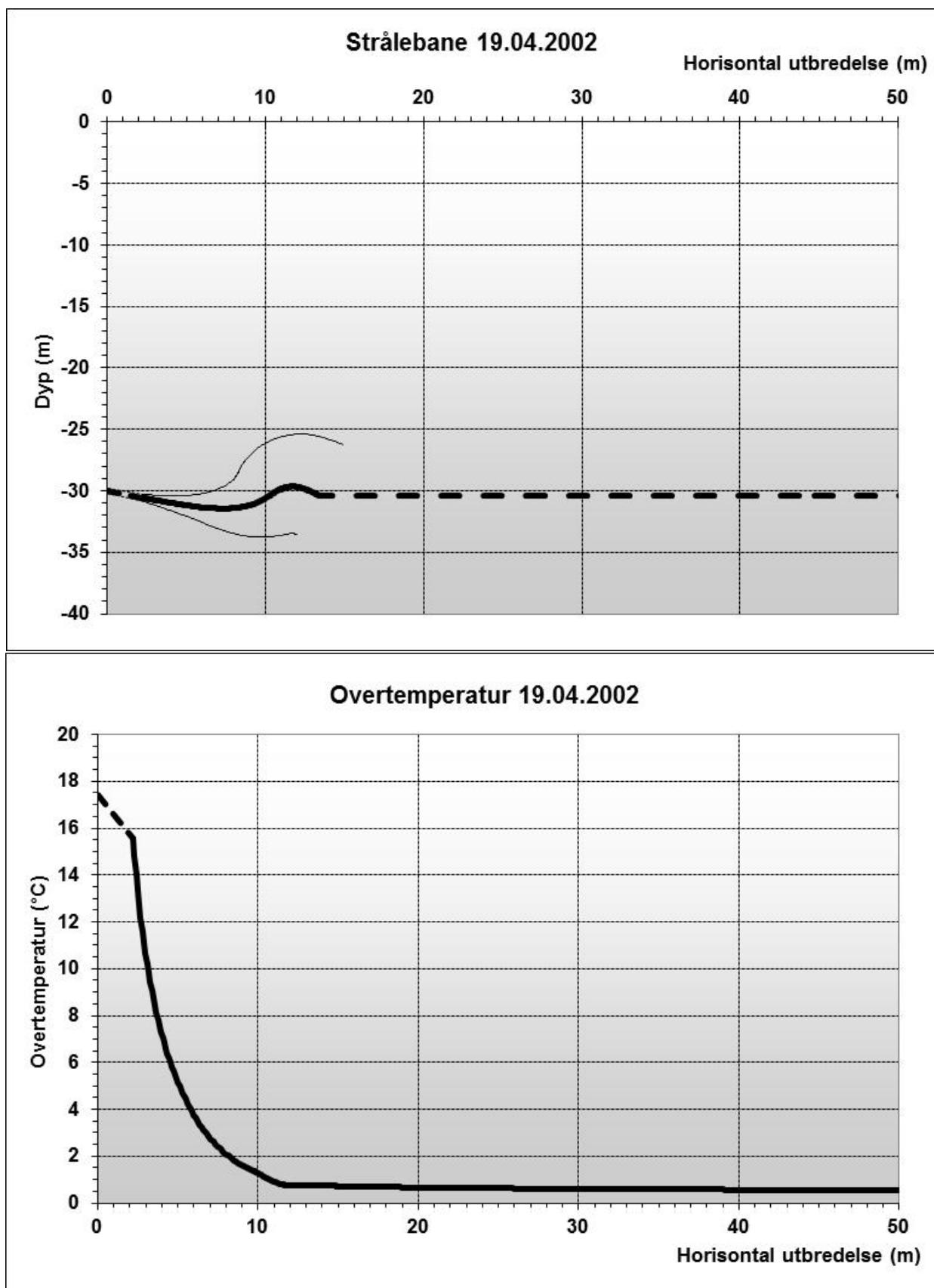


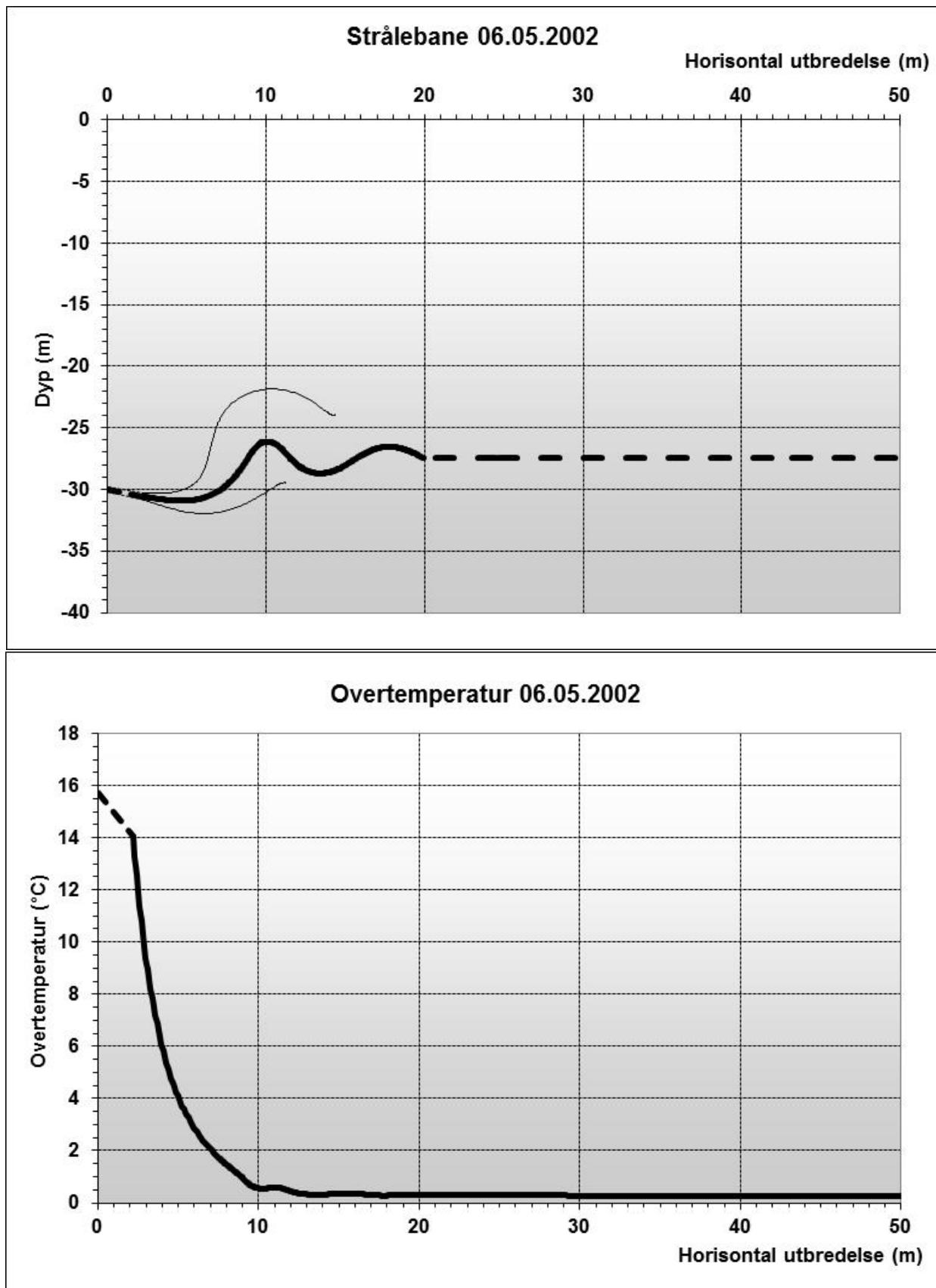


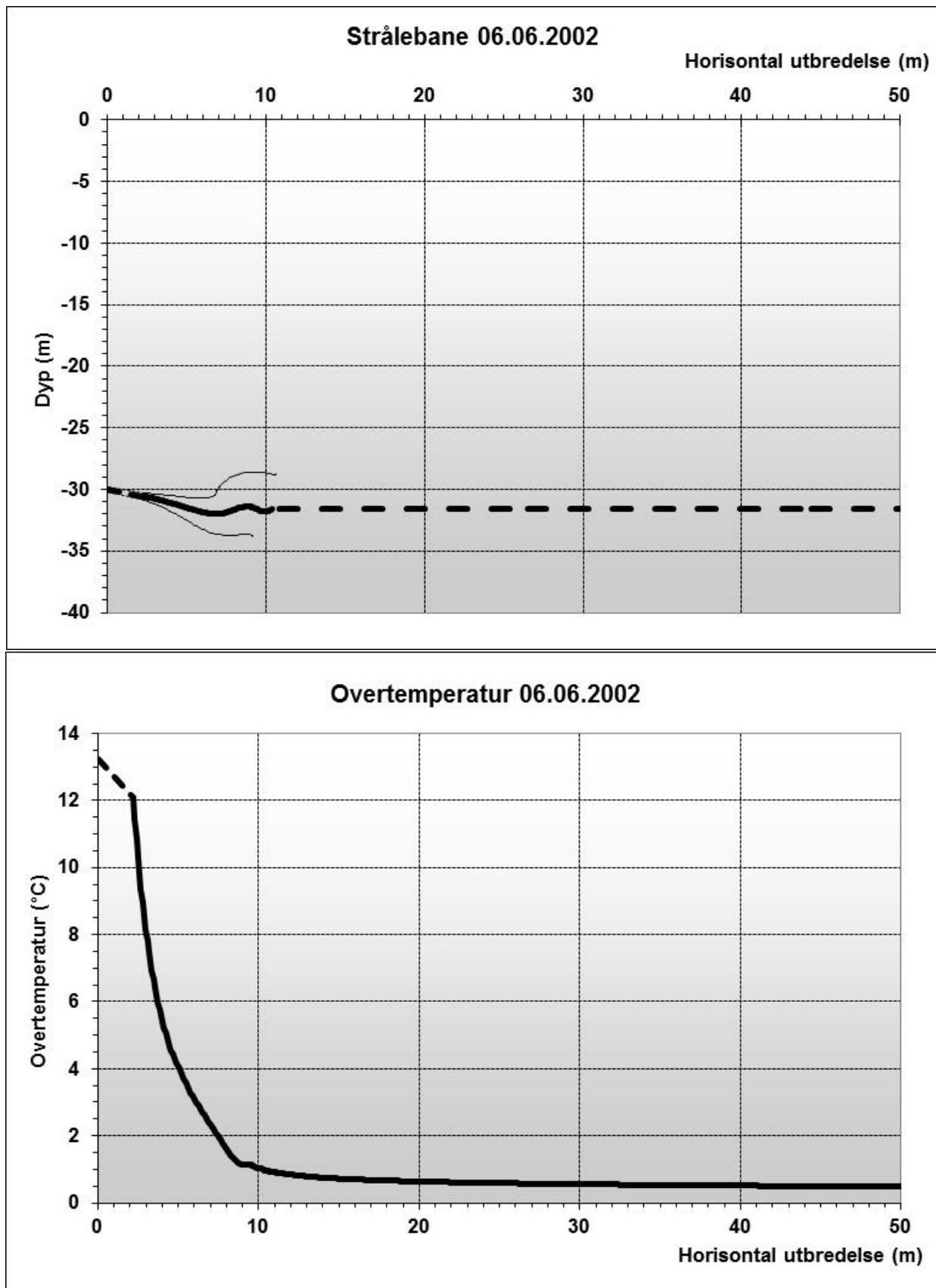


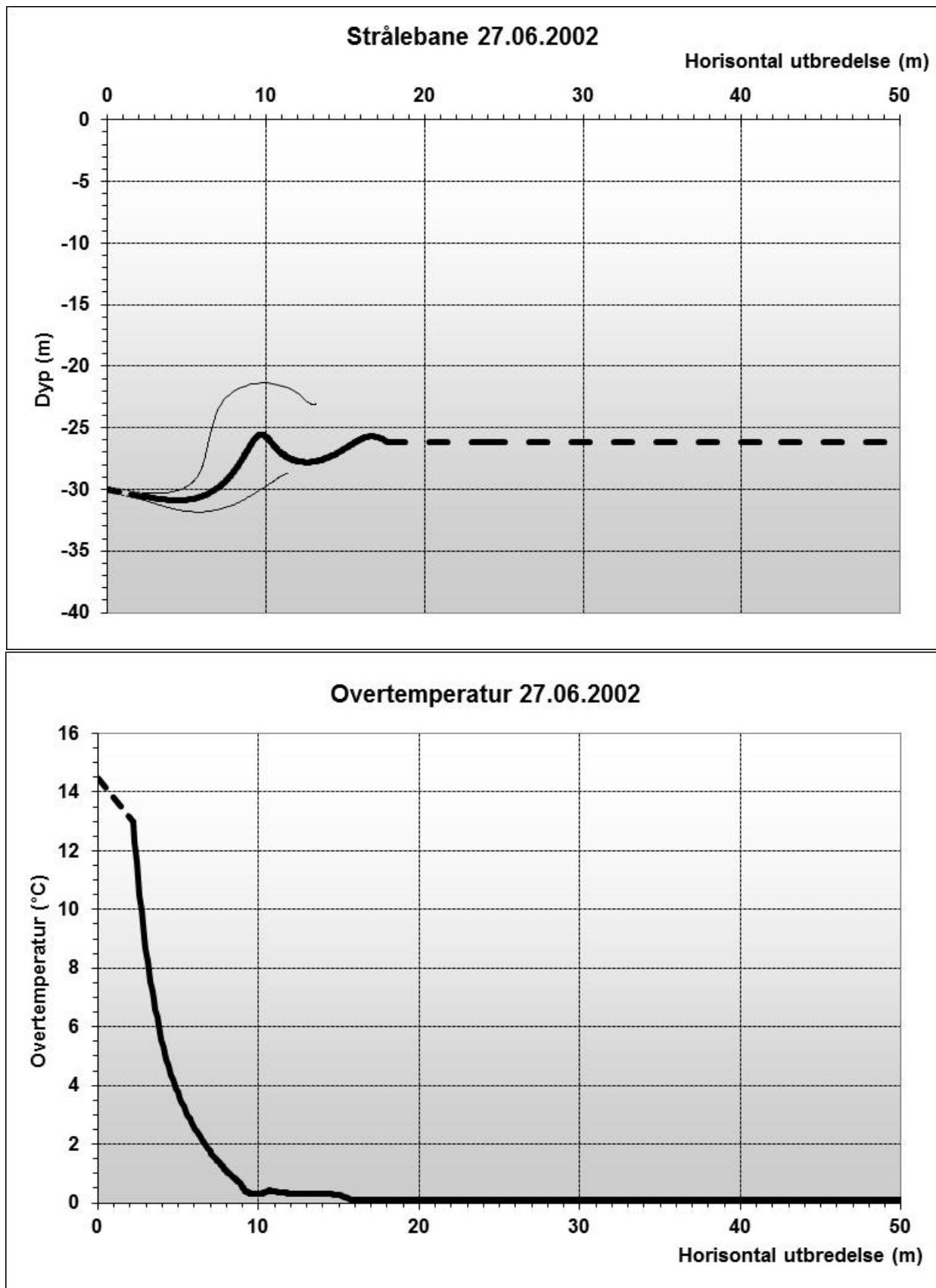


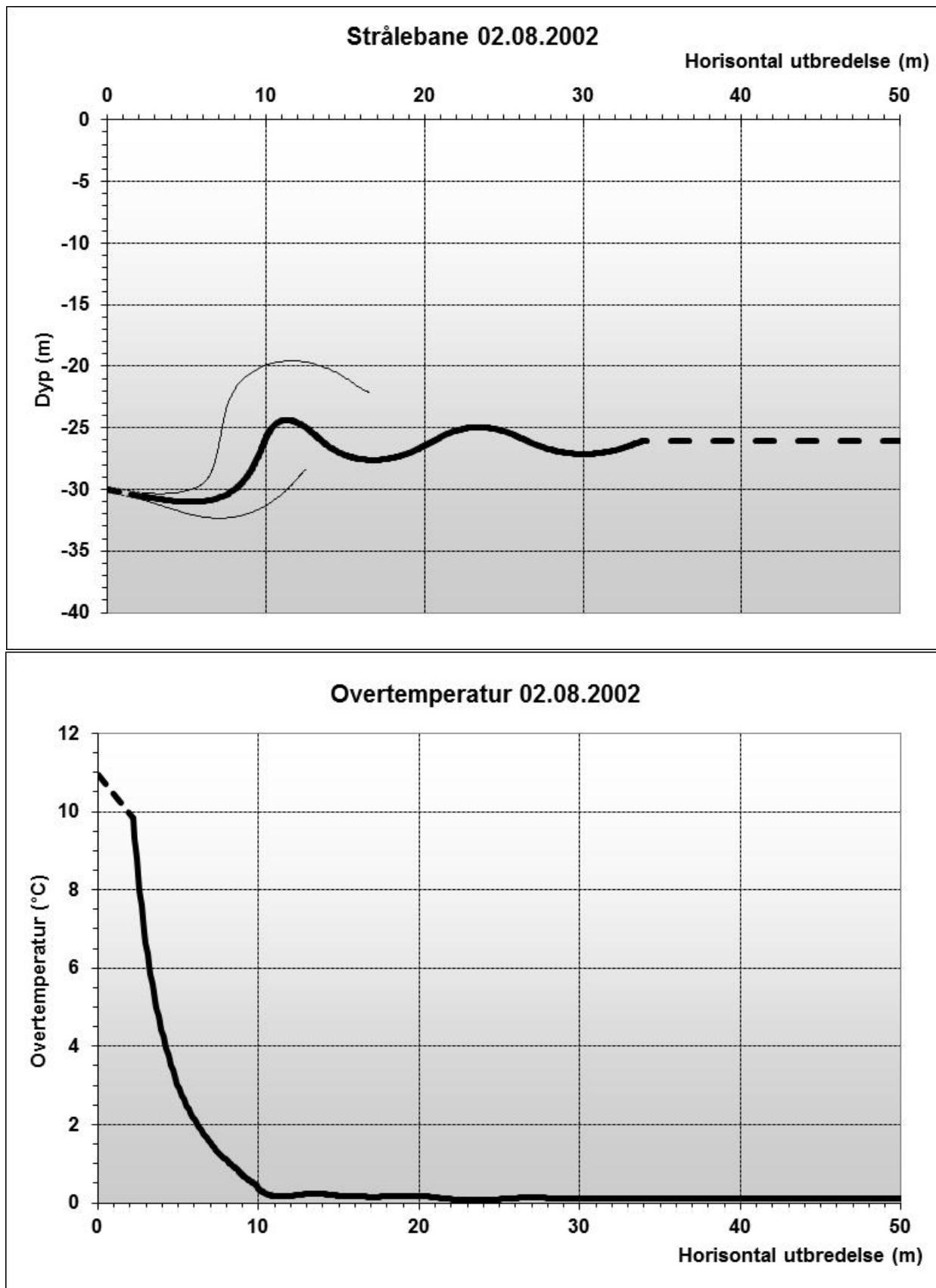


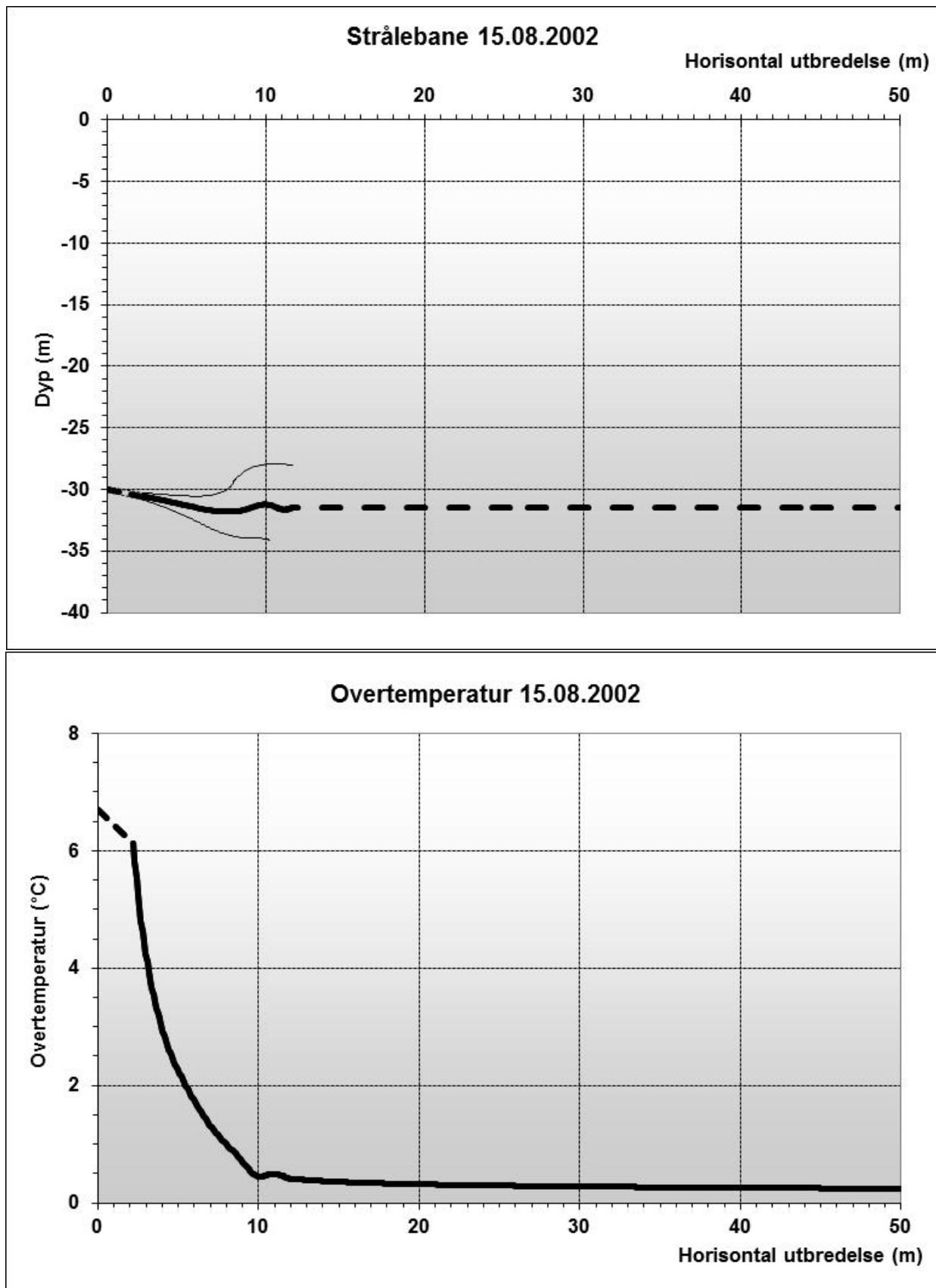


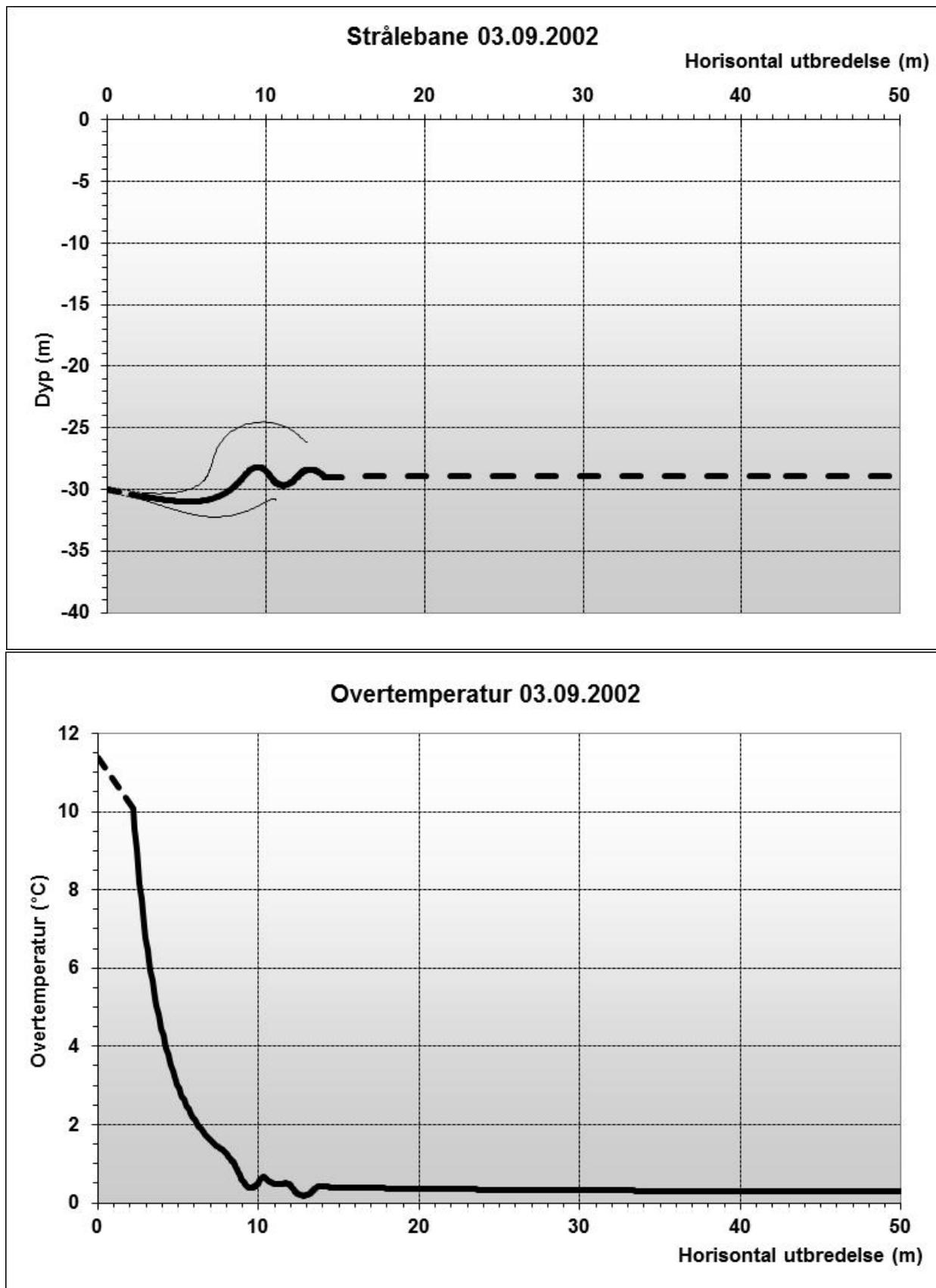


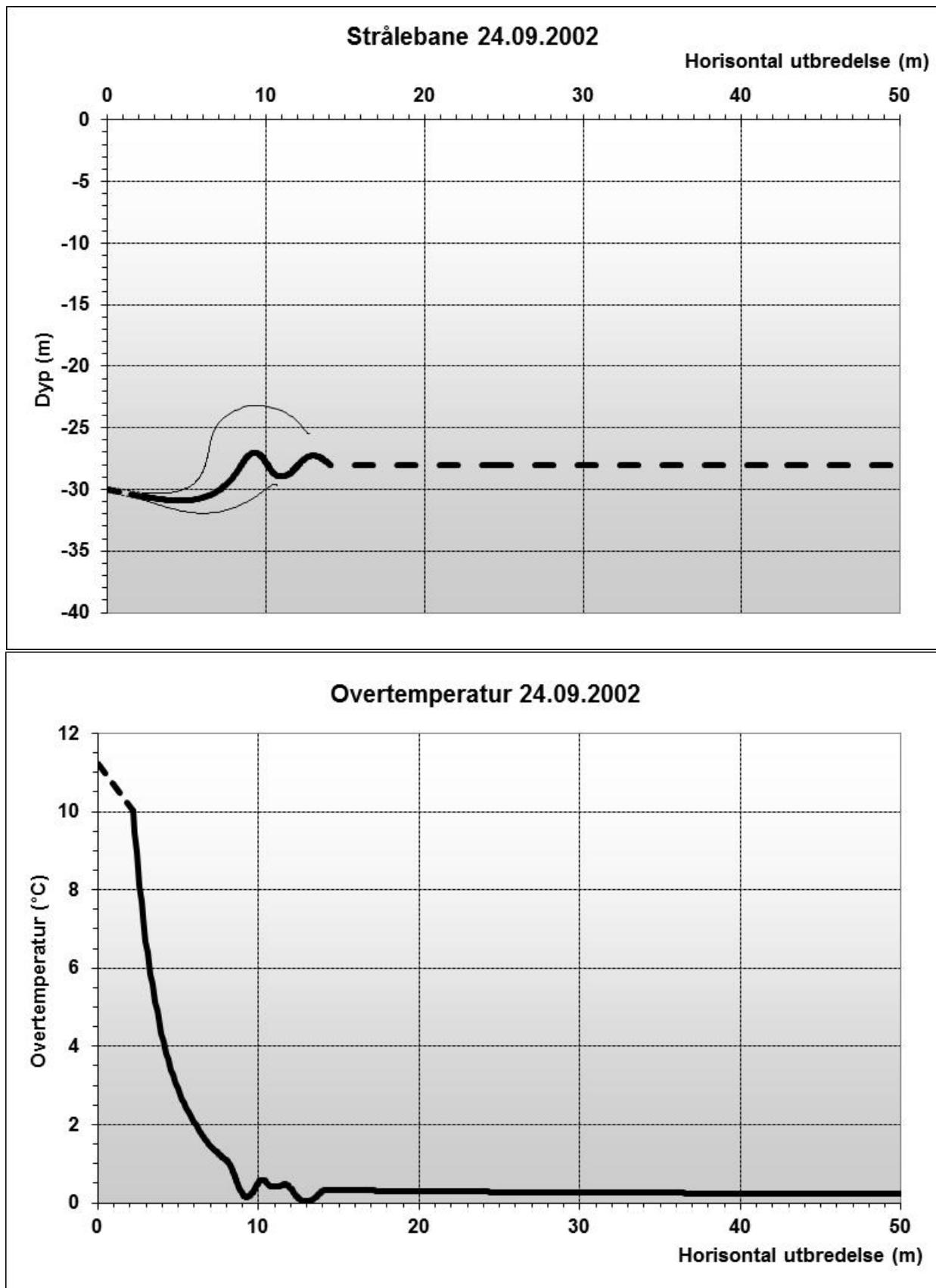


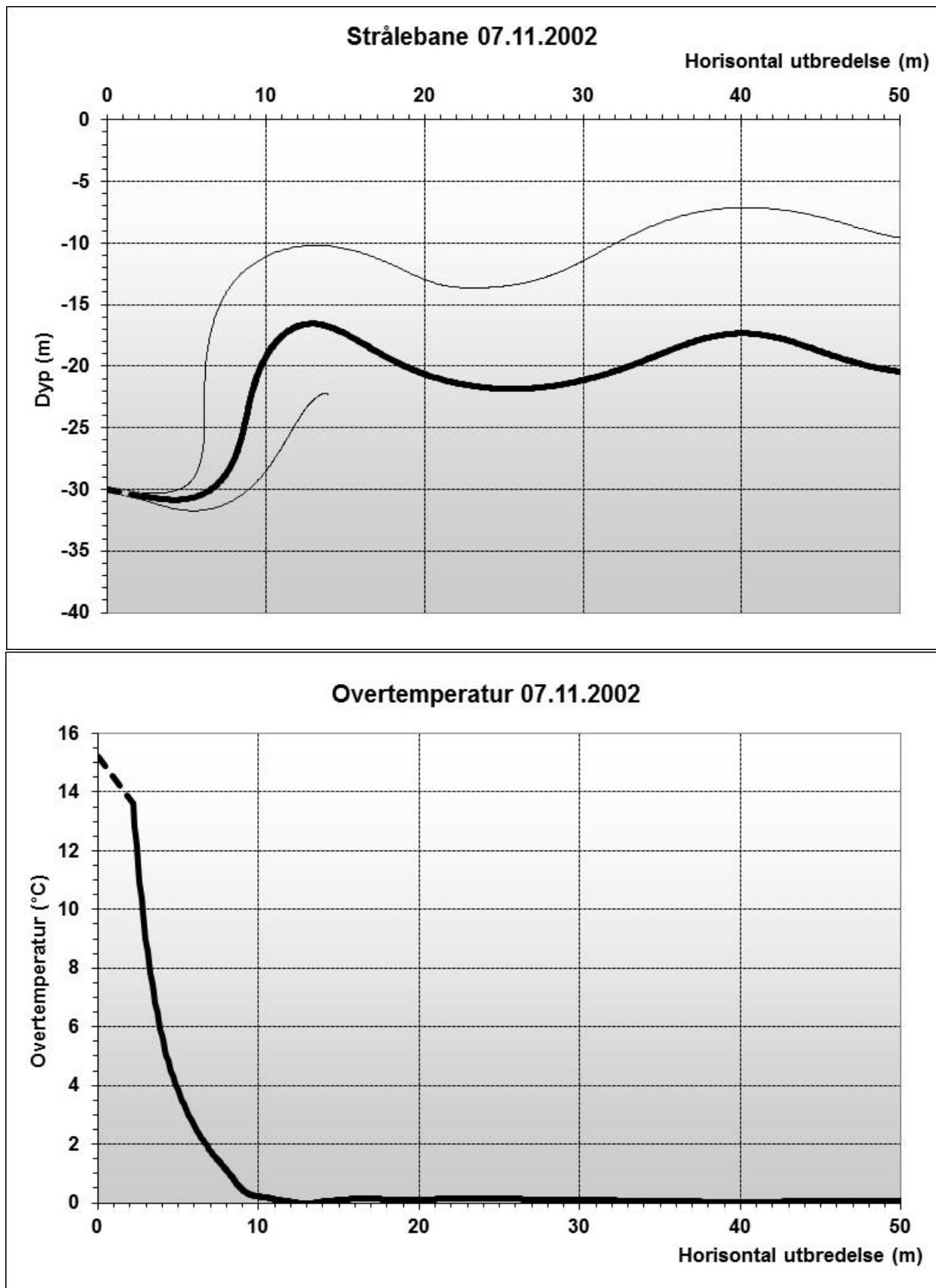














Teknologi for et bedre samfunn

www.sintef.no