

NILU TR : 14/85  
REF : E-8258  
DATO : OKTOBER 85

**METEOROLOGISKE DATA, LUFTKVALITET OG  
NEDBØRKJEMI FRA LILLESTRØM**

**VINTEREN 1984/85**

Ivar Haugsbakk



**NORSK INSTITUTT FOR LUFTFORSKNING**

Postboks 130 - 2001 Lillestrøm

NILU TR : 14/85  
REF : E-8258  
DATO : OKTOBER 85

METEOROLOGISKE DATA, LUFTKVALITET OG  
NEDBØRKJEMI FRA LILLESTRØM

VINTEREN 1984/85

Ivar Haugsbakk

NORSK INSTITUTT FOR LUFTFORSKNING  
POSTBOKS 130, N-2001 LILLESTRØM  
NORGE

ISBN 82-7247-623-1

## SAMMENDRAG

### VINDFORHOLD

Vindretningene vinteren 1984/85 viser kanalisering fra nord-nordøstlig retning. Dette var mest utpreget for januar 1985, da det også var 16.7% vindstille. I desember 1984 blåste det fra mange vindretninger med omtrent lik frekvens. I februar 1985 var det 32.6% vindstille, og fremherskende vindretning i de tilfellene det blåste fra omkring nordøst.

Middelvindstyrken var 1.4 m/s, mens de månedlige middelvindstyrker var henholdsvis 1.7, 1.7 og 0.9 m/s for desember, januar og februar. Dette er første gang middelvindstyrken for hele vinterperioden er målt under 2.0 m/s, siden måling av vindstyrke startet høsten 1982. Windstyrker over 4.0 m/s forekom i 3.5% av tiden, og de høyeste timesmidlede vindstyrkene ble målt i begynnelsen og slutten av januar med maksimum på 7.7 m/s. Det ble målt vindstille i 17.8% av hele måleperioden. Særlig januar og februar var ekstreme med hensyn til lave vindstyrker og kalde stille dager i Lillestrøm. Det kraftigste vindkastet ble registrert 23. desember kl 1500, og var på 13.8 m/s. Middelvindstyrken for denne timen var 6.1 m/s.

### STABILITETSFORHOLD

Vinteren 1984/85 (særlig januar og februar) var det ekstremt ofte invasjoner med stabil sjiktning over Lillestrøm. Lett stabil sjiktning forekom i 51.8% av tiden. Ustabil sjiktning var det kun i 10.3% av tiden. Stabile forhold forekom oftest ved svak vind fra nordlig retning ( $N \pm 60^\circ$ ) og ved vindstille.

### HORIZONTAL TURBULENS

De største horisontale vindretningsfluktuasjonene var ved svak vind fra vest og ved vindstille. Minst fluktuasjon var det ved vind fra nord-nordøst. Siden det ofte var vind fra nord vinteren 1984/85 var denne meget retningsstabil.

## TEMPERATUR

Middeltemperaturene på Lillestrøm vinteren 1984/85 var henholdsvis -0.8, -11.7 og -14.0  $^{\circ}\text{C}$ . Laveste temperatur, -36.1  $^{\circ}\text{C}$ , ble målt 24. februar kl 14, og høyeste temperatur, 7.7  $^{\circ}\text{C}$ , ble målt 8. desember kl 13. Det var en relativt lang kuldeperiode fra 26. desember til 24. februar da temperaturen ikke var over 0  $^{\circ}\text{C}$ , og middeltemperaturene for januar og februar var derfor også langt under det som er normalt for disse månedene.

## RELATIV FUKTIGHET

Midlere relativ fuktighet på Lillestrøm vinteren 1984/85 var 0.75. Tørrest luft ble målt 13. februar kl 12. Høyeste verdi ble målt 24. februar kl 07 (samme klokkeslett som temperaturen passerte 0 $^{\circ}\text{C}$  etter 2 måneders kuldeperiode).

## LUFTKVALITET

Den høyeste svoveldioksidkonsentrasjonen, 64  $\mu\text{g}/\text{m}^3$ , ble målt 29. januar, og tilsvarende for nitrogendioksid, 105  $\mu\text{g}/\text{m}^3$ , ble målt 12. februar. Vintermålingene 1984/85 for  $\text{SO}_2$  og  $\text{NO}_2$  viser bra samvariasjon, og nivået ligger litt høyere enn de to foregående år. For  $\text{SO}_2$  er middelkonsentrasjonen på 12.3  $\mu\text{g}/\text{m}^3$  nesten halvert i forhold til den kalde vinteren 1981/82, som hadde 21.0  $\mu\text{g } \text{SO}_2/\text{m}^3$ .

## INNHOLDSFORTEGNELSE

	Side
<b>SAMMENDRAG .....</b>	<b>3</b>
<b>1 INNLEDNING .....</b>	<b>7</b>
<b>2 INSTRUMENTERING OG STASJONSPLASSERING .....</b>	<b>7</b>
<b>3 DATAKVALITET OG TILGJENGELIGHET .....</b>	<b>9</b>
<b>4 VINDFORHOLD .....</b>	<b>10</b>
<b>4.1 Vindretningsfordeling .....</b>	<b>10</b>
<b>4.2 Windstyrkefordeling .....</b>	<b>13</b>
<b>4.3 Vindkast (Gust) .....</b>	<b>15</b>
<b>5 STABILITETSFORHOLD .....</b>	<b>15</b>
<b>6 FREKVENS AV VIND/STABILITET .....</b>	<b>16</b>
<b>7 HORIZONTAL TURBULENS .....</b>	<b>17</b>
<b>8 TEMPERATUR .....</b>	<b>19</b>
<b>9 RELATIV FUKTIGHET .....</b>	<b>20</b>
<b>10 LUFTKVALITET .....</b>	<b>21</b>
<b>10.1 Svoeldioksid og nitrogendioksid.....</b>	<b>21</b>
<b>10.2 Aerosolfellemålinger.....</b>	<b>23</b>
<b>11 NEDBØRKJEMI .....</b>	<b>23</b>
<b>12 REFERANSER .....</b>	<b>24</b>
<b>VEDLEGG A: STATISTISK BEARBEIDETE METEOROLOGISKE DATA FRA LILLESTRØM, VINTEREN 1984/85 .....</b>	<b>25</b>
<b>VEDLEGG B: TIDSPLOTT AV TEMPERATUR, TEMPERATURDIFFERANSE VINDSTYRKE OG VINDRETNING, VINTEREN 1984/85 .....</b>	<b>33</b>
<b>VEDLEGG C: DØGNMIDLEDE KONSENTRASJONER AV SO<sub>2</sub> OG NO<sub>2</sub> FRA LILLESTRØM, VINTEREN 1984/85 .....</b>	<b>39</b>
<b>VEDLEGG D: NEDBØRKJEMISKE DATA .....</b>	<b>43</b>
<b>VEDLEGG E: TIMESMIDLEDE METEOROLOGISKE DATA FRA LILLESTRØM, VINTEREN 1984/85 .....</b>	<b>49</b>
<b>VEDLEGG F: STATISTIKK. MÅNEDS- OG SESONGMIDLEDE DATA FRA LILLESTRØM 1978 - 1985 .....</b>	<b>85</b>



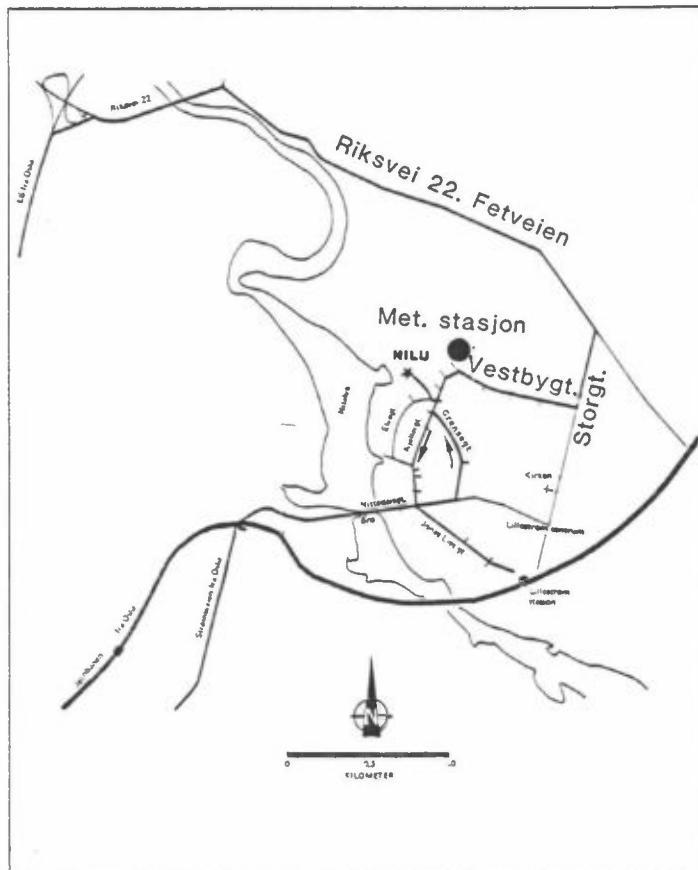
**METEOROLOGISKE DATA, LUFTKVALITET OG NEDBØRKJEMI  
FRA LILLESTRØM  
VINTEREN 1984/85**

## 1 INNLEDNING

Denne rapporten presenterer resultater fra målinger av meteorologiske, luft- og nedbørkjemiske data fra NILUs målestasjon ved Kjeller flyplass i Lillestrøm. Stasjonen er opprettet for å fungere som en referansestasjon for Østlandsområdet. Måleprogrammet gjennomføres som et internt prosjekt ved NILU. Rapporten er en videreføring av tidligere database- arbeidser fra samme stasjon (se 12 REFERANSER).

## 2 INSTRUMENTERING OG STASJONSPLASSERING

Målestasjonens plassering er angitt på kartutsnittet i figur 1.



Figur 1: ● på kartet viser målestasjonens plassering i Lillestrøm.

Meteorologiske data samles av instrumenter som er montert på en 10 m høy mast lokalisert 300 m øst for NILU-bygget. Stedet er ca 100 m o.h. En automatisk værstasjon (AWS) logger data hvert 5. minutt på magnetbånd, og gir grunnlag for beregning av timesmiddelverdier som så lagres kvartalsvis.

Følgende meteorologiske parametere blir målt.

- Temperatur, 10 m over bakken .....( T10)
- Temperaturdifferanse mellom 10 m og 2 m .....( dT)
- Vindretning, 10 m over bakken .....( D10)
- Høyeste 10 sekund-midlet vindstyrke hver time .....( GUST)
- Windstyrke, 10 m over bakken .....( FF10)
- Standardavvik i vindretningsfluktuasjonen  
(midlet over 1 time) .....(δ<sub>8</sub> ( 1 h ))\*
- Standardavvik i vindretningsfluktuasjonen  
(midlet over 5 minutt).....(δ<sub>8</sub> (5min))\*
- Relativ fuktighet 2 m over bakken .....( RH2)

\* Turbulens (horisontal vindretningsfluktuasjon)

Kontinuerlige registreringer av parametrene er presentert i vedlegg B, og dessuten er timesverdiene presentert i vedlegg E.

Svoveldioksid ( $\text{SO}_2$ ) og nitrogendioksid ( $\text{NO}_2$ ) blir målt av NILUs automatiske luftprøvetakere for gasser og partikler. Gass og partikler samles ved at prøvelufta suges gjennom en absorbsjonsløsning i en "bobleflaske".  $\text{SO}_2$ -gassen blir absorbert i hydrogenperoksidoppløsning (0.3%) justert til pH 4.5 med perklorsyre og analysert ifølge Norsk Standard 4851.  $\text{NO}_2$ -gassen blir absorbert i en løsning av trietanolamin, o-metoksyfenol og natriumdisulfitt. Det dannes nitritt ( $\text{NO}_2^-$ ), som blir bestemt spektrofotometrisk (ved bølgelengde 550 nm) etter reaksjon med sulfanilamid og ammonium- 8-anilin-1-naftalensulfonat (ANSA).

I nedbøren blir følgende parametre målt:

- Nedbørmenge ( mm)
- Nitrat, som nitrogen ( $\text{NO}_3^-$ -N) ( mg/l) - Surhetsgrad (pH)
- Sulfat, som svovel ( $\text{SO}_4^{2-}$ -S) ( mg/l) - Nitrat, som nitrogen ( $\text{NO}_3^-$ -N) (mg/l)

- Ammonium, som nitrogen ( $\text{NH}_4^+$ -N) ( mg/l) - Natrium (Na) (mg/l)
- Magnesium (Mg) ( mg/l) - Kalsium (Ca) (mg/l)
- Klor (Cl) ( mg/l) - Kalium (K) (mg/l)
- Ledningsevne (konduktivitet) ( $\mu\text{S}/\text{cm}$ )

På aerosolfellefilter blir følgende parameter målt:

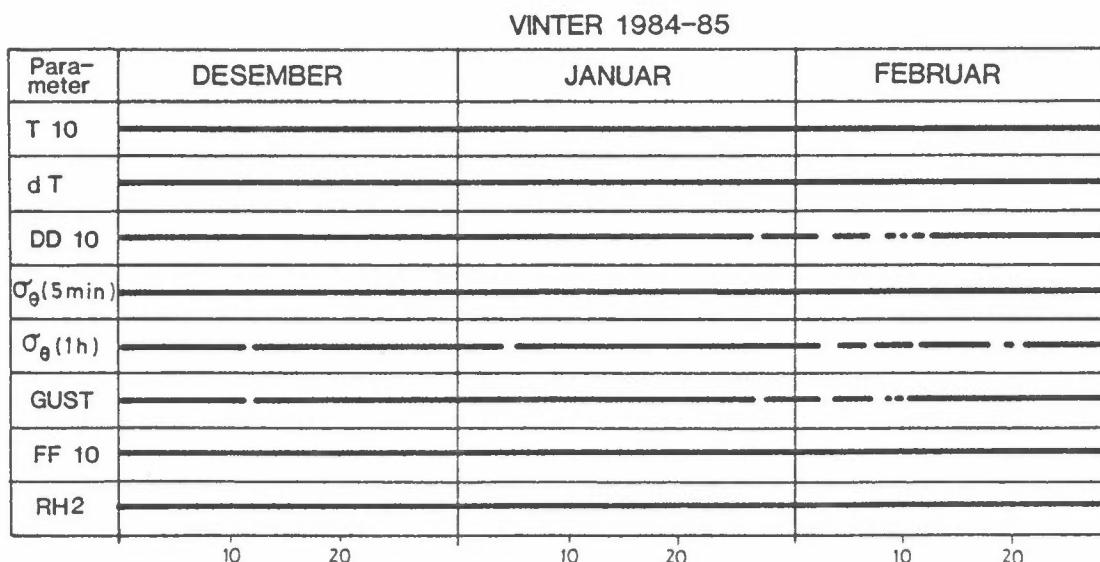
- Magnesium ( $\mu\text{g}/\text{ml}$ )
- Klor ( $\mu\text{g}/\text{ml}$ )

I denne presentasjonen blir disse to parametrene regnet om til enheten  $\text{mg}/\text{m}^2/\text{d}$ .

### 3 DATAKVALITET OG TILGJENGELIGHET

Figur 2 viser datatilgjengeligheten for de ulike metorologiske parametrene høsten 1984.

AWS-data mangler i kortere perioder vinteren 1984/85, og da spesielt når det gjelder parametrene vindretning, horisontal vindretningsfluktuasjon og gust i februar 1985.



Figur 2: Datatilgjengelighet for de ulike meteorologiske parametre. Manglende data i kortere perioder enn 8 timer er ikke markert på figuren. Alle timesmidlede data er gjengitt i vedlegg D.

Tilsvarende informasjon om datatilgjengeligheten i prosent av måleperioden er vist i tabell 1.

Tabell 1: Datatilgjengeligheten i prosent av hele måleperioden for de ulike meteorologiske parametere vinteren 1984/85.

Parameter	Des. 84	Jan. 85	Feb. 85	Totalt
T10	100.0 %	100.0 %	99.4 %	99.8 %
dT	100.0 %	100.0 %	99.4 %	99.8 %
DD10	98.9 %	96.1 %	79.2 %	91.8 %
FF10	96.9 %	89.1 %	78.6 %	87.8 %
$\sigma_\theta$ (1h)	100.0 %	100.0 %	99.4 %	99.8 %
$\sigma_\theta$ (5min)	98.9 %	95.2 %	78.1 %	91.2 %
GUST	100.0 %	100.0 %	99.4 %	99.8 %
RH2	100.0 %	100.0 %	97.9 %	99.3 %

Det har forekommet problemer med kalibreringen av dT, slik at disse dataene som brukes til å bestemme stabilitetsfrekvensene, er noe usikre. Datamengden er korrigert under den statistiske bearbeidelsen, og feil er rettet opp. De data som er brukt i denne rapporten antas å være av god kvalitet.

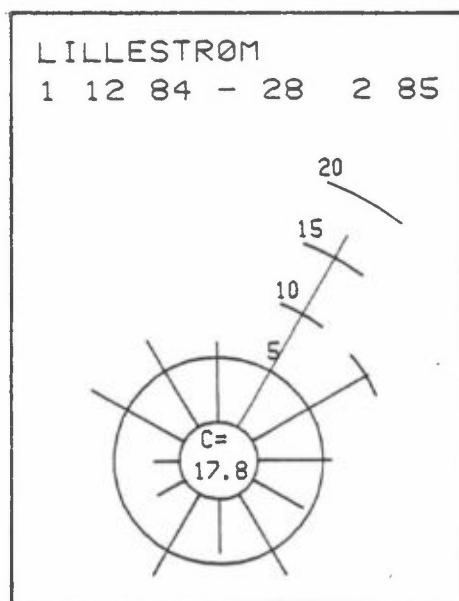
Døgnverdier for  $SO_2$  og  $NO_2$  er komplette for hele måleperioden.

De nedbørkjemiske data og aerosolfelldataene er komplette for hele måleperioden.

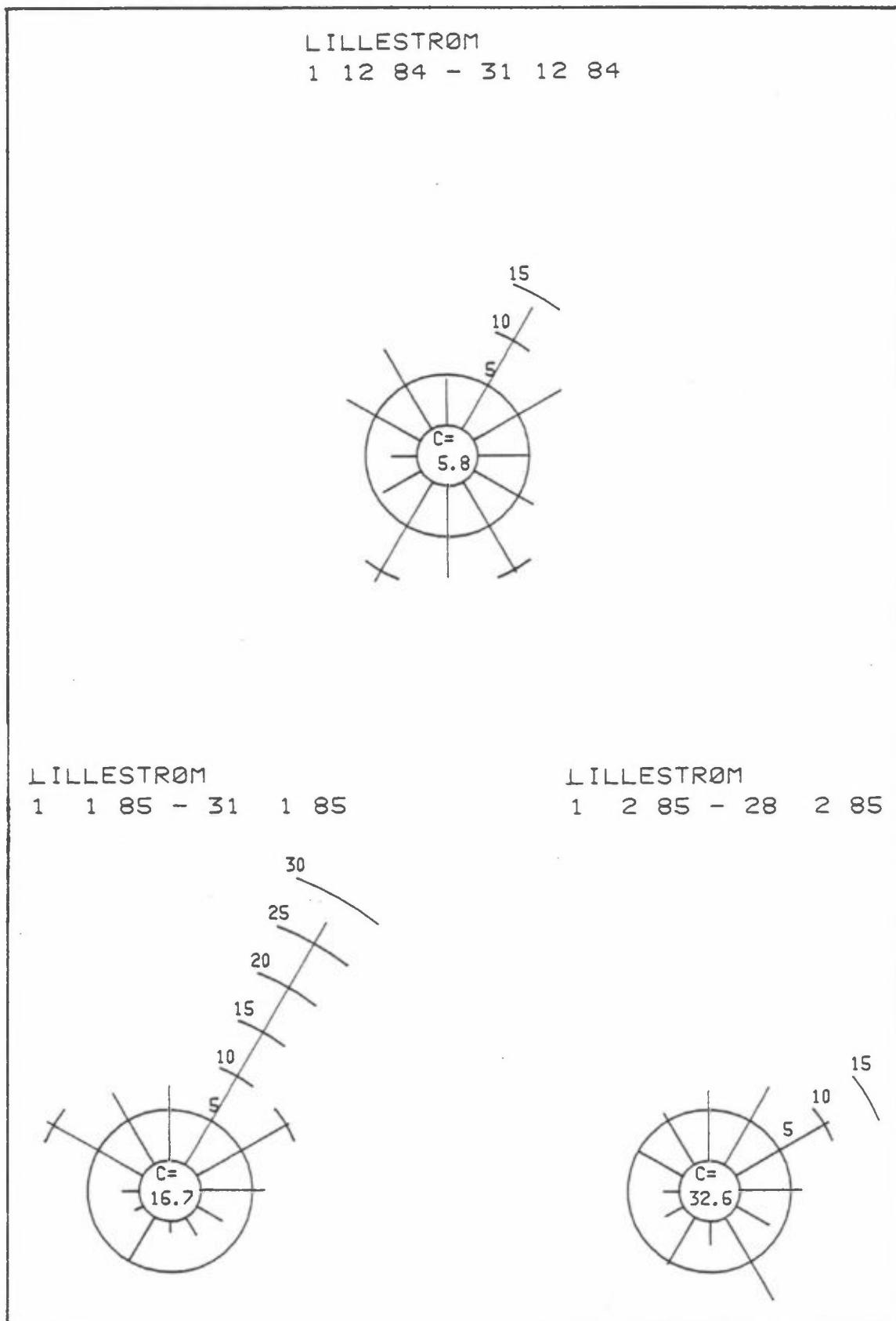
## 4 VINDFORHOLD

### 4.1 VINDRETNINGSFORDeling

Figur 3a og 3b viser vindrosor fra Lillestrøm høsten 1984. Kvartalsvis månedlige vindfrekvensfordelinger er presentert i vedlegg A. Timesverdier tidsplott er vist i vedlegg B.



Figur 3a: Figuren viser vindrose fra Lillestrøm vinteren 1984/85.

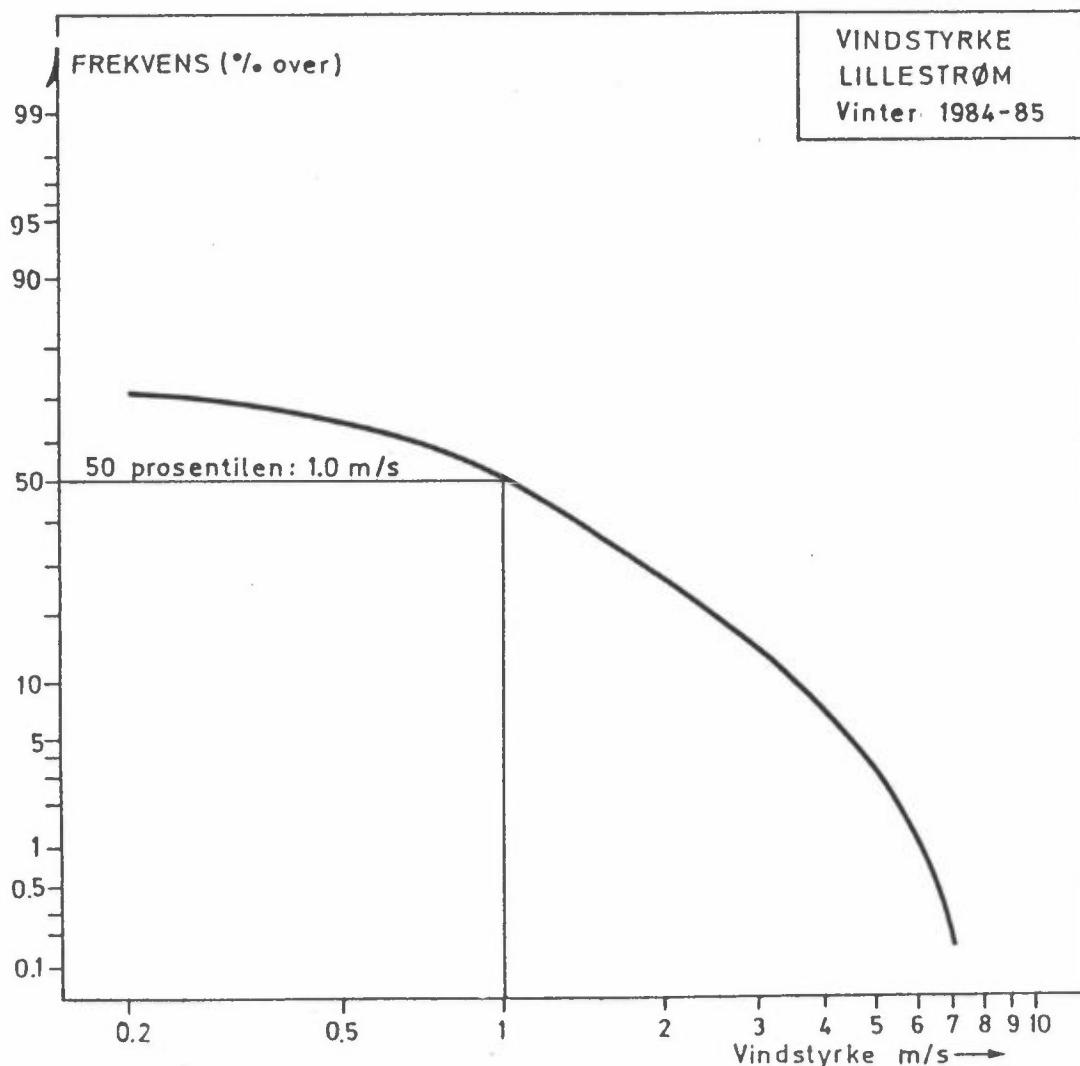


Figur 3b: Vindrosor fra Lillestrøm, desember 1984, januar 1985 og februar 1985.

Vindretningene for hele perioden sett under ett, viser kanalisering fra NNØ. Dette er mest utpreget for januar 1985. I desember 1984 var vindretningsfordelingen ganske spredt. I februar 1985 blåste det oftest fra omkring nordøst. Vinteren 1984/85 var det ekstremt mye vindstille i Lillestrøm. Dette gjelder særlig januar (16.7%) og februar (med hele 31.5%). I middel over hele vinteren var det vindstille i hele 25% om natten og ca 10% om dagen.

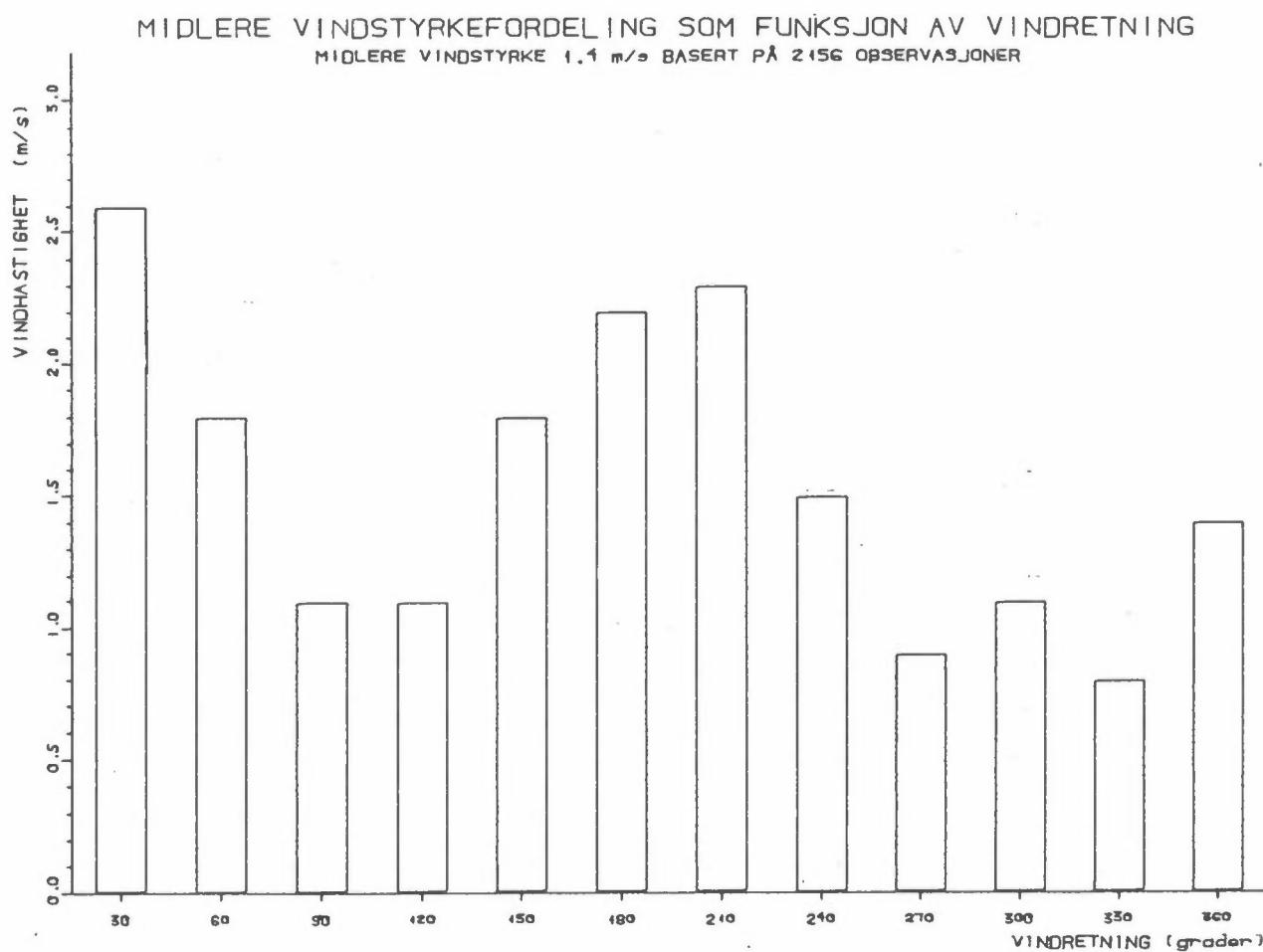
#### 4.2 VINDSTYRKEFORDELING

Figur 4 viser den kvartalsvise vindstyrkefordelingen.



Figur 4: Kumulativ vindstyrkefordeling i prosent av vindstyrke angitt på abscissen.

Middelvindstyrken vinteren 1984/85 var 1.4 m/s, mens de månedlige middelvindstyrker var henholdsvis 1.7, 1.7 og 0.9 m/s for desember, januar og februar. Windstyrker over 4.0 m/s forekom i 3.5 % av tiden. De største vindstyrkene ble målt i begynnelsen og slutten av januar med maksimum på 7.8 m/s. Det ble målt vindstille i 17.8 % av hele måleperioden. Figur 5 viser middelvindstyrken som funksjon av vindretningen for hele måleperioden. For ytterligere informasjon, se vedlegg A (windfrekvenstabeller).



Figur 5: Middelvindstyrke som funksjon av vindretning for hele måleperioden.

#### 4.3 VINDKAST (GUST)

Den høyeste vindstyrken midlet over 10 sekund ("gust"), registreres hver time. Tabell 2 gir en oversikt over månedlige maksimalverdier, samt månedsmiddelverdier og antall observasjoner av gust over 4 m/s og 6 m/s.

Tabell 2: Maksimale vindstyrker (gust) for de enkelte måneder, samt for hele måleperioden.

Periode	Maksverdi (m/s)	Middel- verdi (m/s)	Antall obs.	Obs >4 m/s (%)	Obs >6 m/s (%)
Des. 84	13.8	3.9	736	36.8	18.5
Jan. 85	12.8	3.5	708	31.1	17.9
Feb. 85	13.6	2.5	525	12.2	3.6
Totalt	13.8	3.4	1969	28.2	14.3

Det kraftigste vindkastet ble registrert 28. desember kl 15, og var 13.8 m/s. Middelvindstyrken for denne timen var 6.1 m/s. Data for de høyeste vindstyrkene finnes i vedlegg A

#### 5 STABILITETSFORHOLD

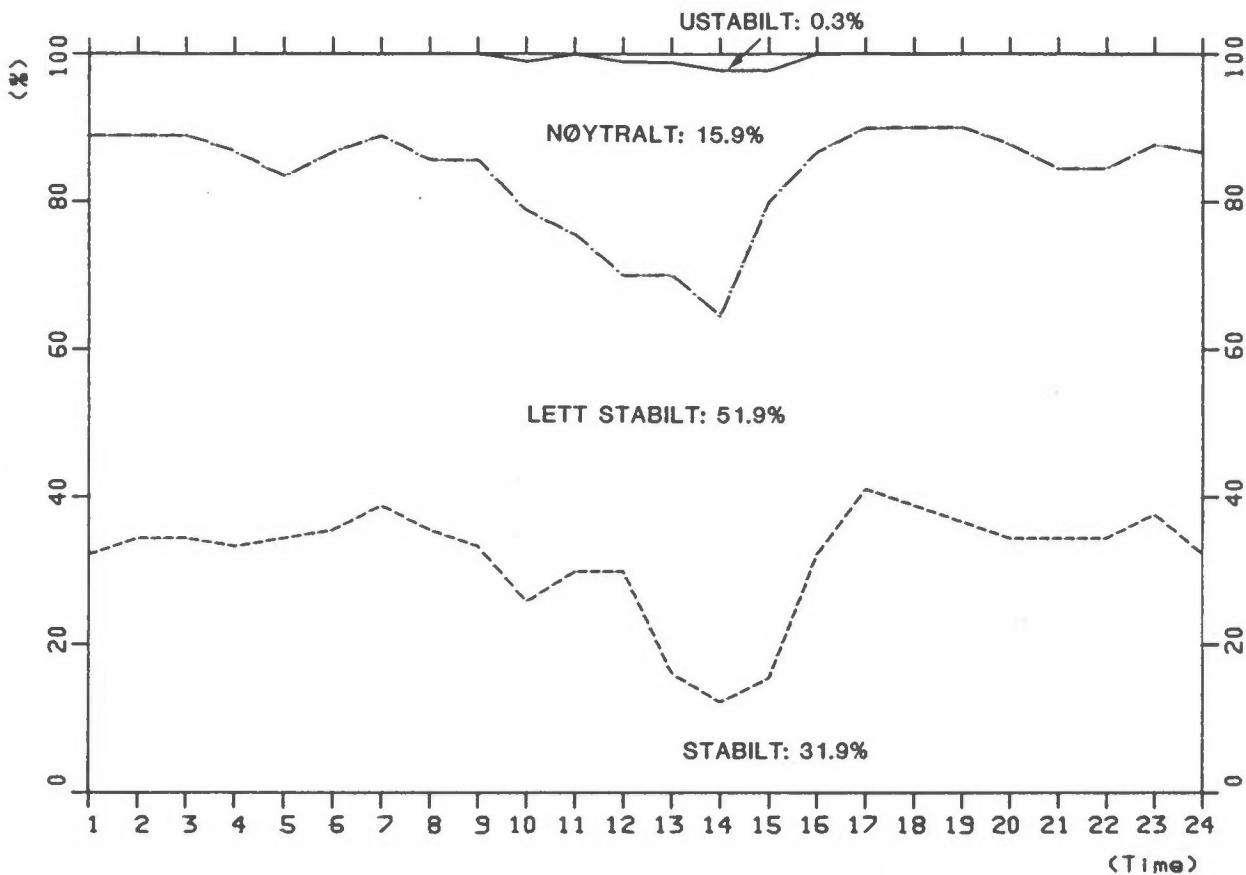
Stabilitetsforholdene er gitt ved temperaturforskjellen mellom 10 meter og 2 meter (dT). Inndelingen i fire stabilitetsklasser bygges på følgende kriterier;

- Ustabilt :  $dT < -0.5$
- Nøytralt :  $-0.5 < dT < 0.0$
- Lett stabilt:  $0.0 < dT < 0.5$
- Stabilt :  $dT > 0.5$

Stabilitetsforholdene er grafisk framstilt i figur 6, og i tabellform i vedlegg A. I vedlegg B finnnes tidsplott av timesverdier for hele perioden.

Det var ofte lett stabil (51.8 %) og stabil (31.9 %) sjiktning (inversjonsforhold) over Lillestrøm vinteren 1984/85. Ustabilt sjiktning var det kun i 0.3 % av tiden.

Stasjon: LILLESTRØM  
 Periode: VINTER 1984/85  
 Data : T(10-2)M

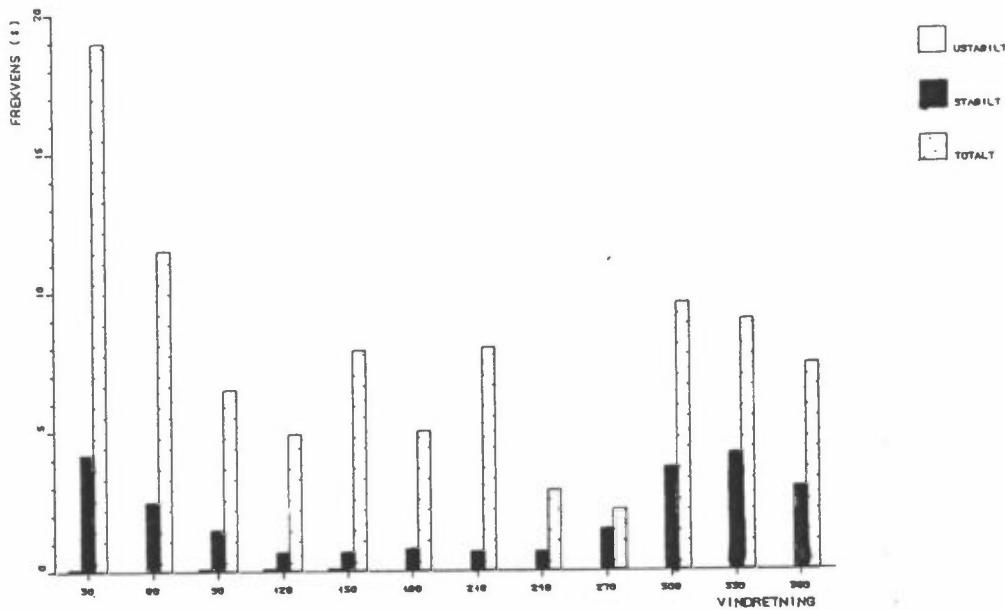


Figur 6: Fordeling av stabilitetsklasser over døgnet, vinteren 1984/85.

## 6 FREKvens AV VIND/STABILITET

Figur 7 viser frekvenser av stabil (inversjonsforhold) og ustabil sjiktning som funksjon av vindretninger, samt total vindfrekvens i de samme vindretninger.

STABIL OG USTABIL SKIKTNING SOM FUNKSJON AV VINDRETNING



Figur 7: Frekvenser av stabil og ustabil sjiktning, samt total vindfrekvens for de ulike vindretninger i tilfeller med vind  $>0.2$  m/s. Lillestrøm, vinteren 1984/85.

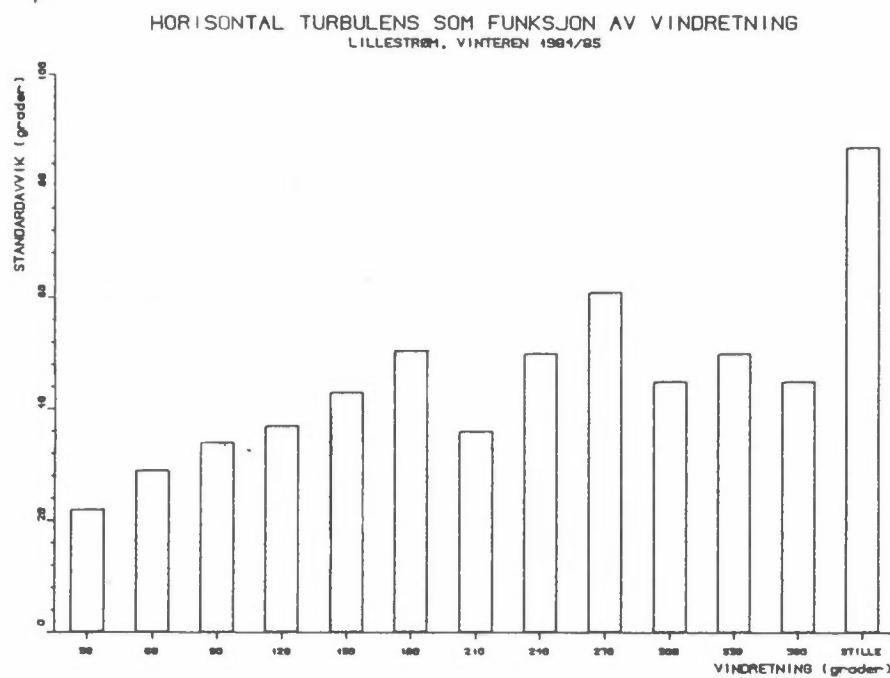
Det var sjeldent ustabil sjiktning over Lillestrøm vinteren 1984/85 (0.3 % av tiden), og disse tilfellene ble observert ved svak vind fra østlig retning. Det var derimot hele 31.9 % med stabile forhold, og disse periodene opptrådte helst ved svak vind ( $< 2.0$  m/s) fra nordlig retning, eller ved vindstille.

Tabell A6 i vedlegg A viser frekvenser av vind og stabilitet, basert på stabilitets- og vinddata fra 10 meters masten på Kjeller i Lillestrøm.

## 7 HORIZONTAL TURBULENS

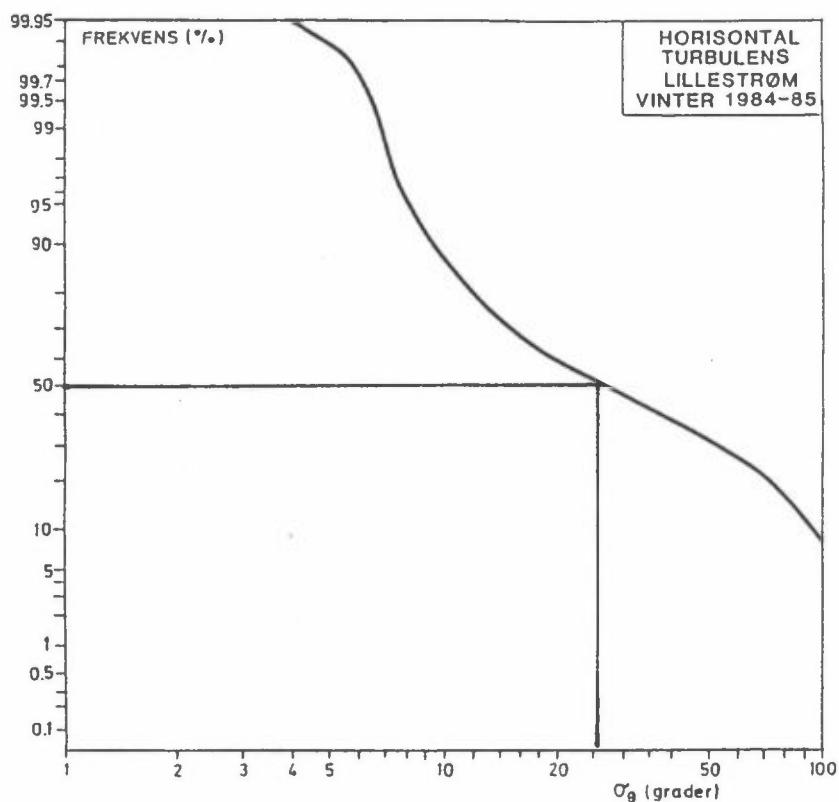
Standardavviket av den horisontale vindretningsfluktuasjonen, observert 10 meter over bakken, er et mål for den horisontale spredningen av luftforurensninger. Midlere verdier av dette standardavviket er gitt i tabell A7 i vedlegg A. Figur 8 viser midlere verdier av standardavviket som funksjon av vindretningen.

De største fluktuasjonene ble observert ved svake vinder fra vest og ved vindstille. Standardavviket er minst ved vind fra nord-nordøst, og dette var samtidig en hyppig forekommende vindretning på Lillestrøm vinteren 1984/85 (se fig 7).



Figur 8: Midlere verdier av standardavviket (som timesmiddel), som funksjon av ulike vindretninger. Lillestrøm, vinteren 1984/85.

Kumulativ frekvensfordeling av standardavviket er vist i figur 9. Median-verdien var ca 25 grader.



Figur 9: Kumulativ frekvens av de ulike verdier av standardavviket midlet over 1 time ved NILUS målestasjon på Lillestrøm vinteren 1984/85.

## 8 TEMPERATUR

Timesvise temperaturdata er presentert som tidsplot i vedlegg B, og månedsvise temperaturdata er presentert i tabell A8 i vedlegg A.

Tabell 3 gir et kort resymé over temperaturforholdene på Lillestrøm vinteren 1984/85. Vinteren 1984/85 var ekstremt kald i Lillestrøm. Særlig var januar og februar langt under det som er normalt for disse månedene.

Tabell 3: Minimum-, maksimum- og middeltemperatur for de enkelte måneder vinteren 1984/85.

Måned	Min.temp. (°C)			Maks.temp (°C)			Middeltemp. (°C)
Des. 1984	-10.7	22.	9	7.7	8.	13	-0.8 ± 3.65
Jan. 1985	-25.4	7.	1	-0.5	30.	14	-11.7 ± 5.50
Feb. 1985	-36.1	10.	6	2.2	24.	14	-14.0 ± 9.15
	Dato Kl			Dato Kl			Std.avvik

## 9 RELATIV FUKTIGHET

Statistikk for relativ fuktighet, målt 2 meter over bakken, er presentert i tabell A9 i vedlegg A. Tabell 4 gir et sammendrag av fuktighetsdata fra Lillestrøm vinteren 1984/85.

Tabell 4: Minimum, maksimum og middel av relativ fuktighet fra Lillestrøm vinteren 1984/85.

Måned	Minimum rel. fukt			Maksimum rel. fukt			Middel rel. fukt
Des. 1984	.48	10.	14	.97	6.	03	.89 ± .095
Jan. 1985	.39	* 3.	17	.97	29.	23	.82 ± .117
Feb. 1985	.11	13.	12	.99	24.	07	.80 ± .190
	Dato Kl			Dato Kl			Std.avvik

\* Den første av flere observasjoner med denne verdi. Øvrige verdier finnes i listingen i vedlegg E.

## 10 LUFTKVALITET

### 10.1 SVOVELDIOKSID OG NITROGENDIOKSID

Det er ved NILU målt døgnmiddelkonsentrasjoner av svoveldioksid ( $\text{SO}_2$ ), siden juli 1978. Målinger av nitrogendioksid ( $\text{NO}_2$ ) har vært foretatt rutinemessig siden april 1982. Månedsmiddelverdier for vinteren 1984/85 er presentert i vedlegg C. Tabell 5 og 6 gir et resymé av luftkvalitet i Lillestrøm vinteren 1984/85.

Tabell 5: Svoeldioksidkonsentrasjoner, Lillestrøm vinteren 1984/85. Enhet:  $\mu\text{g}/\text{m}^3$

Måned	Minimum	Maksimum		Middel	
	Dato		Dato	Antall obs	
Des. 1984	2	*15.	19	25.	9 31
Jan. 1985	3	13.	64	29.	14 31
Feb. 1985	4	*08.	33	12.	14 28

\* Den første av flere observasjoner med denne verdi. Øvrige verdier finnes i tabellen i vedlegg C.

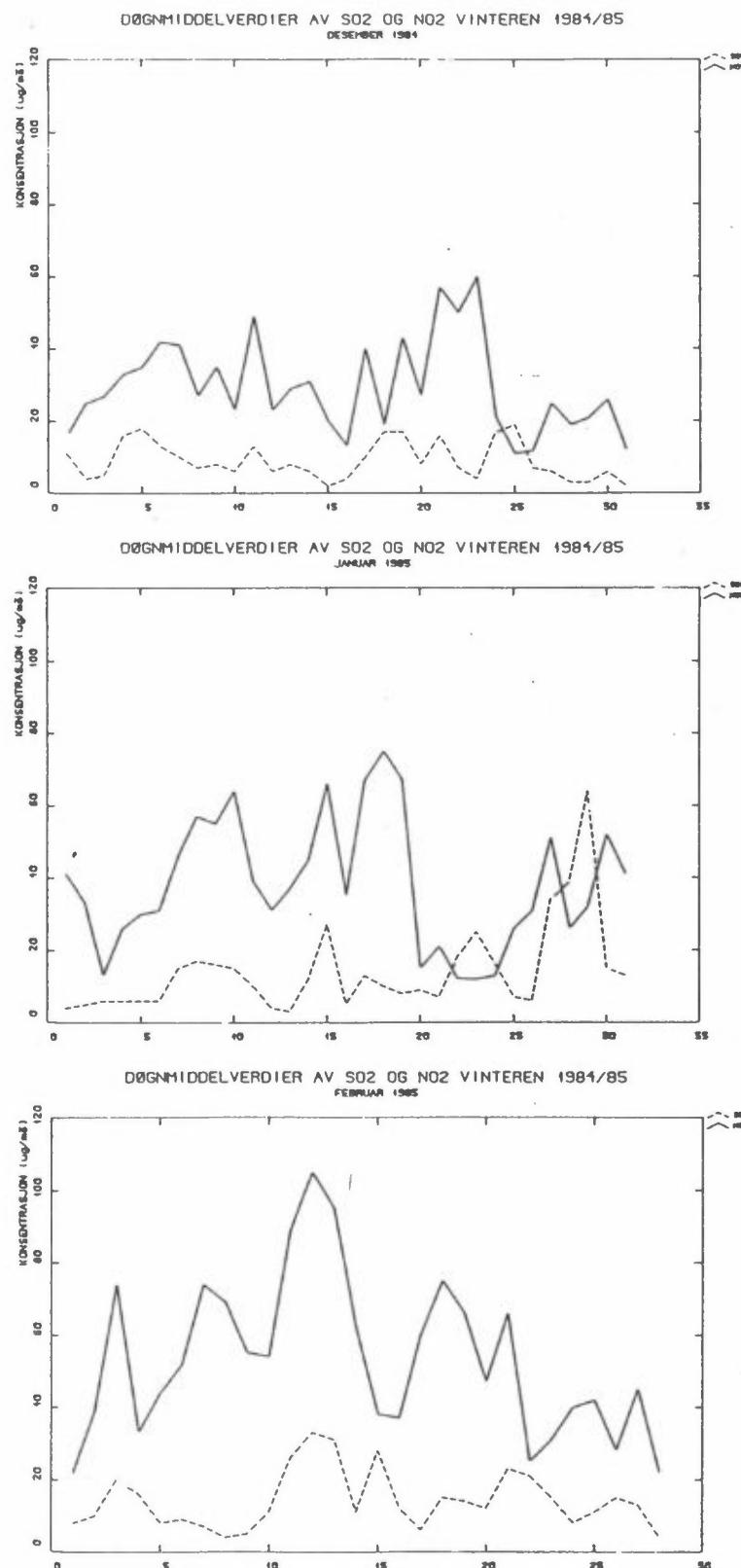
Tabell 6: Nitrogendioksidkonsentrasjoner, Lillestrøm vinteren 1984/85. Enhet:  $\mu\text{g}/\text{m}^3$

Måned	Minimum	Maksimum		Middel	
	Dato		Dato	Antall obs	
Des. 1984	11	25.	60	23.	30 31
Jan. 1985	12	*22.	75	18.	39 31
Feb. 1985	22	* 1.	105	12.	53 28

\* Den første av flere observasjoner med denne verdi. Øvrige verdier finnes i listingen i vedlegg C.

Vintermålingene for 1984/85 for  $\text{SO}_2$  og  $\text{NO}_2$  viser en bra samvariasjon, og nivået ligger litt høyere enn de to foregående år. For  $\text{SO}_2$  er konsentrasjonen nesten halvert i forhold til den kalde vinteren 1981/82, selv om vinteren 1984/85 var nesten like kald. Middeltemperaturene var hhv  $-9.0^{\circ}\text{C}$  ( $-10.8$ ,  $-12.2$  og  $-4.2^{\circ}\text{C}$ ) for 1981/82 og  $-8.8^{\circ}\text{C}$  ( $-0.8$ ,  $-11.7$  og  $-14.0^{\circ}\text{C}$ ) for 1984/85. Det synest derfor klart at  $\text{SO}_2$ -nivået i Lillestrøm vinterstid har sunket de senere år. (Se forøvrig vedlegg F, statistikk)

Figur 10 viser døgnmiddelverdier av svoveldioksid og nitrogendioksid i Lillestrøm vinteren 1984/85.



Figur 10: Døgnmiddelverdier av svoveldioksid og nitrogendioksid i Lillestrøm vinteren 1984/85.

## 10.2 AEROSOLFELLEMÅLINGER

I tabell 7 er magnesium (Mg) og klor (Cl) presentert som døgnlig avsetning av Mg og Cl i  $\text{mg}/\text{m}^2$  midlet over hver måned vinteren 1984/85.

Tabell 7: Månedsmiddelverdier av magnesium- og kloravsetning. Lillestrøm, vinteren 1984/85. Enhet:  $\text{mg}/\text{m}^2/\text{d}$ .

	Mg+	Cl-
Desember 1984	<0.01	0.36
Januar 1985	0.01	0.62
Februar 1985	0.02	0.80
Gjennomsnitt	0.01	0.59

## 11 NEDBØRKJEMI

Analyseresultatene fra ukeprøver av nedbør er vist i vedlegg D. Tabell 8 viser totalavsetningen i  $\text{mg}/\text{m}^2$  for hver måned av sulfat som svovel ( $\text{SO}_4^{2-}$ -S), nitrat som nitrogen ( $\text{NO}_3^-$ -N), ammonium som nitrogen ( $\text{NH}_4^+$ -N) og nedbørmenge, samt nedbørens surhetsgrad (pH).

Tabell 8: Månedsvise totalavsetning av sulfat, nitrat, ammonium, nedbørmenge og surhetsgrad. Lillestrøm, vinteren 1984/85.

	Des 84	Jan 85	Feb 85
Sulfat som S ( $\text{mg}/\text{m}^2$ )	79	28	25
Nitrat som N "	42	19	20
Ammonium som N "	44	18	19
Nedbør mm	63.6	35.4	36.6
Surhetsgrad pH	4.21	4.77	4.93

Tabellen viser sur nedbør for hele måleperioden. Dårligst var forholdene i desember som også hadde mest nedbør.

## 12 REFERANSER

- Sivertsen, B. og Skaug, K. (1983) Meteorologiske data fra Kjeller for perioden 1.3.81 - 31.8.82. Lillestrøm (NILU OR 5/83).
- Sivertsen, B. og Skaug, K. (1984) Meteorologi og luftkvalitet ved NILU, Lillestrøm 1.9.82 - 28.2.83. Lillestrøm (NILU TR 10/84).
- Skaug, K. (1985) Meteorologi og luftkvalitet ved NILU, Lillestrøm 1.3.83 - 29.2.84. Lillestrøm (NILU TR 2/85).
- Skaug, K. (1985) Bearbeiding av meterologiske, luft- og nedbørkjemiske data ved NILU, Lillestrøm 1.3.84 - 31.8.84. Lillestrøm (NILU TR 12/85).
- Haugsbakk, I. (1985) Meteorologiske data, luftkvalitet og nedbørkjemi fra Lillestrøm, høsten 1984. Lillestrøm (NILU TR 13/85).

**VEDLEGG A**

Statistisk bearbeidede meteorologiske data  
fra Lillestrøm  
Vinteren 1984/85

Tabell A1: Vindfrekvenser (vindrose) fra Lillestrøm vinteren 1984/85.

VINDROSE FRA LILLESTRØM  
1/12-84 - 28/ 2-85

SEKTOR	VINDROSE KL.										DØGN
	1	4	7	10	13	16	19	22	25	28	
20- 40	13.3	13.3	19.1	18.4	23.0	18.0	15.6	12.5	17.0		
50- 70	11.1	11.1	9.0	14.9	17.2	10.1	6.7	6.8	10.2		
80-100	2.2	10.0	10.1	1.1	9.2	3.4	3.3	5.7	5.6		
110-130	4.4	4.4	2.2	5.7	2.3	7.9	0.0	2.3	4.4		
140-160	7.8	6.7	5.6	8.0	8.0	11.2	5.6	8.0	7.2		
170-190	5.6	4.4	5.6	2.3	5.7	6.7	2.2	3.4	4.2		
200-220	6.7	7.8	5.6	4.6	9.2	5.6	7.8	10.2	7.2		
230-250	1.1	0.0	2.2	1.1	1.1	2.2	5.6	3.4	2.4		
260-280	1.1	1.1	1.1	0.0	3.4	2.2	0.0	3.4	1.9		
290-310	4.4	4.4	9.0	10.3	4.6	5.6	13.3	12.5	8.1		
320-340	10.0	8.9	5.6	9.2	3.4	9.0	16.7	4.5	7.8		
350- 10	6.7	2.2	3.4	3.4	4.6	5.6	10.0	8.0	6.2		
STILLE	25.6	25.6	21.3	20.7	8.0	12.4	13.3	19.3	17.8		
ANT.OBS.	90	90	89	87	87	89	90	88	2142		
MIDL.VIND	1.4	1.3	1.4	1.5	1.8	1.4	1.3	1.4	1.4		

VINDANALYSE

DØGNMIDDEL	30	60	90	120	150	180	210	240	270	300	330	360TOTAL
<b>STILLE</b>												
0.3- 2.0 M/S	7.6	6.9	4.9	3.9	4.5	2.3	4.3	1.8	1.7	7.4	7.6	5.3 58.3
2.1- 4.0 M/S	5.7	2.8	0.7	0.5	2.6	1.7	1.7	0.5	0.1	0.4	0.2	0.3 17.2
4.1- 6.0 M/S	3.1	0.6	0.0	0.0	0.0	0.2	1.0	0.1	0.0	0.2	0.0	0.5 5.8
OVER 6.0 M/S	0.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1 0.9
TOTAL	17.0	10.2	5.6	4.4	7.2	4.2	7.2	2.4	1.9	8.1	7.8	6.2 100.0
MIDL.VIND M/S	2.6	1.8	1.1	1.1	1.8	2.2	2.3	1.5	0.9	1.1	0.8	1.4 1.4
ANT. OBS.	364	218	121	94	154	91	155	51	40	173	167	133 2142

MIDLERE VINSTYRKE FOR HELE DATASETTET ER 1.4 M/S, BASERT PÅ 2156 OBSERVASJONER

Tabell A2: Vindfrekvenser fra Lillestrøm desember 1984.

VINDROSE FRA LILLESTRØM  
1/12-84 - 31/12-84

SEKTOR	VINDROSE KL.										DØGN
	1	4	7	10	13	16	19	22	25	28	
20- 40	9.7	3.2	22.6	12.9	16.1	16.1	9.7	9.7	13.8		
50- 70	12.9	12.9	12.9	16.1	9.7	3.2	9.7	6.5	9.8		
80-100	0.0	16.1	6.5	0.0	0.0	0.0	3.2	6.5	4.7		
110-130	9.7	9.7	3.2	9.7	6.5	6.5	0.0	3.2	6.6		
140-160	12.9	6.5	6.5	12.9	12.9	16.1	12.9	9.7	10.3		
170-190	9.7	9.7	16.1	6.5	9.7	9.7	3.2	6.5	9.1		
200-220	12.9	12.9	6.5	9.7	12.9	9.7	9.7	16.1	11.3		
230-250	3.2	0.0	3.2	0.0	3.2	3.2	9.7	9.7	4.2		
260-280	0.0	3.2	3.2	0.0	3.2	3.2	0.0	3.2	2.4		
290-310	3.2	3.2	6.5	6.5	6.5	3.2	12.9	12.9	8.2		
320-340	19.4	6.5	6.5	16.1	6.5	19.4	16.1	0.0	9.1		
350- 10	0.0	6.5	0.0	3.2	6.5	9.7	3.2	6.5	4.6		
STILLE	6.5	9.7	6.5	6.5	6.5	0.0	9.7	9.7	5.8		
ANT.OBS.	31	31	31	31	31	31	31	31	744		
MIDL.VIND	1.7	1.5	1.6	1.7	2.0	1.9	1.6	1.7	1.7		

VINDANALYSE

DØGNMIDDEL	30	60	90	120	150	180	210	240	270	300	330	360TOTAL
<b>STILLE</b>												
0.3- 2.0 M/S	7.9	5.1	3.5	5.5	6.0	4.2	6.2	2.4	2.0	6.6	8.7	4.3 62.5
2.1- 4.0 M/S	5.4	3.9	1.1	1.1	4.2	4.3	3.4	1.5	0.4	0.9	0.4	0.3 26.7
4.1- 6.0 M/S	0.5	0.8	0.1	0.0	0.1	0.5	1.2	0.3	0.0	0.7	0.0	0.0 4.3
OVER 6.0 M/S	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0 0.7
TOTAL	13.8	9.8	4.7	6.6	10.3	9.1	11.3	4.2	2.4	8.2	9.1	4.6 100.0
MIDL.VIND M/S	1.9	2.2	1.6	1.3	2.0	2.4	2.5	1.9	1.4	1.4	0.9	1.1 1.7
ANT. OBS.	103	73	35	49	77	68	84	31	18	61	68	34 744

MIDLERE VINSTYRKE FOR HELE DATASETTET ER 1.7 M/S, BASERT PÅ 744 OBSERVASJONER

Tabell A3: Vindfrekvenser fra Lillestrøm januar 1985.

VINDROSE FRA LILLESTRØM  
1/ 1-85 - 31/ 1-85

SEKTOR	VINDROSE KL.								DØGN
	1	4	7	10	13	16	19	22	
20- 40	25.8	22.6	22.6	29.0	38.7	26.7	29.0	23.3	27.4
50- 70	9.7	19.4	12.9	16.1	16.1	10.0	6.5	6.7	10.3
80-100	6.5	6.5	12.9	0.0	9.7	3.3	6.5	10.0	6.2
110-130	0.0	0.0	0.0	3.2	0.0	10.0	0.0	0.0	2.8
140-160	0.0	3.2	0.0	3.2	3.2	3.3	0.0	0.0	2.0
170-190	3.2	0.0	0.0	0.0	0.0	6.7	0.0	0.0	1.1
200-220	3.2	3.2	6.5	3.2	6.5	3.3	3.2	6.7	4.9
230-250	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3.3	3.2	0.0	0.9
260-280	0.0	0.0	0.0	0.0	3.2	3.3	0.0	6.7	1.6
290-310	9.7	3.2	16.1	16.1	6.5	10.0	16.1	20.0	10.7
320-340	6.5	12.9	3.2	6.5	3.2	3.3	9.7	6.7	8.1
350- 10	9.7	0.0	6.5	3.2	3.2	3.3	12.9	10.0	7.3
STILLE	25.8	29.0	19.4	19.4	9.7	13.3	12.9	10.0	16.7
ANT.OBS.	31	31	31	31	31	30	31	30	741
MIDL.VIND	1.6	1.6	1.6	2.0	2.0	1.4	1.4	1.7	1.7

DØGNMIDDEL STILLE	TOTAL											
	30	60	90	120	150	180	210	240	270	300	330	360
0.3- 2.0 M/S	8.1	7.3	5.5	2.6	2.0	1.1	1.6	0.9	1.6	10.4	8.0	4.9 54.0
2.1- 4.0 M/S	9.6	2.3	0.7	0.3	0.0	0.0	1.5	0.0	0.0	0.3	0.1	0.7 15.4
4.1- 6.0 M/S	8.1	0.7	0.0	0.0	0.0	0.0	1.8	0.0	0.0	0.0	0.0	1.5 12.0
OVER 6.0 M/S	1.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.3 1.9
TOTAL	27.4	10.3	6.2	2.8	2.0	1.1	4.9	0.9	1.6	10.7	8.1	7.3 100.0

MIDL.VIND M/S	3.2	1.7	1.0	0.9	0.9	0.6	3.1	0.4	0.5	0.9	0.8	2.2	1.7
ANT. OBS.	203	76	46	21	15	8	36	7	12	79	60	54	741

MIDLERE VINDSTYRKE FOR HELE DATASETTET ER 1.7 M/S, BASERT PÅ 744 OBSERVASJONER

Tabell A4: Vindfrekvenser fra Lillestrøm februar 1985.

VINDROSE FRA LILLESTRØM  
1/ 2-85 - 28/ 2-85

SEKTOR	VINDROSE KL.								DØGN
	1	4	7	10	13	16	19	22	
20- 40	3.6	14.3	11.1	12.0	12.0	10.7	7.1	3.7	8.8
50- 70	10.7	0.0	0.0	12.0	28.0	17.9	3.6	7.4	10.5
80-100	0.0	7.1	11.1	4.0	20.0	7.1	0.0	0.0	6.1
110-130	3.6	3.6	3.7	4.0	0.0	7.1	0.0	3.7	3.7
140-160	10.7	10.7	11.1	8.0	8.0	14.3	3.6	14.8	9.4
170-190	3.6	3.6	0.0	0.0	8.0	3.6	3.6	3.7	2.3
200-220	3.6	7.1	3.7	0.0	8.0	3.6	10.7	7.4	5.3
230-250	0.0	0.0	3.7	4.0	0.0	0.0	3.6	8.0	2.0
260-280	3.6	0.0	0.0	0.0	4.0	0.0	0.0	0.0	1.5
290-310	0.0	7.1	3.7	8.0	0.0	3.6	10.7	3.7	5.0
320-340	3.6	7.1	7.4	4.0	0.0	3.6	25.0	7.4	5.9
350- 10	10.7	0.0	3.7	4.0	4.0	3.6	14.3	7.4	6.8
STILLE	46.4	39.3	40.7	40.0	8.0	25.0	17.9	40.7	32.6
ANT.OBS.	28	28	27	25	25	28	28	27	657
MIDL.VIND	0.9	0.9	0.8	0.7	1.3	0.8	0.8	0.7	0.9

DØGNMIDDEL STILLE	TOTAL											
	30	60	90	120	150	180	210	240	270	300	330	360
0.3- 2.0 M/S	6.5	8.4	5.9	3.7	5.6	1.7	5.2	2.0	1.5	5.0	5.9	6.8 58.3
2.1- 4.0 M/S	1.7	2.0	0.2	0.0	3.8	0.6	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	8.4
4.1- 6.0 M/S	0.5	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.6
OVER 6.0 M/S	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2
TOTAL	8.8	10.5	6.1	3.7	9.4	2.3	5.3	2.0	1.5	5.0	5.9	6.8 100.0

MIDL.VIND M/S	1.7	1.5	1.0	1.1	1.9	1.7	1.2	1.0	0.6	0.8	0.7	0.7	0.9
ANT. OBS.	58	69	40	24	62	15	35	13	10	33	39	45	657

MIDLERE VINDSTYRKE FOR HELE DATASETTET ER 0.9 M/S, BASERT PÅ 668 OBSERVASJONER

Tabell A5: Fire stabilitetsklasser fordelt over døgnet basert på målinger av temperaturforskjellen mellom 10 m og 2 m. Lillestrøm vinteren 1984/85.

Stasjon: KJELLER  
Periode: 01.12.84 - 28.02.85

Frekvens av forskjellige stabiliteter

	Ustabilt $X = (< - .5)$	Nøytralt $X = (- .5 - < .0)$	Lett stab. $X = (.0 - < .5)$	Stabilt $X = (.5 - >)$
1	.00	11.11	56.67	32.22
2	.00	11.11	54.44	34.44
3	.00	11.11	54.44	34.44
4	.00	13.33	53.33	33.33
5	.00	16.67	48.89	34.44
6	.00	13.33	51.11	35.56
7	.00	11.11	50.00	38.89
8	.00	14.44	50.00	35.56
9	.00	14.44	52.22	33.33
10	1.12	20.22	52.81	25.84
11	.00	24.44	45.56	30.00
12	1.11	28.89	40.00	30.00
13	1.15	28.74	54.02	16.09
14	2.22	33.33	52.22	12.22
15	2.22	17.78	64.44	15.56
16	.00	13.33	54.44	32.22
17	.00	10.00	48.89	41.11
18	.00	10.00	51.11	38.89
19	.00	10.00	53.33	36.67
20	.00	12.22	53.33	34.44
21	.00	15.56	50.00	34.44
22	.00	15.56	50.00	34.44
23	.00	12.22	50.00	37.78
24	.00	13.33	54.44	32.22
	.32	15.91	51.90	31.86

2156 Obs.

Tabell A6: Frekvens som prosentandel av vind og stabilitet basert på data fra Lillestrøm vinteren 1984/85.

VINDSTYRKER MINDRE ENN .20M/S REGNES SOM VINDSTILLE

FREKVENSFØRDELING SOM FUNKSJON AV VINDRETTNINGEN ENHET: PROSENT

	.0- 2.0 M/S				2.0- 4.0 M/S				4.0- 6.0 M/S				OVER 6.0 M/S				ROSE
	1	2	3	4	1	2	3	4	1	2	3	4	1	2	3	4	
30	.1	1.9	4.1	2.4	.0	.6	4.6	1.3	.0	.0	3.0	.5	.0	.0	.7	.0	19.0
60	.0	2.3	3.2	2.1	.0	.2	2.7	.3	.0	.0	.6	.1	.0	.0	.0	.0	11.5
90	.1	.7	3.3	1.5	.0	.0	.8	.0	.0	.0	.1	.0	.0	.0	.0	.0	6.5
120	.1	.7	2.8	.7	.0	.1	.6	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	4.9
150	.1	1.7	2.6	.6	.0	1.3	1.6	.1	.0	.0	.1	.0	.0	.0	.0	.0	7.9
180	.0	.6	1.4	.8	.0	.0	1.9	.0	.0	.0	.3	.0	.0	.0	.1	.0	5.0
210	.0	1.7	2.3	.7	.0	.1	1.9	.0	.0	.0	1.1	.0	.0	.0	.2	.0	8.0
240	.0	.6	.9	.7	.0	.0	.6	.0	.0	.0	.1	.0	.0	.0	.0	.0	2.9
270	.0	.2	.6	1.3	.0	.0	.1	.2	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	2.2
300	.0	1.8	3.8	3.2	.0	.1	.1	.3	.0	.0	.1	.2	.0	.0	.0	.0	9.6
330	.0	1.3	3.5	4.0	.0	.1	.1	.2	.0	.0	.0	.1	.0	.0	.0	.0	9.0
360	.0	.7	2.7	2.8	.0	.0	.4	.1	.0	.0	.5	.1	.0	.0	.2	.0	7.4
STILLE	.0	.2	1.5	4.5	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	6.1
TOTAL	.3	14.4	32.6	25.3	.0	2.2	15.2	2.3	.0	.0	5.7	.8	.0	.0	1.1	.0	100.0

FØRDELING PÅ VINDHASTIGHET

.0- 2.0 M/S	2.0- 4.0 M/S	4.0- 6.0 M/S	OVER 6.0 M/S
72.6	19.8	6.5	1.1

FØRDELING AV STABILITETSKLASSENE

.3	16.6	54.6	28.5
----	------	------	------

Tabell A7: Horisontal turbulens som funksjon av vindretning og stabilitet i 4 vindstyrkeklasser fra Lillestrøm vinteren 1984/85.  
Enhet: grader.

## BELASTNING SOM FUNKSJON AV VINDRETNING OG STABILITET.

	0- 2.0 M/S				2.0- 4.0 M/S				4.0- 6.0 M/S				OVER 6.0 M/S				ROSE
	1	2	3	4	1	2	3	4	1	2	3	4	1	2	3	4	
30	57.	23.	27.	64.	-99.	8.	11.	17.	-99.	-99.	9.	10.	-99.	-99.	8.	-99.	22.
60	-99.	29.	28.	60.	-99.	10.	12.	25.	-99.	-99.	7.	8.	-99.	-99.	-99.	-99.	29.
90	46.	37.	31.	49.	-99.	-99.	16.	-99.	-99.	-99.	12.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	34.
120	3.	35.	33.	65.	-99.	51.	26.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	37.
150	41.	39.	45.	69.	-99.	34.	38.	27.	-99.	-99.	51.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	43.
180	-99.	54.	51.	91.	-99.	-99.	40.	-99.	-99.	-99.	35.	-99.	-99.	45.	-99.	-99.	53.
210	-99.	30.	43.	78.	-99.	15.	24.	-99.	-99.	-99.	25.	-99.	-99.	16.	-99.	-99.	36.
240	-99.	38.	55.	83.	-99.	-99.	19.	-99.	-99.	-99.	19.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	50.
270	-99.	42.	72.	67.	-99.	-99.	21.	16.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	61.
300	-99.	31.	41.	64.	-99.	9.	22.	20.	-99.	-99.	15.	17.	-99.	-99.	-99.	-99.	45.
330	-99.	45.	39.	62.	-99.	10.	13.	19.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	50.
360	-99.	33.	39.	67.	-99.	-99.	17.	85.	-99.	-99.	10.	52.	-99.	-99.	10.	-99.	45.
STILLE	-99.	63.	86.	88.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	-99.	87.
TOTAL	39.	34.	40.	69.	-99.	24.	21.	20.	-99.	-99.	14.	14.	-99.	-99.	12.	-99.	41.

## FORDELING PÅ VINDHASTIGHET

.0- 2.0 M/S	2.0- 4.0 M/S	4.0- 6.0 M/S	OVER 6.0 M/S
48.8	20.9	14.3	11.9

## FORDELING AV STABILITETSKLASSENE

39.1	32.7	31.2	63.4
------	------	------	------

ANTALL TIMER = 2160, ANTALL OBSERVASJONER = 1918

Tabell A8: Månedsvise temperaturstatistikk fra Lillestrømk vinteren 1984/85.  
Middel-, maksimum- og minimumsgrenser, samt midlere fordeling.

MÅNED	NDAG	TMIDL	MAX T UAG KL	MIN T DAG KL	MIDLERE TMAX TMIN DØGN	T< 1.U DØGN	T< 1U.U DØGN	T< 2U.0 DØGN	TIMER
DES 1984	31	- .8	7.7	8 13 -10.7	22 9 1.1 -3.1	22	419	31	744
JAN 1985	31	-11.7	- .5	30 14 -25.4	7 1 -8.0 -16.2	31	744	31	744
FEB 1985	28	-14.0	2.2	24 14 -36.1	10 6 -8.0 -19.7	28	659	28	668

## MIDDELTEMPERATUR, STANDARDAVVIK OG ANTALL OBS.

MÅNED	KL	1	4	7	10	13	16	19	22
DES 1984		- .7	- .8	-1.0	- .9	.0	- .6	- .9	- .9
		3.8	3.5	3.3	3.6	3.8	3.6	3.7	3.9
		31	31	31	31	31	31	31	31
JAN 1985		-12.3	-12.3	-12.5	-11.5	-9.3	-10.6	-11.9	-12.4
		6.1	5.7	5.9	5.4	5.0	5.1	5.2	5.6
		31	31	31	31	31	31	31	31
FEB 1985		-15.6	-16.1	-16.9	-13.8	-9.6	-9.8	-14.3	-15.1
		10.3	10.7	11.0	8.8	7.0	6.4	9.1	9.9
		28	28	28	27	25	28	28	28
		3	0	-3	3	1	7	1	2

Tabell A9: Månedsvise relativ fuktighetsstatistikk fra Lillestrøm vinteren 1985. Middel-, maksimum- og minimumssverdier, antall observasjoner av relativ fuktighet under gitte grenser, samt døgnfordeling.

MÅNED	NDAG	TMIDL	MAX			MIN			MIDLERE			F< .30	F< .75	F< .95			
			F	DAG	KL	F	DAG	KL	FMAX	TMIN	DØGN						
DES 1984	31	.82	.97	6	3	.49	10	14	.89	.74	0	0	15	145	31	711	
JAN 1985	31	.74	.97	29	23	.39	*	3	17	.82	.64	0	0	25	361	31	739
FEB 1985	28	.70	.99	24	7	.11	13	12	.80	.57	1	1	21	349	28	613	

MIDDELFUKTIGHET, STANDARDAVVIK OG ANTALL OBS.

MÅNED	KL	1	4	7	10	13	16	19	22	
DES 1984		.83	.84	.83	.82	.80	.83	.84	.83	
		.09	.08	.10	.10	.11	.09	.09	.10	
		31	31	31	31	31	31	31	744	
JAN 1985		.74	.75	.75	.74	.71	.75	.76	.75	
		.12	.10	.10	.12	.13	.13	.12	.12	
		31	31	31	31	31	31	31	744	
FEB 1985		.71	.70	.68	.70	.66	.70	.75	.75	
		.18	.20	.21	.19	.21	.19	.16	.18	
		27	28	27	27	24	28	27	28	658

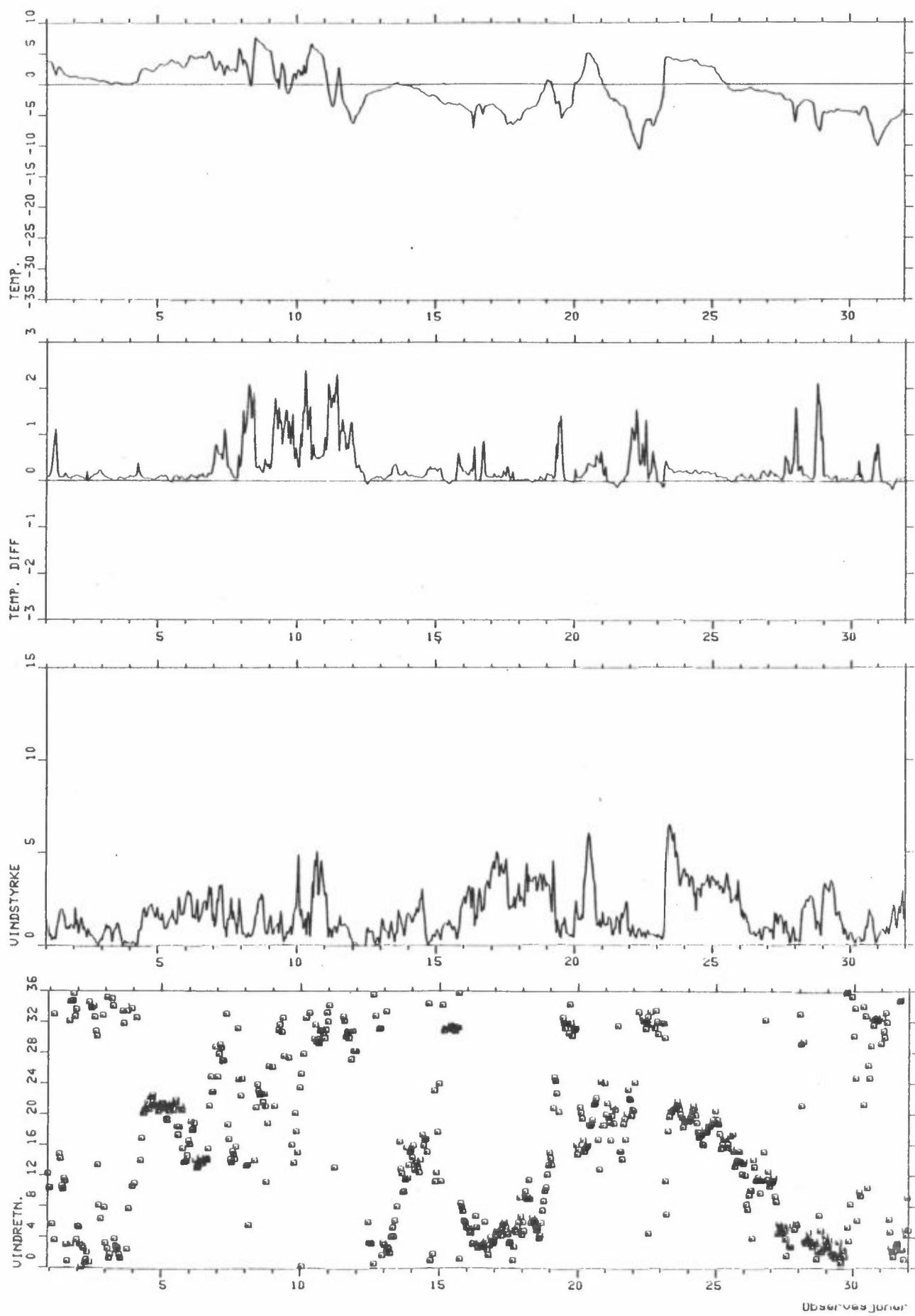


**VEDLEGG B**

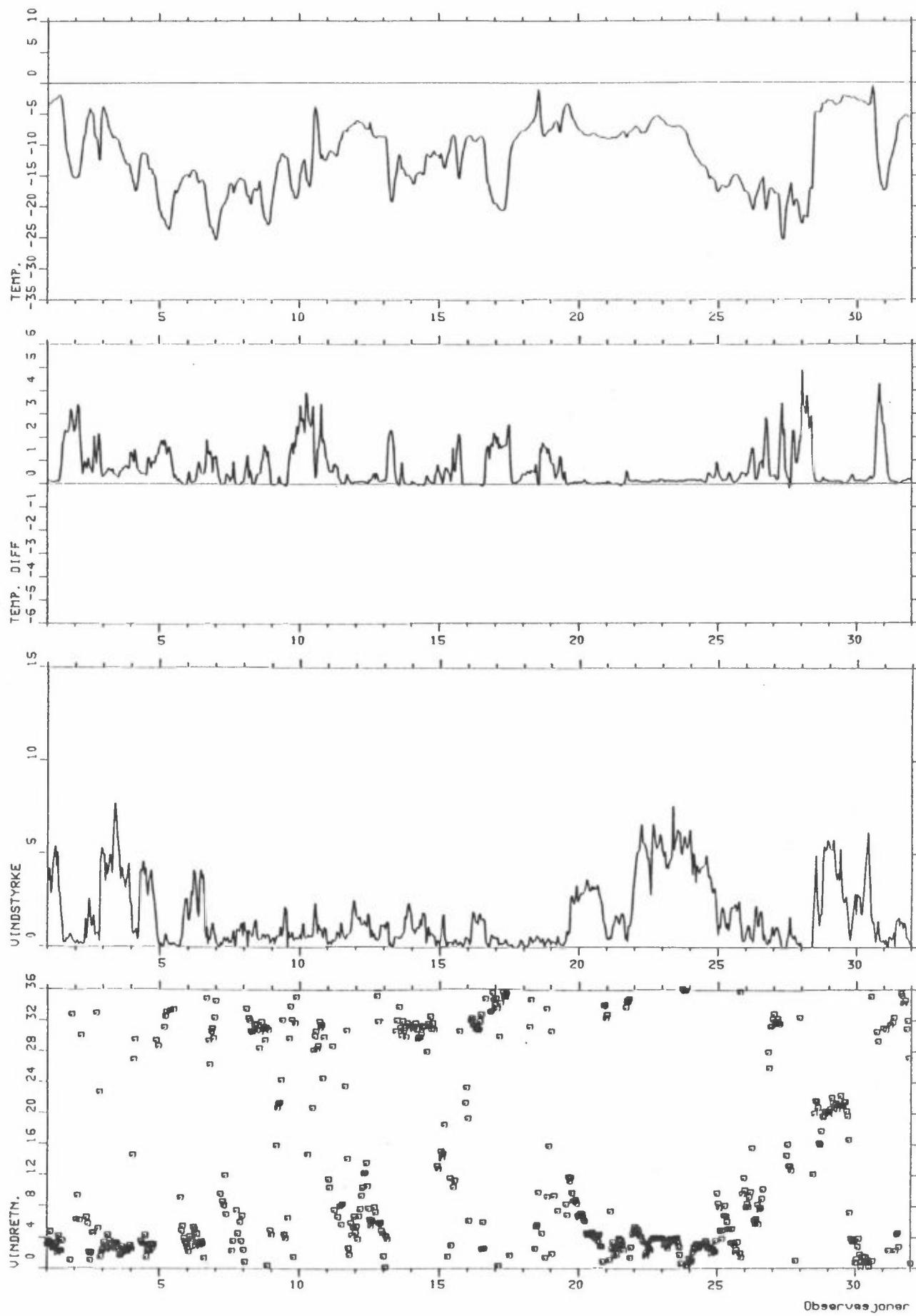
Tidsplott av temperatur, temperaturdifferanse,  
vindstyrke og vindretning.

Vinteren 1984/85

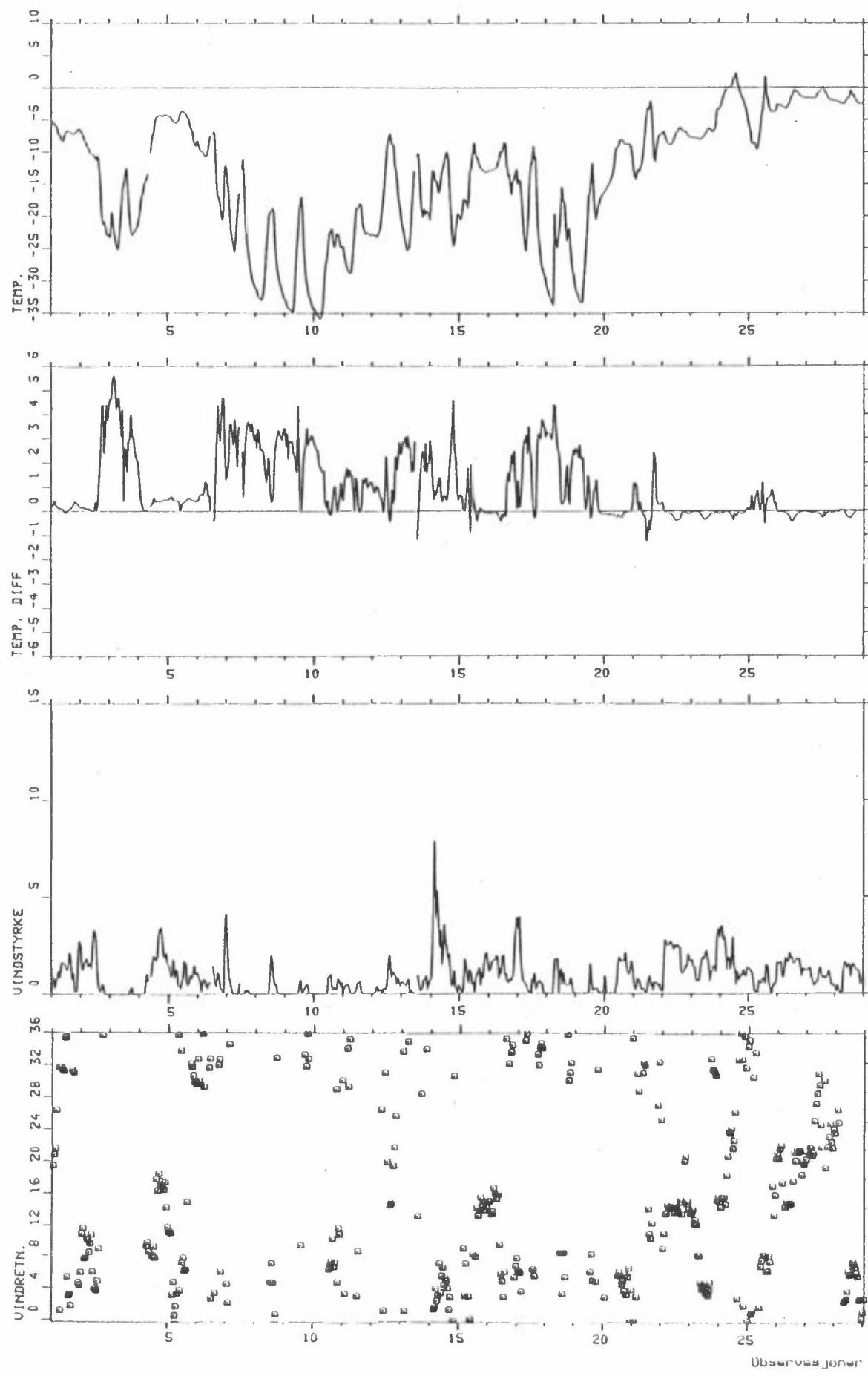
Stasjon: LILLESTRØM  
Måned: DES. 1981



Stasjon: LILLESTRØM  
Måned : JAN. 1985



Stasjon: LILLESTØRM  
Måned: FEB. 1985





**VEDLEGG C**

Døgnmidllede konsentrasjoner av SO<sub>2</sub> og NO<sub>2</sub>  
fra Lillestrøm  
Vinteren 1984/85

DATO	S02 (UG/M3)	S02 (UG/M3)	S02 (UG/M3)	NO2 (UG/M3)	NO2 (UG/M3)	NO2 (UG/M3)
	DES 84	JAN 85	FEB 85	DES 84	JAN 85	FEB 85
1	11	4	8	16	41	22
2	4	5	10	25	33	39
3	5	6	20	27	13	74
4	16	6	16	33	26	33
5	18	6	8	35	30	44
6	13	6	9	42	31	52
7	10	15	7	41	46	74
8	7	17	4	27	57	69
9	8	16	5	35	55	55
10	6	15	11	23	64	54
11	13	10	26	49	39	89
12	6	4	33	23	31	105
13	8	3	31	29	37	95
14	6	12	11	31	45	62
15	2	27	28	20	66	38
16	4	5	12	13	35	37
17	10	13	6	40	67	60
18	17	10	15	19	75	75
19	17	8	14	43	67	66
20	8	9	12	27	15	47
21	16	7	23	57	21	66
22	7	18	21	50	12	25
23	4	25	15	60	12	31
24	17	16	8	21	13	40
25	19	7	11	11	26	42
26	7	6	15	12	31	28
27	6	34	13	25	51	45
28	3	39	4	19	26	22
29	3	64		21	32	
30	6	15		26	52	
31	2	13		12	41	
MIDDEL :	9	14	14	30	39	53
MAKS. :	19	64	33	60	75	105
MIN. :	2	3	4	11	12	22
ANT. OBS.:	31	31	28	31	31	28

***VEDLEGG D***

Nedbørkjemiske data

FORKLARING TIL TABELLENE

OBS : Antall observasjoner.

MEAN : Midlere konsentrasjon. For nedbørmengde, midlere ukenedbør i perioden.

DIS : Standardavvik.

MAX : Maksimum konsentrasjon. For nedbørmengde, maksimum ukenedbør i perioden.

MIN : Minimum konsentrasjon. For nedbørmengde, minimum ukenedbør i uker med nedbør.

DEP : Våtavsetning (veid middelkonsentrasjon multiplisert med total nedbørmengde. Merk: Enheten skal her være  $\text{mg}/\text{m}^2$  i tabellene.

W-MEAN : Veide middelkonsentrasjoner for nedbørkomponenter. De gjennomsnittlige pH-verdiene er kalkulert ved omregning til hydrogenionkonsentrasjoner, midlet, og tilbakeregnet til pH.

DECEMBER 1984

DAY	AMOUNT MM	PRECIPITATION										COND. C-OBS US/CM
		PH	SO <sub>4</sub> -S	NO <sub>3</sub> -N	NH <sub>4</sub> -N	CA	NA	MG	CL	K		
		MG/L	MG/L	MG/L	MG/L	MG/L	MG/L	MG/L	MG/L	MG/L		
1	.2	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
2	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
3	11.6	4.30	1.29	.71	.70	.4	.5	.05	.6	.25	31.	-
4	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
5	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
6	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
7	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
8	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
9	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
10	2.7	4.96	2.32	1.98	1.50	1.7	2.2	.33	3.2	.56	51.	-
11	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
12	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
13	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
14	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
15	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
16	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
17	41.4	4.58	.75	.45	.40	.6	.8	.10	1.4	.15	22.	-
18	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
19	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
21	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
22	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
23	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
24	6.7	3.80	3.81	1.37	2.10	.4	.4	.07	.9	.38	86.	-
25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
26	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
27	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
28	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
29	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
30	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
31	1.0	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
OBS.	6	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4
MEAN	10.6	4.21	2.04	1.13	1.18	.8	1.0	.14	1.5	.34	-	-
DIS.	14.3	-	1.17	.60	.67	5	.7	.11	1.0	.15	-	-
MAX.	41.4	4.96	3.81	1.98	2.10	1.7	2.2	.33	3.2	.56	-	-
MIN.	.2	3.80	.75	.45	.40	.4	.4	.05	.6	.15	-	-
DEP.	63.6	-	.79	.42	.44	37	.48	6	.81	.13	-	-
W-MEAN	-	4.35	1.25	.66	.69	.6	.8	.10	1.3	.21	-	-

COMMENTS: SAMPL STARTS AT 07 H GMT OF THE DATE GIVEN  
 SULPH IN PRECIPITATION IS CORRECTED FOR SEA SALT WITH MAGNESI

JANUARY 1985

DAY	AMOUNT MM	PRECIPITATION										COND. C-OBS US/CM
		PH	SO <sub>4</sub> -S	NO <sub>3</sub> -N	NH <sub>4</sub> -N	CA	NA	MG	CL	K	C-OBS	
	MG/L	MG/L	MG/L	MG/L	MG/L	MG/L	MG/L	MG/L	MG/L	MG/L	US/CM	
1	.6	4.95	-	-	-	-	-	-	-	-	82.	-
2	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
3	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
4	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
5	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
6	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
7	1.3	6.63	2.12	.53	-	2.2	1.2	.16	-	-	J3.	-
8	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
9	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
10	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
11	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
12	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
13	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
14	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
15	7.2	4.95	1.05	.45	.62	.6	.9	.06	1.1	.51	19.	-
16	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
17	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
18	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
19	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
21	14.0	4.46	.66	.62	.45	.3	.3	.03	.3	.10	20.	-
22	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
23	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
24	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
26	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
27	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
28	12.3	4.55	.65	.53	.48	.2	.4	.06	.8	.17	20.	-
29	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
30	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
31	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
OBS.	5	5	4	4	3	4	4	4	3	3	5	-
MEAN	7.1	4.77	1.12	.53	.52	.8	.7	.07	.7	.26	-	-
DIS.	5.5	-	.60	.06	-	.8	.4	.04	-	-	-	-
MAX.	14.0	6.63	2.12	.62	.62	2.2	1.2	.14	1.1	.51	-	-
MIN.	.6	4.46	.65	.45	.45	.2	.3	.03	.3	.10	-	-
DEP.	35.4	-	28	19	18	14	17	2	23	8	-	-
W-MEAN	-	4.59	.79	.55	.50	.4	.5	.05	.7	.21	-	-

COMMENTS: SAMPL STARTS AT 07 H GMT OF THE DATE GIVEN  
 SULPH IN PRECIPITATION IS CORRECTED FOR SEA SALT WITH MAGNESI

FEBRUARY 1985		PRECIPITATION										COND.	
DAY	AMOUNT MM	PH	SO <sub>4</sub> -S	NO <sub>3</sub> -N	NH <sub>4</sub> -N	CA	NA	MG	CL	K	C-OBS		
			MG/L	MG/L	MG/L	MG/L	MG/L	MG/L	MG/L	MG/L	MG/L	US/CM	
1	8.4	5.16	.34	.24	.20	.3	.4	.04	.3	.12		10.	
2	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
3	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
4	2.1	5.27	1.99	.77	1.58	1.2	1.1	.10	1.8	.68		31.	
5	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
6	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
7	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
8	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
9	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
10	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
11	.8	5.36	4.10	1.26	-	2.1	2.1	.39	-	-		19.	
12	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
13	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
14	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
15	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
16	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
17	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
18	17.7	4.46	.66	.65	.54	.2	.3	.05	.8	.02		23.	
19	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
21	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
22	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
23	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
24	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
25	9.6	5.14	.42	.40	.48	.2	.2	.03	.5	.07		12.	
26	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
27	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
28	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	
OBS.	5	5	5	5	4	5	5	5	4	4		5	
MEAN	7.3	4.93	1.50	.66	.70	.8	.8	.12	.9	.22		-	
DIS.	6.1	-	1.43	.35	.52	.8	.7	.14	.6	.27		-	
MAX.	17.7	5.36	4.10	1.26	1.58	2.1	2.1	.39	1.8	.68		-	
MIN.	.8	4.46	.34	.24	.20	.2	.2	.03	.3	.02		-	
DEP.	36.6	-	25	20	19	12	14	2	25	3		-	
W-MEAN	-	4.69	.69	.53	.52	.3	.4	.05	.7	.09		-	

COMMENTS: SAMPL STARTS AT 07 H GMT OF THE DATE GIVEN  
 SULPH IN PRECIPITATION IS CORRECTED FOR SEA SALT WITH MAGNESI



**VEDLEGG E**

Timesmiddelede meteorologiske data  
fra Lillestøm  
Vinteren 1984/85

FØLGENDE PARAMETRE ER GITT I DATALISTINGEN

T10 : Lufttemperatur ( $^{\circ}$ C), 10 meter over bakken  
DEL.T : Tempearturdifferanse ( $^{\circ}$ C),  $t_{10m} - t_{2m}$ .  
DD 10 : Vindretning (dekagrader), 10 meter over bakken.  
SIG : Standardavvik i vindretningsfluktuasjonen ( $\sigma_g$ ) midlet over  
5 minutter og angitt i grader.  
SIGKL : Standardavvik i vindretningsfluktuasjonen ( $\sigma_g$ ) midlet over 1 time  
og angitt i grader.  
GUST : Høyeste vindhastighet midlet over 10 sekunder, 10 meter over  
bakken.  
FF 10 : Windstyrke (m/s), 10 meter over bakken.  
RH 2 : Relativ fuktighet, 2 meter over bakken.

Alle parametrene er midlet over 1 time dersom ikke annet er oppgitt ovenfor. For vindretningen forekommer det verdier med 10 eller 20 foran (f eks 1030, 2015). 10 angir skiftende retning og usikre data, og 20 angir meget skiftende retning og tilsvarende usikkerhet i datakvalitet.

Alle målingene er foretatt ved Kjeller Flyplass i Lillestrøm (se fig. 1).



			T10	DEL.T	D010	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
1	12	84	1	3.9	.12	12.	34.	24.	2.2	.7
1	12	84	2	3.8	.09	10.	10.	2.4	1.4	.93
1	12	84	3	3.8	.09	10.	24.	13.	2.4	1.0
1	12	84	4	3.8	.13	1008.	71.	24.	1.8	.5
1	12	84	5	3.7	.22	6.	26.	10.	2.0	.7
1	12	84	6	3.4	.36	33.	69.	32.	1.2	.3
1	12	84	7	2.4	.68	4.	61.	23.	1.6	.5
1	12	84	8	2.0	.99	1030.	94.	48.	1.6	.4
1	12	84	9	1.4	1.13	1004.	109.	47.	1.8	.4
1	12	84	10	2.3	.59	1016.	71.	41.	2.2	.9
1	12	84	11	2.9	.19	15.	22.	16.	3.0	1.3
1	12	84	12	3.0	.09	14.	33.	24.	3.4	1.5
1	12	84	13	2.6	.07	11.	13.	12.	3.8	2.0
1	12	84	14	2.3	.09	10.	15.	14.	3.6	2.0
1	12	84	15	2.1	.09	12.	51.	22.	3.6	2.0
1	12	84	16	1.7	.09	11.	23.	14.	3.8	1.7
1	12	84	17	1.5	.18	3.	31.	9.	3.8	1.6
1	12	84	18	1.5	.15	1.	53.	19.	2.0	.9
1	12	84	19	1.5	.08	32.	31.	30.	2.6	.9
1	12	84	20	1.3	.06	35.	41.	20.	2.6	1.1
1	12	84	21	1.2	.06	3.	42.	31.	2.6	.9
1	12	84	22	1.2	.05	35.	23.	12.	2.6	1.2
1	12	84	23	1.3	.10	36.	29.	14.	2.0	1.2
1	12	84	24	1.4	.11	33.	28.	18.	2.4	1.1
2	12	84	1	1.4	.10	34.	30.	20.	2.6	.9
2	12	84	2	1.4	.13	4.	14.	9.	3.8	2.1
2	12	84	3	1.3	.11	5.	29.	15.	2.6	1.1
2	12	84	4	1.2	.13	5.	14.	7.	2.6	1.5
2	12	84	5	1.1	.11	3.	26.	22.	1.8	.7
2	12	84	6	1.1	.09	0.	19.	13.	2.4	1.0
2	12	84	7	1.1	.09	3.	9.	7.	2.8	1.6
2	12	84	8	1.0	.08	2.	11.	8.	2.8	1.5
2	12	84	9	1.0	.05	1.	17.	12.	1.8	.9
2	12	84	10	1.0	.05	1.	14.	7.	1.8	1.1
2	12	84	11	1.0	.03	2.	21.	13.	2.0	.8
2	12	84	12	1.1	.22	35.	44.	33.	1.6	.5
2	12	84	13	1.1	.00	1.	22.	15.	2.4	1.0
2	12	84	14	1.1	.04	34.	40.	26.	2.4	.9
2	12	84	15	1.0	.08	1035.	71.	35.	1.8	.5
2	12	84	16	.9	.10	34.	59.	24.	2.2	.6
2	12	84	17	.9	.11	33.	38.	24.	1.8	.6
2	12	84	18	.8	.16	31.	64.	33.	1.2	.4
2	12	84	19	.8	.14	30.	42.	29.	1.4	.4
2	12	84	20	.7	.17	13.	82.	39.	1.0	.2
2	12	84	21	.7	.16	8.	26.	13.	.8	.2
2	12	84	22	.6	.23	2015.	99.	22.	.6	.0
2	12	84	23	.6	.24	6.	46.	23.	1.4	.3
2	12	84	24	.6	.23	33.	53.	23.	1.4	.5
3	12	84	1	.8	.14	1005.	118.	54.	1.4	.3
3	12	84	2	.6	.15	8.	42.	32.	1.4	.6
3	12	84	3	.5	.10	3.	40.	17.	2.0	.8
3	12	84	4	.5	.08	35.	61.	36.	2.6	.9
3	12	84	5	.4	.09	2.	20.	13.	2.6	1.2
3	12	84	6	.4	.07	1.	21.	16.	3.0	.9
3	12	84	7	.3	.05	2.	20.	11.	2.6	1.1
3	12	84	8	.2	.05	35.	27.	15.	2.8	1.1
3	12	84	9	.1	.05	34.	15.	13.	1.6	.8
3	12	84	10	.1	.02	1034.	112.	51.	1.2	.2
3	12	84	11	.3	.01	4.	31.	24.	1.8	.7
3	12	84	12	.3	.00	3.	13.	9.	2.0	.9
3	12	84	13	.3	.00	2.	20.	14.	2.2	1.0
3	12	84	14	.3	.02	3.	10.	8.	2.2	1.3
3	12	84	15	.3	.07	2.	10.	8.	2.2	1.3
3	12	84	16	.2	.09	1.	17.	8.	1.8	1.0
3	12	84	17	.2	.07	33.	13.	10.	1.4	.6
3	12	84	18	.1	.08	32.	69.	22.	1.2	.4
3	12	84	19	.1	.05	99.	73.	34.	99.0	.0
3	12	84	20	.1	.05	2007.	99.	22.	1.0	.2
3	12	84	21	.1	.05	33.	50.	15.	1.0	.4
3	12	84	22	.1	.07	2.	43.	21.	.8	.1
3	12	84	23	.0	.09	8.	34.	19.	1.0	.3
3	12	84	24	.1	.07	1012.	140.	20.	.8	.2

			T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
4	12	84	1	.1	.13	34.	102.	55.	1.0	.2
4	12	84	2	.1	.11	11.	104.	57.	1.0	.1
4	12	84	3	.2	.09	2001.	99.	52.	1.2	.1
4	12	84	4	.3	.09	11.	70.	33.	1.4	.3
4	12	84	5	.4	.12	33.	62.	35.	1.0	.2
4	12	84	6	.4	.11	2031.	99.	27.	.8	.1
4	12	84	7	.5	.17	2018.	99.	50.	1.2	.2
4	12	84	8	.6	.40	2030.	99.	32.	.8	.1
4	12	84	9	1.4	.23	14.	12.	9.	1.8	.9
4	12	84	10	1.9	.15	17.	66.	27.	3.2	.8
4	12	84	11	2.4	.10	20.	20.	19.	3.4	1.0
4	12	84	12	2.6	.07	21.	15.	15.	4.0	1.7
4	12	84	13	2.6	.05	21.	16.	15.	4.8	2.1
4	12	84	14	2.5	.05	21.	15.	14.	4.8	2.1
4	12	84	15	2.6	.05	22.	17.	16.	3.8	1.6
4	12	84	16	2.5	.06	21.	19.	17.	3.6	1.7
4	12	84	17	2.4	.05	22.	15.	14.	4.2	2.1
4	12	84	18	2.3	.05	22.	18.	16.	4.4	2.2
4	12	84	19	2.3	.05	23.	15.	14.	5.2	2.2
4	12	84	20	2.1	.04	21.	19.	16.	5.6	2.3
4	12	84	21	2.1	.02	21.	15.	14.	4.4	2.0
4	12	84	22	2.3	.05	21.	15.	15.	3.8	1.8
4	12	84	23	2.5	.05	22.	23.	20.	4.0	1.5
4	12	84	24	2.7	.07	20.	27.	24.	5.6	1.8
5	12	84	1	2.9	.06	21.	15.	14.	5.2	2.2
5	12	84	2	3.1	.10	21.	16.	15.	3.6	1.6
5	12	84	3	3.3	.11	22.	48.	17.	3.8	1.4
5	12	84	4	3.4	.13	22.	46.	27.	3.6	1.4
5	12	84	5	3.2	.10	21.	15.	14.	3.4	1.8
5	12	84	6	3.1	.09	21.	15.	14.	3.0	1.4
5	12	84	7	3.1	.13	19.	53.	25.	2.4	.9
5	12	84	8	3.2	.13	19.	16.	14.	2.8	.9
5	12	84	9	3.3	.08	20.	24.	16.	2.2	1.0
5	12	84	10	3.5	.01	21.	15.	13.	2.8	1.3
5	12	84	11	3.7	-.02	22.	17.	16.	4.0	1.5
5	12	84	12	3.9	-.03	21.	18.	16.	3.4	1.6
5	12	84	13	4.0	-.01	21.	15.	15.	3.8	1.7
5	12	84	14	3.8	.09	22.	46.	24.	4.2	2.0
5	12	84	15	3.7	.13	22.	53.	34.	2.8	1.4
5	12	84	16	3.5	.13	18.	54.	26.	3.8	1.4
5	12	84	17	3.6	.13	17.	59.	31.	2.8	1.2
5	12	84	18	3.7	.10	18.	44.	35.	4.8	1.5
5	12	84	19	3.5	.05	21.	15.	14.	6.4	2.7
5	12	84	20	3.3	.10	21.	15.	13.	6.4	2.4
5	12	84	21	3.0	.11	16.	30.	21.	3.6	1.7
5	12	84	22	2.8	.08	14.	61.	28.	3.4	1.7
5	12	84	23	2.8	.05	14.	44.	26.	4.0	1.8
5	12	84	24	2.8	.04	14.	47.	22.	4.2	2.2
6	12	84	1	3.0	.05	15.	15.	14.	5.2	2.6
6	12	84	2	3.6	.09	17.	37.	26.	5.8	2.9
6	12	84	3	3.7	.07	16.	63.	27.	6.0	3.1
6	12	84	4	4.4	.14	19.	40.	25.	5.6	2.7
6	12	84	5	4.8	.16	18.	20.	15.	6.4	2.9
6	12	84	6	4.7	.12	18.	37.	20.	5.6	2.5
6	12	84	7	4.5	.13	19.	23.	18.	5.0	1.5
6	12	84	8	4.2	.09	14.	41.	25.	3.6	1.7
6	12	84	9	4.4	.13	13.	37.	23.	4.6	1.5
6	12	84	10	4.2	.06	13.	14.	12.	4.4	2.2
6	12	84	11	4.3	.08	14.	28.	14.	5.2	2.6
6	12	84	12	4.6	.17	15.	23.	20.	3.4	1.3
6	12	84	13	4.4	.11	14.	18.	15.	3.0	1.5
6	12	84	14	4.4	.13	14.	22.	19.	4.4	1.6
6	12	84	15	4.7	.20	1015.	77.	44.	6.6	1.9
6	12	84	16	4.3	.10	14.	12.	12.	5.0	2.5
6	12	84	17	4.3	.10	14.	13.	13.	5.0	2.4
6	12	84	18	4.4	.10	14.	41.	21.	5.2	2.5
6	12	84	19	4.3	.11	16.	64.	35.	3.8	1.9
6	12	84	20	5.2	.21	21.	31.	26.	7.0	2.3
6	12	84	21	5.4	.16	25.	17.	15.	9.0	3.3
6	12	84	22	5.1	.17	23.	15.	13.	6.0	2.7
6	12	84	23	4.7	.21	23.	14.	14.	6.8	3.2
6	12	84	24	3.8	.35	1022.	95.	61.	5.8	1.4

			T10	DEL.T	DO10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
7	12	84	1	3.1	.43	29.	34.	29.	4.4	1.8
7	12	84	2	2.1	.80	1001.	86.	47.	3.0	1.0
7	12	84	3	2.3	.81	25.	52.	26.	3.6	1.4
7	12	84	4	2.8	.83	28.	14.	11.	5.2	2.6
7	12	84	5	3.1	.58	29.	30.	17.	5.8	2.4
7	12	84	6	3.8	.58	29.	20.	16.	10.6	3.3
7	12	84	7	3.3	.62	27.	13.	12.	7.4	3.1
7	12	84	8	3.1	.47	27.	21.	14.	6.8	3.4
7	12	84	9	2.0	.70	1026.	60.	25.	5.8	1.9
7	12	84	10	1.3	1.15	33.	63.	29.	2.2	.9
7	12	84	11	2.0	.93	1005.	95.	30.	2.8	1.1
7	12	84	12	3.0	.51	19.	75.	52.	1.6	.5
7	12	84	13	3.1	.31	17.	49.	21.	4.0	1.5
7	12	84	14	2.4	.28	14.	20.	11.	3.0	1.4
7	12	84	15	2.1	.28	14.	22.	10.	4.2	1.9
7	12	84	16	2.2	.16	15.	33.	17.	5.6	2.7
7	12	84	17	2.4	.14	15.	69.	36.	3.4	1.4
7	12	84	18	2.6	.07	14.	50.	27.	4.0	2.0
7	12	84	19	2.5	.08	16.	85.	16.	3.2	1.4
7	12	84	20	1.9	.06	31.	16.	13.	2.2	1.1
7	12	84	21	2.2	.10	25.	93.	38.	1.6	.6
7	12	84	22	4.1	.80	1022.	95.	37.	4.4	1.3
7	12	84	23	5.9	.31	22.	14.	14.	6.2	2.6
7	12	84	24	5.5	.39	25.	23.	16.	5.4	2.1
8	12	84	1	4.5	.76	1023.	114.	41.	4.6	1.3
8	12	84	2	2.9	1.56	1006.	94.	42.	3.0	.6
8	12	84	3	4.0	1.04	1019.	101.	40.	4.2	.7
8	12	84	4	3.9	1.12	13.	61.	36.	2.0	.6
8	12	84	5	3.4	1.32	13.	92.	42.	1.6	.4
8	12	84	6	2.8	1.67	6.	68.	36.	2.0	.6
8	12	84	7	1.5	2.11	1006.	102.	48.	1.8	.8
8	12	84	8	.3	1.95	1034.	106.	47.	2.4	.5
8	12	84	9	-.5	1.35	1003.	111.	37.	2.6	.6
8	12	84	10	.4	1.62	1002.	124.	66.	2.4	.6
8	12	84	11	3.2	1.93	14.	33.	24.	2.2	.9
8	12	84	12	5.5	1.05	21.	58.	40.	4.0	1.1
8	12	84	13	7.7	.32	24.	21.	20.	5.0	1.7
8	12	84	14	7.2	.28	23.	17.	15.	4.2	1.7
8	12	84	15	7.2	.30	22.	13.	11.	5.0	2.3
8	12	84	16	6.9	.35	23.	11.	10.	5.0	2.6
8	12	84	17	6.8	.25	23.	13.	12.	5.6	2.5
8	12	84	18	6.6	.21	21.	11.	10.	5.6	2.9
8	12	84	19	6.5	.17	23.	12.	10.	5.2	2.7
8	12	84	20	6.2	.28	21.	26.	17.	4.2	1.6
8	12	84	21	5.8	.49	11.	33.	21.	2.4	.9
8	12	84	22	5.7	.37	19.	72.	40.	2.4	.6
8	12	84	23	5.5	.31	26.	71.	44.	2.4	.6
8	12	84	24	5.5	.39	1021.	109.	43.	3.2	1.0
9	12	84	1	5.5	.25	1007.	112.	49.	5.6	1.5
9	12	84	2	5.2	.33	26.	63.	17.	4.6	1.7
9	12	84	3	4.1	.57	1026.	106.	34.	3.2	1.0
9	12	84	4	3.1	1.09	21.	70.	40.	1.8	.6
9	12	84	5	1.8	1.43	1028.	86.	41.	2.0	.9
9	12	84	6	.7	1.81	1009.	113.	39.	2.4	1.0
9	12	84	7	.3	1.44	31.	59.	29.	2.6	1.1
9	12	84	8	1.0	1.11	32.	69.	40.	3.4	1.3
9	12	84	9	-1.0	1.61	1015.	109.	56.	2.2	.7
9	12	84	10	.5	1.25	31.	38.	25.	3.4	1.4
9	12	84	11	1.9	1.33	33.	29.	14.	3.2	1.9
9	12	84	12	3.5	.79	28.	39.	15.	2.2	1.1
9	12	84	13	2.7	1.13	1027.	120.	53.	1.0	.2
9	12	84	14	1.8	1.24	1021.	81.	35.	1.2	.5
9	12	84	15	-.7	1.55	1015.	131.	40.	1.6	.4
9	12	84	16	-1.4	1.55	27.	69.	29.	2.8	.9
9	12	84	17	-1.7	.91	1031.	81.	38.	2.4	.6
9	12	84	18	-1.4	1.32	1024.	116.	41.	2.2	.9
9	12	84	19	-.5	.78	16.	61.	38.	3.0	1.1
9	12	84	20	-.6	1.12	1014.	86.	42.	1.8	.6
9	12	84	21	.7	1.45	14.	24.	14.	2.2	1.0
9	12	84	22	1.7	.67	20.	34.	17.	4.4	1.8
9	12	84	23	1.8	.47	18.	60.	30.	4.8	2.0
9	12	84	24	.7	.74	15.	27.	12.	4.2	2.1

			T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
10	12	84	1	1.8	.49	1021.	69.	17.	10.8	.5
10	12	84	2	2.4	.28	23.	15.	14.	11.4	.8
10	12	84	3	2.2	.32	25.	56.	40.	7.0	.2
10	12	84	4	1.2	1.05	0.	65.	40.	4.4	.6
10	12	84	5	2.1	.73	28.	22.	13.	5.2	.0
10	12	84	6	1.3	1.54	1028.	75.	56.	4.8	.9
10	12	84	7	3.1	1.49	32.	29.	24.	3.8	1.1
10	12	84	8	1.6	2.42	1018.	91.	26.	3.6	1.6
10	12	84	9	1.7	1.92	1024.	77.	50.	4.0	.6
10	12	84	10	3.9	1.09	33.	71.	50.	7.2	1.9
10	12	84	11	4.7	1.34	1031.	78.	20.	5.8	1.9
10	12	84	12	5.2	1.63	1018.	105.	55.	2.0	.5
10	12	84	13	6.5	.45	1020.	87.	45.	5.4	1.5
10	12	84	14	6.5	.54	30.	17.	14.	9.6	3.5
10	12	84	15	5.8	.81	32.	18.	13.	6.8	2.6
10	12	84	16	5.7	.57	29.	17.	14.	11.2	4.7
10	12	84	17	5.7	.51	30.	15.	15.	11.2	4.3
10	12	84	18	5.6	.47	29.	15.	15.	12.2	5.1
10	12	84	19	5.2	.52	31.	31.	28.	8.2	2.7
10	12	84	20	5.1	.49	31.	26.	23.	8.0	2.9
10	12	84	21	5.0	.53	31.	24.	18.	8.8	4.3
10	12	84	22	4.9	.54	30.	14.	13.	11.6	4.6
10	12	84	23	4.5	.54	30.	12.	12.	8.0	3.6
10	12	84	24	3.8	.62	31.	12.	11.	6.6	3.2
11	12	84	1	2.4	.98	33.	24.	11.	5.8	2.7
11	12	84	2	2.0	.67	32.	14.	10.	5.6	2.9
11	12	84	3	.6	.98	34.	16.	9.	3.4	1.7
11	12	84	4	-.9	2.13	1009.	49.	23.	1.2	.5
11	12	84	5	-2.0	1.94	1017.	88.	23.	2.4	1.0
11	12	84	6	-2.8	1.58	1018.	121.	48.	2.4	.9
11	12	84	7	-3.6	1.73	1018.	98.	38.	2.2	.4
11	12	84	8	-3.8	1.89	13.	66.	42.	2.4	.8
11	12	84	9	-3.4	1.69	1026.	82.	53.	4.0	1.1
11	12	84	10	-2.2	2.00	1012.	111.	40.	2.6	1.1
11	12	84	11	-.4	2.32	1018.	114.	50.	2.4	.7
11	12	84	12	1.1	1.56	1027.	91.	42.	3.4	1.0
11	12	84	13	2.8	.65	1031.	72.	37.	4.8	1.2
11	12	84	14	1.2	1.08	1029.	98.	28.	3.2	1.7
11	12	84	15	-.6	1.07	33.	57.	37.	2.8	1.1
11	12	84	16	-2.4	1.36	32.	42.	36.	2.8	1.1
11	12	84	17	-3.0	1.06	30.	61.	43.	3.6	1.2
11	12	84	18	-3.5	1.04	31.	39.	27.	2.6	1.2
11	12	84	19	-3.6	.68	31.	37.	23.	2.6	1.1
11	12	84	20	-4.1	.82	30.	24.	11.	2.2	1.0
11	12	84	21	-4.3	.69	31.	22.	9.	2.0	1.0
11	12	84	22	-4.7	.97	27.	30.	21.	2.0	.7
11	12	84	23	-5.7	1.27	31.	23.	19.	1.4	.4
11	12	84	24	-6.1	1.29	28.	35.	23.	1.0	.4
12	12	84	1	-6.4	.79	2031.	99.	32.	.6	.0
12	12	84	2	-6.3	.75	28.	55.	22.	1.0	.2
12	12	84	3	-5.7	.46	2028.	99.	37.	.8	.1
12	12	84	4	-5.0	.28	2031.	99.	26.	.8	.2
12	12	84	5	-4.9	.31	99.	99.	26.	99.0	.0
12	12	84	6	-4.6	.38	99.	99.	15.	99.0	.0
12	12	84	7	-4.2	.25	99.	99.	29.	99.0	.0
12	12	84	8	-3.7	.18	99.	99.	9.	99.0	.0
12	12	84	9	-3.5	.23	99.	99.	27.	99.0	.0
12	12	84	10	-3.1	.17	99.	99.	39.	99.0	.0
12	12	84	11	-2.5	.06	99.	99.	31.	99.0	.0
12	12	84	12	-1.9	-.03	2009.	99.	14.	1.2	.1
12	12	84	13	-1.7	-.08	8.	21.	12.	2.0	1.0
12	12	84	14	-1.5	-.05	3.	30.	13.	2.2	1.0
12	12	84	15	-1.4	.00	3.	46.	15.	1.8	.7
12	12	84	16	-1.4	.04	3.	11.	9.	1.8	.9
12	12	84	17	-1.3	.05	36.	60.	38.	2.0	.7
12	12	84	18	-1.3	.06	1.	38.	18.	2.4	.9
12	12	84	19	-1.1	.08	33.	34.	24.	1.2	.4
12	12	84	20	-1.1	.06	1032.	114.	49.	.8	.1
12	12	84	21	-1.0	.10	2005.	99.	15.	1.0	.1
12	12	84	22	-1.0	.12	31.	28.	13.	1.4	.5
12	12	84	23	-.9	.08	31.	44.	22.	1.4	.5
12	12	84	24	-.9	.08	2028.	99.	31.	1.0	.1

			T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
13	12	84	1	-.9	.11	2.	51.	24.	2.4	.7
13	12	84	2	-.8	.07	3.	13.	10.	4.0	1.5
13	12	84	3	-.8	.05	3.	23.	11.	3.0	1.4
13	12	84	4	-.7	.05	33.	23.	13.	2.4	.8
13	12	84	5	-.6	.05	2.	41.	18.	2.2	.9
13	12	84	6	-.5	.09	3.	20.	15.	2.0	.7
13	12	84	7	-.5	.10	3.	61.	33.	2.2	.8
13	12	84	8	-.4	.15	2.	71.	31.	1.4	.4
13	12	84	9	-.5	.11	4.	16.	11.	2.2	.9
13	12	84	10	-.3	.16	5.	19.	12.	2.8	1.4
13	12	84	11	-.2	.29	4.	28.	18.	1.6	.8
13	12	84	12	-.1	.34	6.	38.	24.	1.4	.6
13	12	84	13	.2	.36	1017.	94.	49.	1.4	.2
13	12	84	14	.1	.38	8.	83.	31.	1.6	.7
13	12	84	15	.2	.28	1020.	71.	41.	3.6	.7
13	12	84	16	.3	.16	16.	61.	31.	4.8	2.0
13	12	84	17	.1	.13	13.	36.	28.	3.8	1.6
13	12	84	18	.0	.11	12.	23.	18.	3.6	1.5
13	12	84	19	-.2	.14	10.	16.	14.	3.2	1.2
13	12	84	20	-.1	.15	10.	17.	12.	2.4	1.0
13	12	84	21	-.2	.16	11.	67.	22.	1.4	.5
13	12	84	22	-.1	.24	16.	81.	41.	2.6	.8
13	12	84	23	-.2	.20	12.	8.	7.	2.6	1.4
13	12	84	24	-.2	.12	13.	13.	11.	3.6	1.8
14	12	84	1	-.3	.11	15.	31.	22.	4.0	1.8
14	12	84	2	-.3	.10	15.	49.	32.	4.0	1.7
14	12	84	3	-.3	.13	14.	53.	30.	3.0	1.4
14	12	84	4	-.4	.13	16.	29.	20.	2.4	1.2
14	12	84	5	-.5	.12	13.	57.	24.	3.0	1.3
14	12	84	6	-.6	.11	14.	12.	11.	3.4	1.7
14	12	84	7	-.7	.10	13.	13.	12.	2.8	1.6
14	12	84	8	-.7	.09	13.	9.	9.	3.4	2.1
14	12	84	9	-.7	.09	12.	11.	10.	3.2	1.8
14	12	84	10	-.7	.09	14.	16.	12.	4.4	1.9
14	12	84	11	-.8	.08	1015.	91.	36.	4.8	2.6
14	12	84	12	-.1.1	.08	17.	23.	22.	5.0	2.5
14	12	84	13	-.1.3	.07	16.	41.	28.	6.6	3.1
14	12	84	14	-.1.3	.09	17.	66.	34.	5.4	2.1
14	12	84	15	-.1.4	.12	17.	48.	22.	3.2	1.7
14	12	84	16	-.1.5	.13	15.	41.	20.	2.6	.7
14	12	84	17	-.1.7	.19	34.	23.	16.	1.2	.3
14	12	84	18	-.1.8	.27	2028.	99.	32.	.8	.0
14	12	84	19	-.2.0	.24	1.	93.	45.	1.2	.2
14	12	84	20	-.2.0	.33	1035.	107.	45.	1.0	.3
14	12	84	21	-.2.0	.25	2.	57.	41.	1.2	.3
14	12	84	22	-.1.8	.26	23.	46.	25.	2.0	.7
14	12	84	23	-.1.8	.26	11.	30.	12.	1.2	.6
14	12	84	24	-.1.9	.29	12.	24.	14.	1.6	.5
15	12	84	1	-.1.9	.26	18.	57.	28.	2.2	.8
15	12	84	2	-.2.1	.20	24.	28.	16.	2.6	.9
15	12	84	3	-.2.3	.26	1027.	93.	33.	1.8	.6
15	12	84	4	-.2.4	.27	11.	62.	34.	1.6	.5
15	12	84	5	-.2.7	.29	34.	71.	37.	1.2	.3
15	12	84	6	-.2.9	.12	31.	17.	7.	1.8	.9
15	12	84	7	-.3.1	.05	31.	15.	12.	2.0	1.1
15	12	84	8	-.3.2	.01	31.	13.	11.	2.0	1.2
15	12	84	9	-.3.4	.00	31.	10.	9.	2.4	1.3
15	12	84	10	-.3.3	-.02	31.	13.	10.	2.0	1.2
15	12	84	11	-.3.2	-.05	31.	11.	10.	2.0	1.1
15	12	84	12	-.3.1	-.07	32.	10.	8.	2.4	1.4
15	12	84	13	-.3.0	-.05	31.	11.	10.	2.4	1.3
15	12	84	14	-.3.2	-.02	31.	10.	8.	2.2	1.0
15	12	84	15	-.3.2	.03	31.	13.	9.	1.4	.8
15	12	84	16	-.3.3	.00	31.	12.	8.	2.0	1.1
15	12	84	17	-.3.3	.02	31.	10.	9.	1.8	1.1
15	12	84	18	-.3.3	.05	31.	15.	9.	1.4	.6
15	12	84	19	-.3.4	.24	36.	29.	14.	1.2	.4
15	12	84	20	-.3.5	.63	1.	35.	13.	1.6	.8
15	12	84	21	-.3.3	.48	8.	12.	10.	2.6	1.1
15	12	84	22	-.3.2	.29	8.	11.	8.	3.6	.78
15	12	84	23	-.3.4	.32	7.	10.	8.	3.4	2.2
15	12	84	24	-.3.5	.20	6.	6.	5.	4.0	2.5

			T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
16	12	84	1	-3.7	.22	6.	6.	5.	4.4	.77
16	12	84	2	-3.8	.22	5.	9.	8.	4.2	.77
16	12	84	3	-4.0	.17	5.	11.	8.	5.2	.78
16	12	84	4	-4.2	.12	5.	10.	8.	4.8	.77
16	12	84	5	-4.2	.12	4.	8.	7.	5.8	.75
16	12	84	6	-4.4	.21	4.	8.	7.	5.8	.72
16	12	84	7	-4.6	.28	3.	12.	10.	4.0	.72
16	12	84	8	-4.5	.20	3.	10.	9.	6.6	.71
16	12	84	9	-5.6	.37	5.	11.	4.	5.2	.74
16	12	84	10	-7.4	.77	7.	19.	14.	2.2	.76
16	12	84	11	-5.7	-.01	5.	32.	19.	3.4	.76
16	12	84	12	-4.4	.01	3.	32.	23.	2.8	.75
16	12	84	13	-3.6	.02	3.	10.	8.	5.0	.74
16	12	84	14	-3.4	.03	3.	11.	8.	5.2	.76
16	12	84	15	-3.3	.05	3.	11.	7.	5.6	.77
16	12	84	16	-3.6	.24	3.	15.	10.	3.8	.79
16	12	84	17	-4.6	.83	3.	11.	8.	3.8	.77
16	12	84	18	-5.2	.88	6.	21.	8.	3.8	.79
16	12	84	19	-4.0	.18	4.	14.	8.	5.6	.76
16	12	84	20	-3.6	.10	2.	10.	9.	7.2	.73
16	12	84	21	-3.6	.09	2.	11.	10.	6.6	.74
16	12	84	22	-3.6	.08	3.	11.	9.	6.8	.74
16	12	84	23	-3.5	.08	4.	11.	9.	5.4	.75
16	12	84	24	-3.4	.07	4.	11.	8.	7.2	.75
17	12	84	1	-3.4	.08	3.	9.	7.	7.6	.76
17	12	84	2	-3.3	.10	3.	7.	7.	7.0	.76
17	12	84	3	-3.4	.18	4.	9.	7.	7.4	.75
17	12	84	4	-3.5	.10	5.	7.	6.	8.2	.77
17	12	84	5	-3.9	.07	5.	7.	6.	8.4	.76
17	12	84	6	-3.9	.11	5.	7.	6.	7.6	.73
17	12	84	7	-4.1	.13	5.	8.	7.	6.2	.71
17	12	84	8	-4.2	.07	4.	8.	7.	7.0	.74
17	12	84	9	-4.4	.08	6.	9.	6.	7.0	.71
17	12	84	10	-4.6	.10	6.	7.	6.	6.8	.65
17	12	84	11	-4.9	.25	6.	10.	7.	7.0	.65
17	12	84	12	-5.0	.15	5.	7.	5.	7.0	.68
17	12	84	13	-5.3	.10	5.	7.	6.	7.6	.71
17	12	84	14	-6.4	.34	4.	10.	7.	7.2	.73
17	12	84	15	-6.8	.30	3.	16.	11.	5.2	.73
17	12	84	16	-6.4	.09	3.	23.	12.	5.2	.75
17	12	84	17	-6.3	.03	5.	13.	9.	5.2	.75
17	12	84	18	-6.1	.10	1.	46.	16.	4.0	.72
17	12	84	19	-6.7	.23	3.	12.	6.	3.6	.74
17	12	84	20	-6.6	.02	5.	11.	9.	5.0	.73
17	12	84	21	-6.4	.01	5.	15.	10.	3.6	.71
17	12	84	22	-6.2	.01	5.	10.	8.	4.2	.72
17	12	84	23	-6.0	.04	6.	12.	10.	6.6	.72
17	12	84	24	-5.7	.05	9.	11.	11.	6.4	.67
18	12	84	1	-5.9	.03	7.	18.	12.	4.6	.70
18	12	84	2	-6.1	.03	4.	14.	8.	5.0	.73
18	12	84	3	-5.7	.05	6.	25.	14.	6.4	.73
18	12	84	4	-5.1	.05	5.	26.	17.	5.8	.74
18	12	84	5	-4.7	.05	10.	41.	37.	7.0	.74
18	12	84	6	-4.4	.05	9.	15.	14.	9.8	.72
18	12	84	7	-4.2	.05	9.	12.	11.	9.6	.73
18	12	84	8	-4.0	.05	11.	29.	21.	9.2	.73
18	12	84	9	-4.0	.03	9.	16.	13.	7.2	.76
18	12	84	10	-4.1	.01	6.	11.	9.	7.2	.80
18	12	84	11	-4.0	-.02	7.	12.	10.	6.8	.81
18	12	84	12	-3.8	-.03	6.	9.	8.	5.8	.82
18	12	84	13	-3.8	.00	6.	8.	7.	5.8	.82
18	12	84	14	-3.7	.04	5.	12.	7.	6.2	.82
18	12	84	15	-3.7	.04	5.	9.	6.	6.2	.83
18	12	84	16	-3.6	.02	5.	8.	6.	4.6	.87
18	12	84	17	-3.3	.02	4.	11.	6.	5.2	.87
18	12	84	18	-2.9	.04	4.	9.	6.	5.4	.85
18	12	84	19	-2.6	.12	6.	7.	6.	6.2	.83
18	12	84	20	-2.0	.09	7.	19.	10.	5.8	.85
18	12	84	21	-1.5	.06	9.	15.	14.	5.4	.86
18	12	84	22	-1.4	.02	10.	28.	20.	7.2	.88
18	12	84	23	-1.0	.03	11.	15.	13.	7.4	.89
18	12	84	24	-.3	.10	12.	19.	15.	6.4	.90

			T10	DEL.T	0010	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
19	12	84	1	.1	.19	13.	44.	26.	7.0	.91
19	12	84	2	.7	.15	15.	53.	32.	7.6	.91
19	12	84	3	.6	.14	14.	41.	25.	6.6	.91
19	12	84	4	.4	.13	13.	63.	36.	6.6	.91
19	12	84	5	.4	.16	21.	36.	23.	6.0	.92
19	12	84	6	-.7	.05	25.	24.	18.	9.8	.83
19	12	84	7	-1.2	.07	24.	18.	15.	8.2	.77
19	12	84	8	-1.7	.16	23.	27.	23.	4.8	.72
19	12	84	9	-3.5	.81	1019.	108.	52.	2.2	.7
19	12	84	10	-2.9	.48	20.	34.	29.	4.4	.67
19	12	84	11	-3.3	1.29	1025.	103.	30.	1.8	.70
19	12	84	12	-2.8	1.19	1029.	96.	36.	2.4	.68
19	12	84	13	-3.9	1.43	33.	82.	38.	1.8	.72
19	12	84	14	-5.7	.75	32.	18.	12.	2.4	.80
19	12	84	15	-5.5	.25	31.	15.	11.	3.0	.81
19	12	84	16	-4.8	.05	32.	12.	10.	3.4	.80
19	12	84	17	-4.5	.00	32.	14.	9.	2.2	.82
19	12	84	18	-4.3	.00	31.	23.	17.	1.6	.82
19	12	84	19	-3.9	.03	34.	30.	20.	1.4	.82
19	12	84	20	-3.9	-.02	32.	44.	37.	1.6	.82
19	12	84	21	-3.8	-.01	30.	42.	26.	1.4	.83
19	12	84	22	-3.8	-.01	31.	32.	15.	1.6	.86
19	12	84	23	-3.6	-.02	31.	36.	23.	1.4	.86
19	12	84	24	-3.2	-.02	31.	70.	41.	1.8	.87
20	12	84	1	-.9	.29	16.	47.	29.	5.2	.90
20	12	84	2	.4	.09	15.	31.	23.	5.0	.90
20	12	84	3	.2	.09	15.	46.	29.	3.8	.91
20	12	84	4	.4	.10	21.	89.	56.	4.0	.92
20	12	84	5	.6	.08	20.	53.	47.	5.0	.92
20	12	84	6	.8	.10	19.	43.	38.	4.4	.93
20	12	84	7	1.1	.15	17.	42.	35.	4.4	.93
20	12	84	8	1.3	.16	15.	59.	29.	4.4	.93
20	12	84	9	2.0	.21	16.	15.	13.	7.4	.94
20	12	84	10	2.6	.22	16.	24.	20.	7.6	.94
20	12	84	11	3.7	.35	16.	51.	31.	12.2	.93
20	12	84	12	5.1	.42	19.	16.	16.	12.0	.88
20	12	84	13	5.1	.37	19.	45.	24.	13.2	.90
20	12	84	14	5.1	.39	19.	57.	19.	11.8	.90
20	12	84	15	5.1	.34	19.	15.	15.	12.2	.93
20	12	84	16	4.5	.34	21.	41.	23.	11.2	.91
20	12	84	17	4.2	.33	21.	13.	12.	6.8	.92
20	12	84	18	4.2	.33	22.	12.	12.	6.8	.93
20	12	84	19	3.4	.60	1023.	113.	37.	6.8	.93
20	12	84	20	3.5	.49	17.	52.	34.	3.2	.93
20	12	84	21	2.9	.48	13.	56.	33.	3.8	.92
20	12	84	22	2.3	.39	24.	47.	28.	4.0	.92
20	12	84	23	1.1	.68	19.	68.	36.	3.0	.94
20	12	84	24	1.0	.49	24.	22.	13.	2.2	.93
21	12	84	1	.7	.16	20.	23.	15.	3.6	.93
21	12	84	2	-.2	.12	21.	31.	23.	3.0	.92
21	12	84	3	-.7	.35	20.	29.	26.	2.6	.92
21	12	84	4	-.9	.05	19.	37.	20.	2.8	.91
21	12	84	5	-1.1	.00	17.	46.	20.	2.6	.91
21	12	84	6	-1.6	-.03	20.	25.	17.	3.0	.91
21	12	84	7	-2.1	.00	21.	57.	24.	2.8	.90
21	12	84	8	-2.4	-.03	19.	17.	11.	2.8	.90
21	12	84	9	-2.3	-.01	21.	63.	36.	1.8	.90
21	12	84	10	-2.3	-.03	1032.	112.	59.	2.2	.90
21	12	84	11	-2.9	-.08	31.	35.	18.	2.0	.89
21	12	84	12	-2.3	-.09	1016.	86.	44.	2.6	.89
21	12	84	13	-2.5	-.13	15.	53.	26.	3.2	.89
21	12	84	14	-2.8	-.08	15.	43.	24.	2.6	.88
21	12	84	15	-3.0	-.04	14.	36.	20.	2.8	.88
21	12	84	16	-3.3	.00	19.	76.	43.	2.2	.88
21	12	84	17	-3.5	.05	19.	21.	16.	3.6	.87
21	12	84	18	-3.5	-.01	17.	42.	25.	3.0	1.5
21	12	84	19	-3.4	.02	20.	27.	19.	4.8	1.7
21	12	84	20	-3.5	.13	23.	34.	21.	5.0	1.9
21	12	84	21	-4.0	.14	22.	10.	9.	4.8	2.4
21	12	84	22	-4.7	.19	22.	27.	15.	5.4	2.4
21	12	84	23	-5.5	.39	20.	66.	46.	2.8	.83
21	12	84	24	-5.7	.60	21.	51.	21.	3.0	.82

			T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
22	12	84	1	-6.2	.78	20.	63.	36.	1.8	.5
22	12	84	2	-7.2	1.20	24.	77.	46.	2.4	.7
22	12	84	3	-7.9	1.11	1031.	54.	16.	2.6	1.2
22	12	84	4	-8.3	.88	1008.	101.	28.	2.2	.7
22	12	84	5	-8.8	1.02	33.	73.	46.	1.6	.5
22	12	84	6	-9.5	1.58	1005.	111.	55.	1.4	.4
22	12	84	7	-9.5	1.28	1032.	94.	29.	1.8	.7
22	12	84	8	-10.2	.44	33.	33.	24.	2.2	1.0
22	12	84	9	-10.7	.35	32.	17.	11.	2.2	1.0
22	12	84	10	-10.3	.43	32.	45.	35.	1.6	.7
22	12	84	11	-9.4	.86	31.	73.	46.	1.6	.5
22	12	84	12	-8.0	.57	32.	68.	50.	2.0	.7
22	12	84	13	-6.9	.33	33.	37.	27.	2.6	.8
22	12	84	14	-6.4	1.35	5.	75.	62.	1.8	.4
22	12	84	15	-5.8	.57	33.	86.	56.	2.0	.7
22	12	84	16	-5.6	.04	32.	31.	27.	2.6	.9
22	12	84	17	-5.9	.19	1030.	101.	63.	2.4	.7
22	12	84	18	-5.6	.18	1036.	82.	47.	1.6	.6
22	12	84	19	-5.6	.31	31.	70.	37.	2.0	.7
22	12	84	20	-6.7	.69	33.	84.	39.	2.2	.6
22	12	84	21	-6.8	.47	32.	38.	36.	2.0	.7
22	12	84	22	-6.6	.32	30.	87.	19.	1.6	.5
22	12	84	23	-6.2	.25	1030.	81.	46.	2.0	.6
22	12	84	24	-5.3	.03	1011.	106.	64.	1.4	.4
23	12	84	1	-5.0	-.01	32.	35.	21.	1.8	.7
23	12	84	2	-4.4	-.03	1032.	96.	40.	1.6	.5
23	12	84	3	-4.2	-.02	32.	30.	22.	1.2	.6
23	12	84	4	-3.7	-.08	30.	83.	44.	1.4	.3
23	12	84	5	-2.6	-.13	11.	43.	22.	1.8	.4
23	12	84	6	-2.0	-.08	7.	26.	16.	1.8	.7
23	12	84	7	-.1	.30	18.	54.	32.	8.0	1.2
23	12	84	8	4.0	.45	20.	16.	15.	9.6	4.4
23	12	84	9	4.5	.38	20.	42.	27.	10.2	5.2
23	12	84	10	4.4	.31	20.	17.	15.	12.0	6.4
23	12	84	11	4.3	.25	21.	19.	15.	13.2	6.8
23	12	84	12	4.4	.26	21.	16.	15.	13.6	6.4
23	12	84	13	4.3	.25	21.	15.	14.	13.2	5.8
23	12	84	14	4.1	.23	21.	17.	16.	13.6	5.6
23	12	84	15	4.0	.17	22.	14.	14.	13.8	6.1
23	12	84	16	3.9	.19	21.	18.	17.	11.8	4.7
23	12	84	17	4.0	.20	21.	18.	17.	11.0	5.1
23	12	84	18	4.1	.22	20.	48.	27.	12.6	4.8
23	12	84	19	3.9	.21	20.	25.	23.	9.0	3.6
23	12	84	20	3.8	.24	18.	35.	26.	8.8	3.2
23	12	84	21	3.7	.21	19.	31.	23.	10.6	3.6
23	12	84	22	3.7	.21	20.	74.	41.	8.2	3.9
23	12	84	23	3.6	.19	19.	38.	31.	10.0	4.2
23	12	84	24	3.8	.21	19.	50.	35.	8.8	4.2
24	12	84	1	3.7	.21	19.	21.	20.	9.4	3.7
24	12	84	2	3.7	.24	19.	15.	14.	9.2	3.9
24	12	84	3	3.8	.18	20.	15.	15.	8.0	3.9
24	12	84	4	3.8	.20	20.	20.	17.	7.4	3.2
24	12	84	5	3.9	.16	21.	17.	16.	8.0	3.6
24	12	84	6	4.0	.18	21.	16.	15.	8.4	3.8
24	12	84	7	4.0	.16	20.	14.	14.	8.8	3.7
24	12	84	8	3.9	.21	19.	75.	22.	7.0	2.7
24	12	84	9	3.7	.24	18.	38.	25.	6.8	2.9
24	12	84	10	3.6	.25	17.	42.	28.	4.6	1.9
24	12	84	11	3.9	.21	18.	35.	23.	7.2	3.2
24	12	84	12	3.7	.18	17.	23.	22.	7.8	3.0
24	12	84	13	3.3	.16	16.	58.	39.	8.4	3.1
24	12	84	14	3.1	.16	16.	19.	16.	5.8	2.6
24	12	84	15	3.0	.21	18.	65.	33.	9.2	3.5
24	12	84	16	2.9	.21	18.	36.	24.	8.2	3.2
24	12	84	17	3.0	.21	18.	20.	20.	8.2	3.3
24	12	84	18	3.0	.18	19.	21.	17.	8.0	3.5
24	12	84	19	2.9	.20	18.	15.	14.	6.8	3.5
24	12	84	20	2.9	.20	19.	14.	13.	8.8	3.9
24	12	84	21	2.8	.21	19.	17.	16.	9.4	3.3
24	12	84	22	2.8	.19	19.	55.	30.	9.2	3.1
24	12	84	23	2.8	.15	1020.	76.	38.	8.4	3.8
24	12	84	24	2.9	.16	20.	30.	26.	9.4	3.8

			T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
25	12	84	1	2.7	.18	19.	55.	31.	7.2	3.5
25	12	84	2	2.7	.18	19.	58.	28.	7.4	3.6
25	12	84	3	2.6	.19	19.	66.	37.	6.6	3.2
25	12	84	4	2.0	.09	17.	57.	33.	7.2	3.4
25	12	84	5	1.6	.09	16.	64.	33.	6.8	3.6
25	12	84	6	1.5	.11	16.	37.	25.	5.8	3.0
25	12	84	7	1.2	.10	17.	72.	31.	7.4	3.3
25	12	84	8	.9	.10	17.	17.	16.	7.0	3.3
25	12	84	9	.6	.09	17.	29.	26.	5.2	2.8
25	12	84	10	.4	.07	16.	52.	28.	7.0	2.9
25	12	84	11	.3	.08	16.	29.	22.	7.4	3.3
25	12	84	12	.1	.08	1017.	81.	47.	8.4	4.0
25	12	84	13	-.2	.07	17.	56.	39.	7.4	3.8
25	12	84	14	-.5	.02	16.	61.	27.	6.0	3.0
25	12	84	15	-.8	.03	17.	26.	22.	6.6	3.3
25	12	84	16	-.9	.02	15.	58.	38.	5.8	2.3
25	12	84	17	-1.0	-.03	13.	51.	22.	6.2	2.5
25	12	84	18	-1.1	.00	14.	22.	19.	6.4	2.5
25	12	84	19	-1.1	.05	14.	22.	20.	6.0	2.6
25	12	84	20	-1.2	.05	15.	34.	24.	6.2	2.8
25	12	84	21	-1.0	.13	15.	70.	33.	6.2	2.4
25	12	84	22	-1.0	.13	14.	11.	10.	6.2	3.6
25	12	84	23	-1.0	.13	12.	11.	10.	4.6	2.6
25	12	84	24	-1.0	.15	14.	36.	23.	4.6	2.2
26	12	84	1	-1.1	.19	14.	32.	23.	4.4	1.6
26	12	84	2	-1.0	.11	12.	49.	24.	4.2	2.0
26	12	84	3	-1.0	.12	8.	11.	9.	2.8	1.4
26	12	84	4	-.9	.08	8.	13.	9.	3.2	1.8
26	12	84	5	-.9	.07	10.	12.	11.	3.4	1.7
26	12	84	6	-.8	.07	10.	15.	14.	2.8	1.2
26	12	84	7	-.7	.08	10.	18.	17.	3.2	1.3
26	12	84	8	-.6	.10	4.	27.	22.	1.6	.8
26	12	84	9	-.6	.17	14.	33.	25.	2.0	.6
26	12	84	10	-.6	.15	13.	49.	31.	2.2	.6
26	12	84	11	-.7	.08	11.	16.	12.	2.2	.7
26	12	84	12	-.9	.02	11.	18.	12.	1.8	.8
26	12	84	13	-.9	.01	12.	14.	11.	1.4	.5
26	12	84	14	-1.0	.05	11.	17.	12.	1.4	.5
26	12	84	15	-1.1	.10	10.	10.	8.	2.6	.8
26	12	84	16	-1.0	.08	11.	11.	10.	1.6	.7
26	12	84	17	-1.0	.07	11.	12.	11.	2.6	1.0
26	12	84	18	-1.2	.21	15.	43.	26.	2.2	.3
26	12	84	19	-1.2	.21	32.	82.	42.	1.4	.3
26	12	84	20	-1.2	.27	1009.	60.	26.	2.8	.7
26	12	84	21	-1.1	.20	12.	52.	26.	2.6	1.1
26	12	84	22	-1.0	.18	13.	22.	14.	2.6	1.0
26	12	84	23	-1.1	.11	11.	15.	12.	2.8	1.1
26	12	84	24	-1.2	.11	11.	13.	10.	2.0	.9
27	12	84	1	-1.2	.17	11.	13.	9.	2.4	1.0
27	12	84	2	-1.4	.27	11.	8.	5.	1.4	.7
27	12	84	3	-1.3	.19	12.	11.	7.	2.2	1.0
27	12	84	4	-1.4	.20	9.	14.	8.	1.4	.8
27	12	84	5	-1.5	.17	9.	35.	31.	1.4	.4
27	12	84	6	-1.5	.11	5.	9.	7.	2.8	1.9
27	12	84	7	-1.6	.18	6.	9.	6.	2.2	1.3
27	12	84	8	-1.6	.11	6.	11.	5.	3.0	1.8
27	12	84	9	-1.6	.11	5.	15.	7.	2.2	1.1
27	12	84	10	-1.6	.08	5.	7.	5.	2.6	1.6
27	12	84	11	-1.5	.05	6.	8.	6.	2.8	1.8
27	12	84	12	-1.6	.05	5.	7.	5.	2.6	1.7
27	12	84	13	-1.8	.11	4.	11.	5.	2.2	1.4
27	12	84	14	-1.9	.18	2.	16.	11.	1.4	.6
27	12	84	15	-2.5	.58	6.	11.	4.	2.2	1.4
27	12	84	16	-2.4	.45	3.	15.	4.	2.2	1.4
27	12	84	17	-2.7	.47	3.	45.	27.	1.8	.7
27	12	84	18	-2.6	.19	1002.	83.	37.	2.4	.8
27	12	84	19	-2.4	.16	1010.	61.	26.	.6	.1
27	12	84	20	-2.5	.19	1033.	98.	39.	1.0	.2
27	12	84	21	-2.8	.36	5.	45.	29.	1.6	.6
27	12	84	22	-3.1	.45	6.	23.	12.	1.8	1.1
27	12	84	23	-4.8	1.11	6.	31.	14.	2.2	.8
27	12	84	24	-6.4	1.63	1032.	118.	47.	1.2	.84

			T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2	
28	12	84	1	-5.9	1.24	33.	61.	48.	1.4	.4	.83
28	12	84	2	-4.1	.23	29.	91.	32.	1.4	.3	.85
28	12	84	3	-3.5	.25	21.	82.	44.	1.0	.3	.86
28	12	84	4	-3.5	.36	29.	83.	43.	.8	.2	.85
28	12	84	5	-3.2	.35	4.	39.	16.	3.0	1.3	.82
28	12	84	6	-2.9	.14	3.	6.	6.	3.2	2.0	.79
28	12	84	7	-2.8	.13	4.	7.	6.	3.4	2.1	.79
28	12	84	8	-2.6	.16	4.	15.	8.	3.8	2.1	.77
28	12	84	9	-2.6	.15	5.	10.	6.	4.2	2.5	.77
28	12	84	10	-2.6	.11	4.	8.	6.	3.8	2.5	.77
28	12	84	11	-2.6	.09	3.	8.	7.	3.8	2.4	.76
28	12	84	12	-2.7	.06	3.	8.	7.	4.2	2.6	.76
28	12	84	13	-2.7	.05	3.	11.	7.	4.6	2.8	.75
28	12	84	14	-2.8	.05	4.	8.	7.	4.6	2.7	.76
28	12	84	15	-3.0	.08	3.	11.	8.	4.2	2.5	.75
28	12	84	16	-3.2	.16	1.	14.	8.	3.8	2.1	.75
28	12	84	17	-4.5	.83	2.	15.	6.	3.6	1.8	.75
28	12	84	18	-6.0	1.38	7.	10.	6.	2.2	.9	.79
28	12	84	19	-7.0	2.15	5.	11.	5.	2.4	1.4	.79
28	12	84	20	-7.0	1.80	2.	24.	7.	2.4	1.3	.76
28	12	84	21	-7.7	1.61	3.	40.	10.	2.2	1.0	.76
28	12	84	22	-7.8	.88	3.	54.	21.	2.0	.6	.77
28	12	84	23	-6.8	1.00	4.	9.	5.	3.6	1.8	.73
28	12	84	24	-5.0	.14	4.	7.	6.	5.0	2.8	.69
29	12	84	1	-4.5	.10	3.	7.	7.	5.6	3.4	.67
29	12	84	2	-4.5	.14	3.	8.	7.	5.4	3.4	.68
29	12	84	3	-4.7	.16	4.	8.	7.	5.0	3.0	.69
29	12	84	4	-4.7	.12	2.	9.	7.	5.0	3.1	.69
29	12	84	5	-4.7	.07	2.	8.	7.	5.2	2.9	.69
29	12	84	6	-4.4	.06	2.	8.	7.	5.2	3.4	.69
29	12	84	7	-4.3	.05	2.	8.	7.	5.6	3.6	.70
29	12	84	8	-4.4	.06	1.	8.	7.	5.4	3.4	.70
29	12	84	9	-4.5	.12	2.	8.	8.	5.4	3.1	.70
29	12	84	10	-4.4	.09	2.	11.	10.	4.6	2.5	.68
29	12	84	11	-4.5	.16	4.	20.	16.	3.6	1.6	.67
29	12	84	12	-4.1	-.02	1.	32.	26.	4.2	1.6	.68
29	12	84	13	-4.1	-.01	1.	20.	18.	3.6	1.9	.69
29	12	84	14	-4.2	.00	3.	16.	13.	3.4	1.9	.70
29	12	84	15	-4.3	.05	2.	14.	13.	2.6	1.4	.71
29	12	84	16	-4.3	.08	2.	18.	14.	2.6	1.3	.71
29	12	84	17	-4.4	.08	36.	20.	13.	2.4	1.1	.71
29	12	84	18	-4.4	.05	0.	54.	34.	2.2	.6	.73
29	12	84	19	-4.3	.05	5.	19.	13.	2.0	1.0	.72
29	12	84	20	-4.4	.05	4.	25.	12.	2.0	.7	.73
29	12	84	21	-4.4	.09	8.	18.	11.	1.0	.3	.74
29	12	84	22	-4.4	.05	35.	77.	20.	1.4	.3	.75
29	12	84	23	-4.4	.06	1001.	64.	33.	1.8	.7	.75
29	12	84	24	-4.5	.03	30.	52.	23.	1.8	.8	.76
30	12	84	1	-4.5	.03	34.	56.	32.	1.8	.7	.76
30	12	84	2	-4.5	.05	25.	90.	44.	1.2	.3	.76
30	12	84	3	-4.5	.08	6.	73.	28.	1.0	.2	.76
30	12	84	4	-4.6	.16	2011.	99.	16.	.6	.1	.79
30	12	84	5	-4.5	.16	10.	22.	7.	1.6	.4	.79
30	12	84	6	-4.4	.13	9.	33.	25.	1.2	.4	.79
30	12	84	7	-5.0	.47	1012.	92.	16.	2.4	.5	.80
30	12	84	8	-5.1	.08	34.	84.	22.	2.0	.5	.82
30	12	84	9	-4.7	.19	21.	63.	48.	1.2	.2	.82
30	12	84	10	-4.3	.06	33.	119.	36.	1.6	.4	.77
30	12	84	11	-3.8	-.02	1007.	60.	36.	1.0	.3	.71
30	12	84	12	-3.7	-.02	10.	21.	17.	1.4	.4	.71
30	12	84	13	-3.7	-.02	26.	76.	29.	3.0	1.1	.69
30	12	84	14	-4.0	.00	25.	36.	19.	2.4	1.0	.68
30	12	84	15	-4.8	.05	29.	22.	14.	2.8	1.4	.70
30	12	84	16	-5.8	.03	32.	13.	9.	3.2	2.0	.70
30	12	84	17	-6.2	.02	32.	10.	9.	2.8	1.7	.73
30	12	84	18	-6.5	.02	33.	17.	12.	3.2	1.7	.72
30	12	84	19	-7.2	.21	32.	9.	8.	2.5	1.5	.73
30	12	84	20	-8.2	.46	33.	23.	19.	2.4	.8	.75
30	12	84	21	-9.1	.65	32.	49.	20.	1.6	.6	.78
30	12	84	22	-9.1	.44	2029.	99.	29.	1.2	.1	.78
30	12	84	23	-9.7	.84	2030.	99.	44.	1.2	.2	.77
30	12	84	24	-10.1	.81	29.	55.	26.	1.4	.5	.76

			T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2	
31	12	84	1	-9.6	.29	33.	35.	21.	1.6	.6	.76
31	12	84	2	-9.0	.10	31.	33.	14.	2.2	.8	.76
31	12	84	3	-8.8	.00	30.	23.	19.	2.0	.8	.76
31	12	84	4	-8.3	-.03	33.	31.	20.	1.6	.8	.75
31	12	84	5	-7.9	-.02	32.	16.	12.	1.8	.9	.75
31	12	84	6	-7.5	-.02	1033.	57.	22.	1.6	.7	.74
31	12	84	7	-7.1	-.02	6.	15.	13.	1.4	.6	.75
31	12	84	8	-6.9	-.07	5.	14.	8.	2.0	1.1	.76
31	12	84	9	-6.7	-.06	3.	17.	10.	1.4	.9	.78
31	12	84	10	-6.4	-.08	2.	17.	15.	1.4	.6	.78
31	12	84	11	-6.2	-.12	1.	23.	13.	2.0	1.0	.78
31	12	84	12	-5.8	-.18	2.	14.	10.	2.2	1.2	.77
31	12	84	13	-5.7	-.08	3.	10.	7.	3.2	1.8	.77
31	12	84	14	-5.7	-.05	3.	8.	7.	3.6	2.2	.77
31	12	84	15	-5.6	.01	3.	9.	7.	3.4	2.1	.78
31	12	84	16	-5.6	.07	35.	24.	16.	2.6	1.2	.79
31	12	84	17	-5.4	.09	35.	27.	23.	2.4	.9	.79
31	12	84	18	-5.2	.07	2.	19.	17.	3.4	1.5	.79
31	12	84	19	-5.0	.05	2.	13.	12.	4.6	2.2	.78
31	12	84	20	-5.1	.08	1.	14.	12.	3.8	1.7	.78
31	12	84	21	-4.7	.08	5.	18.	17.	5.0	2.3	.79
31	12	84	22	-4.1	.09	4.	41.	15.	6.0	3.0	.78
31	12	84	23	-4.3	.07	9.	50.	15.	3.0	1.4	.80
31	12	84	24	-3.9	.09	5.	12.	9.	4.4	2.0	.82
ANT. 99.				0	0	8	23	0	8	0	0
PROSENT 99.				.0	.0	1.1	3.1	.0	1.1	.0	.0

			T10	DEL.T	DU10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
1	1	85	1	-3.4	.05	3.	8.	7.	5.8	.90
1	1	85	2	-3.4	.17	4.	9.	7.	5.6	.89
1	1	85	3	-3.1	.18	3.	6.	6.	7.0	.85
1	1	85	4	-3.0	.13	5.	10.	7.	5.2	.87
1	1	85	5	-2.8	.13	3.	14.	9.	6.4	.83
1	1	85	6	-2.5	.13	2.	9.	8.	7.8	.78
1	1	85	7	-2.5	.11	3.	8.	8.	8.0	.76
1	1	85	8	-2.4	.14	3.	9.	7.	9.8	.73
1	1	85	9	-2.3	.16	3.	10.	7.	7.0	.75
1	1	85	10	-1.9	.16	2.	12.	8.	10.6	.73
1	1	85	11	-1.9	.15	4.	16.	12.	5.6	.72
1	1	85	12	-1.9	.32	2.	9.	9.	5.0	.71
1	1	85	13	-2.9	.86	2.	10.	9.	3.8	.69
1	1	85	14	-4.8	1.77	4.	16.	9.	3.0	.72
1	1	85	15	-6.3	1.88	2008.	99.	19.	1.4	.78
1	1	85	16	-9.2	2.28	1013.	122.	68.	2.2	.84
1	1	85	17	-10.8	2.33	1034.	102.	50.	1.0	.85
1	1	85	18	-11.4	2.20	1010.	101.	61.	1.6	.83
1	1	85	19	-12.3	2.26	1003.	122.	53.	1.4	.82
1	1	85	20	-13.3	2.54	1028.	113.	46.	2.2	.80
1	1	85	21	-14.0	3.24	1.	70.	54.	2.0	.78
1	1	85	22	-14.9	3.04	33.	47.	44.	1.6	.76
1	1	85	23	-15.1	2.58	1033.	124.	66.	1.4	.75
1	1	85	24	-15.4	2.21	1012.	95.	57.	1.2	.75
2	1	85	1	-15.2	2.39	2009.	99.	56.	1.0	.75
2	1	85	2	-15.2	2.87	6.	61.	49.	1.0	.74
2	1	85	3	-15.1	3.44	9.	31.	29.	1.4	.74
2	1	85	4	-14.6	3.24	2009.	99.	33.	1.2	.74
2	1	85	5	-13.3	2.05	6.	80.	42.	.8	.76
2	1	85	6	-11.8	1.35	30.	110.	46.	1.0	.79
2	1	85	7	-9.4	.39	2030.	99.	33.	1.2	.83
2	1	85	8	-8.4	.58	1031.	133.	39.	.8	.85
2	1	85	9	-8.2	1.01	2009.	99.	44.	1.0	.86
2	1	85	10	-6.2	.76	1006.	90.	30.	3.4	.87
2	1	85	11	-5.4	.62	7.	46.	23.	2.2	.89
2	1	85	12	-4.9	1.14	6.	24.	11.	4.4	.82
2	1	85	13	-3.9	.75	2.	13.	8.	5.2	.60
2	1	85	14	-4.6	.69	1.	19.	14.	4.0	.64
2	1	85	15	-4.8	.54	2.	24.	19.	2.2	.69
2	1	85	16	-5.0	.46	4.	16.	10.	2.6	.71
2	1	85	17	-8.3	2.09	4.	16.	3.	2.8	.72
2	1	85	18	-8.9	1.20	1004.	81.	46.	2.0	.72
2	1	85	19	-8.8	.83	33.	60.	40.	1.8	.76
2	1	85	20	-10.2	1.43	1035.	104.	27.	1.6	.82
2	1	85	21	-12.3	2.20	5.	63.	40.	2.2	.82
2	1	85	22	-12.4	1.82	23.	78.	45.	1.0	.81
2	1	85	23	-5.7	.78	1.	52.	20.	9.4	.63
2	1	85	24	-3.7	.28	2.	8.	8.	9.8	.56
3	1	85	1	-3.9	.33	2.	10.	8.	11.4	.55
3	1	85	2	-4.6	.39	3.	12.	7.	8.6	.51
3	1	85	3	-5.1	.52	2.	11.	10.	6.2	.54
3	1	85	4	-5.8	.49	3.	9.	8.	7.8	.51
3	1	85	5	-7.0	.68	4.	9.	8.	8.0	.50
3	1	85	6	-7.5	.71	3.	11.	7.	9.4	.53
3	1	85	7	-8.0	.53	4.	9.	7.	10.2	.50
3	1	85	8	-8.4	.57	2.	10.	9.	9.2	.46
3	1	85	9	-8.9	.67	2.	11.	10.	7.6	.42
3	1	85	10	-8.6	.41	2.	10.	8.	10.8	.42
3	1	85	11	-8.7	.43	3.	9.	8.	12.8	.43
3	1	85	12	-8.9	.36	3.	9.	9.	12.8	.40
3	1	85	13	-9.1	.33	3.	9.	8.	10.2	.39
3	1	85	14	-9.5	.26	2.	10.	10.	9.2	.39
3	1	85	15	-10.3	.47	2.	10.	9.	8.8	.39
3	1	85	16	-11.0	.58	2.	13.	11.	6.6	.39
3	1	85	17	-11.4	.58	3.	10.	10.	8.0	.39
3	1	85	18	-12.1	.74	2.	9.	8.	7.4	.39
3	1	85	19	-12.5	.68	2.	9.	8.	6.8	.39
3	1	85	20	-13.0	.81	2.	8.	7.	5.2	.39
3	1	85	21	-13.2	.81	2.	8.	7.	6.0	.39
3	1	85	22	-13.1	.66	2.	8.	8.	6.4	.39
3	1	85	23	-13.0	.63	3.	6.	6.	7.4	.39
3	1	85	24	-14.5	1.38	3.	13.	9.	5.0	.41

			T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
4	1	85	1	-14.7	1.38	2.	33.	13.	5.2	2.3
4	1	85	2	-15.9	1.06	15.	63.	37.	1.6	.7
4	1	85	3	-16.2	.89	27.	47.	38.	1.8	.6
4	1	85	4	-17.5	1.49	29.	69.	46.	1.6	.8
4	1	85	5	-17.1	.94	1031.	68.	29.	2.0	1.0
4	1	85	6	-16.0	.60	1007.	102.	56.	1.4	.3
4	1	85	7	-14.4	.58	1030.	81.	43.	1.6	.5
4	1	85	8	-12.4	.55	1005.	72.	26.	5.4	2.5
4	1	85	9	-11.4	.42	4.	8.	7.	6.8	4.2
4	1	85	10	-11.2	.48	3.	10.	9.	7.6	4.0
4	1	85	11	-11.3	.51	3.	9.	8.	8.2	4.6
4	1	85	12	-11.4	.46	3.	11.	10.	7.2	3.8
4	1	85	13	-11.4	.40	4.	12.	8.	8.2	4.3
4	1	85	14	-11.6	.38	1.	17.	11.	7.0	3.2
4	1	85	15	-13.1	1.11	2.	11.	7.	4.8	2.7
4	1	85	16	-14.0	1.17	2.	5.	4.	6.0	3.5
4	1	85	17	-13.8	.73	2.	7.	5.	6.2	3.8
4	1	85	18	-13.8	.65	3.	7.	6.	6.8	4.1
4	1	85	19	-14.7	1.00	3.	7.	5.	5.2	3.0
4	1	85	20	-14.8	.90	3.	7.	7.	5.0	2.7
4	1	85	21	-15.2	.87	1004.	88.	14.	4.4	2.1
4	1	85	22	-16.9	1.25	29.	35.	12.	2.8	1.4
4	1	85	23	-18.3	1.23	1020.	92.	43.	2.4	.5
4	1	85	24	-19.3	1.33	29.	117.	45.	1.4	.2
5	1	85	1	-20.6	1.60	2005.	99.	47.	1.0	.1
5	1	85	2	-20.8	1.75	2026.	99.	38.	1.8	.2
5	1	85	3	-21.6	1.90	99.	99.	30.	99.0	.0
5	1	85	4	-22.0	1.60	99.	99.	45.	99.0	.0
5	1	85	5	-21.9	1.92	31.	29.	23.	1.8	.3
5	1	85	6	-22.7	1.71	32.	16.	8.	1.6	.7
5	1	85	7	-23.0	1.24	33.	89.	34.	1.2	.4
5	1	85	8	-23.4	1.34	1030.	106.	37.	1.4	.2
5	1	85	9	-23.7	1.61	2034.	99.	36.	1.0	.1
5	1	85	10	-22.9	1.33	33.	53.	28.	1.0	.2
5	1	85	11	-21.2	.94	2002.	99.	36.	1.2	.1
5	1	85	12	-19.4	.65	2033.	99.	26.	1.2	.2
5	1	85	13	-18.2	.23	33.	96.	40.	1.0	.2
5	1	85	14	-17.1	.43	2010.	99.	26.	.6	.1
5	1	85	15	-17.8	.28	2036.	99.	21.	.8	.1
5	1	85	16	-17.3	.14	99.	99.	13.	99.0	.0
5	1	85	17	-17.0	.25	2009.	99.	18.	1.0	.1
5	1	85	18	-16.3	.10	99.	99.	21.	99.0	.0
5	1	85	19	-15.9	.10	9.	37.	10.	1.2	.4
5	1	85	20	-15.5	.04	5.	24.	15.	1.4	.5
5	1	85	21	-15.1	-.02	5.	17.	6.	3.4	1.5
5	1	85	22	-14.9	-.03	4.	13.	7.	3.6	2.2
5	1	85	23	-14.8	-.01	3.	10.	7.	4.2	2.6
5	1	85	24	-14.7	.00	3.	9.	7.	4.4	2.6
6	1	85	1	-14.8	.26	3.	15.	11.	3.0	1.4
6	1	85	2	-15.3	.54	2.	15.	10.	3.2	1.4
6	1	85	3	-14.5	.09	4.	13.	12.	3.8	2.0
6	1	85	4	-14.1	.07	3.	10.	9.	5.2	3.0
6	1	85	5	-14.0	.08	4.	11.	9.	5.6	2.8
6	1	85	6	-14.0	.12	5.	7.	6.	6.2	4.2
6	1	85	7	-14.2	.13	5.	9.	6.	6.0	3.9
6	1	85	8	-14.5	.24	3.	12.	8.	5.2	3.1
6	1	85	9	-15.7	.68	4.	38.	13.	4.0	1.8
6	1	85	10	-16.2	.96	3.	16.	12.	4.4	1.6
6	1	85	11	-15.8	.73	3.	7.	7.	6.4	3.7
6	1	85	12	-15.7	.48	3.	8.	7.	6.6	4.2
6	1	85	13	-15.6	.41	3.	9.	7.	5.8	3.8
6	1	85	14	-15.8	.41	3.	8.	6.	6.0	3.9
6	1	85	15	-16.5	.50	1.	61.	29.	5.2	2.0
6	1	85	16	-17.8	.82	1017.	105.	55.	2.0	.4
6	1	85	17	-19.8	1.92	35.	57.	40.	2.6	1.1
6	1	85	18	-20.7	1.32	2030.	99.	41.	1.4	.1
6	1	85	19	-21.9	1.19	29.	64.	23.	1.6	.6
6	1	85	20	-23.2	1.45	26.	95.	51.	1.2	.3
6	1	85	21	-23.4	1.14	31.	51.	31.	2.4	1.0
6	1	85	22	-23.3	.47	31.	14.	11.	2.8	1.3
6	1	85	23	-24.3	1.20	30.	13.	9.	1.6	.8
6	1	85	24	-24.7	1.08	32.	34.	14.	1.4	.6

			T10	DEL. T	DO10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
7	1	85	1	-25.4	1.24	34.	114.	.49.	.8	.2
7	1	85	2	-24.9	.77	1036.	84.	.49.	.6	.2
7	1	85	3	-23.1	.31	2022.	99.	.34.	.6	.0
7	1	85	4	-21.7	.23	2010.	99.	.16.	.6	.0
7	1	85	5	-20.7	-.03	10.	18.	.15.	1.2	.3
7	1	85	6	-20.1	-.03	2004.	99.	.34.	.8	.1
7	1	85	7	-19.7	.04	8.	35.	.15.	1.2	.3
7	1	85	8	-19.5	.04	8.	39.	.25.	1.4	.6
7	1	85	9	-19.1	.10	12.	27.	.22.	1.4	.3
7	1	85	10	-18.6	.48	7.	50.	.30.	1.4	.3
7	1	85	11	-18.1	.37	1008.	77.	.26.	1.6	.5
7	1	85	12	-16.8	.30	1009.	92.	.59.	1.2	.2
7	1	85	13	-16.1	.10	1033.	104.	.53.	1.0	.4
7	1	85	14	-16.2	.30	2007.	99.	.39.	1.2	.2
7	1	85	15	-16.3	.23	2.	42.	.27.	1.4	.6
7	1	85	16	-17.8	.98	3.	30.	.11.	1.8	.9
7	1	85	17	-16.8	.15	2017.	99.	.52.	.6	.1
7	1	85	18	-16.3	-.01	2011.	99.	.38.	1.4	.1
7	1	85	19	-15.9	-.04	7.	18.	.15.	2.2	1.0
7	1	85	20	-15.6	-.03	4.	18.	.10.	1.8	.9
7	1	85	21	-15.3	-.02	1033.	72.	.25.	2.4	.7
7	1	85	22	-15.3	.00	6.	21.	.13.	2.8	1.2
7	1	85	23	-15.6	.11	3.	29.	.13.	2.4	1.3
7	1	85	24	-15.6	.10	7.	59.	.29.	2.4	.5
8	1	85	1	-15.6	.17	2.	22.	.7.	2.6	1.4
8	1	85	2	-16.7	.62	1.	26.	.18.	2.0	.8
8	1	85	3	-17.9	.89	33.	35.	.23.	2.4	.9
8	1	85	4	-18.4	1.24	2032.	99.	.39.	99.0	.0
8	1	85	5	-18.0	.24	32.	18.	.13.	1.8	.9
8	1	85	6	-19.3	.63	32.	19.	.12.	1.4	.7
8	1	85	7	-19.6	.38	31.	45.	.27.	1.6	.7
8	1	85	8	-17.8	-.02	30.	38.	.32.	1.4	.5
8	1	85	9	-17.2	-.05	31.	18.	.16.	2.2	1.0
8	1	85	10	-16.9	.03	31.	12.	.9.	2.6	1.3
8	1	85	11	-17.4	.15	31.	15.	.10.	3.2	1.5
8	1	85	12	-17.3	.38	1031.	100.	.41.	1.6	.6
8	1	85	13	-16.8	.46	1030.	111.	.48.	1.4	.4
8	1	85	14	-15.7	.45	28.	64.	.30.	1.6	.4
8	1	85	15	-16.9	.46	31.	66.	.27.	1.6	.5
8	1	85	16	-19.3	.99	32.	29.	.27.	1.4	.6
8	1	85	17	-20.5	1.09	31.	61.	.32.	1.8	.7
8	1	85	18	-21.6	1.69	31.	13.	.11.	1.6	.7
8	1	85	19	-22.1	1.51	29.	57.	.22.	1.2	.4
8	1	85	20	-22.3	1.14	31.	25.	.13.	1.8	.6
8	1	85	21	-23.0	1.45	0.	55.	.28.	1.4	.7
8	1	85	22	-22.8	.88	31.	39.	.16.	1.6	.6
8	1	85	23	-22.3	.57	1000.	100.	.49.	1.2	.2
8	1	85	24	-20.1	-.03	5.	103.	.51.	1.4	.3
9	1	85	1	-18.6	-.07	4.	101.	.60.	1.6	.5
9	1	85	2	-17.2	-.07	1006.	90.	.38.	1.8	.5
9	1	85	3	-16.1	-.07	1019.	77.	.45.	1.4	.2
9	1	85	4	-15.2	-.02	1007.	99.	.55.	1.4	.4
9	1	85	5	-13.8	.00	16.	58.	.31.	2.2	.6
9	1	85	6	-12.6	.05	21.	81.	.42.	2.0	.6
9	1	85	7	-12.6	.33	21.	24.	.17.	1.4	.6
9	1	85	8	-11.8	.03	21.	21.	.18.	3.2	1.1
9	1	85	9	-11.4	.03	24.	47.	.32.	2.2	.5
9	1	85	10	-11.3	.00	32.	63.	.30.	1.6	.7
9	1	85	11	-11.5	-.05	1006.	55.	.14.	3.0	1.4
9	1	85	12	-12.0	-.10	4.	11.	.7.	3.6	2.2
9	1	85	13	-11.9	-.11	4.	12.	.8.	3.8	1.9
9	1	85	14	-12.0	.11	99.	44.	.8.	99.0	.0
9	1	85	15	-13.4	.80	6.	35.	.13.	2.2	.9
9	1	85	16	-15.2	1.26	30.	94.	.51.	1.8	.5
9	1	85	17	-16.5	1.48	34.	62.	.40.	1.4	.5
9	1	85	18	-17.5	1.77	32.	24.	.17.	2.0	.8
9	1	85	19	-17.5	1.22	1002.	110.	.54.	2.2	.3
9	1	85	20	-18.6	1.83	1.	79.	.50.	1.6	.4
9	1	85	21	-18.6	1.55	32.	67.	.42.	1.4	.5
9	1	85	22	-18.6	2.50	35.	49.	.36.	1.8	.5
9	1	85	23	-18.1	2.10	1008.	75.	.31.	1.6	.4
9	1	85	24	-17.0	2.52	1033.	101.	.59.	1.8	.5

				T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
10	1	85	1	-14.4	3.39	1031.	90.	40.	1.6	.7	.75
10	1	85	2	-14.3	2.63	1027.	78.	52.	1.8	.4	.75
10	1	85	3	-12.9	2.85	1033.	121.	33.	3.8	1.0	.78
10	1	85	4	-12.6	2.54	1034.	109.	42.	3.6	1.3	.78
10	1	85	5	-12.2	2.15	1004.	86.	46.	3.0	.5	.78
10	1	85	6	-14.7	3.93	1005.	113.	67.	2.4	.5	.76
10	1	85	7	-16.0	3.60	1000.	83.	39.	1.4	.5	.74
10	1	85	8	-15.9	2.71	15.	88.	52.	2.0	.7	.74
10	1	85	9	-16.8	2.60	1034.	106.	45.	2.4	.5	.72
10	1	85	10	-16.3	2.40	1031.	99.	37.	2.2	.7	.72
10	1	85	11	-14.2	2.60	1002.	79.	49.	1.4	.5	.75
10	1	85	12	-10.2	3.36	21.	64.	50.	3.0	.7	.73
10	1	85	13	-4.5	.99	28.	16.	15.	4.8	1.7	.56
10	1	85	14	-3.7	.22	30.	18.	15.	4.8	2.4	.54
10	1	85	15	-4.4	.34	31.	14.	11.	4.4	1.6	.55
10	1	85	16	-5.8	1.53	28.	23.	17.	2.0	.7	.59
10	1	85	17	-7.9	1.55	29.	27.	14.	2.8	1.2	.69
10	1	85	18	-11.2	2.13	32.	29.	23.	2.0	.9	.78
10	1	85	19	-12.2	3.46	31.	34.	29.	2.8	1.0	.80
10	1	85	20	-11.3	1.74	31.	95.	47.	2.2	.6	.78
10	1	85	21	-12.2	1.94	24.	46.	31.	1.2	.5	.80
10	1	85	22	-12.5	1.66	30.	70.	28.	3.2	1.1	.81
10	1	85	23	-12.5	1.11	1030.	114.	62.	3.6	1.0	.79
10	1	85	24	-12.0	.99	1019.	83.	41.	1.6	.3	.80
11	1	85	1	-11.5	.76	2034.	99.	43.	1.0	.2	.81
11	1	85	2	-11.1	.51	11.	36.	27.	1.6	.4	.81
11	1	85	3	-10.8	.49	10.	65.	39.	1.0	.3	.82
11	1	85	4	-11.1	.60	2035.	99.	40.	1.2	.2	.82
11	1	85	5	-11.0	.47	29.	95.	46.	1.4	.4	.83
11	1	85	6	-11.2	.83	1004.	97.	38.	1.4	.3	.82
11	1	85	7	-11.6	.86	8.	26.	18.	1.0	.4	.82
11	1	85	8	-11.9	.71	1031.	116.	39.	1.6	.5	.82
11	1	85	9	-11.6	.75	1009.	91.	49.	3.2	.9	.81
11	1	85	10	-10.4	.23	7.	21.	18.	2.4	.7	.81
11	1	85	11	-9.3	.18	1020.	110.	50.	2.2	.5	.79
11	1	85	12	-9.0	.02	8.	15.	10.	2.6	1.3	.77
11	1	85	13	-8.3	.05	6.	43.	18.	1.6	.9	.77
11	1	85	14	-7.7	-.02	8.	77.	26.	2.2	.6	.76
11	1	85	15	-7.7	.08	1019.	109.	38.	2.2	.5	.77
11	1	85	16	-7.6	.10	23.	47.	30.	1.2	.4	.77
11	1	85	17	-7.8	.42	31.	21.	12.	1.6	.7	.79
11	1	85	18	-7.2	.21	14.	89.	21.	1.8	.7	.79
11	1	85	19	-7.0	.15	3.	32.	17.	1.6	.7	.79
11	1	85	20	-6.9	.08	2.	62.	23.	1.8	.8	.79
11	1	85	21	-6.8	.00	6.	26.	19.	2.8	1.1	.83
11	1	85	22	-6.6	.03	4.	12.	6.	3.4	2.0	.88
11	1	85	23	-6.5	.09	5.	7.	6.	4.0	2.5	.87
11	1	85	24	-6.4	.12	7.	7.	6.	3.6	2.1	.87
12	1	85	1	-6.0	.11	5.	11.	8.	3.2	1.6	.88
12	1	85	2	-5.9	.10	5.	13.	9.	3.2	1.6	.87
12	1	85	3	-6.1	.11	4.	16.	8.	2.6	1.4	.87
12	1	85	4	-6.3	.12	7.	15.	7.	2.6	1.7	.86
12	1	85	5	-6.3	.14	8.	15.	6.	2.4	1.2	.87
12	1	85	6	-6.3	.14	9.	18.	10.	2.2	1.2	.84
12	1	85	7	-6.5	.12	10.	12.	10.	2.6	1.2	.78
12	1	85	8	-6.9	.08	12.	13.	12.	2.8	1.5	.77
12	1	85	9	-7.4	.12	12.	16.	10.	3.0	1.1	.73
12	1	85	10	-7.4	.00	14.	19.	14.	2.2	1.1	.70
12	1	85	11	-7.3	-.01	11.	23.	14.	3.6	1.8	.66
12	1	85	12	-7.4	.20	8.	16.	10.	4.2	1.5	.65
12	1	85	13	-6.1	.18	6.	56.	18.	1.6	.5	.56
12	1	85	14	-7.3	.20	5.	14.	8.	2.0	1.0	.65
12	1	85	15	-8.1	.33	6.	12.	6.	1.0	.5	.68
12	1	85	16	-8.7	.47	6.	32.	8.	1.8	.8	.73
12	1	85	17	-8.5	.19	8.	17.	9.	1.2	.4	.75
12	1	85	18	-8.9	.49	7.	12.	5.	1.2	.6	.78
12	1	85	19	-8.7	.30	15.	42.	8.	1.0	.3	.00
12	1	85	20	-8.5	.14	32.	33.	19.	1.0	.4	.79
12	1	85	21	-8.5	.12	6.	43.	22.	1.8	.5	.79
12	1	85	22	-8.0	.11	6.	13.	5.	2.2	1.2	.78
12	1	85	23	-8.6	.13	5.	15.	7.	2.4	1.2	.78
12	1	85	24	-8.7	.20	4.	11.	5.	1.6	1.1	.79

			T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
13	1 85	1	-8.6	.16	1.	8.	5.	2.0	1.2	.79
13	1 85	2	-8.5	.15	0.	23.	12.	2.2	.9	.78
13	1 85	3	-8.9	.31	4.	49.	17.	3.0	1.4	.77
13	1 85	4	-12.0	1.72	4.	35.	9.	2.4	1.4	.81
13	1 85	5	-15.4	2.08	2032.	99.	57.	1.0	.1	.78
13	1 85	6	-17.5	2.28	1003.	120.	58.	1.0	.3	.74
13	1 85	7	-19.1	2.31	99.	74.	53.	99.0	.0	.70
13	1 85	8	-19.2	2.02	2016.	99.	57.	1.0	.0	.68
13	1 85	9	-18.4	1.60	2033.	99.	55.	1.0	.1	.68
13	1 85	10	-15.7	.44	1030.	78.	39.	1.6	.6	.73
13	1 85	11	-15.0	.16	31.	22.	18.	1.6	.6	.73
13	1 85	12	-14.0	-.01	32.	40.	34.	1.6	.6	.75
13	1 85	13	-12.3	-.08	1024.	85.	57.	1.6	.4	.75
13	1 85	14	-11.3	-.08	34.	35.	30.	1.6	.6	.75
13	1 85	15	-11.9	.40	31.	45.	27.	1.2	.5	.74
13	1 85	16	-13.9	.93	30.	38.	21.	1.4	.6	.74
13	1 85	17	-13.6	.24	32.	60.	22.	2.0	.8	.75
13	1 85	18	-13.8	.05	31.	30.	26.	2.2	.8	.75
13	1 85	19	-14.4	.02	31.	12.	10.	3.6	1.7	.75
13	1 85	20	-15.0	.00	30.	17.	16.	3.4	1.5	.74
13	1 85	21	-14.9	-.05	32.	10.	8.	3.8	2.2	.73
13	1 85	22	-14.8	-.03	31.	9.	9.	3.8	2.4	.72
13	1 85	23	-15.0	-.02	31.	17.	15.	3.6	1.9	.71
13	1 85	24	-15.4	-.02	31.	11.	11.	3.4	1.8	.71
14	1 85	1	-15.7	.13	31.	22.	20.	2.4	.9	.71
14	1 85	2	-16.3	.04	31.	52.	25.	2.4	1.0	.70
14	1 85	3	-16.2	.05	31.	66.	48.	2.4	.7	.72
14	1 85	4	-15.1	-.02	32.	29.	22.	1.8	.9	.76
14	1 85	5	-14.6	-.04	31.	18.	16.	3.0	1.1	.76
14	1 85	6	-14.6	-.08	29.	22.	20.	2.6	1.1	.74
14	1 85	7	-14.3	-.05	30.	43.	30.	3.0	.9	.75
14	1 85	8	-14.3	-.05	30.	50.	31.	3.4	1.5	.74
14	1 85	9	-14.3	-.01	30.	17.	15.	3.0	1.1	.75
14	1 85	10	-14.8	-.08	31.	12.	11.	4.0	1.9	.73
14	1 85	11	-14.7	-.08	31.	14.	13.	4.0	1.8	.71
14	1 85	12	-13.9	-.01	31.	12.	10.	3.6	1.6	.71
14	1 85	13	-12.1	.23	2029.	99.	48.	1.4	.2	.72
14	1 85	14	-11.3	.38	28.	49.	34.	1.4	.4	.77
14	1 85	15	-11.6	.18	32.	17.	10.	2.0	1.1	.83
14	1 85	16	-11.8	.11	31.	70.	40.	1.6	.5	.83
14	1 85	17	-12.0	.05	32.	12.	7.	1.6	.8	.83
14	1 85	18	-11.8	.06	31.	26.	18.	2.0	.8	.83
14	1 85	19	-11.2	.01	32.	20.	18.	1.4	.6	.83
14	1 85	20	-10.7	.01	31.	34.	21.	1.8	.6	.83
14	1 85	21	-11.5	.41	2028.	99.	50.	.8	.1	.82
14	1 85	22	-11.7	.51	2018.	99.	32.	.6	.1	.82
14	1 85	23	-11.7	.82	13.	23.	14.	1.6	.4	.82
14	1 85	24	-11.5	.53	13.	20.	14.	1.0	.3	.83
15	1 85	1	-12.2	.44	2006.	99.	38.	1.0	.1	.82
15	1 85	2	-11.2	.17	15.	53.	32.	2.2	.5	.83
15	1 85	3	-12.1	.03	14.	16.	14.	3.4	1.5	.82
15	1 85	4	-13.3	.18	15.	23.	21.	4.4	1.8	.79
15	1 85	5	-13.8	.54	18.	75.	35.	1.2	.5	.77
15	1 85	6	-13.4	.73	1009.	74.	36.	1.0	.3	.77
15	1 85	7	-12.3	.67	2020.	99.	25.	.8	.0	.79
15	1 85	8	-11.3	.46	1.	52.	25.	1.0	.3	.82
15	1 85	9	-11.0	.43	1025.	96.	28.	1.0	.2	.82
15	1 85	10	-10.0	.10	11.	105.	48.	1.0	.3	.83
15	1 85	11	-8.8	.39	3.	101.	42.	1.2	.3	.87
15	1 85	12	-8.5	1.58	2008.	99.	17.	.6	.1	.87
15	1 85	13	-8.2	.52	10.	50.	23.	1.0	.3	.87
15	1 85	14	-8.7	.49	11.	17.	13.	1.2	.4	.85
15	1 85	15	-10.4	1.35	2004.	99.	26.	1.4	.2	.83
15	1 85	16	-13.1	1.72	2026.	99.	40.	.6	.1	.80
15	1 85	17	-15.2	2.16	2033.	99.	42.	.8	.1	.76
15	1 85	18	-15.4	1.91	31.	72.	51.	1.2	.3	.74
15	1 85	19	-13.9	.82	1024.	118.	50.	1.0	.3	.76
15	1 85	20	-11.9	-.02	2003.	99.	47.	.8	.0	.80
15	1 85	21	-10.9	-.05	2020.	99.	41.	1.0	.1	.82
15	1 85	22	-10.3	-.04	2021.	99.	44.	1.4	.3	.83
15	1 85	23	-9.3	-.01	21.	19.	14.	1.2	.6	.84
15	1 85	24	-8.7	.03	23.	72.	44.	1.8	.5	.85

			TID	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2	
16	1	85	1	-8.6	.03	19.	86.	44.	1.2	.4	.86
16	1	85	2	-8.5	.00	6.	103.	36.	.6	.1	.87
16	1	85	3	-8.3	.03	32.	95.	31.	1.2	.3	.88
16	1	85	4	-8.5	.02	32.	33.	24.	3.4	1.3	.88
16	1	85	5	-9.1	-.02	31.	17.	10.	3.4	1.9	.86
16	1	85	6	-9.3	.00	31.	13.	11.	4.0	1.8	.86
16	1	85	7	-9.5	.02	31.	16.	15.	2.6	1.3	.86
16	1	85	8	-9.4	.02	31.	18.	14.	2.8	1.4	.86
16	1	85	9	-9.0	.00	31.	17.	16.	2.8	1.2	.86
16	1	85	10	-8.8	-.02	31.	15.	12.	3.4	1.7	.86
16	1	85	11	-8.7	-.04	32.	12.	10.	3.2	1.8	.87
16	1	85	12	-8.5	-.05	33.	27.	15.	3.0	1.4	.87
16	1	85	13	-8.5	-.10	2.	26.	16.	2.8	1.5	.87
16	1	85	14	-8.9	-.05	6.	19.	14.	2.8	1.5	.86
16	1	85	15	-9.5	.15	2.	31.	14.	2.8	1.2	.85
16	1	85	16	-11.9	1.28	35.	51.	29.	1.0	.2	.82
16	1	85	17	-14.5	1.55	2033.	99.	48.	1.2	.2	.77
16	1	85	18	-16.1	1.66	2000.	99.	46.	.8	.0	.73
16	1	85	19	-16.3	1.04	2003.	99.	47.	.8	.1	.72
16	1	85	20	-17.4	1.64	33.	42.	23.	1.4	.4	.70
16	1	85	21	-18.1	1.77	33.	19.	13.	1.6	.7	.68
16	1	85	22	-18.5	1.56	35.	40.	22.	1.4	.6	.67
16	1	85	23	-19.3	2.21	35.	23.	19.	1.2	.4	.65
16	1	85	24	-19.4	2.08	34.	12.	11.	1.2	.6	.65
17	1	85	1	-19.4	1.70	35.	21.	18.	1.0	.4	.65
17	1	85	2	-19.6	2.05	33.	29.	15.	1.2	.5	.64
17	1	85	3	-20.0	1.47	0.	91.	44.	.8	.1	.64
17	1	85	4	-20.3	1.75	30.	97.	69.	.8	.2	.63
17	1	85	5	-20.4	1.50	34.	69.	47.	.8	.2	.63
17	1	85	6	-20.6	1.57	2036.	99.	30.	.8	.2	.63
17	1	85	7	-20.5	1.68	36.	51.	29.	.8	.2	.63
17	1	85	8	-20.3	1.57	35.	51.	32.	.8	.3	.63
17	1	85	9	-20.1	1.71	35.	41.	22.	1.0	.4	.63
17	1	85	10	-18.8	1.66	35.	60.	44.	.8	.2	.65
17	1	85	11	-17.0	2.34	2002.	99.	41.	.8	.1	.69
17	1	85	12	-14.3	2.55	2005.	99.	54.	.8	.1	.75
17	1	85	13	-11.9	.85	2.	118.	69.	.8	.1	.79
17	1	85	14	-10.6	.15	1023.	100.	47.	.8	.2	.81
17	1	85	15	-10.0	.05	99.	130.	45.	.4	.0	.83
17	1	85	16	-9.4	.04	2032.	99.	38.	.6	.0	.84
17	1	85	17	-9.1	.02	99.	99.	35.	.4	.0	.84
17	1	85	18	-8.9	.09	99.	99.	49.	99.0	.0	.85
17	1	85	19	-8.6	.10	99.	99.	38.	99.0	.0	.86
17	1	85	20	-8.3	.14	1030.	117.	38.	.6	.1	.86
17	1	85	21	-8.1	.18	2030.	99.	42.	1.0	.1	.87
17	1	85	22	-7.9	.20	1027.	129.	49.	1.8	.4	.87
17	1	85	23	-7.6	.36	1014.	83.	48.	1.4	.4	.87
17	1	85	24	-7.6	.45	2034.	99.	46.	.8	.1	.88
18	1	85	1	-7.6	.46	2033.	99.	51.	.8	.1	.88
18	1	85	2	-7.5	.38	99.	99.	43.	99.0	.0	.89
18	1	85	3	-7.4	.47	99.	99.	65.	99.0	.0	.89
18	1	85	4	-7.2	.57	2004.	99.	42.	.8	.1	.89
18	1	85	5	-7.0	.50	1012.	68.	24.	1.2	.2	.89
18	1	85	6	-6.7	.43	31.	64.	44.	1.6	.6	.90
18	1	85	7	-6.4	.60	35.	80.	35.	1.4	.5	.91
18	1	85	8	-6.2	.57	1010.	78.	42.	.8	.2	.91
18	1	85	9	-6.2	.55	1004.	96.	63.	1.6	.4	.91
18	1	85	10	-5.7	.46	1031.	74.	53.	1.6	.4	.91
18	1	85	11	-5.3	.85	2.	85.	38.	1.4	.4	.88
18	1	85	12	-4.2	.17	5.	44.	30.	2.2	.7	.88
18	1	85	13	-2.3	-.10	5.	31.	10.	1.4	.6	.81
18	1	85	14	-.8	-.05	10.	72.	20.	1.6	.5	.71
18	1	85	15	-2.7	1.56	2007.	99.	36.	1.4	.2	.80
18	1	85	16	-5.9	1.32	1018.	94.	51.	2.0	.3	.89
18	1	85	17	-7.6	1.79	4.	44.	21.	1.2	.5	.91
18	1	85	18	-8.5	1.63	2007.	99.	25.	1.2	.1	.89
18	1	85	19	-8.6	1.55	2004.	99.	31.	.8	.0	.87
18	1	85	20	-8.2	1.55	1.	68.	35.	1.2	.3	.87
18	1	85	21	-8.0	1.27	33.	44.	32.	1.0	.3	.88
18	1	85	22	-7.8	1.54	9.	44.	16.	1.6	.5	.88
18	1	85	23	-7.3	1.20	16.	20.	11.	1.2	.4	.89
18	1	85	24	-7.6	.85	2008.	99.	37.	.8	.2	.89

			T1U	OEL.T	DD1U	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
19	1	85	1	-7.4	.85	30.	110.	35.	1.0	.3
19	1	85	2	-7.2	.84	2.	52.	16.	1.0	.4
19	1	85	3	-6.8	.55	2013.	99.	8.	2.0	.2
19	1	85	4	-6.2	.21	9.	64.	27.	1.2	.3
19	1	85	5	-6.0	.33	2021.	99.	33.	1.6	.1
19	1	85	6	-6.0	.48	1012.	113.	26.	2.0	.6
19	1	85	7	-6.7	.75	7.	31.	18.	1.4	.3
19	1	85	8	-7.9	1.21	1004.	90.	46.	1.0	.2
19	1	85	9	-7.8	1.03	1028.	121.	26.	.6	.1
19	1	85	10	-6.3	.29	2008.	99.	40.	1.0	.2
19	1	85	11	-5.0	.15	2008.	99.	12.	1.0	.1
19	1	85	12	-4.0	.54	1023.	80.	18.	1.4	.3
19	1	85	13	-3.6	.07	1008.	84.	33.	1.2	.3
19	1	85	14	-3.3	-.07	8.	19.	14.	2.2	.9
19	1	85	15	-3.2	-.06	7.	23.	16.	2.2	.7
19	1	85	16	-3.3	.06	12.	26.	14.	4.0	.8
19	1	85	17	-4.1	.05	11.	13.	12.	6.2	2.7
19	1	85	18	-5.0	.05	12.	14.	12.	6.4	2.8
19	1	85	19	-5.6	.05	10.	11.	10.	4.6	2.5
19	1	85	20	-5.9	.10	9.	15.	10.	4.6	2.3
19	1	85	21	-6.1	.09	9.	12.	9.	4.8	2.6
19	1	85	22	-6.7	.08	9.	12.	10.	7.0	3.3
19	1	85	23	-7.1	.08	8.	15.	8.	4.8	2.4
19	1	85	24	-7.4	.10	7.	14.	7.	4.0	2.5
20	1	85	1	-7.6	.09	6.	8.	7.	4.4	2.8
20	1	85	2	-7.7	.10	7.	8.	7.	4.8	3.0
20	1	85	3	-7.8	.10	7.	9.	7.	4.8	2.8
20	1	85	4	-8.1	.14	7.	8.	5.	4.4	3.0
20	1	85	5	-8.3	.20	6.	8.	6.	5.0	3.1
20	1	85	6	-8.3	.07	6.	11.	6.	4.8	3.3
20	1	85	7	-8.4	.05	5.	6.	5.	5.0	3.7
20	1	85	8	-8.5	.04	4.	7.	5.	5.4	3.4
20	1	85	9	-8.5	.03	4.	7.	6.	4.4	3.0
20	1	85	10	-8.3	.00	4.	7.	6.	5.0	3.0
20	1	85	11	-8.2	.03	4.	7.	6.	4.8	3.3
20	1	85	12	-8.0	-.03	5.	10.	7.	5.2	3.0
20	1	85	13	-8.0	-.01	4.	9.	6.	4.8	3.3
20	1	85	14	-8.1	-.01	4.	7.	6.	4.6	3.1
20	1	85	15	-8.2	.05	4.	11.	6.	4.4	3.1
20	1	85	16	-8.4	.05	4.	8.	6.	5.0	3.4
20	1	85	17	-8.5	.05	3.	8.	8.	4.8	3.0
20	1	85	18	-8.6	.05	4.	8.	7.	4.2	2.7
20	1	85	19	-8.7	.05	3.	10.	7.	4.4	2.5
20	1	85	20	-8.8	.05	3.	10.	8.	3.8	2.2
20	1	85	21	-8.7	.06	1.	25.	17.	3.2	1.4
20	1	85	22	-8.7	.05	34.	13.	10.	2.2	1.2
20	1	85	23	-8.7	.05	34.	15.	14.	2.2	1.0
20	1	85	24	-8.9	.07	32.	28.	22.	1.6	.4
21	1	85	1	-9.0	.13	33.	65.	20.	1.4	.6
21	1	85	2	-8.9	.08	1006.	65.	33.	1.4	.4
21	1	85	3	-8.9	.06	1.	83.	25.	1.8	.6
21	1	85	4	-8.8	.00	7.	52.	20.	1.8	.5
21	1	85	5	-8.7	.00	3.	27.	13.	2.2	1.0
21	1	85	6	-8.8	.00	3.	12.	8.	2.0	1.2
21	1	85	7	-8.8	.00	2.	12.	8.	2.2	1.4
21	1	85	8	-8.8	.02	3.	9.	7.	3.6	1.8
21	1	85	9	-8.7	.04	2.	12.	10.	3.0	1.6
21	1	85	10	-8.5	-.02	3.	14.	11.	2.4	1.3
21	1	85	11	-8.3	-.07	4.	22.	12.	2.4	1.2
21	1	85	12	-8.3	-.08	3.	9.	7.	2.8	1.6
21	1	85	13	-8.0	-.07	4.	19.	10.	3.0	1.9
21	1	85	14	-7.8	-.03	3.	13.	8.	3.2	1.8
21	1	85	15	-7.7	.05	2.	13.	9.	2.4	1.3
21	1	85	16	-7.9	.15	2002.	99.	22.	1.6	.4
21	1	85	17	-8.8	.58	34.	12.	9.	1.6	.7
21	1	85	18	-8.7	.45	34.	38.	32.	1.0	.3
21	1	85	19	-8.0	.14	34.	14.	13.	2.6	1.2
21	1	85	20	-7.9	.13	35.	15.	13.	2.4	1.1
21	1	85	21	-7.8	.13	1.	22.	13.	3.0	1.5
21	1	85	22	-7.6	.13	3.	18.	14.	4.6	2.1
21	1	85	23	-7.4	.13	4.	9.	7.	5.6	3.1
21	1	85	24	-7.3	.14	5.	7.	6.	5.8	3.7

			110	DEL. I	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FFIU	RH2
22	1	85	1	-7.0	.19	5.	9.	6.	6.8	4.3
22	1	85	2	-6.9	.18	5.	8.	5.	6.8	4.9
22	1	85	3	-7.2	.14	5.	7.	6.	7.4	5.2
22	1	85	4	-7.3	.15	5.	8.	5.	7.4	5.2
22	1	85	5	-7.6	.13	4.	7.	6.	8.6	6.1
22	1	85	6	-8.1	.10	4.	7.	6.	10.8	6.6
22	1	85	7	-8.0	.11	4.	7.	6.	9.0	5.6
22	1	85	8	-7.9	.11	3.	9.	8.	9.6	5.6
22	1	85	9	-8.0	.11	3.	8.	7.	9.2	5.5
22	1	85	10	-7.8	.11	2.	10.	8.	9.8	5.2
22	1	85	11	-7.5	.12	2.	11.	9.	8.6	4.7
22	1	85	12	-7.0	.10	3.	9.	8.	8.6	4.8
22	1	85	13	-6.7	.10	3.	11.	10.	7.4	3.9
22	1	85	14	-6.2	.12	2.	18.	16.	6.8	2.8
22	1	85	15	-5.9	.14	4.	8.	8.	9.2	5.5
22	1	85	16	-5.7	.18	4.	7.	6.	9.8	6.6
22	1	85	17	-5.5	.15	4.	7.	6.	9.0	6.2
22	1	85	18	-5.4	.14	4.	7.	7.	8.4	5.6
22	1	85	19	-5.3	.14	4.	8.	7.	8.2	5.3
22	1	85	20	-5.3	.14	4.	8.	7.	8.6	5.5
22	1	85	21	-5.2	.13	4.	8.	7.	8.6	5.6
22	1	85	22	-5.5	.22	4.	8.	7.	9.8	6.1
22	1	85	23	-5.7	.21	4.	7.	7.	9.0	5.8
22	1	85	24	-5.9	.21	4.	8.	8.	8.4	5.2
23	1	85	1	-6.0	.17	4.	8.	7.	8.2	4.9
23	1	85	2	-6.2	.11	3.	9.	8.	9.8	5.2
23	1	85	3	-6.5	.16	3.	10.	8.	7.0	4.2
23	1	85	4	-6.8	.14	3.	9.	7.	7.2	4.5
23	1	85	5	-6.9	.16	3.	10.	8.	7.4	4.2
23	1	85	6	-7.0	.14	3.	9.	8.	8.0	4.6
23	1	85	7	-7.0	.15	4.	9.	8.	8.8	4.7
23	1	85	8	-7.0	.15	4.	9.	9.	8.2	4.9
23	1	85	9	-7.1	.14	4.	14.	14.	8.8	7.6
23	1	85	10	-7.1	.14	3.	14.	14.	8.2	5.2
23	1	85	11	-7.0	.15	4.	8.	8.	9.6	5.6
23	1	85	12	-7.0	.12	4.	8.	7.	10.2	5.9
23	1	85	13	-6.9	.14	4.	8.	8.	11.8	6.4
23	1	85	14	-6.9	.14	3.	8.	7.	9.6	6.2
23	1	85	15	-6.9	.16	3.	9.	8.	9.4	6.2
23	1	85	16	-6.9	.16	2.	8.	8.	7.8	5.1
23	1	85	17	-7.2	.13	1.	9.	8.	9.2	5.0
23	1	85	18	-7.4	.14	0.	11.	11.	9.8	5.4
23	1	85	19	-7.6	.15	36.	11.	11.	10.6	6.0
23	1	85	20	-7.8	.18	36.	11.	11.	9.6	5.6
23	1	85	21	-8.0	.18	36.	13.	12.	9.2	5.3
23	1	85	22	-8.6	.20	0.	11.	11.	9.8	5.4
23	1	85	23	-9.3	.20	1.	10.	9.	10.4	5.9
23	1	85	24	-10.0	.20	1.	9.	8.	11.2	6.3
24	1	85	1	-10.4	.19	1.	10.	10.	9.6	4.9
24	1	85	2	-10.8	.20	1.	11.	11.	6.8	3.9
24	1	85	3	-11.1	.22	2.	10.	9.	9.6	5.1
24	1	85	4	-11.6	.20	3.	11.	10.	8.0	4.6
24	1	85	5	-11.9	.20	2.	12.	11.	6.8	3.5
24	1	85	6	-12.2	.15	3.	9.	9.	7.4	4.4
24	1	85	7	-12.4	.18	3.	11.	10.	7.6	4.1
24	1	85	8	-12.8	.18	3.	9.	9.	6.2	3.9
24	1	85	9	-13.0	.20	3.	8.	8.	7.2	4.2
24	1	85	10	-13.3	.19	3.	9.	8.	8.4	4.3
24	1	85	11	-13.4	.11	3.	8.	8.	6.8	4.3
24	1	85	12	-13.4	.13	3.	9.	8.	7.2	4.4
24	1	85	13	-13.4	.08	3.	36.	9.	7.6	4.5
24	1	85	14	-13.8	.11	4.	8.	8.	8.2	5.0
24	1	85	15	-14.1	.26	3.	7.	6.	7.4	4.3
24	1	85	16	-14.9	.49	3.	8.	7.	5.8	3.7
24	1	85	17	-15.5	.49	3.	7.	7.	6.0	3.9
24	1	85	18	-15.0	.31	3.	9.	9.	6.0	3.5
24	1	85	19	-15.4	.23	2.	12.	10.	6.0	2.9
24	1	85	20	-15.5	.28	3.	11.	10.	5.6	3.0
24	1	85	21	-15.7	.28	2.	9.	8.	5.0	3.2
24	1	85	22	-16.0	.39	2.	14.	10.	5.2	2.7
24	1	85	23	-17.3	.95	4.	37.	12.	3.6	1.6
24	1	85	24	-17.7	.64	10.	17.	13.	1.6	.61

			F10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
25	1	85	1	-17.3	.36	8.	15.	12.	2.4	1.3
25	1	85	2	-17.0	.30	8.	22.	21.	2.4	1.0
25	1	85	3	-16.5	.21	5.	20.	19.	4.6	1.9
25	1	85	4	-16.4	.14	4.	13.	12.	4.6	2.2
25	1	85	5	-16.6	.20	5.	12.	10.	3.8	1.9
25	1	85	6	-16.8	.19	7.	16.	14.	3.4	1.4
25	1	85	7	-16.9	.21	8.	28.	20.	5.2	1.0
25	1	85	8	-16.7	.21	7.	14.	7.	2.8	1.4
25	1	85	9	-16.7	.38	6.	38.	24.	3.0	.9
25	1	85	10	-16.4	.53	5.	22.	14.	3.0	1.2
25	1	85	11	-15.8	.34	5.	20.	12.	4.0	1.9
25	1	85	12	-15.3	.15	3.	13.	10.	4.8	2.2
25	1	85	13	-15.1	.13	5.	13.	10.	4.4	2.1
25	1	85	14	-14.8	.05	3.	11.	10.	4.4	2.2
25	1	85	15	-14.7	.08	3.	12.	9.	4.2	2.4
25	1	85	16	-14.8	.12	2.	12.	10.	3.8	1.9
25	1	85	17	-14.9	.17	2.	13.	10.	3.8	2.1
25	1	85	18	-15.3	.27	3.	11.	9.	4.2	2.5
25	1	85	19	-15.7	.30	36.	33.	29.	3.4	1.4
25	1	85	20	-16.1	.46	2.	27.	21.	2.4	1.0
25	1	85	21	-16.6	.52	1.	85.	36.	1.4	.3
25	1	85	22	-17.1	.44	10.	55.	20.	1.6	.4
25	1	85	23	-17.6	.49	12.	38.	25.	1.2	.4
25	1	85	24	-17.5	.30	10.	13.	11.	1.4	.7
26	1	85	1	-17.7	.44	8.	14.	12.	1.8	1.0
26	1	85	2	-17.7	.47	8.	10.	6.	2.0	1.3
26	1	85	3	-18.4	.81	8.	13.	8.	2.0	1.1
26	1	85	4	-19.3	1.06	9.	48.	19.	1.6	.5
26	1	85	5	-20.1	1.54	10.	26.	22.	1.8	.5
26	1	85	6	-20.5	1.56	16.	44.	33.	1.0	.3
26	1	85	7	-19.9	1.06	1007.	88.	43.	2.4	.9
26	1	85	8	-18.5	.19	6.	32.	21.	4.2	2.0
26	1	85	9	-18.2	.20	6.	9.	6.	4.2	2.3
26	1	85	10	-17.6	.22	6.	72.	26.	2.4	1.1
26	1	85	11	-17.0	.57	8.	54.	35.	2.8	1.2
26	1	85	12	-16.1	.94	6.	33.	20.	4.0	1.9
26	1	85	13	-15.8	.92	8.	22.	10.	3.2	2.0
26	1	85	14	-15.5	1.04	8.	12.	6.	2.6	1.6
26	1	85	15	-15.1	.63	9.	68.	33.	1.8	.4
26	1	85	16	-18.0	1.51	10.	38.	17.	1.8	.7
26	1	85	17	-20.5	2.86	1012.	73.	29.	1.4	.3
26	1	85	18	-20.0	2.61	2010.	99.	28.	1.0	.2
26	1	85	19	-18.6	1.76	1028.	98.	58.	1.2	.2
26	1	85	20	-17.4	.80	28.	81.	50.	1.4	.5
26	1	85	21	-16.9	.30	26.	73.	47.	1.6	.3
26	1	85	22	-17.0	.38	31.	58.	35.	1.6	.6
26	1	85	23	-17.1	.35	31.	9.	8.	2.2	1.2
26	1	85	24	-17.5	.36	32.	71.	46.	1.8	.6
27	1	85	1	-17.9	.41	33.	37.	30.	2.2	.7
27	1	85	2	-17.8	.21	31.	11.	9.	2.4	1.1
27	1	85	3	-17.8	.17	32.	12.	10.	2.4	1.1
27	1	85	4	-17.9	.21	32.	24.	19.	2.0	.9
27	1	85	5	-19.8	1.30	31.	61.	18.	2.0	.6
27	1	85	6	-23.6	2.70	31.	101.	37.	1.6	.4
27	1	85	7	-25.1	3.49	99.	84.	37.	99.0	.0
27	1	85	8	-25.3	2.07	99.	83.	50.	99.0	.0
27	1	85	9	-24.9	2.38	99.	99.	49.	99.0	.0
27	1	85	10	-21.5	.60	99.	112.	46.	99.0	.0
27	1	85	11	-19.8	.44	99.	105.	54.	99.0	.0
27	1	85	12	-19.0	.24	15.	40.	31.	2.2	.5
27	1	85	13	-18.1	.24	16.	88.	53.	2.4	.7
27	1	85	14	-16.8	-.23	13.	45.	23.	3.4	1.7
27	1	85	15	-16.0	.04	13.	29.	24.	2.2	.7
27	1	85	16	-18.9	2.28	13.	63.	46.	1.6	.6
27	1	85	17	-20.0	2.31	1022.	101.	45.	1.4	.5
27	1	85	18	-19.3	1.64	1033.	82.	53.	2.0	.7
27	1	85	19	-18.6	.88	1002.	103.	52.	1.6	.4
27	1	85	20	-18.8	.88	1.	74.	42.	1.4	.2
27	1	85	21	-19.5	1.05	1025.	89.	56.	1.6	.3
27	1	85	22	-21.1	1.73	2008.	99.	55.	1.0	.1
27	1	85	23	-22.1	1.97	32.	79.	45.	99.0	.3
27	1	85	24	-22.7	2.39	99.	54.	34.	99.0	.0

			T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2	
28	1	85	1	-22.6	4.88	99.	113.	41.	99.0	.0	.58
28	1	85	2	-21.2	3.37	99.	111.	27.	99.0	.0	.62
28	1	85	3	-21.6	3.25	99.	135.	41.	99.0	.0	.60
28	1	85	4	-21.5	2.93	99.	111.	30.	99.0	.0	.60
28	1	85	5	-21.8	3.78	99.	61.	36.	99.0	.0	.60
28	1	85	6	-19.6	3.27	99.	138.	52.	99.0	.0	.63
28	1	85	7	-17.2	2.30	99.	122.	42.	99.0	.0	.68
28	1	85	8	-16.8	2.42	99.	102.	40.	99.0	.0	.69
28	1	85	9	-17.1	2.93	99.	133.	34.	99.0	.0	.69
28	1	85	10	-13.1	.99	99.	150.	37.	99.0	.0	.75
28	1	85	11	-9.0	.41	12.	35.	13.	4.0	2.0	.82
28	1	85	12	-4.8	.11	20.	26.	25.	12.6	3.1	.81
28	1	85	13	-4.6	.17	22.	13.	12.	8.8	4.9	.78
28	1	85	14	-4.7	.10	22.	14.	12.	6.6	2.6	.95
28	1	85	15	-4.8	.12	21.	19.	18.	99.0	1.8	.84
28	1	85	16	-4.8	.12	16.	29.	20.	99.0	1.1	.88
28	1	85	17	-4.6	.11	16.	49.	22.	3.6	1.8	.92
28	1	85	18	-4.1	.17	18.	19.	18.	5.2	1.8	.93
28	1	85	19	-3.2	.30	20.	48.	31.	99.0	4.4	.90
28	1	85	20	-3.3	.16	20.	15.	14.	99.0	5.4	.88
28	1	85	21	-3.3	.17	20.	57.	25.	12.6	5.1	.87
28	1	85	22	-3.0	.17	20.	19.	19.	8.4	5.2	.89
28	1	85	23	-2.7	.10	20.	16.	15.	10.8	5.8	.87
28	1	85	24	-2.9	.15	20.	15.	15.	99.0	5.6	.86
29	1	85	1	-3.0	.14	20.	19.	16.	7.8	5.2	.87
29	1	85	2	-2.9	.11	21.	17.	16.	7.0	5.2	.86
29	1	85	3	-2.9	.12	22.	45.	19.	8.6	5.2	.82
29	1	85	4	-3.2	.14	21.	19.	17.	9.0	5.8	.80
29	1	85	5	-3.4	.14	21.	18.	16.	99.0	4.8	.81
29	1	85	6	-3.6	.13	21.	16.	16.	99.0	3.8	.84
29	1	85	7	-3.5	.14	21.	20.	19.	12.6	3.6	.83
29	1	85	8	-3.5	.14	20.	15.	15.	12.6	4.0	.83
29	1	85	9	-3.3	.13	21.	18.	16.	99.0	3.5	.76
29	1	85	10	-3.1	.12	21.	18.	16.	5.4	5.3	.85
29	1	85	11	-2.7	.10	22.	16.	15.	7.8	3.4	.84
29	1	85	12	-2.3	.01	21.	42.	24.	7.2	2.6	.84
29	1	85	13	-2.0	.00	21.	51.	29.	5.4	2.3	.84
29	1	85	14	-2.1	.03	21.	16.	16.	5.6	2.5	.85
29	1	85	15	-2.2	.07	21.	13.	13.	6.0	2.7	.87
29	1	85	16	-2.3	.10	20.	15.	15.	4.2	2.0	.90
29	1	85	17	-2.3	.16	20.	62.	28.	4.2	1.5	.92
29	1	85	18	-2.2	.23	17.	59.	23.	1.6	.6	.94
29	1	85	19	-2.4	.34	7.	61.	29.	1.2	.3	.95
29	1	85	20	-2.5	.42	4.	10.	5.	1.8	1.0	.95
29	1	85	21	-2.3	.20	3.	10.	6.	3.0	1.6	.95
29	1	85	22	-2.3	.11	4.	16.	12.	4.2	2.3	.97
29	1	85	23	-2.4	.14	3.	16.	12.	4.2	2.9	.97
29	1	85	24	-2.7	.15	1.	22.	12.	3.6	1.7	.95
30	1	85	1	-2.9	.15	1.	11.	8.	5.2	2.9	.93
30	1	85	2	-2.9	.17	3.	20.	9.	4.8	2.7	.91
30	1	85	3	-2.9	.18	4.	15.	9.	5.4	2.7	.90
30	1	85	4	-2.9	.14	2.	39.	37.	5.0	1.8	.89
30	1	85	5	-2.9	.15	0.	24.	19.	5.2	1.7	.89
30	1	85	6	-2.9	.14	1.	15.	13.	4.4	2.4	.88
30	1	85	7	-3.2	.14	1.	10.	9.	6.4	3.3	.90
30	1	85	8	-3.2	.15	1.	10.	9.	8.2	4.5	.85
30	1	85	9	-3.4	.16	1.	9.	8.	10.0	5.2	.80
30	1	85	10	-3.7	.27	1.	10.	8.	11.6	6.2	.75
30	1	85	11	-3.6	.24	1.	10.	9.	8.4	4.4	.73
30	1	85	12	-3.4	.36	0.	12.	9.	5.8	3.3	.70
30	1	85	13	-2.0	.19	35.	18.	16.	3.6	1.8	.60
30	1	85	14	-.5	.32	1036.	77.	39.	5.0	1.2	.53
30	1	85	15	-1.6	.32	1.	34.	18.	4.6	1.4	.54
30	1	85	16	-4.3	1.48	1007.	99.	18.	1.6	.8	.61
30	1	85	17	-9.0	2.61	2034.	99.	42.	1.6	.3	.77
30	1	85	18	-12.3	3.40	31.	42.	29.	2.2	.6	.82
30	1	85	19	-13.9	4.33	29.	25.	16.	3.2	1.4	.80
30	1	85	20	-15.4	3.40	1034.	110.	52.	2.2	.6	.77
30	1	85	21	-16.5	3.27	1000.	106.	47.	1.4	.3	.74
30	1	85	22	-16.7	2.54	1021.	119.	59.	1.4	.3	.73
30	1	85	23	-17.4	2.61	1002.	111.	58.	1.0	.3	.71
30	1	85	24	-17.3	2.14	31.	88.	36.	1.4	.4	.71

			T10	DEL. T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
31	1 85	1	-17.2	1.37	2034.	99.	52.	1.0	.1	.71
31	1 85	2	-16.2	1.01	31.	57.	33.	1.0	.4	.72
31	1 85	3	-14.6	.37	2032.	99.	51.	.6	.0	.74
31	1 85	4	-13.4	.23	99.	99.	38.	99.0	.0	.77
31	1 85	5	-12.6	.12	2.	44.	30.	2.2	.6	.79
31	1 85	6	-12.0	.11	31.	46.	30.	2.0	.6	.80
31	1 85	7	-11.3	.10	1029.	119.	26.	1.6	.3	.81
31	1 85	8	-10.6	.13	32.	44.	28.	1.6	.5	.83
31	1 85	9	-9.8	.11	32.	21.	15.	1.8	.8	.84
31	1 85	10	-9.2	.10	2004.	99.	36.	1.0	.1	.85
31	1 85	11	-7.7	.10	2.	43.	23.	3.8	1.4	.90
31	1 85	12	-6.6	-.01	4.	16.	12.	3.2	1.5	.92
31	1 85	13	-6.0	.01	4.	14.	9.	2.8	1.6	.92
31	1 85	14	-5.9	.02	3.	31.	15.	2.2	1.1	.92
31	1 85	15	-5.8	.04	35.	12.	11.	3.0	1.4	.92
31	1 85	16	-5.6	.11	35.	14.	10.	2.6	1.4	.92
31	1 85	17	-5.4	.14	34.	13.	11.	2.0	.9	.91
31	1 85	18	-5.2	.14	34.	13.	10.	2.8	1.3	.91
31	1 85	19	-5.1	.14	35.	13.	13.	2.2	1.1	.91
31	1 85	20	-5.3	.15	31.	41.	21.	1.4	.4	.92
31	1 85	21	-5.5	.23	32.	103.	34.	2.0	.5	.92
31	1 85	22	-5.5	.20	27.	27.	17.	1.2	.3	.92
31	1 85	23	-5.6	.16	2034.	99.	12.	.8	.1	.92
31	1 85	24	-5.8	.29	1.	61.	25.	1.2	.2	.92
ANT. 99.			0	0	29	75	0	36	0	0
PROSENT 99.			.0	.0	3.9	10.1	.0	4.8	.0	.0

			T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
1	2	85	1	-5.8	.24	2032.	99.	44.	1.2	.2
1	2	85	2	-5.4	.21	19.	70.	41.	3.2	1.0
1	2	85	3	-5.3	.22	21.	80.	48.	3.2	.8
1	2	85	4	-5.8	.41	22.	39.	24.	1.4	.3
1	2	85	5	-5.9	.22	26.	26.	20.	2.4	.8
1	2	85	6	-8.5	.19	1024.	91.	30.	3.2	.8
1	2	85	7	-7.5	.10	32.	32.	25.	2.4	1.2
1	2	85	8	-7.4	.16	1.	37.	27.	1.8	.8
1	2	85	9	-8.0	.11	32.	14.	12.	2.4	1.4
1	2	85	10	-8.4	.10	31.	11.	11.	3.0	1.7
1	2	85	11	-8.5	.07	31.	11.	11.	3.0	1.6
1	2	85	12	-7.5	-.04	35.	26.	15.	3.2	1.6
1	2	85	13	-6.9	-.13	35.	38.	24.	3.4	1.3
1	2	85	14	-6.7	-.07	6.	24.	14.	2.6	1.2
1	2	85	15	-6.6	-.03	3.	17.	13.	2.6	1.4
1	2	85	16	-6.9	.08	3.	13.	11.	3.8	2.1
1	2	85	17	-6.9	.10	2.	11.	9.	3.6	1.8
1	2	85	18	-7.0	.13	31.	34.	18.	1.4	.7
1	2	85	19	-7.3	.21	31:	11.	9.	2.0	1.1
1	2	85	20	-7.2	.31	2013.	99.	33.	1.0	.1
1	2	85	21	-7.0	.42	2002.	99.	36.	1.0	.2
1	2	85	22	-6.9	.35	2UU2.	99.	26.	1.4	.1
1	2	85	23	-6.5	.29	5.	16.	7.	2.6	1.6
1	2	85	24	-6.4	.20	5.	7.	5.	4.2	2.8
2	2	85	1	-6.7	.18	6.	12.	5.	3.6	2.5
2	2	85	2	-7.0	.15	11.	35.	15.	2.8	1.3
2	2	85	3	-7.6	.16	12.	24.	14.	2.4	1.2
2	2	85	4	-8.1	.15	8.	17.	9.	3.2	1.6
2	2	85	5	-8.5	.14	8.	20.	9.	3.0	1.7
2	2	85	6	-9.0	.10	10.	15.	10.	3.4	1.8
2	2	85	7	-9.4	.10	10.	12.	10.	2.6	1.4
2	2	85	8	-9.8	.10	9.	18.	9.	3.0	1.5
2	2	85	9	-10.3	.08	10.	13.	10.	3.0	1.6
2	2	85	10	-10.4	.03	11.	14.	10.	2.8	1.3
2	2	85	11	-10.3	.00	6.	20.	9.	3.8	2.3
2	2	85	12	-10.6	-.03	4.	6.	5.	4.4	3.3
2	2	85	13	-10.8	-.01	4.	8.	7.	5.0	3.1
2	2	85	14	-11.4	.39	4.	7.	5.	4.2	2.7
2	2	85	15	-10.6	.00	5.	19.	11.	1.8	.9
2	2	85	16	-11.2	.34	9.	56.	26.	1.0	.3
2	2	85	17	-13.2	1.26	2002.	99.	39.	.8	.1
2	2	85	18	-17.0	2.29	1034.	65.	29.	1.6	.3
2	2	85	19	-20.3	4.31	36.	67.	30.	2.4	.6
2	2	85	20	-21.4	4.40	2031.	99.	23.	2.4	.3
2	2	85	21	-20.9	2.34	99.	99.	39.	99.0	.0
2	2	85	22	-21.7	2.89	99.	99.	61.	99.0	.0
2	2	85	23	-23.1	4.43	99.	99.	51.	99.0	.0
2	2	85	24	-22.7	3.68	99.	99.	41.	99.0	.0
3	2	85	1	-23.5	4.37	99.	99.	57.	99.0	.0
3	2	85	2	-23.2	4.66	99.	99.	41.	99.0	.0
3	2	85	3	-19.4	4.58	99.	99.	35.	99.0	.0
3	2	85	4	-21.0	5.41	99.	99.	56.	99.0	.0
3	2	85	5	-22.6	5.61	99.	99.	38.	99.0	.0
3	2	85	6	-23.9	5.20	99.	99.	48.	99.0	.0
3	2	85	7	-24.8	4.14	99.	99.	58.	99.0	.0
3	2	85	8	-25.4	4.43	99.	99.	46.	99.0	.0
3	2	85	9	-24.8	4.69	99.	99.	57.	99.0	.0
3	2	85	10	-22.0	4.03	99.	99.	47.	99.0	.0
3	2	85	11	-18.7	3.00	99.	99.	28.	99.0	.0
3	2	85	12	-15.4	4.21	99.	99.	57.	99.0	.0
3	2	85	13	-14.9	.34	99.	99.	17.	99.0	.0
3	2	85	14	-13.6	2.61	99.	99.	42.	99.0	.0
3	2	85	15	-12.6	2.52	99.	99.	40.	99.0	.0
3	2	85	16	-14.9	1.57	99.	99.	26.	99.0	.0
3	2	85	17	-19.0	2.93	2002.	99.	50.	99.0	.0
3	2	85	18	-20.6	2.93	1001.	93.	48.	.8	.2
3	2	85	19	-22.7	4.00	1001.	96.	38.	1.4	.3
3	2	85	20	-23.1	3.01	2029.	99.	39.	99.0	.0
3	2	85	21	-22.5	3.02	99.	99.	44.	99.0	.0
3	2	85	22	-22.5	2.56	99.	99.	22.	99.0	.0
3	2	85	23	-22.0	2.16	99.	99.	36.	99.0	.0
3	2	85	24	-21.7	2.07	99.	99.	35.	99.0	.0

			T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
4	2 85	1	-21.0	1.77	99.	99.	32.	99.0	.0	.63
4	2 85	2	-19.9	1.08	2016.	99.	38.	99.0	.0	.85
4	2 85	3	-18.0	.40	99.	99.	31.	99.0	.0	.66
4	2 85	4	-17.0	.24	99.	99.	41.	99.0	.0	.72
4	2 85	5	-15.9	.02	99.	99.	29.	99.0	.0	99.00
4	2 85	6	-14.9	.01	99.	99.	28.	99.0	.0	.72
4	2 85	7	-14.5	.03	9.	19.	12.	1.6	.6	99.00
4	2 85	8	-14.0	.02	10.	51.	23.	2.2	1.0	99.00
4	2 85	9	-13.4	.02	9.	18.	14.	1.8	.6	.86
4	2 85	10	99.0	99.00	99.	99.	99.	99.0	99.0	99.00
4	2 85	11	-10.1	.21	2002.	99.	30.	2.0	.9	.80
4	2 85	12	-8.5	.27	8.	44.	23.	3.6	1.4	.82
4	2 85	13	-7.4	.34	9.	28.	11.	4.2	2.0	.87
4	2 85	14	-7.0	.53	8.	35.	13.	3.6	1.9	.89
4	2 85	15	-5.1	.35	18.	40.	31.	5.2	1.7	.93
4	2 85	16	-4.7	.42	16.	44.	33.	5.4	1.9	.92
4	2 85	17	-4.4	.42	18.	61.	30.	7.8	3.0	.93
4	2 85	18	-4.4	.42	17.	26.	21.	7.2	3.3	.93
4	2 85	19	-4.3	.40	17.	29.	25.	7.6	3.4	.94
4	2 85	20	-4.5	.40	18.	59.	28.	8.8	2.8	.95
4	2 85	21	-4.5	.44	16.	46.	36.	5.0	1.9	.94
4	2 85	22	-4.4	.47	17.	65.	41.	4.8	1.8	.92
4	2 85	23	-4.2	.47	14.	30.	21.	5.6	2.1	.92
4	2 85	24	-4.3	.49	12.	12.	9.	2.8	1.6	.94
5	2 85	1	-4.4	.48	11.	12.	8.	2.6	1.4	.95
5	2 85	2	-4.4	.47	11.	12.	10.	2.6	1.4	.94
5	2 85	3	-4.6	.54	11.	15.	11.	2.0	.8	.93
5	2 85	4	-4.8	.61	3.	50.	11.	2.2	.9	.93
5	2 85	5	-5.3	.43	5.	9.	5.	2.8	1.8	.94
5	2 85	6	-5.5	.41	1.	40.	13.	2.0	.8	.97
5	2 85	7	-5.5	.42	2.	19.	8.	2.2	1.2	.97
5	2 85	8	-5.6	.46	4.	13.	8.	2.2	1.3	.97
5	2 85	9	-5.4	.42	36.	72.	26.	1.8	.4	.97
5	2 85	10	-5.2	.34	4.	35.	16.	1.6	.4	.97
5	2 85	11	-4.1	-.05	34.	77.	38.	1.0	.3	.94
5	2 85	12	-3.8	.18	7.	18.	12.	1.4	.7	.90
5	2 85	13	-3.6	.30	8.	20.	15.	2.0	.8	.87
5	2 85	14	-3.8	.34	6.	12.	7.	3.6	1.7	.89
5	2 85	15	-4.0	.40	7.	14.	9.	2.6	1.5	.91
5	2 85	16	-4.3	.42	15.	52.	33.	2.4	.5	.93
5	2 85	17	-4.7	.50	1023.	90.	51.	1.8	.4	.95
5	2 85	18	-4.9	.54	1006.	77.	22.	1.4	.7	.96
5	2 85	19	-5.9	.53	32.	41.	17.	2.2	1.0	.94
5	2 85	20	-6.5	.47	32.	37.	20.	1.8	.8	.95
5	2 85	21	-7.0	.43	31.	24.	18.	2.4	1.1	.94
5	2 85	22	-8.6	.44	30.	16.	14.	3.2	1.5	.91
5	2 85	23	-9.3	.41	30.	24.	20.	3.0	.9	.88
5	2 85	24	-9.3	.38	30.	29.	21.	2.4	1.2	.87
6	2 85	1	-8.3	.48	33.	52.	26.	3.2	1.0	.89
6	2 85	2	-9.0	.38	30.	55.	23.	1.8	.8	.88
6	2 85	3	-9.8	.67	30.	51.	31.	2.4	.6	.86
6	2 85	4	-10.0	.67	2024.	99.	43.	1.4	.1	.85
6	2 85	5	-10.1	.74	36.	64.	28.	1.6	.6	.85
6	2 85	6	-10.2	.62	29.	58.	43.	1.8	.8	.85
6	2 85	7	-10.6	.81	1030.	70.	40.	2.2	.8	.84
6	2 85	8	-11.0	1.22	1032.	110.	37.	1.2	.4	.85
6	2 85	9	-10.8	1.07	1027.	60.	27.	1.0	.3	.85
6	2 85	10	-9.9	.55	32.	31.	20.	1.6	.6	.87
6	2 85	11	-8.6	.67	33.	46.	25.	1.6	.6	.98
6	2 85	12	-7.6	-.02	3.	20.	13.	1.8	.6	.91
6	2 85	13	99.0	99.00	99.	99.	99.	99.0	99.0	99.00
6	2 85	14	-7.2	-.41	2003.	99.	11.	2.0	1.4	.73
6	2 85	15	-6.9	-.42	4.	23.	10.	2.2	.7	.75
6	2 85	16	-9.7	1.30	1035.	109.	51.	1.4	.4	.78
6	2 85	17	-14.3	2.78	2035.	99.	42.	1.6	.4	.78
6	2 85	18	-17.0	4.39	32.	25.	16.	2.4	1.1	.72
6	2 85	19	-17.1	3.24	33.	31.	23.	2.4	.4	.72
6	2 85	20	-18.3	2.84	6.	90.	52.	1.4	.3	.68
6	2 85	21	-20.1	3.78	1009.	88.	43.	1.4	.2	.64
6	2 85	22	-20.8	4.70	2027.	99.	47.	1.0	.1	.62
6	2 85	23	-20.2	4.62	2022.	99.	44.	1.2	.1	.63
6	2 85	24	-13.0	2.38	1004.	88.	18.	7.0	3.3	.68

			T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
7	2	85	1	-12.2	1.24	5.	8.	6.	6.8	.41
7	2	85	2	-14.3	1.53	2.	14.	8.	5.0	.61
7	2	85	3	-16.2	2.07	35.	57.	42.	3.6	.9
7	2	85	4	-19.3	3.60	1034.	93.	38.	2.2	.6
7	2	85	5	-22.3	3.62	1001.	108.	49.	1.4	.3
7	2	85	6	-23.6	2.98	2000.	99.	35.	1.2	.1
7	2	85	7	-24.3	2.66	99.	99.	59.	99.0	.0
7	2	85	8	-25.9	3.81	99.	99.	49.	99.0	.0
7	2	85	9	-24.2	2.68	99.	99.	30.	99.0	.0
7	2	85	10	-20.9	1.80	99.	99.	33.	99.0	.0
7	2	85	11	-18.1	3.28	99.	99.	39.	99.0	.0
7	2	85	12	-16.5	3.49	1005.	82.	30.	1.4	.5
7	2	85	13	99.0	99.00	99.	99.	99.0	99.0	99.00
7	2	85	14	-12.8	2.45	99.	68.	6.	99.0	.0
7	2	85	15	-11.2	.52	99.	68.	26.	99.0	.0
7	2	85	16	-15.3	2.00	99.	69.	16.	99.0	.0
7	2	85	17	-20.7	2.82	2033.	99.	42.	1.2	.2
7	2	85	18	-24.1	3.39	2035.	99.	29.	1.4	.1
7	2	85	19	-25.9	3.69	1035.	98.	30.	1.0	.2
7	2	85	20	-27.2	3.53	99.	38.	21.	99.0	.0
7	2	85	21	-28.6	3.22	99.	91.	48.	99.0	.0
7	2	85	22	-29.6	3.63	99.	27.	22.	99.0	.0
7	2	85	23	-30.1	3.21	99.	65.	25.	99.0	.0
7	2	85	24	-30.8	2.86	99.	86.	22.	99.0	.0
8	2	85	1	-31.3	3.18	99.	99.	32.	99.0	.0
8	2	85	2	-31.4	2.54	99.	108.	33.	99.0	.0
8	2	85	3	-32.5	3.38	99.	77.	35.	99.0	.0
8	2	85	4	-32.6	3.07	99.	47.	33.	99.0	.0
8	2	85	5	-32.9	2.45	99.	48.	30.	99.0	.0
8	2	85	6	-33.2	2.58	99.	99.	37.	99.0	.0
8	2	85	7	-32.5	2.42	99.	46.	32.	99.0	.0
8	2	85	8	-31.0	2.07	99.	133.	31.	99.0	.0
8	2	85	9	-28.3	1.37	99.	81.	29.	99.0	.0
8	2	85	10	-24.8	1.13	99.	78.	50.	99.0	.0
8	2	85	11	-22.9	1.69	99.	77.	31.	99.0	.0
8	2	85	12	-20.0	2.21	99.	120.	52.	99.0	.0
8	2	85	13	-19.3	.69	5.	35.	17.	2.8	1.0
8	2	85	14	-19.3	.31	7.	9.	4.	3.0	2.0
8	2	85	15	-18.8	.38	5.	16.	5.	2.6	1.5
8	2	85	16	-19.4	.68	1002.	57.	11.	1.8	.8
8	2	85	17	-23.6	2.26	1.	74.	33.	1.4	.4
8	2	85	18	-26.6	2.77	33.	64.	46.	1.4	.5
8	2	85	19	-28.6	3.09	99.	80.	38.	99.0	.0
8	2	85	20	-29.6	3.34	99.	121.	64.	99.0	.0
8	2	85	21	-30.5	3.13	99.	87.	55.	99.0	.0
8	2	85	22	-31.0	2.96	99.	97.	43.	99.0	.0
8	2	85	23	-31.8	2.88	99.	72.	34.	99.0	.0
8	2	85	24	-32.7	3.34	99.	92.	46.	99.0	.0
9	2	85	1	-32.9	3.43	99.	68.	33.	99.0	.0
9	2	85	2	-33.3	2.61	99.	56.	37.	99.0	.0
9	2	85	3	-34.2	3.20	99.	36.	26.	99.0	.0
9	2	85	4	-34.2	2.10	99.	82.	44.	99.0	.0
9	2	85	5	-34.5	2.90	99.	29.	18.	99.0	.0
9	2	85	6	-34.5	2.82	99.	80.	40.	99.0	.0
9	2	85	7	-34.9	2.87	99.	89.	48.	99.0	.0
9	2	85	8	-35.0	2.33	99.	25.	21.	99.0	.0
9	2	85	9	-33.2	2.23	99.	66.	35.	99.0	.0
9	2	85	10	-28.9	1.77	99.	100.	39.	99.0	.0
9	2	85	11	-25.3	1.54	99.	89.	26.	99.0	.0
9	2	85	12	-22.8	4.35	99.	112.	37.	99.0	.0
9	2	85	13	-18.9	1.04	1018.	73.	30.	1.8	.4
9	2	85	14	-18.4	-.07	10.	28.	13.	1.4	.7
9	2	85	15	-17.0	.31	2005.	99.	51.	1.0	.1
9	2	85	16	-20.3	1.84	2010.	99.	35.	.8	.1
9	2	85	17	-25.3	2.36	33.	98.	46.	1.2	.2
9	2	85	18	-28.5	2.73	32.	88.	42.	1.4	.3
9	2	85	19	-30.4	3.45	36.	30.	22.	1.2	.5
9	2	85	20	-31.4	2.66	33.	28.	22.	1.0	.5
9	2	85	21	-32.5	3.00	99.	37.	21.	99.0	.0
9	2	85	22	-32.9	2.88	99.	54.	30.	99.0	.0
9	2	85	23	-33.5	3.15	99.	69.	27.	99.0	.0
9	2	85	24	-34.5	2.95	99.	86.	47.	99.0	.0

			T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2	
10	2	85	1	-34.2	2.77	99.	93.	29.	99.0	.0	.37
10	2	85	2	-34.7	2.59	99.	76.	16.	99.0	.0	.36
10	2	85	3	-35.0	2.54	99.	82.	40.	99.0	.0	.35
10	2	85	4	-35.6	2.45	99.	39.	25.	99.0	.0	.34
10	2	85	5	-35.4	1.81	99.	92.	53.	99.0	.0	.34
10	2	85	6	-36.1	1.82	99.	102.	49.	99.0	.0	.33
10	2	85	7	-35.7	1.62	99.	132.	33.	99.0	.0	.33
10	2	85	8	-35.6	1.62	99.	137.	19.	99.0	.0	.33
10	2	85	9	-33.6	1.68	99.	134.	41.	99.0	.0	.35
10	2	85	10	-29.9	.31	99.	105.	40.	99.0	.0	.40
10	2	85	11	-27.3	.13	99.	108.	27.	99.0	.0	.42
10	2	85	12	-26.5	.45	2007.	99.	13.	1.4	.0	.41
10	2	85	13	-24.6	-.16	7.	15.	10.	1.6	.9	.42
10	2	85	14	-22.6	-.13	7.	15.	7.	1.8	.9	.43
10	2	85	15	-22.4	-.21	8.	16.	7.	1.8	1.0	.47
10	2	85	16	-22.0	.26	10.	73.	27.	1.4	.3	.45
10	2	85	17	-24.3	.90	7.	33.	21.	1.0	.2	.49
10	2	85	18	-25.1	1.04	7.	48.	25.	1.6	.3	.51
10	2	85	19	-24.0	.33	29.	83.	32.	1.0	.2	.51
10	2	85	20	-22.7	-.07	5.	47.	26.	1.0	.2	.53
10	2	85	21	-22.8	.21	12.	19.	7.	1.6	.8	.53
10	2	85	22	-23.7	.52	11.	22.	13.	1.6	.7	.53
10	2	85	23	-25.1	1.18	1001.	106.	39.	1.4	.3	.52
10	2	85	24	-24.6	.49	30.	49.	26.	1.6	.6	.52
11	2	85	1	-24.7	.39	99.	97.	48.	99.0	.0	.52
11	2	85	2	-26.0	1.20	4.	61.	17.	1.4	.3	.51
11	2	85	3	-26.8	1.46	1034.	109.	33.	1.2	.4	.49
11	2	85	4	-28.0	1.78	34.	49.	24.	2.0	.5	.47
11	2	85	5	-28.3	1.34	29.	43.	31.	1.8	.5	.47
11	2	85	6	-28.9	1.71	35.	109.	29.	1.0	.3	.45
11	2	85	7	-28.9	1.45	99.	104.	42.	99.0	.0	.45
11	2	85	8	-28.9	1.43	99.	86.	37.	99.0	.0	.45
11	2	85	9	-27.0	.75	99.	123.	29.	99.0	.0	.46
11	2	85	10	-23.7	.03	99.	87.	43.	99.0	.0	.47
11	2	85	11	-21.3	1.38	2033.	99.	31.	.8	.1	.41
11	2	85	12	-18.6	1.12	3.	42.	27.	.8	.2	.37
11	2	85	13	-18.9	.20	9.	41.	23.	2.6	.6	.43
11	2	85	14	-18.6	-.08	1010.	75.	26.	2.0	.6	.52
11	2	85	15	-18.0	.02	1010.	93.	38.	1.6	.6	.50
11	2	85	16	-18.5	.21	2000.	99.	43.	.6	.1	.52
11	2	85	17	-21.1	1.33	99.	99.	30.	99.0	.0	.57
11	2	85	18	-22.0	1.11	99.	99.	31.	99.0	.0	.59
11	2	85	19	-22.7	1.24	99.	99.	40.	99.0	.0	.58
11	2	85	20	-23.0	1.38	99.	99.	41.	99.0	.0	.57
11	2	85	21	-22.5	.92	99.	99.	39.	99.0	.0	.57
11	2	85	22	-22.7	1.06	99.	99.	34.	99.0	.0	.57
11	2	85	23	-22.9	1.19	99.	99.	42.	99.0	.0	.57
11	2	85	24	-23.0	1.23	99.	99.	19.	99.0	.0	.56
12	2	85	1	-22.7	1.00	99.	99.	42.	99.0	.0	.56
12	2	85	2	-22.9	.80	99.	99.	61.	99.0	.0	.56
12	2	85	3	-22.9	.70	99.	99.	27.	99.0	.0	.56
12	2	85	4	-23.3	1.03	2033.	99.	33.	1.6	.2	.56
12	2	85	5	-23.4	.99	1034.	95.	32.	1.4	.4	.55
12	2	85	6	-22.9	.82	2006.	99.	37.	1.0	.1	.56
12	2	85	7	-22.5	.59	1029.	91.	23.	1.0	.2	.57
12	2	85	8	-22.0	.52	26.	99.	32.	.8	.2	.57
12	2	85	9	-19.7	.15	2029.	99.	45.	.6	.0	.57
12	2	85	10	-17.8	-.09	1.	78.	33.	1.4	.3	.53
12	2	85	11	-16.1	.68	31.	67.	41.	1.0	.2	.49
12	2	85	12	-13.1	2.26	1030.	92.	39.	1.2	.2	.43
12	2	85	13	-10.8	1.27	20.	71.	47.	1.6	.4	.49
12	2	85	14	-8.7	-.02	1015.	59.	24.	4.2	1.3	.58
12	2	85	15	-7.7	-.50	15.	11.	9.	3.8	2.0	.69
12	2	85	16	-7.1	-.34	15.	16.	10.	2.2	1.2	.68
12	2	85	17	-9.0	.90	1008.	96.	47.	2.0	.8	.74
12	2	85	18	-8.8	.28	19.	26.	13.	2.2	1.2	.74
12	2	85	19	-9.1	.46	22.	51.	27.	2.2	1.0	.74
12	2	85	20	-12.2	2.26	26.	49.	32.	2.2	.9	.77
12	2	85	21	-13.5	1.66	1001.	118.	50.	2.0	.4	.78
12	2	85	22	-15.6	2.16	1002.	78.	35.	2.2	.8	.75
12	2	85	23	-17.7	2.86	1004.	91.	42.	1.8	.5	.70
12	2	85	24	-18.8	2.32	1001.	90.	44.	1.6	.3	.68

			T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
13	2	85	1	-20.2	2.33	1001.	70.	45.	1.6	.5
13	2	85	2	-21.7	2.88	34.	89.	40.	2.6	.6
13	2	85	3	-22.5	2.83	1.	70.	34.	1.2	.5
13	2	85	4	-23.9	3.06	1001.	92.	44.	1.4	.5
13	2	85	5	-24.5	2.59	1002.	111.	57.	1.2	.3
13	2	85	6	-25.5	3.10	35.	97.	49.	2.6	.7
13	2	85	7	-25.0	2.58	1034.	112.	46.	2.0	.7
13	2	85	8	-25.0	2.65	2014.	99.	40.	.8	.0
13	2	85	9	-22.3	1.57	2013.	99.	36.	1.6	.2
13	2	85	10	-18.8	2.04	99.	99.	45.	99.0	.0
13	2	85	11	-16.4	1.61	99.	99.	27.	99.0	.0
13	2	85	12	-13.0	2.88	99.	99.	32.	99.0	.0
13	2	85	13	99.0	99.00	99.	99.	99.	99.0	99.00
13	2	85	14	-10.5	-1.19	13.	3.	1.	1.8	1.0
13	2	85	15	-10.2	-.13	1010.	9.	4.	1.6	.4
13	2	85	16	-12.8	.76	2016.	99.	2.	1.6	.2
13	2	85	17	-16.7	1.60	28.	10.	5.	1.2	.2
13	2	85	18	-19.4	2.31	1031.	9.	5.	1.6	.3
13	2	85	19	-20.3	2.47	1004.	10.	5.	2.0	.7
13	2	85	20	-18.8	1.56	1035.	10.	5.	2.0	.7
13	2	85	21	-20.0	2.80	34.	5.	3.	3.0	.9
13	2	85	22	-19.1	1.51	1023.	10.	5.	1.2	.2
13	2	85	23	-19.4	1.94	1003.	9.	5.	1.6	.5
13	2	85	24	-19.5	1.97	1001.	9.	5.	1.8	.7
14	2	85	1	-20.8	2.93	1027.	100.	50.	2.4	.7
14	2	85	2	-16.1	2.20	1035.	85.	42.	6.0	2.0
14	2	85	3	-12.8	.93	2.	14.	8.	12.4	5.3
14	2	85	4	-13.0	.43	2.	7.	7.	13.6	7.9
14	2	85	5	-14.7	.84	4.	17.	10.	10.6	3.9
14	2	85	6	-14.4	.60	3.	9.	8.	8.8	5.3
14	2	85	7	-15.0	.85	3.	13.	8.	8.6	4.2
14	2	85	8	-16.5	1.26	7.	30.	17.	5.2	2.3
14	2	85	9	-16.1	1.39	4.	9.	6.	5.4	3.3
14	2	85	10	-14.4	.42	6.	26.	11.	3.0	1.5
14	2	85	11	-12.9	.33	7.	31.	11.	8.0	2.1
14	2	85	12	-12.4	.66	4.	19.	9.	7.4	3.6
14	2	85	13	-11.1	.62	5.	10.	8.	5.4	2.5
14	2	85	14	-10.5	.41	5.	16.	7.	3.8	2.5
14	2	85	15	-10.0	.43	4.	24.	10.	4.0	1.8
14	2	85	16	-11.4	1.03	1.	6.	5.	4.0	2.1
14	2	85	17	-14.8	1.69	3.	79.	18.	2.8	1.2
14	2	85	18	-19.1	2.40	1028.	91.	48.	1.6	.4
14	2	85	19	-22.7	3.33	0.	77.	42.	2.0	.5
14	2	85	20	-24.8	4.61	31.	25.	18.	2.4	1.2
14	2	85	21	-24.2	2.54	1035.	118.	63.	1.2	.3
14	2	85	22	-22.9	2.21	1005.	108.	44.	1.2	.3
14	2	85	23	-21.0	.91	2001.	99.	42.	.6	.0
14	2	85	24	-19.5	.39	1009.	102.	39.	1.6	.5
15	2	85	1	-19.9	.61	1032.	98.	51.	.8	.2
15	2	85	2	-20.6	.67	2004.	99.	47.	1.2	.2
15	2	85	3	-20.1	.59	99.	99.	32.	99.0	.0
15	2	85	4	-18.4	.03	9.	29.	19.	2.2	.4
15	2	85	5	-17.2	-.07	3.	27.	17.	4.6	1.8
15	2	85	6	-17.4	.10	7.	15.	7.	2.4	1.4
15	2	85	7	-18.0	.82	1012.	109.	47.	2.2	.7
15	2	85	8	-18.9	1.80	3.	92.	30.	2.4	.5
15	2	85	9	-16.7	.38	0.	16.	12.	2.2	1.3
15	2	85	10	-12.9	-.93	1003.	57.	13.	2.0	1.0
15	2	85	11	-12.4	1.93	1030.	123.	40.	1.6	.4
15	2	85	12	-10.8	.51	8.	20.	10.	1.8	.6
15	2	85	13	-8.6	.13	2001.	99.	30.	.8	.1
15	2	85	14	-10.2	-.13	8.	46.	21.	1.8	.8
15	2	85	15	-10.8	-.46	14.	25.	23.	2.2	1.0
15	2	85	16	-11.1	-.16	13.	18.	13.	2.2	1.1
15	2	85	17	-11.8	-.07	14.	12.	12.	3.0	1.4
15	2	85	18	-12.5	.13	15.	83.	46.	1.6	.4
15	2	85	19	-12.5	-.01	14.	17.	11.	2.4	1.1
15	2	85	20	-12.9	.05	15.	77.	36.	1.6	.8
15	2	85	21	-13.0	-.09	14.	12.	10.	3.2	1.5
15	2	85	22	-13.2	-.11	15.	16.	12.	3.8	1.9
15	2	85	23	-13.2	-.10	14.	23.	22.	4.0	2.1
15	2	85	24	-13.0	-.08	15.	16.	14.	3.2	1.5

			T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
16	2	85	1	-13.0	-.09	15.	28.	22.	2.6	1.1
16	2	85	2	-12.8	-.07	1015.	72.	36.	2.6	1.2
16	2	85	3	-12.9	-.09	13.	16.	13.	3.8	1.6
16	2	85	4	-12.8	-.08	14.	22.	17.	3.4	1.7
16	2	85	5	-12.7	-.09	17.	29.	24.	4.2	1.8
16	2	85	6	-12.6	-.09	16.	86.	47.	3.8	1.7
16	2	85	7	-12.5	-.09	15.	31.	23.	4.2	2.0
16	2	85	8	-12.3	-.09	16.	63.	39.	3.4	1.8
16	2	85	9	-11.7	-.27	16.	63.	35.	2.6	.7
16	2	85	10	-11.1	-.31	10.	32.	23.	2.8	1.3
16	2	85	11	-9.8	-.46	8.	78.	43.	2.8	1.0
16	2	85	12	-10.1	-.13	5.	26.	15.	3.8	1.9
16	2	85	13	-9.6	-.27	3.	22.	16.	4.0	2.0
16	2	85	14	-8.5	-.11	6.	36.	22.	2.8	.9
16	2	85	15	-8.8	-.24	35.	51.	20.	2.8	1.0
16	2	85	16	-11.8	1.22	1029.	76.	27.	1.4	.6
16	2	85	17	-13.8	1.61	32.	67.	33.	1.8	.5
16	2	85	18	-13.5	1.17	1034.	105.	30.	2.2	.8
16	2	85	19	-15.5	1.87	34.	90.	58.	1.6	.6
16	2	85	20	-16.8	2.34	34.	55.	24.	2.0	.8
16	2	85	21	-14.5	1.92	1034.	102.	34.	2.6	.8
16	2	85	22	-14.5	2.49	6.	45.	27.	4.6	2.0
16	2	85	23	-13.5	.83	7.	10.	5.	5.8	3.3
16	2	85	24	-12.7	.09	8.	9.	7.	6.2	3.9
17	2	85	1	-15.1	1.27	6.	8.	3.	5.0	3.3
17	2	85	2	-14.2	.13	6.	8.	4.	5.6	4.0
17	2	85	3	-14.6	.25	6.	14.	8.	4.8	2.3
17	2	85	4	-16.0	.83	4.	35.	12.	2.6	1.2
17	2	85	5	-19.9	2.34	1005.	83.	42.	2.4	.6
17	2	85	6	-22.6	2.95	1006.	95.	61.	2.0	.6
17	2	85	7	-24.6	2.78	35.	67.	39.	1.2	.5
17	2	85	8	-25.5	3.17	36.	54.	38.	1.4	.4
17	2	85	9	-23.2	2.29	2032.	99.	27.	1.2	.2
17	2	85	10	-20.0	3.48	2006.	99.	45.	.8	.1
17	2	85	11	-14.6	2.45	2018.	99.	46.	.8	.0
17	2	85	12	-11.7	1.97	99.	99.	41.	99.0	.0
17	2	85	13	-11.9	.58	7.	21.	8.	2.2	.8
17	2	85	14	-9.0	-.23	7.	16.	10.	1.4	.5
17	2	85	15	-11.4	-.31	6.	15.	7.	2.0	1.0
17	2	85	16	-10.6	-.23	2004.	99.	17.	1.0	.2
17	2	85	17	-17.8	2.59	33.	48.	23.	1.4	.4
17	2	85	18	-22.3	3.22	32.	42.	21.	1.8	.6
17	2	85	19	-24.4	3.08	34.	45.	16.	2.0	.7
17	2	85	20	-25.9	2.93	35.	46.	26.	1.4	.5
17	2	85	21	-27.7	3.80	34.	22.	17.	1.2	.5
17	2	85	22	-28.5	3.56	2033.	99.	34.	.8	.1
17	2	85	23	-29.1	3.43	99.	99.	23.	99.0	.0
17	2	85	24	-29.7	3.02	99.	99.	25.	99.0	.0
18	2	85	1	-30.8	3.29	99.	99.	29.	99.0	.0
18	2	85	2	-31.4	3.16	99.	99.	39.	99.0	.0
18	2	85	3	-32.0	3.20	99.	99.	40.	99.0	.0
18	2	85	4	-32.7	3.17	99.	99.	46.	99.0	.0
18	2	85	5	-33.1	2.94	99.	99.	37.	99.0	.0
18	2	85	6	-33.7	3.25	99.	99.	37.	99.0	.0
18	2	85	7	-33.9	4.41	2017.	99.	48.	99.0	.9
18	2	85	8	-19.6	4.34	2035.	99.	43.	99.0	1.8
18	2	85	9	-24.3	3.10	99.	99.	23.	99.0	1.8
18	2	85	10	-25.1	2.57	2034.	99.	37.	99.0	1.8
18	2	85	11	-23.3	2.37	2012.	99.	21.	.8	.0
18	2	85	12	-22.2	1.78	9.	13.	6.	2.0	1.0
18	2	85	13	-19.6	.28	9.	11.	6.	2.4	1.3
18	2	85	14	-15.4	.25	4.	42.	26.	1.4	.4
18	2	85	15	-17.7	.34	9.	35.	23.	1.8	1.1
18	2	85	16	-17.9	.51	6.	73.	13.	1.8	.5
18	2	85	17	-21.0	1.48	1020.	113.	28.	1.2	.4
18	2	85	18	-24.1	1.90	36.	47.	32.	1.6	.4
18	2	85	19	-22.6	.48	30.	53.	32.	1.6	.5
18	2	85	20	-21.9	.24	31.	29.	24.	1.8	.5
18	2	85	21	-25.1	1.60	32.	12.	8.	1.6	.8
18	2	85	22	-27.4	2.12	2031.	99.	16.	2.4	.3
18	2	85	23	-28.8	2.55	99.	99.	37.	99.0	.0
18	2	85	24	-29.7	2.28	99.	99.	33.	99.0	.0

			T10	DEL. T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2	
19	2	85	1	-31.0	2.61	99.	99.	33.	99.0	.0	.48
19	2	85	2	-31.9	2.48	99.	99.	32.	99.0	.0	.46
19	2	85	3	-32.1	2.16	99.	99.	33.	99.0	.0	.45
19	2	85	4	-33.0	2.74	99.	99.	19.	99.0	.0	.43
19	2	85	5	-33.3	2.11	99.	99.	45.	99.0	.0	.43
19	2	85	6	-33.4	2.25	99.	99.	21.	99.0	.0	.42
19	2	85	7	-33.4	2.12	99.	99.	67.	99.0	.0	.42
19	2	85	8	-30.8	.60	2031.	99.	35.	3.2	.1	.46
19	2	85	9	-27.2	.04	2032.	99.	29.	99.0	.0	.50
19	2	85	10	-24.5	.27	99.	99.	42.	99.0	.0	.54
19	2	85	11	-21.4	1.49	2033.	99.	45.	99.0	.1	.51
19	2	85	12	-16.9	1.08	2012.	99.	34.	1.6	.1	.43
19	2	85	13	-16.4	-.34	6.	60.	27.	5.4	1.6	.45
19	2	85	14	-14.5	-.22	9.	29.	6.	1.0	.6	.41
19	2	85	15	-11.7	.37	5.	72.	31.	1.0	.1	.43
19	2	85	16	-16.6	.85	2009.	99.	19.	1.2	.2	.49
19	2	85	17	-19.5	.89	2008.	99.	29.	1.0	.3	.57
19	2	85	18	-20.7	1.30	5.	31.	20.	1.0	.3	.60
19	2	85	19	-19.8	.46	31.	50.	31.	1.2	.3	.62
19	2	85	20	-18.6	.02	2000.	99.	28.	.6	.0	.63
19	2	85	21	-17.8	-.12	2033.	99.	43.	.8	.1	.64
19	2	85	22	-17.2	-.13	2008.	99.	38.	.6	.0	.65
19	2	85	23	-16.8	-.15	99.	99.	34.	99.0	.0	.65
19	2	85	24	-16.5	-.13	2004.	99.	47.	.8	.0	.67
20	2	85	1	-16.3	-.14	3.	14.	12.	1.8	.9	.70
20	2	85	2	-15.9	-.10	2032.	99.	45.	.6	.1	.71
20	2	85	3	-15.6	-.13	99.	99.	36.	99.0	.0	.72
20	2	85	4	-15.3	-.15	99.	99.	38.	.4	.0	.73
20	2	85	5	-14.9	-.15	2001.	99.	49.	.6	.0	.74
20	2	85	6	-14.6	-.15	2028.	99.	25.	.8	.1	.75
20	2	85	7	-14.0	-.16	99.	99.	19.	99.0	.0	.76
20	2	85	8	-13.3	-.18	99.	99.	49.	99.0	.0	.76
20	2	85	9	-12.3	-.15	99.	99.	44.	99.0	.0	.76
20	2	85	10	-10.4	-.24	2033.	99.	35.	1.8	.3	.74
20	2	85	11	-9.3	-.27	1005.	98.	45.	2.0	.5	.74
20	2	85	12	-9.3	-.24	6.	11.	7.	2.8	1.6	.75
20	2	85	13	-9.1	-.16	6.	5.	4.	2.6	1.9	.76
20	2	85	14	-8.1	-.24	6.	9.	6.	3.2	1.6	.77
20	2	85	15	-8.1	-.28	5.	12.	7.	2.8	1.8	.78
20	2	85	16	-8.1	-.20	5.	14.	5.	3.0	1.7	.80
20	2	85	17	-8.6	-.09	4.	20.	10.	3.0	1.7	.81
20	2	85	18	-8.8	-.06	6.	10.	6.	3.4	2.1	.80
20	2	85	19	-8.7	-.05	3.	21.	11.	2.4	1.3	.81
20	2	85	20	-8.7	.01	6.	11.	6.	1.8	1.0	.84
20	2	85	21	-8.8	-.02	7.	13.	8.	1.8	1.0	.86
20	2	85	22	-8.8	-.02	0.	24.	16.	3.0	1.3	.89
20	2	85	23	-9.3	.05	4.	15.	10.	3.6	1.7	.90
20	2	85	24	-10.6	.29	35.	20.	12.	2.8	1.2	.87
21	2	85	1	-12.8	1.17	0.	48.	35.	1.8	.4	.82
21	2	85	2	-14.1	1.15	1002.	124.	36.	1.2	.2	.80
21	2	85	3	-14.4	.95	3.	22.	17.	1.2	.3	.77
21	2	85	4	-13.2	.20	31.	29.	18.	2.2	.8	.78
21	2	85	5	-12.7	.00	29.	60.	38.	2.2	.7	.79
21	2	85	6	-13.1	.37	1027.	98.	46.	1.4	.5	.77
21	2	85	7	-12.4	.00	1025.	89.	59.	1.2	.2	.78
21	2	85	8	-11.8	-.05	31.	106.	37.	1.0	.3	.79
21	2	85	9	-10.4	-.23	32.	91.	24.	1.0	.3	.82
21	2	85	10	-8.6	-.20	32.	85.	50.	.8	.1	.86
21	2	85	11	-6.4	-.40	2003.	99.	47.	.6	.0	.89
21	2	85	12	-4.3	-1.31	2000.	99.	42.	1.0	.2	.69
21	2	85	13	-3.0	-.93	14.	71.	44.	2.4	.7	.64
21	2	85	14	-3.5	-.41	11.	31.	21.	2.4	.9	.67
21	2	85	15	-2.1	-.85	10.	84.	52.	1.4	.4	.63
21	2	85	16	-3.3	-.40	12.	88.	56.	2.0	.6	.69
21	2	85	17	-6.6	1.08	1021.	111.	29.	1.0	.2	.76
21	2	85	18	-11.0	2.42	1006.	100.	36.	1.8	.6	.84
21	2	85	19	-11.7	2.09	1032.	80.	24.	1.8	.6	.82
21	2	85	20	-9.6	.41	1031.	113.	56.	2.0	.5	.85
21	2	85	21	-8.6	.27	27.	99.	37.	1.8	.4	.86
21	2	85	22	-7.6	.21	32.	46.	29.	2.0	.5	.87
21	2	85	23	-7.3	.29	2010.	99.	30.	1.0	.2	.87
21	2	85	24	-7.1	.25	25.	64.	39.	.8	.2	.87

			T1U	DEL.T	DD1U	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2	
22	2	85	1	-7.2	.34	9.	44.	31.	1.2	.1	.87
22	2	85	2	-6.7	.02	11.	55.	25.	3.8	1.6	.78
22	2	85	3	-7.5	.11	13.	13.	12.	5.0	2.8	.74
22	2	85	4	-8.1	.11	14.	13.	13.	4.8	2.6	.75
22	2	85	5	-8.5	.12	15.	37.	25.	4.8	2.5	.75
22	2	85	6	-8.8	.13	14.	24.	22.	4.8	2.5	.76
22	2	85	7	-8.9	.13	14.	12.	12.	5.2	2.7	.77
22	2	85	8	-8.9	.14	15.	16.	14.	4.8	2.6	.79
22	2	85	9	-8.8	.20	14.	14.	13.	4.8	2.4	.79
22	2	85	10	-8.4	.29	14.	13.	12.	4.0	2.2	.80
22	2	85	11	-7.9	.38	14.	40.	21.	5.0	2.6	.79
22	2	85	12	-7.2	.47	14.	27.	15.	4.2	2.4	.78
22	2	85	13	-6.9	.41	14.	55.	24.	4.4	2.6	.77
22	2	85	14	-6.7	.36	14.	14.	14.	4.6	2.4	.79
22	2	85	15	-6.2	.39	15.	36.	17.	5.2	2.4	.80
22	2	85	16	-6.2	.33	15.	46.	32.	2.4	1.1	.83
22	2	85	17	-6.6	.12	13.	16.	14.	2.6	1.0	.85
22	2	85	18	-6.8	.08	1013.	68.	32.	2.4	1.2	.86
22	2	85	19	-6.7	.05	20.	61.	33.	3.4	1.2	.83
22	2	85	20	-6.8	.09	21.	17.	13.	3.2	1.5	.86
22	2	85	21	-7.1	.11	15.	60.	29.	3.4	1.3	.86
22	2	85	22	-7.5	.13	15.	39.	26.	4.2	2.1	.86
22	2	85	23	-7.6	.12	14.	14.	12.	3.8	1.7	.89
22	2	85	24	-7.7	.12	14.	14.	11.	3.0	1.6	.90
23	2	85	1	-7.8	.09	14.	14.	12.	3.2	1.8	.90
23	2	85	2	-7.7	.07	14.	40.	22.	2.6	1.4	.91
23	2	85	3	-7.8	.04	12.	15.	12.	2.6	1.4	.91
23	2	85	4	-7.8	.05	13.	19.	14.	2.2	1.0	.90
23	2	85	5	-7.8	.04	12.	32.	18.	1.4	.6	.90
23	2	85	6	-7.9	.05	8.	23.	7.	1.6	.8	.89
23	2	85	7	-8.0	.05	8.	21.	11.	1.4	.6	.89
23	2	85	8	-8.1	.10	5.	11.	5.	2.2	1.3	.88
23	2	85	9	-8.0	.20	4.	7.	5.	2.6	1.7	.88
23	2	85	10	-7.9	.29	5.	11.	5.	3.0	1.9	.87
23	2	85	11	-7.6	.37	5.	11.	5.	2.6	1.7	.86
23	2	85	12	-7.3	.42	4.	6.	5.	3.4	2.1	.84
23	2	85	13	-7.1	.34	4.	7.	5.	3.4	2.2	.83
23	2	85	14	-6.7	.32	3.	11.	6.	2.8	1.7	.84
23	2	85	15	-8.4	.26	4.	12.	7.	3.0	1.4	.86
23	2	85	16	-6.2	.23	5.	18.	9.	2.2	.6	.88
23	2	85	17	-6.6	.10	33.	33.	12.	2.0	1.2	.89
23	2	85	18	-6.9	.11	31.	12.	11.	2.8	1.2	.89
23	2	85	19	-6.8	.11	31.	15.	14.	3.0	1.5	.89
23	2	85	20	-6.6	.11	31.	16.	14.	2.8	1.4	.89
23	2	85	21	-6.2	.10	31.	22.	17.	2.8	1.1	.90
23	2	85	22	-3.7	.05	15.	56.	26.	6.4	3.0	.93
23	2	85	23	-3.2	.12	16.	30.	22.	6.6	3.4	.94
23	2	85	24	-3.3	.11	15.	28.	21.	5.2	2.9	.95
24	2	85	1	-3.0	.11	14.	41.	21.	7.0	3.5	.97
24	2	85	2	-2.4	.10	16.	36.	25.	6.2	3.5	.97
24	2	85	3	-1.7	.09	1016.	81.	35.	5.0	2.7	.97
24	2	85	4	-1.1	.11	16.	51.	29.	5.8	3.0	.98
24	2	85	5	-.6	.03	15.	69.	46.	5.0	2.4	.99
24	2	85	6	-.3	.02	18.	54.	38.	3.2	1.2	.99
24	2	85	7	-.0	.05	21.	26.	21.	4.4	1.9	.99
24	2	85	8	-.1	.08	24.	17.	15.	4.8	1.9	.99
24	2	85	9	-.1	.12	24.	23.	22.	3.0	1.2	.99
24	2	85	10	-.3	.18	24.	36.	28.	3.6	1.6	.99
24	2	85	11	-.5	.35	22.	15.	14.	7.6	2.9	.97
24	2	85	12	1.5	.45	23.	50.	27.	5.6	1.4	.94
24	2	85	13	1.6	.11	26.	49.	25.	2.6	1.2	.93
24	2	85	14	2.2	.26	1008.	98.	38.	1.8	.4	.91
24	2	85	15	.7	.22	3.	41.	19.	2.6	1.1	.97
24	2	85	16	-.0	.07	33.	73.	37.	1.6	.6	.97
24	2	85	17	-.8	.11	1003.	99.	34.	2.4	.9	.97
24	2	85	18	-1.3	.11	36.	45.	37.	2.2	1.0	.97
24	2	85	19	-1.8	.11	33.	48.	39.	2.4	.9	.97
24	2	85	20	-2.1	.13	2.	38.	25.	2.8	1.3	.96
24	2	85	21	-2.9	.09	36.	58.	33.	2.4	.9	.96
24	2	85	22	-3.4	.03	32.	30.	24.	2.2	.9	.95
24	2	85	23	-4.3	.09	0.	26.	20.	3.2	1.4	.92
24	2	85	24	-5.5	.11	34.	22.	14.	2.6	1.3	.90

			T10	DEL.T	0010	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
25	2 85	1	-6.2	-.01	35.	24.	9.	2.2	1.3	.89
25	2 85	2	-7.0	-.02	1.	18.	10.	2.2	1.1	.87
25	2 85	3	-9.0	.64	1.	22.	10.	2.4	1.1	.82
25	2 85	4	-8.8	.04	31.	21.	15.	1.2	.6	.82
25	2 85	5	-8.5	-.02	2033.	99.	19.	1.0	.1	.82
25	2 85	6	-9.1	.49	34.	59.	24.	1.2	.2	.82
25	2 85	7	-9.7	.64	2031.	99.	37.	.8	.1	.81
25	2 85	8	-9.4	.86	1025.	91.	40.	.6	.1	.81
25	2 85	9	-8.2	.23	2.	22.	20.	1.8	.7	.84
25	2 85	10	-6.4	-.02	7.	19.	12.	1.4	.5	.87
25	2 85	11	-4.3	.20	8.	19.	9.	1.4	.5	.92
25	2 85	12	-3.6	1.17	8.	12.	9.	2.0	.8	.92
25	2 85	13	-1.2	.11	8.	11.	9.	1.8	.8	.75
25	2 85	14	1.7	-.58	8.	8.	5.	1.4	.5	.64
25	2 85	15	-1.2	.18	6.	7.	2.	2.0	1.5	.80
25	2 85	16	-2.1	.52	6.	11.	5.	2.6	1.4	.86
25	2 85	17	-3.2	.51	8.	22.	12.	1.4	.5	.91
25	2 85	18	-3.7	.58	8.	15.	7.	1.4	.3	.92
25	2 85	19	-3.9	.68	99.	95.	59.	99.0	.0	.92
25	2 85	20	-3.8	.89	17.	58.	19.	1.0	.2	.93
25	2 85	21	-3.7	.46	13.	25.	22.	1.8	.6	.93
25	2 85	22	-3.8	.19	16.	82.	38.	1.6	.4	.92
25	2 85	23	-3.6	.32	20.	64.	35.	2.8	.6	.92
25	2 85	24	-2.6	-.07	21.	17.	13.	3.6	1.7	.93
26	2 85	1	-2.7	-.09	20.	60.	34.	3.4	1.6	.93
26	2 85	2	-2.8	-.09	22.	16.	13.	3.6	1.6	.93
26	2 85	3	-2.8	-.09	22.	16.	14.	3.8	1.7	.93
26	2 85	4	-2.9	-.07	17.	31.	23.	2.2	.9	.94
26	2 85	5	-3.1	-.05	1016.	74.	46.	2.0	.8	.95
26	2 85	6	-3.2	-.09	14.	15.	13.	2.6	1.3	.95
26	2 85	7	-3.3	-.08	15.	37.	18.	3.6	1.9	.95
26	2 85	8	-3.1	-.11	15.	17.	14.	3.6	1.6	.95
26	2 85	9	-2.7	-.20	15.	45.	27.	3.2	1.7	.96
26	2 85	10	-2.4	-.27	15.	35.	15.	3.6	2.1	.96
26	2 85	11	-1.7	-.42	15.	40.	25.	3.6	1.8	.97
26	2 85	12	-1.3	-.50	1016.	79.	38.	3.6	1.9	.97
26	2 85	13	-.9	-.46	18.	44.	30.	3.0	1.6	.97
26	2 85	14	-.5	-.35	21.	19.	16.	3.2	1.6	.93
26	2 85	15	-.5	-.26	20.	51.	33.	3.6	1.7	.91
26	2 85	16	-.7	-.18	22.	13.	12.	4.0	1.8	.93
26	2 85	17	-.9	-.13	21.	17.	15.	3.8	1.8	.92
26	2 85	18	-1.2	-.09	21.	15.	13.	3.8	1.8	.92
26	2 85	19	-1.4	-.09	22.	13.	12.	3.2	1.4	.95
26	2 85	20	-1.5	-.06	18.	72.	29.	2.6	.9	.95
26	2 85	21	-1.5	-.04	20.	17.	15.	3.6	1.3	.92
26	2 85	22	-1.5	-.05	20.	22.	16.	2.4	1.1	.90
26	2 85	23	-1.7	-.05	21.	31.	25.	3.0	1.3	.91
26	2 85	24	-1.6	-.05	20.	36.	15.	2.4	1.2	.96
27	2 85	1	-1.6	-.05	1019.	93.	45.	2.8	1.2	99.00
27	2 85	2	-1.6	-.07	21.	37.	17.	3.0	1.3	.93
27	2 85	3	-1.6	-.08	22.	35.	22.	3.0	1.4	.95
27	2 85	4	-1.6	-.09	22.	16.	13.	2.6	.9	.96
27	2 85	5	-1.6	-.09	21.	16.	13.	1.6	.7	.96
27	2 85	6	-1.6	-.09	21.	23.	14.	1.4	.5	.97
27	2 85	7	-1.6	-.09	25.	18.	16.	1.4	.4	.97
27	2 85	8	-1.5	-.08	27.	22.	14.	1.8	.6	.97
27	2 85	9	-1.2	-.11	29.	26.	15.	1.4	.6	.97
27	2 85	10	-.8	-.18	31.	18.	10.	1.6	.8	.95
27	2 85	11	-.6	-.12	30.	30.	17.	2.8	1.3	.91
27	2 85	12	-.6	-.15	25.	29.	17.	3.0	1.4	.91
27	2 85	13	-.1	-.33	22.	28.	24.	2.6	.9	.89
27	2 85	14	.0	-.32	1021.	126.	29.	2.8	.8	.87
27	2 85	15	-.7	-.08	30.	29.	23.	2.2	.9	.89
27	2 85	16	-.8	-.25	19.	55.	35.	2.6	.7	.91
27	2 85	17	-1.3	-.11	1023.	109.	44.	2.8	.9	.92
27	2 85	18	-1.7	-.09	22.	39.	26.	2.8	1.0	.93
27	2 85	19	-1.9	-.09	23.	53.	30.	2.4	1.2	.94
27	2 85	20	-2.0	-.09	25.	33.	23.	2.6	.7	.94
27	2 85	21	-2.1	-.09	22.	52.	29.	1.6	.4	.95
27	2 85	22	-2.1	-.09	22.	21.	17.	1.4	.5	.95
27	2 85	23	-2.1	-.09	24.	25.	20.	1.6	.4	.95
27	2 85	24	-2.1	-.08	24.	30.	19.	1.2	.3	.95

			T10	DEL.T	DD10	SIGKL	SIG	GUST	FF10	RH2
28	2	85	1	-2.2	.00	2029.	99.	35.	.8	.1
28	2	85	2	-2.2	-.06	28.	23.	17.	1.2	.5
28	2	85	3	-2.3	-.09	25.	28.	23.	1.0	.2
28	2	85	4	-2.4	-.02	2006.	99.	28.	.8	.1
28	2	85	5	-2.5	.03	99.	99.	7.	99.0	.0
28	2	85	6	-2.5	.02	99.	99.	27.	99.0	.0
28	2	85	7	-2.5	-.01	3.	20.	12.	2.6	1.2
28	2	85	8	-2.5	-.08	3.	11.	6.	2.6	1.7
28	2	85	9	-2.2	-.19	3.	12.	6.	2.4	1.6
28	2	85	10	-1.7	-.31	4.	18.	9.	2.0	1.2
28	2	85	11	-1.6	-.27	6.	20.	14.	3.0	1.6
28	2	85	12	-1.6	-.29	6.	14.	8.	2.8	1.6
28	2	85	13	-.5	-.36	6.	23.	18.	1.6	.8
28	2	85	14	-1.2	-.22	7.	16.	7.	2.2	1.4
28	2	85	15	-1.1	-.19	8.	11.	9.	2.8	1.6
28	2	85	16	-1.6	-.14	7.	11.	7.	2.4	1.5
28	2	85	17	-1.9	-.08	7.	8.	6.	2.2	1.3
28	2	85	18	-2.3	.01	6.	8.	4.	2.0	1.2
28	2	85	19	-2.5	-.02	6.	10.	4.	2.0	1.3
28	2	85	20	-2.5	-.03	3.	13.	5.	2.2	1.1
28	2	85	21	-2.6	-.04	3.	22.	8.	1.4	.5
28	2	85	22	-2.6	-.02	1.	16.	10.	1.6	.6
28	2	85	23	-2.5	.00	1.	14.	9.	2.0	.9
28	2	85	24	-2.4	-.05	3.	8.	7.	2.2	1.2
ANT.99.			4	4	140	144	4	147	4	14
PROSENT 99.			.6	.6	20.8	21.4	.6	21.9	.6	2.1

***VEDLEGG F***

Statistikk  
Måneds- og sesongmidlede data  
fra Lillestrøm  
1978-1985

## Statistikk for ulike parametere ved NILUS referansestasjon på Kjeller.

SVOVELDIOKSID (SO<sub>2</sub>) MIDDLEVERDIER

## NITROGENDIOKSID (NO<sub>2</sub>) MIDDELVERDIER

## MIDDLE TEMPERATURE

### MINIMUMSTEMPERATUR

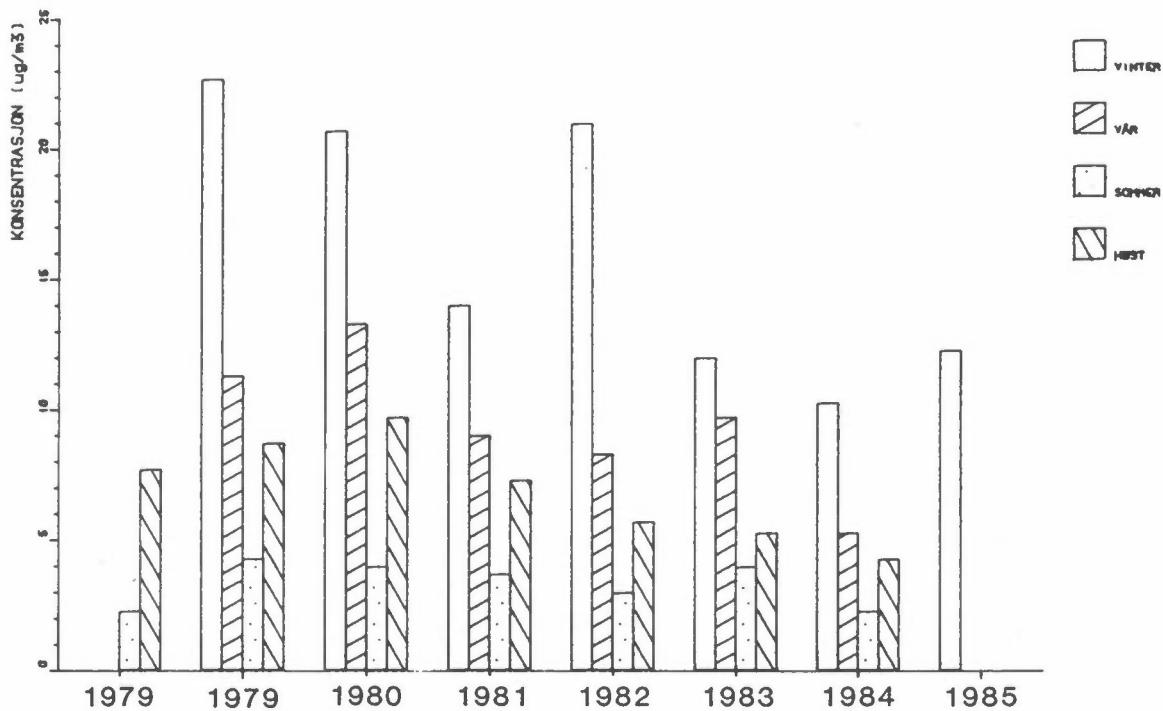
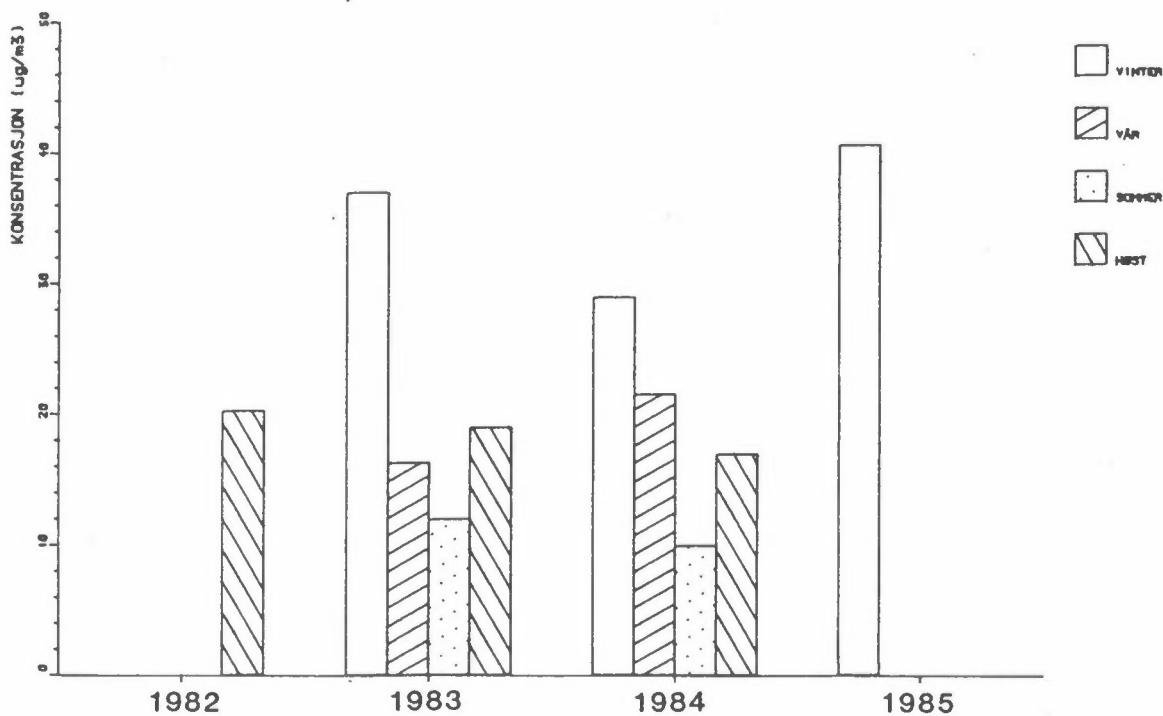
## MAKSIMUMSTEMPERATUR

RELATIV FUKTIGHET 2 METER OVER BAKKEN (RH2)

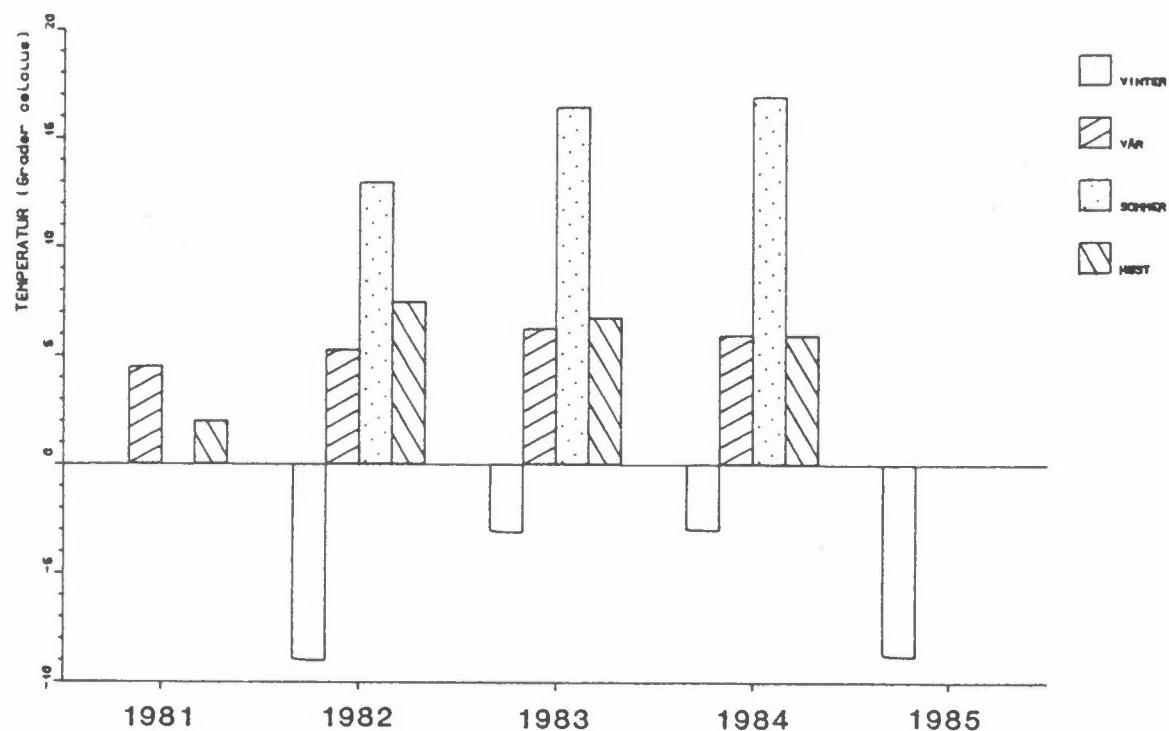
### VINDSTYRKE (FF)

### VINDKAST (GUST) MIDDLELVERDIER

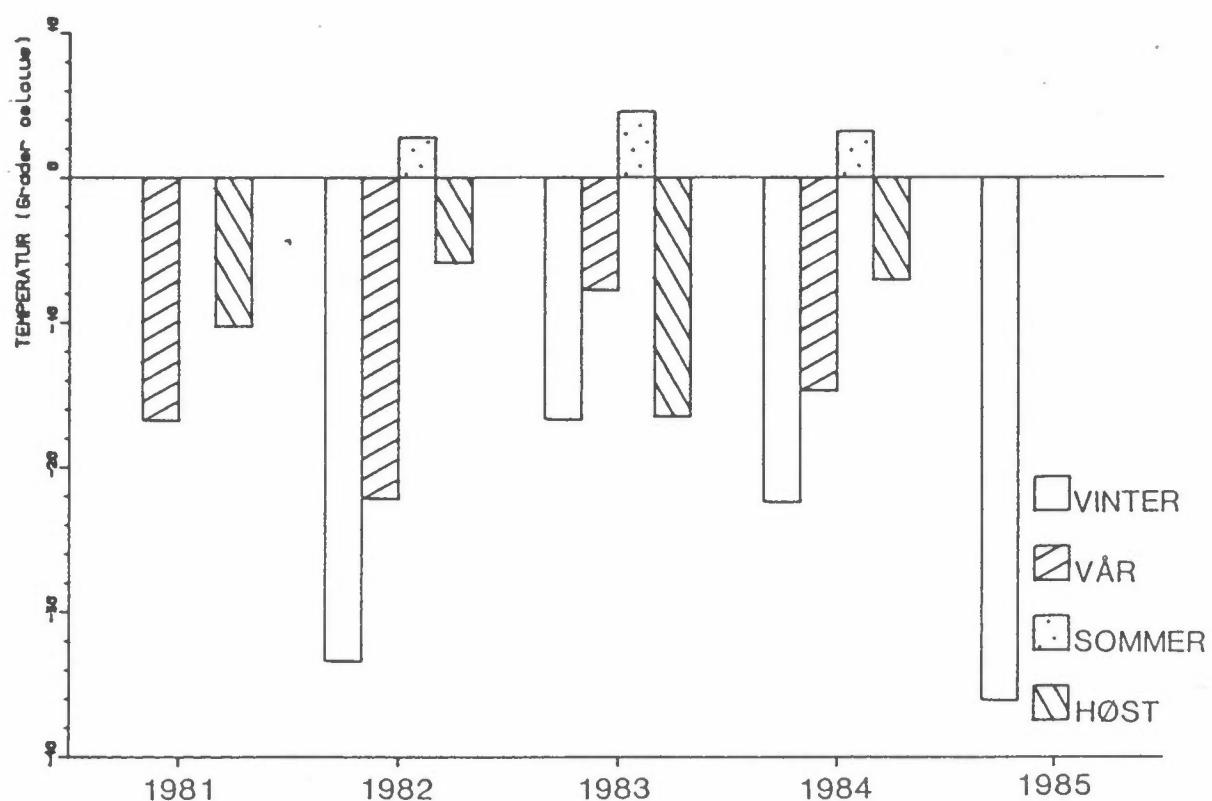
## STABILITETSFÖRDELING

KVARTALSVISE MIDDLEKONSENTRASJONER AV SO<sub>2</sub> I LILLESTRØMKVARTALSVISE MIDDLEKONSENTRASJONER AV NO<sub>2</sub> I LILLESTRØM

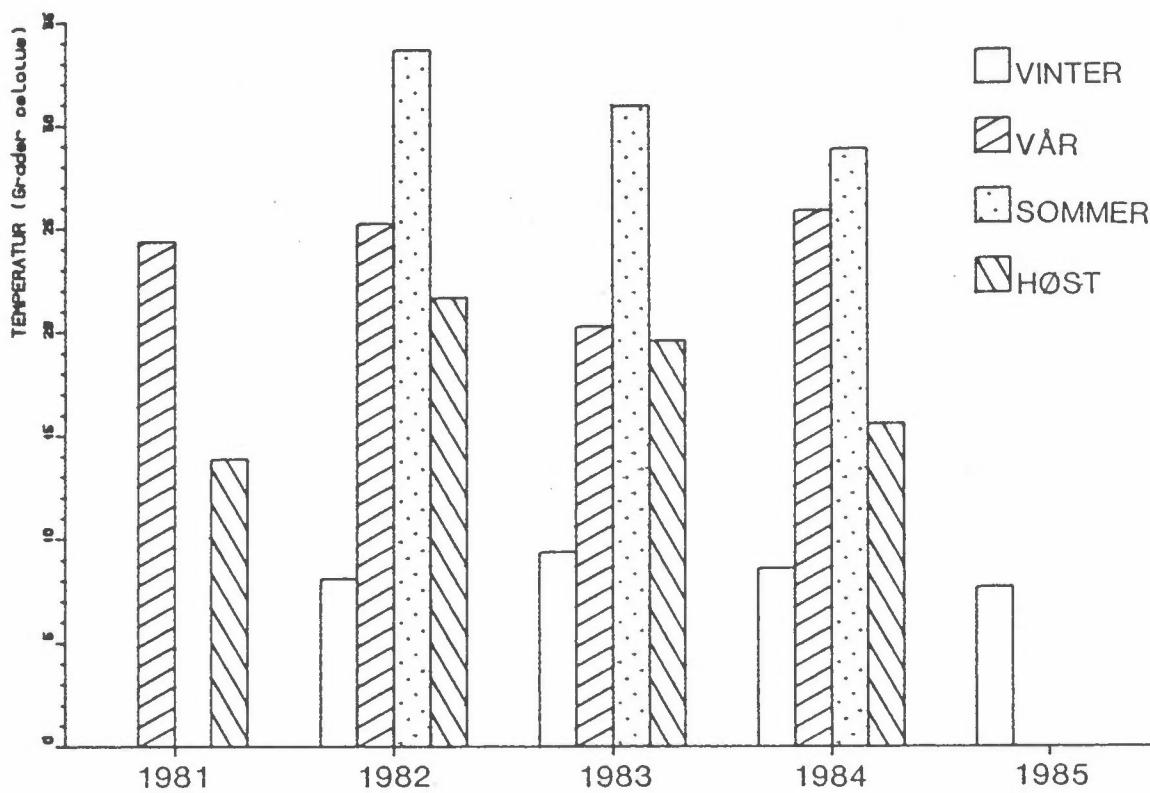
## KVARTALSVISE MIDDLETEMPERATURER I LILLESTRØM



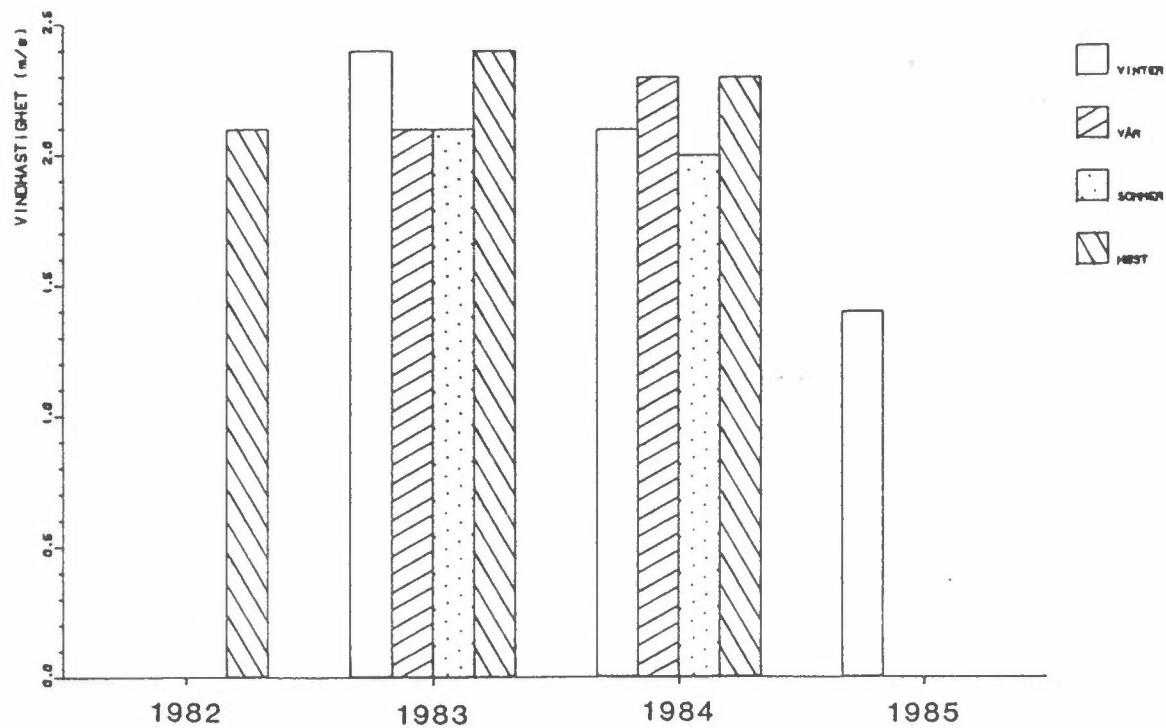
## KVARTALSVISE MINIMUMSTEMPERATURER I LILLESTRØM



## KVARTALSVISE MAKSUMTEMPERATURER I LILLESTRØM



## KVARTALSVISE VINDSTYRKER I LILLESTRØM



NORSK INSTITUTT FOR LUFTFORSKNING (NILU)  
NORWEGIAN INSTITUTE FOR AIR RESEARCH

(NORGES TEKNISK-NATURVITENSKAPELIGE FORSKNINGSRÅD)

POSTBOKS 130, 2001 LILLESTRØM (ELVEGT. 52), NORGE

RAPPORTTYPE Teknisk rapport	RAPPORTNR. TR 14/85	ISBN-82-7247-623-1	
DATO Oktober 1985	ANSV. SIGN. <i>Haugland</i>	ANT. SIDER 92	PRIS kr 80,00
TITTEL  Meteorologiske data, luftkvalitet og nedbørkjemi fra Lillestrøm vinteren 1984/85.		PROSJEKTLEDER Ivar Haugsbakk	
		NILU PROSJEKT NR. E-8258	
FORFATTER(E)  Ivar Haugsbakk		TILGJENGELIGHET A	
		OPPDRAKGIVERS REF.	
OPPDRAKGIVER (NAVN OG ADRESSE) Norsk institutt for luftforskning Postboks 130 2001 Lillestrøm			
3 STIKKORD (å maks. 20 anslag) Meteorol. data                   Luftkvalitet                   Nedbørkjemi			
REFERAT (maks. 300 anslag, 7 linjer)			
Se stikkordlisten. Presentasjon av statistisk bearbeiding av meteorologiske data, luftkvalitet og nedbørkjemi ved NILUs målestasjon i Lillestrøm. Referansestasjon for Østlandsområdet.			

**TITLE** Meteorologic data, air quality and chemistry of precipitation from Lillestrøm. Winter 1984/85.

---

**ABSTRACT** (max. 300 characters, 7 lines)

This is a presentation of statistical evaluation of meteorological data, air quality and chemistry of precipitation at NILUs monitoring station, which is considered reference station for the south-eastern part of Norway.

\* Kategorier: Åpen - kan bestilles fra NILU A  
Må bestilles gjennom oppdragsgiver B  
Kan ikke utleveres C