

Państwowy Instytut Hydrologiczno-Meteorologiczny

Wyniki spostrzeżeń nad temperaturą gruntu

Stacja: *Zimnik* Rok: *1970*
 Powiat: *Gromy* Miesiąc: *Styczeń*
 Dorzeczcie: *warta* $\varphi = 52^{\circ}15'$, $\lambda = 17^{\circ}06'$, $H_s = 771$

Dane o termometrach:

Głębokość umieszczenia	Typ termometru	Wytwórnia	Nr fabryczny (PIHM)	Nr i data świad. sprawdź.	Poprawki					Data ustawienia termometru	
					od	do	popr.	od	do		popr.
5 cm	kolarkowy	H. Hallay	64-2140	893/65.	-22,0	-0,7	0,7				10. IX. 1969.
			73-65	72. I. 1965.	0,0	23,4	0,0				
10 cm	"	"	64-1149	903/65	-21,0	-6,9	0,7				14. VII. 1967.
			356-65	5. III. 1965.	-6,8	10,7	0,0				
20 cm	"	"	87-2483	1103/67	10,2	25,2	-0,7				13. X. 1969.
			1496-67	26. X. 1967	-20,0	-13,6	-0,7				
50 cm	"	"	64-3068	920/65.	-13,5	-6,9	0,0				16. VII. 1969.
			1047-65	17. V. 1965.	-6,8	14,9	0,7				
Termometr min. w przyz. warstwie pow.		"	63-1367	1159/68.	W temp. 00 C						16. VII. 1969.
		"	1638-63-68	16. IX. 1968.	poprawka wynosi 0,0						16. VII. 1969.
		"	63-1367	1159/68.	-21,0	-7,0	0,2				22. XI. 1968.
		"	1638-63-68	16. IX. 1968.	-6,9	30,0	0,7				1968.

Szczegółowy opis przekroju gruntu z podaniem grubości poszczególnych warstw:

Jak rozstawione są termometry (odległość w cm) i rodzaj pokrywy: *poletko uwięź*
odległość między termometrami 10 cm.

Miejsce obserwacji: *ogrodek met.*

Zmiany zaszły w ciągu miesiąca sprawozdawczego w ustawieniu i działaniu termometrów:

Data ustalenia się pokrywy śnieżnej: *27. XI. 1969r.*

Data zniknięcia pokrywy śnieżnej:

Uwagi:

Kierownik stacji: Obserwator: *Centurion*

Wysłać do dnia 6-go mies. następnego pod adresem Państwowego Instytutu Hydrologiczno-Meteorologicznego (Warszawa 32, ul. Podleśna 61, Zakład Agrometeorologii)

Srednia dzienna: $\frac{1}{3} (7^h + 13^h + 21^h)$

Dzień	Głębokość w cm																Termometr min. w przyjz. warstwie pou.	Pokrywa śnieżna w miejscu inst. term. min.	
	5				10				20				50					T	W
	7	13	21	Sredn. dzien.	7	13	21	Sredn. dzien.	7	13	21	Sredn. dzien.	7	13	21	Sredn. dzien.			
1	-3.9	-3.5	-3.1	-3.5	-3.4	-3.2	-2.9	-3.2	-2.4	-2.3	-2.1	-2.3	0.9	0.9	0.8	0.9	-15.6	.	15
2	-3.1	-2.6	-1.9	-2.5	-2.8	-2.5	-1.8	-2.4	-2.1	-1.9	-1.4	-1.8	0.7	0.6	0.6	0.6	-12.2	.	15
3	-1.1	-0.8	-0.5	-0.8	-1.2	-0.9	-0.7	-0.9	-1.2	-0.9	-0.6	-0.9	0.8	0.8	0.8	0.8	-3.9	4	23
4	-0.6	-0.7	-1.1	-0.8	-0.6	-0.6	-1.0	-0.7	-0.5	-0.5	-0.6	-0.5	0.8	0.8	0.8	0.8	-13.4	1	20
5	-1.1	-0.9	-0.6	-0.9	-1.2	-0.9	-0.6	-0.9	-0.8	-0.5	-0.6	-0.6	0.8	0.8	0.8	0.8	-15.9	.	25
6	-0.6	-0.3	-0.4	-0.4	-0.7	-0.5	-0.6	-0.6	-0.7	-0.6	-0.7	-0.7	0.8	0.8	0.8	0.8	-3.5	1	25
7	-1.3	-1.3	-0.9	-1.2	-0.9	-1.1	-1.0	-1.0	-0.7	-0.7	-0.6	-0.7	0.8	1.0	1.0	1.0	-22.0	.	27
8	-0.8	-0.8	-1.1	-0.9	-0.8	-0.8	-0.9	-0.8	-0.5	-0.5	-0.5	-0.5	1.0	1.0	1.0	1.0	-6.6	.	20
9	-1.7	-1.7	-2.0	-1.8	-1.4	-1.4	-1.6	-1.5	-0.8	-0.9	-0.9	-0.9	1.0	1.0	1.0	1.0	-20.4	.	20
10	-2.2	-2.2	-1.7	-2.0	-1.8	-1.8	-1.4	-1.7	-0.9	-1.2	-0.9	-1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	-15.4	.	18
Suma dek.	-16.4	-14.8	-13.3	-14.8	-14.8	-13.7	-12.5	-13.7	-10.6	-10.0	-8.9	-9.9	8.6	8.7	8.6	8.7	-128.9	-	-
11	-1.0	-0.6	-0.5	-0.7	-1.0	-0.6	-0.6	-0.7	-0.6	-0.5	-0.4	-0.5	1.0	1.0	1.0	1.0	-7.4	.	17
12	-1.1	-0.7	-0.5	-0.8	-1.0	-0.8	-0.6	-0.8	-0.5	-0.5	-0.5	-0.5	1.0	1.1	1.0	1.0	-11.2	.	18
13	-0.5	-0.3	-0.3	-0.4	-0.6	-0.5	-0.4	-0.5	-0.5	-0.4	-0.4	-0.4	1.0	1.0	1.0	1.0	-6.8	.	16
14	-0.8	-0.0	-0.0	-0.3	-0.7	-0.4	-0.2	-0.4	-0.5	-0.3	-0.3	-0.4	1.0	1.0	1.0	1.0	-8.7	.	18
15	-0.0	0.1	-0.0	-0.0	-0.0	-0.0	-0.0	-0.0	-0.2	-0.2	-0.1	-0.2	1.1	1.1	1.1	1.1	-0.7	.	15
16	-0.0	0.1	-0.0	-0.0	-0.0	-0.0	-0.0	-0.0	-0.2	-0.1	-0.2	-0.2	1.2	1.2	1.2	1.2	-0.7	.	27
17	-0.8	-0.8	-0.5	-0.7	-0.2	-0.2	-0.1	-0.2	-0.2	-0.2	-0.2	-0.2	1.1	1.1	1.1	1.1	-8.2	9	30
18	-0.7	-0.7	-0.3	-0.2	-0.0	-0.0	-0.1	-0.0	-0.2	-0.2	-0.2	-0.2	1.2	1.2	1.2	1.2	-9.3	5	31
19	-0.5	-0.4	-0.3	-0.4	-0.3	-0.3	-0.2	-0.3	-0.1	-0.1	-0.1	-0.1	1.2	1.2	1.3	1.2	-21.3	.	23
20	-0.2	-0.1	-0.1	-0.1	-0.1	-0.2	-0.2	-0.2	-0.1	-0.1	-0.1	-0.1	1.3	1.3	1.3	1.3	-8.4	.	23
Suma dek.	-5.0	-2.8	-2.5	-2.6	-3.9	-3.0	-2.4	-3.1	-3.1	-2.6	-2.5	-2.8	11.1	11.2	11.2	11.1	-82.7	-	-
21	-0.7	-0.3	-0.3	-0.2	-0.2	-0.5	-0.3	-0.3	-0.1	-0.1	-0.1	-0.1	1.3	1.3	1.3	1.3	-7.6	.	23
22	-0.8	-0.7	-0.7	-0.7	-0.6	-0.5	-0.4	-0.5	-0.1	-0.1	-0.1	-0.1	1.4	1.4	1.4	1.4	-14.3	.	22
23	-0.8	-0.9	-1.5	-1.1	-0.4	-0.5	-0.5	-0.5	-0.1	-0.2	-0.3	-0.2	1.3	1.3	1.2	1.3	-9.3	.	21
24	-2.1	-1.5	-1.2	-1.6	-1.5	-1.3	-1.0	-1.3	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	1.3	1.2	1.2	1.2	-18.4	.	20
25	-1.0	-0.9	-1.0	-1.0	-1.0	-0.8	-0.8	-0.9	-0.5	-0.4	-0.4	-0.4	1.2	1.2	1.2	1.2	-11.2	.	19
26	-1.4	-1.2	-0.8	-1.1	-1.1	-0.9	-0.7	-0.9	-0.5	-0.5	-0.5	-0.5	1.2	1.2	1.2	1.2	-15.2	.	22
27	-0.3	-0.1	-0.1	-0.2	-0.4	-0.2	-0.2	-0.3	-0.3	-0.3	-0.2	-0.3	1.2	1.2	1.2	1.2	-3.9	.	17
28	-0.0	-0.0	-0.0	-0.0	-0.0	-0.0	-0.0	-0.0	-0.1	-0.1	-0.1	-0.1	1.2	1.2	1.2	1.2	0.0	11	27
29	-0.0	-0.0	-0.0	-0.0	-0.0	-0.0	-0.0	-0.0	-0.1	-0.1	-0.1	-0.1	1.2	1.2	1.2	1.2	-4.0	2	26
30	-0.0	-0.0	-0.1	-0.1	-0.0	-0.0	-0.1	-0.0	-0.1	-0.1	-0.1	-0.1	1.2	1.2	1.2	1.2	-7.9	.	26
31	-0.6	-0.8	-1.0	-0.8	-0.4	-0.5	-0.8	-0.6	-0.2	-0.2	-0.2	-0.2	1.2	1.2	1.2	1.2	-21.8	.	25
Suma dek.	-7.1	-6.4	-6.8	-6.8	-5.6	-5.2	-4.8	-5.3	-2.5	-2.5	-2.5	-2.5	13.7	13.6	13.5	13.6	-113.6	-	-
Suma mies.	-28.5	-24.0	-22.6	-25.2	-24.3	-21.9	-19.7	-22.7	-16.2	-15.7	-12.9	-15.2	33.4	33.5	33.3	33.4	-324.6	-	-
Sredn. mies.	-0.9	-0.8	-0.7	-0.8	-0.8	-0.7	-0.6	-0.7	-0.5	-0.5	-0.4	-0.5	1.1	1.1	1.1	1.1	-10.5	-	-
Max.	0.1	dn. 15	1.6		-0.0	dn. 15	1.6	3.0	-0.7	dn. 16	3.0		1.4	dn. 22					
Min.	-3.9	dn. 1			-3.4	dn. 1			-2.4	dn. 1			0.6	dn. 2					