

ZAKŁAD GEOFIZYKI  
POLSKIEJ AKADEMII NAUK

C.398

Prace Obserwatorium Geofizycznego im. St. Kalinowskiego w Świdrze  
Travaux de l' Observatoire Géophysique de St. Kalinowski à Świder

Nr 29

ROCZNIK ELEKTRYCZNOŚCI  
ATMOSFERYCZNEJ I METEOROLOGII

ANNUAIRE MÉTÉOROLOGIQUE  
ET DE L' ÉLÉCTRICITÉ ATMOSPHERIQUE

1962

1964

ŁÓDŹ — WARSZAWA  
PAŃSTWOWE WYDAWNICTWO NAUKOWE

ZAKŁAD GEOFIZYKI  
POLSKIEJ AKADEMII NAUK

Prace Obserwatorium Geofizycznego im. St. Kalinowskiego w Świdrze  
Travaux de l' Observatoire Géophysique de St. Kalinowski à Świder

Nr 29

ROCZNIK ELEKTRYCZNOŚCI  
ATMOSFERYCZNEJ I METEOROLOGII

ANNUAIRE MÉTÉOROLOGIQUE  
ET DE L' ÉLÉCTRICITÉ ATMOSPHERIQUE

1962

1964

ŁÓDŹ — WARSZAWA  
PAŃSTWOWE WYDAWNICTWO NAUKOWE

**Redaktor Naczelny**  
ROMAN TEISSEYRE

**Adres Redakcji**  
**Zakład Geofizyki Polskiej Akademii Nauk**  
Warszawa, ul. Pasteura Nr 3

Printed in Poland

**Państwowe Wydawnictwo Naukowe**

Oddział w Łodzi 1964

Wydanie I. Nakład 350+150 egz. Ark. wyd. 7,75, ark. druk. 7 Papier offsetowy kl. III, 80 g 61x86. Oddano do druku 2. XII. 1964 r. Druk ukończono w grudniu 1964 r. Zam. nr 256. F-12. Cena zł 24,-

**Zakład Graficzny PWN**  
Łódź, ul. Gdańska 162

## WSTĘP

Zeszyt niniejszy obejmuje wyniki pomiarów i rejestracji niektórych elementów elektryczności atmosferycznej i dobowych obserwacji najważniejszych czynników meteorologicznych w Świdrze za 1962 rok. Dane za lata 1957-1961 opublikowano w Nr 16, 19, 20, 22 i 25 Prac Obserwatorium Geofizycznego im. St. Kalinowskiego w Świdrze, tam też omówiono szczegółowo położenie stacji, sposób prowadzenia pomiarów, używaną aparaturę oraz sposób opracowania wyników. W niniejszym Roczniku pojawia się krótko w celu przypomnienia tylko najważniejsze z tych informacji.

Świder ( $\varphi = 52^{\circ}07'$ ,  $\lambda = 21^{\circ}15'$ ,  $h = 100$  m) leży około 25 km na południowy wschód od Warszawy i posiada parkowo-willowy charakter zagościniania. W jego okolicy brak jest większych zakładów przemysłowych. Obszar przyległy do Świdra charakteryzuje dość dużą gęstość zaludnienia.

W 1962 roku wszystkie pomiary wykonywano tymi samymi przyrządami, co w latach ostatnich.

Wartości natężenia pola elektrycznego zawarte w Roczniku stanowią przeliczenia wyników ciągłej rejestracji dwóch niezależnych układów, złożonych z sond radioaktywnych podłączonych do elektrometrów Benndorfa. Jeden z układów, czulszy, przeznaczony do notowania średnich wielkości natężenia pola elektrycznego, posiadał zakres wskazań od około -200 do +300 V/m, drugi układ mniej czuły, przeznaczony do notowania większych wartości pola, obejmował zakres od około -700 do +900 V/m. W tablicach zestawiono średnie wartości godzinne (według G.M.T.) i dobowe maksima, minima oraz amplitudę natężenia pola elektrycznego z poszczególnych miesięcy, uwzględniając współczynnik redukcyjny odnośnie powierzchni płaskiej. Do obliczeń wartości średnich dobowych, średnich miesięcznych dla poszczególnych godzin i średnich dla całego miesiąca, użyto dane niepodkreślone i bez nawiasów półokrągłych. Wartości z określonymi, kiedy wystąpił opad atmosferyczny, mgła, zamglenie i burza, podkreślono linią ciągłą, a dane niepewne umieszczone w nawiasach półokrągłych. Wartości pola elektrycznego poprzedzono znakiem > lub < wtedy, gdy krzywa rejestracyjna dla danego przedziału godzinnego wykazywała częściowo poza zakres w jednym lub drugim kierunku. W przypadku, gdy w przedziale jednej godziny krzywa ta znalazła się częściowo poza zakresem w dodatnich wartościach a także dla tej samej godziny i w ujemnych wartościach, zaznaczono to znakiem †. Typ pogody każdej doby scharakteryzowano symbolami literowymi: b - niebo pogodne, o - niebo o zachmurzeniu umiarkowanym, c - niebo o zachmurzeniu dużym, r - deszcz, p - opad przelotny, s - opad śnieżny, d - mżawka, h - opad gradu, t - burza, l - błyskawica, f - mgła, m - mgiełka, z - zmętnienie pyłowe.

Pomiary przewodnictwa powietrza wykonywano przyrządem Gerdiena, wyposażonym w jednonitkowy elektrometr Wulfa. Czas trwania pomiaru jednego biegunoowego znaku przewodnictwa wynosił 10 minut, zaś całkowitego przewodnictwa 20 minut. Tablice zawierają wartości przewodnictwa dodatniego ( $\lambda_+$ ) i ujemnego ( $\lambda_-$ ) z trzech terminów obserwacyjnych (I  $5^{\circ}0'-6^{\circ}20'$ , II  $11^{\circ}00'-11^{\circ}30'$ , III  $19^{\circ}00'-19^{\circ}30'$  G.M.T.), średnie dobowe obu znaków przewodnictwa (M dla  $\lambda_+$  i M dla  $\lambda_-$ ), średnie dobowe całkowitego przewodnictwa (M dla  $\lambda_+ + \lambda_-$ ) i stosunek średniego dobowego przewodnictwa dodatniego do ujemnego (M dla  $\frac{\lambda_+}{\lambda_-}$ ). Oprócz tego podano średnie miesięczne wartości przewodnictwa dla wszystkich wymienionych wyżej zestawień.

Ilość jader kondensacji w powietrzu mierzoną małym licznikiem Scholza w tych samych terminach obserwacyjnych, co pomiary przewodnictwa. Na podstawie wyników z trzech obserwacji w ciągu doby obliczono wartości średnich dobowych i średnich miesięcznych.

Wartości ciśnienia atmosferycznego, temperatury powietrza, ciśnienia pary wodnej, wilgotności względnej powietrza, stopnia zachmurzenia i rodzaju chmur podano z trzech terminów obserwacyjnych w ciągu doby ( $7^h$ ,  $13^h$ ,  $21^h$  według czasu miejscowego). Oprócz tego zestawiono dobową sumę opadu atmosferycznego, wysokość pokrywy śnieżnej i wru-

bryce "Uwagi" czas (według czasu miejscowego), wystąpienia innych zjawisk meteorologicznych oraz ich nasilenie. Średnie dobowe wartości wszystkich elementów meteorologicznych obliczono z trzech pomiarów w ciągu doby a średnie miesięczne z wszystkich pomiarów terminowych.

Wyniki dotyczące stosunków termicznych gleby na głębokości 5, 10, 20, 50 cm i temperatury minimalnej powierzchni gleby zawarte są w odróżnionych tablicach miesięcznych. Podobnie jak i poprzednio wymienione elementy meteorologiczne, tak i powyższe temperatury gleby oraz średnie dobowe i średnie miesięczne tych temperatur podano z godziny 7, 13, 21 (czasu miejscowego). Przy analizie procesów termicznych gleby należy pamiętać, że w Świdrze podłożem jest wybitnie piaszczyste, a powierzchnia wody gruntowej na terenie stacji występuje na głębokości około 5 m.

W 1962 roku pomiary elektryczności atmosferycznej i meteorologii prowadzili: S. Warzeka, Z. Haberka, P. Legowskiego i W. Koziowskiego. W opracowaniu materiałów brały udział wszystkie wyżej wymienione osoby. Materiał do druku przygotował S. Warzeka. Koordynacją całości pracy zajmował się kierownik Obserwatorium Geofizycznego PAN w Świdrze - Z. Kalinowska i kierownik pracowni elektryczności atmosferycznej Zakładu Geofizyki PAN - S. Michniewski.

Świder, 7 kwietnia 1964 roku

Stanisław Warzeka

#### INTRODUCTION

Le présent fascicule contient les résultats des mesures et de l'enregistrement de certains éléments choisis de l'électricité atmosphérique et ceux des observations diurnes (24 h) des principaux facteurs météorologiques à Świder, pour l'année 1962. Les données pour les années 1957-1961 ont été publiées dans les Nr 16, 19, 20, 22 et 25 des Travaux de l'Observatoire Géophysique de St. Kalinowski à Świder; ces derniers contiennent également une description détaillée de la station, les procédés adoptés pour les mesures, l'équipement technique en usage et le mode d'élaboration des résultats obtenus. Le présent Annuaire ne fournit que les informations les plus importantes sur ces questions, rien que pour les rappeler au lecteur.

Świder ( $\varphi = 52^{\circ}07'$ ,  $\lambda = 21^{\circ}15'$ ,  $h = 100$  m) est situé au Sud-Est de Varsovie, à une distance d'environ 25 km de cette ville. C'est une villégiature comprenant une espèce de parc naturel où des villas sont dispersées. Il n'y a aucun établissement industriel à proximité; cependant, la densité de la population des terrains avoisinants est assez élevée.

En 1962, toutes les mesures ont été effectuées avec les mêmes appareils que l'année précédente.

Les valeurs de l'intensité du champ électrique figurant dans l'Annuaire ont été obtenues à partir des résultats de l'enregistrement continu du gradient du potentiel électrique au moyen de deux appareils indépendants, composés de sondes radioactives branchées sur des électromètres Benndorf. L'un d'eux, d'une sensibilité plus grande est destiné à noter les valeurs moyennes de l'intensité du champ électrique (de -200 environ à +300 V/m), l'autre, d'une sensibilité moins grande, sert à noter les valeurs plus grandes de l'intensité de ce champ (de -700 environ à +900 V/m). Les tableaux contiennent les relevés des valeurs moyennes horaires (d'après G.M.T.) et les valeurs diurnes maxima et minima ainsi que les amplitudes de l'intensité du champ électrique pour les différents mois, compte tenu du coefficient de réduction par rapport à la surface plane. Les données se rapportant aux évaluations des moyennes diurnes, des moyennes mensuelles pour les différentes heures et des moyennes pour le mois entier figurent sur le tableau sans être soulignées d'une ligne continue et ne sont pas entre parenthèses. Les valeurs obtenues en temps de précipitation atmosphérique, de brume, de brouillard et d'orage sont soulignées par une ligne continue; quant aux données incertaines, elles figurent entre parenthèses. Les valeurs du champ électrique sont précédées du signe >ou<, lorsque la courbe d'enregistrement dépasse partiellement le cercle dans la direction des valeurs positives ou négatives. Au cas, où la valeur du champ électrique pour le secteur horaire donné c'est trouvée partiellement en dehors du cercle, dans la direction des

valeurs positives et, pour la même heure, dans celle des valeurs négatives, on a utilisé le symbole  $\pm$ . Le temps de chaque jour a été indiqué par les lettres suivantes; b - ciel serein, o - nébulosité modérée, c - nébulosité considérable, r - pluie, p - précipitation passagère (averse ou shower), s - neige, d - bruine, h - grêle, t - orage, l - éclair, f - brume, m - brouillard, z - nuage de poussière.

Les mesures de la conductibilité de l'air ont été effectuées avec l'appareil Gerdien, doté d'un électromètre Wulf à un fil. La durée de l'aspiration de l'air par le condensateur a été de 10 minutes pour chaque détermination de la conductibilité (positive ou négative), et de 20 minutes pour la conductibilité totale. Les tableaux contiennent les valuers de la conductibilité positive ( $\lambda_+$ ) et négative ( $\lambda_-$ ) pour 3 périodes d'observation comprenant les heures suivantes: I  $5^{\text{h}}0$  -  $6^{\text{h}}0$ , II  $11^{\text{h}}0$  -  $11^{\text{h}}30$ , III  $19^{\text{h}}0$  -  $19^{\text{h}}30$  G.M.T., les moyennes diurnes pour la conductibilité positive et négative (M pour  $\lambda_+$  et M pour  $\lambda_-$ ) et pour la conductibilité totale (M pour  $\lambda_+ + \lambda_-$ ) et le rapport entre la conductibilité moyenne diurne positive et négative (M pour  $\frac{\lambda_+}{\lambda_-}$ ). Outre cela, on a donné les valeurs moyennes mensuelles de la conductibilité pour tous les relevés susmentionnés.

Le degré de concentration des noyaux de condensation dans l'air a été mesuré à l'aide du petit compteur Scholz, les observations ayant été effectuées 3 fois en 24 h, comme pour les mesures de la conductibilité. C'est sur la base de ces observations qu'on a pu calculer les moyennes diurnes (24 h) et mensuelles.

Le relevé des tableaux mensuels des éléments météorologiques fournit pour les trois périodes d'observation au cours de 24 h (7 h, 13 h, 21 h, d'après le temps local) les valeurs de la pression atmosphérique, de la température de l'air, de la pression de la vapeur d'eau, de l'humidité relative de l'air, le degré de nébulosité et la mesure de la hauteur des précipitations atmosphériques diurnes (24 h), l'épaisseur de la couche de neige et la durée (suivant le temps local) des autres phénomènes météorologiques enregistrés ainsi que leur ampleur (voir "Remarques"). Les moyennes diurnes de tous les éléments météorologiques ont été calculées à partir des mesures prises trois fois par jour, et les moyennes mensuelles sur la base de tous les mesurcs.

Pour ce qui est des conditions thermiques du sol, les résultats des mesures effectuées à une profondeur de 5, 10, 20 et 50 cm, ainsi que les mesures de la température minima à la surface du sol sont présentés dans des tableaux mensuels distincts. Comme pour les éléments météorologiques sus-visés, sur ces tableaux figurent les résultats des mesures effectuées à 7, 13, et 21 h G.M.T. ainsi que les moyennes diurnes et mensuelles. Pour l'analyse des processus thermiques du sol, il importe d'attirer l'attention sur le fait que le sol à Świder est essentiellement siliceux et que l'eau de fond apparaît à la station à une profondeur d'environ 5 m.

En 1962, les mesures de l'électricité atmosphérique et des éléments météorologiques ont été réalisées par: S. Warzeka, Z. Haberka, P. Legowskiego et W. Koziowskiego.

Toutes les personnes susmentionnées ont pris part à l'élaboration des matériaux préparés par S. Warzeka. Ce sont Z. Kalinowska, Chef de l'Observatoire Géophysique de l'Académie Polonaise des Sciences à Świder et S. Michniewski Chef du Laboratoire de l'Électricité Atmosphérique de l'Institut de Géophysique de cette Académie, qui ont assuré la coordination de l'ensemble des travaux.

Świder, 7 Avril 1964

Stanisław Warzeka

WSPÓŁRZĘDNE STACJI  
LES COORDONNÉES DE LA STATION

$\varphi = 52^{\circ} 07' N$   $\lambda = 21^{\circ} 15' E$   $h = 100$  m

WYSOKOŚĆ ZAINSTALOWANYCH PRZYRZĄDÓW  
LOCALISATION DES APPAREILS

	nad poz.morza altitude	nad pow.gruntu élevation
Barometr., baromètre	101 m	1.0 m
Przyrządy w klatce meteorologicznej		
Instruments dans l'abri météorologique	102	2.0
Wiatromierz, anémomètre		16.9
Deszczomierz, pluviomètre		1.0
Sondy radioaktywne elektr. Benndorfa		2.2
Sondes radioactives electr. Benndorf		1.4
Przyrząd Gerdiena, appareil Gerdien		1.0
Licznik Scholtza, Compteur Scholtz		

ZESTAWIENIE UŻYTYCH SYMBOLI MIĘDZYNARODOWYCH  
RELEVÉ DES SYMBOLES INTERNATIONAUX

- deszcz, pluie
- , mżawka, bruine
- \* śnieg, neige
- ▲ śnieg ziarnisty, neige granuleuse
- △ krupy miękkie, grésil mou
- △ krupy twardze, grésil gros
- ▲ deszcz lódowy, pluie glaciale
- ▲ grad, grêle
- ☒ deszcz ze śniegiem, pluie accompagnée de neige
- igły lodowe, aiguilles de glace
- △ rosa, rosée
- szron, givre
- ▽ szadź, gelés blanche
- gołoledź, verglas
- ☒ gołoledź na gruncie, verglas sur le sol
- † zanieja, tourmente de neige
- + zamień niska, tourbillon de neige près du sol
- + zamień wysoka, tourbillon de neige à une certaine altitude
- ≡ mgła umiarkowana, brume modérée
- ≡ mgła gęsta, brume épaisse
- ≡ mgła bardzo gęsta, brume très épaisse
- ≡ mgła przyziemna, brume au ras du sol
- = zamglenie, brouillard
- ∞ zmętnienie pyłowe, nuage de poussière
- R burza, orage
- ☒ burza odległa, orage lointain
- ↖ błyskawica, éclair
- ↗ wiatr 10-15 m/sek., vent de 10 à 15 m/sec.
- ↖ wiatr ponad 15 m/sek., vent au-dessus de 15 m/sec.
- ⊕ halo naokoło słońca, halo autour du soleil
- ⊖ halo naokoło księżyca, halo autour de la lune
- ⊕ wieniec naokoło słońca, couronne solaire
- ⊖ wieniec naokoło księżyca, couronne lunaire
- ⌚ tęcza, arc-en-ciel
- ☒ zorza polarna, aurore boréale

SYMBOLE OKREŚLENIA CZASU  
SYMBOLES DÉTERMINANT TEMPS

7<sup>h</sup> podczas obserwacji o godz. 7, pendant l'observation de 7 heures  
 13<sup>h</sup> podczas obserwacji o godz. 13, pendant l'observation de 13 heures  
 21<sup>h</sup> podczas obserwacji o godz. 21, pendant l'observation de 21 heures  
 n między 21<sup>h</sup> a 7<sup>h</sup>, entre 21<sup>h</sup> et 7<sup>h</sup>  
 a między 7<sup>h</sup> a 13<sup>h</sup>, entre 7<sup>h</sup> et 13<sup>h</sup>  
 p między 13<sup>h</sup> a 21<sup>h</sup>, entre 13<sup>h</sup> et 21<sup>h</sup>  
 na między 0<sup>h</sup> a 7<sup>h</sup>, entre 0<sup>h</sup> et 7<sup>h</sup>  
 np między 21<sup>h</sup> a 24<sup>h</sup>, entre 21<sup>h</sup> et 24<sup>h</sup>

**T A B L I C E**

NATEŻENIE POLA  
CHAMP ÉLECTRIQUE

Styczeń - Janvier

Data	h	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1		247	179	126	113	113	157	210	211	145	155	165	170	180	172	169
2		142	155	150	150	146	142	139	133	131	129	120	75	37	-27	-48
3		133	116	106	101	112	111	101	123	94	<-276	1	<84	-139	-161	-204
4		11	-30	15	157	109	101	144	140	165	118	105	93	97	81	85
5		-13	-37	-33	-74	0	49	88	112	112	-70	-11	-37	52	7	15
6		7	-168	-115	-156	-133	-81	-89	-133	-78	-41	-47	-115	-91	-118	-96
7		-264	-204	-130	-120	-271	-139	-37	-139	-135	-126	-44	-16	150	216	139
8		180	120	92	112	142	159	172	[150]	150	105	90	82	66	111	48
9		61	10	-140	-96	-32	-46	-31	-6	124	39	87	97	142	150	170
10		104	108	112	152	155	186	202	202	183	187	213	189	210	210	205
11		98	118	115	105	151	148	142	142	139	180	198	194	187	195	187
12		52	52	82	105	111	115	-50	-204	-516	<-660	-264	-48	31	55	50
13		124	114	102	-96	-362	-730	-345	-7	-65	95	108	113	116	120	119
14		90	102	91	105	131	146	167	173	116	118	122	119	109	100	108
15		55	<-117	-89	1	1	22	22	11	11	7	42	-8	20	12	33
16		39	17	49	55	76	67	82	95	106	102	132	191	226	204	201
17		88	102	108	113	127	127	146	173	167	152	143	143	133	129	136
18		42	20	32	56	79	116	136	168	186	188	159	171	173	182	193
19		64	66	57	87	63	76	93	113	107	94	121	114	98	57	93
20		-49	29	37	>201	120	71	86	100	101	81	106	105	110	100	104
21		79	59	54	69	114	106	86	36	4	-16	-63	-4	-6	-4	39
22		114	104	73	81	127	157	149	154	107	175	157	149	143	129	
23		66	64	65	70	71	79	82	[92]	97	107	77	77	80	71	71
24		36	36	43	28	36	46	57	66	83	80	85	102	93	100	56
25		-30	-45	-41	-26	-17	6	7	-11	16	>154	-88	-55	<-66	-397	-551
26		48	78	114	32	50	-13	15	64	93	114	150	60	-33	150	158
27		10	48	58	78	52	93	93	128	128	1	<-198	85	-4	-122	-191
28		-99	-28	11	-10	34	68	100	77	97	179	157	135	115	141	-44
29		521	232	216	425	274	228	39	99	258	368	199	131	159	44	36
30		52	70	52	58	56	52	87	88	86	92	95	124	140	146	155
31		237	197	167	160	138	168	197	218	232	182	226	203	264	298	248
M		89	77	66	82	93	103	111	123	125	122	125	126	127	132	121

NATEŻENIE POLA  
CHAMP ÉLECTRIQUE

Luty - Février

Data	h	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1		154	142	148	147	138	132	132	129	173	119	109	126	95	82	106
2		109	131	42	60	60	65	95	93	73	113	153	[144]	166	167	197
3		97	103	107	135	161	161	248	269	269	375	273	228	284	304	213
4		280	203	230	211	228	246	276	315	279	226	177	66	98	56	-6
5		64	-29	21	98	107	171	239	164	114	92	60	113	125	108	-142
6		20	-58	-32	-96	-32	>250	<74	<-193	231	238	-190	-268	-45	-274	-376
7		144	144	126	146	192	179	79	134	107	103	191	212	196	192	183
8		85	76	74	100	118	119	172	195	210	179	172	185	185	172	158
9		-18	-32	41	52	66	34	57	228	45	40	-197	-268	-277	7	158
10		167	122	130	107	97	134	215	212	225	281	299	318	308	218	212
11		225	216	191	189	205	225	187	205	228	241	220	185	166	-104	-224
12		126	99	114	128	139	153	185	185	-	-	-	-	-	-	-
13		61	60	52	62	48	60	97	[144]	159	146	148	114	-36	86	156
14		285	217	159	161	179	142	179	225	119	38	154	148	152	163	140
15		120	109	93	86	103	111	114	132	140	136	132	114	86	70	79

NATEŻENIE POLA  
CHAMP ÉLECTRIQUE

ELEKTRYCZNEGO V/m  
ATMOSPHÉRIQUE V/m

1962

15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	M	Max.	Min.	Ampl.	Typ pogody L'indication du temps	Date
172	150	154	1												

Data	0	1	2	3	4	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
16	146	132	140	134	139	146	164	169	159	>164	104	246	>30	256	149
17	86	53	115	10	-32	35	-33	0	17	36	68	83	↓	↓	<-129
18	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	48	62	-60	
19	143	136	134	131	131	143	140	143	136	132	128	109	125	114	109
20	-70	-62	-70	-82	-81	-69	-107	-120	-74	-70	-67	-	-	-	-
21	42	53	-20	44	-70	-64	-80	-184	-55	-64	-74	-129	-39	-70	-127
22	(-37)	(-37)	(-4)	(-18)	(-18)	(0)	10	-21	35	84	14	-3	44	68	78
23	84	102	89	95	98	115	136	150	116	90	79	27	14	0	95
24	67	48	75	83	84	75	127	147	133	97	48	52	-10	14	-22
25	-13	27	34	41	65	72	74	40	-14	-42	-25	-3	18	20	38
26	89	73	48	7	41	42	92	123	97	68	62	79	75	75	65
27	48	68	84	95	85	82	95	124	104	102	95	94	67	99	113
28	127	115	114	127	127	155	190	180	159	146	156	147	141	128	98
M	144	124	118	126	134	143	157	170	166	149	158	146	150	149	141

16	17	18	19	20	21	22	23	24	M	Max.	Min.	Ampl.	Typ pogody L'indication du temps	Date
>-48	>89	-	-	-	126	115	113	20	-	-	-	-	c,s	16
-96	-295	-8	79	14	98	90	-	-	-	-	-	-	c,s	17
117	26	117	27	95	143	140	128	148	-	-	-	-	c,s	18
123	98	116	133	102	114	95	-33	-59	-	189	-121	310	o,s	19
-	-	-	-	-	-67	-54	3	34	-	-	-	-	c,s,r	20
-83	-55	{-46}	(-29)	(-7)	(-35)	(-37)	(-33)	(-39)	-	{112}	{-414}	{526}	c,s	21
103	116	117	119	102	72	109	109	103	-	184	(-201)	(385)	c,s	22
121	122	148	157	95	72	29	59	63	-	225	-234	459	c,s	23
27	33	61	117	107	96	78	63	49	-	246	-147	393	o,s	24
41	55	76	53	75	68	34	61	80	-	102	-201	303	c,s	25
67	61	98	97	82	89	78	56	48	-	143	-13	156	c,s	26
127	131	126	114	134	172	154	124	112	106	275	7	268	o	27
141	127	134	184	221	208	194	162	134	151	275	57	218	o	28
158	170	179	159	143	146	145	139	143	147	-	-	-	-	-

NATĘŻENIE POLA  
CHAMP ÉLECTRIQUE

Mars - Mars

Data	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	88	74	95	72	74	66	68	114	80	107	110	77	84	107	123
2	119	141	87	80	34	37	50	87	60	94	81	74	93	111	135
3	77	92	107	106	141	129	60	152	125	93	57	49	62	74	114
4	68	60	55	40	13	64	87	80	28	26	34	76	74	107	93
5	{-54}	{-54}	-34	<-95	-	35	7	-38	-71	-32	1	-1	21	44	27
6	-71	-41	-7	-34	13	6	-27	-243	<-370	-63	-55	-23	11	-38	-9
7	52	46	33	54	78	86	113	143	133	130	119	135	127	90	143
8	195	190	163	158	158	160	262	221	161	143	150	158	140	145	176
9	139	163	162	176	165	134	133	126	120	126	132	145	140	142	145
10	120	114	114	115	119	121	124	126	127	139	131	121	120	130	137
11	50	70	70	70	63	75	95	118	120	127	133	152	114	133	138
12	32	51	42	33	12	-4	-13	-15	-24	-12	-2	13	69	69	-128
13	145	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	[>363]	[>473]	0	
14	-33	15	-14	18	43	89	177	141	96	134	147	175	188	↓	149
15	210	234	208	194	209	267	281	204	322	267	211	145	133	131	131
16	117	118	151	118	93	133	103	74	47	30	-33	-35	-35	-44	0
17	-	-	-	-	-	-	-	-	-	517	269	238	251	242	270
18	155	52	75	89	111	171	162	118	103	124	147	183	210	181	180
19	328	261	182	228	164	252	295	267	281	218	[141]	124	125	125	118
20	157	145	138	141	151	150	207	192	192	176	190	165	157	144	
21	122	134	152	163	165	194	178	173	171	152	165	151	138	143	136
22	191	204	190	165	172	170	177	177	190	164	135	118	103	72	89
23	72	46	66	35	15	41	33	81	106	92	[123]	118	99	72	58
24	-13	45	7	155	82	-6	58	130	138	143	126	112	138	123	115
25	234	269	411	279	191	255	307	264	266	165	136	147	144	130	112
26	266	249	278	228	249	268	192	236	276						

NATĘŻENIE POLA  
CHAMP ÉLECTRIQUE

Kwiecień - Avril

Date	h	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1		-	-	-222	93	205	65	51	106	87	62	39	81	1	68	56
2		86	81	87	94	101	124	134	101	81	81	17	70	77	85	76
3		80	92	77	81	89	100	3	131	112	116	112	101	94	89	81
4		68	78	86	86	98	112	112	97	88	81	59	73	50	87	59
5		62	50	57	50	39	25	25	22	16	27	19	-30	-36	-41	-24
6		31	42	45	44	43	47	39	44	34	37	44	33	38	37	31
7		17	28	26	14	15	35	37	39	52	65	50	45	67	62	75
8		50	48	56	19	12	17	28	10	19	16	2	20	29	68	33
9		5	37	26	10	0	12	50	65	68	56	46	50	49	3	77
10		28	18	15	14	14	39	68	87	75	67	65	56	60	57	65
11		47	44	44	41	50	42	44	32	32	50	47	34	45	24	50
12		83	100	124	50	-27	57	68	81	62	23	75	37	35	19	22
13		62	-9	0	-4	9	12	-3	44	40	35	-	-	-	-	-
14		-	-	-	-45	-36	9	2	-3	31	40	72	80	56	59	-
15		52	37	19	47	31	32	37	62	47	50	-	57	56	60	62
16		56	55	52	51	58	58	56	62	65	45	7	8	14	20	29
17		54	55	58	59	71	76	80	70	63	50	28	36	40	56	45
18		54	42	22	25	18	32	75	88	85	80	53	21	15	28	39
19		66	64	64	57	78	106	116	90	112	96	71	57	69	58	83
20		34	34	38	40	48	91	95	95	121	121	113	108	83	20	76
21		-28	-33	-36	-43	-31	-14	18	13	[26]	66	82	70	71	71	82
22		113	100	77	71	71	64	101	128	114	100	80	90	96	97	90
23		103	100	58	50	44	58	69	64	71	77	61	55	55	63	60
24		141	135	96	71	79	83	90	96	79	77	77	74	77	76	69
25		72	66	63	58	83	96	117	168	130	122	128	121	125	132	132
26		87	80	67	72	85	109	115	116	103	83	77	64	69	71	72
27		-	98	-	-	-	-	71	67	63	36	-8	6	71	67	59
28		90	95	90	117	115	96	80	42	32	-18	90	<0	80	94	-
29		-	-	-	-	-	-	24	28	32	58	108	-	-	<45	125
30		-	-	-	-	-	-	43	51	96	60	77	103	116	139	151
M		72	70	63	60	57	72	77	81	78	70	66	64	65	61	68

NATĘŻENIE POLA  
CHAMP ELECTRIQUE

Maj - Mai

Date	h	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1		199	160	154	151	74	103	109	118	96	83	103	83	77	55	61
2		-138	38	35	-31	24	32	42	71	27	26	53	127	1	1	1
3		15	38	46	59	85	108	173	133	121	96	74	73	<122	63	51
4		>85	0	10	26	64	64	45	1	1	1	57	93	101	104	1
5		26	71	-6	128	132	62	74	83	114	103	90	1	-55	49	<-216
6		366	235	207	295	306	382	263	187	117	114	102	96	87	83	80
7		83	64	55	56	78	93	64	51	35	48	20	-21	134	-18	61
8		6	10	1	-29	-12	-12	>205	48	58	64	43	1	55	35	40
9		1	-23	39	39	0	3	29	26	46	63	67	45	83	69	80
10		50	37	35	35	37	50	51	49	54	55	34	34	49	-66	24
11		33	24	22	35	32	46	74	73	69	64	52	33	44	46	39
12		10	7	12	14	29	57	93	82	91	77	59	59	53	46	51
13		65	32	17	13	31	52	73	72	59	46	38	1	1	1	1
14		20	12	20	3	-34	-137	-210	-	-	-19	38	54	39	>145	1
15		<-271	<-157	-402	-140	-96	1	1	-	-	-	-	-	-	<-394	-332

ELEKTRYCZNEGO V/m

ATMOSFÉRIQUE V/m

1962

15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	M	Max.	Min.	Ampl.	Typ pogody L'indication du temps	Date
81	69	82	1	141	127	100	95	92	-	-	-	-	-	o,r,s	1
62	↓	20	>251	1	65	88	95	75	-	-	-	-	-	o,r,p	2
77	78	93	104	96	100	88	80	65	-	146	-167	313	c,r	3	
64	69	83	84	75	65	31	37	61	75	124	-5	129	o	4	
-36	-30	-33	0	32	20	28	31	32	-	75	-66	141	o,r,p	5	
22	22	19	31	43	29										

Data	h	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	
16		-542	-	-	-262	<-341	-198	-81	7	33	24	49	33	11	-72	1	
17		79	76	72	67	79	101	91	102	82	78	82	64	73	69	59	
18		45	44	47	48	37	46	52	59	47	50	42	1	1	46	44	
19		65	40	37	41	29	65	65	67	59	53	52	58	68	76	69	
20		65	69	75	65	57	69	72	82	14	-4	22	-45	15	16	-	
21		31	13	-40	25	29	38	74	71	50	45	54	52	63	58	58	
22		-	176	-315	38	-498	-105	104	69	36	61	98	95	74	73	65	
23		52	46	46	46	59	71	85	104	98	82	84	50	52	49	50	
24		49	63	34	26	6	47	63	52	50	54	50	38	37	48	43	
25		195	40	6	-82	-119	-437	-402	-140	-124	-66	-28	6	-9	45	38	
26		-210	-245	-38	20	6	50	6	29	<-70	-213	13	44	37	46	71	
27		20	24	16	7	8	70	65	46	67	72	69	91	93	91	75	
28		150	-19	20	40	50	72	80	82	73	65	87	85	79	65	59	
29		23	29	39	28	44	59	65	85	100	91	86	78	75	65	70	
30		124	82	29	1	1	1	1	1	>441	-9	118	69	58	1	>214	1
31		40	39	30	39	49	45	68	52	72	72	65	93	75	72	60	
M		62	51	43	53	55	67	77	74	68	67	66	67	<74	64	57	

'15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	M	Max.	Min.	Ampl.	Typ pogody L'indication du temps	Date
1	-37	42	46	46	46	44	59	67	-	-	-	-	-	c,r	16
-	78	67	64	1	1	-70	48	52	-	-	-	-	-	c,r	17
46	61	27	39	52	98	93	89	85	-	-	-	-	-	o,r	18
59	65	78	72	83	104	85	78	72	-	157	4	153	o,m	19	
<-87	-192	-61	-87	-157	20	27	41	64	-	-	-	-	-	c,r	20
44	42	-32	-91	-10	19	-262	1	<-262	-	-	-	-	-	c,r	21
46	53	53	67	67	82	59	48	-	-	-	-	-	-	o,r	22
50	53	58	62	52	53	42	39	39	59	124	24	100	o,l	23	
39	45	34	16	26	19	-17	<-175	157	-	611	<-647	>1258	c,r	24	
50	50	45	40	52	-87	-184	-73	-52	-	317	-603	920	c,r	25	
65	23	-53	104	33	50	39	52	33	-	384	<-665	>1049	c,r,f	26	
62	50	50	60	76	64	53	52	72	-	144	-1	145	c,r	27	
68	90	84	90	76	>327	1	47	73	-	-	-	-	-	o,r,t	28
71	59	59	67	69	131	72	114	123	71	222	8	214	o	29	
>176	61	59	36	1	-31	33	48	54	-	-	-	-	-	c,r,t	30
59	59	54	61	53	>290	1	-140	-19	-	-	-	-	-	o,r	31
57	51	58	68	86	92	70	66	55	65	-	-	-	-	-	

NATĘŻENIE POŁA  
CHAMP ÉLECTRIQUE

Czerwiec - Juin

Data	h	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1		5	1	-77	<-65	43	42	52	52	101	97	111	75	71	91	88
2		43	46	42	42	59	-198	-	29	<101	<-366	48	81	87	85	74
3		94	83	94	58	21	72	67	73	79	-28	-35	5	59	68	88
4		57	48	37	0	-222	35	20	<-480	1	<-653	1	<-290	<-245	<-197	
5		<-368	<-332	<-290	<-327	<-508	<-592	<-348	<-287	-94	<-592	<-578	<-392	<-564	<-217	-110
6		61	-20	3	85	81	57	105	98	96	72	60	30	25	30	-1
7		49	67	57	43	72	77	75	74	83	98	94	93	93	84	
8		68	60	62	65	86	100	107	102	92	83	68	58	69	81	68
9		76	98	89	110	118	107	123	109	94	109	133	120	120	81	78
10		55	48	58	71	88	99	117	112	99	93	83	78	77	84	81
11		61	48	45	71	74	67	68	76	67	43	28	26	62	45	>139
12		30	47	50	68	93	84	97	97	81	75	86	96	99	106	87
13		49	41	47	67	68	99	132	99	94	70	13	16	61	58	88
14		87	69	56	70	103	109	85	111	121	120	75	61	68	61	61
15		19	-30	17	16	30	24	39	[48]	50	45	74	81	77	68	63
16		40	42	32	35	50	59	52	55	64	55	47	48	50	59	61
17		123	-	-	29	23	13	5	28	56	51	30	45	49	59	
18		61	45	55	65	71	76	81	83	87	80	90	70	65	63	68
19		87	58	81	124	105	94	88	69	65	59	110	65	66	67	65
20		52	30	29	39											

## NATĘŻENIE POLA CHAMP ÉLECTRIQUE

Lipiec = Juillet

Data	b	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1		1	↑	45	60	39	70	101	90	83	90	84	105	84	79	79
2		61	58	52	50	70	72	89	99	65	36	50	77	67	61	92
3		65	14	12	-26	26	-21	1	3	39	6	<-21	[65]	-	88	61
4		51	8	-1	↑	-	58	97	83	94	87	77	83	87	85	73
5		91	90	95	96	103	115	121	122	129	138	97	83	90	96	90
6		17	12	0	4	13	18	13	19	25	28	25	25	19	26	28
7		19	19	24	15	17	17	14	13	12	9	9	-	-	-	-
8		28	26	12	14	13	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
9		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
10		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	63	26	> 6	
11		90	110	122	0	86	121	125	102	116	97	101	115	134	111	104
12		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	29	16	>39	-16	7
13		-	-	-	-	-	-	-	-	-12	38	19	-26	45	> 198	
14		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	21	-46	0
15		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
16		-	-	-	-	-	-	-	27	24	31	26	25	20	20	24
17		34	33	-	-	-	-	51	62	58	51	49	45	51	57	61
18		88	89	94	[101]	-	-	129	124	115	112	105	97	99	146	102
19		62	58	57	51	46	52	62	71	83	86	60	16	26	53	58
20		36	26	31	37	74	85	98	96	75	70	71	90	115	81	76
21		45	49	44	46	64	77	87	75	57	26	11	6	-1	14	1
22		-1	-25	-48	-	-	-	12	19	36	20	26	19	13	19	-
23		17	[19]	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
24		53	44	37	44	51	52	67	67	45	58	63	51	58	58	57
25		58	64	63	77	70	95	102	96	65	79	83	76	69	56	58
26		31	19	19	22	29	38	40	38	40	45	60	44	64	64	58
27		25	10	16	10	7	7	6	20	19	0	-19	-	-	-	-
28		12	1	-19	32	39	51	67	74	64	70	63	63	53	38	0
29		-	-	-	-	-	-	[99]	96	90	100	67	58	52	70	47
30		138	96	84	92	84	82	97	96	68	71	68	59	56	51	58
31		144	111	68	80	73	93	89	-	-	-	[40]	[42]	42	36	-
M		58	50	47	51	54	65	75	73	66	62	54	59	58	61	59

## NATEŻENIE POŁA CHAMP ÉLECTRIQUE

Sierpien - Août

Data	h	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1		-	-	-	-	-	-	-	-	17	33	1	-	27	25	33
2		-	-	-	-	-	-	42	32	45	33	26	48	47	38	38
3		-	-	-	-	19	29	26	38	46	51	-	-	-	33	32
4		-	-	-	-	-	-	-	17	13	14	8	-	-	-	-
5		-30	-15	-14	1	-	-	74	63	38	-	-	-	-	-	-
6		44	38	-	-	-	-	56	67	61	59	70	34	49	45	52
7		37	34	29	28	41	54	33	27	42	40	41	-	-	-	-
8		-	-	-	18	-1	47	117	135	122	106	88	81	74	68	70
9		56	57	56	36	45	80	85	95	108	107	90	87	87	80	68
10		87	81	93	86	74	83	80	73	60	54	57	60	60	60	50
11		34	34	33	34	60	66	57	92	95	84	74	52	46	43	41
12		53	40	39	36	55	73	67	78	85	74	65	62	60	67	71
13		40	31	39	40	55	74	80	73	-	-	-	54	33	39	33
14		35	21	32	29	1	-	74	29	15	25	31	27	21	63	40
15		67	48	52	53	55	78	80	64	33	29	50	1	<-16	39	40

ELEKTRYCZNEGO V/m  
ATMOSPHERIQUE V/m

1962

15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	M	Max.	Min.	Ampl.	Typ pogody L'indication du temps	Date
81	79	71	87	82	87	77	68	62	-	-	-	-	c,r	1	
51	36	81	65	68	<-14	<-10	69	70	-	123	<-648	>771	o,r	2	
↓	78	-8	28	58	38	19	31	47	-	-	-	-	c,r	3	
63	64	95	108	72	99	92	84	83	-	-	-	-	o,r	4	
74	64	58	57	51	45	48	24	12	-	157	-7	164	c,r	5	
26	17	26	20	21	28	26	44	14	-	273	-181	454	o,r	6	
[61]	24	26	43	35	-13	-6	12	22	-	-	-	-	o,r,t	7	
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	o,r	8	
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	o	9	
>122	↓	-99	47	62	12	102	109	115	-	-	-	-	o,r,t	10	
102	102	108	106	-	-	-	-	-	-	-	-	-	o,l	11	
-36	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	o,r,t	12	
↑	↓	<-42	-16	>294	0	7	↓	-72	-	-	-	-	o,r,p,t	13	
-26	-19	-1	38	15	6	0	12	67	-	-	-	-	o,r	14	
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	c,r	15	
13	-48	↑	-66	6	51	45	42	38	-	-	-	-	c,r,t	16	
58	63	58	40	64	74	80	96	82	-	-	-	-	o	17	
106	109	111	115	56	58	61	63	64	-	-	-	-	o	18	
58	61	52	44	59	67	65	51	45	56	110	-28	138	o	19	
77	53	44	45	51	99	112	99	83	72	132	19	113	b	20	
-6	-16	-32	-36	-	-	-	-	0	-	-	-	-	b	21	
20	3	16	-14	13	42	58	63	63	-	-	-	-	o,l	22	
-	-	-	-	[72]	77	91	51	63	-	-	-	-	o,r,t	23	
53	56	58	51	45	75	75	68	65	-	108	8	100	o,r	24	
58	54	45	44	56	90	60	56	51	69	122	11	111	o	25	
51	42	33	26	38	58	65	57	53	-	79	12	67	o,t	26	
-	-	-	-	-	17	17	19	12	-	-	-	-	o,r,t	27	
70	51	>42	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	o,r	28	
31	38	-8	-	[53]	115	107	89	118	-	-	-	-	o,r	29	
58	58	57	70	113	164	132	133	150	89	319	42	277	o	30	
-	28	28	47	45	38	29	29	19	-	-	-	-	o	31	
57	49	52	50	55	64	65	64	64	59						

ELEKTRYCZNEGO V/m  
ATMOSPHERIQUE V/m

1962

Data	h	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
16		-	-	22	7	28	47	68	59	34	29	48	39	46	80	96
17		46	47	43	47	38	66	122	121	97	-	76	75	80	75	74
18		-	-	-	-	-	-	[109]	39	70	91	110	59	74	65	78
19		10	32	42	51	83	94	84	78	81	72	†	167	†	<-73	<213
20		21	5	17	6	15	46	3	-13	16	37	38	42	23	46	73
21		56	52	80	76	72	92	120	118	79	98	72	[62]	27	68	91
22		78	87	109	68	25	37	66	87	35	0	19	23	6	-15	21
23		16	-24	-12	10	23	107	112	98	103	81	84	62	78	84	78
24		42	27	20	32	46	60	122	-219	91	109	52	51	52	39	58
25		12	32	54	72	49	58	103	110	91	92	92	62	41	47	68
26		42	49	54	57	61	64	84	98	109	87	81	84	78	78	60
27		49	52	34	36	47	72	77	81	114	115	114	104	94	84	94
28		70	55	58	65	92	93	101	91	49	44	56	84	79	65	65
29		57	60	57	58	65	68	47	65	85	83	75	46	32	13	23
30		36	52	40	72	78	49	66	78	78	78	88	81	60	70	73
31		55	46	58	-	-	-	-	-13	34	58	42	-3	29	29	25
M		44	39	43	45	56	70	80	74	72	69	67	65	56	57	57

15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	M	Max.	Min.	Ampl.	Typ pogody L'indication du temps	Date
74	30	†	†	24	32	21	21	27	-	-	-	-	-	c,r,t,m	16
74	60	28	-	-	-58	35	33	42	-	-	-	-	-	o	17
55	65	65	67	78	77	77	19	15	-	-	-	-	-	o,r	18
†	<-195	56	58	79	58	25	23	16	-	-	-	-	-	c,r	19
46	41	46	66	68	64	67	62	-	98	-34	132	o,p,d	20		
86	78	78	112	174	151	246	213	122	101	368	16	352	o	21	
81	97	37	41	50	43	21	21	17	-	155	-171	326	o,r,m	22	
86	55	[72]	-	[70]	68	65	62	52	-	-	-	-	-	o	23
58	64	33	213	29	†	19	39	39	-	-	-	-	-	c,d,r	24
96	81	78	73	-	52	30	46	44	-	-	-	-	-	o,r	25
75	65	52	63	68	66	46	44	32	67	169	23	146	o	26	
101	82	86	80	66	<-30	>32	33	46	-	>390	<-308	>698	o,r	27	
53	33	6	8	46	53	49	53	66	60	130	-48	178	c	28	
44	49	47	32	†	-3	39	51	15	-	-	-	-	-	c,r	29
88	88	83	81	77	68	72	65	71	125	6	119	o	30		
-61	†	-78	112	136	91	92	81	77	-	-	-	-	-	o,r	31
63	56	51	58	76	69	66	55	47	60						

NATEŻENIE POLA  
CHAMP ELECTRIQUE

Wrzesień - Septembre

Data	h	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1		78	60	-37	-17	29	62	65	84	91	67	-44	136	43	<-244	<-146
2		65	46	40	67	72	101	124	110	94	95	96	78	70	65	60
3		58	61	53	46	60	77	99	85	86	92	72	65	90	75	72
4		76	51	47	38	40	55	91	81	62	52	58	89	84	73	71
5		45	43	52	53	60	79	78	76	70	79	6	27	-3	-7	-74
6		14	6	5	0	6	58	88	109	105	97	114	88	77	58	50
7		79	8	19	20	32	72	81	84	90	84	-13	<-166	-7	-3	92
8		23	27	45	52	52	88	105	99	104	91	64	32	-13	28	39
9		22	21	20	26	22	27	21	<-97	10	54	-97	49	-51	71	64
10		93	91	76	62	60	76	97	95	82	74	69	75	59	64	46
11		81	77	63	65	83	89	103	105	95	99	75	44	-66	-137	22
12		20	25	40	76	79	73	81	79	69	53	62	75	77	81	72
13		38	-5	40	52	75	83	105	113	113	101	101	99	99	99	83
14		79	61	.61	59	54	40	63	83	81	81	99	101	83	85	101
15		61	69	63	65	93	115	202	147	141	123	101	95	[95]	101	97
16		10	10	16	20	28	61	75	65	69	71	73	81	77	65	63
17		42	30	22	20	20	22	42	57	61	81	81	79	79	73	22
18		-	[38]	34	40	59	71	71	83	74	19	27	36	18	-186	-334
19		-12	-17	9	18	51	58	69	90	64	58	60	55	37	55	65
20		52	64	78	92	81	126	93	88	91	84	63	53	>323	36	>20
21																

NATEŻENIE POLA  
CHAMP ÉLECTRIQUE

Piątek - Octobre

Data	h	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1		29	26	23	46	60	46	118	128	111	73	[96]	68	74	46	32
2		55	104	88	57	55	75	53	68	64	62	66	92	97	102	102
3		55	45	40	40	32	27	55	100	96	88	81	82	[92]	102	109
4		56	76	67	78	76	37	102	92	101	92	91	88	104	120	130
5		69	74	92	101	63	45	56	91	98	92	81	81	85	92	93
6		38	45	29	31	30	93	64	122	147	92	66	-	-	-	-
7		0	-1	-17	7	-2	19	>92	9	9	14	72	84	81	81	82
8		62	79	119	129	233	201	184	99	138	46	66	49	53	62	65
9		30	-12	19	24	47	33	211	308	276	165	98	60	73	90	92
10		76	36	45	55	73	65	94	92	76	74	67	63	78	85	100
11		-	-	-	-	-	[211]	>288	171	181	154	138	136	129	104	
12		78	242	222	226	134	55	65	54	140	102	99	45	53	45	47
13		2	29	65	74	67	67	55	59	67	91	76	62	78	92	119
14		27	18	31	47	44	64	78	92	109	54	-14	-61	-19	9	30
15		<-132	-21	-9	18	29	39	83	107	103	102	75	74	79	92	65
16		193	167	66	143	149	136	167	110	105	86	74	[89]	91	99	105
17		89	87	81	89	103	119	95	119	157	99	119	67	81	57	99
18		93	93	99	99	123	125	125	137	123	119	119	135	139	141	176
19		103	67	59	61	32	55	59	75	99	117	[67]	79	46	61	55
20		-157	-122	-57	18	18	-52	-52	18	88	137	64	49	52	67	78
21		49	40	27	49	62	60	94	102	80	76	76	87	88	102	107
22		26	-4	25	19	16	56	62	29	12	71	66	55	67	94	88
23		48	49	43	44	52	56	71	59	14	13	40	47	40	48	64
24		52	17	33	21	9	5	-31	1	84	106	98	94	48	48	71
25		-70	-111	-96	-80	-22	-9	34	55	29	36	32	39	64	48	24
26		18	0	1	13	16	-33	-1	-6	-6	31	48	70	79	79	83
27		36	38	40	40	38	38	36	48	99	121	95	79	57	-26	-41
28		-150	-91	<-188	-106	-11	8	24	13	-32	7	44	31	44	56	64
29		23	-64	-80	23	60	50	40	48	12	-10	56	-48	-16	0	64
30		-9	-2	-1	16	24	39	64	48	111	107	102	64	55	78	-
31		20	24	26	30	38	40	57	61	83	71	63	47	67	56	89
M		72	63	53	67	72	70	86	86	95	89	80	70	75	81	83

NATEŻENIE POLA  
CHAMP ÉLECTRIQUE

Piątek - Novembre

Data	h	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1		-24	-13	0	-16	-	-	14	4	12	21	56	64	70	83	118
2		48	20	52	73	99	133	127	172	95	55	33	40	23	26	48
3		22	24	4	29	8	14	57	40	71	103	78	52	33	33	56
4		32	32	32	29	10	48	14	0	-4	-36	-30	-13	22	37	57
5		22	37	25	16	17	16	24	12	30	44	40	53	62	99	113
6		93	89	89	85	95	107	118	123	110	95	73	40	25	64	87
7		66	57	64	71	77	80	89	95	86	90	95	102	115	135	142
8		61	56	56	56	65	78	87	92	93	87	96	95	101	103	117
9		48	46	37	31	29	24	40	41	71	40	[44]	69	78	73	46
10		22	31	16	12	8	-17	-34	-46	-38	-38	-53	-38	-19	-14	-15
11		6	0	2	13	0	8	7	34	-23	-253	-109	8	-5	-4	-129
12		-	-	-	-	-	-	-	-	-31	-74	-87	-107	-44	-22	
13		-19	-2	-4	0	0	15	16	15	7	8	21	33	38	37	69
14		4	23	3	2	12	21	16	46	29	0	32	38	47	47	38
15		61	47	22	-25	-20	25	43	20	6	-15	-51	-278	-235	-281	-253

ELEKTRYCZNEGO V/m

ATMOSFERIQUE V/m

1962

15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	M	Max.	Min.	Ampl.	Typ pogody 'indication du temps	Date
26	18	27	28	40	85	111	64	92	-	211	-17	228	c,f,d	1	
119	114	92	92	97	100	83	77	58	-	152	32	120	o,f,m	2	
126	135	147	129	115	94	77	92	54	-	173	-46	219	b,m	3	
130	101	94	102	124	112	111	104	95	95	150	10	140</			

Data h	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
16	-51	-104	10	41	12	57	76	61	15	54	54	50	66	64	78
17	25	43	37	15	50	51	61	61	72	69	60	72	65	61	60
18	38	31	31	37	47	54	56	54	60	57	69	69	70	63	79
19	-	-	23	46	39	46	62	61	50	47	84	68	69	75	95
20	30	54	78	84	111	87	69	92	115	-10	-35	-21	22	-18	-8
21	-15	38	38	32	32	60	61	32	61	47	80	107	98	106	88
22	37	31	54	60	62	54	60	74	76	76	65	51	84	107	104
23	-8	50	31	-65	-68	31	-8	-36	0	30	44	55	51	47	44
24	32	31	52	63	61	73	99	120	92	73	50	48	62	69	47
25	57	56	46	42	47	57	40	52	37	4	47	38	69	54	47
26	129	69	75	66	86	99	122	120	106	130	130	137	143	177	200
27	116	110	105	70	61	25	54	12	31	22	15	21	54	67	32
28	17	24	33	40	40	45	54	76	57	29	0	-5	29	23	126
29	-43	-68	-28	-127	-658	-76	-14	23	18	69	76	98	99	96	99
30	-304	-342	-177	-223	-156	-129	-62	-34	23	58	84	83	84	107	90
M	53	50	48	43	48	55	58	56	54	54	59	62	65	80	90

15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	M	Max.	Min.	Ampl.	Typ pogody L'indication du temps	Date
86	107	115	84	92	91	82	69	38	-	142	-311	453	c,r	16	
76	89	86	91	99	79	70	46	38	62	161	-9	170	c	17	
74	73	47	-19	17	-65	34	39	43	-	99	-158	257	c,s	18	
140	115	161	96	-177	-721	-531	-63	12	-	-	-	-	c,r	19	
2	-38	-62	-80	-23	-55	-93	-61	-33	-	193	-251	444	c,r,s,f,m	20	
97	86	93	84	66	80	46	46	40	-	200	-36	236	c,r	21	
99	80	112	92	15	15	24	38	24	-	200	-12	212	o,m	22	
60	54	38	132	13	76	90	115	60	-	385	-156	541	c,d,r,s,f	23	
69	90	75	84	86	82	61	60	64	-	145	9	136	c,s	24	
84	139	130	129	138	124	103	-84	98	72	184	-17	201	c	25	
197	223	204	230	221	142	153	107	94	140	270	21	249	o	26	
19	11	15	27	30	34	28	25	23	-	230	-25	255	c,m	27	
10	27	56	54	-139	-13	41	-76	-109	-	164	-658	822	c,d,r	28	
72	46	22	37	41	25	-28	-228	-	-	-	-	-	c,r	29	
130	113	110	108	42	49	69	67	76	-	653	-582	1235	c,r,s	30	
102	106	104	103	97	81	67	57	49	69	..	..	..	..	..	..

NATEŻENIE POLA  
CHAMP ÉLECTRIQUE

Grudzień - Décembre

Data h	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	70	76	73	76	112	149	161	168	159	184	134	51	46	38	79
2	46	57	71	70	70	83	90	113	93	138	161	149	150	130	
3	74	83	108	69	93	69	79	[145]	[104]	92	107	117	128	112	114
4	97	72	94	79	93	107	108	121	117	114	136	152	143	132	139
5	111	57	14	-38	-104	-101	-69	-74	-67	-42	-23	-53	-20	-31	-14
6	-185	31	4	-68	-55	14	-42	-8	-8	29	21	21	-10	79	89
7	67	82	65	48	43	84	86	51	31	-	-	95	109	150	132
8	-8	91	61	38	44	44	136	156	147	134	211	229	107	122	86
9	-126	-107	-130	-109	-102	-101	-97	-143	-102	-56	37	92	122	135	118
10	70	56	57	56	50	60	71	58	72	72	77	38	72	97	86
11	-10	-17	21	42	36	34	36	21	-58	-27	9	32	-50	41	29
12	51	22	57	-16	-25	24	14	56	50	42	51	52	64	76	82
13	31	26	35	33	35	39	56	69	61	2	7	16	72	59	44
14	-42	-17	9	-27	-111	-6	-82	-8	72	-	-	-	<-123	-161	
15	71	51	65	79	86	90	92	93	93	79	118	-120	-171	-27	-128
16	72	90	92	14	9	14	14	32	34	-10	14	0	-35	46	7
17	-	-	-	-	-	-	-	68	-11	-26	-63	-16	-43	15	7
18	-16	15	15	76	109	111	155	142	64	45	52	46	52	95	189
19	91	88	66	73	75	101	52	96	88	102	96	111	126	126	126
20	56	38	38	16	37	55	59	62	91	126	155	33	104	89	91
21	142	152	162	186	170	182	260	392	242	178	185	160	143	177	145
22	159	125	106	102	100	83	111	113	98	78	82	96	119	143	177
23	97	105	104	96	88	99	117								

Styczeń - janvier

1962

ILOŚĆ JĄDER KONDENSACJI  
W CM<sup>3</sup> POWIETRZAPRZEWODNICTWO POWIETRZA - CONDUCTIBILITÉ D'AIR × 10<sup>-4</sup> CGSENOMBRE DE NOYAUX DE CONDENSATION  
PAR CM<sup>3</sup> D'AIR

Data Date	I	II	III	M	λ+				λ-				$\lambda_+ + \lambda_-$ M	$\frac{\lambda_+}{\lambda_-}$ M	
					I	II	III	M	I	II	III	M			
1	7880	10090	9110	9030	0.38	0.52	0.42	0.44	0.35	0.54	0.36	0.42	0.86	1.05	
2	8620	13050	14770	12150	0.38	0.35	0.34	0.36	0.34	0.33	0.30	0.32	0.68	1.12	
3	8620	9850	19200	12560	0.32	0.26	0.15	0.24	0.37	0.27	0.15	0.26	0.50	0.92	
4	11330	4430	13790	9850	0.26	0.30	0.29	0.28	0.27	0.43	0.31	0.34	0.62	0.82	
5	5420	6650	17970	10010	0.40	0.28	0.16	0.28	0.38	0.39	0.19	0.32	0.60	0.88	
6	(3200)	-	13540	(8370)	0.20	0.21	0.21	0.21	0.23	0.21	0.23	0.22	0.43	0.95	
7	7390	14280	11570	11080	0.39	0.24	0.29	0.31	0.36	0.23	0.29	0.29	0.60	1.07	
8	23390	11330	9850	14860	0.37	0.43	0.31	0.37	0.40	0.43	0.37	0.40	0.77	0.92	
9	9360	10340	15760	11820	0.24	0.25	0.30	0.26	0.29	0.28	0.30	0.29	0.55	0.90	
10	13790	17230	11080	14030	0.44	0.34	0.41	0.40	0.41	0.35	0.42	0.39	0.79	1.03	
11	11080	15020	12310	12800	0.30	0.40	0.44	0.38	0.27	0.38	0.47	0.37	0.75	1.03	
12	12800	13050	12560	12800	0.40	0.21	0.28	0.30	0.37	0.23	0.26	0.29	0.59	1.03	
13	9600	6650	12310	9520	0.65	0.50	0.39	0.51	0.64	0.49	0.38	0.50	1.01	1.02	
14	12560	10590	8620	10590	0.28	0.46	0.52	0.42	0.30	0.43	0.53	0.42	0.84	1.00	
15	3690	8620	10340	7550	0.55	0.37	0.38	0.43	0.55	0.40	0.42	0.46	0.89	0.93	
16	7390	8620	12310	9440	0.34	0.45	0.47	0.42	0.42	0.47	0.50	0.46	0.88	0.91	
17	12060	9850	25360	15760	0.52	0.54	0.33	0.46	0.56	0.54	0.37	0.49	0.95	0.94	
18	15020	16740	23390	18380	0.31	0.36	0.27	0.31	0.29	0.35	0.29	0.31	0.62	1.00	
19	16000	20190	23390	19860	0.40	0.41	0.22	0.34	0.41	0.38	0.22	0.34	0.68	1.00	
20	10090	9110	14280	11160	0.71	0.54	0.56	0.60	0.70	0.57	0.59	0.62	1.22	0.97	
21	10090	19700	7140	12310	0.43	0.41	0.53	0.46	0.44	0.39	0.55	0.46	0.92	1.00	
22	12800	14530	7880	11740	0.56	0.53	0.66	0.58	0.63	0.62	0.69	0.65	1.23	0.89	
23	6160	7140	9360	7550	0.70	0.53	0.60	0.61	0.71	0.56	0.67	0.65	1.26	0.94	
24	8620	10830	10590	10010	0.61	0.60	0.74	0.65	0.58	0.61	0.65	0.61	1.26	1.07	
25	7140	13540	12800	11160	0.51	0.45	0.30	0.42	0.53	0.47	0.44	0.48	0.90	0.88	
26	7390	20430	45550	24460	0.55	0.41	0.09	0.35	0.62	0.36	0.10	0.36	0.71	0.97	
27	7630	16000	7390	10340	0.37	0.28	0.35	0.33	0.35	0.27	0.28	0.30	0.63	1.10	
28	8120	11820	30280	16740	0.57	0.61	0.46	0.55	0.66	0.58	0.45	0.56	1.11	0.98	
29	10340	11570	10340	10750	0.48	0.28	0.34	0.37	0.47	0.32	0.37	0.39	0.76	0.95	
30	8120	14770	38160	20350	0.41	0.33	0.15	0.30	0.40	0.31	0.17	0.29	0.59	1.03	
31	29540	41850	41610	37670	0.27	0.21	0.19	0.22	0.23	0.22	0.20	0.22	0.44	1.00	
	M	10490	13260	16540	13430	0.43	0.39	0.36	0.39	0.44	0.40	0.37	0.40	0.79	0.98

Luty - Février

1962

ILOŚĆ JĄDER KONDENSACJI  
W CM<sup>3</sup> POWIETRZAPRZEWODNICTWO POWIETRZA - CONDUCTIBILITÉ D'AIR × 10<sup>-4</sup> CGSENOMBRE DE NOYAUX DE CONDENSATION  
PAR CM<sup>3</sup> D'AIR

Data Date	I	II	III	M	λ+				λ-				$\lambda_+ + \lambda_-$ M	$\frac{\lambda_+}{\lambda_-}$ M
					I	II	III	M	I	II	III	M		
1	30780	17480	16000	21420	0.30	0.33	0.17	0.27	0.30	0.27	0.18	0.25	0.52	1.08
2	27080	20430	34960	27490	0.26	0.31	0.15	0.24	0.29	0.32	0.15	0.25	0.49	0.96
3	40380	33980	27080	33810	0.15	0.15	0.07	0.12	0.15	0.16	0.07	0.13	0.25	0.92
4	8620	16000	8620	11080	0.22	0.26	0.26	0.25	0.30	0.22	0.26	0.26	0.51	0.96
5	9110	16250	8620	11330	0.26	0.26	0.29	0.27	0.23	0.24	0.34	0.27	0.54	1.00
6	8120	9850	33240	17070	0.42	0.36	0.30	0.36	0.54	0.40	0.30	0.41	0.77	0.88
7	41850	44320	18960	35040	0.34	0.39	0.40	0.38	0.42	0.39	0.45	0.42	0.80	0.90
8	18220	18460	19940	18870	0.46	0.33	0.24	0.34	0.47	0.35	0.22	0.35	0.69	0.97
9	18710	15510	20190	18140	0.15	0.15	0.27	0.19	0.24	0.17	0.33	0.25	0.44	0.76
10	10590	16000	27080	17890	0.31	0.39	0.29	0.33	0.38	0.36	0.21	0.32	0.65	1.03
11	23880	19940	18220	20680	0.16	0.25	0.57	0.33	0.17	0.26	0.60	0.34	0.67	0.97
12	15760	13290	6650	11900	0.36	0.24	-	(0.30)	0.36	0.35	-	(0.36)	(0.66)	(0.83)
13	3200	9360	20930	11160	0.97	0.73	0.40	0.70	0.89	0.73	0.32	0.65	1.35	1.08

Data Date	I	II	III	M	$\lambda_+$				$\lambda_-$				$\frac{\lambda_+ + \lambda_-}{M}$	$\frac{\lambda_+}{\lambda_-}$
					I	II	III	M	I	II	III	M		
14	21670	16990	30280	22980	0.39	0.61	0.22	0.41	0.39	0.59	0.21	0.40	0.81	1.02
15	16000	40620	27820	28150	0.56	0.49	0.39	0.48	0.54	0.55	0.35	0.48	0.96	1.00
16	14530	13790	17480	15270	0.40	0.40	0.58	0.46	0.38	0.39	0.57	0.45	0.91	1.02
17	17970	18710	42590	26420	0.66	0.45	0.29	0.47	0.65	0.56	0.27	0.49	0.96	0.96
18	27080	23390	22900	24460	0.36	0.27	0.48	0.37	0.41	0.31	0.49	0.40	0.77	0.92
19	17230	22160	7880	15760	0.28	0.32	0.20	0.27	0.29	0.36	0.28	0.31	0.58	0.87
20	9360	8620	27570	15180	0.23	0.39	0.33	0.32	0.28	0.45	0.37	0.37	0.69	0.86
21	17970	18960	27330	21420	0.40	0.31	0.43	0.38	0.60	0.40	0.43	0.48	0.86	0.79
22	14030	15260	27080	18790	0.48	0.34	0.33	0.38	0.51	0.37	0.32	0.40	0.78	0.95
23	26590	20430	23880	23630	0.25	0.33	0.26	0.28	0.22	0.40	0.28	0.30	0.58	0.93
24	19940	46780	17970	28230	0.38	0.35	0.24	0.32	0.38	0.36	0.23	0.32	0.64	1.00
25	14770	14280	13050	14030	0.23	0.18	0.24	0.22	0.26	0.20	0.24	0.23	0.45	0.96
26	11330	13790	6160	10430	0.34	0.27	0.30	0.30	0.27	0.29	0.31	0.29	0.59	1.03
27	8620	13540	16740	12970	0.32	0.27	0.35	0.31	0.31	0.27	0.31	0.30	0.61	1.03
28	28850	27080	19700	25210	0.26	0.35	0.24	0.28	0.25	0.41	0.22	0.29	0.57	0.97
M	18650	20190	21030	19960	0.35	0.34	0.31	0.33	0.37	0.36	0.31	0.35	0.68	0.94

Marzec - Mars

ILOŚĆ JĄDER KONDENSACJI PRZEWODNICTWO POWIETRZA - CONDUCTIBILITÉ D'AIR  $\times 10^{-4}$  CGSE  
W CM<sup>3</sup> POWIETRZA

NOMBRE DE NOYAUX DE CONDENSATION  
PAR CM<sup>3</sup> D'AIR

Data Date	I	II	III	M	$\lambda_+$				$\lambda_-$				$\frac{\lambda_+ + \lambda_-}{M}$	$\frac{\lambda_+}{\lambda_-}$
					I	II	III	M	I	II	III	M		
1	10590	16000	16000	14200	0.37	0.35	0.24	0.32	0.38	0.36	0.29	0.34	0.66	0.94
2	14030	15510	23880	17810	0.33	0.35	0.19	0.29	0.30	0.31	0.18	0.26	0.55	1.12
3	17730	12310	16000	15350	0.14	0.25	0.22	0.20	0.15	0.24	0.21	0.20	0.40	1.00
4	16000	19700	16990	17560	0.31	0.35	0.31	0.32	0.32	0.36	0.31	0.33	0.65	0.97
5	12310	10090	12560	11650	0.31	0.38	0.41	0.37	0.35	0.40	0.41	0.39	0.76	0.95
6	13790	14770	11820	13460	0.29	0.65	0.43	0.46	0.28	0.74	0.48	0.50	0.96	0.92
7	10590	11330	12310	11410	0.51	0.47	0.40	0.46	0.57	0.49	0.41	0.49	0.95	0.94
8	20930	13540	19700	18060	0.56	0.51	0.29	0.45	0.50	0.54	0.29	0.44	0.89	1.02
9	7390	16000	8120	10500	0.96	0.84	0.68	0.83	1.01	0.74	0.79	0.85	1.68	0.98
10	13050	24620	11820	16500	0.52	0.45	0.57	0.51	0.49	0.52	0.59	0.53	1.04	0.96
11	18710	21910	19700	20110	0.66	0.37	0.48	0.50	0.68	0.38	0.57	0.54	1.04	0.93
12	14280	17970	9850	14030	0.42	0.49	0.44	0.45	0.39	0.47	0.49	0.45	0.90	1.00
13	10090	14770	18460	14440	0.34	0.36	0.30	0.33	0.33	0.43	0.27	0.34	0.67	0.97
14	12560	20930	22650	18710	0.32	0.34	0.25	0.30	0.32	0.41	0.31	0.35	0.65	0.86
15	35700	36930	46780	39800	0.09	0.33	0.26	0.23	0.12	0.35	0.21	0.23	0.46	1.00
16	11080	19200	20430	16900	0.35	0.38	(0.75)	(0.49)	0.33	0.40	(0.34)	(0.36)	(0.85)	(1.36)
17	18460	29540	16000	21330	(0.60)	0.38	0.34	(0.44)	(0.35)	0.30	0.36	(0.34)	(0.78)	(1.29)
18	7390	41850	21420	23550	0.37	0.26	0.29	0.31	0.34	0.32	0.25	0.30	0.61	1.03
19	17230	19200	21420	19280	0.10	0.25	0.26	0.20	0.10	0.27	0.22	0.20	0.40	1.00
20	9850	23390	27080	20110	0.19	0.30	0.19	0.23	0.20	0.28	0.20	0.23	0.46	1.00
21	33240	34470	17730	28480	0.14	0.30	0.36	0.27	0.14	0.33	0.36	0.28	0.55	0.96
22	27080	11570	26100	21580	0.33	0.40	0.30	0.34	0.34	0.44	0.33	0.37	0.71	0.92
23	14280	13050	10590	12640	0.36	0.28	0.22	0.29	0.34	0.35	0.21	0.30	0.59	0.97
24	12310	15510	29050	18960	0.26	0.21	0.16	0.21	0.25	0.29	0.13	0.22	0.43	0.95
25	21670	19450	28310	23140	0.15	0.30	0.11	0.19	0.14	0.29	0.13	0.19	0.38	1.00
26	20190	27080	27820	25030	0.22	0.39	0.22	0.28	0.23	0.36	0.22	0.27	0.55	1.04
27	12800	25360	21420	19860	0.35	0.33	0.44	0.37	0.36	0.33	0.43	0.37	0.74	1.00
28	11820	13050	35700	20190	0.33	0.31	0.17	0.27	0.35	0.41	0.21	0.32	0.59	0.84
29	20430	35700	22160	26100	0.43	0.41	0.36	0.40	0.43	0.42	0.30	0.38	0.78	1.05
30	11570	17730	16740	15350	0.36	0.33	0.32	0.34	0.34	0.34	0.30	0.33	0.67	1.03
31	17230	16000	27080	20100	0.36	0.35	0.15	0.29	0.52	0.31	0.19	0.34	0.63	0.85
M	15950	20280	20510	18910	0.36	0.38	0.33	0.36	0.35	0.39	0.32	0.36	0.71	1.00

Kwiecień - Avril

ILOŚĆ JĄDER KONDENSACJI  
W CM<sup>3</sup> POWIETRZA

PRZEWODNICTWO POWIETRZA - CONDUCTIBILITÉ D'AIR × 10<sup>-4</sup> CGSE

NOMBRE DE NOYAUX DE CONDENSATION  
PAR CM<sup>3</sup> D'AIR

Data Date	I	II	III	M	λ+				λ-				λ <sub>+</sub> +λ <sub>-</sub> M	$\frac{\lambda_+}{\lambda_-}$
					I	II	III	M	I	II	III	M		
1	13540	16000	19940	16490	0.33	0.58	0.44	0.45	0.31	0.57	0.48	0.45	1.00	1.00
2	19700	13050	19700	17480	0.42	0.54	0.49	0.48	0.52	0.60	0.45	0.52	1.00	0.92
3	15510	13290	22900	17230	0.43	0.45	0.57	0.48	0.43	0.44	0.66	0.51	0.99	0.94
4	11080	21420	19700	17400	0.46	0.43	0.55	0.48	0.49	0.47	0.64	0.53	1.01	0.91
5	7630	8620	7390	7880	0.67	0.85	0.64	0.72	0.64	0.85	0.60	0.70	1.42	1.03
6	10590	13050	6890	10180	0.39	0.75	0.86	0.67	0.54	0.59	0.80	0.64	1.31	1.05
7	11080	9360	11080	10510	0.66	0.65	0.72	0.68	0.64	0.64	0.72	0.67	1.35	1.01
8	5660	6400	17970	10010	0.45	0.61	0.54	0.53	0.49	0.59	0.57	0.55	1.08	0.96
9	14280	25360	33240	24290	0.52	0.65	0.14	0.44	0.55	0.70	0.18	0.48	0.92	0.92
10	14280	34470	25360	24700	0.76	0.52	0.36	0.55	0.74	0.54	0.36	0.55	1.10	1.00
11	6890	10590	11330	9600	0.69	0.75	0.48	0.64	0.84	0.87	0.49	0.73	1.37	0.88
12	22900	17730	32010	24210	0.31	0.34	-	(0.32)	0.28	0.38	-	(0.33)	(0.65)	(0.97)
13	14770	11820	18460	15020	0.37	0.63	0.35	0.45	0.34	0.18	0.48	0.33	0.78	1.36
14	7630	10090	21670	13130	0.70	0.71	0.55	0.65	0.64	0.68	0.51	0.61	1.26	1.07
15	3200	4920	7880	5330	1.29	1.09	1.12	1.17	1.13	0.99	1.13	1.08	2.25	1.08
16	6160	9850	11570	9190	1.01	0.84	0.92	0.92	1.10	0.85	0.86	0.94	1.86	0.98
17	11080	10090	10590	10590	0.78	0.78	0.84	0.80	0.82	0.70	0.95	0.82	1.62	0.98
18	11820	11080	11080	11330	0.75	0.70	0.41	0.62	0.77	0.71	0.41	0.63	1.25	0.98
19	15510	30040	16740	20760	0.78	0.64	0.57	0.66	0.80	0.65	0.67	0.71	1.37	0.93
20	20190	18460	35950	24870	0.75	0.70	0.17	0.54	0.61	0.68	0.14	0.48	1.02	1.12
21	8860	27080	31510	22480	0.50	0.55	0.23	0.43	0.49	0.56	0.21	0.42	0.85	1.02
22	9360	5660	17970	11000	0.76	0.70	0.50	0.65	0.68	0.79	0.45	0.64	1.29	1.02
23	6160	12310	9600	9360	0.89	0.94	0.95	0.93	0.87	0.87	0.91	0.88	1.81	1.06
24	10090	8860	7880	8940	1.03	0.93	1.39	1.12	0.98	0.84	1.24	1.02	2.14	1.10
25	8620	9850	11570	10010	1.11	0.81	0.80	0.91	1.00	0.90	0.84	0.91	1.82	1.00
26	16740	16500	7140	13460	0.73	0.78	0.74	0.75	0.85	0.77	0.86	0.83	1.58	0.90
27	16500	11570	7880	11980	0.69	0.77	0.90	0.79	0.75	0.83	0.96	0.85	1.64	0.93
28	11820	14770	7140	11240	0.83	0.77	0.66	0.75	0.92	0.92	0.77	0.87	1.62	0.86
29	5660	20430	12310	12800	0.92	0.78	0.66	0.79	1.02	0.85	0.68	0.85	1.64	0.93
30	4430	16500	12800	11240	0.87	0.68	0.85	0.80	0.85	1.17	0.84	0.95	1.75	0.84
M	11390	14640	16240	14090	0.70	0.70	0.63	0.68	0.70	0.71	0.65	0.89	1.36	0.99

Maj - Mai

ILOŚĆ JĄDER KONDENSACJI  
W CM<sup>3</sup> POWIETRZA

PRZEWODNICTWO POWIETRZA - CONDUCTIBILITÉ D'AIR × 10<sup>-4</sup> CGSE

NOMBRE DE NOYAUX DE CONDENSATION  
PAR CM<sup>3</sup> D'AIR

Data Date	I	II	III	M	λ+				λ-				λ <sub>+</sub> +λ <sub>-</sub> M	$\frac{\lambda_+}{\lambda_-}$
					I	II	III	M	I	II	III	M		
1	8120	14030	8620	10260	0.99	0.90	0.50	0.80	1.01	0.87	0.66	0.85	1.65	0.94
2	6650	6160	7630	6810	0.87	0.72	0.64	0.74	0.94	0.82	0.64	0.80	1.54	0.92
3	17970	16740	14280	16330	0.62	0.80	0.76	0.73	0.71	0.87	0.75	0.78	1.51	0.94
4	9850	6400	22900	13050	0.85	0.87	0.37	0.70	0.85	0.79	0.33	0.66	1.36	1.06
5	19700	10090	20930	16910	0.54	0.81	0.19	0.51	0.64	0.81	0.16	0.54	1.05	0.94
6	17230	14030	30280	20510	0.41	0.83	0.25	0.50	0.32	0.85	0.24	0.47	0.97	1.06
7	11820	14770	15510	14030	0.80	0.76	0.40	0.65	0.72	0.81	0.45	0.66	1.31	0.98
8	12560	22650	27080	20760	0.33	0.70	0.57	0.53	0.39	0.70	0.50	0.53	1.06	1.00
9	13540	22900	22160	19530	0.69	0.56	0.38	0.54	0.75	0.81	0.31	0.62	1.16	0.87
10	13540	13050	16500	14360	0.91	0.90	1.00	0.94	0.88	0.95	1.26	1.03	1.97	0.91
11	12310	18220	17480	16000	0.55	0.72	0.92	0.73	0.69	0.76	0.83	0.76	1.49	0.96
12	14530	25850	29540	23310	0.64	0.64	0.28	0.52	0.62	0.71	0.29	0.54	1.06	0.96
13	13540	8620	12310	11490	1.10	0.75	0.89	0.91	0.98	0.95	1.06	1.00	1.91	0.91

Data Date	I	II	III	M	$\lambda_+$				$\lambda_-$				$\frac{\lambda_+ + \lambda_-}{M}$	$\frac{\lambda_+}{\lambda_-}$
					I	II	III	M	I	II	III	M		
14	12560	11330	7390	10430	0.64	1.05	1.36	1.02	0.77	1.31	1.35	1.14	2.16	0.89
15	7880	11080	11080	10010	1.09	0.77	0.63	0.83	1.10	1.06	0.85	1.00	1.83	0.83
16	12060	12310	10830	11730	0.68	0.77	1.12	0.86	0.73	0.77	1.06	0.85	1.71	1.01
17	13790	15510	14030	14440	0.64	0.70	0.87	0.74	0.67	0.69	0.85	0.74	1.48	1.00
18	14770	14030	19700	16170	0.80	1.00	0.68	0.83	0.81	0.95	0.69	0.82	1.65	1.01
19	16740	13540	11080	13790	0.64	0.73	0.95	0.77	0.64	0.76	0.95	0.78	1.55	0.99
20	9110	13050	11080	11080	0.99	0.89	1.00	0.96	1.03	1.08	1.06	1.06	2.02	0.91
21	9850	8120	12560	10180	0.83	1.40	0.72	0.98	0.85	1.33	0.73	0.97	1.95	1.01
22	8370	17230	15020	13540	1.15	0.93	0.64	0.91	1.32	1.01	0.70	1.01	1.92	0.90
23	15260	12800	15260	14440	0.71	0.62	0.84	0.72	0.80	0.71	0.80	0.77	1.49	0.94
24	12060	13290	15510	13620	0.88	0.98	0.64	0.83	0.90	1.05	0.56	0.84	1.67	0.99
25	9850	13790	19200	14280	0.87	0.72	0.68	0.76	0.99	0.80	0.67	0.82	1.58	0.93
26	6890	9110	10340	8780	1.40	1.56	0.52	1.16	1.25	1.35	0.43	1.01	2.17	1.15
27	11080	8620	16250	11980	1.01	1.08	0.81	0.97	1.26	1.06	0.86	1.06	2.03	0.92
28	5170	12310	17970	11820	1.34	0.99	0.84	1.06	1.25	1.28	0.89	1.14	2.20	0.93
29	10340	16740	15760	14280	1.50	1.04	1.10	1.21	1.56	1.05	0.94	1.18	2.39	1.03
30	12800	6160	14280	11080	0.19	0.86	0.63	0.56	0.62	0.95	0.55	0.71	1.27	0.79
31	15510	16000	10090	13870	0.80	0.80	0.88	0.83	0.78	0.66	1.10	0.85	1.68	0.98
M	12110	13500	15890	13830	0.82	0.87	0.71	0.80	0.87	0.92	0.73	0.84	1.64	0.96

Czerwiec - Juin

ILOŚĆ JADER KONDENSACJI  
W CM<sup>3</sup> POWIETRZA

PRZEWODNICTWO POWIETRZA - CONDUCTIBILITÉ D'AIR  $\times 10^{-4}$  CGSE

NOMBRE DE NOYAUX DE CONDENSATION  
PAR CM<sup>3</sup> D'AIR

Data Date	I	II	III	M	$\lambda_+$				$\lambda_-$				$\frac{\lambda_+ + \lambda_-}{M}$	$\frac{\lambda_+}{\lambda_-}$
					I	II	III	M	I	II	III	M		
1	8860	21420	14530	14940	1.15	1.20	1.35	1.23	1.37	1.15	1.30	1.27	2.50	0.97
2	11080	10830	18960	13620	1.06	1.20	0.54	0.93	0.94	1.14	0.59	0.89	1.82	1.04
3	7140	7390	7140	7220	1.62	1.36	1.91	1.63	1.36	1.85	2.07	1.76	3.39	0.93
4	6890	14280	13790	11650	1.21	0.78	0.93	0.97	1.24	1.05	1.28	1.19	2.16	0.82
5	7880	11330	15020	11410	1.04	0.77	1.19	1.00	1.76	0.95	1.20	1.30	2.30	0.77
6	7630	16250	12060	11980	1.12	1.02	1.83	1.32	1.22	1.15	1.52	1.30	2.62	1.02
7	13540	15760	10830	13380	1.58	1.22	1.87	1.56	1.67	1.27	1.78	1.57	3.13	0.99
8	13790	10090	11570	11820	1.51	1.65	1.83	1.66	1.63	1.82	1.65	1.70	3.36	0.98
9	20430	24130	25850	23470	1.22	1.03	1.44	1.23	1.19	1.00	1.48	1.22	2.45	1.01
10	10340	16000	13540	13290	1.90	1.53	2.40	1.94	1.70	1.46	2.49	1.88	3.82	1.03
11	9360	12060	14280	11900	0.96	1.39	0.77	1.04	0.90	1.42	0.79	1.04	2.08	1.00
12	10590	22160	15260	16000	1.21	1.07	1.56	1.28	1.23	1.26	2.06	1.52	2.80	0.84
13	15020	7390	12560	11660	0.74	1.44	2.13	1.44	0.70	1.69	2.26	1.55	2.99	0.93
14	22160	12800	14280	16410	0.77	0.86	0.89	0.84	0.76	0.86	0.88	0.83	1.67	1.01
15	14770	32010	15260	20680	1.03	0.82	1.50	1.12	0.98	0.98	1.70	1.22	2.34	0.92
16	16000	11080	14770	13950	0.79	1.22	1.52	1.18	0.85	1.13	1.55	1.18	2.36	1.00
17	7140	22160	9110	12800	1.38	1.39	2.16	1.64	1.31	1.52	1.94	1.59	3.23	1.03
18	7390	9110	25600	14030	2.17	1.21	1.35	1.58	2.06	1.37	1.10	1.51	3.09	1.05
19	18710	6400	14280	13130	1.02	1.31	1.62	1.32	1.19	1.26	1.63	1.36	2.68	0.97
20	10590	35210	14280	20030	1.61	1.31	1.43	1.45	1.41	1.29	1.34	1.35	2.80	1.07
21	6890	13540	12560	11000	1.04	1.02	1.52	1.19	1.17	1.00	1.35	1.24	2.43	0.96
22	11080	7390	10340	9600	1.11	1.25	1.38	1.25	1.16	1.22	1.40	1.26	2.51	0.99
23	12310	12310	10830	11820	0.94	0.98	1.20	1.04	0.77	0.93	0.98	0.89	1.93	1.17
24	9360	9850	11820	10340	1.44	1.36	1.54	1.45	1.48	1.26	1.78	1.51	2.96	0.96
25	11330	10090	12800	11410	1.20	1.01	1.84	1.35	0.97	1.05	1.82	1.28	2.63	1.05
26	51700	18460	12310	27490	1.15	1.16	1.25	1.19	1.17	1.22	1.11	1.17	2.36	1.02
27	7390	18960	15760	14040	1.09	1.10	1.44	1.21	0.97	1.19	1.38	1.18	2.39	1.03
28	10590	16740	12310	13210	1.12	1.02	1.29	1.24	1.31	1.07	1.37	1.25	2.49	0.99
29	9850	9360	16300	11900	1.16	1.03	1.35	1.18	0.98	1.00	1.62	1.20	2.38	0.98
30	11080	11080	8120	10090	1.27	1.18	1.49	1.31	1.21	1.38	1.25	1.28	2.59	1.02
M	12700	14850	13880	13810	1.23	1.16	1.48	1.29	1.22	1.23	1.50	1.32	2.61	0.98

Lipiec - Juillet

1962

ILOŚĆ JADER KONDENSACJI  
W CM<sup>3</sup> POWIETRZAPRZEWODNICTWO POWIETRZA - CONDUCTIBILITÉ D'AIR × 10<sup>-4</sup> CGSENOMBRE DE NOYAUX DE CONDENSATION  
PAR CM<sup>3</sup> D'AIR

Data Date	I	II	III	M	λ <sub>+</sub>				λ <sub>-</sub>				λ <sub>+</sub> +λ <sub>-</sub> M	λ <sub>+</sub> / λ <sub>-</sub> M
					I	II	III	M	I	II	III	M		
1	8370	14770	7880	10340	1.20	1.10	2.24	1.51	1.16	1.35	2.47	1.66	3.17	0.91
2	12060	7390	8120	9190	0.96	1.15	1.55	1.22	1.12	1.26	1.53	1.30	2.52	0.94
3	10590	22160	11820	14860	0.79	1.11	1.17	1.02	0.61	1.17	1.12	0.97	1.99	1.05
4	8620	15760	15260	13210	1.03	0.92	1.33	1.09	0.90	0.87	1.20	0.99	2.08	1.10
5	12560	13790	20190	15510	0.96	1.29	0.99	1.08	1.04	1.29	0.89	1.07	2.15	1.01
6	8370	13540	12560	11490	1.02	0.92	0.91	0.95	0.87	1.01	0.85	0.91	1.86	1.04
7	12600	12060	10340	11730	1.06	1.15	1.12	1.11	0.89	1.20	0.84	0.98	2.09	1.13
8	9850	15020	9110	11330	0.98	1.31	2.20	1.50	1.07	1.35	1.51	1.31	2.81	1.15
9	12560	78780	9850	33730	0.85	0.86	2.22	1.31	0.78	0.86	2.13	1.26	2.57	1.04
10	12310	20430	12310	15020	1.08	1.48	1.74	1.43	1.31	1.40	1.51	1.41	2.84	1.01
11	12310	24870	13790	16990	1.22	1.17	1.53	1.31	1.38	1.29	1.37	1.35	2.66	0.97
12	13290	12060	6650	10670	1.24	1.32	1.91	1.49	1.18	1.25	1.68	1.37	2.86	1.09
13	14530	10830	8370	11240	1.02	1.11	1.58	1.24	1.03	1.13	1.12	1.09	2.33	1.14
14	7390	24570	9110	13790	1.14	1.16	1.69	1.33	1.03	1.14	1.65	1.27	2.60	1.05
15	7880	11080	21420	13460	1.40	1.65	1.73	1.59	1.40	1.74	1.34	1.49	3.08	1.07
16	6650	7910	7630	6730	1.43	1.60	1.59	1.54	1.30	1.32	1.53	1.38	2.92	1.12
17	5910	1920	13050	7960	1.81	1.85	1.36	1.67	1.80	1.79	1.43	1.67	3.34	1.00
18	9850	10830	11080	10590	1.64	2.01	1.93	1.86	1.88	1.83	2.05	1.92	3.78	0.97
19	14030	12310	11080	12470	1.84	1.73	2.12	1.90	1.78	1.80	2.14	1.91	3.81	0.99
20	11570	23390	12310	15760	1.51	1.20	1.76	1.49	1.46	1.28	1.90	1.55	3.04	0.96
21	10090	8120	12800	10340	0.97	1.03	1.36	1.12	1.01	1.02	1.28	1.10	2.22	1.02
22	9360	9850	14530	11250	0.92	1.30	1.12	1.11	1.00	1.23	1.34	1.19	2.30	0.93
23	9360	12560	10340	10750	1.67	1.00	1.01	1.23	1.39	0.79	1.03	1.07	2.30	1.15
24	14030	7880	18960	13620	1.10	1.48	1.62	1.40	1.02	1.37	1.58	1.32	2.72	1.06
25	15260	17730	13050	15350	1.59	1.19	0.70	1.16	1.90	1.35	0.69	1.31	2.47	0.89
26	9110	13540	12310	11650	0.94	0.83	1.00	0.92	0.90	0.85	1.02	0.92	1.84	1.00
27	8860	12310	11080	10750	1.15	1.23	1.09	1.16	1.26	1.30	1.12	1.23	2.39	0.94
28	8620	15760	8120	10830	1.45	1.48	1.71	1.55	1.68	1.23	1.45	1.45	3.00	1.07
29	28310	59090	8860	32090	1.05	0.93	—	(0.99)	0.99	0.93	—	(0.96)	1.95	(1.03)
30	11080	11080	11330	11160	1.65	1.82	1.78	1.75	1.84	1.50	1.49	1.61	3.36	1.09
31	15020	13540	15260	14610	1.28	1.62	—	(1.45)	0.99	1.10	—	(1.04)	2.49	(1.39)
N	11310	17300	11890	13500	1.22	1.29	1.52	1.34	1.22	1.26	1.42	1.29	2.63	1.04

Sierpień - Août

1962

ILOŚĆ JADER KONDENSACJI  
W CM<sup>3</sup> POWIETRZAPRZEWODNICTWO POWIETRZA - CONDUCTIBILITÉ D'AIR × 10<sup>-4</sup> CGSENOMBRE DE NOYAUX DE CONDENSATION  
PAR CM<sup>3</sup> D'AIR

Data Date	I	II	III	M	λ <sub>+</sub>				λ <sub>-</sub>				λ <sub>+</sub> +λ <sub>-</sub> M	λ <sub>+</sub> / λ <sub>-</sub> M
					I	II	III	M	I	II	III	M		
1	10830	11330	13050	11740	0.82	0.98	1.84	1.21	0.84	0.84	1.73	1.14	2.35	1.06
2	8860	7630	23880	13460	1.30	1.52	1.26	1.36	1.22	1.41	1.02	1.22	2.58	1.11
3	9360	14280	15510	13050	(1.95)	0.96	1.17	(1.36)	(2.24)	1.02	1.07	(1.44)	(2.80)	(0.94)
4	11820	11820	21420	15020	0.58	0.72	0.97	0.76	0.55	0.77	0.95	0.76	1.52	1.00
5	9600	17730	13050	13460	0.75	1.00	1.06	0.94	0.86	0.97	1.12	0.98	1.92	0.96
6	5910	—	—	—	1.17	1.67	1.63	1.49	1.07	1.63	1.70	1.47	2.96	1.01
7	—	—	—	—	0.94	1.07	1.06	1.02	0.94	1.19	1.03	1.05	2.07	0.97
8	—	—	—	—	0.79	0.91	1.65	1.12	0.92	0.95	1.35	1.07	2.19	1.05
9	—	—	—	—	0.83	1.10	0.70	0.88	0.85	0.89	0.65	0.80	1.68	1.10
10	—	—	—	—	0.75	0.89	1.06	0.90	0.72	1.01	1.05	0.93	1.83	0.97
11	—	—	—	—	1.20	1.08	0.89	1.06	1.29	1.00	0.72	1.00	2.06	1.06
12	—	—	—	—	0.73	0.93	(1.59)	(1.08)	0.67	0.83	(1.28)	(0.93)	(2.01)	(1.16)
13	—	—	—	—	0.58	0.94	1.33	0.95	0.65	0.98	1.32	0.98	1.93	0.97

Data Date	I	II	III	M	$\lambda_+$				$\lambda_-$				$\lambda_+ + \lambda_-$ M	$\frac{\lambda_+}{\lambda_-}$ M
					I	II	III	M	I	II	III	M		
14	-	-	-	-	1.54	1.46	0.74	1.25	1.60	1.76	0.77	1.38	2.63	0.91
15	-	-	-	-	1.22	1.08	1.08	1.13	1.17	1.03	1.37	1.19	2.32	0.95
16	-	-	-	-	0.91	0.94	0.52	0.79	0.68	0.92	0.62	0.74	1.53	1.07
17	-	-	15260	-	0.57	0.81	0.71	0.70	0.59	0.87	0.76	0.74	1.44	0.95
18	8120	8120	11330	9190	0.77	1.19	1.07	1.01	0.87	1.10	1.04	1.00	2.01	1.01
19	6650	5170	8120	6650	1.14	1.33	1.17	1.21	1.14	1.33	1.17	1.21	2.42	1.00
20	7390	11570	11820	10260	1.02	0.97	1.35	1.11	1.24	1.08	1.14	1.15	2.26	0.97
21	6890	10090	18710	11900	1.25	1.37	1.05	1.22	1.23	1.37	1.06	1.22	2.44	1.00
22	8860	8370	17480	11570	0.64	0.51	0.31	0.49	0.58	0.68	0.32	0.53	1.02	0.92
23	7630	6160	12800	8860	0.60	1.00	1.04	0.88	0.56	1.03	1.11	0.90	1.78	0.98
24	8620	11820	13290	11240	0.69	1.02	1.05	0.92	0.71	1.01	1.04	0.92	1.84	1.00
25	36190	20190	14030	23470	0.91	0.93	0.87	0.90	0.97	0.81	0.94	0.91	1.81	0.99
26	25360	15510	11820	17560	0.83	0.80	0.98	0.87	0.87	0.91	0.92	0.90	1.77	0.97
27	16740	16500	24870	19370	0.56	0.80	1.34	0.90	0.54	0.70	1.45	0.90	1.80	1.00
28	29540	13540	12310	18460	0.99	0.96	1.24	1.06	0.94	0.89	1.22	1.02	2.08	1.04
29	15760	17230	15510	16170	0.59	0.69	0.50	0.59	0.64	0.68	0.71	0.68	1.27	0.87
30	8860	56630	13540	26340	1.19	0.82	1.13	1.05	1.02	0.98	1.03	1.01	2.06	1.04
31	8620	14530	15510	12890	0.58	0.50	1.11	0.73	0.61	0.69	1.16	0.82	1.55	0.89
M	12580	14640	15170	14130	0.92	1.00	1.08	1.00	0.93	1.01	1.06	1.00	2.00	1.00

1962

Wrzesień - Septembre

ILOŚĆ JĄDER KONDENSACJI  
W CM<sup>3</sup> POWIETRZAPRZEWODNICTWO POWIETRZA - CONDUCTIBILITÉ D'AIR x 10<sup>-4</sup> CGSENOMBRE DE NOYAUX DE CONDENSATION  
PAR CM<sup>3</sup> D'AIR

Data Date	I	II	III	M	$\lambda_+$				$\lambda_-$				$\lambda_+ + \lambda_-$ M	$\frac{\lambda_+}{\lambda_-}$ M
					I	II	III	M	I	II	III	M		
1	16000	9850	14280	13380	0.91	1.45	1.31	1.22	0.90	1.63	1.12	1.22	2.44	1.00
2	12310	17970	22650	17640	1.08	1.19	0.24	0.84	1.04	1.12	(0.72)	(0.96)	(1.80)	(0.88)
3	12800	19700	24130	18880	0.75	0.83	0.41	0.66	0.69	0.78	0.43	0.63	1.29	1.05
4	16250	10340	15260	13950	0.60	0.78	0.38	0.59	0.60	0.78	0.43	0.60	1.19	0.98
5	16500	16500	9850	14280	0.69	0.83	1.36	0.96	0.70	0.83	1.46	1.00	1.96	0.96
6	12580	13290	27820	17890	0.70	0.61	0.57	0.63	0.74	0.67	0.60	0.67	1.30	0.94
7	13790	24130	11570	16500	1.14	1.47	0.60	1.07	1.04	1.75	0.66	1.15	2.22	0.93
8	10590	21420	20190	17400	1.09	1.11	0.70	0.97	1.13	1.21	0.76	1.03	2.00	0.94
9	12310	14770	15510	14200	1.36	1.27	2.64	1.76	1.24	1.28	2.63	1.72	3.48	1.02
10	15760	34470	21420	23880	0.74	0.60	0.70	0.68	0.65	0.60	0.87	0.71	1.39	0.96
11	16000	20190	10340	15510	0.55	0.93	1.00	0.83	0.52	0.93	1.13	0.86	1.69	0.97
12	13790	12560	21670	16010	0.53	0.69	0.51	0.58	0.47	0.75	0.96	0.73	1.31	0.79
13	9600	8620	19200	12470	1.43	1.59	1.94	1.65	1.33	1.64	2.04	1.67	3.32	0.99
14	18460	36930	23140	26180	1.48	1.01	1.42	1.30	1.58	1.29	1.55	1.47	2.77	0.88
15	15020	16500	14530	15350	0.74	1.16	0.93	0.94	0.74	1.17	0.92	0.94	1.88	1.00
16	20430	25360	16250	20680	0.61	0.61	1.09	0.77	0.60	0.56	1.07	0.74	1.51	1.04
17	12800	13790	12310	12970	1.02	1.59	1.04	1.22	1.02	1.67	1.25	1.31	2.53	0.93
18	14770	12560	10590	12640	0.42	0.37	0.47	0.42	0.36	0.41	0.10	0.29	0.71	1.45
19	14530	14280	16740	15180	0.30	1.08	1.10	0.83	0.44	1.20	0.89	0.84	1.67	0.99
20	11330	13050	17480	13950	0.48	1.04	0.57	0.70	0.51	0.97	0.66	0.71	1.41	0.99
21	12560	13540	10340	12150	1.10	1.17	1.38	1.22	1.08	1.18	1.27	1.18	2.40	1.03
22	8120	17970	18220	14770	1.26	1.23	0.96	1.15	1.29	1.38	1.24	1.30	2.45	0.88
23	9360	7880	10340	9190	1.51	1.22	1.35	1.36	1.43	1.32	1.63	1.46	2.82	0.93
24	10590	10340	17230	12720	1.15	1.21	0.56	0.97	1.10	1.39	0.61	1.03	2.00	0.94
25	21420	9110	20930	17150	0.34	1.80	0.69	0.94	0.31	2.05	0.73	1.03	1.97	0.91
26	23140	14770	21420	19780	1.08	1.49	1.11	1.23	1.13	1.55	0.99	1.22	2.45	1.01
27	11080	13790	16740	13870	1.30	1.64	1.53	1.49	1.25	1.80	1.41	1.49	2.98	1.00
28	10340	12560	7390	10100	1.53	2.14	1.20	1.62	1.39	1.66	1.21	1.42	3.04	1.14
29	11570	19200	15020	15260	0.75	1.25	0.20	0.73	0.79	1.21	0.22	0.74	1.47	0.99
30	13290	6400	28310	16000	0.75	1.01	0.30	0.69	0.69	1.04	0.31	0.68	1.37	1.01
M	13900	16060	17030	15660	0.91	1.15	0.94	1.00	0.89	1.19	1.00	1.03	2.03	0.98

Październik - Octobre

1962

ILOŚĆ JADER KONDENSACJI  
W CM<sup>3</sup> POWIETRZAPRZEWODNICTWO POWIETRZA - CONDUCTIBILITÉ D'AIR × 10<sup>-4</sup> CGSENOMBRE DE NOYAUX DE CONDENSATION  
PAR CM<sup>3</sup> D'AIR

Data Date	I	II	III	M	λ <sub>+</sub>				λ <sub>-</sub>				λ <sub>+</sub> +λ <sub>-</sub> M	λ <sub>+</sub> M	
					I	II	III	M	I	II	III	M			
1	16500	15260	13540	15100	0.64	1.51	1.16	1.10	0.71	1.45	1.14	1.10	2.20	1.00	
2	11080	11080	15260	12470	0.86	1.17	0.87	0.97	0.86	1.55	0.86	1.09	2.06	0.89	
3	8860	13290	17480	13210	0.69	1.36	0.87	0.97	0.71	1.29	0.97	0.99	1.96	0.98	
4	14280	7390	16000	12560	0.88	1.32	0.90	1.03	0.92	1.15	0.93	1.00	2.03	1.03	
5	14280	7880	18960	13710	0.76	1.32	0.45	0.84	0.65	1.39	0.43	0.82	1.66	1.02	
6	12560	19700	33240	21830	0.83	1.66	0.29	0.93	0.79	1.60	0.29	0.89	1.82	1.04	
7	9850	11820	13290	11650	1.11	1.47	1.06	1.21	1.24	1.29	1.19	1.24	2.45	0.98	
8	6650	14030	16500	12390	0.98	2.00	0.32	1.10	1.11	2.25	0.30	1.22	2.32	0.90	
9	17970	13790	13540	15100	0.46	1.41	1.48	1.12	0.50	1.37	1.39	1.09	2.21	1.03	
10	6400	9600	22650	12880	1.77	1.74	0.49	1.33	1.60	1.89	0.45	1.31	2.64	1.02	
11	16500	32740	46780	32010	0.55	1.08	0.15	0.59	0.52	0.91	0.16	0.53	1.12	1.11	
12	15260	7880	27080	16740	0.90	1.55	0.31	0.92	0.84	1.47	0.28	0.86	1.78	1.07	
13	11820	19450	17230	16170	0.36	1.20	0.88	0.81	0.37	1.23	0.87	0.82	1.63	0.99	
14	15510	14280	13290	14360	0.99	0.80	1.23	1.01	0.91	0.71	1.26	0.96	1.97	1.05	
15	6160	13540	34470	18060	1.93	1.96	0.29	1.39	1.56	1.69	0.28	1.18	2.57	1.18	
16	22650	33480	29050	28390	0.40	0.95	0.36	0.57	0.40	0.93	0.39	0.57	1.14	1.00	
17	20430	14770	8120	14440	0.79	1.15	1.21	1.05	0.75	1.12	1.29	1.05	2.10	1.00	
18	12560	13540	16250	14120	0.98	0.83	0.86	0.89	1.08	0.82	0.87	0.92	1.81	0.97	
19	10590	23390	10340	14770	1.30	1.13	1.75	1.39	1.26	1.12	2.08	1.49	2.88	0.93	
20	13540	36930	23140	24540	1.10	1.35	0.72	1.06	1.11	1.40	0.71	1.07	2.13	0.99	
21	11080	39640	25600	25440	1.37	1.08	0.57	1.01	1.24	1.14	0.53	0.97	1.98	1.04	
22	8860	13290	5910	9350	1.01	1.16	1.97	1.38	1.23	1.05	1.77	1.35	2.73	1.02	
23	11570	12560	7880	10670	1.62	1.62	1.70	1.65	1.90	1.46	2.02	1.79	3.44	0.92	
24	19200	16000	18460	17890	0.33	0.69	0.51	0.51	0.35	0.80	0.41	0.52	1.03	0.98	
25	15020	11570	15760	14120	0.78	1.04	0.45	0.76	0.57	1.02	0.57	0.72	1.48	1.06	
26	20430	13540	9850	14610	0.46	0.80	0.58	0.61	0.50	0.84	0.54	0.63	1.24	0.97	
27	15760	17970	17230	16990	0.55	1.02	0.50	0.69	0.51	0.93	0.55	0.66	1.35	1.05	
28	10340	15760	14280	13460	0.89	0.57	0.61	0.69	0.94	0.59	0.62	0.72	1.41	0.96	
29	14770	23640	27080	21830	0.46	0.30	0.20	0.32	0.40	0.31	0.21	0.31	0.63	1.03	
30	19200	20190	34710	24700	0.58	0.87	0.62	0.69	0.59	0.98	0.46	0.68	1.37	1.01	
31	25110	21420	34710	27080	1.12	0.84	0.89	0.95	1.14	0.83	1.01	0.99	1.94	0.96	
	M	14030	17400	19930	17120	0.89	1.19	0.78	0.95	0.88	1.18	0.80	0.95	1.90	1.00

Listopad - Novembre

1962

ILOŚĆ JADER KONDENSACJI  
W CM<sup>3</sup> POWIETRZAPRZEWODNICTWO POWIETRZA - CONDUCTIBILITÉ D'AIR × 10<sup>-4</sup> CGSENOMBRE DE NOYAUX DE CONDENSATION  
PAR CM<sup>3</sup> D'AIR

Data Date	I	II	III	M	λ <sub>+</sub>				λ <sub>-</sub>				λ <sub>+</sub> +λ <sub>-</sub> M	λ <sub>+</sub> M
					I	II	III	M	I	II	III	M		
1	15510	15260	21420	17400	1.47	1.43	1.91	1.60	1.30	1.31	1.82	1.54	3.14	1.04
2	13050	17730	13290	14690	0.96	1.05	0.57	0.86	0.76	1.16	0.57	0.83	1.69	1.04
3	28310	17730	19700	21910	0.91	1.40	1.15	1.15	0.85	1.31	1.25	1.14	2.29	1.01
4	32250	21420	20680	24780	1.62	0.93	1.51	1.35	1.68	1.00	1.71	1.46	2.81	0.92
5	5420	15260	11570	10750	1.53	1.36	1.37	1.42	1.64	1.33	1.38	1.45	2.87	0.98
6	12560	21170	21170	18300	1.05	1.04	1.49	1.19	1.14	1.21	1.50	1.28	2.47	0.93
7	23640	18960	20430	21010	1.24	1.16	1.46	1.29	1.12	1.42	1.59	1.38	2.67	0.93
8	20930	20930	21420	21090	1.15	1.47	1.40	1.34	1.21	1.43	1.30	1.31	2.65	1.02
9	11080	10590	12560	11410	1.49	1.45	1.43	1.46	1.57	1.39	1.48	1.48	2.94	0.99
10	10340	24370	15260	16660	1.31	1.38	1.47	1.39	1.32	1.45	1.36	1.38	2.77	1.01
11	12800	10340	11080	11410	1.56	1.56	1.66	1.59	1.61	1.59	2.03	1.74	3.33	0.91
12	7390	18460	15760	13870	1.37	1.12	1.26	1.25	1.48	1.30	1.31	1.36	2.61	0.92
13	14280	11570	14280	13380	1.37	1.56	1.29	1.41	1.36	1.53	1.51	1.47	2.88	0.96

Data Date	I	II	III	M	$\lambda_+$				$\lambda_-$				$\lambda_+ + \lambda_-$ $M$	$\frac{\lambda_+}{\lambda_-}$ $M$
					I	II	III	M	I	II	III	M		
14	15510	8370	19200	14360	1.27	1.55	1.28	1.37	1.47	1.47	1.11	1.35	2.72	1.01
15	21170	10340	15760	15760	1.14	0.55	0.99	0.89	1.03	0.53	0.91	0.82	1.71	1.09
16	10340	15510	14030	13290	1.15	0.94	0.95	1.01	1.02	0.89	1.04	0.98	1.99	1.03
17	14280	16000	13540	14610	1.13	1.15	1.05	1.11	1.17	1.39	1.15	1.24	2.35	0.90
18	15260	18960	17480	17230	1.01	1.09	1.21	1.10	1.15	1.00	1.18	1.11	2.21	0.99
19	10340	12800	24130	15760	1.14	1.25	0.43	0.94	1.20	1.14	0.46	0.93	1.87	1.01
20	15020	13290	14030	14110	0.81	0.65	1.07	0.84	0.71	0.68	1.00	0.80	1.64	1.05
21	21420	20190	14770	18790	0.82	0.86	1.54	1.07	0.74	0.76	1.28	0.93	2.00	1.15
22	19200	14280	18220	17230	0.97	1.03	0.55	0.85	0.89	1.10	0.62	0.87	1.72	0.98
23	14770	22160	20430	19120	0.47	0.96	0.36	0.60	0.52	1.08	0.45	0.68	1.28	0.88
24	18960	19700	31510	23390	0.70	0.95	0.51	0.72	0.70	0.89	0.47	0.69	1.41	1.04
25	16740	15260	16990	16330	1.02	1.13	0.94	1.03	0.90	0.96	0.79	0.88	1.91	1.17
26	16000	20680	14030	16900	0.72	0.76	0.39	0.62	0.73	0.66	0.38	0.59	1.21	1.05
27	14530	20190	19200	17970	1.12	0.55	0.65	0.77	1.11	0.55	0.66	0.77	1.54	1.00
28	13540	12060	14280	13290	0.91	0.98	0.65	0.85	0.94	1.07	0.66	0.99	1.74	0.96
29	15510	15510	17230	16080	0.91	1.13	0.66	0.90	0.97	1.17	0.65	0.93	1.83	0.97
30	11570	13790	17730	14360	0.91	1.17	1.14	1.07	0.93	1.01	1.29	1.08	2.15	0.99
M	15720	16430	17370	16510	1.11	1.12	1.08	1.10	1.11	1.13	1.10	1.11	2.21	0.99

Grudzień - Décembre

ILOŚĆ JĄDER KONDENSACJI  
W CM<sup>3</sup> POWIETRZA

PRZEWODNICTWO POWIETRZA - CONDUCTIBILITÉ D'AIR x 10<sup>-4</sup> CGSE

NOMBRE DE NOYAUX DE CONDENSATION  
PAR CM<sup>3</sup> D'AIR

Data Date	I	II	III	M	$\lambda_+$				$\lambda_-$				$\lambda_+ + \lambda_-$ $M$	$\frac{\lambda_+}{\lambda_-}$ $M$
					I	II	III	M	I	II	III	M		
1	18960	23140	34960	25690	0.81	0.56	0.57	0.65	0.81	0.64	0.62	0.69	1.34	0.94
2	24370	19940	10590	18300	1.12	0.92	1.25	1.10	1.13	0.96	1.13	1.07	2.17	1.03
3	6160	10830	9600	8860	1.46	1.16	0.77	1.13	1.49	1.17	0.78	1.15	2.28	0.98
4	15020	15260	20930	17070	0.71	0.67	0.67	0.68	0.67	0.62	0.59	0.63	1.31	1.08
5	16740	29540	20430	22240	0.56	0.35	0.25	0.39	0.50	0.40	0.22	0.37	0.76	1.05
6	10590	11330	14530	12150	0.54	0.77	0.76	0.69	0.53	0.73	0.76	0.67	1.36	1.03
7	13540	16500	29050	19700	0.91	0.70	0.29	0.63	0.80	0.68	0.30	0.59	1.22	1.07
8	10090	11080	18220	13130	0.32	0.40	0.34	0.35	0.37	0.37	0.32	0.35	0.70	1.00
9	14770	20680	9110	14850	0.44	0.81	0.65	0.63	0.41	0.65	0.64	0.57	1.20	1.11
10	8120	10340	12310	10260	1.09	0.88	0.67	0.88	1.03	0.88	0.58	0.83	1.71	1.06
11	12800	11570	12060	12140	1.24	0.90	0.70	0.95	1.39	0.81	0.72	0.97	1.92	0.98
12	11080	16990	11330	13130	0.69	0.69	0.96	0.78	0.79	0.68	0.89	0.79	1.57	0.99
13	10590	10340	13540	11490	1.02	1.04	0.93	1.00	0.97	1.13	0.98	1.03	2.03	0.97
14	13790	16740	11820	14120	0.54	0.48	0.84	0.62	0.58	0.24	0.86	0.56	1.18	1.11
15	16500	15260	9850	13870	0.72	0.59	0.51	0.61	0.78	0.58	0.54	0.63	1.24	0.97
16	19940	17730	18960	18880	0.47	0.39	0.31	0.39	0.47	0.40	0.28	0.38	0.77	1.03
17	9360	19700	18220	15760	0.52	0.24	0.25	0.34	0.55	0.27	0.25	0.36	0.70	0.94
18	13540	15510	38160	22400	0.39	0.38	0.15	0.31	0.49	0.37	0.16	0.34	0.65	0.91
19	15260	16000	12060	14440	0.61	0.37	0.31	0.43	0.65	0.37	0.37	0.46	0.89	0.93
20	14030	11820	21910	15920	0.48	0.27	0.31	0.35	0.51	0.29	0.26	0.35	0.70	1.00
21	16740	23390	20190	20110	0.26	0.31	0.18	0.25	0.21	0.23	0.21	0.22	0.47	1.14
22	30530	20430	57860	36270	0.26	0.26	0.27	0.26	0.24	0.27	0.24	0.25	0.51	1.04
23	12310	21420	32500	22080	0.74	0.34	0.41	0.50	0.64	0.35	0.40	0.46	0.96	1.09
24	16740	54160	49980	40290	0.30	0.42	0.23	0.32	0.50	0.52	0.21	0.41	0.73	0.78
25	22900	18960	23140	21670	0.54	0.67	0.67	0.63	0.61	0.77	0.78	0.72	1.35	0.88
26	12310	11820	16250	13460	0.57	0.35	0.32	0.41	0.68	0.37	0.33	0.46	0.87	0.89
27	11080	14030	38650	21250	0.47	0.40	0.17	0.35	0.46	0.36	0.17	0.33	0.68	1.06
28	13050	16500	25850	18470	0.39	0.37	0.29	0.35	0.35	0.47	0.26	0.36	0.71	0.97
29	17480	18460	30040	21990	0.38	0.42	0.28	0.36	0.40	0.41	0.29	0.37	0.73	0.97
30	21420	16000	19940	19120	0.26	0.43	0.48	0.39	0.30	0.40	0.46	0.39	0.78	1.00
31	11080	17730	18960	15920	0.61	0.46	0.37	0.48	0.70	0.38	0.43	0.50	0.98	0.96
M	14870	17850	21970	18230	0.63	0.55	0.49	0.56	0.65	0.54	0.48	0.56	1.12	1.00

## Styczeń - Janvier

## ELEMENTY METEOROLOGICZNE -

Data	Ciśnienie powietrza Pression barométrique 900 mb + ...				Temperatura powietrza Température de l'air °C				Ciśnienie pary wodnej Tension de la vapeur mb				Wilgotność względna Humidité relative %				Kierunek i prędkość wiatru Vent-direction et vitesse m/sek						
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	Max.	Min.	Ampl.	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M
1	94.5	97.8	98.2	96.8	-0.9	3.7	1.5	1.4	4.0	-4.2	8.2	5.3	4.9	4.7	5.0	93	62	69	75	SSE 1	WSW 4	WSW 3	2.7
2	97.7	98.6	101.2	99.2	-0.8	0.0	-0.7	-0.6	1.7	-1.3	3.0	4.6	5.2	4.7	4.6	79	84	81	81	WSW 3	W 4	NW 2	3.0
3	105.1	106.7	112.6	108.1	-4.7	-3.5	-0.5	-2.3	-0.1	-5.7	5.6	3.6	4.3	5.9	4.6	83	92	100	92	W 4	W 3	C 0	2.3
4	115.8	115.0	112.9	114.6	-1.1	-0.1	-1.5	-1.0	0.3	-1.8	2.1	5.2	4.6	4.6	3.8	93	76	84	84	C 0	WSW 4	W 3	2.3
5	111.1	109.6	105.7	108.8	-2.5	-2.5	-3.9	-3.2	-1.2	-4.0	2.8	4.6	4.7	4.1	5.8	91	93	89	91	WNW 4	W 3	SW 2	3.0
6	102.1	100.6	97.0	99.9	-5.1	-3.7	-0.4	-2.4	-0.4	-7.2	6.8	3.8	3.9	5.3	4.3	90	85	90	88	W 5	WSW 5	WSW 4	4.7
7	100.7	105.8	113.0	106.5	1.0	1.5	0.8	1.0	1.8	-0.4	2.2	6.3	6.0	5.8	6.0	96	89	90	92	WNW 3	WNW 3	WNW 2	2.7
8	115.6	115.0	114.2	114.9	-3.4	1.0	0.7	-0.2	1.1	-4.0	5.1	4.2	4.7	5.9	4.9	88	72	92	84	SSW 1	SSW 3	SSW 1	1.7
9	111.4	109.7	106.5	109.2	0.8	1.4	-4.5	-1.7	1.7	-4.6	6.3	6.0	5.5	3.3	4.9	92	81	77	83	SSE 3	SSE 2	SSE 3	2.7
10	103.1	100.9	97.2	100.4	-4.3	-2.1	-1.3	-2.2	-1.3	-5.6	4.3	3.3	3.1	4.1	3.5	75	60	74	70	S 2	S 3	SSE 3	2.7
11	97.9	96.0	93.0	95.6	-2.3	3.4	2.5	1.5	3.6	-3.2	6.8	4.5	5.2	5.8	5.2	87	66	79	77	S 3	SSE 4	SSE 4	3.7
12	94.6	94.5	90.1	93.1	2.6	2.2	1.1	1.8	3.0	1.0	2.0	6.6	7.2	6.5	6.8	89	100	98	96	SSE 4	SSE 2	SSE 3	3.0
13	80.4	82.0	85.5	82.6	2.4	4.4	1.0	2.2	5.1	0.2	4.9	8.9	6.7	5.8	6.5	95	80	88	88	S 4	SW 4	SSW 2	3.3
14	87.5	90.7	94.0	90.7	0.7	3.8	0.6	1.4	4.4	-1.4	5.8	6.0	5.8	5.1	5.6	94	72	81	82	SSW 2	WSW 3	SSW 3	2.7
15	97.5	101.5	106.2	101.7	2.2	2.2	1.8	2.0	2.4	0.6	1.8	6.4	6.4	6.1	6.3	89	89	87	88	WSW 4	WSW 4	WSW 2	3.3
16	110.4	111.1	97.8	106.4	-1.0	4.2	0.3	1.0	4.2	-1.4	5.6	5.2	5.2	4.6	5.0	92	63	74	76	WSW 2	SSW 4	S 4	3.3
17	105.6	105.5	106.9	106.0	2.0	3.0	0.8	1.6	3.6	-0.1	3.7	4.1	4.4	4.7	4.4	59	58	73	63	S 4	SW 3	SSE 3	3.3
18	105.1	103.6	103.3	104.0	-2.1	2.8	-0.5	-0.1	2.9	-2.5	5.4	4.6	5.1	5.0	4.9	87	69	86	81	SSE 2	SSW 3	SSW 2	2.3
19	105.5	105.9	103.0	104.8	1.0	2.8	1.2	1.6	3.1	-0.7	3.8	5.9	5.9	6.2	6.0	90	79	92	87	SSE 1	SSW 3	S 2	2.0
20	100.5	101.2	106.5	102.7	3.5	5.6	4.3	4.4	6.2	1.2	5.0	6.0	5.8	5.9	5.9	76	64	71	70	WSW 5	WSW 5	W 7	6.7
21	107.4	107.2	106.0	106.9	1.4	5.1	4.2	3.7	5.3	1.3	4.0	5.7	7.9	8.1	7.2	83	90	98	90	ST 3	W 4	SST 2	3.0
22	100.5	96.3	96.2	97.7	4.6	7.8	6.9	6.6	9.5	4.2	5.3	7.9	8.4	5.8	7.4	93	79	59	77	SSW 3	S 3	WSW 7	4.3
23	101.1	102.8	104.3	102.7	2.3	5.4	1.5	2.7	6.9	1.5	5.4	5.4	5.1	5.4	5.3	75	57	80	71	WSW 4	SW 5	SSW 3	4.0
24	105.0	104.4	104.1	104.5	2.2	4.3	1.2	2.2	5.1	0.6	4.5	5.7	5.1	6.2	5.7	80	61	92	78	WSW 3	WSW 4	SSW 2	3.0
25	98.8	96.2	94.2	96.4	1.4	1.8	5.8	3.7	6.1	1.0	5.1	6.2	6.7	8.9	7.3	92	96	97	95	SSE 3	SE 3	W 3	3.0
26	100.8	104.8	104.9	103.5	0.1	1.2	-2.3	-0.8	5.9	-2.9	8.8	5.8	5.2	4.7	5.2	94	77	91	87	N 3	NW 3	SSE 1	2.3
27	101.5	99.6	99.4	100.2	-1.5	0.0	0.6	-0.1	1.2	-2.3	3.5	5.0	6.0	6.1	5.7	92	98	96	95	SSE 1	SSW 1	W 3	1.7
28	98.2	96.0	100.8	98.3	0.2	-0.7	-5.7	-3.0	0.9	-5.8	6.7	5.5	4.3	3.4	4.4	88	73	84	82	WNW 4	WNW 5	N 4	4.3
29	108.4	113.0	118.6	113.3	-8.1	-7.1	-8.8	-8.2	-5.5	-8.9	3.4	2.6	2.7	2.3	2.5	78	74	74	75	N 5	N 5	NNE 3	4.3
30	123.4	126.0	128.1	125.8	-8.9	-9.3	-15.5	-12.3	-8.5	-15.8	7.3	2.5	1.8	1.4	1.9	80	60	77	72	ND 3	NE 3	NNE 1	2.3
31	127.8	127.2	123.1	126.0	-19.6	-10.5	-13.7	-14.4	-9.7	-20.2	10.5	1.0	1.7	1.7	1.5	77	64	79	73	NE 1	E 2	C 0	1.0
M	103.7	104.0	104.0	103.9	-1.2	0.9	-0.7	-0.4	2.0	-3.0	5.0	5.0	5.1	5.1	5.1	86	76	84	82	2.9	3.5	2.7	3.0

## ELEMENTY METEOROLOGICZNE -

Data	Ciśnienie powietrza Pression barométrique 900 mb + ...				Temperatura powietrza Température de l'air °C				Ciśnienie pary wodnej Tension de la vapeur mb				Wilgotność względna Humidité relative %				Kierunek i prędkość wiatru Vent-direction et vitesse m/sek						
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	Max.	Min.	Ampl.	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M
1	113.2	108.3	107.3	109.6	-13.3	-8.1	-9.0	-9.8	-6.7	-15.2	8.5	1.4	2.3	2.6	2.1	64	69	86	73	E 3	SE 3	SB 2	2.7
2	108.8	107.9	110.3	108.3	-8.6	-3.5	-9.1	-7.6	-2.7	-11.0	8.0	2.6	3.3	2.8	2.9	80	69	88	79	SSB 2	SSE 3	C 0	1.7
3	113.4	116.6	114.6	114.2	-14.0	-2.3	-9.1	-8.6	-0.9	-14.4	13.5	1.5	3.4	2.4	2.4	75	66	79	73	C 0	C 0	C 0	0.0
4	109.6	106.3	107.4	107.8	-11.0	-1.5	-0.3	-3.3	-0.3	-13.3	13.0	2.2	3.7	5.8	3.9	83	68	98	63	SSB 2	SSW 3	W 2	2.3
5	106.2	99.0	91.1	98.8	-1.8	1.6	0.7	0.3	1.9	-3.3	5.2	5.3	5.3	6.4	5.7	98	78	100	92	SSW 2	SSB 4	W 2	2.7
6	94.7	98.0	103.9	98.9	1.0	1.0	1.2	1.1	2.2	0.4	1.8	6.2	6.1	5.2	5.8	94	92	77	88	W 6	W 5	NNW 4	5.0
7	107.7	107.9	105.2	106.9	-0.7	2.9	-1.1	0.0	3.2	-1.3	4.5	5.0	4.3	4.1	4.5	85	57	73	72	W 1	SSE 3	SSB 3	2.3
8	102.1	102.5	103.6	102.7	-2.9	1.4	0.5	-0.1	1.7	-3.8	5.5	3.8	4.5	6.1	4.8	77	67	98	80	SSE 3	SSE 4	SSE 4	3.7
9	106.9	110.3	116.2	111.1	1.0	1.8	0.6	1.0	2.1	0.3	1.8	6.3	6.7	5.6	6.2	96	96	88	93	SSE 2	WNW 3	NW 3	2.7
10	120.3	119.9	118.3	119.5	-2.3	3.6	3.0	0.8	4.7	-2.8	7.5	4.5	4.8	5.6	5.0	87	60	85	77	C 0	SW 2	SSW 1	1.0
11	112.2	108.7	111.8	1																			

Zachmurzenie Nébulosité 0-10	Rodzaj chmur La forme des nuages	Opad Précipi- tation mm	Tokrywa : n. Couche de neige cm	Uwagi Remarque	Date
7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>
10 10 10 10.0	Sc Sc	.	9	— <sup>1</sup> n, <sup>1</sup> h	1
10 10 10 10.0	Sc Sc	.	9	— <sup>1</sup> n, <sup>1</sup> h	2
10 10 10 10.0	Sc St	2.2	9	— <sup>1</sup> n, <sup>1</sup> h; * <sup>1-2</sup> a(od 10 <sup>43</sup> ), <sup>1</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>1</sup> p(do ok.14 <sup>25</sup> )	3
10 10 10 10.0	St St	.	12		4
10 10 10 10.0	St St	0.0	12	=n, = <sup>1</sup> h, =a; <sup>0</sup> p(ok.8 <sup>25</sup> )	5
10 10 10 10.0	St St	0.6	12	* <sup>0</sup> p; — <sup>0</sup> p(ok.18 <sup>25</sup> -20 <sup>25</sup> ); * <sup>0</sup> 21 <sup>h</sup>	6
10 10 10 10.0	St St	0.1	11	Δ <sup>0</sup> n, <sup>0</sup> a; * <sup>0</sup> n, <sup>0</sup> a	7
0 10 10 6.7	Fs St	.	11	— <sup>1</sup> n, <sup>1</sup> h	8
10 10 0 6.7	Sc Sc	.	10		9
10 10 10 10.0	Fs Cs	.	10		10
3 3 10 5.3	Cs Ci,Cs	0.8	10	— <sup>1</sup> n, <sup>0</sup> h; * <sup>0</sup> p(od 20 <sup>25</sup> )	11
10 10 4 8.0	Ns St	5.7	10	* <sup>0</sup> n, <sup>0</sup> a; * <sup>1</sup> a, <sup>1</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>1</sup> p; = <sup>0</sup> a(od 9 <sup>25</sup> ), <sup>0</sup> 13 <sup>h</sup> ; =p, = <sup>1</sup> 21 <sup>h</sup>	12
10 1 1 4.0	Ns Ac	2.0	5	* <sup>0</sup> — <sup>1</sup> n, <sup>1</sup> h; * <sup>0</sup> — <sup>1</sup> a(do ok.8 <sup>25</sup> )	13
10 5 10 8.3	St Sc	0.5	5	— <sup>1</sup> n, <sup>1</sup> h	14
10 10 10 10.0	St St	0.0	4	* <sup>1</sup> n, <sup>0</sup> a(od 12 <sup>45</sup> ), <sup>0</sup> 13 <sup>h</sup>	15
10 8 7 8.3	Sc,Cs Sc,Cs,Ci	.	3		16
10 10 10 10.0	Fs Fs	.	3	— <sup>1</sup> 21 <sup>h</sup>	17
6 8 9 7.7	Cs,Cs,Ci	.	2	— <sup>1</sup> 20 <sup>20</sup> - <sup>1</sup> 21 <sup>h</sup>	18
10 10 8 9.3	Sc Sc	0.2	2	* <sup>0</sup> 12 <sup>45</sup> ; — <sup>1</sup> 21 <sup>h</sup>	19
0 8 10 6.0	Ac,Sc,Fs	.	.	* <sup>0</sup> n	20
9 10 10 9.7	Ac St	0.8	.	= <sup>0</sup> — <sup>1</sup> p(15 <sup>25</sup> -20 <sup>25</sup> ); * <sup>0</sup> — <sup>1</sup> p(20 <sup>33</sup> ), <sup>0</sup> 21 <sup>h</sup> , <sup>0</sup> mp	21
10 8 10 9.3	Sa,Cu Ac	0.1	.	* <sup>0</sup> p(ok.17 <sup>25</sup> )	22
0 3 1 1.3	Sc Cs	.	.		23
10 9 10 9.7	Fs Ac	.	.	* <sup>0</sup> g <sup>20</sup> - <sup>9</sup> 45; * <sup>0</sup> a, <sup>0</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>0</sup> — <sup>1</sup> p	24
10 10 10 10.0	St Ns	6.5	.	* <sup>0</sup> n; * <sup>0</sup> n, <sup>0</sup> 14 <sup>15</sup> ; * <sup>0</sup> 12 <sup>50</sup> ; — <sup>1</sup> 21 <sup>h</sup>	25
10 10 10 10.0	Ns Ac,Cu	0.0	1	— <sup>1</sup> n, <sup>0</sup> h; * <sup>0</sup> — <sup>2</sup> a, <sup>0</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>0</sup> — <sup>1</sup> p, <sup>1</sup> 21 <sup>h</sup>	26
10 10 10 10.0	St Ns	3.8	.	* <sup>0</sup> n, <sup>0</sup> h; * <sup>0</sup> — <sup>2</sup> p, <sup>0</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>0</sup> 21 <sup>h</sup>	27
9 10 10 9.7	Ac,Cu Sc	2.2	2	* <sup>0</sup> n, <sup>0</sup> h, <sup>0</sup> — <sup>2</sup> p, <sup>0</sup> 21 <sup>h</sup>	28
10 10 10 10.0	Ns Ns	0.5	6	* <sup>0</sup> n, <sup>0</sup> h, <sup>0</sup> a, <sup>1</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>0</sup> p	29
8 0 0 2.7	Sc ..	.	6	— <sup>1</sup> 21 <sup>h</sup>	30
1 1 0 0.7	Ci Ci	.	6	— <sup>1</sup> n, <sup>2</sup> h, <sup>0</sup> — <sup>2</sup> a, <sup>0</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>0</sup> — <sup>1</sup> p, <sup>1</sup> 21 <sup>h</sup>	31
8.3 8.2 8.1 8.2		26.0*		* <sup>0</sup> suma mies. le total mens.	

## LES ELEMENTS METEOROLOGIQUES

1962

Zachmurzenie Nébulosité 0-10	Rodzaj chmur La forme des nuages	Opad Précipi- tation mm	Tokrywa : n. Couche de neige cm	Uwagi Remarque	Date	
7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>
1 10 0 3.7	Ci As	.	.	7	— <sup>1</sup> n, <sup>2</sup> h, <sup>0</sup> 21 <sup>h</sup>	1
10 3 0 4.3	Sc,As Ci,Cs	.	0.0	6	— <sup>1</sup> n, <sup>0</sup> h, <sup>2</sup> 21 <sup>h</sup> ; * <sup>0</sup> a(9 <sup>52</sup> -11 <sup>25</sup> )	2
10 1 0 3.7	As Cs	.	.	6	— <sup>2</sup> n, <sup>2</sup> h, <sup>1</sup> — <sup>2</sup> a; = <sup>0</sup> n, <sup>0</sup> 7h, <sup>0</sup> a(do 9 <sup>25</sup> ); = <sup>1</sup> 21 <sup>h</sup> , mp	3
3 10 10 7.7	Ac As Sc	0.0	.	5	— <sup>1</sup> n, <sup>1</sup> h; * <sup>0</sup> p(ok.14 <sup>25</sup> )	4
10 10 10 10.0	St As Ns	4.9	5	= <sup>1</sup> h; = <sup>0</sup> a(do 11 <sup>25</sup> ); * <sup>0</sup> — <sup>2</sup> p	5	
10 10 10 10.0	Ns Ns Fs	3.9	9	* <sup>1</sup> n; * <sup>1</sup> 7h, <sup>1</sup> — <sup>2</sup> a, <sup>1</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>1</sup> p	6	
10 1 0 3.7	Fs Ac	.	.	— <sup>1</sup> n, <sup>0</sup> h	7	
10 10 10 10.0	Sc As,Cs Ns	3.4	8	* <sup>0</sup> (od ok.19 <sup>25</sup> ), <sup>0</sup> 21 <sup>h</sup>	8	
10 10 10 10.0	St Ns Ns	0.2	8	* <sup>1</sup> n, <sup>0</sup> 20 <sup>33</sup> -20 <sup>53</sup> ; = <sup>0</sup> n, <sup>0</sup> 7h, <sup>0</sup> a, <sup>0</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>0</sup> p(do ok.15 <sup>25</sup> ); * <sup>0</sup> a	9	
10 3 10 7.7	St Cs,Ci,Ci	.	7		10	
10 10 8 9.3	St St Sc	1.3	7	* <sup>1</sup> 3 <sup>06</sup> -1540	11	
10 10 10 10.0	St Ns Ns,Cb	-10.5	7	* <sup>0</sup> — <sup>2</sup> a, <sup>1</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>0</sup> — <sup>2</sup> p; * <sup>1</sup> — <sup>2</sup> p; * <sup>0</sup> p; <sup>1</sup> 20 <sup>43</sup> -20 <sup>45</sup> ; <sup>1</sup> 20 <sup>42</sup> -21 <sup>30</sup> SM-S-SE; / <sup>ok.20<sup>25</sup></sup>	12	
9 9 0 6.0	Sc,Ci Sc,Ci	0.2	6	* <sup>1</sup> n; * <sup>0</sup> — <sup>1</sup> p(ok.14 <sup>25</sup> ); — <sup>1</sup> 21 <sup>h</sup>	13	
10 10 10 10.0	St St Cs	.	7	— <sup>2</sup> n, <sup>2</sup> h; — <sup>1</sup> 21 <sup>h</sup>	14	
5 9 6 6.7	Sc Sc Sc	.	7	1/19 <sup>35</sup> -20 <sup>40</sup> , 21 <sup>15</sup> -n	15	
7 10 10 9.0	As,Ac Ns	6.6	7	* <sup>0</sup> — <sup>1</sup> a, <sup>1</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>1</sup> p	16	
10 10 10 10.0	Ns Fs,Sc,Cu	3.7	12	* <sup>0</sup> n, <sup>0</sup> 7h, <sup>0</sup> — <sup>2</sup> p; <sup>1</sup> 21 <sup>h</sup>	17	
10 10 10 10.0	Fs Fs,Ps Fs,Sc	0.1	13	+ <sup>0</sup> n, <sup>7h</sup> , <sup>a</sup> , <sup>1</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>p</sup> , <sup>21<sup>h</sup></sup> ; * <sup>0</sup> — <sup>1</sup> p(od 13 <sup>01</sup> ), <sup>0</sup> 21 <sup>h</sup> ; Δ <sup>0</sup> p(kr6tko)	18	
3 10 10 7.7	Ac Fs Ns	2.8	12	— <sup>0</sup> n, <sup>0</sup> 7h; * <sup>0</sup> p(ok.18 <sup>25</sup> ), <sup>0</sup> 21 <sup>h</sup>	19	
10 10 10 10.0	Ns Fs Ps	0.6	12	* <sup>0</sup> — <sup>1</sup> n; <sup>0</sup> — <sup>1</sup> a, <sup>0</sup> a(do ok.9 <sup>25</sup> )	20	
10 10 10 10.0	Ns Ns St	1.4	10	* <sup>0</sup> n, <sup>0</sup> 7h, <sup>0</sup> — <sup>2</sup> a, <sup>1</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>0</sup> — <sup>1</sup> p	21	
10 10 10 10.0	St Ns Ns	0.0	12	* <sup>0</sup> n, <sup>0</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>0</sup> p, <sup>0</sup> 21 <sup>h</sup>	22	
10 10 10 10.0	So Ns Ns	0.0	11	* <sup>0</sup> a(ok.12 <sup>25</sup> ), <sup>0</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>0</sup> p, <sup>0</sup> 21 <sup>h</sup>	23	
10 10 0 6.7	Ns So	.	1.9	* <sup>0</sup> n, <sup>1</sup> h, <sup>0</sup> a, <sup>0</sup> p	24	
8 9 10 9.0	As,Ac As,Fs	4.0	14	* <sup>0</sup> n, <sup>0</sup> a, <sup>0</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>0</sup> p, <sup>0</sup> 21 <sup>h</sup>	25	
10 10 10 10.0	Ns Ns St	0.0	17	* <sup>0</sup> — <sup>1</sup> n, <sup>0</sup> 7h, <sup>0</sup> a(do 11 <sup>25</sup> )	26	
10 9 0 6.3	Ac,Se So	.	13		27	
3 0 10 4.3	Ac ..	.	12		28	
8.5 8.4 7.3 8.1		45.5*		* <sup>0</sup> suma mies. le totale mens.		

## Marzec - Mars

## ELEMENTY METEOROLOGICZNE -

Data	Ciśnienie powietrza Présion barométrique 900 mb + ...				Temperatura powietrza Température de l'air °C				Ciśnienie pary wodnej Tension de la vapeur mb				Wilgotność względna Humidité relative %				Kierunek i prędkość wiatru Vent-direction et vitesse m/sek						
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	Max.	Min.	Ampl.	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M
1	99.7	99.0	97.8	98.8	-5.3	-2.5	-4.7	-4.4	-2.1	-6.0	3.9	3.3	3.6	3.2	3.4	82	72	74	76	NE 1	NE 2	NE 2	1.7
2	95.5	94.3	93.8	94.5	-5.5	-2.2	-3.1	-3.5	-0.9	-6.1	5.2	3.3	3.5	3.7	3.5	82	68	77	76	ENE 1	NNW 1	SG 1	1.0
3	94.8	94.9	94.6	94.8	-5.9	1.6	0.4	-0.9	2.5	-6.3	8.8	3.4	4.0	4.6	4.0	87	59	73	73	C 0	SSE 2	SSS 2	1.3
4	89.3	86.0	83.6	86.3	0.6	5.0	2.6	2.7	5.9	-0.2	6.1	5.3	5.2	7.1	5.9	82	60	96	79	SE 3	SSB 2	SE 1	2.0
5	85.7	87.1	84.5	85.8	1.2	1.9	2.5	2.0	2.9	1.0	1.9	6.4	6.6	7.0	6.7	96	94	96	95	NNW 1	NE 3	E 2	2.0
6	78.9	86.6	97.7	87.7	5.4	0.6	0.2	1.6	6.9	-0.2	7.1	8.7	5.4	4.9	6.3	97	85	79	87	S 1	WSW 6	NW 4	3.7
7	106.7	108.8	112.5	109.3	-1.6	-0.6	-1.9	-1.45	1.0	-1.9	2.9	4.0	3.2	3.6	3.6	73	55	67	65	NNW 4	NNW 4	NNW 3	3.7
8	115.4	115.5	114.0	115.0	-4.1	1.2	-0.7	-1.1	1.9	-6.0	7.9	3.2	3.4	4.7	3.8	70	51	81	67	C 0	W 3	WNW 1	1.3
9	116.6	117.5	114.7	116.3	-4.7	-1.0	-2.3	-2.6	0.5	-5.0	5.5	3.6	3.3	3.5	3.5	83	59	68	70	N 2	S 3	SE 2	2.3
10	108.5	105.2	102.0	105.2	-3.3	2.2	1.5	0.5	3.7	-3.7	7.4	3.0	2.7	4.4	3.4	63	37	65	55	SE 5	SSE 6	SSE 3	4.7
11	98.2	96.7	95.0	96.6	1.2	9.2	3.8	4.5	10.5	0.5	10.0	5.6	6.5	6.7	6.3	85	56	83	78	SSE 3	SSW 4	SSE 2	3.0
12	90.7	87.5	82.3	86.8	1.3	4.4	0.8	1.7	5.0	0.8	4.4	6.5	7.3	5.8	6.5	96	87	90	91	SSE 1	ESE 2	C 0	1.0
13	81.3	86.5	95.8	87.9	-3.0	-3.8	-4.9	-4.2	1.1	-5.1	6.2	4.4	3.9	3.1	3.8	90	85	73	83	WNW 5	NW 6	WNW 5	5.3
14	103.2	105.6	109.4	106.1	-8.1	-3.3	-9.8	-7.8	-4.5	-9.9	8.4	2.8	2.7	2.5	2.7	84	57	85	75	W 3	V 4	C 0	2.3
15	110.1	110.1	111.3	110.5	-11.9	-2.2	-4.7	-5.9	-1.9	-13.7	11.8	1.8	2.5	3.2	2.5	75	47	74	65	C 0	E 2	NE 1	1.0
16	109.9	109.2	106.9	108.7	-5.0	-3.9	-6.5	-5.5	-3.4	-6.8	3.2	2.9	2.4	2.8	2.7	68	53	75	65	NNE 3	NNE 5	N 5	4.3
17	100.3	98.5	98.4	99.1	-6.5	-4.4	-3.0	-4.2	-2.9	-7.4	4.5	3.2	3.5	2.6	3.1	86	79	53	73	N 4	N 5	N 4	4.3
18	101.1	103.8	106.2	103.7	-7.7	1.8	-2.3	-2.6	2.1	-8.0	10.1	2.1	3.4	3.4	3.0	62	49	66	59	NNW 3	NNW 5	NNW 2	3.3
19	109.0	109.3	110.2	109.5	-9.9	0.6	-3.1	-3.9	1.6	-13.1	14.7	2.4	2.9	3.2	2.8	86	45	66	65	C 0	W 2	SSE 2	1.3
20	110.5	110.3	110.2	110.3	-9.2	1.0	-5.3	-4.7	1.8	-10.7	12.5	2.7	3.1	2.8	2.9	88	48	68	68	SSE 1	S 3	SB 1	1.7
21	109.3	107.4	105.1	107.3	-12.8	0.2	-5.5	-5.9	0.7	-13.9	14.6	1.8	2.7	3.1	2.5	81	44	77	67	SE 1	E 3	ENE 1	1.7
22	101.8	99.7	98.2	99.9	-8.5	-1.1	-2.7	-3.8	-0.4	-9.9	9.5	2.5	3.7	4.1	3.4	77	67	82	75	NE 1	ENE 2	NE 1	1.3
23	96.4	96.9	97.8	97.0	-2.7	0.4	-0.9	-1.0	1.1	-3.4	4.5	4.2	4.4	5.3	4.6	84	70	93	82	NNE 3	NNE 3	N 1	2.3
24	100.2	103.2	107.5	103.6	-1.2	0.3	-3.2	-1.8	1.4	-4.1	5.5	5.1	5.0	4.2	4.8	91	80	88	86	NNE 2	N 2	C 0	1.3
25	111.3	110.8	109.4	110.5	-11.5	1.4	-6.2	-5.6	2.1	-12.4	14.5	2.1	3.5	3.2	2.9	82	52	84	73	C 0	E 1	C 0	0.3
26	108.5	108.8	104.9	106.7	-12.6	1.5	-5.1	-5.3	2.0	-14.6	16.6	1.9	2.9	2.8	2.5	81	43	68	64	C 0	E 2	E 1	1.0
27	101.2	98.9	95.0	98.4	-9.6	1.1	-1.9	-3.1	2.1	-12.8	14.9	2.5	2.9	2.9	2.8	85	43	54	61	E 1	ESE 5	ESE 3	3.0
28	93.0	91.9	93.5	92.8	-4.3	3.7	1.3	0.5	5.1	-4.4	9.5	3.4	4.5	5.6	4.5	77	57	83	72	ESE 2	SSE 3	SW 1	2.0
29	95.1	95.1	94.7	95.0	0.3	2.0	-1.1	0.0	2.8	-2.2	5.0	5.6	5.3	4.4	5.1	90	75	79	81	W 3	W 2	ESE 2	2.3
30	87.6	88.8	85.6	86.7	2.2	5.1	4.4	4.0	7.2	-1.6	8.8	6.6	7.3	7.3	7.1	93	83	87	88	SE 3	SSE 4	SSE 2	3.0
31	80.5	79.7	84.3	81.5	4.7	7.5	3.6	4.8	13.7	3.5	10.2	8.1	9.8	7.6	8.5	95	94	97	95	SSE 3	SSE 2	C 0	1.7
M	99.7	99.7	99.9	99.8	-6.5	0.9	-1.9	-1.8	2.3	-5.9	8.2	3.9	4.2	4.3	4.1	83	63	77	74	1.9	3.2	1.8	2.3

## Kwiecień - Avril

## ELEMENTY METEOROLOGICZNE -

Data	Ciśnienie powietrza Présion barométrique 900 mb + ...				Temperatura powietrza Température de l'air °C				Ciśnienie pary wodnej Tension de la vapeur mb				Wilgotność względna Humidité relative %				Kierunek i prędkość wiatru Vent-direction et vitesse m/sek						
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	Max.	Min.	Ampl.	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M
1	92.1	94.3	97.5	94.6	0.8	6.3	0.3	1.9	6.7	0.2	6.5	6.5	7.4	6.1	6.7	100	78	98	92	C 0	WSW 2	SW 1	1.0
2	97.7	98.0	101.1	98.9	1.6	6.8	2.6	3.4	8.9	-0.7	9.6	6.3	6.3	6.7	6.4	93	64	91	83	W 1	WSW 4	W 2	2.3
3	103.0	101.4	98.1	100.8	1.9	10.2	7.0	6.5	12.3	0.6	11.7	6.0	7.2	6.9	6.7	85	58	69	71	SSW 3	SSW 6	SSE 3	4.0
4	93.8	91.2	87.4	90.8	5.0	14.9	10.0	10.0	16.2	3.0	13.2	6.0	7.4	8.4	7.3	69	44	68	60	SSE 4	S 5	SSE 2	3.7
5	79.2	77.8	78.3	78.4	10.4	11.6	7.4	9.2	14.5	7.4	7.1	7.0	9.6	10.0	8.9	56	70	97	74	SF 4	SSE 4	SSW 2	3.3
6	82.8	84.4	88.0	85.1	5.2	12.9	7.6	8.3	13.4	4.1	9.3	8.8	8.1	9.2	8.7	100	54	89	81	C 0	E 2	NE 2	1.3
7	91.4	94.1	97.7	94.4	4.0	6.5	2.5	3.9	7.8	2.5	5.3	6.8	4.7	5.8	5.8	83	48	79	70	NNW 6	NW 6	WNW 3	5.0
8	95.8	96.3	97.1	96.4	2.8	7.4	9.0	7.0	10.6	-1.0	11.6	6.9	9.1	9.2	8.4	93	88	80	87	SSW 4	SW 4	S 2	3.3
9	98.9	101.0	103.5	101.1	6.9	13.8	6.3	8.3	15.1	6.2	8.9	8.6	7.5	8.3	8.1	87	48	86	74	SSE 3	W 4	C 0	2.3
10	107.6	108.3	110.3	108.7	5.6	13.9	6.2	8.0	14.4	3.4	11.0	8.1	7.0	6.8	7.3	89	44	72	68	W 1	WNW 3	N 2	2.0
11	111.2	110.0	108.9	110.0	6.6	12.4	7.6	8.6	14.8	6.0	8.8	7.2	9.1	9.1	8.5	74	63	8					

## TAFEL ELEMENTS METEOROLOGIQUES

1962

Zachmurzenie Hébulosité 0-10	Rodzaj chmur La forme des nuages	Opad Précipita- tion	Pokrywa dn. Couche de neige	Uwagi Remarque	Date
7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	mm	cm	
10 10 10 10.0	St St Sc	0.0	12	* <sup>o</sup> a	1
10 10 10 10.0	St St Sc	0.0	12	* <sup>o</sup> n(krótko)	2
10 10 10 10.0	Ac, As Sc, Ac, As St	0.0	12	X <sup>o</sup> n; <sup>o</sup> p, 1 <sub>21</sub> <sup>h</sup>	3
10 10 10 10.0	Sc Sc St	4.5	12	● <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> - <sup>1</sup> p (od ok. 18 <sup>25</sup> ), <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	4
10 10 10 10.0	St St Ns	8.0	10	● <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> a; * <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>20</sub> <sup>50</sup> - <sup>21</sup> <sup>h</sup> -n	5
10 10 10 10.0	As, Ac Sc Ns	3.1	7	● <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> a; * <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>20</sub> <sup>50</sup> - <sup>21</sup> <sup>h</sup> -n	6
10 9 10 9.7	Sc Sc, Ac Cs	0.1	6	* <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> p	7
10 5 0 5.0	As Sc .	.	6		8
9 5 0 4.7	Sc Sc, Cu .	.	2		9
9 8 10 9.0	Ac As As	.	.		10
10 9 10 9.7	St Ac Sc	0.0	.		11
10 10 10 10.0	St St Ns	10.3	.	● <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> ; <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>35</sup> - <sup>8</sup> <sup>45</sup> , <sup>o</sup> p; <sup>o</sup> a; △ <sup>o</sup> ek. 20 <sup>25</sup> - <sup>21</sup> <sup>h</sup>	12
10 10 1 7.0	Ns Ns Sc	2.1	7	* <sup>o</sup> - <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> - <sup>1</sup> a, 2 <sub>13</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> - <sup>1</sup> p	13
0 3 0 1.0	Cu, Fc .	0.2	9	— <sup>1</sup> n, 1 <sub>7</sub> <sup>h</sup> ; * <sup>o</sup> - <sup>2</sup> p (do 15 <sup>15</sup> )	14
10 10 10 10.0	Sc St As	.	9	— <sup>1</sup> n, 1 <sub>7</sub> <sup>h</sup>	15
10 10 10 10.0	St St Ns	6.7	8	* <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup> , * <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup>	16
10 10 10 10.0	Ns Ns Ns	3.4	17	* <sup>o</sup> - <sup>2</sup> n, 1 <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> - <sup>1</sup> a, <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> p, <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	17
1 2 0 1.0	Ci Cu, Fc .	.	20	* <sup>o</sup> n	18
10 8 9 9.0	Sc Sc, Fc Sc	0.0	14	— <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> ; * <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> - ok. 8 <sup>30</sup>	19
7 1 0 2.7	Ac Cu .	.	11	— <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup>	20
9 2 10 7.0	Ci, Cc, Cs Ci Cs, Ci	.	10	— <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> ; ==a	21
10 10 10 10.0	As St St	0.1	9	— <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> ; * <sup>o</sup> a, <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup>	22
10 10 10 10.0	St St Ns	5.5	9	* <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> a, <sup>o</sup> p, <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	23
10 10 9 9.7	Ns Ns, As Sc	0.0	14	* <sup>o</sup> - <sup>1</sup> n, 1 <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> a, <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup> ; — <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	24
0 5 0 1.7	Cu, Fc .	.	13	— <sup>1</sup> n, 1 <sub>7</sub> <sup>h</sup>	25
0 0 0 0.0	.	.	12	— <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> ; ==a	26
1 4 10 5.0	Ci Ci As	.	11	— <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup>	27
8 8 10 8.7	As, Ac As St	0.1	10	* <sup>o</sup> <sub>10</sub> <sup>15</sup> - <sup>10</sup> <sup>55</sup>	28
10 10 0 6.7	St St .	0.1	10		29
10 10 10 10.0	St So Sc	0.5	8	=n; <sup>o</sup> na, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> a (do ok. 8 <sup>25</sup> )	30
10 10 10 10.0	Ns Sc Sc	11.5	.	* <sup>o</sup> - <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> - <sup>1</sup> a; ==p, <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	31
8.2 7.7 7.1 7.7		56.2 *		* Suma mies. le total mens.	

## TAFEL ELEMENTS METEOROLOGIQUES

1962

Zachmurzenie Hébulosité 0-10	Rodzaj chmur La forme des nuages	Opad Précipita- tion	Pokrywa dn. Couche de neige	Uwagi Remarque	Date
7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	mm	cm	
10 10 0 6.7	St Sc .	1.0	.	* <sup>o</sup> - <sup>1</sup> n; * <sup>o</sup> n; <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>15</sup> - <sup>13</sup> <sup>20</sup> , 1 <sub>19</sub> <sup>39</sup> - <sup>19</sup> <sup>57</sup>	1
10 10 0 6.7	Sc, Cu Sc, Ch .	0.7	.	— <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> ; <sup>o</sup> a(przelotny), <sup>o</sup> - <sup>1</sup> <sub>14</sub> <sup>18</sup> - <sup>14</sup> <sup>28</sup> , <sup>o</sup> <sub>18</sub> <sup>11</sup> - <sup>18</sup> <sup>25</sup>	2
10 10 10 10.0	As, Ac Cu, Fc, As Cs	0.1	.	— <sup>1</sup> n; <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>33</sup> - <sup>8</sup> <sup>00</sup>	3
3 9 5 5.7	Ci, Cs As, Fs Cs	.	.	— <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup>	4
10 10 10 10.0	St Sc, Fs Ns	7.1	.	● <sup>o</sup> a(przelotny), <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> - <sup>1</sup> p ==n; ● <sup>o</sup> n; == <sup>7</sup> <sup>h</sup>	5
8 8 8 8.0	Fs, Fo Cu, As Ac	.	.	● <sup>o</sup> p	6
10 10 0 6.7	Cu, Fc Cu, Pc .	0.0	.	● <sup>o</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> a (przelotny); <sup>o</sup> p	7
10 10 9 9.7	Ns St St	0.3	.	● <sup>o</sup> n, <sup>o</sup> <sub>20</sub> <sup>10</sup> - <sup>20</sup> <sup>12</sup>	8
10 9 9 9.3	Sc Sc Sc	0.4	.	● <sup>o</sup> n	9
10 3 10 7.7	Cs, Ci, Cc Cu Cs	.	.	● <sup>o</sup> <sub>12</sub> <sup>22</sup> - <sup>13</sup> <sup>00</sup> (z przerwami), <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup>	10
10 10 3 7.7	Fs Sc Ac	0.0	.	— <sup>1</sup> n, 1 <sub>7</sub> <sup>h</sup>	11
5 3 10 6.0	Ac, Cs Sc Sc	0.6	.	— <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup>	12
10 10 10 10.0	St Ns Ns	7.8	.	● <sup>o</sup> n(przelotny), <sup>o</sup> - <sup>1</sup> <sub>12</sub> <sup>20</sup> -p, <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> - <sup>1</sup> p, <sup>1</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> - <sup>1</sup> p; ==n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup>	13
10 10 10 10.0	St St St	0.2	.	● <sup>1</sup> na, <sup>1</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> a (do ok. 8 <sup>25</sup> )	14
10 10 10 10.0	St Sc Cs	0.0	.	● <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup>	15
9 10 8 9.0	As Cs Sc	0.0	.	● <sup>o</sup> <sub>20</sub> <sup>55</sup> - <sup>21</sup> <sup>h</sup>	16
0 4 10 4.7	Cu, Cs Ac	.	.	— <sup>1</sup> n, 1 <sub>7</sub> <sup>h</sup>	17
10 10 10 10.0	As As, Cs Cs	.	.		18
10 10 10 10.0	Cs Ci Cs, Ci	.	.		19
9 10 2 7.0	Cs, Ci, Cc Cs Ci	.	.	— <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup> ; == <sup>21</sup> <sup>h</sup>	20
7 0 4 3.7	Cs, Ci .	Cs, Co	.	— <sup>1</sup> n, <sup>1</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup>	21
7 4 0 3.7	Cs Ci, Cu .	.	.	— <sup>1</sup> n, <sup>1</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup>	22
8 8 2 6.0	Cu, Sc Cu, Sc As	.	.	— <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	23
1 7 0 2.7	Ci Ac, As .	.	.	— <sup>1</sup> n, <sup>1</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup>	24
1 0 0 0.3	Ci .	.	.		25
0 3 9 4.0	Ci, Cs Sc	12.3	.	● <sup>1</sup> p; R <sup>o</sup> p WMI-ESB (18 <sup>25</sup> ); < 20 <sup>40</sup> , < <sup>21</sup> <sup>h</sup>	26
10 10 10 10.0	As Ns Ns	0.3	.	● <sup>1</sup> <sub>2</sub> n, <sup>o</sup> - <sup>1</sup> <sub>12</sub> <sup>20</sup> - <sup>13</sup> <sup>10</sup> , <sup>o</sup> - <sup>1</sup> p, <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup> ; == <sup>7</sup> <sup>h</sup>	27
10 9 10 9.7	Cu, Fc Cb, Cu Sc, Cb, Cu	7.1	.	● <sup>o</sup> <sub>8</sub> <sup>35</sup> - <sup>55</sup> (chwilami), <sup>o</sup> a(przelotny), <sup>o</sup> - <sup>1</sup> p; ▲ <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>05</sup> - <sup>13</sup> <sup>06</sup>	28
10 6 10 8.7	Fc, Cu, Ch Cb, Cu, Sc St	10.7	.	● <sup>o</sup> - <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> - <sup>1</sup> a, <sup>o</sup> - <sup>1</sup> p; ▲ <sup>o</sup> <sub>12</sub> <sup>50</sup> - <sup>12</sup> <sup>51</sup> , <sup>o</sup> p(kilka razy)	29
10 10 5 8.3	Ns Sc Sc	.	1	* <sup>o</sup> - <sup>1</sup> n, <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup>	30
7.9 7.8 6.5 7.4		48.6 *		* Suma mies. le total mens.	

## Maj - Mai

## ELEMENTY METEOROLOGICZNE -

Data	Ciśnienie powietrza Pression barométrique 900 mb + ...				Temperatura powietrza Température de l'air °C				Ciśnienie pary wodnej Tension de la vapeur mb				Wilgotność względna Humidité relative %				Kierunek i prędkość wiatru Vent-direction et vitesse m/sek									
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	Max.	Min.	Amp1.	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M			
1	99.6	97.3	95.7	97.5	-0.7	3.4	2.2	1.8	4.7	-2.7	7.4	5.1	4.5	6.9	5.5	87	58	96	80	N	5	W	4	SW	1	3.3
2	94.0	94.1	97.0	95.0	1.6	5.3	2.6	3.1	7.3	1.0	6.3	6.6	7.2	7.1	7.0	96	80	96	91	SSW	1	W	2	C	0	1.0
3	98.8	98.4	97.4	98.2	3.9	10.8	6.6	7.0	11.5	1.3	10.2	7.3	5.7	7.4	6.8	90	44	76	70	WSW	1	SW	2	SW	2	1.7
4	92.3	92.4	96.0	93.6	5.3	8.2	2.4	4.6	10.7	-2.4	8.3	8.3	8.2	6.7	7.7	94	75	93	87	WSW	3	WWN	3	C	0	2.0
5	100.6	101.9	104.7	102.4	1.8	6.6	4.5	4.4	10.6	0.5	10.1	7.0	8.0	8.0	7.7	100	82	95	92	N	2	SSE	3	C	0	1.7
6	108.5	108.7	108.2	108.5	2.6	12.9	5.6	6.7	14.4	-0.9	15.3	7.4	6.4	7.8	7.2	100	43	86	76	C	0	SSW	2	ESE	1	1.0
7	105.4	104.0	103.6	104.3	9.0	13.6	10.6	11.0	14.0	1.9	12.1	8.4	9.4	12.1	10.0	73	61	95	76	SSE	1	SSE	2	SSE	1	1.3
8	102.7	100.4	99.4	100.8	10.6	21.6	14.9	15.5	23.3	10.1	13.2	12.4	14.3	15.4	14.0	97	55	91	81	S	2	W	3	C	0	1.7
9	99.2	101.4	100.8	100.5	13.6	16.8	10.8	13.0	19.1	10.7	8.4	14.7	11.8	12.0	12.8	94	62	92	83	NNW	2	N	2	C	0	1.3
10	97.8	97.9	99.3	98.3	11.7	15.8	11.0	12.4	16.6	7.2	9.4	11.9	13.3	12.3	12.5	87	74	94	85	ESE	2	SSW	4	S	1	2.3
11	99.6	99.9	100.2	99.9	10.1	17.3	9.3	11.5	18.7	7.8	10.9	10.9	10.0	10.1	10.3	88	51	87	75	W	2	WWN	2	C	0	1.3
12	103.0	103.1	104.0	103.4	10.3	17.8	9.6	11.8	19.3	6.0	13.3	10.8	8.2	9.6	9.5	86	40	80	69	NB	2	SW	3	N	1	2.0
13	105.5	104.0	103.2	104.2	11.8	19.5	12.4	14.0	21.1	5.3	15.8	13.3	9.4	12.8	11.8	96	42	89	76	E	1	SSE	2	C	0	1.0
14	95.4	88.6	81.7	88.6	11.4	17.6	10.4	12.4	18.4	8.6	9.8	13.0	16.7	12.0	13.9	96	83	95	91	E	2	E	2	S	4	2.7
15	81.4	84.7	89.4	85.2	8.8	8.5	8.1	8.4	11.0	7.8	3.2	11.0	10.6	10.3	10.6	97	96	96	96	SW	4	WSW	4	NW	5	4.3
16	94.0	96.9	101.8	97.6	8.2	11.2	8.9	9.3	12.0	7.6	4.6	10.1	9.7	9.1	9.6	93	73	80	82	NW	3	WWN	4	WSW	2	3.0
17	102.9	101.6	99.7	101.4	9.4	14.1	11.6	11.7	15.3	6.6	8.7	7.8	9.2	11.7	9.6	66	57	85	69	SW	2	SW	1	C	0	1.0
18	101.6	103.5	107.8	104.3	10.0	15.1	7.9	10.2	16.0	7.8	8.2	10.2	8.9	9.4	9.5	83	52	89	75	C	0	NW	2	C	0	0.7
19	106.6	105.8	100.8	105.1	9.4	18.9	15.4	14.8	20.3	3.4	16.9	10.7	9.8	11.5	10.7	91	45	66	67	SSE	1	SE	5	E	4	3.3
20	96.4	98.9	101.2	98.8	15.3	13.6	9.6	12.0	17.8	9.6	8.2	12.8	13.6	11.6	12.7	74	87	97	86	SL	2	WWN	2	WWN	3	2.3
21	103.9	103.7	102.7	103.4	10.3	15.3	10.6	11.7	15.8	8.5	7.3	12.0	7.9	12.0	10.6	96	45	94	78	WWN	2	N	2	W	1	1.7
22	102.5	103.8	103.7	103.3	9.6	13.9	13.0	12.4	15.5	9.0	6.5	11.6	10.7	12.2	11.5	97	67	81	82	C	0	SSE	2	SSE	1	1.0
23	106.9	106.0	104.4	105.8	12.4	20.1	13.6	14.9	20.3	7.9	12.4	12.0	12.0	12.9	12.3	83	51	83	72	S	2	"S	3	S	1	2.0
24	106.1	107.0	105.6	106.2	13.0	15.6	12.0	13.2	16.3	11.9	4.4	13.9	10.6	12.7	12.4	93	60	90	81	C	0	W	1	S	1	0.7
25	103.2	104.1	103.6	103.8	8.8	10.6	10.6	10.2	12.8	8.4	4.4	11.0	12.0	11.8	11.6	97	94	92	94	N	1	NW	2	C	0	1.0
26	100.4	99.6	100.2	100.1	10.4	13.6	13.8	12.9	17.0	9.6	7.4	12.3	14.5	15.2	14.0	97	93	97	96	N	1	C	0	C	0	0.3
27	103.8	105.3	105.4	104.8	12.5	15.4	13.7	13.8	17.8	11.5	6.3	13.5	11.8	13.2	12.8	93	68	84	82	WSW	1	W	2	WWN	1	1.3
28	105.5	104.2	101.5	103.7	13.1	19.9	19.5	15.9	21.0	11.9	9.1	12.6	13.5	16.2	14.1	84	58	93	78	NNW	2	N	1	N	1	1.3
29	104.4	105.1	105.1	104.9	12.1	17.6	11.3	13.1	20.1	11.3	8.8	11.8	12.2	11.6	11.9	83	61	86	77	WSW	3	SSW	3	C	0	2.0
30	106.1	106.1	106.2	106.1	10.7	18.8	12.0	12.4	15.2	9.3	5.9	12.4	11.6	10.4	11.5	96	69	74	80	C	0	SSW	2	W	1	1.0
31	105.8	102.6	98.1	102.2	11.1	19.0	15.3	15.2	20.5	7.2	13.3	11.9	11.3	12.4	11.9	90	51	72	71	SE	1	SSE	4	ESE	2	2.3
M	101.2	101.0	100.9	101.0	9.3	14.3	10.2	11.0	15.9	6.7	9.2	10.8	10.4	11.1	10.8	90	64	88	81	1.6	2.5	1.1	1.1	1.1	1.7	

## Czerwiec - Juin

## ELEMENTY METEOROLOGICZNE -

Data	Ciśnienie powietrza Pression barométrique 900 mb + ...				Temperatura powietrza Température de l'air °C				Ciśnienie pary wodnej Tension de la vapeur mb				Wilgotność względna Humidité relative %				Kierunek i prędkość wiatru Vent-direction et vitesse m/sek									
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	Max.	Min.	Amp1.	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M			
1	102.3	105.7	105.1	104.4	9.2	10.4	8.8	9.3	15.4	8.3	7.1	7.8	7.5	9.9	8.4	87	59	88	71	SW	3	SW	4	E	1	2.7
2	105.1	106.8	109.2	107.0	6.8	10.0	8.4	8.4	12.4	6.1	6.3	9.4	9.8	10.6	9.9	96	79	96	90	NNW	1	NNW	1	C	0	0.7
3	110.6	112.2	112.1	111.6	9.5	11.9	8.7	9.7	13.3	4.7	8.6	10.9	9.3	10.5	10.2	92	67	93	84	NNW	1	NE	2	C	0	1.0
4	110.6	109.2	108.7	109.5	8.2	9.2	7.6	8.2	10.0	7.6	2.4	10.6	11.0	9.7	10.4	97	95	93	95	NW	5	NW	5	NW	4	4.7
5	106.5	107.5	109.2	107.7	6.6	8.4	8.7	8.1	9.3	6.3	3.0	9.2	10.3	8.7	9.4	94	93	77	88	NW	5	NW	5	NW	4	4.7
6	109.7	111.1	113.2	111.3	6.7	11.2	7.6	8.3	12.3	6.4	5.9	6.4	5.5	6.9	6.3	65	41	66	57	NW	5	NNW	7	NNB	2	4.7
7	114.7	115.5	115.1	115.1	7.6	13.4	9.2	9.8	16.7	5.4	11.3	7.2	7.0	8.9	7.7	69	46	76</								

## LES ELEMENTS METEOROLOGIQUES

1962

Zachmurzenie Nébulosité 0-10				Rodzaj chmur La forme des nuages			Opad Précipi- tation mm	Pokrywa śn. Couche de neige cm	U w a g i Remarque	Date	
7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>					
9	10	10	9.7	Cu	Cu	St	3.2	.	— <sup>o</sup> <sub>n</sub> , <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> ; * <sup>o</sup> <sub>11</sub> <sup>30-1315</sup> ; <sup>o</sup> <sub>16</sub> <sup>16-1630</sup> ; <sup>o</sup> <sub>p</sub> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	1	
10	10	10	10.0	St	Cu, Sc	St	3.0	.	* <sup>o</sup> <sub>1-1</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>1-p</sub> ; * <sup>o</sup> <sub>16</sub> <sup>20-635</sup> ; <sup>o</sup> <sub>A</sub> <sup>1355-1400</sup>	2	
0	8	10	5.3	.	Cu	Cu	0.9	.	— <sup>o</sup> <sub>n</sub> , <sup>o</sup> <sub>1-1</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>1-p</sub> ; * <sup>o</sup> <sub>16</sub> <sup>20-635</sup> ; <sup>o</sup> <sub>A</sub> <sup>1355-1400</sup>	3	
10	10	1	7.0	Cb, Sc	Cb, Cu	Cc, Ci	3.4	.	— <sup>o</sup> <sub>n</sub> , <sup>o</sup> <sub>1-1</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>1-p</sub> ; * <sup>o</sup> <sub>16</sub> <sup>20-635</sup> ; <sup>o</sup> <sub>A</sub> <sup>1355-1400</sup>	4	
10	10	8	9.3	St	Cb, Cu, Fc	Cs, Cu	0.9	.	— <sup>o</sup> <sub>n</sub> ; * <sup>o</sup> <sub>12</sub> <sup>55-1315</sup> ; <sup>o</sup> <sub>p</sub> (przelotny)	5	
10	5	0	5.0	=	Cu	.	.	.	— <sup>o</sup> <sub>n</sub> ; = <sup>o</sup> <sub>2</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> do 7 <sup>55</sup>	6	
10	10	10	10.0	Cs	Ns	St	0.9	.	* <sup>o</sup> <sub>12</sub> <sup>45-1315</sup> ; <sup>o</sup> <sub>p</sub> (od ok. 18 <sup>25</sup> ); <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	7	
10	8	10	9.7	St	Cu, Cb	As	1.2	.	= <sup>o</sup> <sub>n</sub> ; = <sup>o</sup> <sub>2</sub> <sup>h</sup> ; <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> ; * <sup>o</sup> <sub>11</sub> <sup>31-749</sup> ; (L) 12 <sup>39-1255</sup> SW-NW; (22 <sup>25-2325</sup>	8	
10	10	2	7.3	St	Cb, Cu	Ci	0.1	.	* <sup>o</sup> <sub>1-1</sub> <sup>h</sup> ; = <sup>o</sup> <sub>2</sub> <sup>h</sup> ; <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	9	
10	10	9	9.7	As	Sc, As	Ac	0.9	.	* <sup>o</sup> <sub>n</sub> , <sup>o</sup> <sub>a</sub> (ok. 11 <sup>45</sup> ), <sup>o</sup> <sub>1-p</sub>	10	
10	10	6	8.7	Sc, Ac	Cu, Fc, Cl	Ci	.	.	• <sup>o</sup> <sub>n</sub>	11	
0	3	7	3.3	.	Cu	Ci, Cs	.	.	— <sup>o</sup> <sub>n</sub> , <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	12	
8	7	8	7.7	Ci, Cs	Cu, Cb	Ac	2.6	.	— <sup>o</sup> <sub>n</sub> , <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> ; (K) 14 <sup>32-1452</sup> USW-NW; * <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>2-14</sub> <sup>43-1520</sup>	13	
10	9	10	9.7	St	An, Ac	Ns	43.0	.	* <sup>o</sup> <sub>1-1</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>2-p</sub> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup> ; (K) 15 <sup>07-1610-1659</sup> SW-NW	14	
10	10	10	10.0	Ns	Ns	Ns	39.5	.	* <sup>o</sup> <sub>1-2</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>17</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>1-a</sub> , <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>1-p</sub> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	15	
10	10	9	9.7	Ps	Cb, Sc	Sc	2.9	.	* <sup>o</sup> <sub>1-1</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>1-14</sub> <sup>55-1715</sup>	16	
7	10	10	9.0	Ac	Sc	Sc, Cu	1.9	.	* <sup>o</sup> <sub>16</sub> <sup>50-1657</sup> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>15-2130</sup> , <sup>o</sup> <sub>1-p</sub>	17	
10	7	8	8.3	As	Cu, Cb, As	Ac, Cb	0.9	.	* <sup>o</sup> <sub>1-p</sub> (ok. 13 <sup>h</sup> krótko)	18	
0	6	4	3.3	.	Cu, Fe, Ci	Cs	.	.	— <sup>o</sup> <sub>n</sub> , <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> ; = <sup>o</sup> <sub>2</sub> <sup>h</sup>	19	
10	10	10	10.0	As, Cb	Ns, Cb	Ns	10.4	.	* <sup>o</sup> <sub>1-1</sub> <sup>12</sup> <sup>55-1200</sup> , <sup>o</sup> <sub>1-p</sub> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	20	
10	7	10	9.0	Ac, As	Ac, Cu	Ns	12.2	.	* <sup>o</sup> <sub>n</sub> , <sup>o</sup> <sub>p</sub> (od ok. 18 <sup>25</sup> )	21	
10	4	9	7.7	Ns	Cu, Fo	Ac, Sc	.	.	* <sup>o</sup> <sub>1-2</sub> <sup>h</sup>	22	
4	4	3	3.7	Ci, Cs	Cu	Ac	0.8	.	— <sup>o</sup> <sub>n</sub> , <sup>o</sup> <sub>1-1</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	23	
10	10	10	10.0	As, Ac	As	As	8.9	.	* <sup>o</sup> <sub>1-1</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>18</sub> <sup>55-1925</sup>	24	
10	10	10	10.0	Ns	Ns	Sc	12.2	.	* <sup>o</sup> <sub>1-2</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>1-p</sub> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	25	
10	10	10	10.0	Ns	Ns	Sc	6.0	.	* <sup>o</sup> <sub>1-1</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>1-p</sub> , <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>1-p</sub> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup> ; = <sup>o</sup> <sub>p</sub> (od 20 <sup>25</sup> ), <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	26	
10	8	10	9.3	As, St	As, Ac	Sc	0.0	.	* <sup>o</sup> <sub>20</sub> <sup>15-2105</sup>	27	
10	8	5	7.7	St	As, Ac, Cu	Ac	1.3	.	— <sup>o</sup> <sub>12</sub> <sup>1h</sup> ; (R) 22 <sup>08-2305</sup> SE-E-N; * <sup>o</sup> <sub>1-22</sub> <sup>55-2305</sup>	28	
10	9	0	6.3	Ns	Cu, Fe, As, Ac	.	4.7	.	— <sup>o</sup> <sub>12</sub> <sup>1h</sup>	29	
10	10	10	10.0	Ns	As, Cb	Sc, As, Ac	5.0	.	* <sup>o</sup> <sub>n</sub> , <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>1-a</sub> (do 9 <sup>20</sup> ), <sup>o</sup> <sub>1-p</sub> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup> ; (R) 13 <sup>31</sup> N; K 16 <sup>05-1630</sup> SE-NW	30	
10	3	9	7.3	Sc	Cu, Fo	Sc	1.4	.	.	—	31
8.6	8.2	7.7	8.2	.	.	.	168.2*	.	* Suma mies. le total mens.		

## LES ELEMENTS METEOROLOGIQUES

1962

Zachmurzenie Nébulosité 0-10				Rodzaj chmur La forme des nuages			Opad Précipi- tation mm	Pokrywa śn. Couche de neige cm	U w a g i Remarque	Date	
7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>					
10	10	10	10.0	St	As, Sc, Cu	Sc	1.2	.	* <sup>o</sup> <sub>n</sub> , <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>1-p</sub> (19 <sup>08-1845</sup> )	1	
10	10	10	10.0	Ns	As, Cb	Ns, As	2.3	.	* <sup>o</sup> <sub>n</sub> , <sup>o</sup> <sub>p</sub> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	2	
9	10	10	9.7	As	As, Ac	Ns	3.5	.	* <sup>o</sup> <sub>a</sub> , <sup>o</sup> <sub>p</sub> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	3	
10	10	10	10.0	Ns	Ns	Ns	36.0	.	* <sup>o</sup> <sub>1-1</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>2-a</sub> , <sup>o</sup> <sub>2-p</sub> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	4	
10	10	10	10.0	Ns	Ns	Ns	8.6	.	* <sup>o</sup> <sub>1-2</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>1-a</sub> , <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>1-p</sub> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	5	
10	10	10	10.0	St	As, Cu	As, Ac	0.0	.	* <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	6	
10	9	10	9.7	Sc, Ac	Sc	Cs, Cc	.	.	* <sup>o</sup> <sub>n</sub>	7	
3	7	10	6.7	Ac	Cu	Cs	.	.	— <sup>o</sup> <sub>2</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	8	
6	8	8	7.3	Cs	Ci	Cs	.	.	— <sup>o</sup> <sub>n</sub> , <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	9	
0	0	0	0.0	.	.	.	.	.	— <sup>o</sup> <sub>n</sub> , <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	10	
10	10	4	8.0	As, Ac	As	As, Ac	2.9	.	* <sup>o</sup> <sub>11</sub> <sup>20-1245</sup> , <sup>o</sup> <sub>1-16</sub> <sup>28-1718</sup> , (K) 16 <sup>08-1639-1701</sup> ; = <sup>o</sup> <sub>20</sub> <sup>15-2105</sup>	11	
8	9	6	7.7	Cu, Cs	Cu, Cs	As, Sc	0.3	.	* <sup>o</sup> <sub>18</sub> <sup>00-1809</sup>	12	
6	8	5	6.3	As, Cu	Ac, Sc, Cb	Ci	0.0	.	* <sup>o</sup> <sub>12</sub> <sup>20-1232</sup> ; — <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	13	
9	5	0	4.7	As	Cu, Ac	.	.	.	— <sup>o</sup> <sub>1</sub> <sup>h</sup>	14	
6	4	0	3.3	Ci	Cs, Ci	.	.	.	— <sup>o</sup> <sub>1</sub> <sup>h</sup>	15	
0	4	0	1.3	.	Cs, Co	.	.	.	.	16	
10	8	0	6.0	Sc, Cb	Sc	.	0.0	.	* <sup>o</sup> <sub>9</sub> <sup>15-935</sup>	17	
5	2	0	2.3	Cs, Cc, Ci	Cu	.	.	.	— <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	18	
0	3	1	1.3	.	Ci	Ac	.	.	.	19	
10	9	7	8.7	As, Ac	As, Ac, Cu, Sc, Ci, Cs, Cc	.	.	.	— <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	20	
1	9	10	6.7	Cc, Ci	Sc	Sc	.	.	— <sup>o</sup> <sub>n</sub>	21	
8	5	10	7.7	Ci, Cs	Cu, Ci	Cs	.	.	— <sup>o</sup> <sub>n</sub> , <sup>o</sup> <sub>22</sub> <sup>25-2245</sup>	22	
2	6	2	3.3	Ac	Cu	Cs	13.3	.	* <sup>o</sup> <sub>1-2</sub> <sup>h</sup> ; — <sup>o</sup> <sub>2</sub> <sup>h</sup> NT-SK	23	
9	3	9	7.0	Sc	Cu	Sc	.	.	* <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>37-745</sup>	24	
10	2	1	4.3	Sc	Cu	Cu, Fc	0.0	.	.	—	25
1	8	8	5.7	Ci, Co	Ci, Cc, Cu	Cu, Ci	.	.	* <sup>o</sup> <sub>8</sub> <sup>10-55</sup> , <sup>o</sup> <sub>9</sub> <sup>15-940</sup> , <sup>o</sup> <sub>9</sub> <sup>40-1005</sup> ; — <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup>	26	
7	6	2	5.0	Ac	Cu, Cb	Ac	2.4	.	* <sup>o</sup> <sub>8</sub> <sup>11-1930</sup> , <sup>o</sup> <sub>20</sub> <sup>20-n</sup>	27	
9	8	10	9.0	Sc	Sc, Cu	Sc	1.0	.	* <sup>o</sup> <sub>11</sub> <sup>10</sup> , <sup>o</sup> <sub>19</sub> <sup>20-1930</sup> , <sup>o</sup> <sub>20</sub> <sup>20-n</sup>	28	
10	9	10	9.7	Ns	Sc, Cb	Sc	23.2	.	* <sup>o</sup> <sub>n</sub> , <sup>o</sup> <sub>7</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>1-a</sub> , <sup>o</sup> <sub>13</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>2-p</sub> (przelotny), <sup>o</sup> <sub>21</sub> <sup>h</sup> ; (R) 13 <sup>50-1410</sup> W-NJ-NE	29	
10	9	10	9.7	Sc, Cb	Sc, Cb	Sc	5.3	.	* <sup>o</sup> <sub>1-2</sub> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> <sub>1-17</sub> <sup>20-1731</sup>	30	
7.0	7.0	6.1	6.7	.	.	.	100.0*	.	* Suma mies. le total mens.		

I lipiec - Juillet

ELEMENTY METEOROLOGICZNE -

Data	Ciśnienie powietrza Pression barométrique 900 mb + ...				Temperatura powietrza Température de l'air °C				Ciśnienie pary wodnej Tension de la vapeur mb				Wilgotność względna Humidité relative				Kierunek i prędkość wiatru Vent-direction et vitesse m/sek						
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	Max.	Min.	Ampl.	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M
1	103.6	104.0	104.2	103.9	12.1	17.6	11.7	13.3	18.1	10.3	7.8	12.6	12.0	11.2	11.9	89	59	82	77	WSW 4	SW 4	SW 2	3.3
2	103.1	101.4	99.1	101.2	12.3	15.4	12.5	13.2	17.2	8.7	8.5	10.9	11.7	11.9	11.5	76	67	82	75	SSW 2	SSW 2	SSW 2	2.0
3	92.4	90.9	88.7	91.0	10.9	12.8	9.0	10.4	13.8	9.0	4.8	12.5	12.4	10.8	11.9	96	84	95	92	SSE 3	S 2	SE 1	2.0
4	90.1	91.0	92.4	91.2	9.2	14.2	11.0	11.4	16.5	6.7	9.8	11.2	8.6	9.6	9.8	96	53	73	74	SSK 2	S 5	S 2	3.0
5	95.2	96.7	98.3	96.7	11.4	15.0	12.6	12.9	17.1	8.2	8.9	10.7	10.8	12.9	11.5	79	63	88	77	SSE 3	SSW 3	C 0	2.0
6	102.6	102.9	104.3	103.3	13.2	19.4	12.7	14.5	20.3	10.0	10.3	12.4	10.8	11.9	11.7	82	48	81	70	S 2	SSW 3	SE 1	2.0
7	105.3	104.7	104.9	105.0	12.9	19.0	12.8	14.4	20.3	7.7	12.6	12.8	11.5	14.3	12.9	86	52	96	78	SSW 1	SW 2	S 4	2.3
8	105.9	106.0	107.3	106.4	11.7	16.6	12.2	13.2	17.8	9.5	8.3	13.2	12.6	12.7	12.8	96	67	89	84	WSW 2	W 3	WSW 1	2.0
9	108.6	107.8	106.2	107.5	12.0	19.3	13.0	14.3	20.9	9.3	11.6	12.5	10.1	12.0	11.5	89	45	80	71	SW 1	W 3	WMF 2	2.0
10	103.9	102.1	100.8	102.3	13.8	21.6	14.4	16.0	22.4	8.4	14.0	12.8	11.2	14.4	12.8	81	44	88	71	WSW 3	W 5	WSW 2	3.3
11	99.8	98.6	96.6	98.3	16.1	23.3	17.3	18.5	24.3	13.3	11.0	14.5	15.6	15.6	15.2	79	54	79	71	WSW 3	W 4	S 1	2.7
12	95.4	95.3	95.9	95.5	17.2	22.2	18.6	18.2	22.9	14.0	8.9	16.1	15.4	15.8	15.8	82	58	84	75	SW 2	SW 2	SW 1	1.7
13	95.1	95.1	95.4	95.2	14.8	16.4	13.4	14.5	18.8	11.3	7.5	15.3	14.1	13.8	14.4	91	75	90	85	SW 2	SW 3	SW 2	2.3
14	95.1	95.1	95.4	95.2	14.0	18.4	15.0	15.6	19.8	12.8	7.0	15.1	13.2	14.6	14.3	94	63	86	81	WSW 3	WSW 4	WSW 1	2.7
15	96.0	95.5	95.0	95.5	13.2	19.1	15.0	15.6	21.3	11.5	9.8	13.9	13.8	15.4	14.4	92	62	90	81	SSW 2	S 1	NNE 1	1.3
16	96.2	97.1	98.4	97.2	13.8	19.4	15.1	15.8	21.3	13.6	7.7	15.2	16.5	16.2	16.0	97	73	94	88	N 2	N 3	NNE 2	2.3
17	101.5	102.3	102.6	102.1	14.7	21.1	15.8	16.8	22.3	11.5	10.8	13.6	13.0	15.1	13.9	81	52	84	72	N 2	N 2	N 2	2.0
18	103.8	102.6	101.4	102.6	15.2	22.0	18.6	18.6	22.8	10.5	12.3	13.2	12.4	14.8	13.5	77	47	69	64	N 2	N 4	NW 3	3.0
19	101.4	102.0	103.7	102.4	16.3	24.0	17.4	18.8	25.3	14.8	10.5	14.9	14.2	14.4	14.5	80	48	72	67	NW 3	NNW 5	NW 2	3.0
20	106.3	106.1	106.2	106.2	16.5	25.3	16.4	18.6	26.3	11.5	14.8	15.7	10.6	15.4	13.9	84	33	82	66	W 1	W 3	C 0	1.3
21	106.8	105.1	104.6	105.5	18.0	28.1	21.9	22.5	29.0	13.1	15.9	15.0	13.9	15.7	14.9	73	37	60	57	ESE 2	SE 3	SE 3	2.7
22	104.9	104.8	104.9	104.9	20.0	26.0	20.1	21.6	27.3	17.1	10.0	15.8	20.2	21.1	19.0	68	60	90	73	SSE 4	W 2	C 0	2.0
23	106.2	106.5	108.6	107.1	17.6	20.9	17.4	18.3	24.0	17.2	6.8	19.5	21.3	18.4	19.7	97	86	93	92	S 1	WNW 5	C 0	2.0
24	110.6	111.0	111.6	111.1	16.0	20.2	13.8	16.0	21.3	11.8	9.5	16.2	12.5	11.9	13.5	89	53	75	72	WSW 2	WSW 3	W 1	2.0
25	113.6	112.6	111.0	112.4	13.9	20.4	13.8	15.5	22.0	7.6	14.4	13.2	10.9	12.9	12.3	83	45	82	70	W 1	SW 3	C 0	1.3
26	108.5	106.1	103.6	106.1	16.3	28.5	23.5	23.0	30.3	12.0	18.3	13.8	17.7	19.3	16.9	74	46	87	62	SE 3	SSE 4	SE 4	3.7
27	103.3	102.9	102.2	102.8	22.3	27.3	19.9	21.8	28.8	18.0	10.8	20.0	18.0	16.7	18.2	74	50	76	67	SW 2	WSW 5	SSW 3	3.3
28	105.1	105.4	108.7	105.7	14.6	20.3	11.5	14.5	21.3	11.1	10.2	12.5	11.2	12.9	12.2	75	47	95	72	WSW 4	WSW 5	W 1	3.3
29	108.3	107.8	108.7	108.3	12.9	20.2	13.0	14.8	21.4	8.7	12.7	13.0	10.9	13.1	12.3	87	46	87	73	W 2	WSW 3	C 0	1.7
30	110.6	110.2	109.3	110.0	13.5	19.8	11.5	14.1	21.8	6.7	15.1	13.2	8.7	10.9	10.9	85	38	81	68	NNE 1	NNW 2	C 0	1.0
31	110.9	109.7	108.5	109.7	13.4	23.7	15.0	16.8	23.9	5.7	18.2	11.9	9.3	12.3	11.2	76	31	72	60	SE 2	SSW 2	SR 1	1.7
X	102.9	102.6	102.5	102.7	14.5	20.6	14.9	16.2	22.0	11.0	11.0	14.0	13.1	14.1	13.7	84	54	83	74	2.2	3.2	1.5	2.3

Sierpień - Août

ELEMENTY METEOROLOGICZNE -

Data	Ciśnienie powietrza Pression barométrique 900 mb + ...				Temperatura powietrza Température de l'air °C				Ciśnienie pary wodnej Tension de la vapeur mb				Wilgotność względna Humidité relative				Kierunek i prędkość wiatru Vent-direction et vitesse m/sek						
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	Max.	Min.	Ampl.	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M
1	106.2	105.2	105.3	105.6	13.8	16.4	12.8	14.0	21.3	12.4	8.9	13.6	16.5	13.0	14.4	86	89	88	88	SL 3	WNW 2	C 0	1.7
2	105.1	105.0	104.5	104.9	15.6	19.4	12.7	15.1	22.5	10.8	11.7	14.3	13.2	12.3	13.1	81	56	84	74	SW 4	SW 4	C 0	2.7
3	103.9	103.2	104.2	103.8	15.7	24.3	15.2	17.6	24.4	11.7	12.7	15.2	15.0	14.7	15.0	85	49	85	73	C 0	S 3	ESE 1	1.3
4	105.2	104.0	102.7	104.0	14.4	26.5	18.7	19.6	27.8	12.9	14.9	16.4	14.5	21.1	17.3	100	42	98	80	SE 2	SE 5	ESE 1	2.7
5	103.4	101.6	98.1	101.0	18.0	25.8	19.0	20.4	27.3	15.0	12.3	20.2	19.9	20.9	20.3	98	80	95	84	C 0	S 2	C 0	0.7
6	99.1	100.7	101.3	100.4	17.8	20.7	16.8	18.0	22.8	16.2	6.6	19.0	16.6	17.3	17.6	93	68	91	84	SW 3	WSW 2	SSE 1	2.0
7	98.6	94.6	94.2	95.8	18.9	30.2	20.0	22.3	31.6	14.6	17.0	18.5	18.7	20.7	19.3	85	44	89	73	SE 1	ESE 6	SW 5	4.0
8	103.0	104.4	106.6	104.7	15.2	22.4	14.5	16.6	24.5	14.5	10.0	14.7	12.9	14.0	13.9	85	48	85	73	S 2	SST 4	C 0	2.0
9	111.2	111.9	112.4	111.8	14																		

Zachmurzenie Nubulosité	Rodzaj chmur La forme des nuages			Opad Précipitation mm	Pokrywa śn. Courche de neige cm	Uwagi Remarque	Date
7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	
10 9 9 9.3	Cu,Cs	Ac,Cu	Sc	.	.	• <sup>1</sup> n	1
1 7 9 5.7	Ac	Sc,Cu	Cu,Ac	2.7	.	△n	2
10 10 9 9.7	Ns	Cb,Cu	Cu,Cb	4.1	.	○ <sup>0-1</sup> n, ○ <sup>0</sup> h, ○ <sup>0</sup> a, ○ <sup>1</sup> p	3
8 10 7 8.3	Ac,Cu,Cb	Sc,Cb	Ac	.	.	● <sup>0</sup> n	4
10 9 10 9.7	Sc	Ac	Ac	0.3	.	● <sup>0</sup> n	5
8 4 3 5.0	Ac	Cu	Ac	0.2	.	● <sup>0</sup> n	6
8 6 10 8.0	Ac	Cu,Ac,As	Cb	5.5	.	● <sup>0</sup> n, ○ <sup>0-1</sup> 20 <sup>37</sup> -n; (R)20 <sup>19</sup> SW-W	7
10 6 2 7.0	Sc	Cu,Ac	Ci	0.0	.	● <sup>0</sup> n, ○ <sup>1</sup> 45-15 <sup>53</sup> ; △ <sup>1</sup> 21h	8
6 2 0 2.7	Ci,Cs	Cu	.	.	.	△n, ○ <sup>1</sup> 21h	9
0 5 9 4.7	.	Cu	Cb	4.6	.	△n; ○ <sup>0-2</sup> 15 <sup>57</sup> -16 <sup>32</sup> , 1-2 <sup>17</sup> 55-18 <sup>55</sup> ; (R)p, (R)21 <sup>h</sup> ; R <sup>00</sup> 18 <sup>26</sup> -18 <sup>35</sup>	10
0 5 9 4.7	.	Cu	Ac,As	0.2	.	△n, ○ <sup>2</sup> 1h; ○ <sup>2</sup> 20 <sup>05</sup>	11
1 9 6 5.3	Cu	Cb,Cs,Ci	Cu	5.5	.	○ <sup>0</sup> n, ○ <sup>0-2</sup> 14 <sup>00</sup> -15 <sup>30</sup> ; (R)14 <sup>02</sup> ; R <sup>14</sup> 10-14 <sup>30</sup> -15 <sup>30</sup> NW-NE	12
9 7 9 8.3	Sc	Sc,Cu,Cb	Sc,Cb	7.4	.	● <sup>0</sup> n, ○ <sup>0-1</sup> a(przelotny), ○ <sup>0-2</sup> p, ○ <sup>0</sup> 20 <sup>37</sup> -n; (R)9 <sup>32</sup> -10 <sup>03</sup> , (R)17 <sup>17</sup> -17 <sup>40</sup>	13
10 6 7 7.7	Sc	Cu,Cb	Ac	0.0	.	○ <sup>0-1</sup> n, ○ <sup>0</sup> 16 <sup>25</sup>	14
10 9 9 9.3	St	Ac,Sc	Cu	8.0	.	△n, ○ <sup>1</sup> 7h, ○ <sup>1</sup> 21h; ○ <sup>0</sup> 12 <sup>28</sup> -12 <sup>32</sup>	15
10 10 10 10.0	Ns	Cs,Cu	Sc	1.4	.	○ <sup>1-2</sup> n, ○ <sup>0</sup> 7h, ○ <sup>0</sup> a(do 7 <sup>40</sup> ), ○ <sup>1</sup> 7 <sup>43</sup> -18 <sup>31</sup> , ○ <sup>1</sup> 9 <sup>10</sup> -19 <sup>50</sup> ; (R)18 <sup>14</sup> N	16
2 6 8 5.3	Ac,As	Cu,Ac	Ac	.	.	△n, ○ <sup>1</sup> 7h	17
3 10 10 7.7	Ac,Ci	Cs,Cu	Ac,As	.	.	△n, ○ <sup>0</sup> 7h	18
10 9 2 7.0	Ac,As	Cu,Ci,Cs	As	.	.	△ <sup>2</sup> n, ○ <sup>2</sup> 7h	19
1 3 1 1.7	Ac	Cu,Fc,Ci	Ac	.	.	△ <sup>2</sup> n, ○ <sup>2</sup> 7h	20
1 4 1 2.0	Ac	Cu	Ci	.	.	● <sup>0</sup> 16 <sup>02</sup> -16 <sup>10</sup> ; ○ <sup>2</sup> 21 <sup>25</sup>	21
9 8 4 7.0	As,Ac	Cu,Cs	Fc	15.5	.	● <sup>1-2</sup> n, ○ <sup>1</sup> 7h, ○ <sup>1</sup> 21 <sup>05</sup> -12 <sup>13</sup> , 1-2 <sup>12</sup> 49-13 <sup>12</sup> ; R <sup>1</sup> n SE-N; (R)13 <sup>10</sup> SW-W	22
10 9 5 8.0	Sc	Cb,Cu	Cu,Fc	1.8	.	● <sup>0</sup> n; △ <sup>0</sup> 21h	23
0 6 0 2.0	.	Cu	.	.	.	△ <sup>1</sup> n, ○ <sup>1</sup> 7h, ○ <sup>1</sup> 21h	24
0 3 8 3.7	.	Cu	Ci,Cs	.	.	△ <sup>1</sup> n, ○ <sup>1</sup> 7h; ○ <sup>0</sup> 21h	25
0 2 3 1.7	.	Cu,Fc	Ac	.	.	△ <sup>1</sup> n, ○ <sup>1</sup> 7h; (R)21 <sup>25</sup> -n	26
9 10 2 7.0	Ac,As	Cu,Fc,As	As	0.0	.	△ <sup>1</sup> n, ○ <sup>0</sup> 7h; ○ <sup>1</sup> 35-14 <sup>05</sup> ; (R)13 <sup>41</sup> -14 <sup>05</sup> WSW-W; (R)17 <sup>55</sup> -18 <sup>25</sup>	27
8 7 0 5.0	Cu,Cb,Cc	Cu,Cb	.	1.4	.	● <sup>1</sup> 9 <sup>15</sup> -19 <sup>25</sup>	28
1 6 2 3.0	Cu	Cu,Fc,Cb	Cu	0.1	.	● <sup>0</sup> n, ○ <sup>1</sup> 9 <sup>22</sup> -19 <sup>37</sup>	29
9 9 2 6.7	Ci	Cs,Ci,Cu,Cc,Ac	.	.	.	△ <sup>1</sup> n, ○ <sup>1</sup> 7h	30
0 5 6 3.7	.	Cu	Cu	.	.	△ <sup>1</sup> n, ○ <sup>1</sup> 7h	31
5.6 6.9 5.5 6.0				58.7*		*Suma mies. le total mens.	

Zachmurzenie Nubulosité	Rodzaj chmur La forme des nuages			Opad Précipitation mm	Pokrywa śn. Courche de neige cm	Uwagi Remarque	Date
7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	
9 10 0 6.3	Sc	Cb,As	.	0.9	.	● <sup>0</sup> 8 <sup>30</sup> -ok.9 <sup>25</sup> , 1 <sup>12</sup> 23-12 <sup>47</sup> , 1 <sup>12</sup> 52-12 <sup>55</sup> ; R <sup>0</sup> 12 <sup>21</sup> -12 <sup>33</sup> -13 <sup>25</sup> SW-SG	1
0 9 0 3.0	.	Cu,Ac	.	.	.	△ <sup>0</sup> n	2
10 10 2 7.3	Sc	As,Cu	Ac	.	.	● <sup>0</sup> -1 <sup>1</sup> n, ○ <sup>0</sup> 7h; △ <sup>0</sup> n; ○ <sup>0-2</sup> 15 <sup>37</sup> -16 <sup>23</sup> ; (R)16 <sup>40</sup> -16 <sup>40</sup> , R <sup>1</sup> 16 <sup>40</sup> -16 <sup>00</sup>	3
10 10 9 9.7	Sc,Ac	Ac,As,Cu	.	22.2	.	HW-S	
7 7 10 8.0	Cs,Co,Ac	Cs,Cu	Sc	2.1	.	○ <sup>0-1</sup> 19 <sup>39</sup> -21 <sup>00</sup>	4
10 10 6 8.7	Sc,Fc	Sc,Cu,Fc,Cb	Ac	0.1	.	○ <sup>0</sup> 10 <sup>01</sup> -13 <sup>13</sup> ; △ <sup>0</sup> 21h	5
5 7 10 7.3	As,Ac	Ci,As,Ac	Sc	6.9	.	△ <sup>0</sup> n, ○ <sup>0</sup> 7h; ○ <sup>0-1</sup> 19 <sup>40</sup> -n, ○ <sup>0</sup> 21h	6
10 3 4 5.7	Sc	Cu,Fc	Ac	.	.	● <sup>0</sup> -1 <sup>1</sup> n	7
9 4 1 4.7	As,Ac	Cu,Ac	Ci	.	.	△ <sup>0</sup> n, ○ <sup>0</sup> 21h	8
1 1 9 3.7	Ci,Cc	Cu	As,Ac	.	.	△ <sup>2</sup> n, ○ <sup>2</sup> 7h	9
10 9 2 7.0	Cs,Ac	Cu,Cs,Cs	Ci	.	.	△ <sup>2</sup> 21h	10
0 2 0 0.7	.	Cu	.	.	.	△ <sup>1</sup> n, ○ <sup>1</sup> 7h, ○ <sup>1</sup> 21h	11
3 1 7 3.7	Ci	Cu	Ci,Ac	1.3	.	△ <sup>1</sup> n, ○ <sup>1</sup> 7h	12
10 10 10 10.0	Ns	Sc	Sc	0.7	.	● <sup>0-1</sup> 6 <sup>14</sup> -7 <sup>09</sup> , 0-1 <sup>9</sup> 58-10 <sup>27</sup>	13
10 10 9 9.7	St	Sc	Cs	11.6	.	● <sup>0-1</sup> 9 <sup>25</sup> -9 <sup>52</sup> , ○ <sup>1</sup> 3h, 0-1 <sup>1</sup> 307-19 <sup>45</sup> , 0-1 <sup>1</sup> 6 <sup>17</sup> -16 <sup>50</sup>	14
10 10 10 10.0	Sc	Sc	Sc,Fc	3.8	.	● <sup>0-2</sup> 0 <sup>0</sup> -10 <sup>30</sup> -11 <sup>00</sup> , 1 <sup>18</sup> 46-18 <sup>53</sup> ; R <sup>2</sup> n; =7 <sup>h</sup> -7 <sup>25</sup>	15
3 3 10 5.3	Ac	Ci,Cc,Cu,Fc	As	1.0	.	△ <sup>1</sup> 21h	16
10 8 3 7.0	Ci,Cs,Fc	Cb,Cu	Ci	.	.	● <sup>1</sup> n	17
10 8 10 9.3	Sc,Cu,Fc	Cu,Sc,As	Sc	4.1	.	△ <sup>0</sup> n; ● <sup>0-1</sup> 11 <sup>46</sup> -12 <sup>40</sup> , ○ <sup>1</sup> p (kilka rasy)	18
10 9 2 7.0	Cb,Cu,Fc	Sc,Cu,Fc	Cs	0.6	.	● <sup>0</sup> n, ○ <sup>7</sup> 25-15 <sup>55</sup> , ○ <sup>1</sup> p (przelotny); □ <sup>2</sup> a (do 8 <sup>25</sup> )	19
10 10 0 6.7	St	Sc	.	0.4	.	△ <sup>1</sup> n, ○ <sup>1</sup> 7h	20
9 10 1 6.7	Sc,Fc	St	Co	0.6	.	● <sup>0</sup> na, ○ <sup>9</sup> 49-12 <sup>35</sup> ; =21h; △ <sup>1</sup> 21h	21
3 9 0 4.0	Ac	Sc,Cu,Fc	.	.	.	△ <sup>2</sup> n, ○ <sup>2</sup> 7h	22
10 10 10 10.0	Sc	St	Na	10.0	.	△ <sup>1</sup> n, ○ <sup>1</sup> 7h; ○ <sup>1</sup> a; ● <sup>0-1</sup> p (z przerwami), ○ <sup>2</sup> 21h	23
10 10 1 7.0	Sc,Cu,Fc	Sc,Cu,Fc	Ci	.	.	● <sup>0</sup> -1 <sup>1</sup> n	24
1 8 0 3.0	Ci	Cu,Fc,Ac	.	.	.	△ <sup>0</sup> n, ○ <sup>0</sup> 21h	25
1 2 9 4.0	Ci	Ci	Cs	0.1	.	△ <sup>0</sup> n, ○ <sup>2</sup> 21h; ○ <sup>2</sup> 2140-2200 (z przerwami)	26
8 9 10 9.0	Ci	As,Fc,Cu	As	.	.	● <sup>0</sup> 7 <sup>45</sup> -7 <sup>50</sup> , 0-1 <sup>20</sup> 25-20 <sup>33</sup>	27
10 8 10 9.3	Sc	Cu	Sc	0.8	.	△ <sup>1</sup> 21h	28
10 8 0 5.3	Sc	Cu	.	0.8	.	● <sup>0</sup> n, ○ <sup>9</sup> 20-9 <sup>27</sup> , ○ <sup>12</sup> 30-12 <sup>33</sup> , 1-2 <sup>17</sup> 15-17 <sup>55</sup>	29
10 10 3 7.7	Sc	Sc,Cb	As	1.6	.	● <sup>0</sup> n, ○ <sup>9</sup> 20-9 <sup>27</sup> , ○ <sup>12</sup> 30-12 <sup>33</sup> , 1-2 <sup>17</sup> 15-17 <sup>55</sup>	30
7.4 7.5 5.1 6.7				69.6*		*Suma mies. le total mens.	31

## Wrzesień - Septembre

## ELEMENTY METEOROLOGICZNE -

Data	Ciśnienie powietrza Pression barométrique 900 mb + ...				Temperatura powietrza Température de l'air °C				Ciśnienie pary wodnej Tension de la vapeur mb				Wilgotność względna Humidité relative %				Kierunek i prędkość wiatru Vent-direction et vitesse m/sek						
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	Max.	Min.	Ampl.	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M
1	104.7	108.8	109.6	107.0	10.9	15.0	9.8	11.4	17.0	9.8	7.2	11.9	13.2	11.2	12.1	91	77	92	87	WNW 3	WSW 4	WSW 2	3.0
2	112.6	112.2	110.7	111.8	8.3	19.2	9.5	11.6	19.4	4.2	15.2	11.0	11.7	10.5	11.1	100	52	88	80	SSW 1	SW 4	C 0	1.7
3	108.9	108.5	107.4	108.3	8.4	22.3	11.6	13.5	23.4	5.9	17.5	10.9	12.4	11.3	11.5	99	46	83	76	C 0	WSW 2	C 0	0.7
4	105.0	102.2	98.7	102.0	11.8	26.5	19.1	19.1	27.5	7.9	19.6	12.3	15.6	14.2	14.0	89	45	64	66	ESE 2	SW 5	ESE 3	3.3
5	94.1	93.8	95.7	94.5	15.8	23.3	15.6	17.6	25.8	13.4	12.4	13.3	19.4	17.1	16.6	74	68	97	80	ESE 3	WSW 4	SSE 1	2.7
6	96.3	96.2	94.2	95.6	13.2	19.8	15.0	15.8	21.8	11.0	10.8	13.8	12.7	13.4	13.3	91	55	78	75	SSE 2	SW 5	ESE 2	3.0
7	88.7	88.6	91.9	89.1	17.1	17.0	13.8	15.4	20.9	13.0	7.9	17.9	17.2	14.2	16.4	92	89	90	90	S 3	SW 5	SW 2	3.3
8	98.3	98.9	100.9	99.4	10.9	16.6	11.2	12.5	17.4	9.2	8.2	10.9	11.2	12.1	11.4	84	59	91	78	SSW 3	SW 4	SSE 1	2.7
9	105.4	107.9	111.3	108.2	10.5	15.2	11.1	12.0	15.9	9.1	6.8	11.1	11.5	11.6	11.8	87	66	88	80	SW 2	WSW 3	SW 1	2.0
10	111.3	109.1	105.9	108.8	8.2	20.1	12.6	13.4	21.1	8.3	14.8	10.6	10.2	11.5	10.8	97	43	79	73	SE 1	S 5	SE 3	3.0
11	102.4	101.0	104.0	102.5	10.7	19.0	13.9	14.4	19.3	8.9	10.4	10.9	15.6	15.5	14.0	85	71	98	85	SE 3	SSW 2	SW 2	2.3
12	105.5	100.4	91.4	99.1	11.4	20.7	20.9	18.5	23.3	9.9	13.4	13.5	16.4	16.3	15.4	100	67	66	78	S 1	SSE 4	SSW 5	3.3
13	100.9	104.0	106.5	103.8	11.2	16.0	9.8	11.7	20.9	9.5	11.4	11.3	10.3	10.2	10.6	85	57	84	75	W 5	WSW 5	WSW 3	4.3
14	109.7	110.7	111.2	110.5	8.8	14.0	8.2	9.8	14.7	7.8	6.9	10.7	9.1	9.1	9.6	95	57	83	78	WSW 4	WSW 5	WSW 1	3.3
15	111.5	110.0	105.7	109.1	4.3	15.3	11.3	10.6	16.8	2.4	14.4	7.9	9.2	11.6	9.6	95	53	86	78	C 0	SE 2	E 2	1.3
16	101.5	99.7	98.4	99.9	7.6	22.7	17.6	16.4	23.9	6.6	17.3	10.0	11.9	12.8	11.6	96	43	63	67	ESE 3	SE 3	ESE 2	2.7
17	98.4	99.3	97.8	98.5	14.7	17.8	13.1	14.7	18.2	9.2	9.0	16.3	15.0	14.9	15.4	98	74	99	90	W 2	NW 2	NE 3	2.3
18	98.3	97.1	90.7	95.4	9.3	12.9	10.9	11.0	13.4	9.1	4.3	11.4	13.1	13.0	12.5	97	88	100	95	NW 2	N 2	W 2	2.0
19	97.7	101.4	103.9	101.0	7.7	9.8	8.8	8.8	11.1	7.5	3.6	9.9	9.3	11.0	10.1	94	77	97	89	SW 4	SSW 4	S 1	3.0
20	105.9	105.9	106.0	105.9	4.8	13.2	7.8	8.4	14.4	3.0	11.4	8.3	10.1	10.1	9.5	97	66	96	86	SSE 3	SSW 3	SSW 2	2.7
M	104.8	104.6	104.4	104.6	9.5	16.2	11.4	12.1	17.5	7.8	9.7	11.2	12.4	12.1	11.9	94	68	89	84	2.1	3.4	1.6	2.6

## Październik - Octobre

## ELEMENTY METEOROLOGICZNE -

Data	Ciśnienie powietrza Pression barométrique 900 mb + ...				Temperatura powietrza Température de l'air °C				Ciśnienie pary wodnej Tension de la vapeur mb				Wilgotność względna Humidité relative %				Kierunek i prędkość wiatru Vent-direction et vitesse m/sek						
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	Max.	Min.	Ampl.	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M
1	123.2	113.8	114.9	114.0	7.3	13.7	12.4	11.4	15.9	6.8	9.1	10.1	14.1	13.9	12.7	99	90	96	95	SE 1	E 2	ENE 1	1.3
2	116.2	116.4	116.3	116.3	9.6	20.3	10.8	12.9	20.7	8.5	12.2	11.6	14.4	12.5	12.8	97	60	96	84	NE 1	ENE 2	ENE 1	1.3
3	116.2	115.3	115.0	115.5	8.0	19.8	10.5	12.2	20.0	7.4	12.6	10.4	13.4	12.2	12.0	97	58	96	84	FNE 1	ESE 3	ESE 2	2.0
4	114.8	113.8	112.6	113.7	7.4	19.5	11.8	12.6	19.6	6.2	13.4	10.1	13.3	13.0	12.1	99	59	94	84	E 1	ESE 3	ESE 1	1.7
5	111.9	112.0	112.3	112.1	8.6	18.1	11.5	12.4	18.8	6.1	12.7	11.0	13.6	13.1	12.6	99	66	96	87	C 0	ESE 3	C 0	1.0
6	112.7	114.2	116.5	114.5	8.3	16.8	9.2	10.9	16.9	8.2	8.7	10.8	13.6	11.2	11.9	99	71	96	89	C 0	NE 2	N 1	1.0
7	120.1	121.6	123.1	121.6	9.4	16.8	8.8	10.7	18.6	8.8	7.8	11.6	13.3	10.9	11.9	99	74	96	90	N 2	N 3	N 2	2.3
8	124.6	125.2	123.8	124.5	5.9	14.4	6.2	8.2	15.8	5.6	10.2	9.0	12.5	9.5	10.3	97	76	100	91	C 0	N 1	C 0	0.3
9	122.7	121.8	120.2	121.6	4.0	9.8	8.9	7.9	10.5	2.8	7.7	7.9	11.5	10.0	9.8	97	95	88	93	C 0	NNW 1	C 0	0.3
10	118.0	116.4	114.5	118.3	6.8	10.2	3.3	5.9	11.9	3.2	8.7	8.7	9.0	7.6	8.4	88	72	98	86	E 1	ENE 1	NE 1	1.0
11	111.5	109.2	105.1	108.6	-0.3	14.2	3.5	5.2	14.8	-1.3	16.1	5.5	9.8	7.4	7.6	92	60	95	82	C 0	SE 3	C 0	1.0
12	105.2	106.9	109.8	107.3	4.6	10.9	5.0	6.4	11.1	1.1	10.0	8.5	9.5	8.4	8.8	100	73	97	90	NNW 1	WNW 2	C 0	1.0
13	111.7	111.0	107.5	110.1	3.1	13.0	4.2	6.1	13.6	1.5	12.1	7.5	9.9	7.7	8.4	98	66	93	88	C 0	SE 2	E 1	1.0
14	99.8	99.9	103.5	101.1	4.2	7.3	8.4	7.1	9.0	2.6	6.4	8.0	9.9	10.1	9.3	97	97	92	95	SE 1	W 4	WSW 2	2.3
15	110.3	112.7	115.4	112.8	4.8	9.8	-0.6	3.4	10.4	-0.7	11.1	8.3	5.8	5.4	6.5	97	48	92	79	C 0	VNW 2	VNW 1	1.0
16	115.4	113.5	111.8	113.6	-3.6	10.8	-0.3	1.6	10.9	-4.5	15.4	4.3	5.0	5.4	4.9	92	38	90	73	SE 1	SSE 3	SE 1	1.7
17	111.4	112.1	111.3	111.6	0.9	10.0	9.4	7.4	10.2	-1.4	11.6	5.9	10.5	10.2	8.9	90	86	88	88	SE 1	SSW 3	SW 2	2.0
18	108.2	106.5	100.8	105.2	10.6	11.6	12.2	11.6	12.4	9.1	3.3	11.3	11.8	10.5	11.2	88	87	74	83	SW 4	SW 4	SSW 5	4.3
19	97.7	99.5	100.0	99.1	10.7	14.3	9.4	11.0	16.2	9.3	6.9	11.4	9.8	9.2	10.1	89	60	78	76	SW 4	SW 5	SW 3	4.0
20	103.5	107.2	114.1	108.3	6.8	11.0	3.1	6.0	11.6	3.1	8.5	9.0	7.4	6.7	7.7	91	57	88					

## LES ELEMENTS METEOROLOGIQUES

1992

Začiálmurzonic Nébulosité 0-10				Rodzaj chmur la forme de nuages			Opad Précipi- tation mm	Tokrywa ſi. Couche de neige cm	U w a g i Remarque	Date
7 <sup>h</sup>	10 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	10 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>				
8	3	6	5.7	Se	Cu	Cu	0.7	.	○ <sup>0</sup> n, 0-1 <sub>2</sub> 2 <sup>5</sup> -12 <sup>35</sup> , ○ <sup>15</sup> 0 <sup>0</sup> -15 <sup>07</sup> , 1 <sub>16</sub> 2 <sup>4</sup> -16 <sup>35</sup>	1
0	10	0	3.3	.	Cs,Cu	.	.	.	△ <sup>2</sup> n, 2 <sub>h</sub> , ○ <sub>21</sub> h	2
0	9	0	3.0	.	Cs,Ci	.	.	.	△ <sup>2</sup> n, ○ <sub>7</sub> h, ○ <sub>21</sub> h	3
0	0	0	0.0	.	.	.	.	.	△ <sup>1</sup> n, 1 <sub>h</sub>	4
1	10	7	6.0	Ae,As	Sc	Sc	1.1	.	○ <sup>0</sup> p (od 15 <sup>45</sup> )	5
9	5	10	8.0	Ac	Cu,Fc	As	3.7	.	○ <sup>0</sup> n	6
10	10	9	9.7	Sc	Cb	Sc,Cu	7.0	.	○ <sup>0</sup> -2 <sub>n</sub> ,○ <sup>0</sup> -2(przeletny), 2 <sub>13</sub> h, 0-2 <sub>p</sub> ; ▲○ <sub>13</sub> h	7
1	8	7	5.3	Ao	Cu,Ao	Cu	.	.	△ <sup>1</sup> 2 <sub>h</sub> ; { 19 <sup>55</sup> -2 <sub>1</sub> h	8
10	8	7	8.3	Sc	Ao,Cu,Cb	Ac	0.6	.	○ <sup>0</sup> -1 <sub>n</sub> (przeletny)	9
9	0	0	3.0	Ci,Cs	.	.	.	.	△ <sup>2</sup> n, 1 <sub>h</sub>	10
7	10	4	7.0	Ae	As,Cb,Cu	Ac	3.1	.	△ <sup>1</sup> n; ○ <sup>0</sup> 10 <sup>57</sup> -11 <sup>10</sup> , ○ <sup>12</sup> 35-12 <sup>48</sup> , 0-1 <sub>p</sub> ; (K)17 <sup>25</sup> -17 <sup>55</sup> SST-SG	11
9	10	8	9.0	Ac,As	Sc	Sc	0.0	.	△ <sup>2</sup> n, 2 <sub>h</sub> ; = <sup>0</sup> ng; = <sup>0</sup> h; ○ <sup>0</sup> p(krótko); (K)20 <sup>04</sup> -20 <sup>40</sup> -21 <sup>55</sup> -E-NL	12
9	4	3	5.3	Sc	Cu,Fc	Fc	.	.	○ <sup>0</sup> 2 <sub>h</sub>	13
9	9	1	6.3	Cu,Ao	Sc	Ac	.	.	○ <sup>0</sup> n, 0 <sub>7</sub> h, ○ <sub>21</sub> h	14
7	9	7	7.7	Cs	Cu,Fc,Cs,	Ac,As	.	.	△ <sup>2</sup> n, 2 <sub>7</sub> h; = <sup>0</sup> na!	15
				Ci						
2	2	2	2.0	Ao,Ci	Cc,Ci	Ac,As	.	.	△ <sup>1</sup> n, 1 <sub>h</sub>	16
10	10	10	10.0	St	Cu,Fc,As	Ns	28.7	.	○ <sup>0</sup> -2 <sub>p</sub> (od 17 <sup>37</sup> ), 1 <sub>21</sub> h	17
10	10	10	10.0	St	Sc	Ns	10.5	.	○ <sup>0</sup> -2 <sub>n</sub> , 0-1 <sub>p</sub> , ○ <sub>21</sub> h	18
10	9	10	9.7	St	Se	Sc	0.2	.	○ <sup>0</sup> n, ○ <sub>7</sub> h, ○ <sub>21</sub> h	19
10	8	6	8.0	= <sup>1</sup>	Cu,As,Ao	Cs	0.8	.	△ <sup>2</sup> n, 2 <sub>7</sub> h; = <sup>1</sup> 7 <sub>h</sub> ; ○ <sup>0</sup> -1 <sub>p</sub>	20
10	9	10	9.7	Sc	Sc	Ns	5.7	.	○ <sup>0</sup> n, ○ <sub>7</sub> h, 0-1 <sub>p</sub> , ○ <sub>21</sub> h	21
10	8	10	9.3	St,Fs	Cu,Fc,Ac	Ns	4.7	.	○ <sup>0</sup> n, ○ <sub>7</sub> h, 0-2 <sub>p</sub> , ○ <sub>21</sub> h	22
8	10	10	9.3	Sc	As,Cu	Sc	2.4	.	○ <sup>0</sup> -1 <sub>n</sub> , 1 <sub>14</sub> 11-11 <sup>35</sup> , ○ <sub>p</sub>	23
10	8	7	8.3	Ns	Sc	Ac	1.5	.	○ <sup>0</sup> n, 0-1 <sub>n</sub> ; ○ <sup>0</sup> p(ok.0 <sup>25</sup> ); = <sup>0</sup> a, 2 <sub>1</sub> h; △ <sup>0</sup> 2 <sub>1</sub> h	24
10	7	0	5.7	= <sup>1</sup>	Cu	.	.	.	△ <sup>2</sup> n, 2 <sub>7</sub> h, 1 <sub>21</sub> h; = <sup>1</sup> n, 1 <sub>7</sub> h	25
0	6	0	2.0	.	Cu	.	.	.	△ <sup>2</sup> n, 2 <sub>7</sub> h, ○ <sub>21</sub> h	26
3	10	10	7.7	Cc	Sc	St	0.1	.	△ <sup>1</sup> n, 2 <sub>7</sub> h	27
10	10	10	10.0	St	Sc	Ns	8.8	.	○ <sup>0</sup> n, 0-1 <sub>p</sub> (od ok.16 <sup>40</sup> ), ○ <sub>21</sub> h	28
10	8	4	7.3	St	Fs	Ac	0.2	.	○ <sup>0</sup> -1 <sub>n</sub> ; ○ <sup>0</sup> p(ok.9 <sup>15</sup> ); = <sup>0</sup> n, 7 <sub>h</sub> , 2 <sub>1</sub> h	29
10	6	0	5.3	= <sup>2</sup>	Fs	.	0.2	.	= <sup>1</sup> -2 <sub>n</sub> , = <sup>2</sup> h; = <sup>0</sup> a, p, 2 <sub>1</sub> h; △ <sup>2</sup> n, 2 <sub>7</sub> h, 1 <sub>p</sub> , 2 <sub>21</sub> h	30
7.1	7.5	5.6	6.7				77.9 *		W: suma mcs. le total mens.	

## LES ELEMENTS METEOROLOGIQUES

1943

Zachmurzenie Nébulosité 0-10				Rodzaj chmur La forme des nuages			Opad Précipi- tation mm	Pokrywa śnie- gowa Couche de neige cm	Uwagi Remarque	Data Date
7h	13h	21h	M	7h	13h	21h				
10	7	10	9.0	$\equiv^1$	Fs	As	0.1	.	$\equiv^1_n, 1_{1h}, 0_{-1} a (do \text{ ok. } 10^{25}); \text{ g } 7^h$	1
8	2	0	3.3	Ae,Cu	Cu	.	.	.	$\equiv^0_a; =7^h; \Delta^{1h}, 1_{21h}$	2
1	3	2	2.0	Ac,As	Cu,Fc,Ci	Ci	.	.	$=n, 7^h; \Delta^{2h}, 2_{7h}, 1_{21h}$	3
8	7	8	7.7	Ci,Cs	Ci,Cs,Ce	Ci,Cs	.	.	$\Delta^{2h}, 2_{7h}, 1_{21h}$	4
8	10	7	8.3	Ac,Cs	Ac,As,Fc	As,Ac	.	.	$\Delta^{1h}, 1_{7h}, 1_{21h}, =n, 7^h$	5
7	10	9	8.7	Ac	Sc	Ci,Cs	.	.	$\Delta^{2h}, 2_{7h}, 2_{21h}; \equiv^0_h 0_{21h}; =n$	6
10	6	3	6.3	$\equiv^1$	Cu,Fc	Ci,Cs	.	.	$\equiv^1_n, 1_{7h}, 0_{-1} a (do 10^{25}); \Delta^{2h}, 2_{7h}, 1_{21h}$	7
10	8	0	6.0	$\equiv^1$	Cu,Cs	.	.	.	$\equiv^1_n, 1_{7h}, 0_{-1} a (do 9^{55}) = a (od 9^{55}-10^{25}), 21^h; \Delta^{1h}$	8
10	10	10	10.0	$\equiv^1$	St	St	.	.	$\equiv^1_n, 1_{7h}, 1_{21h} (do 10^{10}); \Delta^{2h}$	9
10	8	0	6.0	St	Sc	.	.	.	$\Delta^{1h}$	10
10	0	0	3.3	$\equiv^1$	.	.	.	.	$\equiv^1_n, 1_{7h}, 0_{-1} a (do 9^{25}); =p, 21^h; \underline{\text{---}}^0_n; \Delta^{2h}$	11
10	9	0	6.3	St	Sc,Ci	.	.	.	$\equiv^0_n, 0_{7h}, 0_a (do 8^{25}); =21^h; \Delta^{1h}, 0_{21h}$	12
9	8	0	5.7	Sc	Sc	.	.	.	$=n, 7^h; \Delta^{2h}, 2_{7h}, 1_{21h}$	13
9	10	10	9.7	Sc	St	Sc	0.6	.	$\Delta^{2h}, 2_{7h}; =11^{25}-14^{25}$	14
3	6	1	3.3	Ci,Cc,Cu	Sc	Cu	.	.	$\bullet^0_n; \underline{\text{---}}^0_{21h}$	15
7	1	5	4.3	Cs,Ci	Cu,Ci	Ci,Cs	.	.	$\underline{\text{---}}^1_h, 1_{7h}, 1_{21h}$	16
10	10	10	10.0	Sc	St	St	0.0	.	$\underline{\text{---}}^1_n; \bullet^0_a (\text{ok. } 10^{25}); \text{ g } p (\text{ok. } 20^{48})$	17
10	10	10	10.0	St,Fs	St,Ps	St	0.0	.	$\text{g } 12^{29}-12^{40}$	18
8	5	9	7.3	Ac	Cu,Fc	As,Cu	0.2	.	.	19
5	9	2	5.3	Fc,Cu	Sc,Cb	Ac	.	.	$\bullet^0_n$	20
0	2	0	0.7	.	Cs	.	.	.	$\underline{\text{---}}^1_h; \Delta^{0_{21h}}$	21
10	10	10	10.0	St	St	St	0.0	.	$=n; \bullet^0_n (\text{ok. } 12^{25})$	22
10	10	10	10.0	St	St	St	.	.	.	23
10	0	9	6.3	St	.	Cs	.	.	$\equiv^0_n, 0_{7h}, 0_a (do 9^{25}); =21^h; \Delta^0_n, 0_{7h}, 0_{21h}$	24
10	7	0	5.7	St	Cu,Fc	.	.	.	$\equiv^1_n, 1_{7h}, 0_{-1} a (do 9^{25}); \Delta^1_n, 1_{7h}, 1_{21h}$	25
10	0	0	3.3	St	.	.	.	.	$\equiv^1_n, 1_{7h}; =\bar{a} (do 10^{25}); \underline{\text{---}}^1_n, 1_{7h}, 0_a (do 10^{25}); \Delta^{1h}$	26
7	8	10	8.3	As	Ac	St	3.6	.	$\underline{\text{---}}^1_n, 1_{7h}; \bullet^0_p$	27
10	10	10	10.0	St	St	Ns	2.1	.	$\bullet^0_n, 0_{20^{50}}, 0_{21h}; \text{ g } a (7^{25}-8^{25})$	28
10	10	10	10.0	St	St	St	0.3	.	$\text{g } n, 7^h, a; \bullet^0_n; =7^h, u, 13^h; \equiv^0_{21h}; \Delta^{1h}$	29
'10	2	10	7.3	St	Cu	St	.	.	$\equiv^0_n, 0_{7h}, 0_a (do 8^{25}); \Delta^{0_{21h}}$	30
10	10	9	9.7	Sc	Sc	As	0.2	.	$\bullet^0_p$	31
8.4 6.7 5.6 6.9				8.1 *			* Wykres m:es. Le graphique mes.			

Listopad - Novembre

ELEMENTY METEOROLOGICZNE -

Data	Ciśnienie powietrza Pression barométrique 900 mb + ...				Temperatura powietrza Température de l'air °C				Ciśnienie pary wodnej Tension de la vapeur mb				Wilgotność względna Humidité relative %				Kierunek i prędkość wiatru Vent-direction et vitesse m/sek									
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	Max.	Min.	Ampl.	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M			
1	97.1	95.5	95.8	96.1	9.4	15.9	13.6	13.1	16.4	8.0	8.4	11.3	13.4	11.7	12.1	96	74	75	82	E	3	ZSE	3	E	3	3.0
2	99.8	101.7	104.7	102.1	7.6	10.1	9.0	8.9	13.6	5.7	7.9	10.1	12.0	11.2	11.1	97	97	97	97	C	0	C	0	C	0	0.0
3	106.7	106.3	106.5	106.5	7.5	11.4	10.5	10.0	11.7	7.2	4.5	10.2	11.2	12.2	11.2	99	83	96	93	C	0	E	2	ENE	1	1.0
4	107.2	107.7	107.6	107.5	11.4	11.0	11.4	11.3	11.9	10.4	1.5	12.5	12.0	11.7	12.1	93	91	86	90	ESE	3	SW	3	ESE	3	3.0
5	107.2	106.2	106.0	106.5	9.7	11.2	7.8	9.1	12.5	7.4	5.1	10.9	10.5	8.6	9.3	91	79	63	78	ESE	4	ESE	5	E	4	4.3
6	105.0	105.0	107.1	105.7	2.4	11.6	7.1	7.0	11.9	2.0	9.9	4.9	5.5	4.9	5.1	68	40	48	52	E	4	E	6	E	5	5.0
7	109.5	111.0	112.1	110.9	3.2	9.4	6.5	6.4	9.7	3.1	6.6	5.8	6.2	5.5	5.8	76	53	57	62	E	4	E	4	E	4	4.0
8	110.4	108.4	107.0	108.6	3.3	12.2	6.6	7.2	12.2	3.0	9.2	6.3	8.3	8.5	7.0	81	59	66	69	E	3	ENE	3	ENE	3	3.0
9	106.6	106.5	107.2	106.8	1.4	3.0	4.5	3.4	6.7	1.3	5.4	6.2	6.8	7.3	6.8	92	90	87	90	ENE	2	NE	4	NE	2	2.7
10	107.3	108.0	109.8	108.4	3.8	3.4	1.0	2.3	5.6	1.0	4.6	6.1	5.9	6.2	6.1	77	76	94	82	NE	6	NE	5	NNE	4	5.0
11	111.0	111.3	111.1	111.1	0.9	1.4	2.0	1.6	2.1	0.5	1.6	6.1	6.5	6.5	6.4	94	96	93	94	NE	4	NE	4	ENE	5	4.3
12	110.4	108.5	108.1	109.0	2.1	1.4	2.3	2.0	2.5	1.0	1.5	6.2	6.0	7.1	6.4	87	89	96	91	ENE	6	ENE	6	E	3	5.0
13	109.3	109.8	109.8	109.6	3.8	5.4	4.7	4.6	5.7	2.2	3.5	7.7	8.4	8.1	8.1	97	94	95	95	ESE	2	ESE	2	ENE	1	1.7
14	108.4	107.8	106.7	107.6	4.0	4.0	4.6	4.3	4.9	3.6	1.3	8.0	7.7	8.2	8.0	96	95	97	97	E	1	E	1	C	0	0.7
15	102.7	99.9	92.7	98.4	5.2	7.3	6.8	6.5	7.3	4.3	3.0	8.8	9.8	9.6	9.4	100	96	97	98	SSE	2	SE	3	ESE	2	2.3
16	95.5	96.3	96.9	96.9	2.6	3.7	1.2	2.2	6.8	0.7	6.1	6.6	6.5	6.2	6.4	89	82	92	88	SW	3	WSW	4	WSW	1	2.7
17	103.1	104.2	104.4	103.9	-0.5	0.4	-1.4	-0.7	1.3	-1.5	2.8	5.0	4.4	4.0	4.5	86	71	72	76	WSW	2	SW	3	ENE	1	2.0
18	99.8	97.4	95.0	97.4	0.0	3.1	1.6	1.6	3.4	-1.6	5.0	4.4	5.1	5.8	5.1	73	68	85	75	E	4	E	4	E	3	3.7
19	89.9	94.9	96.2	93.7	4.0	7.4	4.4	5.0	7.8	1.6	6.2	7.5	6.5	7.2	92	63	90	82	ESE	2	SSW	5	NNE	1	2.7	
20	94.5	91.7	94.0	93.4	4.6	6.3	1.9	3.7	6.4	1.9	4.5	8.3	9.4	6.7	8.1	98	96	96	97	C	0	NNW	1	WSW	3	1.3
21	100.3	100.8	100.3	100.5	0.8	1.2	0.4	0.7	1.9	0.2	1.7	6.1	5.6	5.4	5.7	94	85	86	88	SW	1	W	1	C	0	0.7
22	99.0	100.3	104.6	101.3	0.8	3.1	1.6	1.8	3.3	0.2	3.1	6.1	6.7	6.5	6.4	94	88	94	92	N	1	WSW	1	ENE	1	1.0
23	108.6	110.7	112.7	110.7	1.0	2.1	-0.1	0.7	2.3	-0.4	2.7	6.3	5.1	5.7	5.7	96	71	94	87	C	0	WSW	2	W	1	1.0
24	115.9	116.9	119.0	117.3	-0.3	1.2	0.7	0.6	1.6	-1.0	2.6	5.7	5.2	5.4	5.6	96	77	85	86	C	0	NNW	1	NW	1	0.7
25	120.1	119.1	118.6	119.3	0.4	2.5	1.6	1.5	3.0	0.1	2.9	5.5	6.1	5.6	5.7	88	84	81	84	C	0	NNW	1	C	0	0.3
26	120.0	120.1	120.4	120.2	0.0	2.6	-0.3	0.5	2.9	-2.2	5.1	5.6	5.7	5.5	5.6	92	77	92	87	NW	1	NW	2	NW	2	1.7
27	120.8	121.0	118.4	120.1	0.4	1.8	1.8	1.4	2.4	-1.0	3.4	6.2	6.4	8.7	6.4	98	93	96	96	C	0	C	0	SSE	1	0.3
28	113.1	111.9	111.5	112.2	2.2	3.1	3.5	3.1	3.6	1.8	1.8	6.6	6.8	7.6	7.0	93	90	97	93	S	2	SSW	3	WSW	2	2.3
29	110.5	110.3	106.0	108.9	3.8	4.8	5.0	4.6	5.2	3.5	1.7	7.9	7.2	8.4	7.8	98	84	97	93	SW	2	WSW	3	SSW	3	2.7
30	100.2	101.1	104.1	101.8	4.5	5.7	1.2	3.2	6.0	0.6	5.4	7.9	7.3	6.5	7.2	93	80	98	90	SW	3	WSW	2	NNW	2	2.3
M	106.3	106.3	106.5	106.4	3.3	5.6	4.0	4.2	6.4	2.1	4.3	7.2	7.5	7.2	7.3	91	81	87	86	2.2	2.8	2.1	2.1	2.4	2.4	

Grudzień - Décembre

ELEMENTY METEOROLOGICZNE -

Data	Ciśnienie powietrza Pression barométrique 900 mb + ...				Temperatura powietrza Température de l'air °C				Ciśnienie pary wodnej Tension de la vapeur mb				Wilgotność względna Humidité relative %				Kierunek i prędkość wiatru Vent-direction et vitesse m/sek									
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	Max.	Min.	Ampl.	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M			
1	117.3	120.9	125.6	121.3	-3.3	1.3	-1.0	-1.0	1.5	-3.9	5.4	4.2	4.9	5.2	4.8	88	74	91	84	NJ	1	W	3	WNW	2	2.0
2	130.1	131.1	130.5	130.6	-1.9	1.4	-2.0	-1.1	1.6	-4.0	5.6	4.9	4.5	4.7	4.7	92	67	89	83	WSW	1	WSW	2	SW	1	1.3
3	127.5	125.7	121.7	125.0	-4.1	-1.5	-5.0	-3.9	-1.3	-5.9	4.6	3.9	4.3	3.9	4.0	87	78	93	86	WSZ	1	SW	1	S	1	1.0
4	115.4	113.2	110.8	113.1	-3.7	1.4	-2.9	-2.0	1.8	-8.9	8.7	3.9	3.5	3.9	3.8	85	52	79	72	SSW	1	WSW	2	WSW	1	1.3
5	109.7	121.1	116.7	117.2	-0.7	1.6	1.8	1.1	1.9	-2.9	4.8	5.5	6.1	6.7	6.1	95	89	96	93	WSW	2	WSW	1	WSW	1	1.3
6	118.3	117.9	116.8	117.7	1.4	1.6	0.1	0.8	1.8	-0.2	2.0	6.8	6.6	5.9	6.4	100	96	96	97	WSW	1	SW	2	SW	2	1.7
7	114.5	114.2	114.9	114.5	-0.9	-0.5	-1.5	-1.1	0.4	-2.2	2.6	5.4	5.4	5.4	5.4	94	92	99	95	WSW	3	WSW	3	W	2	2.7
8	118.5	119.2	117.4	118.4	-2.3	-1.8	-2.2	-2.1	-1.5	-4.3	2.8	4.9	5.0	4.9	4.9	96	93	94	94	WSW	1	S	1	SSE	2	1.3
9	106.6	100.4	92.5	99.8	-3.5	2.6	1.9	0.7	2.9	-4.0	7.8	4.1	4.9	4.3	4.4</td											

Zachmurzenie Nébulosité 0-10				Rodzaj chmur La forme des nuages			Opad Précipi- tation	Pokrywa śn. Couche de neige	Uwagi Remarque	Date
7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>				
10	8	5	7.7	St	Ci,Ae,Pc	Cu	0.1	.	* <sup>o</sup> n, <sup>o</sup> 18 <sup>40-19</sup> <sup>55</sup>	1
10	10	10	10.0	—	St	St	0.2	.	= <sup>1</sup> <sup>o</sup> n, <sup>1</sup> <sup>7</sup> <sup>h</sup> <sup>0-1</sup> <sup>a</sup> do (11 <sup>55</sup> ); = <sup>1</sup> <sup>55-12</sup> <sup>50</sup> , <sup>21</sup> <sup>h</sup> ; * <sup>o</sup> p od(16 <sup>25</sup> ), <sup>1</sup> <sup>21</sup> <sup>h</sup>	2
10	10	10	10.0	St	St	St	0.1	.	* <sup>o</sup> n, <sup>o</sup> 20 <sup>45-20</sup> <sup>55</sup>	3
10	10	10	10.0	St	St	St	0.1	.	* <sup>o</sup> a	4
10	5	0	5.0	St	Cu,Po	.	.	.	* <sup>o</sup> n	5
3	3	8	4.7	Cs,Ci	Cs,Ci	Cs,Ao,As	.	.		6
3	8	7	6.0	Ac,As,Ce,	Ac,As	Ac	.	.		7
			Cs							
2	0	0	0.7	Ao	.	.	.	.		8
9	10	10	9.7	Ci,Ce,Po	St	St	.	.		9
10	10	10	10.0	St,Ps	St,Ps	Ns	3.6	.	= <sup>o</sup> n, * <sup>o</sup> p od(17 <sup>15</sup> ), <sup>o</sup> 21 <sup>h</sup>	10
10	10	10	10.0	Ns	Ns	Ns	3.3	.	* <sup>o</sup> n, <sup>o</sup> 7 <sup>b</sup> , <sup>o</sup> -1 <sup>a</sup> , <sup>o</sup> 13 <sup>h</sup> <sup>o</sup> p do(15 <sup>50</sup> ); * <sup>o</sup> p, <sup>o</sup> 21 <sup>h</sup>	11
10	10	10	10.0	St,Ps	St,Ps	St	2.9	.	Δa(zilka rasy); * <sup>o</sup> 10-9 <sup>28</sup> , <sup>o</sup> 9 <sup>31-9</sup> <sup>51</sup> ; * <sup>o</sup> 2 <sup>2</sup> <sup>p</sup> , <sup>2</sup> <sup>21</sup> <sup>h</sup>	12
10	10	10	10.0	St	St	St	0.1	.	* <sup>o</sup> n; <sup>7</sup> <sup>b</sup> , <sup>o</sup> 13 <sup>h</sup> ; * <sup>o</sup> p	13
10	10	10	10.0	St	St	St	1.1	.	* <sup>o</sup> p, <sup>o</sup> 22 <sup>28-n</sup>	14
10	10	10	10.0	St	Ns	Ns	8.6	.	* <sup>o</sup> a, <sup>o</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> p	15
10	10	7	9.0	Ps,St	So	As,Ao	.	.	* <sup>o</sup> n; <sup>o</sup> 21 <sup>h</sup>	16
10	10	10	10.0	St	St	Sc,As	.	.	— <sup>1</sup> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> 7 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> 21 <sup>h</sup>	17
10	10	10	10.0	St,Sc	Sc	St	1.9	.	Δ <sup>o</sup> p, <sup>o</sup> 21 <sup>h</sup>	18
9	8	10	9.0	So	So,Po	Ns	6.0	.	* <sup>o</sup> n, <sup>o</sup> 20 <sup>50-21</sup> <sup>h-n</sup>	19
10	10	10	10.0	Ns	Ns	Ns	3.6	.	* <sup>o</sup> n, <sup>o</sup> a(od ok.12 <sup>25</sup> ), <sup>o</sup> p; * <sup>o</sup> p(od 20 <sup>48</sup> ), <sup>o</sup> 21 <sup>h</sup> ; = <sup>o</sup> n, <sup>o</sup> 7 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> a; = <sup>o</sup> 13 <sup>h</sup>	20
10	10	10	10.0	St	St	St	.	.	* <sup>o</sup> n	21
10	10	0	6.7	Sc	St	.	0.8	.	= <sup>o</sup> a, <sup>o</sup> 13 <sup>h</sup>	22
10	10	10	10.0	St	As,Po	Ns	1.5	.	* <sup>o</sup> n, <sup>o</sup> 7 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> a(do 7 <sup>15</sup> ); * <sup>o</sup> 7 <sup>15-7</sup> <sup>45</sup> <sup>o</sup> p(od 19 <sup>15</sup> ), <sup>o</sup> 21 <sup>h</sup> ; * <sup>o</sup> 7 <sup>45-8</sup> <sup>45</sup> <sup>o</sup> p;	23
10	10	10	10.0	Sc	Sc	Sc	.	1	* <sup>o</sup> n	24
10	10	10	10.0	Sc	St	St	.	.		25
9	10	0	6.3	Sc	Sc	.	.	.	— <sup>o</sup> 21 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> np	26
10	10	10	10.0	St	St	St	.	.	Δ <sup>o</sup> na, <sup>o</sup> 7 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> — <sup>7</sup> <sup>h</sup> , <sup>a</sup> , <sup>p</sup>	27
10	10	10	10.0	St	St	Ns	1.9	.	* <sup>o</sup> p; * <sup>o</sup> 20 <sup>40-21</sup> <sup>h-n</sup>	28
10	9	10	9.7	Ns	Cu,Po	Ns	3.8	.	* <sup>o</sup> n, <sup>o</sup> 7 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> p, <sup>o</sup> 21 <sup>h</sup>	29
10	9	10	9.7	Ns,Po	Cb,Cu,As	Ns	0.6	.	* <sup>o</sup> n, <sup>o</sup> 7 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> p(ok. 19 <sup>25</sup> ); * <sup>o</sup> p(ok. 20 <sup>15</sup> ), <sup>o</sup> 21 <sup>h</sup>	30
9.2	9.0	8.2	8.8				40.2*		*Suma mies. le total mens.	

Zachmurzenie Nébulosité 0-10				Rodzaj chmur La forme des nuages			Opad Précipi- tation	Pokrywa śn. Couche de neige	Uwagi Remarque	Date
7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>				
0	6	6	4.0	.	Cu,Po	Cu	0.0	.	— <sup>1</sup> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> 7 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> a; * <sup>o</sup> p	1
10	1	10	7.0	St	Ci	So	.	.	— <sup>1</sup> <sup>h</sup>	2
10	7	0	5.7	So	Ci	.	.	.	— <sup>1</sup> <sup>21</sup> <sup>h</sup>	3
8	5	4	5.7	Ao	Ao	Ao	.	.	— <sup>1</sup> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> 7 <sup>h</sup>	4
10	10	10	10.0	St	St	St	0.8	.	= <sup>1</sup> <sup>o</sup> 7 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> a, <sup>o</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> -1 <sup>p</sup> , <sup>1</sup> <sup>21</sup> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> — <sup>1</sup> <sup>p</sup> , <sup>o</sup> 21 <sup>h</sup>	5
10	10	10	10.0	St	St	St	.	.	* <sup>o</sup> n; = <sup>1</sup> <sup>o</sup> n, <sup>1</sup> <sup>7</sup> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> p(od 18 <sup>25</sup> ), <sup>o</sup> 21 <sup>h</sup>	6
10	10	10	10.0	St	St	St	.	.	= <sup>1</sup> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> 13 <sup>h</sup> ; — <sup>1</sup> <sup>21</sup> <sup>h</sup>	7
10	10	10	10.0	St	St	St	.	.	= <sup>1</sup> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> 2 <sup>13</sup> <sup>h</sup> , <sup>1</sup> <sup>p</sup> , <sup>1</sup> <sup>21</sup> <sup>h</sup> ; — <sup>2</sup> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> 7 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>2</sup> <sup>p</sup> , <sup>1</sup> <sup>21</sup> <sup>h</sup>	8
1	10	10	7.0	Po	Cs	As,Po	.	.	= <sup>1</sup> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> 7 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> a; * <sup>o</sup> 13 <sup>h</sup>	9
8	10	10	9.3	Sc	St,Po	Ao	.	.	= <sup>1</sup> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> 7 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> a; * <sup>o</sup> 20 <sup>40-n</sup>	10
10	10	10	10.0	Sc	Ns	Sc	0.9	.	* <sup>o</sup> a, <sup>o</sup> 13 <sup>h</sup> 0-1 <sup>p</sup>	11
10	10	9	9.7	Ns	St,Po	Ac	0.2	.	* <sup>o</sup> n, <sup>o</sup> a; * <sup>o</sup> 7 <sup>45-8</sup> <sup>08</sup> ; * <sup>o</sup> 8 <sup>50-7</sup> <sup>45</sup> ; * <sup>o</sup> 20 <sup>25-n</sup>	12
10	10	10	10.0	Ac,As	Ns	Ns	3.5	.	* <sup>o</sup> 10 <sup>55-11</sup> <sup>08</sup> , <sup>o</sup> p(od 20 <sup>00</sup> ), <sup>o</sup> 21 <sup>h</sup>	13
10	10	10	10.0	Ns	—	So	2.0	.	* <sup>o</sup> n; * <sup>o</sup> 7 <sup>h</sup> ; * <sup>o</sup> -1 <sup>a</sup> ; = <sup>o</sup> a; = <sup>0-1</sup> <sup>a</sup> (od 10 <sup>55</sup> ), <sup>1</sup> <sup>13</sup> <sup>h</sup> , <sup>1</sup> <sup>p</sup>	14
1	10	10	7.0	Ac	Ns	Ns	4.5	.	* <sup>o</sup> -1 <sup>a</sup> (od 11 <sup>25</sup> ), <sup>1</sup> <sup>13</sup> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> -1 <sup>p</sup> , <sup>o</sup> 21 <sup>h</sup>	15
10	10	10	10.0	St	Ns	Ns	4.7	2	* <sup>o</sup> n, <sup>o</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> -1 <sup>p</sup> , <sup>1</sup> <sup>21</sup> <sup>h</sup>	16
10	10	10	10.0	St	Sc	St	0.6	8	* <sup>o</sup> n, <sup>o</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> p, <sup>o</sup> 21 <sup>h</sup>	17
10	10	10	10.0	As,Ac	Ns	St	0.2	9	* <sup>o</sup> -1 <sup>a</sup> , <sup>o</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> p	18
10	10	10	10.0	St	St	St	0.0	9	* <sup>o</sup> a, <sup>o</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> p	19
10	10	9	9.7	St	So	Ac,As	0.0	8	* <sup>o</sup> p	20
0	0	10	3.3	.	St	.	7	.	— <sup>1</sup> <sup>21</sup> <sup>h</sup>	21
2	3	10	5.0	As	As	As	0.0	7	— <sup>1</sup> <sup>h</sup> , <sup>o</sup> 7 <sup>h</sup> ; * <sup>o</sup> 21 <sup>h</sup>	22
10	7	0	5.7	Cs	Cs,Ci	.	.	8	* <sup>o</sup> n	23
7	8	10	8.3	As,Ac	As,As,Po	As	0.0	8	— <sup>1</sup> <sup>o</sup> n, <sup>o</sup> 7 <sup>h</sup> ; * <sup>o</sup> a	24
10	8	10	9.3	St	Sc,Cu	St	0.0	7		25
10	10	10	10.0	St	Cs,Ci	Ns	0.0	8	* <sup>o</sup> n, <sup>o</sup> a, <sup>o</sup> p, <sup>o</sup> 21 <sup>h</sup>	26
10	10	10	10.0	St	As	St	0.1	7	* <sup>o</sup> a, <sup>o</sup> 13 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> p	27
10	10	10	10.0	St	St	St	0.0	9	* <sup>o</sup> n, <sup>o</sup> 7 <sup>h</sup> , <sup>o</sup> a	28
7	10	10	9.0	As,Ac	So	St	0.3	9	* <sup>o</sup> p(15 <sup>25-16</sup> <sup>20</sup> )	29
10	10	10	10.0	St	St	St	.	9		30
10	10	8	9.3	St	As	As,Ac	0.0	9	* <sup>o</sup> 6 <sup>55-7</sup> <sup>43</sup> (pojed.pk.)	31
8.2	8.5	8.9	8.5				17.8*		*Suma mies. le total mens.	

## TEMPERATURA GRUNTU - TEMPÉRATURE DU SOL

Styczeń - Janvier

1962

Data Date	-5 cm				-10 cm				-20 cm				-50 cm				+5 cm
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	t.min.
1	-1.5	-0.9	-0.7	-1.0	-1.4	-1.0	-0.7	-1.0	-1.0	-0.8	-0.6	-0.8	0.3	0.3	0.3	0.3	-8.9
2	-1.5	-1.0	-0.9	-1.1	-1.3	-1.0	-0.9	-1.1	-0.8	-0.8	-0.6	-0.7	0.2	0.3	0.3	0.3	-5.9
3	-2.3	-1.8	-1.2	-1.8	-1.7	-1.7	-1.1	-1.5	-1.0	-1.1	-0.8	-1.0	0.2	0.2	0.4	0.3	-11.4
4	-1.0	-0.7	-0.8	-0.8	-0.9	-0.7	-0.7	-0.8	-0.6	-0.5	-0.5	-0.5	0.4	0.4	0.3	0.4	-2.7
5	-0.9	-0.8	-0.9	-0.9	-0.7	-0.7	-0.7	-0.7	-0.5	-0.5	-0.4	-0.5	0.3	0.3	0.4	0.3	-3.0
6	-1.7	-1.5	-1.1	-1.4	-1.3	-1.3	-1.0	-1.2	-0.8	-0.8	-0.7	-0.8	0.3	0.4	0.4	0.4	-13.4
7	-0.4	-0.2	0.0	-0.2	-0.5	-0.3	-0.2	-0.3	-0.4	-0.3	-0.2	-0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	-1.3
8	-0.7	-0.4	-0.2	-0.4	-0.3	-0.5	-0.2	-0.3	-0.3	-0.3	-0.2	-0.3	0.3	0.4	0.4	0.4	-13.3
9	-0.1	0.0	-1.2	-0.4	-0.2	-0.1	-0.5	-0.3	-0.2	-0.2	-0.2	-0.2	0.4	0.4	0.4	0.4	-0.3
10	-2.1	-1.5	-1.6	-1.7	-1.5	-1.3	-1.3	-1.4	-0.8	-0.8	-0.8	-0.8	0.4	0.4	0.4	0.4	-8.9
11	-2.3	-1.0	-0.5	-1.3	-1.7	-1.2	-0.6	-1.2	-1.0	-0.9	-0.5	-0.8	0.4	0.5	0.5	0.5	-8.0
12	-0.1	0.2	0.3	0.1	-0.2	0.0	0.1	0.0	-0.3	-0.2	-0.1	-0.2	0.5	0.5	0.5	0.5	0.3
13	0.3	0.3	0.3	0.3	0.1	0.2	0.1	0.1	0.0	0.1	0.0	0.0	0.5	0.6	0.5	0.5	-2.9
14	0.3	0.3	0.3	0.3	0.1	0.2	0.1	0.1	0.0	0.1	0.0	0.0	0.5	0.6	0.5	0.5	-6.6
15	0.3	0.3	0.3	0.3	0.1	0.2	0.2	0.2	0.0	0.1	0.0	0.0	0.5	0.6	0.6	0.6	-2.0
16	0.2	0.3	0.4	0.3	0.1	0.2	0.1	0.1	0.0	0.1	0.0	0.0	0.5	0.6	0.5	0.5	-5.2
17	0.4	0.2	0.3	0.3	0.1	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.5	0.6	0.6	0.6	-1.7
18	-0.7	0.1	-0.4	-0.3	-0.3	-0.1	-0.3	-0.2	0.0	0.0	-0.1	0.0	0.6	0.6	0.5	0.6	-4.9
19	-0.2	0.0	0.1	0.0	-0.3	-0.1	0.0	-0.1	-0.2	-0.1	0.0	-0.1	0.5	0.5	0.6	0.5	-4.0
20	0.2	0.3	0.2	0.2	0.1	0.1	0.1	0.1	0.0	0.1	0.0	0.0	0.6	0.7	0.6	0.6	-0.9
21	0.2	0.2	0.2	0.2	0.1	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.6	0.6	0.6	0.6	-1.0
22	0.3	0.4	0.3	0.3	0.1	0.2	0.2	0.2	0.0	0.1	0.1	0.1	0.6	0.7	0.7	0.7	2.8
23	0.2	0.5	0.3	0.3	0.2	0.3	0.1	0.2	0.1	0.2	0.0	0.1	0.6	0.8	0.6	0.7	-0.6
24	0.2	0.4	0.3	0.3	0.1	0.2	0.2	0.2	0.0	0.1	0.1	0.1	0.6	0.7	0.6	0.6	-2.2
25	0.3	0.4	0.5	0.4	0.1	0.2	0.2	0.2	0.0	0.1	0.1	0.1	0.6	0.7	0.7	0.7	0.1
26	0.2	0.3	0.2	0.2	0.1	0.3	0.1	0.2	0.0	0.1	0.0	0.0	0.6	0.7	0.6	0.6	-1.3
27	0.3	0.3	0.3	0.3	0.1	0.2	0.1	0.1	0.0	0.1	0.0	0.0	0.6	0.7	0.6	0.6	-3.6
28	0.2	0.2	0.2	0.2	0.1	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.6	0.6	0.6	0.6	-1.3
29	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	-0.1	0.0	0.0	0.0	0.6	0.6	0.6	0.6	-8.4
30	0.0	0.0	-1.3	-0.4	0.0	0.1	-0.1	0.0	-0.1	0.0	-0.2	-0.1	0.6	0.6	0.4	0.5	-13.3
31	-2.6	-1.3	-2.5	-2.1	-0.8	-0.5	-1.1	-0.8	-0.2	0.0	-0.2	-0.1	0.4	0.6	0.6	0.5	-26.9
M	-0.5	-0.2	-0.3	-0.3	-0.4	-0.2	-0.2	-0.3	-0.3	-0.2	-0.2	-0.2	0.5	0.5	0.5	0.5	-5.2

## TEMPERATURA GRUNTU - TEMPÉRATURE DU SOL

Luty - Février

1962

Data Date	-5 cm				-10 cm				-20 cm				-50 cm				+5 cm
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	t.min.
1	-3.0	-1.9	-2.5	-2.5	-1.3	-1.1	-1.3	-1.2	-0.4	-0.3	-0.5	-0.4	0.6	0.7	0.5	0.6	-20.3
2	-2.9	-1.5	-2.9	-2.4	-1.6	-1.0	-1.5	-1.4	-0.7	-0.5	-0.7	-0.6	0.5	0.6	0.6	0.6	-16.8
3	-4.4	-2.7	-3.6	-3.6	-2.5	-1.9	-2.1	-2.2	-1.4	-1.2	-1.3	-1.3	0.5	0.6	0.4	0.5	-17.3
4	-4.7	-2.9	-1.8	-3.1	-2.9	-2.2	-1.4	-2.2	-2.1	-1.6	-1.0	-1.6	0.4	0.5	0.5	0.5	-18.4
5	-1.8	-0.7	-0.5	-1.0	-1.3	-0.7	-0.5	-0.8	-0.8	-0.6	-0.4	-0.6	0.5	0.5	0.5	0.5	-11.5
6	-0.1	0.0	0.1	0.0	-0.2	-0.1	-0.1	-0.1	-0.2	-0.2	-0.2	-0.2	0.5	0.5	0.5	0.5	0.1
7	0.1	0.1	0.1	0.1	-0.1	0.1	0.0	0.0	-0.1	0.0	0.0	0.0	0.4	0.5	0.5	0.5	-2.9
8	-0.9	-0.2	-0.1	-0.4	-0.3	-0.2	-0.1	-0.2	-0.1	-0.1	-0.1	-0.1	0.4	0.5	0.4	0.4	-5.4
9	0.1	0.1	0.3	0.2	-0.1	0.0	0.1	0.0	-0.1	0.0	0.0	0.0	0.4	0.4	0.5	0.4	-0.1
10	0.1	0.3	0.2	0.2	0.1	0.1	0.1	0.1	0.0	0.2	0.0	0.1	0.5	0.6	0.6	0.6	-7.9
11	0.1	0.3	0.3	0.2	0.1	0.1	0.1	0.1	0.0	0.1	0.1	0.1	0.6	0.6	0.6	0.6	-1.0
12	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.5	0.5	0.5	0.5	-4.8
13	0.1	0.2	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.0	0.1	0.0	0.0	0.5	0.6	0.4	0.5	-0.2
14	-2.1	-0.2	-0.9	-1.1	-0.7	-0.2	-0.2	-0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.4	0.5	0.5	0.5	-13.4
15	-2.9	-0.8	-2.3	-2.0	-1.4	-0.7	-1.2	-1.1	-0.2	-0.2	-0.5	-0.3	0.4	0.5	0.4	0.4	-8.0

Data Date	-5 cm				-10 cm				-20 cm				-50 cm				+5 cm
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	t.min.
16	-4.0	-2.4	-0.3	-2.2	-2.3	-1.7	-0.5	-1.5	-1.1	-0.9	-0.4	-0.8	0.4	0.4	0.5	0.4	-10.8
17	-0.1	0.1	0.1	0.0	-0.1	-0.1	0.0	-0.1	-0.2	-0.1	0.0	-0.1	0.5	0.6	0.5	0.5	0.0
18	0.1	0.1	-0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	-0.1	0.0	0.0	0.0	0.5	0.5	0.5	0.5	-5.4
19	-1.3	-0.2	-0.2	-0.6	-0.5	-0.3	-0.2	-0.3	-0.2	-0.2	-0.1	-0.2	0.4	0.4	0.5	0.4	-17.8
20	0.0	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.1	0.0	-0.1	0.0	0.0	0.0	0.5	0.6	0.5	0.5	-1.3
21	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.5	0.5	0.4	0.5	-1.6
22	0.0	0.1	-0.3	-0.1	0.0	0.1	-0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.5	0.6	0.4	0.5	-5.8
23	-1.5	-1.1	-1.2	-1.3	-0.7	-0.6	-0.7	-0.7	-0.2	-0.3	-0.3	-0.3	0.4	0.4	0.5	0.4	-10.4
24	-1.4	-0.7	-0.9	-1.0	-0.9	-0.5	-0.5	-0.6	-0.4	-0.3	-0.3	-0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	-10.9
25	-1.5	-1.0	-1.0	-1.2	-0.9	-0.7	-0.6	-0.7	-0.5	-0.4	-0.4	-0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	-13.3
26	-0.7	-0.3	-0.6	-0.5	-0.5	-0.3	-0.3	-0.4	-0.3	-0.2	-0.2	-0.2	0.4	0.4	0.5	0.4	-4.3
27	-1.0	-0.4	-0.9	-0.8	-0.5	-0.4	-0.5	-0.5	-0.3	-0.2	-0.3	-0.3	0.4	0.4	0.4	0.4	-7.5
28	-2.1	-1.1	-1.5	-1.6	-1.3	-0.9	-0.9	-1.0	-0.7	-0.6	-0.4	-0.6	0.4	0.4	0.4	0.4	-15.3
M	-1.3	-0.6	-0.7	-0.9	-0.7	-0.5	-0.4	-0.5	-0.4	-0.3	-0.2	-0.3	0.5	0.5	0.5	0.5	-8.3

### TEMPERATURA GRUNTU - TEMPERATURE DU SOL

Marzec - Mars

1962

Data Date	-5 cm				-10 cm				-20 cm				-50 cm				+5 cm
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	t.min.
1	-1.7	-0.8	-1.3	-1.3	-1.1	-0.7	-0.9	-0.9	-0.7	-0.5	-0.6	-0.6	0.5	0.5	0.4	0.5	-6.5
2	-1.7	-0.9	-1.0	-1.2	-1.1	-0.9	-0.7	-0.9	-0.8	-0.6	-0.4	-0.6	0.4	0.4	0.4	0.4	-6.6
3	-1.6	-0.5	-0.3	-0.8	-1.0	-0.6	-0.3	-0.6	-0.6	-0.4	-0.2	-0.4	0.4	0.4	0.4	0.4	-12.6
4	-0.5	0.1	0.1	-0.1	-0.3	-0.1	0.0	-0.1	-0.2	-0.1	0.0	-0.1	0.4	0.5	0.5	0.5	-2.6
5	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.4	0.5	0.4	0.4	0.1
6	0.3	0.3	0.3	0.3	0.1	0.2	0.2	0.2	0.0	0.1	0.0	0.0	0.4	0.5	0.5	0.5	0.0
7	0.2	0.3	0.3	0.3	0.1	0.2	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.4	0.4	0.5	0.4	-2.4
8	0.3	0.3	0.2	0.3	0.1	0.3	0.2	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.4	0.5	0.5	0.5	-10.2
9	0.2	0.3	0.1	0.2	0.2	0.2	0.1	0.2	0.0	0.1	0.0	0.0	0.4	0.5	0.4	0.4	-9.0
10	0.1	0.3	0.3	0.2	0.1	0.3	0.2	0.2	0.0	0.1	0.0	0.0	0.4	0.5	0.5	0.5	-5.4
11	0.3	0.4	0.4	0.4	0.2	0.3	0.3	0.3	0.0	0.2	0.2	0.1	0.5	0.6	0.6	0.6	-0.1
12	0.3	0.6	0.3	0.4	0.2	0.3	0.2	0.2	0.1	0.2	0.1	0.1	0.5	0.5	0.5	0.5	-0.2
13	0.3	0.3	0.3	0.3	0.1	0.2	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.4	0.4	0.4	0.4	-2.2
14	0.2	0.3	0.3	0.3	0.1	0.1	0.1	0.1	-0.1	0.1	0.0	0.0	0.4	0.4	0.4	0.4	-15.6
15	0.1	0.3	0.1	0.2	0.1	0.2	0.1	0.1	0.0	0.1	0.0	0.0	0.4	0.5	0.4	0.4	-21.3
16	0.1	0.2	0.2	0.2	0.1	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.4	0.4	0.4	0.4	-8.5
17	0.2	0.1	0.2	0.2	0.1	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.4	0.4	0.4	0.4	-7.3
18	0.3	0.3	0.2	0.3	0.2	0.2	0.2	0.2	0.1	0.1	0.0	0.1	0.4	0.5	0.4	0.4	-14.4
19	-0.3	0.1	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	-0.1	0.1	0.0	0.0	0.4	0.4	0.4	0.4	-23.0
20	-0.7	0.1	0.0	-0.2	-0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.4	0.5	0.4	0.4	-18.4
21	-1.6	-0.1	-0.2	-0.6	-0.7	-0.1	-0.1	-0.3	-0.2	0.0	0.0	-0.1	0.3	0.4	0.4	0.4	-20.1
22	-1.6	0.0	0.1	-0.5	-0.9	-0.1	0.0	-0.3	-0.2	-0.1	0.0	-0.1	0.4	0.6	0.4	0.5	-14.0
23	-0.3	0.1	0.1	0.0	-0.1	0.1	0.1	0.0	-0.1	0.0	0.0	0.0	0.4	0.5	0.5	0.5	-5.5
24	0.2	0.2	0.1	0.2	0.1	0.1	0.0	0.1	0.0	0.0	-0.1	0.0	0.6	0.6	0.4	0.5	-1.5
25	-0.7	0.0	-0.1	-0.3	-0.1	-0.1	-0.1	-0.1	-0.1	0.0	-0.1	-0.1	0.4	0.5	0.4	0.4	-17.1
26	-2.3	-0.1	-0.1	-0.8	-1.2	-0.3	-0.1	-0.5	-0.5	-0.2	-0.2	-0.3	0.4	0.5	0.4	0.4	-19.5
27	-2.8	-0.1	0.1	-0.9	-1.4	-0.3	0.0	-0.6	-0.7	-0.3	-0.1	-0.4	0.4	0.5	0.5	0.5	-18.4
28	-1.1	0.1	0.3	-0.2	-0.5	0.0	0.1	-0.1	-0.2	0.0	0.0	-0.1	0.4	0.5	0.5	0.5	-10.6
29	0.3	0.3	0.2	0.3	0.1	0.2	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.6	0.6	0.4	0.5	-3.0
30	0.2	0.3	0.3	0.3	0.1	0.1	0.2	0.1	0.0	0.1	0.1	0.1	0.4	0.5	0.6	0.5	-5.4
31	0.3	1.2	0.3	0.6	0.3	0.3	0.2	0.3	0.1	0.2	0.0	0.1	0.6	0.6	0.5	0.6	0.7
M	-0.4	0.1	0.1	-0.1	-0.2	0.0	0.0	-0.1	-0.1	0.0	0.0	0.0	0.4	0.5	0.4	0.4	-9.1

## TEMPERATURA GRUNTU - TEMPÉRATURE DU SOL

Kwiecień - Avril

1962

Data Date	-5 cm					-10 cm					-20 cm					-50 cm					+5 cm
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	t.min.				
1	0.3	2.5	0.3	1.0	0.3	0.9	0.3	0.5	0.1	0.2	0.1	0.1	0.5	0.6	0.5	0.5	-0.2				
2	0.3	2.5	0.9	1.2	0.2	1.2	0.6	0.7	0.1	0.2	0.0	0.1	0.5	0.6	0.5	0.5	-4.4				
3	0.2	5.7	2.1	2.7	0.1	3.1	1.5	1.6	0.0	0.3	0.2	0.2	0.4	0.6	0.5	0.5	-2.8				
4	0.3	8.9	4.3	4.5	0.2	5.7	3.3	3.1	0.1	1.2	1.4	0.9	0.5	0.8	0.9	0.7	0.5				
5	3.1	6.7	5.5	5.1	2.2	5.1	4.6	4.0	1.1	3.4	4.5	3.0	1.6	2.0	2.8	2.1	6.1				
6	3.3	11.7	7.8	7.6	2.9	9.0	7.7	6.5	3.3	6.5	7.4	5.7	3.2	3.4	4.4	3.7	1.9				
7	5.1	7.9	4.4	5.8	5.1	6.8	5.1	5.7	5.2	5.8	5.5	5.5	4.6	4.6	4.5	4.6	1.5				
8	1.9	5.3	6.1	4.4	2.1	4.5	5.8	4.1	2.6	3.9	5.2	3.9	4.1	3.9	3.9	4.0	-4.7				
9	5.3	13.5	8.6	9.1	5.1	10.9	8.7	8.2	4.8	7.9	8.2	7.0	4.2	4.4	5.2	4.6	5.3				
10	5.5	15.7	10.2	10.5	5.8	12.9	10.4	9.7	6.1	9.8	10.4	8.8	5.4	5.6	6.5	5.8	0.3				
11	7.3	12.8	10.2	10.1	7.4	11.2	10.4	9.7	7.5	9.4	10.3	9.1	6.7	6.7	7.2	6.9	3.2				
12	6.1	15.8	11.8	11.2	6.4	13.4	11.9	10.6	6.7	10.7	11.8	9.7	7.2	7.1	7.8	7.4	-0.4				
13	9.5	11.8	10.2	10.5	9.3	11.2	10.2	10.2	9.2	10.3	10.0	9.8	8.0	8.0	8.2	8.1	6.1				
14	8.4	10.4	9.1	9.3	8.5	9.7	9.1	9.1	8.5	9.0	9.0	8.8	8.0	7.9	7.8	7.9	5.6				
15	7.7	12.2	10.5	10.1	7.8	10.8	10.6	9.7	7.8	9.2	10.5	9.2	7.7	7.6	8.0	7.8	6.0				
16	8.0	17.1	14.2	13.1	7.9	14.2	13.9	12.0	8.0	11.4	13.3	10.9	8.0	8.2	9.0	8.4	6.5				
17	10.0	19.9	14.6	14.8	10.0	17.2	14.7	14.0	10.1	14.2	14.4	12.9	9.4	9.6	10.3	9.8	7.1				
18	11.4	19.0	14.9	15.1	11.4	16.2	15.0	14.2	11.4	13.7	14.7	13.3	10.4	10.4	11.0	10.6	9.7				
19	11.0	19.9	16.0	15.6	11.1	17.5	16.2	14.9	11.3	14.9	15.7	14.0	11.0	10.9	11.4	11.1	6.5				
20	12.1	21.8	17.7	17.2	12.0	19.2	17.8	16.3	12.1	16.3	17.3	15.2	11.5	11.6	12.4	11.8	6.5				
21	12.9	23.5	18.6	18.3	13.0	20.4	18.5	17.3	13.2	17.1	18.2	16.2	12.5	12.6	13.2	12.8	6.8				
22	13.7	25.5	19.5	19.6	13.8	22.0	19.7	18.5	14.0	18.3	19.3	17.2	13.2	13.4	14.0	13.5	7.2				
23	14.7	25.6	20.7	20.3	14.6	22.4	20.9	19.3	14.8	17.9	20.1	17.6	14.1	14.0	14.6	14.2	8.1				
24	14.6	25.6	20.1	20.1	14.8	22.6	20.5	19.3	15.2	19.4	20.1	18.2	14.7	14.6	15.2	14.8	5.5				
25	14.0	25.7	19.7	19.8	14.5	22.4	20.2	19.0	15.1	19.1	20.2	18.1	15.0	14.8	15.4	15.1	3.7				
26	13.1	24.7	18.8	18.9	13.6	21.5	19.4	18.2	14.4	18.6	19.5	17.5	15.1	14.9	15.4	15.1	0.8				
27	14.7	15.2	12.6	14.2	15.1	15.4	13.4	14.6	15.5	15.4	14.1	15.0	15.2	14.7	14.4	14.8	10.5				
28	9.9	13.1	11.0	11.3	10.3	12.4	11.7	11.5	11.2	11.9	12.4	11.8	13.5	13.0	12.7	13.1	3.6				
29	8.5	13.7	10.8	11.0	8.9	12.1	11.4	10.8	9.6	11.1	11.5	10.7	12.1	11.8	11.8	11.9	1.0				
30	6.5	9.9	8.1	8.2	7.3	9.5	8.9	8.6	8.5	9.3	9.5	9.1	11.3	10.8	10.5	10.9	-0.1				
M	8.0	14.8	11.3	11.4	8.1	12.7	11.4	10.7	8.2	10.5	11.2	10.0	8.3	8.3	8.7	8.4	3.6				

## TEMPERATURA GRUNTU - TEMPÉRATURE DU SOL

Maj - Mai

1962

Data Date	-5 cm					-10 cm					-20 cm					-50 cm					+5 cm
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	t.min.				
1	3.9	9.3	5.9	6.4	4.5	8.5	6.4	6.5	5.9	7.7	7.9	7.2	9.8	9.4	9.3	9.5	-6.1				
2	5.4	10.6	8.1	8.0	5.9	9.3	8.7	8.0	6.6	8.1	8.9	7.9	9.0	8.8	9.0	8.9	0.4				
3	6.5	16.4	11.2	11.4	6.7	14.2	11.5	10.8	7.1	11.5	11.7	10.1	9.0	9.1	9.9	9.3	-1.0				
4	8.4	12.7	9.9	10.3	8.6	11.8	10.6	10.3	8.9	10.4	10.9	10.1	9.9	9.8	10.0	9.9	1.4				
5	6.1	15.0	10.8	10.6	6.5	13.1	11.3	10.3	7.1	10.6	11.5	9.7	9.7	9.5	10.0	9.7	-2.8				
6	6.8	19.3	13.1	13.1	7.0	16.2	13.7	12.3	7.7	12.8	13.9	11.5	9.8	9.8	10.7	10.1	-2.5				
7	9.1	12.9	11.7	11.2	9.0	12.3	11.7	11.0	9.3	11.5	11.5	10.8	10.8	10.5	10.6	10.6	-1.1				
8	11.2	20.2	17.0	16.1	11.0	17.3	16.8	15.0	10.9	14.4	16.2	13.8	10.7	11.0	11.9	11.2	9.3				
9	14.1	21.1	16.0	17.1	13.9	18.8	16.5	16.4	13.8	16.1	16.3	15.4	12.4	12.6	13.0	12.7	11.1				
10	12.2	17.4	14.4	14.7	12.3	16.4	14.8	14.5	12.6	14.9	14.7	14.1	13.0	12.8	13.0	12.9	4.2				
11	11.1	21.6	16.2	16.3	11.2	19.2	16.8	15.7	11.5	16.3	16.9	14.9	12.6	12.6	13.4	12.9	4.1				
12	12.0	23.7	17.3	17.7	11.9	20.8	17.9	16.9	12.4	17.4	18.0	15.9	13.4	13.3	14.1	13.6	2.2				
13	12.9	21.8	15.8	16.8	12.8	19.7	16.2	16.2	13.2	17.0	16.2	15.5	14.0	13.8	14.2	14.0	2.3				
14	12.7	16.1	13.8	14.2	12.9	14.7	14.2	13.9	13.2	13.9	14.3	13.8	13.8	13.6	13.5	13.6	7.5				
15	10.8	11.0	10.0	10.6	11.3	11.2	10.4	11.0	11.7	11.4	10.8	11.3	13.1	12.7	12.2	12.7	7.7				

Data Date	-5 cm				-10 cm				-20 cm				-50 cm				+5 cm
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	t.min.
16	9.4	11.3	10.1	10.3	9.6	11.0	10.3	10.3	9.9	10.7	10.7	10.4	11.6	11.4	11.3	11.4	7.0
17	9.5	17.4	13.4	13.4	9.3	15.9	13.8	13.0	9.5	13.7	13.8	12.3	11.1	11.2	11.9	11.4	4.1
18	11.2	19.0	14.4	14.9	11.2	17.1	15.0	14.4	11.4	14.9	15.2	13.8	12.0	12.1	12.8	12.3	5.7
19	10.5	22.7	17.4	16.9	10.3	19.8	17.8	16.0	10.9	16.5	17.7	15.0	12.7	12.6	13.6	13.0	0.1
20	14.8	16.7	13.3	14.9	14.5	16.2	13.8	14.8	14.4	15.5	14.1	14.7	13.9	13.8	13.8	13.8	11.4
21	12.4	17.9	15.0	15.1	12.3	16.6	15.4	14.8	12.5	15.1	15.4	14.3	13.4	13.3	13.6	13.4	7.6
22	12.6	18.0	15.8	15.5	12.7	15.8	16.0	14.8	12.9	14.2	15.9	14.3	13.5	13.5	13.8	13.6	8.7
23	12.8	22.9	17.8	17.8	12.6	20.7	18.3	17.2	12.9	17.7	18.1	16.2	13.8	13.8	14.6	14.1	4.6
24	15.2	20.0	16.6	17.3	15.1	18.7	16.9	16.9	15.1	17.2	16.9	16.4	14.8	14.7	15.0	14.8	9.3
25	12.8	14.2	14.3	13.8	13.3	13.9	14.6	13.9	13.9	13.8	14.7	14.1	14.7	14.3	14.1	14.4	8.4
26	12.3	14.9	15.2	14.1	12.6	14.2	15.3	14.0	12.9	13.6	15.0	13.8	13.8	13.6	13.8	13.7	9.5
27	13.9	18.3	17.2	16.5	13.7	16.8	17.3	15.9	13.8	15.5	17.1	15.5	13.8	13.9	14.4	14.0	9.8
28	15.0	23.7	19.0	19.2	15.0	21.3	19.3	18.5	15.0	18.5	19.0	17.5	14.6	14.8	15.4	14.9	11.3
29	14.8	20.5	17.4	17.6	15.2	19.2	18.1	17.5	15.5	17.7	18.3	17.2	15.5	15.4	15.7	15.5	10.2
30	13.9	17.3	15.6	15.6	14.4	16.5	16.0	15.6	14.8	15.6	16.3	15.6	15.5	15.2	15.2	15.3	6.5
31	13.0	20.6	17.6	17.1	13.1	19.1	18.0	16.7	13.5	17.0	18.0	16.2	14.8	14.7	15.4	15.0	4.8
M	11.2	17.6	14.2	14.3	11.3	16.0	14.6	14.0	11.6	14.2	14.7	13.5	12.6	12.5	12.9	12.7	5.0

**TEMPERATURA GRUNTU - TEMPÉRATURE DU SOL**

Czerwiec - Juin

1962

Data Date	-5 cm				-10 cm				-20 cm				-50 cm				+5 cm
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	t.min.
1	13.5	16.6	14.4	14.8	14.1	16.0	15.1	15.1	14.7	15.1	15.4	15.1	15.3	15.1	15.0	15.1	7.9
2	11.5	13.8	13.8	13.0	12.0	13.2	14.2	13.1	12.7	13.0	14.5	13.4	14.5	14.2	14.2	14.3	5.7
3	11.7	15.7	14.6	14.0	11.6	14.8	14.8	13.7	11.9	14.0	15.1	13.7	13.8	13.6	13.8	13.7	2.1
4	11.8	12.4	11.3	11.8	12.2	12.8	11.8	12.3	12.7	12.9	12.3	12.6	13.8	13.6	13.3	13.6	7.7
5	9.6	11.1	10.4	10.4	10.0	11.1	10.8	10.6	10.6	11.2	11.2	11.0	12.8	12.4	12.2	12.5	6.3
6	8.7	14.7	11.3	11.6	9.1	13.5	11.9	11.5	9.7	12.4	12.5	11.5	11.9	11.9	12.2	12.0	4.5
7	9.7	16.6	13.5	13.3	9.7	14.5	14.0	12.7	10.2	12.9	14.5	12.5	12.1	12.1	12.6	12.3	3.9
8	10.4	22.5	17.1	16.7	10.1	19.9	17.7	15.9	10.7	16.8	17.5	15.0	12.7	12.8	13.8	13.1	-0.4
9	13.2	25.7	20.0	19.6	12.8	22.7	20.4	18.6	13.1	18.9	20.1	17.4	14.0	14.0	15.1	14.4	2.7
10	14.4	27.4	20.7	20.8	14.4	23.9	21.3	19.9	14.9	20.3	21.4	18.9	15.5	15.4	16.3	15.7	1.4
11	15.9	21.6	18.3	18.6	15.8	20.6	18.8	18.4	16.0	19.1	18.9	18.0	16.4	16.1	16.4	16.3	3.2
12	15.1	20.9	17.8	17.9	14.9	19.2	18.3	17.5	15.0	17.7	18.4	17.0	16.1	15.8	16.0	16.0	5.0
13	15.1	20.6	17.4	17.7	15.0	19.8	18.1	17.6	15.1	18.6	18.4	17.4	15.9	15.8	16.1	15.9	7.6
14	13.9	24.8	20.7	19.8	13.8	21.6	21.1	18.8	14.3	18.5	20.8	17.9	15.8	15.7	16.4	16.0	2.7
15	18.0	29.6	24.2	23.9	17.4	26.0	24.5	22.6	17.2	22.6	24.2	21.3	16.8	16.9	18.0	17.2	8.4
16	19.3	30.7	26.1	25.4	19.0	27.6	26.2	24.3	19.1	24.3	25.7	23.0	18.4	18.4	19.2	18.7	8.9
17	22.1	27.1	24.1	24.4	21.8	24.9	24.6	23.8	21.6	22.9	24.5	23.0	19.7	19.7	19.8	19.7	15.0
18	18.9	30.2	24.2	24.4	18.9	27.0	24.9	23.6	19.4	24.1	25.0	22.8	19.7	19.4	20.0	19.7	6.1
19	18.9	31.9	26.7	25.8	18.9	28.4	26.9	24.7	19.5	25.1	26.5	23.7	20.0	19.7	20.4	20.0	4.0
20	21.9	25.7	24.1	23.9	22.1	24.6	24.7	23.8	22.1	23.6	24.7	23.5	20.8	20.5	20.6	20.6	14.2
21	19.8	30.7	25.8	25.4	20.0	27.5	26.1	24.5	20.4	24.8	25.7	23.6	20.5	20.3	20.9	20.6	7.6
22	20.6	32.1	26.7	26.5	20.8	28.7	27.2	25.6	21.1	25.6	26.9	24.5	20.9	20.8	21.3	21.0	7.6
23	21.4	32.0	27.4	26.9	21.8	29.1	27.9	26.3	22.1	26.3	27.3	25.2	21.4	21.4	21.8	21.5	10.3
24	21.4	30.6	25.5	25.8	21.7	28.4	26.2	25.4	22.0	25.7	26.1	24.6	21.7	21.6	22.0	21.8	13.8
25	20.6	28.4	22.1	23.7	21.0	26.5	23.6	23.7	21.5	24.3	24.5	23.4	21.7	21.4	21.6	21.6	12.6
26	17.6	29.3	23.3	23.4	18.0	25.7	24.2	23.0	19.1	24.2	24.9	22.7	21.2	20.7	21.2	21.0	5.7
27	17.9	23.3	18.6	19.9	18.3	21.5	19.8	19.9	19.3	20.5	20.5	20.1	20.9	20.4	20.1	20.5	5.2
28	14.7	19.2	17.4	17.1	15.2	18.5	18.2	17.3	16.2	18.0	18.7	17.6	19.4	18.8	18.6	18.9	5.0
29	13.8	18.2	14.3	15.4	14.7	16.8	15.0	15.5	15.7	16.2	15.7	15.9	18.1	17.8	17.4	17.8	8.1
30	13.5	18.3	16.4	16.1	13.8	17.3	16.9	16.0	14.3	16.4	17.1	15.9	16.8	16.6	16.8	16.7	10.0
M	15.8	23.4	19.6	19.6	16.0	21.4	20.2	19.2	16.4	19.5	20.3	18.7	17.3	17.1	17.4	17.3	6.8

## TEMPERATURA GRUNTU - TEMPERATURE DU SOL

Lipiec - Juillet

1962

Data	-5 cm				-10 cm				-20 cm				-50 cm				+5 cm
Date	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	t.min.
1	14.4	23.2	18.0	18.5	14.4	21.0	18.7	18.0	14.8	18.9	19.0	17.6	16.6	18.7	17.4	16.9	8.2
2	15.2	18.9	17.4	17.2	15.3	18.6	18.0	17.3	15.7	18.1	18.2	17.3	17.3	17.1	17.2	17.2	6.7
3	14.2	16.0	14.6	14.9	14.8	15.7	15.2	15.2	15.3	15.7	15.9	15.6	17.0	16.7	16.4	16.7	7.2
4	12.3	17.7	15.4	15.1	12.7	16.8	16.0	15.2	13.4	15.9	16.3	15.2	16.0	15.7	16.0	15.9	3.6
5	13.1	18.2	16.8	16.0	13.4	17.5	17.1	16.0	13.9	16.6	17.2	15.9	15.8	15.6	16.0	15.8	4.8
6	15.0	21.7	18.4	18.4	14.9	20.3	19.0	18.1	15.1	18.5	19.1	17.6	16.1	16.2	16.8	16.4	8.4
7	14.6	23.8	19.9	19.4	14.6	22.2	20.3	19.0	15.2	19.8	20.4	18.5	16.8	16.7	17.4	17.0	5.1
8	15.1	20.0	17.6	17.6	15.4	19.2	17.9	17.5	16.0	18.1	18.3	17.5	17.2	17.0	17.1	17.1	7.6
9	14.2	25.1	20.0	19.8	14.3	22.5	20.7	19.2	14.9	19.6	20.9	18.5	16.8	16.8	17.6	17.1	7.1
10	15.9	27.2	20.0	21.0	15.8	24.5	20.8	20.4	16.2	21.4	20.9	19.5	17.6	17.6	18.4	17.9	5.4
11	17.1	26.5	21.9	21.8	17.0	24.3	22.4	21.2	17.5	21.8	22.3	20.5	18.2	18.2	18.9	18.4	11.5
12	19.1	26.4	21.2	22.2	19.0	25.0	21.7	21.9	19.2	22.9	21.9	21.3	19.0	19.0	19.4	19.1	12.4
13	17.2	20.8	18.4	18.8	17.4	20.6	19.1	19.0	17.9	19.9	19.5	19.1	19.0	18.7	18.8	18.8	9.9
14	16.4	21.6	18.9	19.0	16.7	20.0	19.4	18.7	17.1	18.8	19.6	18.5	18.3	18.1	18.4	18.3	11.5
15	16.1	23.1	20.1	19.8	16.3	21.9	20.5	19.6	16.7	20.1	20.7	19.2	18.0	17.9	18.4	18.1	9.1
16	16.5	21.5	20.0	19.3	17.2	19.6	20.4	19.1	17.7	18.5	20.4	18.9	18.3	18.2	18.4	18.3	12.6
17	16.9	27.1	22.1	22.0	16.9	24.4	22.7	21.3	17.3	21.8	22.7	20.6	18.3	18.4	19.1	18.6	10.1
18	17.0	25.8	21.4	21.4	17.1	23.8	22.0	21.0	17.9	21.9	21.9	20.6	19.1	18.9	19.4	19.1	8.6
19	18.1	25.3	21.9	21.8	18.3	23.4	22.5	21.4	18.6	21.4	22.5	20.8	19.2	19.1	19.5	19.3	14.0
20	17.7	29.8	24.5	24.0	17.7	26.9	24.8	23.1	18.2	23.7	24.7	22.2	19.4	19.4	20.2	19.7	8.4
21	20.0	31.2	26.2	25.8	19.9	28.3	26.5	24.9	20.2	25.1	26.2	23.8	20.3	20.3	21.2	20.6	10.7
22	21.5	28.6	25.5	25.2	21.5	26.4	25.7	24.5	21.7	24.3	25.4	23.8	21.3	21.2	21.5	21.3	15.6
23	20.5	25.5	22.4	22.8	21.3	24.6	23.0	23.0	21.6	23.1	23.1	22.6	21.4	21.2	21.2	21.3	15.9
24	18.2	25.7	20.9	21.6	18.5	24.3	22.0	21.6	19.2	22.7	22.6	21.5	20.8	20.5	20.8	20.7	9.7
25	16.4	27.2	22.3	22.0	16.8	24.9	23.2	21.6	17.7	22.5	23.5	21.2	20.3	20.0	20.6	20.3	5.8
26	18.0	29.3	25.7	24.3	18.4	26.8	26.0	23.7	19.1	23.9	25.7	22.9	20.5	20.4	21.3	20.7	9.5
27	22.1	30.9	24.5	25.8	22.1	28.9	25.2	25.4	22.1	26.3	25.2	24.5	21.6	21.6	22.1	21.8	15.7
28	19.5	26.8	22.3	22.9	20.1	25.1	23.5	22.9	20.7	23.4	23.9	22.7	21.7	21.4	21.6	21.6	12.5
29	16.7	26.8	22.6	22.0	17.1	24.2	23.4	21.6	18.3	22.2	23.5	21.3	21.1	20.6	21.0	20.9	6.3
30	17.1	26.0	21.9	21.7	17.5	23.7	22.8	21.3	18.5	21.8	23.2	21.2	20.7	20.4	20.6	20.6	4.6
31	16.7	28.4	23.9	23.0	17.1	26.0	24.5	22.5	18.2	23.4	24.6	22.1	20.5	20.2	21.0	20.6	3.7
M	16.9	24.7	20.9	20.8	17.1	22.9	21.5	20.5	17.6	21.0	21.6	20.1	18.8	18.7	19.2	18.9	9.1

## TEMPERATURA GRUNTU - TEMPERATURE DU SOL

Sierpień - Août

1962

Data	-5 cm				-10 cm				-20 cm				-50 cm				+5 cm
Date	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	t.min.
1	19.3	22.2	19.6	20.4	19.8	22.0	20.4	20.7	20.3	21.1	20.9	20.8	21.0	20.6	20.4	20.7	9.5
2	16.9	22.2	20.8	20.0	17.2	21.8	21.5	20.2	17.9	20.9	21.8	20.2	19.9	19.6	19.9	19.8	7.9
3	18.0	26.4	22.3	22.2	18.0	24.2	22.9	21.7	18.5	21.9	22.9	21.1	19.8	19.8	20.2	19.9	8.7
4	18.4	27.2	23.2	22.9	18.7	24.9	24.0	22.5	19.2	22.7	24.1	22.0	20.2	20.1	20.8	20.4	9.7
5	19.8	28.6	24.3	24.2	19.8	26.6	24.9	23.8	20.3	24.1	24.9	23.1	20.9	20.9	21.6	21.1	13.0
6	20.3	26.7	22.2	23.1	20.6	25.3	23.0	23.0	21.3	23.5	23.2	22.7	21.5	21.2	21.4	21.4	14.2
7	18.8	28.9	25.2	24.3	19.1	26.6	25.8	23.8	19.7	23.8	25.7	23.1	21.0	21.0	21.7	21.2	12.4
8	19.2	27.0	21.7	22.6	20.0	25.7	22.9	22.9	20.8	23.9	23.6	22.8	21.6	21.5	21.8	21.6	13.6
9	17.7	26.3	21.3	21.8	18.3	24.2	22.5	21.7	19.2	22.3	23.1	21.5	21.2	21.0	21.2	21.1	8.2
10	15.6	27.1	22.5	21.7	16.6	24.8	23.4	21.6	17.9	22.4	23.6	21.3	20.7	20.5	21.0	20.7	4.7
11	18.6	26.1	22.3	22.3	19.0	24.3	23.3	22.2	19.7	22.6	23.4	21.9	20.9	20.8	21.1	20.9	11.2
12	17.6	28.9	24.7	23.7	18.2	26.3	25.3	23.3	19.1	23.6	25.3	22.7	20.8	20.8	21.4	21.0	8.6
13	20.1	30.4	26.3	25.6	20.6	27.9	26.8	25.1	21.1	25.2	26.6	24.3	21.6	21.6	22.2	21.8	12.8
14	20.3	22.1	20.7	21.0	21.4	21.9	21.5	21.6	22.0	21.8	21.9	21.9	22.2	21.8	21.6	21.9	12.3
15	18.6	21.3	20.3	20.1	18.9	20.7	20.7	20.1	19.5	20.3	20.9	20.2	21.0	20.7	20.5	20.7	12.0

Data Date	-5 cm					-10 cm					-20 cm					-50 cm					+5 cm
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M		7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M		7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M		t.min.	
16	18.6	21.5	20.7	20.3		18.7	21.0	21.1	20.3		19.1	20.4	21.3	20.3		20.2	20.0	20.2	20.1		14.4
17	17.0	27.4	22.3	22.2		17.3	25.4	22.9	21.9		18.1	22.7	23.1	21.3		20.0	20.0	20.6	20.2		10.1
18	19.2	24.4	19.7	21.1		19.5	23.4	20.7	21.2		20.1	22.1	21.3	21.2		20.6	20.5	20.6	20.6		14.7
19	16.0	19.2	17.6	17.6		16.8	18.7	18.3	17.9		17.7	17.5	18.9	18.0		20.1	19.6	19.5	19.7		8.5
20	16.2	20.0	18.8	18.3		16.6	19.0	19.3	18.3		17.1	18.3	19.5	18.3		19.0	18.8	18.9	18.9		12.1
21	16.8	20.0	18.4	18.4		16.9	19.4	18.9	18.4		17.3	18.8	19.2	18.4		18.8	18.6	18.7	18.7		11.1
22	14.8	17.4	15.7	16.0		15.3	17.3	16.5	16.4		16.1	17.3	17.1	16.8		18.4	18.0	17.9	18.1		7.5
23	14.6	20.4	16.3	17.1		14.9	19.4	17.2	17.2		15.5	18.1	17.9	17.2		17.5	17.5	17.7	17.6		8.6
24	14.4	16.8	16.6	15.9		14.7	16.8	16.7	16.1		15.3	16.4	16.7	16.1		17.4	17.2	17.2	17.3		5.6
25	14.9	20.6	16.6	17.4		15.2	19.9	17.2	17.4		15.6	18.5	17.7	17.3		17.0	17.0	17.4	17.1		9.6
26	13.6	20.7	16.0	16.8		14.2	19.2	16.8	16.7		15.1	17.7	17.5	16.8		17.1	17.1	17.3	17.2		9.1
27	12.0	23.1	19.4	18.2		12.8	20.7	19.8	17.8		13.9	18.1	19.7	17.2		16.8	16.7	17.4	17.0		4.6
28	14.4	17.2	16.4	16.0		15.2	17.1	17.0	16.4		16.1	17.0	17.4	16.8		17.5	17.2	17.2	17.3		8.7
29	12.4	21.6	17.4	17.1		13.0	19.5	17.8	16.8		13.9	17.5	17.9	16.4		16.8	16.7	17.0	16.8		2.9
30	14.2	20.0	16.3	16.8		14.7	18.2	17.1	16.7		15.3	16.9	17.6	16.6		16.9	16.8	17.0	16.9		8.4
31	13.4	15.6	13.7	14.2		13.9	15.4	14.5	14.6		14.6	15.1	15.1	14.9		16.6	16.3	16.2	16.4		4.4
M	16.8	23.1	20.0	20.0		17.3	21.9	20.7	20.0		18.0	20.4	21.0	19.8		19.5	19.4	19.6	19.5		9.6

TEMPERATURA GRUNTU - TEMPÉRATURE DU SOL

Wrzesień - Septembre

1962

Data Date	-5 cm					-10 cm					-20 cm					-50 cm					+5 cm
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M		7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M		7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M		7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M		t.min.
1	12.6	17.2	14.3	14.7		12.9	16.5	15.1	14.8		13.4	15.5	15.7	14.9		15.7	15.6	15.9	15.7		7.6
2	9.9	20.1	15.3	15.1		10.8	17.9	16.1	14.9		12.1	16.0	16.5	14.9		15.4	15.3	15.6	15.4		1.3
3	10.8	22.0	17.4	16.7		11.7	19.2	17.9	16.3		12.8	17.0	18.2	16.0		15.5	15.5	16.1	15.7		2.7
4	12.6	23.2	19.4	18.4		13.3	20.4	19.7	17.8		14.1	18.1	19.6	17.3		16.1	16.2	16.8	16.4		4.7
5	15.4	21.7	18.4	18.5		15.9	20.5	18.7	18.4		16.3	19.1	19.7	18.0		17.0	16.9	17.2	17.0		11.1
6	14.3	22.0	18.4	18.2		14.9	20.2	18.6	17.9		15.7	18.4	18.8	17.6		17.0	16.9	17.2	17.0		7.3
7	17.0	19.3	16.2	17.5		16.9	18.7	16.7	17.4		17.1	18.1	17.1	17.4		17.2	17.1	17.2	17.2		13.3
8	12.4	20.0	14.8	15.7		13.4	18.2	15.6	15.7		14.4	16.8	16.2	15.8		16.6	16.4	16.5	16.5		6.5
9	12.5	17.7	14.4	14.9		13.0	16.4	15.0	14.8		13.7	15.3	15.5	14.8		16.0	15.8	15.8	15.9		5.3
10	10.8	20.6	16.1	15.8		11.5	18.1	16.7	15.4		12.6	15.9	17.0	15.2		15.4	15.3	15.8	15.5		3.1
11	12.0	16.9	15.1	14.7		12.6	16.1	15.6	14.8		13.5	15.5	15.8	14.9		15.6	15.5	15.6	15.6		6.5
12	12.6	19.1	17.8	16.5		13.0	17.7	17.5	16.1		13.5	16.3	17.4	15.7		15.4	15.4	15.9	15.6		6.1
13	14.0	19.1	14.1	15.7		14.6	17.8	15.1	15.8		15.2	16.5	15.9	15.9		16.0	15.9	15.9	15.9		9.1
14	10.8	16.4	13.4	13.5		11.6	15.1	14.3	13.7		12.5	14.2	14.7	13.8		15.4	15.1	15.0	15.2		5.3
15	9.1	17.5	14.0	13.5		10.1	15.4	14.5	13.3		11.3	13.9	14.8	13.3		14.6	14.3	14.6	14.5		-0.9
16	10.1	18.9	16.6	15.2		10.8	16.2	16.6	14.5		11.8	14.5	16.5	14.3		14.4	14.4	14.8	14.5		3.6
17	13.7	16.6	14.9	15.1		13.8	15.8	15.1	14.9		14.1	15.1	15.2	14.8		14.9	14.9	15.0	14.9		5.3
18	12.8	14.8	13.3	13.6		13.2	14.5	13.5	13.7		13.6	14.3	13.7	13.9		14.3	14.6	14.6	14.7		8.8
19	11.3	12.3	11.5	11.7		11.9	12.4	12.0	12.1		12.5	12.5	12.5	12.5		14.2	14.0	13.8	14.0		7.0
20	8.2	14.6	11.5	11.4		9.0	13.2	12.0	11.4		10.0	12.1	12.5	11.5		13.3	13.1	13.2	13.2		-0.4
21	9.6	12.5	11.6	11.2		10.0	12.2	11.9	11.4		10.6	11.8	12.2	11.5		13.0	12.8	13.0	12.9		4.6
22	10.3	14.3	11.7	12.1		10.6	13.2	12.0	11.9		11.1	12.4	12.4	12.0		12.8	12.7	12.9	12.8		7.3
23	9.9	12.6	11.2	11.2		10.3	12.2	11.6	11.4		10.9	11.9	11.9	11.6		12.7	12.6	12.7	12.7		6.1
24	10.6	13.5	11.6	11.9		10.8	12.7	12.0	11.8		11.2	12.1	12.4	11.9		12.5	12.5	12.7	12.6		7.5
25	9.1	16.0	11.2	12.1		9.7	14.2	11.8	11.9		10.3	12.6	12.3	11.7		12.4	12.4	12.6	12.5		3.1
26	7.9	17.3	11.4	12.2		8.7	14.6	12.1	11.8		9.5	12.4	12.5	11.5		12.3	12.2	12.4	12.3		-
27	7.6	12.2	11.6	10.5		8.4	11.4	11.6	10.5		9.2	10.7	11.6	10.5		12.0	11.8	11.8	11.9		1.1
28	11.4	12.8	12.4	12.2		11.4	12.4	12.4	12.1		11.4	12.0	12.3	11.9		12.0	12.0	12.3	12.1		10.2
29	11.8	14.7	13.0	13.2		11.8	13.7	13.2	12.9		11.9	12.9	13.3	12.7		12.4	12.4	12.7	12.5		10.0
30	10.6	15.3	12.0	12.6		10.9	13.9	12.6	12.5		11.3	12.9	13.0	12.4		12.5	12.6	12.8	12.6		3.6
M	11.4	17.0	14.2	14.2		11.9	15.7	14.6	14.1		12.6	14.6	14.9	14.0		14.5	14.4	14.6	14.5		-

## TEMPERATURA GRUNTU - TEMPÉRATURE DU SOL

Październik - Octobre

1962

Data Date	-5 cm				-10 cm				-20 cm				-50 cm				+5 cm
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	t.min.
1	10.3	14.4	13.9	12.9	10.6	13.3	13.8	12.6	11.0	12.4	13.6	12.3	12.5	12.4	12.7	12.5	3.5
2	11.5	20.0	14.2	15.2	11.8	17.4	14.6	14.6	12.2	15.0	14.7	14.0	12.8	13.0	13.4	13.1	6.3
3	10.2	18.7	13.5	14.1	10.8	16.3	14.0	13.7	11.5	14.2	14.1	13.3	13.2	13.1	13.4	13.2	3.6
4	9.5	18.3	13.6	13.8	10.1	15.7	13.8	13.2	10.9	13.7	13.9	12.8	13.0	13.0	13.1	13.0	2.1
5	10.6	16.9	13.8	13.8	11.1	15.3	14.1	13.5	11.6	13.8	14.1	13.2	13.0	12.9	13.2	13.0	5.3
6	11.4	16.0	12.5	13.3	11.9	14.8	13.0	13.2	12.3	13.7	13.4	13.1	13.1	13.1	13.2	13.1	5.2
7	11.2	15.7	12.5	13.1	11.4	14.0	13.1	12.8	11.6	13.1	13.4	12.7	12.9	12.9	13.0	12.9	5.4
8	10.1	14.9	10.9	12.0	10.5	13.5	11.8	11.9	10.9	12.5	12.3	11.9	12.7	12.6	12.7	12.7	3.6
9	8.6	11.9	11.0	10.5	9.2	11.3	11.2	10.6	9.7	10.9	11.3	10.6	12.2	12.0	12.0	12.1	0.3
10	9.7	12.8	8.9	10.5	10.0	11.8	9.9	10.6	10.4	11.2	10.6	10.7	11.9	11.9	11.8	11.9	3.7
11	5.1	13.8	8.8	9.2	6.2	11.4	9.5	9.0	7.3	9.9	10.0	9.1	11.1	11.0	10.9	11.0	-4.7
12	7.1	11.4	9.3	9.3	7.5	10.3	9.8	9.2	8.0	9.6	10.0	9.2	10.6	10.5	10.6	10.6	-2.0
13	6.7	14.0	8.2	9.6	7.3	11.7	9.1	9.4	7.9	10.1	9.6	9.2	10.4	10.4	10.4	10.4	-0.9
14	6.0	8.6	8.7	7.8	6.6	8.5	8.7	7.9	7.3	8.3	8.8	8.1	10.2	9.9	9.8	10.0	-1.9
15	7.7	12.2	6.5	8.8	8.1	11.1	7.7	9.0	8.4	9.9	8.4	8.9	9.8	9.8	9.9	9.8	1.7
16	2.4	10.9	5.5	6.3	3.7	8.8	6.3	6.3	5.0	7.3	6.9	6.4	9.1	8.9	8.8	8.9	-8.2
17	3.7	7.3	7.9	6.3	4.1	6.6	7.7	6.1	4.8	6.2	7.5	6.2	8.3	8.2	8.2	8.2	-5.7
18	8.5	9.8	9.9	9.4	8.3	9.3	9.7	9.1	8.1	8.8	9.3	8.7	8.6	8.8	9.1	8.8	8.0
19	9.3	14.5	10.5	11.4	9.3	12.6	10.8	10.9	9.1	11.1	10.8	10.3	9.3	9.6	10.0	9.6	7.9
20	8.5	12.0	7.6	9.4	9.0	11.0	8.5	9.5	9.2	10.2	9.1	9.5	10.0	10.0	9.9	10.0	4.6
21	3.1	11.2	6.3	6.9	4.5	9.1	7.1	6.9	5.6	7.7	7.5	6.9	9.2	9.0	8.8	9.0	-7.1
22	7.0	8.6	8.1	7.9	7.0	8.2	8.2	7.8	7.1	7.8	8.1	7.7	8.6	8.6	8.7	8.6	-2.9
23	7.6	8.2	7.9	7.9	7.7	8.1	8.1	8.0	7.7	7.9	8.1	7.9	8.8	8.8	8.8	8.8	6.3
24	5.9	11.1	6.4	7.8	6.7	9.6	7.2	7.8	7.2	8.5	7.7	7.8	8.7	8.8	8.8	8.8	-2.1
25	5.9	9.6	5.6	7.0	6.2	8.7	6.5	7.1	6.6	7.8	7.1	7.2	8.4	8.4	8.4	8.4	-3.9
26	3.5	8.3	5.9	5.9	4.3	6.9	6.3	5.8	4.9	6.2	6.6	5.9	7.9	7.8	7.7	7.8	-4.0
27	3.5	9.3	7.4	6.7	4.1	7.6	7.5	6.4	4.8	6.4	7.3	6.2	7.5	7.4	7.6	7.5	-0.9
28	6.7	9.3	8.5	8.2	6.8	8.5	8.4	7.9	6.8	7.7	8.2	7.6	7.8	7.9	8.1	7.9	4.6
29	6.9	7.0	5.9	6.6	7.1	7.1	6.3	6.8	7.3	7.1	6.6	7.0	8.2	8.1	8.0	8.1	3.5
30	6.1	10.2	6.3	7.5	6.2	8.8	6.6	7.2	6.4	7.7	7.0	7.0	7.8	7.8	8.0	7.9	2.2
31	5.9	8.3	8.0	7.4	6.1	7.7	7.9	7.2	6.4	7.0	7.7	7.0	7.8	7.8	7.9	7.8	1.4
M	7.4	12.1	9.2	9.6	7.9	10.8	9.6	9.4	8.3	9.8	9.8	9.3	10.2	10.1	10.2	10.2	1.1

## TEMPERATURA GRUNTU - TEMPÉRATURE DU SOL

Listopad - Novembre

1962

Data Date	-5 cm				-10 cm				-20 cm				-50 cm				+5 cm
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	t.min.
1	8.1	11.4	10.0	9.8	7.9	10.0	9.8	9.2	7.7	9.0	9.5	8.7	8.0	8.2	8.6	8.3	6.0
2	7.6	10.0	9.6	9.1	7.7	9.4	9.5	8.9	7.8	8.7	9.1	8.5	8.7	8.6	8.8	8.7	1.6
3	8.7	11.2	10.2	10.0	8.7	10.4	10.0	9.7	8.7	9.6	9.8	9.4	8.9	8.9	9.2	9.0	6.5
4	10.2	10.8	10.6	10.5	10.0	10.4	10.4	10.3	9.7	10.0	10.1	9.9	9.4	9.4	9.6	9.5	9.6
5	9.9	11.6	8.3	9.9	9.9	10.8	8.9	9.9	9.7	10.1	9.3	9.7	9.6	9.7	9.7	9.7	9.2
6	4.3	8.9	6.3	6.5	5.4	8.0	6.7	6.7	6.4	7.2	7.1	6.9	9.1	8.8	8.5	8.8	0.3
7	4.5	8.3	6.0	6.3	5.2	7.2	6.5	6.3	5.7	6.6	6.7	6.3	8.0	8.0	7.8	7.9	1.4
8	4.5	9.1	6.0	6.5	5.1	7.9	6.4	6.5	5.6	6.8	6.7	6.4	7.6	7.6	7.6	7.6	1.1
9	3.5	5.1	4.9	4.5	4.3	5.1	5.1	4.8	5.0	5.2	5.3	5.2	7.3	7.1	6.9	7.1	-0.4
10	4.5	4.8	3.6	4.3	4.9	5.0	4.1	4.7	5.2	5.2	4.6	5.0	6.8	6.7	6.6	6.7	2.8
11	2.6	3.2	3.1	3.0	3.0	3.4	3.5	3.3	3.6	3.7	3.8	3.7	6.2	6.0	5.8	6.0	0.1
12	3.1	2.9	3.1	3.0	3.4	3.2	3.3	3.3	3.8	3.6	3.6	3.7	5.6	5.6	5.5	5.6	1.6
13	3.7	4.9	5.0	4.5	3.7	4.7	5.0	4.5	3.9	4.5	5.0	4.5	5.4	5.4	5.6	5.5	2.0
14	4.8	5.3	5.2	5.1	4.9	5.2	5.2	5.1	4.9	5.1	5.3	5.1	5.8	5.8	5.9	5.8	3.5
15	5.3	6.3	6.3	6.0	5.3	5.9	6.1	5.8	5.3	5.7	6.1	5.7	6.1	6.1	6.2	6.1	4.0

Data Date	-5 cm				-10 cm				-20 cm				-50 cm				+5 cm
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	t. min
16	5.1	6.0	3.5	4.9	5.4	5.8	4.1	5.1	5.6	5.6	4.7	5.3	6.3	6.3	6.2	6.3	1.7
17	1.5	2.5	1.6	1.9	2.3	2.7	2.3	2.4	3.0	3.0	3.0	3.0	5.7	5.3	5.2	5.4	-4.8
18	0.9	1.7	1.9	1.5	1.4	1.8	2.3	1.8	2.0	2.0	2.6	2.2	4.8	4.6	4.4	4.6	-3.9
19	2.6	4.6	3.3	3.5	2.7	4.0	3.4	3.4	2.8	3.6	3.6	3.3	4.4	4.4	4.6	4.5	0.9
20	3.9	5.1	4.5	4.5	3.8	4.7	4.7	4.4	3.9	4.4	4.7	4.3	4.7	4.8	5.0	4.8	2.6
21	3.3	3.6	2.8	3.2	3.5	3.7	3.1	3.4	3.8	3.8	3.5	3.7	5.0	5.0	4.8	4.9	0.7
22	2.3	4.0	3.0	3.1	2.7	3.7	3.4	3.3	3.0	3.5	3.6	3.4	4.7	4.6	4.6	4.6	-0.6
23	2.4	3.7	2.4	2.8	2.7	3.5	2.7	3.0	3.0	3.4	3.2	3.2	4.6	4.5	4.5	4.5	-1.5
24	1.9	2.9	2.4	2.4	2.1	2.8	2.7	2.5	2.4	2.8	2.9	2.7	4.2	4.2	4.2	4.2	-3.4
25	2.0	3.6	3.0	2.9	2.3	3.2	3.1	2.9	2.6	3.0	3.3	3.0	4.2	4.1	4.2	4.2	-0.4
26	1.5	3.3	1.7	2.2	1.9	3.0	2.3	2.4	2.3	2.8	2.8	2.6	4.2	4.0	4.0	4.1	-4.0
27	1.7	2.8	2.7	2.4	1.9	2.7	2.8	2.5	2.2	2.6	2.9	2.6	3.8	3.8	3.9	3.8	-4.3
28	2.6	3.2	3.3	3.0	2.7	3.1	3.3	3.0	2.8	3.1	3.4	3.1	3.8	3.9	4.0	3.9	1.5
29	3.7	4.6	4.5	4.3	3.7	4.3	4.4	4.1	3.6	4.0	4.2	3.9	4.2	4.2	4.4	4.3	2.9
30	4.4	5.3	3.7	4.5	4.4	5.0	4.1	4.5	4.4	4.7	4.2	4.4	4.6	4.6	4.7	4.6	3.7
M	4.2	5.7	4.8	4.9	4.4	5.4	5.0	4.9	4.7	5.1	5.2	5.0	6.1	6.0	6.0	6.0	1.3

TEMPERATURA GRUNTU - TEMPÉRATURE DU SOL

Grudzień - Décembre

1962

Data Date	-5 cm				-10 cm				-20 cm				-50 cm				-5 cm
	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	7 <sup>h</sup>	13 <sup>h</sup>	21 <sup>h</sup>	M	t. min.
1	1.1	0.8	0.8	0.9	1.7	1.3	1.2	1.4	2.4	1.8	1.6	1.9	4.4	4.2	3.8	4.1	-5.4
2	0.5	0.5	0.5	0.5	0.7	0.8	0.7	0.7	1.2	1.2	1.0	1.1	3.4	3.3	3.0	3.2	-8.5
3	0.2	0.3	-0.3	0.1	0.5	0.5	0.3	0.4	0.9	0.9	0.7	0.8	2.8	2.8	2.6	2.7	-5.3
4	-1.0	-0.1	-1.2	-0.8	0.0	0.0	0.0	0.0	0.4	0.4	0.3	0.4	2.4	2.4	2.2	2.3	-10.6
5	-0.4	0.0	0.1	-0.1	-0.1	0.1	0.1	0.0	0.3	0.4	0.3	0.3	2.2	2.1	2.0	2.1	-6.5
6	0.2	0.2	0.1	0.2	0.2	0.2	0.1	0.2	0.4	0.4	0.3	0.4	2.0	2.0	1.8	1.9	0.6
7	0.1	0.2	0.2	0.2	0.1	0.2	0.1	0.1	0.4	0.4	0.4	0.4	1.8	1.9	1.8	1.8	-1.7
8	-0.2	0.0	0.0	-0.1	0.0	0.1	0.2	0.1	0.4	0.4	0.4	0.4	1.8	1.8	1.8	1.8	-8.6
9	-0.7	0.0	0.1	-0.2	0.1	0.1	0.1	0.1	0.3	0.4	0.4	0.4	1.7	1.8	1.7	1.7	-5.4
10	0.1	0.2	0.1	0.1	0.2	0.2	0.1	0.2	0.4	0.4	0.3	0.4	1.7	1.7	1.6	1.7	-1.0
11	0.1	0.2	0.3	0.2	0.1	0.1	0.2	0.1	0.4	0.4	0.4	0.4	1.6	1.6	1.7	1.6	-1.6
12	0.3	0.3	0.2	0.3	0.2	0.3	0.2	0.2	0.4	0.5	0.4	0.4	1.6	1.6	1.6	1.6	0.3
13	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.5	0.5	0.5	1.6	1.6	1.6	1.6	-2.6
14	0.2	0.3	0.3	0.3	0.2	0.3	0.3	0.3	0.4	0.5	0.5	0.5	1.5	1.6	1.6	1.6	-0.1
15	0.3	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.3	0.5	0.5	0.6	0.5	1.6	1.5	1.6	1.6	-4.9
16	0.3	0.3	0.3	0.3	0.4	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	1.6	1.6	1.6	1.6	-2.2
17	0.4	0.3	0.4	0.4	0.5	0.4	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	1.6	1.5	1.6	1.6	-2.7
18	0.3	0.3	0.4	0.3	0.4	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	1.6	1.6	1.6	1.6	-4.0
19	0.4	0.4	0.3	0.4	0.5	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	1.6	1.6	1.6	1.6	-5.7
20	0.3	0.2	0.0	0.2	0.5	0.4	0.3	0.4	0.6	0.5	0.4	0.5	1.6	1.5	1.4	1.5	-12.5
21	-0.9	-1.1	-1.7	-1.2	0.1	0.0	-0.3	-0.1	0.2	0.2	0.0	0.1	1.3	1.3	1.2	1.3	-29.3
22	-2.1	-2.3	-2.8	-2.4	-1.1	-1.3	-1.7	-1.4	0.0	-0.2	-0.4	-0.2	1.2	1.1	1.0	1.1	-25.3
23	-2.8	-2.7	-3.2	-2.9	-1.9	-1.9	-2.2	-2.0	-0.8	-1.0	-1.2	-1.0	0.9	0.9	0.8	0.9	-17.1
24	-3.6	-2.9	-2.8	-3.1	-2.7	-2.3	-2.1	-2.4	-1.7	-1.6	-1.4	-1.6	0.7	0.7	0.6	0.7	-19.7
25	-2.1	-1.9	-2.3	-2.1	-1.7	-1.5	-1.9	-1.7	-1.2	-1.1	-1.3	-1.2	0.6	0.6	0.6	0.6	-10.5
26	-3.2	-3.1	-3.3	-3.2	-2.5	-2.5	-2.6	-2.5	-1.7	-1.8	-1.9	-1.8	0.4	0.4	0.4	0.4	-20.3
27	-2.7	-2.4	-2.5	-2.5	-2.3	-2.1	-2.1	-2.2	-1.8	-1.6	-1.5	-1.6	0.4	0.4	0.3	0.4	-12.5
28	-2.8	-2.4	-2.4	-2.5	-2.3	-2.1	-2.0	-2.1	-1.7	-1.6	-1.6	-1.6	0.3	0.3	0.3	0.3	-16.3
29	-3.1	-2.9	-2.3	-2.8	-2.5	-2.5	-2.0	-2.3	-1.9	-2.0	-1.6	-1.8	0.2	0.2	0.2	0.2	-15.8
30	-2.3	-2.1	-2.2	-2.2	-2.0	-1.9	-1.9	-1.9	-1.5	-1.5	-1.5	-1.5	0.2	0.2	0.2	0.2	-10.9
31	-2.9	-3.0	-3.7	-3.2	-2.5	-2.6	-3.2	-2.8	-1.8	-2.0	-2.4	-2.1	0.0	0.0	0.0	0.0	-11.8
M	-0.8	-0.7	-0.8	-0.8	-0.5	-0.4	-0.5	-0.5	-0.1	-0.1	-0.1	-0.1	1.5	1.5	1.4	1.5	-9.0

## **SPIS TREŚCI**

<b>Wstęp (mgr S. Warzechha) . . . . .</b>	<b>3</b>
<b>Introduction (mgr S. Warzechha) . . . . .</b>	<b>4</b>

### **(tablice)**

<b>Natężenie pola elektrycznego . . . . .</b>	<b>10</b>
<b>Ilość jąder kondensacji. Przewodnictwo powietrza . . . . .</b>	<b>26</b>
<b>Elementy meteorologiczne . . . . .</b>	<b>34</b>
<b>Temperatura gruntu . . . . .</b>	<b>46</b>

**Cena zł 24,—**