

P O L S K A      A K A D E M I A      N A U K  
I N S T Y T U T      G E O G R A F I I

---

# DOKUMENTACJA GEOGRAFICZNA

ZESZYT 4

**Studia nad wymianą cieplną  
na Stacji Naukowej Instytutu Geografii PAN  
w Wojcieszowie**

Opracowali:

**M. Kluge, M. Kraujalis, J. Skoczek**

Wstępem opatrzył:

**J. Paszyński**

---

WARSZAWA

1963

**WYKAZ ZESZYTÓW  
PRZEGLĄDU ZAGRANICZNEJ LITERATURY GEOGRAFICZNEJ**

za ostatnie lata

1961

- 1 **Zagadnienia wodne**, 6 art., s. 249, zł 10.—
- 2 **Nowe kierunki badań osadnictwa wiejskiego**, 7 art., s. 149, zł 10.—
- 3 **Problemy współczesnej biogeografii**, 9 art. — Część I, zł 10.—
- 4 **Problemy współczesnej biogeografii**, 8 art. — Część II, zł 10.—

1962

- 1 **Geografia stosowana** — 10 art. — Część I, zł 10.—
- 2 " " — 10 " — Część II, zł 10.—
- 3 " regionalna, 8 art., s. 219, zł 10.—
- 4 **Zagadnienia teoretyczne geografii**, 4 art., s. 180, zł 10.—

1963

- 1 **Teoria ośrodków centralnych** (w druku)

**WYDAWNICTWA BIBLIOGRAFICZNE IG PAN**

- S. LESZCZYCKI, B. WINID — **Bibliografia Geografii Polski 1945—1951**, 1956, s. 219, zł 29.—
- S. LESZCZYCKI, J. PIASECKA, H. TUSZYŃSKA-REKAWKOWA, B. WINID — **Bibliografia Geografii Polski 1952—1953, 1957**, s. 90, zł 24.—
- S. LESZCZYCKI, H. TUSZYŃSKA-REKAWKOWA, B. WINID — **Bibliografia Geografii Polski**, s. 67, zł 15.—
- Red. J. KOBENDZINA — **Polska Bibliografia Analityczna. Geografia** Poz. 1—168, 1956, s. 88, zł 13.50
- Red. J. KOBENDZINA — **Polska Bibliografia Analityczna. Geografia**. Poz. 169—468, 1956, s. 105, zł 16.—
- Red. J. KOBENDZINA — **Polska Bibliografia Analityczna. Geografia**. Poz. 469—876, s. 127, zł 24.—
- Z. KACZOROWSKA — **Zestaw zagranicznych czasopism i wydawnictw seryjnych z zakresu nauk o Ziemi, znajdujących się w bibliotekach polskich**, 1958, s. 400, zł 100.—
- S. LESZCZYCKI, J. PIASECKA, B. WINID — **Bibliografia Geografii Polskiej 1936—1954**, 1959, s. 315, zł 78.—
- Red. J. KOBENDZINA — **Polska Bibliografia Analityczna. Geografia**. Poz. 877—1209, s. 94, zł 20.—
- Red. J. KOBENDZINA — **Polska Bibliografia Analityczna. Geografia**. Poz. 1210—1686, s. 151, zł 20.—
- Red. S. LESZCZYCKI — **Bibliografia Geografii Polski 1960**, s. 320, zł —, 1963 — **Dokumentacja Geograficzna** z. 3, 1963

P O L S K A      A K A D E M I A    N A U K  
I N S T Y T U T      G E O G R A F I I

---

# DOKUMENTACJA GEOGRAFICZNA

ZESZYT 4

**Studia nad wymianą cieplną  
na Stacji Naukowej Instytutu Geografii PAN  
w Wojcieszowie**

Opracowali:

**M. Kluge, M. Kraujalis, J. Skoczek**

Wstępem opatrzył:

**J. Paszyński**

---

W A R S Z A W A  
<http://remi.org.pl>

## KOMITET REDAKCJI:

Redaktor Naczelnny:  
Członkowie Redakcji

Sekretarz Redakcji:  
Rada Redakcyjna:

K. Dziewoński  
J. Kobendzina, L. Ratajski, Fr. Uhoreczak  
Ł. Górecka  
J. Barbag, J. Czyżewski, K. Dziewoński,  
J. Dylik, R. Galon, M. Klimaszewski,  
M. Kiełczewska-Zaleska, S. Leszczycki,  
A. Malicki, B. Olszewicz, J. Wąsowicz,  
A. Zierhoffer

---

Redaktor techniczny: W. Spryszyńska

Nakład 500 egz.

---

Adres Redakcji: Instytut Geografii PAN, Warszawa,  
Krakowskie Przedmieście 30

---

## PRZEDMOWA

Decydujące znaczenie dla kształtowania się klimatu przyziemnych warstw powietrza ma wymiana ciepła zachodząca na powierzchni ziemi. Dla tego też rozkład przestrzenny, a także i przebieg czasowy poszczególnych elementów meteorologicznych - przede wszystkim temperatury i wilgotności powietrza - mogą być najlepiej zbadane i wyjaśnione poprzez strukturę bilansu cieplnego powierzchni ziemi. W warunkach naturalnych, mówiąc o powierzchni ziemi mamy na myśli przeważnie tzw. powierzchnię czynną, odpowiadającą powierzchni granicznej między atmosferą a jej podłożem. Czasami pojęcie to zastępowane jest przez tzw. warstwę czynną, w której odbywa się wymiana ciepła.

Bilans cieplny powierzchni czynnej składa się z czterech zasadniczych składników, odpowiadających czterem formom przenoszenia ciepła. Są to: promieniowanie, przewodzenie ciepła w podłożu, unoszenie ciepła w powietrzu /konwekcja/, wreszcie przenoszenie ciepła utajonego poprzez procesy parowania, kondensacji, topnienia i zamarzania wody. Tak więc równanie bilansu cieplnego powierzchni czynnej ma postać:

$$B + G + P + E = 0$$

gdzie B - oznacza bilans radiacyjny,

G - strumień ciepła w podłożu,

P - strumień ciepła w przyziemnej warstwie powietrza, przenoszonego drogą turbulencji,

E - ciepło zużyte na parowanie, lub zyskane wskutek kondensacji wody.

W przypadku rozważania bilansu cieplnego warstwy czynnej dochodzi jeszcze jeden człon równania, a mianowicie akumulacja ciepła w tej warstwie. Oczywiście, wszystkie składniki równania bilansu cieplnego mogą przyjmować wartości zarówno dodatnie jak i ujemne.

Wychodząc z powyższych założeń, Zakład Klimatologii IG PAN rozpoczął w roku 1961 wstępne badania bilansu cieplnego na Stacji Naukowej Instytutu Geografii PAN w Wojcieszowie. Badania te miały na celu przede wszystkim wyjaśnienie szeregu zagadnień metodycznych, związanych z pomiarami poszczególnych składników bilansu w warunkach polowych. Chodziło tu o wybór przyrządów, najodpowiedniejszych do tego rodzaju badań, jak również - o ustalenie samej techniki pomiarów i obserwacji.

Niezależnie od tych celów metodycznych badania te miały także pewne zadania poznawcze. Polegały one na określeniu stopnia oddziaływanego różnych czynników miejscowych na wielkość i przebieg niektórych składników bilansu cieplnego. Zagadnienie to wiąże się z problemem wyboru punktów pomiarowych, reprezentatywnych dla pewnych określonych typów środowiska geograficznego.

W pierwszej fazie badań, prowadzonych w lipcu i w sierpniu 1961 roku, zajęto się niektórymi tylko formami wymiany ciepła między powierzchnią ziemi a otoczeniem. Główną uwagę zwrócono przy tym na promieniowanie, zarówno w zakresie krótkofalowym widma, jak i długofalowym. Poza tym podjęto także badania wymiany ciepła zachodzącej w podłożu drogą przewodzenia. Obydwa te rodzaje przenoszenia ciepła są bowiem dostępne bezpośrednim pomiarom; natomiast metody określania wielkości pozostałych składników bilansu cieplnego są znacznie bardziej skomplikowane.

W pracach, składających się na ten zeszyt "Dokumentacji Geograficznej", podano opisy stosowanych metod pomiarowych oraz przytoczono niektóre uzyskane wyniki. Mogą one być przydatne dla tych, którzy zajmują się nie tylko bilansem cieplnym powierzchni ziemi, lecz także - zagadnieniem stosunków termicznych, panujących w przygruntowych warstwach powietrza; pozwalając one bowiem w pewnym stopniu na wyjaśnienie przyczyn zróżnicowania tych stosunków w przestrzeni i ich zmian w czasie.

Studia nad problemem wymiany ciepła i bilansu cieplnego powierzchni ziemi są w dalszym ciągu prowadzone przez Zakład klimatologii IG PAN, a ich wyniki będą przedstawione w następnych zeszytach "Dokumentacji Geograficznej".

Janusz Paszyński

Mieczysław KLUGE

POMIARY PROMIENIOWANIA SŁONECZNEGO CAŁKOWITEGO,  
PROMIENIOWANIA ODBITEGO OD POWIERZCHNI ZIEMI  
ORAZ ALBEDA

W ramach prac terenowych prowadzonych przez Zakład Klimatologii I.G. PAN w Wojcieszowie Górnym i okolicy, w miesiącach lipcu i sierpniu 1961 roku mierzono niektóre składniki bilansu promieniowania krótkofalowego: promieniowanie całkowite /tzn. promieniowanie bezpośrednie i rozproszone/ oraz promieniowanie odbite od powierzchni ziemi; ze stosunku procentowego tych dwóch wartości otrzymywano wielkości albeda dla różnych badanych powierzchni, tzn. zdolność oddziaływań promieniowania słonecznego przez daną powierzchnię. Albedo wyrażamy w %.

Celem pracy było głównie opracowanie metodyki pomiarów; chodziło też o uzyskanie danych liczbowych wielkości albeda, dla niektórych powierzchni, co pozwoliłoby na porównanie z analogicznymi danymi, które można znaleźć w podstawowej literaturze przedmiotu.

Pomiary wymienionych wyżej składników bilansu przeprowadzano przy pomocy terenowego, przenośnego albedomierza skonstruowanego w Zakładzie Klimatologii I.G. PAN przez M. Kuczmar-skiego. W albedomierzu zastosowano termostos typu Noll-Gorczyńskiego, firmy Kipp /nr 573/ z hemisferyczną kopułką szklaną o promieniu 25 mm. Otrzymywane wartości promieniowania odczytywano na galwanometrze ze wskaźnikiem świetlnym firmy "Energia" /Typ GES 2 - C2 nr 813475/. Sześciozakresowy przełącznik włączony w obwód:

termostos - galwanometr, pozwalał na pracę przyrządu w różnych warunkach natężenia promieniowania. Termostos umieszczony został na wysokości 150 cm, na przenośnym statywie z metalowym wisiernikiem o długości 128 cm; mógł on być kierowany receptorem naprzemian w górę lub w dół. Odległość czujnika od powierzchni czynnej wynosiła w zależności od wysokości pokrycia roślinnością od 80 cm do 150 cm.

Przyjęto następujący schemat kolejności pomiarów:

1.  $N_o$  - odczyt galwanometru przy zakrytym termostose,
2.  $N_Q$  - odczyt galwanometru przy termostosie skierowanym ku górze /pomiar promieniowania całkowitego/,
3.  $N_R$  - odczyt galwanometru przy termostosie skierowanym ku dołowi /pomiar promieniowania odbitego/,
4.  $N_Q'$  - odczyt galwanometru przy termostosie skierowanym ku górze,
5.  $N_o'$  - odczyt galwanometru przy zakrytym termostose.

Czas wykonywania jednej serii pomiarów wynosił około 3 minut. Pomiary według podanego wyżej schematu przeprowadzano kilkakrotnie w danym miejscu. Dokonywano ich, ustawiając receptor bądź to równolegle do ogólnego nachylenia podłoża, bądź też poziomo.

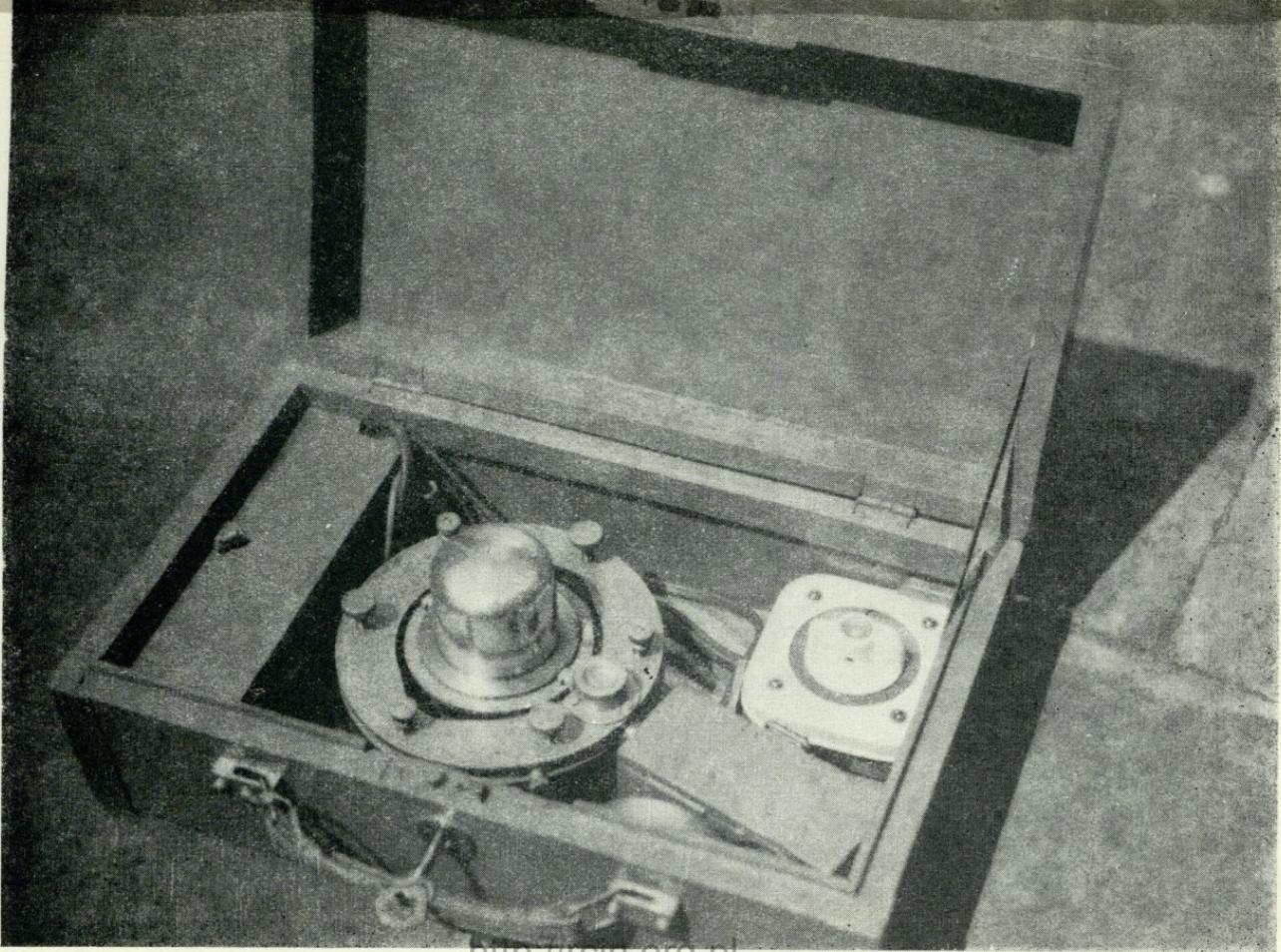
Przy obliczaniu wyników uzyskanych z odczytów galwanometru brano średnią wartość z dwóch odczytów  $N_Q$ . Wartości  $N$  odejmowane lub dodawane, w zależności od wychylenia wskaźnika światelnego galwanometru w prawo lub lewo od punktu ze-

rowego skali, do wartości  $N_Q$  i  $N_R$ . Jeżeli miała miejsce zmiana wartości  $N_Q$  na początku i na końcu danej serii pomiarów, to różnicę tę rozkłada się proporcjonalnie do upływu czasu.

Ogólny widok przyrządu pomiarowego podano na załączonych fotografiach /ryc. 1, 2, 3/.

Pomiary przeprowadzano nad różnego typu powierzchniami naturalnymi na terenie parku Stacji Naukowej i na zboczach wzgórza Miłek w 12 różnych punktach:

- I - Trawa skoszona - łąka pogrąadowa.  
Punkt pomiarowy zlokalizowany w odległości około 10 m od głównego wejścia do budynku Stacji Naukowej; powierzchnia płaska.
- II - Trawa wysoka - łąka pogrąadowa.  
Punkt pomiarowy w odległości około 10 m na wschód od wyżej opisanego; powierzchnia płaska.
- III - Ścieżka parkowa.  
Punkt pomiarowy zlokalizowany w pobliżu budynku Stacji Naukowej - na terenie parku; szerokość ścieżki około 5 m, powierzchnia płaska.
- IV - Pole zaorane na północnym zboczu Miłka.  
Glina stokowa. Gleba przesuszona barwy popielato-brązowej; nachylenie zbocza  $15^{\circ}$ .
- V - Uprawa pszenicy na północnym zboczu Miłka.  
Pszenica dojrzała, barwy żółtej; nieznaczne nachylenie zbocza:  $6^{\circ}$ .
- VI - Pole zaorane na wschodnim zboczu Miłka.  
Glina stokowa; gleba miejscami wilgotna, barwy ciemno-brązowej; nieznaczne nachylenie zbocza:  $6^{\circ}$ .

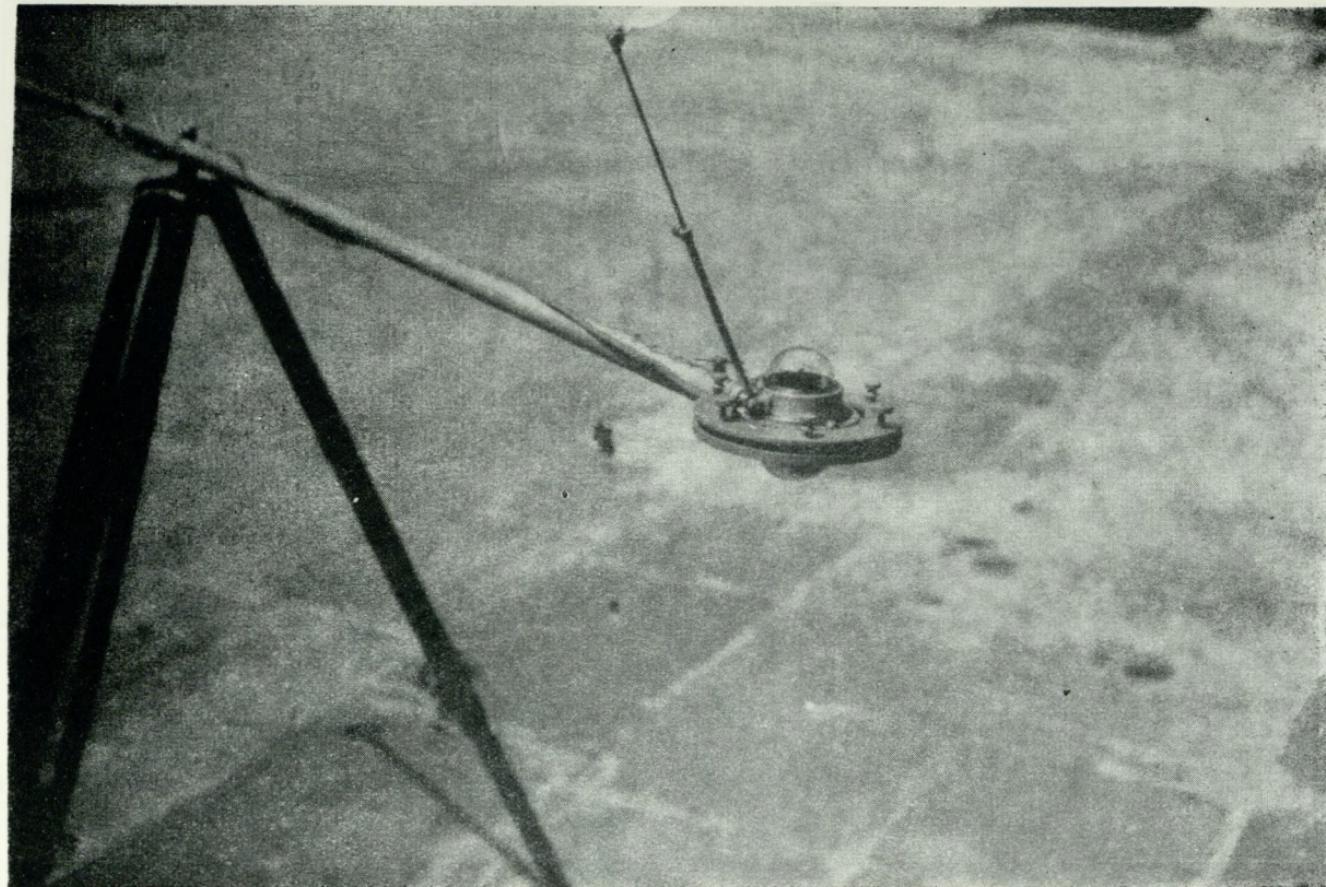


<http://rcin.org.pl>

Ryc. 1. Termostos albedomierza oraz przełącznik zakresów w walizce ułatwiającej transport przyrządu.

(Fot. B. Rogaliński)

<http://rcin.org.pl>

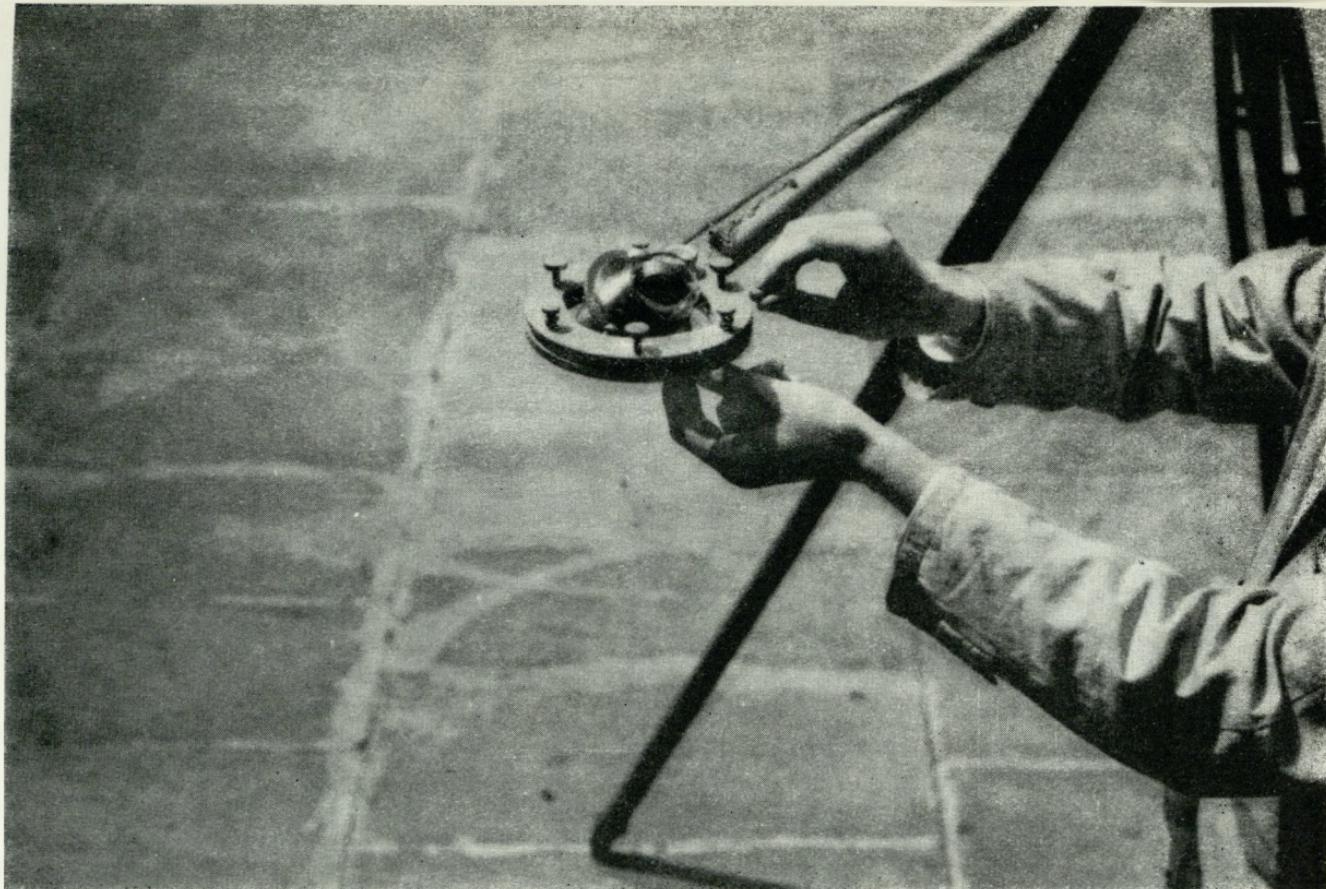


Ryc. 2. Termostos z ekranem dyfuzyjnym zamocowany na wisięgniku założonym na statyw.

<http://bcmi.org.pl>

(Fot. B. Rogaliński)





Ryc. 3. Zmiana/pozycji receptora termostosu.

(Fot. B. Rogaliński)



- VII - Uprawa koniczyny czerwonej na wschodnim zboczu Miłka.  
Wysokość koniczyny około 30 cm, barwa liści ciemno-zielona, kwiaty ciemno-czerwone dość rzadkie; nachylenie zbocza  $10^{\circ}$ .
- VIII - Łąka na zachodnim zboczu Miłka.  
Trawa miejscami przesuszona; nachylenie zbocza  $23^{\circ}$ .
- IX - Pole zaorane na północno-zachodnim zboczu Miłka.  
Glina stokowa; gleba przesuszona, barwy popielato-brązowej; nieznaczne nachylenie zbocza:  $4^{\circ}$ .
- X - Uprawa bobu na północnym zboczu Miłka.  
Wysokość roślin około 80 cm, barwa soczysto-zielona; nieznaczne nachylenie zbocza:  $7^{\circ}$ .
- XI - Uprawa koniczyny na północno-zachodnim zboczu Miłka.  
Koniczyna wschodząca - nie zakrywa powierzchni gleby; glina stokowa; barwa gleby ciemno-brązowa; nieznaczne nachylenie zbocza:  $9^{\circ}$ .
- XII - Łąka na północno-północno-zachodnim zboczu Miłka.  
Trwa ciemno-zielona; nachylenie zbocza  $6^{\circ}$ .
- Lokalizację punktów podano na mapce /ryc.4/.
- Ilość uzyskanych wartości dla różnych punktów jest niejednakowa - wpłynęły na to głównie warunki pogodowe jakie panowały w okresie badań terenowych. Duża ilość dni pochmurnych wpłynęła w decydujący sposób na ilość uzyskanych danych. Pomiary można było kontynuować jedynie w przypadku nieba bezchmurnego, nieba o nieznacznym zachmurzeniu lub też o jednolitym zachmurzeniu

wysokim lub średnim /Cs, As/. W przypadku zachmurzenia zmennego miały miejsce bardzo szybkie zmiany natężeń promieniowania, co uniemożliwiało wyznaczenie wielkości albeda.

W zestawieniach /tabela 1-9/ zamieszczono wyniki pomiarów terenowych:

w rubryce  $T_m$  podano czas miejscowy,

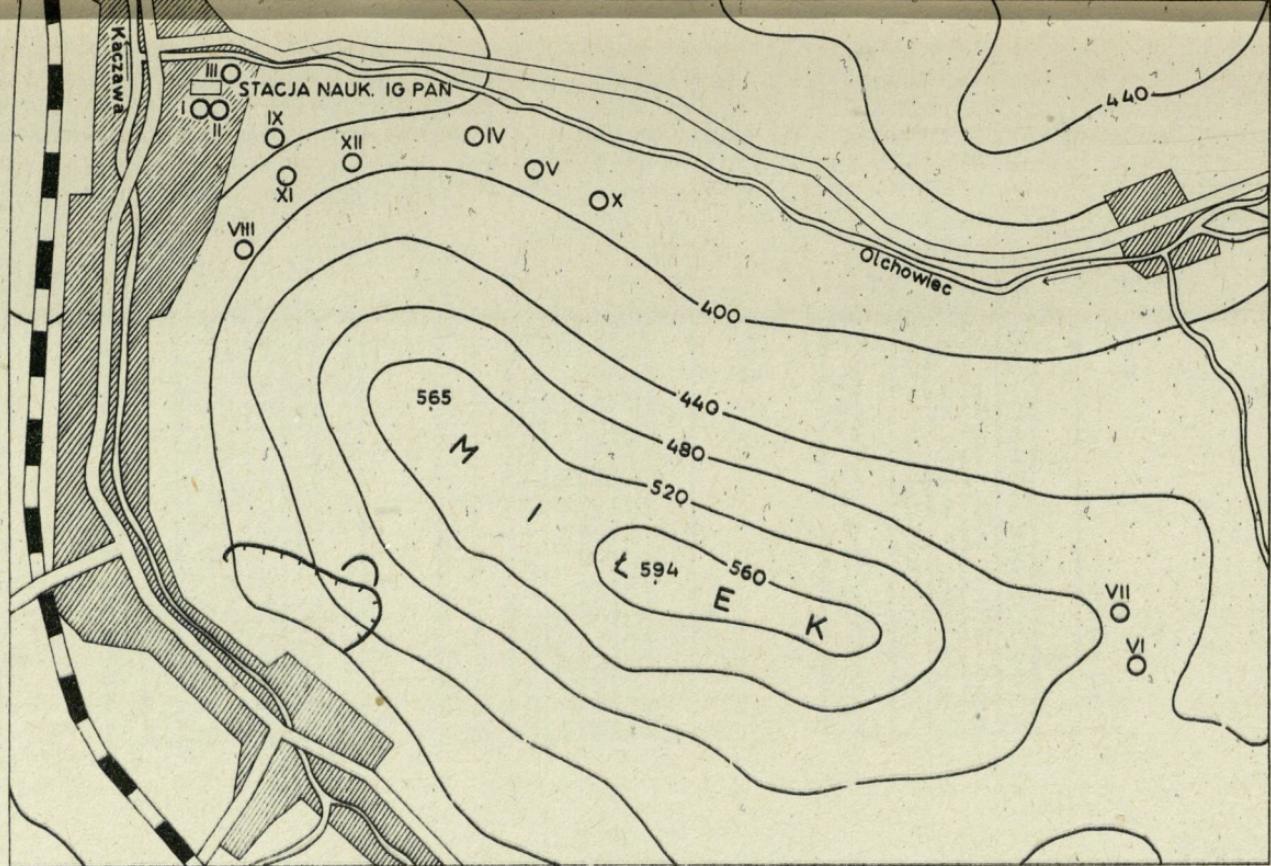
w rubryce  $Q$  wartości promieniowania całkowitego w  $\text{cal}/\text{cm}^2 \cdot \text{min}$ ,

w rubryce  $R_k$  wartości promieniowania odbitego od powierzchni ziemi w  $\text{cal}/\text{cm}^2 \cdot \text{min}$ ,

w rubryce wartości albeda uzyskane ze stosunku odczytów galwanometru przy termostosie zwróconym ku górze / $N_Q$ / i ku dołowi / $N_R$ /.

Dodać trzeba, że pozwoliło to na znacznie większą dokładność w określaniu albeda, niżby to można uzyskać ze stosunku promieniowania  $Q$  i  $R_k$  wyliczonego w  $\text{cal}/\text{cm}^2 \cdot \text{min}$ , gdyż zaokrąglenie wyników do setnych części kalorii zmienić może w sposób niejednokrotnie dość znaczny uzyskaną wartość albeda. W tabelach uwzględniono także stan pokrycia nieba; w rubryce "uwagi" podano sposób ustawienia termostosu w stosunku do powierzchni mierzonej; może ono być poziome bądź też równoległe do zbocza.

W tabeli 10 podano średnie wartości albeda dla wymienionych punktów pomiarowych. Traktować należy je jako wartości orientacyjne, szczególnie dla tych punktów, gdzie wykonana była niewielka ilość pomiarów. Wartości te odpowiadają na ogólny danym, jakie uzyskać było można z literatury dotyczącej tego zagadnienia /1, 2, 3, 5, 6/. Stwierdzić jednak trzeba, że znalezione wielkości albeda dla trawy i upraw /np. pszenicy/, różnią się



Ryc. 4 Rozmieszczenie punktów pomiarowych

0 0.1 0.2 0.3 0.4 0.5 km



Natężenie promieniowania całkowitego, promieniowania odbitego w  $\text{cal/cm}^2\text{min}$  i wielkość albeda w %  
w dniu 25 lipca 1961 r.

T a b e l a 1

| punkt pomiarowy<br>odczyt | I            |       |       |       |       |       |       |       | III          |       |        |       |       |       |       |       | I            |       |       |       |       |       |       |       |
|---------------------------|--------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|--------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
|                           | $T_m$        | 12.33 | 12.34 | 12.35 | 12.36 | 12.37 | 13.15 | 13.16 | 13.17        | 13.18 | 13.19  | 13.24 | 13.25 | 13.26 | 13.27 | 13.28 | 16.41        | 16.42 | 16.43 | 16.44 | 16.45 | 16.51 | 16.52 | 16.53 |
| Q                         | 0.24         | 0.24  | 0.24  | 0.24  | 0.24  | 0.26  | 0.27  | 0.27  | 0.27         | 0.27  | 0.33   | 0.34  | 0.35  | 0.36  | 0.37  | 0.41  | 0.43         | 0.43  | 0.43  | 0.43  | 0.41  | 0.41  | 0.43  | 0.43  |
| $R_k$                     | 0.05         | 0.05  | 0.04  | 0.04  | 0.04  | 0.03  | 0.03  | 0.03  | 0.03         | 0.03  | 0.04   | 0.04  | 0.04  | 0.04  | 0.04  | 0.08  | 0.09         | 0.09  | 0.09  | 0.09  | 0.10  | 0.10  | 0.11  | 0.11  |
| $\alpha$                  | 19.5         | 19.0  | 17.9  | 18.2  | 18.8  | 11.0  | 10.6  | 10.8  | 11.1         | 10.5  | 12.2   | 12.0  | 11.7  | 11.8  | 11.9  | 20.0  | 20.7         | 21.9  | 21.2  | 20.8  | 23.6  | 24.4  | 24.5  | 23.5  |
| Zachmurzenie              |              |       |       |       |       |       |       |       |              |       | 9 - 10 | Ci    | Ao    |       |       |       |              |       |       |       |       |       |       |       |
| Uwagi                     | po z i e m e |       |       |       |       |       |       |       | po z i e m e |       |        |       |       |       |       |       | po z i e m e |       |       |       |       |       |       |       |

Natężenie promieniowania całkowitego, promieniowania odbitego w  $\text{cal/cm}^2\text{min}$  i wielkość albeda w %  
w dniu 26 lipca 1961 r.

T a b e l a 2

| punkt pomiarowy<br>odczyt | I            |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       | II           |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |
|---------------------------|--------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
|                           | $T_m$        | 10.44 | 10.45 | 10.46 | 10.47 | 10.48 | 11.31 | 11.32 | 11.33 | 11.34 | 11.35 | 12.00 | 12.01        | 12.02 | 12.03 | 12.04 | 12.09 | 12.10 | 12.11 | 12.12 | 12.13 | 12.18 | 12.19 | 12.20 | 12.21 |
| Q                         | 0.91         | 0.95  | 0.94  | 0.94  | 0.93  | 1.08  | 1.01  | 1.00  | 0.99  | 1.01  | 1.06  | 1.11  | 1.05         | 0.98  | 1.02  | 1.03  | 1.01  | 1.02  | 1.03  | 1.00  | 1.04  | 1.03  | 1.02  | 1.01  |       |
| $R_k$                     | 0.17         | 0.17  | 0.17  | 0.17  | 0.17  | 0.20  | 0.19  | 0.19  | 0.19  | 0.19  | 0.24  | 0.24  | 0.23         | 0.23  | 0.22  | 0.22  | 0.22  | 0.22  | 0.23  | 0.23  | 0.22  | 0.22  | 0.22  | 0.22  |       |
| $\alpha$                  | 19.0         | 18.0  | 17.8  | 18.0  | 18.0  | 18.1  | 19.4  | 19.3  | 19.4  | 18.9  | 22.8  | 21.3  | 22.3         | 23.2  | 21.8  | 21.4  | 21.9  | 21.6  | 21.6  | 22.8  | 21.7  | 21.5  | 21.4  | 21.7  |       |
| Zachmurzenie              |              |       |       |       |       |       |       |       |       |       | 5     |       |              |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |
| Uwagi                     | po z i e m e |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       | po z i e m e |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |

T a b e l a 2 /d.e./

| punkt pomiarowy<br>odczyt | IX               |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       | VIII         |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |                  |  |
|---------------------------|------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------------------|--|
|                           | $T_m$            | 13.10 | 13.11 | 13.12 | 13.13 | 13.14 | 13.19 | 13.20 | 13.21 | 13.22 | 13.23 | 13.27 | 13.29        | 13.32 | 13.49 | 13.50 | 13.51 | 13.52 | 13.53 | 13.58 | 13.59 | 14.00 | 14.01 | 14.02 | 14.04            |  |
| Q                         | 0.99             | 1.01  | 1.06  | 1.12  | 1.07  | 0.88  | 0.86  | 0.94  | 1.02  | 0.97  | 1.09  | 1.03  | 0.87         | 0.76  | 0.74  | 0.73  | 0.80  | 0.95  | 0.93  | 0.96  | 0.99  | 0.97  | 1.02  |       |                  |  |
| $R_k$                     | 0.12             | 0.13  | 0.13  | 0.13  | 0.14  | 0.12  | 0.13  | 0.14  | 0.12  | 0.11  | 0.17  | 0.16  | 0.14         | 0.13  | 0.13  | 0.12  | 0.17  | 0.18  | 0.18  | 0.18  | 0.18  | 0.18  | 0.20  |       |                  |  |
| $\alpha$                  | 12.4             | 12.5  | 12.1  | 11.8  | 12.7  | 14.0  | 15.3  | 14.9  | 12.3  | 11.2  | 15.8  | 15.6  | 15.8         | 17.0  | 17.7  | 17.4  | 17.4  | 15.3  | 18.5  | 18.9  | 18.6  | 18.2  | 18.7  | 19.3  |                  |  |
| Zachmurzenie              |                  |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       | 6 - 7 |              |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |                  |  |
| Uwagi                     | r ó w n oleg l e |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       | po z i e m e |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       | r ó w n oleg l e |  |

Natężenie promieniowania całkowitego, promieniowania odbitego w  $\text{cal}/\text{cm}^2 \cdot \text{min}$  i wielkość albeda w %  
w dniu 27 lipca 1961 r.

T a b e l a 3

| punkt pomiarowy<br>odczyt | IV      |       |       |       |            |       |       |       |       |       |       |       | V       |       |       |       |         |       |       | XII   |       |       |       |       |       |
|---------------------------|---------|-------|-------|-------|------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|-------|-------|-------|---------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
|                           | $T_m$   | 11.26 | 11.27 | 11.28 | 11.29      | 11.30 | 11.52 | 11.53 | 11.54 | 11.55 | 11.56 | 12.03 | 12.05   | 12.23 | 12.24 | 12.25 | 12.26   | 12.27 | 12.34 | 12.36 | 13.03 | 13.04 | 13.05 | 13.06 | 13.07 |
| $Q$                       | 0.46    | 0.45  | 0.45  | 0.45  | 0.44       | 0.63  | 0.59  | 0.62  | 0.64  | 0.60  | 0.52  | 0.53  | 0.58    | 0.59  | 0.61  | 0.62  | 0.66    | 0.70  | 0.62  | 1.08  | 1.11  | 1.16  | 1.20  | 1.17  |       |
| $R_k$                     | 0.07    | 0.07  | 0.07  | 0.07  | 0.07       | 0.09  | 0.11  | 0.12  | 0.11  | 0.10  | 0.08  | 0.09  | 0.10    | 0.10  | 0.11  | 0.11  | 0.11    | 0.12  | 0.10  | 0.21  | 0.22  | 0.24  | 0.24  | 0.24  |       |
| $\alpha$                  | 16.1    | 15.8  | 15.4  | 15.6  | 15.9       | 15.0  | 18.0  | 19.5  | 16.8  | 16.0  | 15.3  | 16.6  | 17.1    | 17.2  | 17.5  | 17.4  | 16.7    | 17.2  | 16.9  | 19.4  | 20.2  | 20.5  | 19.8  | 20.5  |       |
| Zachmurzenie              |         |       |       |       |            |       |       |       |       |       |       |       | 9 - 10  |       |       |       |         |       |       |       |       |       |       |       |       |
| Uwagi                     | poziome |       |       |       | równoległe |       |       |       |       |       |       |       | poziome |       |       |       | poziome |       |       |       |       |       |       |       |       |

T a b e l a 3 /d.c./

| punkt pomiarowy<br>odczyt | XII     |       |            |       |       |       |       |       |       |        |
|---------------------------|---------|-------|------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|
|                           | $T_m$   | 13.24 | 13.26      | 13.35 | 13.36 | 13.37 | 13.38 | 13.39 | 13.45 | 13.47  |
| $Q$                       | 1.07    | 0.83  | 0.89       | 0.90  | 0.87  | 0.84  | 0.86  | 1.06  | 1.02  |        |
| $R_k$                     | 0.19    | 0.17  | 0.17       | 0.17  | 0.16  | 0.16  | 0.16  | 0.21  | 0.21  |        |
| $\alpha$                  | 17.9    | 20.2  | 19.6       | 18.6  | 18.5  | 19.1  | 18.6  | 19.4  | 20.3  |        |
| Zachmurzenie              |         |       |            |       |       |       |       |       |       | 9 - 10 |
| Uwagi                     | poziome |       | równoległe |       |       |       |       |       |       |        |

Natężenie promieniowania całkowitego, promieniowania odbitego w  $\text{cal}/\text{cm}^2 \cdot \text{min}$  i wielkość albedo w %  
w dniu 1 sierpnia 1961 r.

Tabela 4

| punkt pomiarowy |  | X         |       |       |       |       |            |       |       |       |       | XII      |       |       |       |       |            |       |       |       |       | VII      |       |       |       |  |            |  |  |  |  |
|-----------------|--|-----------|-------|-------|-------|-------|------------|-------|-------|-------|-------|----------|-------|-------|-------|-------|------------|-------|-------|-------|-------|----------|-------|-------|-------|--|------------|--|--|--|--|
| T <sub>m</sub>  |  | 11.03     | 11.07 | 11.19 | 11.21 | 11.23 | 11.31      | 11.34 | 11.36 | 11.39 | 11.41 | 12.11    | 12.13 | 12.26 | 12.29 | 12.32 | 12.33      | 12.59 | 13.03 | 13.07 | 13.08 | 13.10    | 13.26 | 13.34 | 13.38 |  |            |  |  |  |  |
| Q               |  | 1.23      | 1.19  | 1.22  | 1.21  | 1.22  | 1.08       | 1.08  | 1.03  | 1.06  | 1.06  | 1.20     | 1.16  | 1.00  | 1.02  | 1.02  | 1.01       | 1.14  | 1.14  | 1.14  | 1.13  | 1.16     | 1.09  | 1.01  | 1.01  |  |            |  |  |  |  |
| R <sub>k</sub>  |  | 0.22      | 0.21  | 0.22  | 0.21  | 0.20  | 0.23       | 0.25  | 0.20  | 0.21  | 0.22  | 0.25     | 0.23  | 0.24  | 0.24  | 0.24  | 0.23       | 0.23  | 0.24  | 0.24  | 0.25  | 0.25     | 0.23  | 0.23  |       |  |            |  |  |  |  |
| $\alpha$        |  | 17.4      | 17.2  | 18.1  | 17.2  | 16.3  | 21.2       | 22.9  | 19.8  | 20.2  | 20.4  | 21.2     | 19.4  | 24.1  | 23.5  | 24.1  | 24.0       | 20.6  | 20.4  | 20.9  | 20.8  | 21.7     | 23.2  | 23.0  | 22.8  |  |            |  |  |  |  |
| Zachmurzenie    |  | 6 - 8     |       |       |       |       |            |       |       |       |       | Si       | Cu    | Fs    |       |       |            |       |       |       |       |          |       |       |       |  |            |  |  |  |  |
| Uwagi           |  | pozizione |       |       |       |       | równoległe |       |       |       |       | pozowane |       |       |       |       | równoległe |       |       |       |       | pozowane |       |       |       |  | równoległe |  |  |  |  |

Tabela 4 /d.c./

| punkt pomiarowy |  | VII        |       |       |       |       |          |       |       |       |       | VI         |       |       |       |       |       |       |  |  |  |  |  |  |
|-----------------|--|------------|-------|-------|-------|-------|----------|-------|-------|-------|-------|------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--|--|--|--|--|--|
| T <sub>m</sub>  |  | 13.42      | 13.43 | 13.50 | 13.51 | 13.52 | 13.53    | 13.54 | 15.11 | 15.14 | 15.18 | 15.20      | 15.21 | 15.32 | 15.35 | 15.36 | 15.40 | 15.41 |  |  |  |  |  |  |
| Q               |  | 1.05       | 1.07  | 1.02  | 0.98  | 0.98  | 0.98     | 0.98  | 0.87  | 0.84  | 0.85  | 0.86       | 0.89  | 0.68  | 0.66  | 0.64  | 0.63  | 0.60  |  |  |  |  |  |  |
| R <sub>k</sub>  |  | 0.24       | 0.26  | 0.23  | 0.22  | 0.24  | 0.24     | 0.24  | 0.07  | 0.08  | 0.07  | 0.09       | 0.08  | 0.06  | 0.07  | 0.06  | 0.07  | 0.06  |  |  |  |  |  |  |
| $\alpha$        |  | 22.5       | 24.1  | 22.9  | 22.8  | 24.2  | 24.7     | 24.1  | 8.4   | 9.2   | 8.4   | 10.4       | 9.5   | 9.4   | 10.4  | 9.9   | 11.2  | 10.5  |  |  |  |  |  |  |
| Zachmurzenie    |  | 7 - 9      |       |       |       |       |          |       |       |       |       | As         | Cu    | Fs    |       |       |       |       |  |  |  |  |  |  |
| Uwagi           |  | równoległe |       |       |       |       | pozowane |       |       |       |       | równoległe |       |       |       |       |       |       |  |  |  |  |  |  |

Natężenie promieniowania całkowitego, promieniowania odbitego w  $\text{cal/cm}^2 \cdot \text{min}$  i wielkość albeda w %  
w dniu 9 sierpnia 1961 r.

Tabela 5

| punkt pomiarowy<br>odczyt | I   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|---------------------------|---|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
| $T_m$                     | 10.32 10.34 10.36 10.40 10.42 10.44 10.46 10.48 10.50 11.02 11.04 11.07 11.09 11.11 11.13 11.30 11.32 11.35 11.39 11.41 11.44 11.46 11.48 12.03 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| Q                         | 0.31 0.32 0.37 0.45 0.46 0.43 0.46 0.51 0.50 0.49 0.53 0.63 0.58 0.52 0.46 0.47 0.55 0.57 0.44 0.34 0.30 0.34 0.24 0.38                         |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| $R_k$                     | 0.06 0.06 0.07 0.08 0.09 0.08 0.09 0.10 0.09 0.09 0.10 0.12 0.10 0.10 0.08 0.08 0.11 0.12 0.08 0.06 0.05 0.06 0.04 0.07                         |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| $\alpha$                  | 20.0 19.3 19.1 18.9 19.0 18.5 19.2 20.0 18.5 18.9 18.7 19.1 17.8 18.8 17.8 18.2 20.5 21.8 18.6 18.5 17.4 18.5 17.2 18.8                         |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| Zachmurzenie              | 9 - 10 Ac   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| Uwagi                     | poziome   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

Tabela 5/d.c./

| punkt pomiarowy<br>odczyt | I                       |  |  |  |
|---------------------------|-------------------------|--|--|--|
| $T_m$                     | 12.05 12.07 12.14 12.15 |  |  |  |
| Q                         | 0.40 0.34 0.24 0.26     |  |  |  |
| $R_k$                     | 0.08 0.06 0.04 0.05     |  |  |  |
| $\alpha$                  | 19.8 17.6 16.9 19.8     |  |  |  |
| Zachmurzenie              | 9 - 10 Ac               |  |  |  |
| Uwagi                     | poziome                 |  |  |  |

Natężenie promieniowania całkowitego, promieniowania odbitego w  $\text{cal/cm}^2 \cdot \text{min}$  i wielkość albeda w %  
w dniu 9 sierpnia 1961 r.

Tabela 6

| punkt pomiarowy<br>odczyt | XI  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | VIII          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|---------------------------|---|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|---------------|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
| $T_m$                     | 10.42 10.44 10.47 10.49 10.52 11.06 11.09 11.11 11.15 11.17 11.19 13.23 13.26 13.28 13.30 13.35 13.37 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |               |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| Q                         | 0.97 0.98 1.01 1.01 0.95 1.06 1.08 1.04 1.06 1.09 1.07 0.38 0.35 0.36 0.40 0.39 0.33                  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |               |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| $R_k$                     | 0.29 0.29 0.29 0.30 0.28 0.32 0.33 0.31 0.32 0.33 0.32 0.06 0.07 0.07 0.08 0.07 0.06                  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |               |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| $\alpha$                  | 30.0 29.9 28.8 29.4 29.6 30.0 30.6 29.8 30.4 29.8 30.2 17.1 20.0 19.7 19.1 17.5 19.2                  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |               |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| Zachmurzenie              | 3 Cs Co Cu Fc   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 8 Ac So Cu Fc |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| Uwagi                     | poziome   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | równoległe    |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

Natężenie promieniowania całkowitego, promieniowania odbitego w  $\text{cal/cm}^2 \cdot \text{min}$  i wielkość albeda w %  
w dniu 12 sierpnia 1961 r.

T a b e l a 7

| punkt pomiarowy<br>odczyt | VII            |       |       |       |       |       |       |       |       |       |            |       |       |       |       |       |       |       |       |       |
|---------------------------|----------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| $T_m$                     | 10.26          | 10.28 | 10.30 | 10.32 | 10.34 | 10.36 | 10.38 | 10.49 | 10.50 | 10.51 | 10.52      | 10.53 | 10.54 | 10.55 | 10.56 | 11.24 | 11.26 | 11.29 | 11.32 | 11.34 |
| $Q$                       | 0.40           | 0.43  | 0.48  | 0.51  | 0.49  | 0.48  | 0.47  | 0.36  | 0.34  | 0.33  | 0.33       | 0.33  | 0.31  | 0.29  | 0.28  | 0.19  | 0.18  | 0.22  | 0.25  | 0.25  |
| $R_k$                     | 0.08           | 0.08  | 0.09  | 0.09  | 0.09  | 0.09  | 0.09  | 0.07  | 0.06  | 0.06  | 0.06       | 0.06  | 0.06  | 0.06  | 0.05  | 0.04  | 0.03  | 0.04  | 0.05  | 0.05  |
| $\alpha$                  | 18.9           | 19.0  | 18.6  | 18.5  | 19.2  | 18.7  | 19.7  | 19.3  | 19.0  | 19.7  | 19.4       | 19.7  | 19.8  | 20.2  | 19.1  | 22.2  | 18.5  | 19.0  | 20.0  | 20.6  |
| Zachmurzenie              | 10 As Ac Se Fe |       |       |       |       |       |       |       |       |       |            |       |       |       |       |       |       |       |       |       |
| Uwagi                     | pozitione      |       |       |       |       |       |       |       |       |       | równolegle |       |       |       |       |       |       |       |       |       |

Natężenie promieniowania całkowitego, promieniowania odbitego w  $\text{cal/cm}^2 \cdot \text{min}$  i wielkość albeda w %  
w dniu 14 sierpnia 1961 r.

T a b e l a 8

| punkt pomiarowy<br>odczyt | X            |      |      |      |       |           |       |       |       |       | XII        |       |       |       |       |       |       |  |  |  |
|---------------------------|--------------|------|------|------|-------|-----------|-------|-------|-------|-------|------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--|--|--|
| $T_m$                     | 9.53         | 9.55 | 9.57 | 9.59 | 10.01 | 10.03     | 10.24 | 10.28 | 10.31 | 10.33 | 11.37      | 11.39 | 11.41 | 11.44 | 11.46 | 11.46 | 11.50 |  |  |  |
| $Q$                       | 0.46         | 0.47 | 0.50 | 0.46 | 0.43  | 0.42      | 0.39  | 0.39  | 0.40  | 0.40  | 0.43       | 0.44  | 0.45  | 0.46  | 0.48  | 0.47  | 0.46  |  |  |  |
| $R_k$                     | 0.08         | 0.09 | 0.11 | 0.08 | 0.07  | 0.08      | 0.09  | 0.09  | 0.09  | 0.09  | 0.10       | 0.09  | 0.11  | 0.10  | 0.12  | 0.10  | 0.10  |  |  |  |
| $\alpha$                  | 17.4         | 19.3 | 21.3 | 18.4 | 17.4  | 19.4      | 22.4  | 22.7  | 21.8  | 21.6  | 23.9       | 20.7  | 23.8  | 22.1  | 24.3  | 22.2  | 22.6  |  |  |  |
| Zachmurzenie              | 7 - 10 As As |      |      |      |       |           |       |       |       |       |            |       |       |       |       |       |       |  |  |  |
| Uwagi                     | równolegle   |      |      |      |       | pozitione |       |       |       |       | równolegle |       |       |       |       |       |       |  |  |  |

Natężenie promieniowania całkowitego, promieniowania odbitego w  $\text{cal/cm}^2 \cdot \text{min}$  i wielkość albeda w %  
w dniu 17 sierpnia 1961 r.

T a b e l a 9

| Punkt pomiarowy<br>odczyt | I   |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |
|---------------------------|---|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| $T_B$                     | 8.36  | 8.38 | 8.41 | 8.43 | 8.45 | 8.47 | 9.29 | 9.32 | 9.34 | 9.36 | 9.39 | 10.46 | 10.48 | 10.51 | 10.53 | 10.55 | 10.58 | 11.13 | 11.15 | 11.17 | 11.19 | 11.21 |
| $Q$                       | 0.62  | 0.62 | 0.63 | 0.64 | 0.64 | 0.64 | 0.82 | 0.87 | 0.86 | 0.87 | 0.91 | 0.20  | 0.29  | 0.34  | 0.35  | 0.34  | 0.28  | 0.41  | 0.40  | 0.36  | 0.32  | 0.30  |
| $R_k$                     | 0.15  | 0.14 | 0.15 | 0.15 | 0.15 | 0.15 | 0.20 | 0.21 | 0.21 | 0.20 | 0.21 | 0.04  | 0.06  | 0.07  | 0.08  | 0.07  | 0.06  | 0.09  | 0.09  | 0.08  | 0.07  | 0.06  |
| $\alpha$                  | 20.4  | 21.7 | 23.2 | 23.1 | 23.1 | 23.0 | 24.6 | 24.2 | 24.6 | 23.5 | 23.6 | 21.2  | 22.3  | 20.8  | 22.1  | 21.7  | 22.0  | 21.6  | 22.1  | 22.1  | 21.0  | 21.3  |
| Zachmurzenie              | 4 - 8      C1      Cs      Ac      As      Se      Ou |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |
| Uwagi                     | pozicje   |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |

T a b e l a 9 /d.c./

| Punkt pomiarowy<br>odczyt | I  |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |
|---------------------------|--|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| $T_B$                     | 11.23  | 11.25 | 11.27 | 11.29 | 12.06 | 12.15 | 12.18 | 12.25 | 14.21 | 14.25 | 14.29 | 14.32 | 14.36 | 14.40 | 14.44 | 15.07 | 15.09 | 15.11 | 15.13 | 15.15 | 15.17 |
| $Q$                       | 0.30   | 0.30  | 0.34  | 0.35  | 1.03  | 0.42  | 0.51  | 1.18  | 0.26  | 0.28  | 0.29  | 0.29  | 0.30  | 0.29  | 0.28  | 0.22  | 0.20  | 0.19  | 0.20  | 0.21  | 0.21  |
| $R_k$                     | 0.06   | 0.07  | 0.07  | 0.08  | 0.22  | 0.08  | 0.12  | 0.28  | 0.05  | 0.06  | 0.06  | 0.06  | 0.06  | 0.06  | 0.06  | 0.04  | 0.04  | 0.04  | 0.04  | 0.04  | 0.04  |
| $\alpha$                  | 23.7   | 21.7  | 21.4  | 22.5  | 21.2  | 20.2  | 22.8  | 23.7  | 20.4  | 21.2  | 21.7  | 21.9  | 21.6  | 22.0  | 22.0  | 20.7  | 21.3  | 22.2  | 22.0  | 21.0  | 20.6  |
| Zachmurzenie              | 7 - 10      Cs      Ac      As      Se      Ou |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |
| Uwagi                     | pozicje  |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |       |

T a b e l a 10

Średnie wartości albeda w %  
oraz ilość przypadków /x/,  
które wykorzystano do obliczenia średniej

| Punkt pomiarowy | Poziome ustawienie receptoru | Równoległe ustawienie receptoru |
|-----------------|------------------------------|---------------------------------|
| I               | 20,7 /100/                   |                                 |
| II              | 21,7 /9/                     |                                 |
| III             | 11,4 /10/                    |                                 |
| IV              | 16,0 /5/                     | 16,7 /7/                        |
| V               | 17,1 /7/                     | ---                             |
| VI              | 9,2 /5/                      | 10,3 /5/                        |
| VII             | 19,7 /20/                    | 22,3 /15/                       |
| VIII            | 17,0 /5/                     | 18,7 /12/                       |
| IX              | ---                          | 13,6 /13/                       |
| X               | 17,5 /5/                     | 19,8 /11/                       |
| XI              | 29,5 /5/                     | 30,1 /6/                        |
| XII             | 20,6 /13/                    | 21,6 /18/                       |

W i e l k o ś c i a l b e d a w %

| Rodzaj powierzchni       | Według pomiarów w Wojcieszowie |   | Według Baraszkowej i in. | Według Kondratiewa | Według Kostiana | Według Sapoznickowej | Według Toomin-ga |
|--------------------------|--------------------------------|---|--------------------------|--------------------|-----------------|----------------------|------------------|
|                          | poziome                        | równoleg-<br>ustawie-<br>nie re-<br>ceptora |                          |                    |                 |                      |                  |
| Trawa skoszona           | 20,7                           |   | -                        | -                  | -               | -                    | 20               |
| Trawa wysoka             | 21,7                           |   | 21                       | 18-20              | -               | -                    | -                |
| Łąka - trawa przesuszona | 17,0                           | 18,7  | 19                       | -                  | 19              | -                    | 20-22            |

|                                       |      |      |       |       |       |    |   |
|---------------------------------------|------|------|-------|-------|-------|----|---|
| Łąka - trawa wilgotna                 | 20,6 | 21,6 | 22    | -     | -     | 20 | - |
| Pole zaorane, gleba ciemna i wilgotna | 9,2  | 10,3 | 10    | -     | 10-15 | -  | - |
| Pole zaorane, gleba ciemna i sucha    | -    | 13,6 | 14    | -     | -     | 15 | - |
| Uprawa pszenicy                       | 17,1 | -    | 16-18 | 16-23 | -     | -  | - |

znacznie od średniej wartości /26%, podanej przez J.L. Monteitha na podstawie pomiarów, wykonanych w Rothamsted w Wielkiej Brytanii /4/.

Zaznaczyć należy, że albeda nie można traktować jako wielkości stałej, ponieważ jest rzeczą wiadomą, iż ulega ono zmianom rocznym w zależności od rozwoju szaty roślinnej, a także - zmianom dobowym w zależności od wysokości słońca. Poza tym na wielkość albeda wpływ mają też takie czynniki jak wilgotność gruntu.

Powyżej zestawiono wielkości albeda dla niektórych rodzajów powierzchni uzyskane z pomiarów w Wojcieszowie Górnym oraz podawane przez różnych autorów.

x x x

## WNIOSKI

Opracowanie powyższe pozwala na wyprowadzenie dwóch wniosków:

1. Opisany przyrząd w warunkach pracy terenowej zdał w pełni egzamin. Bez trudu może być przenoszony jak też i obsługiwany przez dwie osoby. Rozstawienie zestawu albedometra i przystosowanie instrumentu do pomiarów zajmuje nie więcej jak 5 minut czasu. Zastosowany przełącznik zakresów pozwala na sprawne i szybkie dokonywanie pomiarów w różnych warunkach promieniowania.
2. Uzyskane średnie wielkości albeda w % dla niektórych powierzchni naturalnych wykazują duże podobieństwo do wielkości znalezionych w literaturze. Na fakt ten zwracają uwagę Baraszkowa i inni /1/ wykazując, że często kroć nawet w różnych strefach geograficznych wielkości albeda są do siebie podobne. W związku z tym przy określaniu albeda niektórych powierzchni nie zawsze trzeba uciekać się do dokonywania pomiarów, w niektórych przypadkach można wykorzystywać dane z literatury, bez obawy popełniania grubszego błędu.

x x x

### LITERATURA

- /1/ Baraszkowa, J.P., Gaiewskii W.L., Djaczienko L.N., Ługina K.M., Piwowarowa Z.I. Radiacionnyj riežim tierritorii SSSR. Leningrad 1961.
- /2/ Kondratiew K.J. Łuczistaja energija sołnca. Leningrad 1954.
- /3/ Kośtin S., Podstawy meteorologii. Warszawa 1956.
- /4/ Monteith J.L., The reflection of short-wave radiation by vegetation. Quarterly Journal of the Royal Meteorological Society, Vol. 85, No 366, October 1959.
- /5/ Sapožnikowa S.A., Mikroklimat i klimat lokalny. Warszawa 1953.
- /6/ Tooming H., Dniewnyje i siezonnyje izmienienia albiedo niekotorych jestestwiennych powierzchnostej Estonskoj SSR. Akademija Nauk Estonskoj SSR, Institut Fiziki i Astronomii. Issliedowaniya po fizikie atmosfery, 2. Tartu 1960.

x x x

Maria Wanda KRAUJALIS

## POMIARY PROMIENIOWANIA DŁUGOFALOWEGO

### 1. Metoda pracy

W ramach wstępnych prac, dotyczących metod określania bilansu cieplnego powierzchni czynnej, przeprowadzono w okresie 28.VII-30.VIII. 1961 r. na terenie Stacji Naukowej Instytutu Geografii PAN w Wojcieszowie, szereg próbnych pomiarów promieniowania podczerwonego /tj. cieplnego, o długości fal powyżej  $3\mu$  / ziemi i atmosfery.

Ograniczono się do pomiarów składników bilansu radiacyjnego w nocy, który po ustaniu dopływu promieniowania krótkofalowego, sprowadza się do bilansu promieniowania podczerwonego i wyraża się formułą

$$B_d = A - /Z + R_d/ \quad /1/$$

gdzie A oznacza promieniowanie zwrotne atmosfery,

Z oznacza promieniowanie powierzchni ziemi,

R<sub>d</sub> oznacza promieniowanie odbite od powierzchni ziemi.

Do pomiarów użyto pyrgometru kompensacyjnego Angströma, pozwalającego określić w kaloriach na  $\text{cm}^2/\text{min}$  wartość promieniowania długofalowego, które na powierzchnię poziomą pada z dołu i z góry, zależnie od ustawienia przyrządu.

Pyrgeometr Ångströma - według nomenklatury przyjętej przez Komisję Promieniowania Międzynarodowej Unii Geofizycznej i Geodezyjnej /3/ - pyranometr efektywny podczerwieni - mierzy różnicę między strumieniem promieniowania, dochodzącym do poziomo ustawionego receptora, będącego ciałem absolutnie czarnym, a jego wypromieniowaniem własnym, czyli tzw. promieniowanie efektywne. Znając promieniowanie receptora jako funkcję jego temperatury, określić można wartości zarówno promieniowania ziemi Z /łącznie z odbitym promieniowaniem R<sub>d</sub>/ skierowanego ku górze, jak i skierowanego ku dołowi promieniowania zwrotnego atmosfery A.

W tym celu wykonywano pomiary przyrządem skierowanym czujnikiem naprzemian w dół i w górę, określając każdorazowo promieniowanie efektywne.

W obliczeniach posługiwano się wzorem Stephan-Boltzmanna:

$$E = \sigma T^4$$

/2/

gdzie E oznacza wielkość wypromienowanej energii  
T oznacza temperaturę powierzchni promieniującej w skali bezwzględnej  
σ oznacza wartość stałą dla ciała absolutnie czarnego; w naszych badaniach przyjęto  $\sigma = 8,26 \cdot 10^{-11}$  /1/

Przyjmując za temperaturę instrumentu wskaźania termometru rtęciowego umieszczonego na statywie bezpośrednio przy nim, określano przy pomocy podanego wyżej wzoru promieniowanie powierzchni receptora.

Odejmując od tej ostatniej wartości natężenie promieniowania efektywnego, znane z bezpośrednich

pomiarów, określano promieniowanie ziemi i atmosfery na poziomie 150 cm nad powierzchnią gruntu, tzn. na poziomie umieszczenia pyrgeometru.

## 2. Zasada działania pyrgeometru Angströma

Receptor instrumentu składa się z czterech pasków manganinowych, z których dwa są złocone, a dwa czernione. Zdolność emisyjna w podczerwieni pasków złoconych jest bardzo mała, tak że temperatura ich może być uważana za równą temperaturze powietrza otaczającego.

Paski czarne mają bardzo wysoką zdolność emisyjną i ochładzają się na skutek strat cieplnych przez wypromieniowanie.

Różnica temperatur między paskami czarnymi, a złoconymi jest mierzona przy pomocy termopar, umieszczonych bezpośrednio pod paskami i wykazana przez galwanometr włączony w obwód.

Podgrzewając czarne płytki prądem elektrycznym można tak regulować jego natężenie, aby ochłodzenie wywołane promieniowaniem było dokładnie kompensowane przez ogrzewanie - wówczas wskaźówka galwanometru wraca do położenia początkowego.

Prąd grzania zmierzony bardzo czułym miliamperomierzem daje miarę ilości energii utraconej przez promieniowanie. Wyraża to równanie:

$$E_{ef} = k \cdot i^2 \quad /3/$$

gdzie  $E_{ef}$  oznacza promieniowanie efektywne w odniesieniu do ziemi, lub atmosfery i - natężenie prądu kompensacyjnego w amperach

k oznacza wartość stałą dla danego przyrządu, stanowiącą współczynnik przejścia, określony wzorcowaniem.

### 3. Technika wykonywania pomiarów

Używanie pyrgeometru jest możliwe jedynie wówczas, gdy nie występuje już promieniowanie krótkofalowe, tzn. w nocy. Wymaga też odpowiednich warunków pogodowych. Opady atmosferyczne, silna mgła, lub wiatr uniemożliwiają wykonanie obserwacji.

Pomiary mogą być zakłócone nawet przez słabe wiatry, ze względu na dużą czułość receptora. Dlatego jeśli robiono pomiary przy bardzo słabych powiewach wiatru, poniżej 3 m/sek, to umieszciano paski równolegle do kierunku wiatru, aby jego ewentualny wpływ był jednakowy na wszystkie płytki receptora.

Pyrgeometr /firma A.Lindblad, Stockholm, nr 112/ ustawiano w punkcie pomiarowym po zapadnięciu zmierzchu, na 30 minut przed rozpoczęciem obserwacji, celem wyrównania temperatury przyrządu z temperaturą otoczenia.

Miejsce pomiaru znajdowało się w odległości około 12 m od budynku Stacji Naukowej, w parku, na trawniku otoczonym drzewami. Zasłonięcie horyzontu było dość znaczne, zarówno przez drzewa i dwupiętrowy budynek, jak i pobliską górę Miłek, znajdującą się na SE od parku.

Przyrząd, za pomocą uchwytu w kształcie pierścienia ze śrubą zaciskową, umieszczano na poziomo wysuniętym przecie metalowym, umocowanym na statywie, na wysokości 150 cm nad ziemią.

W pomieszczeniu zamkniętym znajdowały się mierniki połączone przewodami z pyrgeometrem:

galwanometr zerowy i miliamperomierz oraz opornica i akumulator, z którego pobierano prąd o napięciu 4 V do grzania czarnych pasków i 6 V do oświetlania galwanometru.

Pomiary wykonywały dwie osoby. Jedna z nich zmieniała położenie instrumentu, skierując go czujnikiem naprzemian w dół i w górę, oraz odsłaniała i zakrywała receptor. Zmian położenia dokonywano przy receptorze zasłoniętym pokrywką, starając się nie zmieniać przy tym jego warunków termicznych.

Drugi obserwator odczytywał wskazania mierzników. Przystępując do pomiarów określano położenie zera galwanometru przy zamkniętej pokrywie instrumentu, osobno przy obwodzie termostosu otwartym i osobno zamkniętym, aż do wyrownania różnic. Dalej kolejność prac była następująca: po odczytaniu zera galwanometru przy instrumencie zasłoniętym, skierowanym ku górze, na dany sygnał /zastosowane sygnalizację świetlną/ odsłaniano receptor. W chwili wychylenia się wskazówki galwanometru włączono obwód grzania, tak regulując natężenie prądu przez zastosowanie odpowiedniego oporu, aby wskazówka wróciła do położenia początkowego.

W momencie równowagi termicznej odczytywano na miliamperomierzu wartość natężenia prądu kompensacyjnego i. Następnie obserwator, obsługujący pyrgeometr zakrywał receptor, zmieniał położenie przyrządu o 180°, odczytywał temperatury na statywie, koło instrumentu oraz pod nim na powierzchni gruntu - i odsłaniał ponownie czujnik.

Dalej postępowano już tak, jak poprzednio i cykl pomiarów powtarzano wielokrotnie aż do świtu.

Początkowo robiono pomiary bez przerwy, bezpośrednio jeden po drugim, po ustaleniu się wskazań galwanometru. W późniejszym okresie ograniczono się do wykonywania serii obserwacyjnych mniej więcej co pół godziny, złożonych z 10 pomiarów pojedynczych /5 razy przy pyrgeometrze skierowanym ku górze i 5 - ku dołowi/. Czasem pomiar powtarzano, o ile jego wynik budził wątpliwości.

Po każdym pomiarze kontrolowano położenie zera galwanometru. Poza tym co pół godziny, początkowo co godzinę - odczytywano temperatury powietrza, mierzone termometrami rtęciowymi, wystawionymi bez osłonek na wysokość 5 cm, 20 cm i 150 cm nad powierzchnią gruntu, celem zorientowania się w wielkości pionowego gradientu temperatury, a także odczytywano temperaturę powierzchni gruntu w trzech dodatkowych punktach wokół miejsca pomiaru.

Określenie temperatury powierzchni gruntu napotyka na duże trudności. Jeśli powierzchnia czynna jest niejednorodna, a za taką uważamy każdą powierzchnię pokrytą roślinnością - bardzo trudna jest ocena stopnia reprezentatywności wskazań termometrów rtęciowych, używanych w naszych pomiarach.

Z tego powodu zanotowane wartości budzić mogą zastreżenia, niemniej jednak obrazują, choć w przybliżeniu, panujące warunki termiczne - więc obserwacja ich była konieczna.

#### 4. Sposób opracowania materiału

W tabelach przedstawiono wyniki pełnych serii pomiarowych. Nie zamieszczono takich serii, w których obserwacje przerywane były niekorzystnymi warunkami meteorologicznymi, lub niedo-

ciagnięciami technicznymi, jak np. brak dostatecznego oporu przy bardzo małych wartościach promieniowania efektywnego mierzonego czujnikiem skierowanym ku dołowi.

W pierwszej kolumnie podano czas miejscowy  $T_m$  dla każdego pomiaru. W drugiej i trzeciej kolumnie znajdują się, przeliczone ze wskazań miliamperomierz, wartości promieniowania efektywnego z góry i z dołu  $k \cdot i^2$ , przy czym  $i$  oznacza natężenie prądu w amperach,  $k = 7,4$  znanie jest ze świadectwa wzorcowania pyrgeometru w Szwedzkiej Służbie Meteorologicznej w Sztokholmie.

W przypadku promieniowania z góry podane wartości wyrażają różnicę promieniowania własnego instrumentu, określonego jego temperaturą /kolumna 4/ według wzoru /2/ oraz promieniowania atmosfery, tzn.:

$$E_{ef,A} = 6 T^4 - A \quad /4/$$

Stąd, po określeniu dla każdego pomiaru natężenia promieniowania instrumentu, przytoczonego w kolumnie 5, obliczano każdorazową wartość A według równania:

$$k \cdot i^2 = 6 T^4 - A \quad /5/$$

$$\text{skąd } A = 6 T^4 - k \cdot i^2 \quad /6/$$

Analogicznie postępowano z pomiarami strumienia skierowanego z dołu ku górze, otrzymując po przeliczeniu wartości  $Z+R_d$  według równania, przekształconego podobnie, jak /5/ z /2/ i /3/:

$$E_{ef,Z} = 6 T^4 - /Z+R_d/ \quad /7/$$

$$k \cdot i^2 = 6 T^4 - /Z+R_d/ \quad /8/$$

$$\text{skąd } Z+R_d = T^4 - k \cdot i^2 \quad /9/$$

Znaleziono w ten sposób wartości A oraz Z+R<sub>d</sub> zamieszczone w kolumnach 6 i 7. Dodatkowo podano w rubryce 8 temperatury powierzchni gruntu, a w rubryce 9 - temperatury powietrza na różnych wysokościach. W ostatniej rubryce 10 zamieszczono uwagi o zjawiskach atmosferycznych na podstawie spostrzeżeń cogodzinnych.

## 5. Omówienie wyników

### 1/ Zakres otrzymanych wartości

W badanym okresie chwilowe wartości promieniowania powierzchni ziemi - mierzone łącznie z długofalowym promieniowaniem odbitym - tzn. Z+R<sub>d</sub> - wahały się w granicach:

od 0,492 cal/cm<sup>2</sup> min - 14.VIII. o godz. 1.52  
do 0,594 cal/cm<sup>2</sup> min - 6.VIII. o godz. 21.59.

Natężenie promieniowania zwrotnego atmosfery obserwowano w granicach:

od 0,424 cal/cm<sup>2</sup> min - 14.VIII. o godz. 0,50  
do 0,586 cal/cm<sup>2</sup> min - 7.VIII. o godz. 0,31

Najniższe wartości A i Z+R<sub>d</sub> zanotowano podczas wyrównanego przebiegu obu strumieni promieniowania, przy temperaturze powietrza około 5,0°C i temperaturze powierzchni gruntu 5,5 - 6,0° oraz przy zachmurzeniu 4/10.

Natomiast najwyższe wartości wystąpiły przy temperaturze powietrza 19,7°- 18,6°, temperaturze powierzchni gruntu 17,5°- 18,0° i zachmurzeniu około 5.

Zarówno wartości maksymalne, jak i minimalne nie występowały w obu strumieniach jednocześnie, dlatego też przytoczone wartości temperatury odnoszą się do różnych momentów występowania ekstremum.

Bilans promieniowania był zawsze ujemny, tzn., że strumień promieniowania skierowany ku górze /czyli promieniowanie ziemi Z, łącznie z odbitym R<sub>d</sub> /był większy niż dopływ promieniowania z góry.

Straty ciepła drogą promieniowania wynosiły:

od 0,002 cal/cm<sup>2</sup> min - 6/7.VIII. o godz. 2,29  
do 0,071 cal/cm<sup>2</sup> min - 3/4.VIII. o godz. 23,19

Otrzymane wartości w Wojcieszowie są na ogół wyższe niż podaje S.Kichel /2/ dla Bratysławskiego Koliby z sierpnia 1959, gdzie natężenie promieniowania efektywnego mierzonego pyrgeometrem wynosiło średnio - 0,009. Grają tu z pewnością rolę odmienne warunki otoczenia, ale także metody pomiarów. Kichel dokonywał pomiaru raz w ciągu nocy i z reguły tylko dwa razy w tygodniu, wskutek czego otrzymane przez niego wartości muszą być bardzo przybliżone.

## 2/ Ogólny charakter przebiegu nocnego promieniowania ziemi i atmosfery

Dość skąpy materiał obserwacyjny nie pozwala jeszcze na wyciąganie zbyt uogólniających wniosków, umożliwia jednak szczegółowo przeanalizowanie kilku charakterystycznych przypadków nocnego promieniowania ziemi i atmosfery.

Najwyżej dwie serie /3/4 sierpnia, 13/14 sierpnia/ spośród całego materiału mogą reprezentować przebieg wyrównany, o typowym powolnym spadku w ciągu nocy, zarówno wartości promieniowania z obu kierunków, jak i bilansu radiacyjnego.

Taki przebieg wydawałby się normalnym dla danego terenu i pory roku, jednak występuje on bardzo rzadko, stanowiąc około 1/4 badanych

przypadków; jest on bowiem związany z dużą stabilizacją warunków meteorologicznych, zwłaszcza z niezmienną w ciągu całej nocy ilością i rodzajem zachmurzenia, a nawet ze stopniem zanieczyszczenia atmosfery.

Jeśli wziąć pod uwagę fakt, że posiadany materiał nie obejmuje wszystkich nocy z badanego okresu, a tylko te, w których pomiary pyrgeometrem były możliwe do przeprowadzenia /bez wiatru i opadów/, to częstotliwość występowania typowego wyrównanego przebiegu wy promieniowania okazuje się jeszcze mniejsza.

W większości przypadków przebieg promieniowania cieplnego ziemi i atmosfery jest nierówny – wartości naprzemian maleją i rosną, przechodząc niekiedy w ogólnym przebiegu całej nocy od wartości niższych ku wyższym /2/3 i 11/12 sierpnia/.

Ogólny charakter zmian w przebiegu obydwóch strumieni promieniowania jest na ogół zgodny, tzn. wzrost natężenia promieniowania skierowanego ku górze towarzyszy wzrostowi promieniowania zwrotnego i to bez względu na stopień zachmurzenia i przebieg temperatury powietrza; wartości liczbowe omówiono szczegółowo dalej.

Jednak wielkość promieniowania zwrotnego ulega daleko większym wahaniom, aniżeli promieniowanie podłoża – tzn.  $Z+R_d$ . Przykładem mogą być tu przebiegi obserwowane w nocy 2/3, 6/7 i 11/12 sierpnia.

Zmiany wartości promieniowania zwrotnego są często wielokrotnie wyższe niż promieniowania powierzchni ziemi, np. w nocy 6/7 i 11/12 sierpnia, zdarzają się w bardzo krótkich odstępach czasu i nie zawsze znajdują odbicie w promieniowaniu podłoża.

W wielu przypadkach wahania natężenia promieniowania zwrotnego atmosfery można wytłumaczyć zaobserwowanymi jednocześnie zmianami zachmurzenia, np. 11/12 sierpnia w godzinach między 23,30 a 2,00, ale zdarza się też, że warunki meteorologiczne nie ulegają widocznym zmianom, a mimo to zmienia się promieniowanie atmosfery.

Takie zakłócenia mogą być wywołane warstwami dymu i pyłów, a nawet przez rzadkie chmury typu cirrus, które nieraz występują w dużych ilościach, ale podobnie jak dymy są w nocy trudne do zaobserwowania.

### 3/ Wyrównany przebieg nocnego wypromienowania ziemi i atmosfery

W przypadkach wyrównanego przebiegu promieniowania długofalowego obserwowało się w ciągu nocy jego powolny spadek. Wypromieniowanie ziemi zmniejszało się w podobnym stosunku, jak wartość promieniowania zwrotnego, tak że bezwzględna wartość bilansu ulegała zmniejszeniu w bardzo niewielkim stopniu. Dowodzą tego poniższe liczby:

w nocy 3/4.VIII, przy zachmurzeniu 0 na początku pomiarów o godz. 20,22 bilans radiacyjny =  $-0,067 \text{ cal/cm}^2\text{min}$

na końcu serii pomiarów o godz. 4,11 bilans radiacyjny =  $-0,059 \text{ cal/cm}^2\text{min}$

natężenie promieniowania idącego od powierzchni ziemi w tych terminach wynosiło:  
od  $0,531 \text{ cal/cm}^2\text{min}$  przy temperaturze powierzchni  $10,8^\circ$   
do  $0,495 \text{ cal/cm}^2\text{min}$  przy temperaturze powierzchni  $5,9^\circ$

Zatem spadkowi temperatury powierzchni gruntu wynoszącemu  $4,9^\circ$  odpowiadał spadek natężenia

promieniowania tej powierzchni o  $0,036 \text{ cal/cm}^2 \text{ min.}$

Natężenie promieniowania zwrotnego atmosfery w tym czasie miało następujące wartości:

od  $0,464 \text{ cal/cm}^2 \text{ min.}$ , przy temperaturze powietrza  $11,8^\circ$

do  $0,436 \text{ cal/cm}^2 \text{ min.}$ , przy temperaturze powietrza  $4,8^\circ$

Spadkowi temperatury powietrza, na wysokości 150 cm nad ziemią, równemu  $7,0^\circ$  odpowiadał spadek natężenia promieniowania,  $0,028 \text{ cal/cm}^2 \text{ min.}$

W drugim przypadku wyrównanego przebiegu, obserwowanego w nocy 13/14 sierpnia, przy utrzymującym się w ciągu całej nocy pełnym zachmurzeniu, notowano następujące wartości:

na początku serii o godz. 21,30 bilans radiacyjny =  $-0,075 \text{ cal/cm}^2 \text{ min}$

na końcu serii o godz. 2,50 bilans radiacyjny =  $-0,066 \text{ cal/cm}^2 \text{ min}$

przy czym natężenie promieniowania powierzchni ziemi /Z+R<sub>d</sub>/ spadło

od  $0,516 \text{ cal/cm}^2 \text{ min}$  przy temperaturze powierzchni gruntu  $8,8^\circ$

do  $0,493 \text{ cal/cm}^2 \text{ min}$  przy temperaturze powierzchni gruntu  $5,6^\circ$

Promieniowanie zwrotne atmosfery przyjmowało wartości:

od  $0,441 \text{ cal/cm}^2 \text{ min.}$ , przy temperaturze powietrza  $8,5^\circ$

do  $0,427 \text{ cal/cm}^2 \text{ min.}$ , przy temperaturze powietrza  $5,0^\circ$

Zatem obniżeniu temperatury powierzchni gruntu o  $3,2^\circ$  towarzyszył spadek natężenia promieniowania powierzchni ziemi o  $0,023 \text{ cal/cm}^2 \text{ min.}$ ; promienio-

wanie zwrotne zmalało w przekątym nocy o  $0,014 \text{ cal/cm}^2\text{min}$ , podczas gdy temperatura powietrza na poziomie 150 cm spadła o  $3,5^\circ$ :

Przebieg tych zmian w ciągu nocy w przedziałach godzinnych ilustruje tabela 1 /str.28/.

Cechą charakterystyczną w obu przytoczonych wyżej przypadkach, jest większy spadek wartości obydwóch strumieni promieniowania długofalowego na początku nocy i coraz mniejszy ku jej końcowi.

#### 4/ Wpływ zmian zachmurzenia na przebieg promieniowania cieplnego w ciągu nocy

W naszych badaniach stwierdzono bardzo wyraźny związek promieniowania zwrotnego z zachmurzeniem. Przy zachmurzeniu równym 0 lub 10, utrzymującym się w ciągu całej nocy /np. 3/4, 5/6, 13/14 sierpnia/ przebieg obu strumieni promieniowania zarówno skierowanego ku dołowi, jak i ku górze, był o wiele bardziej wyrównany, niż w ciągu nocy, gdy zachmurzenie uległo zmianom.

Każda zmiana wartości zachmurzenia znajdowała się w przebiegu promieniowania długofałowego ziemi i atmosfery, szczególnie jednak w przebiegu promieniowania zwrotnego /2/3, 6/7, 11/12 sierpnia/. I tak np. w nocy 2/3 sierpnia wzrostowi zachmurzenia z 4 na 9 towarzyszy wzrost wartości A

od  $0,468 \text{ cal/cm}^2\text{min}$  o godz. 23,24  
do  $0,536 \text{ cal/cm}^2\text{min}$  o godz. 2,02

W nocy 11/12 sierpnia zmianie ilości zachmurzenia z 5 o godz. 22,00 na 10 o godz. 4,00 towarzyszy wzrost wypromieniowania podłożu  $Z+R_{d2}$

od  $0,555 \text{ cal/cm}^2\text{min}$  do  $0,568 \text{ cal/cm}^2\text{min}$

a promieniowania zwrotnego

od  $0,502 \text{ cal/cm}^2\text{min}$  do  $0,538 \text{ cal/cm}^2\text{min}$

Przebieg zmian natężenia A,  $Z+R_d$  i  $B_d$  /w cal/cm<sup>2</sup> min/  
 oraz temperatur powietrza na wysokości 150 cm i powierzchni gruntu  
 /w °C/ w okresach godzinnych

T a b e l a 1

| I godz.            | A      | $Z+R_d$ | $B_d$  | temper.<br>pow. | temper.<br>gruntu |
|--------------------|--------|---------|--------|-----------------|-------------------|
| <u>3/4.VIII.</u>   |        |         |        |                 |                   |
| 20,30 - 21,30      | -0,014 | -0,012  | 0,003  | -2,1            | -0,3              |
| 21,30 - 22,30      | -0,006 | -0,008  | -0,002 | -1,5            | -0,2              |
| 22,30 - 23,30      | -0,006 | -0,006  | 0,000  | -0,7            | -0,5              |
| 23,30 - 00,30      | -0,003 | -0,010  | -0,007 | -0,9            | -1,6              |
| 0,30 - 1,30        | -0,003 | -0,004  | 0,007  | -0,4            | -1,6              |
| 1,30 - 2,30        | 0,000  | -0,003  | -0,003 | -0,1            | -0,7              |
| 2,30 - 3,30        | -0,001 | 0,000   | 0,001  | 0,0             | -0,3              |
| <u>13/14.VIII.</u> |        |         |        |                 |                   |
| 21,30 - 22,30      | -0,007 | -0,010  | -0,003 | -1,7            | -1,8              |
| 22,30 - 23,30      | -0,003 | -0,006  | -0,003 | -0,6            | -0,4              |
| 23,30 - 0,30       | -0,006 | -0,005  | 0,001  | -0,6            | -0,4              |
| 0,30 - 1,30        | -0,001 | -0,001  | 0,000  | -0,3            | -0,2              |
| 1,30 - 2,30        | -0,002 | -0,002  | 0,000  | 0,3             | -1,0              |

Szczególnie wyraźnie wpływ zachmurzenia na promieniowanie cieplne i temperaturę powietrza w warstwie przyziemnej obrazują wartości zanotowane w nocy 6/7 sierpnia.

Zachmurzenie w ciągu tej nocy zmieniło się, rosnąc i malejąc co wywoływało analogiczne zmiany w przebiegu promieniowania atmosfery, temperatury powietrza i promieniowania ziemi. Ilustruje to tabela 2.

Wartości natężenia A i  $Z + R_d$  /w cal/cm<sup>2</sup> min/  
oraz zachmurzenie w skali 0-10  
i temperatury powietrza na wysokości 150 cm  
/w °C/ w nocy 6/7 sierpnia

T a b e l a 2

| Godzina               | 21,30 | 22,30 | 23,30 | 0,30  |
|-----------------------|-------|-------|-------|-------|
| Natężenie A           | 0,546 | 0,577 | 0,529 | 0,586 |
| Natężenie $Z + R_d$   | 0,589 | 0,593 | 0,578 | 0,590 |
| Zachmurzenie          | 5     | 5     | 0     | 7     |
| Temperatura powietrza | 20,3  | 19,3  | 17,4  | 18,2  |

Jak wynika z przytoczonych wartości, zachmurzenie malejące z 5 do 0 obniżyło natężenie promieniowania zwrotnego o 0,048 cal/cm<sup>2</sup> min, co spowodowało prawdopodobnie również obniżenie wartości promieniowania odbitego / $R_d$ /.

Zaobserwowany spadek natężenia strumienia promieniowania skierowanego ku górze o 0,015 cal/cm<sup>2</sup> min może być częściowo wynikiem zmniejszonego promieniowania odbitego, ale mogą tu grać też inne czynniki; obserwowane na poziomie 150 cm nad ziemią promieniowanie długofalowe składa się nie tylko z promieniowania podłoża /Z/ i odbitego od powierzchni gruntu

promieniowania zwracanego atmosfery / $R_d$ /, ale także w jego skład wchodzi promieniowanie, znajdujące się między powierzchnią gruntu a poziomem instrumentu, zwróconego czujnikiem do dołu. Ta ostatnia składowa przy tego rodzaju pomiarach na ogół nie była brana pod uwagę. Być może jednak, iż obniżenie temperatury powietrza towarzyszące mniejszemu promieniowaniu podłożu, powoduje ponadto zmniejszenie promieniowania tej właśnie warstwy, co znajduje odbicie w wartościach mierzonych.

Trudno stwierdzić w jakim stopniu wysuwane tu przypuszczenia są skuteczne. Omawiane wyniki opierają się na bardzo niewielkim materiale obserwacyjnym i dlatego nie można jeszcze z całą pewnością ocenić, jakie zjawiska są regularne, a co jest przypadkowe.

#### LITERATURA

- /1/ J.D. Janiszewskij - Aktinometriczeskiee pri-bory i metody nabludenij, s.396. Leningrad 1957.
- /2/ S.Küchel - Bilans promieniowania, jego po-miary i niektóre wyniki. Meteorologicke Zpravy, R.XIII. 1960, № 1.
- /3/ A.J.Drumond, S.Fritz, F.Müller, W.Mörikofer, G.D.Robinson, W.Schuepp - Manuel d instruc-tions. Meteorologie, Instruments et mesures de rayonnement. Comission de Rayonnement. Association Internationale de Meteorologie Union Geodesique et Géophysique Internatio-nale 1957-1958.

Wyniki pomiarów promieniowania długofalowego w nocy 2/3 sierpnia 1961 r.

T a b e l a 3

| T <sub>m</sub> | k <sub>i</sub> <sup>2</sup><br>A | k <sub>i</sub> <sup>2</sup><br>Z | t <sub>p</sub> | G T <sup>4</sup> | A     | Z+R <sub>d</sub> | Temperatura po-wierzchni gruntu |                 |                 |                 | Temperatura powietrza |          |           | Uwagi<br>zachmurzenie,<br>wiatr, inne |
|----------------|----------------------------------|----------------------------------|----------------|------------------|-------|------------------|---------------------------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------------|----------|-----------|---------------------------------------|
|                |                                  |                                  |                |                  |       |                  | t <sub>g1</sub>                 | t <sub>g2</sub> | t <sub>g3</sub> | t <sub>g4</sub> | 5<br>cm               | 10<br>cm | 150<br>cm |                                       |
| 1              | 2                                | 3                                | 4              | 5                | 6     | 7                | 8                               |                 |                 |                 | 9                     |          |           | 10                                    |
| 23.24          | 0,0683                           |                                  | 10.9           | 0.536            | 0.468 |                  | 10.8                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 23.28          |                                  | 0,0066                           | /10.8/         | 0.536            |       | 0.529            | /10.3/                          | 8.9             | 10.5            |                 |                       |          |           |                                       |
| 23.30          | 0.0686                           |                                  | 10.7           | 0.535            | 0.466 |                  | 9.8                             |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 23.34          |                                  | 0.0030                           | /10.7/         | 0.535            |       | 0.532            | /10.0/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 23.39          | 0.0652                           |                                  | 10.7           | 0.535            | 0.460 |                  | 10.1                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 23.41          |                                  | 0.0045                           | /10.6/         | 0.534            |       | 0.530            | /10.1/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 23.47          | 0.0708                           |                                  | 10.6           | 0.534            | 0.463 |                  | 10.1                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 23.51          |                                  | 0.0064                           | /10.6/         | 0.534            |       | 0.528            | /10.1/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 23.54          | 0.0696                           |                                  | 10.6           | 0.534            | 0.464 |                  | 10.1                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 23.59          |                                  | 0.0066                           | /10.5/         | 0.534            |       | 0.527            | /10.0/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 0.04           | 0.0599                           |                                  | 10.5           | 0.534            | 0.474 |                  | 10.0                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 0.07           |                                  | 0.0067                           | /10.4/         | 0.533            |       | 0.526            | /10.0/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 0.12           | 0.0640                           |                                  | 10.3           | 0.532            | 0.468 |                  | 10.0                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 0.15           |                                  | 0.0070                           | /10.3/         | 0.532            |       | 0.525            | /10.0/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 0.17           | 0.0648                           |                                  | 10.3           | 0.532            | 0.467 |                  | 9.9                             |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 0.23           |                                  | 0.0066                           | /10.3/         | 0.532            |       | 0.525            | /10.0/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 0.26           | 0.0648                           |                                  | 10.3           | 0.532            | 0.467 |                  | 10.1                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 0.28           |                                  | 0.0061                           | /10.5/         | 0.534            |       | 0.528            | /10.3/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 0.32           | 0.0651                           |                                  | 10.6           | 0.534            | 0.469 |                  | 10.5                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 0.36           |                                  | 0.0062                           | /10.5/         | 0.534            |       | 0.528            | /10.3/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 0.41           | 0.0622                           |                                  | 10.3           | 0.532            | 0.469 |                  | 10.1                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 0.45           |                                  | 0.0062                           | /10.3/         | 0.532            |       | 0.526            | /10.1/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 0.50           | 0.0626                           |                                  | 10.3           | 0.532            | 0.469 |                  | 10.1                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 0.52           |                                  | 0.0052                           | /10.2/         | 0.532            |       | 0.527            | /10.1/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 1.00           | 0.0535                           |                                  | 10.2           | 0.532            | 0.478 |                  | 10.1                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 1.02           |                                  | 0.0017                           | 10.3           | 0.532            |       | 0.530            | /10.3/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 1.07           | 0.0439                           |                                  | 10.3           | 0.532            | 0.488 |                  | 10.5                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 1.15           |                                  | 0.0033                           | /10.4/         | 0.533            |       | 0.529            | /10.5/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 1.18           | 0.0325                           |                                  | 10.4           | 0.533            | 0.501 |                  | 10.6                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 1.20           |                                  | 0.0054                           | /10.4/         | 0.533            |       | 0.538            | /10.8/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 1.24           | 0.0450                           |                                  | 10.4           | 0.533            | 0.488 |                  | 10.9                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 1.29           |                                  | 0.0021                           | /10.9/         | 0.534            |       | 0.532            | /11.0/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 1.35           | 0.0439                           |                                  | 10.6           | 0.534            | 0.490 |                  | 11.1                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 1.39           |                                  | 0.0027                           | /10.6/         | 0.534            |       | 0.531            | /11.0/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 1.42           | 0.0513                           |                                  | 10.6           | 0.534            | 0.483 |                  | 10.9                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 1.47           |                                  | 0.0039                           | /10.7/         | 0.534            |       | 0.530            | /11.0/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 1.54           | 0.0394                           |                                  | 10.8           | 0.536            | 0.497 |                  | 11.0                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 1.58           |                                  | 0.0014                           | /10.8/         | 0.536            |       | 0.535            | /11.2/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 2.02           | 0.0266                           |                                  | 10.8           | 0.536            | 0.509 |                  | 11.4                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 2.06           |                                  | 0                                | /10.8/         | 0.536            |       | 0.536            | /11.6/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 2.09           | 0.0224                           |                                  | 10.8           | 0.536            | 0.514 |                  | 11.8                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 2.12           |                                  | 0                                | /10.8/         | 0.536            |       | 0.536            | /11.7/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 2.15           | 0.0224                           |                                  | 10.8           | 0.536            | 0.514 |                  | 11.6                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 2.17           |                                  | 0                                | /10.8/         | 0.536            |       | 0.536            | /11.6/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 2.22           | 0.0221                           |                                  | 10.8           | 0.536            | 0.514 |                  | 11.6                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 2.24           |                                  | 0.0014                           | /10.8/         | 0.536            |       | 0.535            | /11.6/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |
| 2.27           | 0.0249                           |                                  | 10.9           | 0.536            | 0.511 |                  | 11.6                            |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |

Tabela 4

| T <sub>a</sub> | k <sub>1</sub> <sup>2</sup> <sub>A</sub> | k <sub>1</sub> <sup>2</sup> <sub>Z</sub> | t <sub>p</sub> | G/T <sup>4</sup> | A     | Z+R <sub>d</sub> | Temperatura powierzchni gruntu |                 |                 |                 | Temperatura powietrza |       |        | Uwagi<br>zachmurzenie,<br>wiatr, inne |
|----------------|--|--|----------------|------------------|-------|------------------|--------------------------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------------|-------|--------|---------------------------------------|
|                |  |  |                |                  |       |                  | t <sub>g1</sub>                | t <sub>g2</sub> | t <sub>g3</sub> | t <sub>g4</sub> | 5 cm                  | 10 cm | 150 cm |                                       |
| 1              | 2  | 3  | 4              | 5                | 6     | 7                | 8                              |                 |                 |                 | 9                     |       |        | 10                                    |
| 20.22          | 0.0793                                   |  |                | 11.8             | 0.544 | 0.464            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 20.26          |  | 0.0107                                   |                | 11.6             | 0.542 | 0.462            | 0.531                          | 10.6            | 10.6            |                 |                       |       |        |                                       |
| 20.29          | 0.0798                                   |  |                | 11.5             | 0.542 | 0.462            | 0.531                          | 10.6            | 10.5            |                 |                       |       |        |                                       |
| 20.33          |  | 0.0110                                   |                | 11.5             | 0.542 | 0.463            | 0.531                          | 10.5            | 10.5            |                 |                       |       |        |                                       |
| 20.38          | 0.0783                                   |  |                | 11.4             | 0.541 | 0.463            | 0.530                          | 10.5            | 10.5            |                 |                       |       |        |                                       |
| 20.41          |  | 0.0107                                   |                | 11.4             | 0.541 | 0.462            | 0.530                          | 10.4            | 10.4            |                 |                       |       |        |                                       |
| 20.43          | 0.0777                                   |  |                | 11.3             | 0.540 | 0.462            | 0.529                          | 10.4            | 10.4            |                 |                       |       |        |                                       |
| 20.49          |  | 0.0104                                   |                | 11.2             | 0.539 | 0.462            | 0.529                          | 10.3            | 10.3            |                 |                       |       |        |                                       |
| 20.52          | 0.0798                                   |  |                | 11.0             | 0.537 | 0.457            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 20.56          |  | 0.0113                                   |                | 10.8             | 0.536 | 0.455            | 0.525                          | 10.2            | 10.2            |                 |                       |       |        |                                       |
| 20.59          | 0.0784                                   |  |                | 10.4             | 0.533 | 0.455            | 0.523                          | 10.1            | 10.1            |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.02          |  | 0.0094                                   |                | 10.2             | 0.532 | 0.455            | 0.523                          | 10.3            | 14.4            |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.08          | 0.0733                                   |  |                | 10.0             | 0.530 | 0.457            | 0.521                          | 10.5            | 10.5            |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.13          |  | 0.0073                                   |                | 9.8              | 0.528 | 0.457            | 0.521                          | 12.8            | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.17          | 0.0754                                   |  |                | 9.6              | 0.527 | 0.452            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.25          |  | 0.0068                                   |                | 9.7              | 0.526 | 0.448            | 0.519                          | 12.8            | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.31          | 0.0781                                   |  |                | 9.4              | 0.526 | 0.448            | 0.519                          | 13.0            | 13.0            |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.35          |  | 0.0067                                   |                | 9.4              | 0.526 | 0.449            | 0.519                          | 13.1            | 13.1            |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.47          | 0.0758                                   |  |                | 9.3              | 0.525 | 0.449            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.51          |  | 0.0071                                   |                | 9.1              | 0.523 | 0.447            | 0.516                          | 11.0            | 11.0            |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.57          | 0.0743                                   |  |                | 8.8              | 0.521 | 0.447            | 0.516                          | 10.7            | 10.7            |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.03          |  | 0.0072                                   |                | 8.6              | 0.519 | 0.452            | 0.512                          | 10.4            | 14.0            |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.09          | 0.0754                                   |  |                | 8.5              | 0.518 | 0.443            | 0.508                          | 10.2            | 10.2            |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.15          |  | 0.0053                                   |                | 8.5              | 0.518 | 0.443            | 0.513                          | 10.1            | 10.1            |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.21          | 0.0738                                   |  |                | 8.3              | 0.517 | 0.443            | 0.510                          | 10.1            | 10.1            |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.27          |  | 0.0044                                   |                | 7.9              | 0.514 | 0.442            | 0.508                          | 10.1            | 10.1            |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.34          | 0.0712                                   |  |                | 7.8              | 0.513 | 0.442            | 0.508                          | 10.1            | 10.1            |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.41          |  | 0.0000                                   |                | 7.8              | 0.513 | 0.449            | 0.513                          | 10.1            | 10.1            |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.46          | 0.0740                                   |  |                | 7.8              | 0.513 | 0.449            | 0.508                          | 10.1            | 10.1            |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.51          |  | 0.0041                                   |                | 7.6              | 0.512 | 0.440            | 0.508                          | 10.1            | 10.1            |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.54          | 0.0723                                   |  |                | 7.5              | 0.512 | 0.440            | 0.507                          | 10.1            | 10.1            |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.58          |  | 0.0033                                   |                | 7.4              | 0.511 | 0.439            | 0.507                          | 10.0            | 13.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.03          | 0.0715                                   |  |                | 7.4              | 0.511 | 0.439            | 0.506                          | 10.0            | 13.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.08          |  | 0.0017                                   |                | 7.3              | 0.510 | 0.426            | 0.508                          | 10.0            | 13.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.19          | 0.0830                                   |  |                | 7.2              | 0.509 | 0.426            | 0.499                          | 9.9             | 9.9             |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.23          |  | 0.0096                                   |                | 7.2              | 0.509 | 0.439            | 0.499                          | 9.8             | 9.8             |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.28          | 0.0754                                   |  |                | 7.2              | 0.509 | 0.439            | 0.499                          | 9.4             | 9.4             |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.31          |  | 0.0042                                   |                | 7.2              | 0.509 | 0.437            | 0.505                          | 9.1             | 9.1             |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.34          | 0.0725                                   |  |                | 7.2              | 0.509 | 0.437            | 0.506                          | 9.3             | 9.3             |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.37          |  | 0.0020                                   |                | 7.1              | 0.508 | 0.437            | 0.506                          | 9.5             | 9.5             |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.41          | 0.0690                                   |  |                | 7.0              | 0.508 | 0.439            | 0.506                          | 9.5             | 9.5             |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.44          |  | 0.0019                                   |                | 7.0              | 0.508 | 0.439            | 0.506                          | 9.5             | 9.5             |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.48          | 0.0694                                   |  |                | 6.9              | 0.508 | 0.439            | 0.506                          | 8.7             | 8.7             |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.51          |  | 0.0017                                   |                | 6.8              | 0.507 | 0.435            | 0.505                          | 7.9             | 7.9             |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.54          | 0.0706                                   |  |                | 6.7              | 0.506 | 0.435            | 0.505                          | 7.7             | 7.7             |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.58          |  | 0  |                | 6.8              | 0.507 | 0.437            | 0.507                          | 7.5             | 7.5             |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.02           | 0.0704                                   |  |                | 6.8              | 0.507 | 0.437            | 0.497                          | 7.4             | 13.4            |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.08           |  | 0.0008                                   |                | 6.6              | 0.505 | 0.434            | 0.497                          | 7.4             | 7.4             |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.11           | 0.0693                                   |  |                | 6.4              | 0.503 | 0.434            | 0.495                          | 7.4             | 7.4             |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.13           |  | 0.0007                                   |                | 6.3              | 0.502 | 0.433            | 0.495                          | 7.6             | 7.6             |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.27           | 0.0668                                   |  |                | 6.3              | 0.502 | 0.433            | 0.495                          | 7.5             | 7.5             |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.32           |  | 0.0007                                   |                | 6.3              | 0.502 | 0.432            | 0.495                          | 7.6             | 7.6             |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.39           | 0.0686                                   |  |                | 6.2              | 0.501 | 0.432            | 0.495                          | 7.6             | 7.6             |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.44           |  | 0  |                | 6.2              | 0.501 | 0.431            | 0.501                          | 6.9             | 6.9             |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.49           | 0.0679                                   |  |                | 6.2              | 0.501 | 0.433            | 0.500                          | 6.4             | 6.4             |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.54           |  | 0  |                | 6.1              | 0.500 | 0.432            | 0.500                          | 6.4             | 6.4             |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.59           | 0.0677                                   |  |                | 6.1              | 0.500 | 0.432            | 0.500                          | 6.3             | 6.3             |                 |                       |       |        |                                       |
| 1.04           |  | 0  |                | 6.0              | 0.500 | 0.431            | 0.500                          | 6.2             | 13.2            |                 |                       |       |        |                                       |
| 1.18           | 0.0689                                   |  |                | 6.0              | 0.500 | 0.431            | 0.500                          | 6.0             | 6.0             |                 |                       |       |        |                                       |
| 1.24           |  |  |                | 6.0              | 0.500 | 0.430            | 0.500                          | 5.9             | 5.9             |                 |                       |       |        |                                       |
| 1.29           | 0.0688                                   |  |                | 5.9              | 0.499 | 0.430            | 0.498                          | 5.9             | 5.9             |                 |                       |       |        |                                       |
| 1.38           |  | 0  |                | 5.8              | 0.498 | 0.429            | 0.498                          | 5.9             | 5.9             |                 |                       |       |        |                                       |
| 1.46           | 0.0669                                   |  |                | 5.7              | 0.497 | 0.430            | 0.497                          | 5.9             | 5.9             |                 |                       |       |        |                                       |
| 1.49           |  | 0  |                | 5.6              | 0.496 | 0.428            | 0.496                          | 6.0             | 6.0             |                 |                       |       |        |                                       |
| 1.54           | 0.0670                                   |  |                | 5.5              | 0.496 | 0.429            | 0.495                          | 6.0             | 6.0             |                 |                       |       |        |                                       |
| 1.57           |  | 0  |                | 5.4              | 0.495 | 0.428            | 0.495                          | 6.1             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 2.02           | 0.0666                                   |  |                | 5.4              | 0.495 | 0.428            | 0.495                          | 6.1             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 2.05           |  | 0  |                | 5.4              | 0.495 | 0.428            | 0.495                          | 6.1             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 2.12           | 0.0662                                   |  |                | 5.3              | 0.494 | 0.428            | 0.496                          | 6.0             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 2.17           |  | 0  |                | 5.3              | 0.494 | 0.427            | 0.494                          | 6.0             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 2.22           | 0.0658                                   |  |                | 5.3              | 0.494 | 0.428            | 0.494                          | 6.0             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 2.26           | -0.0027                                  |  |                | 5.2              | 0.494 | 0.427            | 0.497                          | 6.0             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 2.31           | 0.0644                                   |  |                | 5.2              | 0.494 | 0.420            | 0.494                          | 6.1             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 2.34           |  | 0  |                | 5.2              | 0.494 | 0.420            | 0.494                          | 6.1             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 2.40           | 0.0640                                   |  |                | 5.1              | 0.494 | 0.420            | 0.496                          | 6.2             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 2.47           | -0.0030                                  |  |                | 5.0              | 0.493 | 0.427            | 0.496                          | 6.4             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 2.52           | 0.0663                                   |  |                | 5.0              | 0.493 | 0.427            | 0.496                          | 6.5             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 2.59           | -0.0024                                  |  |                | 4.9              | 0.492 | 0.427            | 0.494                          | 6.5             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 3.06           | 0.0638                                   |  |                | 4.8              | 0.492 | 0.428            | 0.494                          | 6.0             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 3.11           | -0.0021                                  |  |                | 4.8              | 0.492 | 0.429            | 0.494                          | 6.0             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 3.18           | 0.0631                                   |  |                | 4.8              | 0.492 | 0.429            | 0.494                          | 5.7             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 3.21           | -0.0030                                  |  |                | 4.8              | 0.492 | 0.429            | 0.495                          | 5.8             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 3.27           | 0.0626                                   |  |                | 4.8              | 0.492 | 0.429            | 0.495                          | 5.9             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 3.34           | -0.0046                                  |  |                | 4.9              | 0.492 | 0.429            | 0.497                          | 6.0             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 3.41           | 0.0624                                   |  |                | 4.9              | 0.492 | 0.430            | 0.494                          | 6.0             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 3.48           | -0.0017                                  |  |                | 4.9              | 0.492 | 0.430            | 0.494                          | 6.0             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 3.53           | 0.0560                                   |  |                | 4.9              | 0.492 | 0.436            | 0.495                          | 6.2             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 3.57           | -0.0030                                  |  |                | 4.8              | 0.492 | 0.435            | 0.495                          | 6.3             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 4.03           | 0.0568                                   |  |                | 4.8              | 0.492 | 0.436            | 0.495                          | 6.3             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 4.06           | -0.0030                                  |  |                | 4.8              | 0.492 | 0.436            | 0.495                          | 6.3             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |
| 4.11           | 0.0560                                   |  |                | 4.8              | 0.492 | 0.436            | 0.495                          | 6.3             | 12.8            |                 |                       |       |        |                                       |

Tabela 5

Wyniki pomiarów promieniowania długofalowego w nocy 5/6 sierpnia 1961 r.

| T <sub>m</sub> | k <sub>1</sub> <sup>2</sup> <sub>A</sub> | k <sub>1</sub> <sup>2</sup> <sub>Z</sub> | t <sub>p</sub> | G <sup>T</sup> | ▲     | Z+R <sub>d</sub> | Temperatura powierzchni gruntu |                 |                 |                 | Temperatura powietrza |       |        | Uwagi                                  |
|----------------|--|--|----------------|----------------|-------|------------------|--------------------------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------------|-------|--------|--|
|                |  |  |                |                |       |                  | tg <sub>1</sub>                | tg <sub>2</sub> | tg <sub>3</sub> | tg <sub>4</sub> | 5 cm                  | 10 cm | 150 cm |  |
| 1              | 2  | 3  | 4              | 5              | 6     | 7                |                                |                 |                 |                 | 9                     |       |        | 1C                                     |
| 21.01          | 0.0613                                   | 0.0012                                   | 15.5           | 0.372          | 0.511 | 0.566            | 14.0                           | 12.8            | 13.4            | 12.7            | 13.1                  | 14.3  | 15.1   | sachmurzenie 1,<br>silna rosa, ciemna, |
| 21.11          | 0.0608                                   | 0.0012                                   | 14.8           | 0.367          | 0.503 | 0.565            | 13.5                           |                 |                 |                 |                       |       |        | mgla                                   |
| 21.14          | 0.0608                                   | 0.0117                                   | 14.5           | 0.364          | 0.504 | 0.565            | 13.4                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 21.18          | 0.0614                                   | 0.0112                                   | 14.6           | 0.365          | 0.504 | 0.563            | 13.4                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 21.20          | 0.0612                                   | 0.0112                                   | 14.4           | 0.364          | 0.504 | 0.563            | 13.4                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 21.32          | 0.0598                                   | 0.0099                                   | 14.3           | 0.362          | 0.502 | 0.553            | 13.4                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 21.39          | 0.0598                                   | 0.0099                                   | 14.2           | 0.362          | 0.500 | 0.553            | 13.6                           | 12.2            | 12.8            | 12.0            | 13.5                  | 13.8  | 14.2   |  |
| 21.45          | 0.0598                                   | 0.0099                                   | 14.1           | 0.360          | 0.497 | 0.553            | 13.4                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 21.52          | 0.0587                                   | 0.0055                                   | 13.9           | 0.360          | 0.499 | 0.555            | 13.4                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 21.57          | 0.0587                                   | 0.0078                                   | 13.8           | 0.359          | 0.500 | 0.551            | 13.3                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 22.00          | 0.0591                                   | 0.0098                                   | 13.8           | 0.359          | 0.500 | 0.551            | 13.3                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 22.04          | 0.0591                                   | 0.0098                                   | 13.7           | 0.358          | 0.502 | 0.552            | 13.4                           | 12.2            | 12.6            | 11.7            | 13.1                  | 13.4  | 13.8   |  |
| 22.14          | 0.0601                                   | 0.0053                                   | 13.9           | 0.356          | 0.496 | 0.551            | 13.2                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 22.20          | 0.0586                                   | 0.0053                                   | 13.5           | 0.356          | 0.497 | 0.551            | 13.8                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 22.32          | 0.0586                                   | 0.0049                                   | 13.4           | 0.356          | 0.497 | 0.551            | 13.8                           | 12.0            | 12.2            | 11.5            | 12.6                  | 13.1  | 13.5   |  |
| 22.41          | 0.0593                                   | 0.0052                                   | 13.3           | 0.356          | 0.497 | 0.551            | 13.8                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 22.52          | 0.0603                                   | 0.0055                                   | 13.1           | 0.354          | 0.494 | 0.549            | 13.1                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 23.02          | 0.0583                                   | 0.0048                                   | 13.1           | 0.354          | 0.495 | 0.549            | 13.0                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 23.09          | 0.0583                                   | 0.0048                                   | 13.1           | 0.354          | 0.495 | 0.549            | 12.9                           | 11.9            | 11.9            | 11.3            | 12.5                  | 13.0  | 13.5   |  |
| 23.15          | 0.0564                                   | 0.0072                                   | 13.1           | 0.354          | 0.498 | 0.549            | 12.8                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 23.24          | 0.0575                                   | 0.0062                                   | 13.2           | 0.355          | 0.497 | 0.547            | 12.7                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 23.33          | 0.0552                                   | 0.0067                                   | 13.0           | 0.353          | 0.498 | 0.547            | 12.6                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 23.34          | 0.0552                                   | 0.0067                                   | 13.1           | 0.354          | 0.547 | 0.547            | 12.6                           | 11.5            | 12.0            | 11.5            | 12.3                  | 12.9  | 13.3   |  |
| 0.00           | 0.0576                                   | 0.0095                                   | 13.7           | 0.358          | 0.500 | 0.553            | 12.8                           | 12.0            | 12.2            | 11.9            | 12.4                  | 13.3  | 14.3   |  |
| 0.24           | 0.0596                                   | 0.0107                                   | 14.1           | 0.363          | 0.503 | 0.553            | 13.0                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 0.32           | 0.0593                                   | 0.0107                                   | 14.1           | 0.360          | 0.503 | 0.549            | 13.2                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 0.39           | 0.0593                                   | 0.0101                                   | 14.4           | 0.364          | 0.505 | 0.554            | 13.0                           | 12.2            | 12.7            | 12.3            | 12.8                  | 13.5  | 14.7   |  |
| 0.44           | 0.0548                                   | 0.0101                                   | 14.4           | 0.364          | 0.505 | 0.554            | 13.1                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 0.49           | 0.0548                                   | 0.0086                                   | 14.3           | 0.363          | 0.514 | 0.554            | 14.3                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 0.55           | 0.0593                                   | 0.0113                                   | 14.8           | 0.367          | 0.514 | 0.556            | 14.0                           | 12.7            | 12.8            | 12.7            | 13.2                  | 14.0  | 14.9   |  |
| 1.04           | 0.0532                                   | 0.0092                                   | 14.6           | 0.365          | 0.514 | 0.556            | 13.8                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 1.15           | 0.0550                                   | 0.0107                                   | 14.5           | 0.364          | 0.514 | 0.553            | 13.8                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 1.19           | 0.0545                                   | 0.0107                                   | 14.5           | 0.364          | 0.514 | 0.553            | 13.8                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 1.23           | 0.0545                                   | 0.0124                                   | 14.7           | 0.366          | 0.512 | 0.553            | 13.7                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 1.27           | 0.0579                                   | 0.0113                                   | 14.6           | 0.365          | 0.508 | 0.553            | 13.3                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 1.30           | 0.0579                                   | 0.0113                                   | 14.7           | 0.366          | 0.508 | 0.553            | 13.2                           | 12.2            | 12.4            | 12.4            | 13.0                  | 13.8  | 15.1   |  |
| 1.34           | 0.0583                                   | 0.0121                                   | 14.9           | 0.368          | 0.507 | 0.556            | 13.2                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 1.40           | 0.0583                                   | 0.0124                                   | 14.6           | 0.365          | 0.507 | 0.556            | 13.2                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 1.50           | 0.0550                                   | 0.0141                                   | 14.5           | 0.364          | 0.512 | 0.550            | 12.9                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 1.54           | 0.0550                                   | 0.0137                                   | 14.8           | 0.367          | 0.512 | 0.553            | 12.8                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 1.58           | 0.0512                                   | 0.0112                                   | 14.8           | 0.367          | 0.507 | 0.556            | 12.8                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 2.03           | 0.0583                                   | 0.0121                                   | 14.6           | 0.365          | 0.507 | 0.556            | 12.6                           | 12.0            | 12.4            | 12.4            | 12.8                  | 13.9  | 15.0   |  |
| 2.08           | 0.0526                                   | 0.0124                                   | 14.8           | 0.367          | 0.514 | 0.556            | 13.6                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 2.14           | 0.0564                                   | 0.0124                                   | 14.8           | 0.367          | 0.514 | 0.555            | 13.2                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 2.18           | 0.0567                                   | 0.0137                                   | 14.8           | 0.367          | 0.510 | 0.553            | 13.0                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 2.26           | 0.0603                                   | 0.0137                                   | 14.8           | 0.367          | 0.507 | 0.553            | 13.0                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 2.30           | 0.0593                                   | 0.0131                                   | 14.8           | 0.367          | 0.507 | 0.554            | 13.2                           | 12.0            | 12.2            | 12.4            | 12.8                  | 13.9  | 15.0   |  |
| 2.38           | 0.0589                                   | 0.0126                                   | 15.1           | 0.369          | 0.511 | 0.556            | 13.2                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 2.41           | 0.0564                                   | 0.0126                                   | 15.1           | 0.369          | 0.511 | 0.556            | 13.2                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 2.44           | 0.0564                                   | 0.0137                                   | 15.4           | 0.371          | 0.515 | 0.557            | 13.2                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 2.46           | 0.0586                                   | 0.0137                                   | 15.2           | 0.370          | 0.511 | 0.557            | 13.2                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 2.49           | 0.0586                                   | 0.0143                                   | 15.2           | 0.370          | 0.508 | 0.556            | 13.2                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 2.51           | 0.0587                                   | 0.0115                                   | 13.9           | 0.360          | 0.501 | 0.555            | 12.6                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 2.54           | 0.0587                                   | 0.0108                                   | 13.9           | 0.360          | 0.504 | 0.555            | 12.4                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 3.00           | 0.0586                                   | 0.0108                                   | 14.5           | 0.364          | 0.504 | 0.555            | 13.2                           | 11.6            | 11.9            | 11.8            | 12.1                  | 13.3  | 13.8   |  |
| 3.03           | 0.0586                                   | 0.0106                                   | 14.3           | 0.363          | 0.504 | 0.551            | 13.0                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 3.07           | 0.0596                                   | 0.0106                                   | 14.2           | 0.362          | 0.502 | 0.551            | 12.8                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 3.11           | 0.0596                                   | 0.0102                                   | 14.0           | 0.360          | 0.502 | 0.550            | 12.7                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 3.14           | 0.0596                                   | 0.0115                                   | 13.9           | 0.360          | 0.504 | 0.548            | 12.6                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 3.17           | 0.0593                                   | -  | 13.9           | 0.360          | 0.501 | 0.548            | 12.5                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 3.20           | 0.0593                                   | 0.0108                                   | 13.9           | 0.360          | 0.504 | 0.551            | 12.4                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 3.24           | 0.0564                                   | 0.0106                                   | 14.1           | 0.361          | 0.504 | 0.551            | 12.3                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 3.30           | 0.0564                                   | 0.0108                                   | 14.2           | 0.362          | 0.502 | 0.551            | 12.6                           | 11.2            | 11.8            | 11.7            | 12.7                  | 13.3  | 14.2   |  |
| 3.32           | 0.0591                                   | 0.0106                                   | 14.1           | 0.361          | 0.501 | 0.548            | 12.6                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 3.37           | 0.0591                                   | 0.0121                                   | 13.7           | 0.359          | 0.502 | 0.547            | 12.6                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 3.39           | 0.0600                                   | 0.0121                                   | 14.1           | 0.361          | 0.501 | 0.548            | 12.6                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 3.43           | 0.0609                                   | 0.0106                                   | 14.0           | 0.360          | 0.501 | 0.549            | 12.5                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 3.47           | 0.0593                                   | 0.0106                                   | 13.9           | 0.360          | 0.501 | 0.549            | 12.4                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 3.51           | 0.0593                                   | 0.0106                                   | 13.9           | 0.360          | 0.500 | 0.548            | 12.4                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 3.54           | 0.0603                                   | 0.0121                                   | 13.7           | 0.359          | 0.500 | 0.547            | 12.6                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 3.56           | 0.0603                                   | 0.0108                                   | 13.7           | 0.359          | 0.500 | 0.548            | 12.6                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 3.59           | 0.0609                                   | 0.0121                                   | 13.7           | 0.359          | 0.500 | 0.547            | 12.6                           |                 |                 |                 |                       |       |        |  |
| 4.02           | 0.0609                                   | 0.0108                                   | 13.7           | 0.359          | 0.498 | 0.548            | 12.8                           | 11.7            | 11.8            | 11.6            | 12.4                  | 13.0  | 13.8   |  |
| 4.05           | 0.0609                                   | 0.0108                                   | 13.8           | 0.360          | 0.499 | 0.549            | 12.8                           | 11.7            | 11.8            | 11.6            | 12.4                  | 13.0  | 13.8   |  |

T a b e l a 6

Wyniki pomiarów promieniowania długofalowego w nocy 6/7 sierpnia 1961 r.

| T <sub>m</sub> | k <sub>i</sub> <sup>2</sup> <sub>A</sub> | k <sub>i</sub> <sup>2</sup> <sub>Z</sub> | t <sub>p</sub> | σ <sub>T</sub> <sup>4</sup> | A     | Z+R <sub>d</sub> | Temperatura powierzchni gruntu |                 |                 |                 | Temperatura powietrza |       |        | Uwagi<br>zachmurzenie,<br>wiatr, inne |
|----------------|--|--|----------------|-----------------------------|-------|------------------|--------------------------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------------|-------|--------|---------------------------------------|
|                |  |  |                |                             |       |                  | t <sub>g1</sub>                | t <sub>g2</sub> | t <sub>g3</sub> | t <sub>g4</sub> | 5 cm                  | 10 cm | 150 cm |                                       |
| 1              | 2  | 3  | 4              | 5                           | 6     | 7                | 8                              |                 |                 |                 | 9                     |       |        | 10                                    |
| 21.14          | 0.0613                                   |  | /20.8/         | 0.615                       | 0.554 |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.18          | 0.0620                                   | 0.0230                                   | /20.7/         | 0.614                       | 0.552 | 0.591            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.20          | 0.0625                                   |  | 20.7           | 0.614                       | 0.552 |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.22          | 0.0249                                   |  | 20.4           | 0.612                       |       | 0.587            | 17.4                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.24          | 0.0613                                   |  | /20.4/         | 0.612                       | 0.551 |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.26          | 0.0229                                   |  | /20.3/         | 0.611                       |       | 0.588            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.30          | 0.0652                                   |  | 20.3           | 0.611                       | 0.546 |                  | 17.4                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.32          | 0.0197                                   |  | /20.0/         | 0.609                       |       | 0.589            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.35          | 0.0599                                   |  | 19.8           | 0.608                       | 0.548 |                  | 17.4                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.37          | 0.0172                                   |  | /19.6/         | 0.606                       |       | 0.589            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.38          | 0.0484                                   |  | 19.5           | 0.605                       | 0.557 |                  | 17.4                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.40          | 0.0144                                   |  | /19.6/         | 0.606                       |       | 0.592            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.41          | 0.0486                                   |  | 19.6           | 0.606                       | 0.557 |                  | 17.3                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.42          | 0.0169                                   |  | /19.5/         | 0.605                       |       | 0.588            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.44          | 0.0472                                   |  | 19.5           | 0.605                       | 0.558 |                  | 17.3                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.46          | 0.0164                                   |  | 19.5           | 0.605                       |       | 0.589            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.48          | 0.0542                                   |  | /19.4/         | 0.604                       | 0.550 |                  | 17.4                           | 16.7            | 16.7            | 16.8            | 17.4                  | 18.3  | 19.1   |                                       |
| 21.50          | 0.0149                                   |  | 19.5           | 0.605                       |       | 0.590            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.52          | 0.0486                                   |  | /19.6/         | 0.606                       | 0.557 |                  | 17.2                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.55          | 0.0127                                   |  | /19.6/         | 0.606                       |       | 0.593            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.58          | 0.0322                                   |  | /19.6/         | 0.606                       | 0.574 |                  | 0.594                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 21.59          | 0.0130                                   |  | /19.7/         | 0.607                       |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.01          | 0.0384                                   |  | /19.7/         | 0.608                       | 0.569 |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.04          | 0.0152                                   |  | /19.8/         | 0.608                       |       | 0.593            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.06          | 0.0450                                   |  | 19.8           | 0.608                       | 0.563 |                  | 18.0                           | 17.8            | 17.5            | 17.6            | 18.1                  | 18.7  | 19.9   |                                       |
| 22.10          | 0.0149                                   |  | /19.7/         | 0.607                       |       | 0.592            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.13          | 0.0496                                   |  | 19.6           | 0.606                       | 0.556 |                  | 17.7                           | 17.3            | 17.2            | 17.2            | 17.8                  | 18.7  | 19.6   |                                       |
| 22.14          | 0.0151                                   |  | /19.6/         | 0.606                       |       | 0.591            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.18          | 0.0560                                   |  | 19.6           | 0.606                       | 0.550 |                  | 17.8                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.19          | 0.0132                                   |  | /19.5/         | 0.605                       |       | 0.592            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.21          | 0.0414                                   |  | 19.4           | 0.604                       |       | 0.563            |                                | 17.8            |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.24          | 0.0136                                   |  | /19.3/         | 0.604                       |       | 0.590            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.30          | 0.0266                                   |  | 19.3           | 0.604                       | 0.577 |                  | 17.8                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.32          | 0.0102                                   |  | /19.2/         | 0.603                       |       | 0.593            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.35          | 0.0404                                   |  | 19.2           | 0.603                       | 0.563 |                  | 18.2                           | 18.0            | 17.7            | 17.6            | 17.8                  | 18.3  | 19.2   |                                       |
| 22.37          | 0.0139                                   |  | /19.0/         | 0.601                       |       | 0.587            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.41          | 0.0471                                   |  | 18.8           | 0.599                       | 0.552 |                  | 17.8                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.43          | 0.0124                                   |  | /18.7/         | 0.598                       |       | 0.586            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.46          | 0.0547                                   |  | 18.6           | 0.597                       | 0.542 |                  | 17.4                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.49          | 0.0153                                   |  | /18.5/         | 0.596                       |       | 0.581            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.52          | 0.0533                                   |  | 18.3           | 0.595                       | 0.542 |                  | 16.9                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 22.54          | 0.0137                                   |  | /18.3/         | 0.595                       |       | 0.581            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.00          | 0.0450                                   |  | 18.2           | 0.592                       | 0.547 |                  | 16.8                           | 16.5            | 16.1            | 16.2            | 16.4                  | 17.0  | 18.1   |                                       |
| 23.01          | 0.0101                                   |  | /18.3/         | 0.595                       |       | 0.585            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.03          | 0.0432                                   |  | 18.3           | 0.595                       | 0.552 |                  | 17.0                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.07          | 0.0108                                   |  | /18.2/         | 0.594                       |       | 0.583            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.10          | 0.0496                                   |  | 18.2           | 0.594                       | 0.544 |                  | 17.0                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.13          | 0.0109                                   |  | /18.0/         | 0.592                       |       | 0.581            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.15          | 0.0462                                   |  | 17.9           | 0.590                       | 0.544 |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.17          | 0.0100                                   |  | /17.8/         | 0.590                       |       | 0.580            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.21          | 0.0561                                   |  | 17.7           | 0.590                       | 0.529 |                  | 16.6                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.25          | 0.0112                                   |  | /17.6/         | 0.589                       |       | 0.577            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.27          | 0.0566                                   |  | 17.5           | 0.588                       | 0.531 |                  | 16.3                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.29          | 0.0094                                   |  | /17.4/         | 0.587                       |       | 0.578            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.31          | 0.0573                                   |  | 17.3           | 0.586                       | 0.529 |                  | 16.2                           | 15.8            | 15.5            | 15.6            | 15.9                  | 16.8  | 17.4   |                                       |
| 23.37          | 0.0101                                   |  | /17.3/         | 0.586                       |       | 0.576            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.42          | 0.0541                                   |  | 17.2           | 0.586                       | 0.532 |                  | 16.1                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.44          | 0.0106                                   |  | /17.2/         | 0.586                       |       | 0.575            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.47          | 0.0511                                   |  | 17.1           | 0.585                       | 0.534 |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.49          | 0.0093                                   |  | /17.1/         | 0.585                       |       | 0.576            | 16.0                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.51          | 0.0393                                   |  | 17.2           | 0.586                       | 0.547 |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.54          | 0.0070                                   |  | /17.2/         | 0.586                       |       | 0.579            | 16.8                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.56          | 0.0299                                   |  | 17.2           | 0.586                       |       | 0.556            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 23.59          | 0.0060                                   |  | /17.3/         | 0.586                       |       | 0.580            | 17.1                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 24.00          | 0.0064                                   |  | 17.3           | 0.586                       |       | 0.580            |                                | 16.8            | 16.4            | 16.5            | 16.5                  | 16.8  | 17.4   |                                       |
| 0.07           | 0.0177                                   |  | 17.4           | 0.587                       | 0.569 |                  | 17.8                           |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.09           | 0.0037                                   |  | /17.4/         | 0.587                       |       | 0.583            |                                | 16.0            |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.13           | 0.0124                                   |  | 17.4           | 0.587                       | 0.575 |                  |                                | 18.0            |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.15           | 0  |  | /17.5/         | 0.588                       |       | 0.588            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.18           | 0.0083                                   |  | 17.7           | 0.590                       | 0.582 |                  |                                | 18.2            |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.20           | 0  |  | /17.7/         | 0.590                       |       | 0.590            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.22           | 0.0112                                   |  | 17.8           | 0.590                       | 0.579 |                  |                                | 18.2            |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.24           | 0.0043                                   |  | /17.8/         | 0.590                       |       | 0.586            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.26           | 0.0075                                   |  | 17.8           | 0.590                       | 0.582 |                  |                                | 18.2            |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.29           | 0.0036                                   |  | /18.2/         | 0.594                       |       | 0.590            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 0.31           | 0.0114                                   |  | 18.6           | 0.597                       | 0.586 |                  |                                | 18.0            | 17.8            | 17.2            | 17.2                  | 18.1  | 19.1   | 19.8                                  |
| 0.59           | 0.0449                                   |  | 19.7           | 0.607                       | 0.562 |                  |                                | 17.6            |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 1.03           | 0.0148                                   |  | /19.5/         | 0.605                       |       | 0.590            |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 1.06           | 0.0522                                   |  | 19.3           | 0.604                       | 0.552 |                  |                                | 17.6            | 17.2            | 16.4            | 16.5                  | 17.4  | 18.3   | 19.5                                  |
| 1.09           | 0.0137                                   |  | /19.3/         | 0.604                       | 0.590 |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |
| 1.12           | 0.0426                                   |  | 19.2           | 0.603                       | 0.560 |                  |                                | 17.6            |                 |                 |                       |       |        |                                       |

T a b e l a 6 /d.o.w/

| 1    | 2      | 3      | 4      | 5     | 6     | 7    | 8    | 9    | 10   |
|------|--------|--------|--------|-------|-------|------|------|------|------|
| 1.15 |        | 0.0156 | /19.2/ | 0.603 | 0.587 |      |      |      |      |
| 1.17 | 0.0655 |        | 19.2   | 0.603 | 0.537 | 17.6 |      |      |      |
| 1.20 |        | 0.0184 | /19.0/ | 0.601 | 0.583 |      |      |      |      |
| 1.22 | 0.0652 |        | 18.8   | 0.599 | 0.534 | 17.4 |      |      |      |
| 1.24 |        | 0.0170 | /18.8/ | 0.599 | 0.582 |      |      |      |      |
| 1.26 | 0.0607 |        | 18.8   | 0.599 | 0.538 | 17.3 |      |      |      |
| 1.27 |        | 0.0156 | /18.7/ | 0.598 | 0.582 |      |      |      |      |
| 1.30 | 0.0586 |        | 18.5   | 0.596 | 0.537 | 17.1 |      |      |      |
| 1.32 |        | 0.0152 | /18.4/ | 0.596 | 0.581 |      |      |      |      |
| 1.39 | 0.0560 |        | 18.3   | 0.595 | 0.539 | 17.0 |      |      |      |
| 1.41 |        | 0.0161 | /18.2/ | 0.594 | 0.578 |      |      |      |      |
| 1.44 | 0.0599 |        | 18.1   | 0.592 | 0.533 |      |      |      |      |
| 1.48 |        | 0.0164 | 17.5   | 0.587 | 0.571 | 16.8 |      |      |      |
| 1.50 | 0.0472 |        | 17.4   | 0.587 | 0.540 | 16.8 |      |      |      |
| 1.53 |        | 0.0140 | /17.5/ | 0.587 | 0.573 |      |      |      |      |
| 1.55 | 0.0502 |        | 17.7   | 0.590 | 0.540 | 16.9 |      |      |      |
| 1.56 |        | 0.0088 | /17.7/ | 0.590 | 0.582 |      |      |      |      |
| 1.58 | 0.0279 |        | 17.8   | 0.592 | 0.562 | 17.0 |      |      |      |
| 1.59 |        | 0.0118 | /18.0/ | 0.594 | 0.580 |      |      |      |      |
| 2.01 | 0.0251 |        | 18.2   | 0.595 | 0.569 | 17.4 |      |      |      |
| 2.03 |        | 0.0076 | /18.3/ | 0.596 | 0.587 |      |      |      |      |
| 2.04 | 0.0192 |        | 18.4   | 0.596 | 0.579 | 17.6 | 17.4 | 17.1 | 17.0 |
| 2.06 |        | 0.0101 | /18.4/ | 0.596 | 0.586 |      |      |      |      |
| 2.08 | 0.0156 |        | 18.4   | 0.596 | 0.580 | 17.7 |      |      |      |
| 2.11 |        | 0.0107 | /18.4/ | 0.596 | 0.585 |      |      |      |      |
| 2.13 | 0.0231 |        | 18.4   | 0.596 | 0.573 | 17.8 |      |      |      |
| 2.15 |        | 0.0064 | /18.4/ | 0.596 | 0.590 |      |      |      |      |
| 2.16 | 0.0131 |        | 18.4   | 0.596 | 0.583 | 17.8 |      |      |      |
| 2.18 |        | 0.0072 | /18.3/ | 0.595 | 0.589 |      |      |      |      |
| 2.20 | 0.0106 |        | 18.3   | 0.595 | 0.584 | 17.6 |      |      |      |
| 2.22 |        | 0.0101 | /18.3/ | 0.595 | 0.585 |      |      |      |      |
| 2.24 | 0.0122 |        | 19.3   | 0.595 | 0.583 | 18.0 |      |      |      |
| 2.26 |        | 0.0064 | /18.2/ | 0.594 | 0.588 |      |      |      |      |
| 2.28 | 0.0127 |        | 18.2   | 0.594 | 0.581 | 18.0 |      |      |      |
| 2.29 |        | 0.0081 | /18.1/ | 0.592 | 0.584 |      |      |      |      |
| 2.34 | 0.0080 |        | 18.1   | 0.592 | 0.584 | 18.1 | 17.8 | 17.6 | 17.5 |
| 2.37 |        | 0.0054 | /18.0/ | 0.592 | 0.587 |      |      |      |      |
| 2.39 | 0.0096 |        | /18.0/ | 0.592 | 0.582 |      |      |      |      |
| 2.49 |        | 0.0063 | /18.0/ | 0.592 | 0.586 |      |      |      |      |
| 2.51 | 0.0124 |        | 18.0   | 0.592 | 0.580 | 18.0 |      |      |      |
| 2.54 |        | 0      | /17.9/ | 0.591 | -     |      |      |      |      |
| 2.56 | 0.0130 |        | 17.8   | 0.590 | 0.577 | 18.0 |      |      |      |
| 3.00 |        | 0.0053 | /17.8/ | 0.590 | 0.585 |      |      |      |      |
| 3.04 | 0.0147 |        | 17.8   | 0.590 | 0.575 | 18.0 |      |      |      |
| 3.07 |        | 0.0177 | /17.8/ | 0.590 | 0.572 | 18.0 |      |      |      |
| 3.09 |        | 0      | /17.7/ | 0.590 | 0.590 |      |      |      |      |
| 3.14 | 0.0170 |        | 17.7   | 0.590 | 0.573 | 17.8 | 17.7 | 17.4 | 17.2 |
| 3.15 |        | 0.0054 | /17.7/ | 0.590 | 0.585 |      |      |      |      |
| 3.18 | 0.0194 |        | 17.7   | 0.590 | 0.571 | 17.8 |      |      |      |
| 3.26 |        | 0.0036 | 17.7   | 0.590 | 0.586 |      |      |      |      |
| 3.29 | 0.0188 |        | /17.6/ | 0.589 | 0.570 | 17.8 |      |      |      |
| 3.31 |        | 0.0049 | 17.6   | 0.589 | 0.584 |      |      |      |      |
| 3.34 | 0.0169 |        | /17.6/ | 0.589 | 0.572 | 17.8 | 17.6 | 17.2 | 17.0 |
| 3.39 |        | 0.0053 | /17.7/ | 0.590 | 0.585 |      |      |      |      |
| 3.41 | 0.0216 |        | 17.7   | 0.590 | 0.568 | 17.6 |      |      |      |
| 3.43 |        | 0.0030 | /17.7/ | 0.590 | 0.585 |      |      |      |      |
| 3.45 | 0.0186 |        | 17.7   | 0.590 | 0.571 | 17.6 |      |      |      |
| 3.47 |        | 0.0061 | /17.7/ | 0.590 | 0.584 |      |      |      |      |
| 3.49 | 0.0155 |        | 17.7   | 0.590 | 0.574 | 17.6 |      |      |      |
| 3.50 |        | 0.0047 | /17.7/ | 0.590 | 0.585 |      |      |      |      |
| 3.52 | 0.0224 |        | 17.7   | 0.590 | 0.568 | 17.6 |      |      |      |
| 3.54 |        | 0.0061 | /17.7/ | 0.590 | 0.584 |      |      |      |      |
| 3.55 | 0.0226 |        | 17.7   | 0.590 | 0.567 | 17.6 |      |      |      |
| 3.56 |        | 0.0061 | /17.7/ | 0.590 | 0.584 |      |      |      |      |
| 3.59 | 0.0173 |        | 17.7   | 0.590 | 0.573 | 17.6 |      |      |      |
| 4.00 |        | 0.0059 | /17.7/ | 0.590 | 0.584 |      |      |      |      |
| 4.03 | 0.0179 |        | 17.7   | 0.590 | 0.572 | 17.7 | 17.4 | 17.0 | 17.2 |

zachmurzenie 9,  
silna rosa, po-  
wiewy wiatru

Wyniki pomiarów promieniowania długofalowego w nocy 8/9 sierpnia 1961 r.

| T <sub>m</sub> | k <sub>1</sub> <sup>2</sup> <sub>A</sub> | k <sub>1</sub> <sup>2</sup> <sub>Z</sub> | t <sub>p</sub> | G T <sup>4</sup> | A     | Z+R <sub>d</sub> | Temperatura powierzchni gruntu |                 |                 |                 | Temperatura powietrza |       |        | Uwagi<br>zachmurzenie,<br>wiatr, inne |  |
|----------------|--|--|----------------|------------------|-------|------------------|--------------------------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------------|-------|--------|---------------------------------------|--|
|                |  |  |                |                  |       |                  | Temperatura powierzchni gruntu |                 |                 |                 | Temperatura powietrza |       |        |                                       |  |
|                |  |  |                |                  |       |                  | tg <sub>1</sub>                | tg <sub>2</sub> | tg <sub>3</sub> | tg <sub>4</sub> | 5 cm                  | 10 cm | 150 cm |                                       |  |
| 1              | 2  | 3  | 4              | 5                | 6     | 7                | 8                              |                 |                 |                 | 9                     |       |        | 10                                    |  |
| 21.16          | 0.0486                                   | 0.0076                                   | /16.5/         | 0.580            | 0.531 | 0.572            | 16.2                           | 15.4            |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 21.26          |  |  | 16.5           | 0.580            |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 21.32          | 0.0314                                   | /16.5/                                   | 0.580          | 0.549            |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 21.38          | 0.0062                                   | 16.5                                     | 0.580          |                  |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 21.43          | 0.0468                                   | /16.4/                                   | 0.579          | 0.532            |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 21.47          |  | 16.4                                     | 0.579          |                  |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 21.50          | 0.0072                                   | /16.3/                                   | 0.578          |                  |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 22.01          | 0.0610                                   | 0.0088                                   | /14.8/         | 0.567            | 0.506 | 0.558            | 16.4                           | 15.3            |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 22.03          |  |  | 14.8           | 0.567            |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 22.07          | 0.0535                                   |  | 14.8           | 0.567            | 0.513 |                  | 16.4                           | 15.2            |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 22.09          | 0.0066                                   | /14.6/                                   | 0.565          |                  |       |                  | 0.558                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 22.14          | 0.0053                                   | 14.4                                     | 0.564          | 0.511            |       |                  | 16.3                           | 14.8            |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 22.16          | 0.0092                                   | 14.6                                     | 0.565          |                  |       |                  | 0.556                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 22.20          | 0.0060                                   | /14.5/                                   | 0.565          | 0.505            |       |                  | 16.2                           | 14.9            |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 22.29          | 0.0131                                   | /14.4/                                   | 0.564          |                  |       |                  | 0.551                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 22.30          | 0.0486                                   | 14.3                                     | 0.563          | 0.514            |       |                  | 16.0                           | 14.6            | 14.4            | 14.6            | 14.5                  | 15.5  | 15.7   |                                       |  |
| 23.06          | 0.0285                                   | 14.8                                     | 0.567          | 0.539            |       |                  | 16.1                           | 15.1            | 14.9            | 15.4            | 15.2                  | 15.7  | 15.9   |                                       |  |
| 23.09          | 0  | /15.1/                                   | 0.569          |                  |       |                  | 0.569                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 23.12          | 0.0212                                   | 15.5                                     | 0.572          | 0.551            |       |                  | 16.5                           | 15.8            |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 23.16          | 0.0021                                   | /15.6/                                   | 0.573          |                  |       |                  | 0.571                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 23.18          | 0.0130                                   | 15.7                                     | 0.574          | 0.561            |       |                  | 16.5                           | 15.8            |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 23.19          | 0.0036                                   | /15.8/                                   | 0.575          |                  |       |                  | 0.571                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 23.21          | 0.0217                                   | 15.9                                     | 0.576          | 0.554            |       |                  | 16.5                           | 16.1            |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 23.24          | 0.0076                                   | /15.9/                                   | 0.576          |                  |       |                  | 0.568                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 23.29          | 0.0496                                   | 15.8                                     | 0.575          | 0.525            |       |                  | 16.5                           | 15.9            |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 23.34          | 0.0108                                   | 15.8                                     | 0.575          |                  |       |                  | 0.564                          | 15.0            | 15.0            | 15.0            | 14.8                  | 15.5  | 15.8   |                                       |  |
| 23.44          | 0.0423                                   | 15.9                                     | 0.576          | 0.534            |       |                  | 15.3                           | 15.3            |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 23.46          | 0.0043                                   | /15.8/                                   | 0.575          |                  |       |                  | 0.571                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 23.50          | 0.0150                                   | 15.8                                     | 0.575          | 0.560            |       |                  | 15.3                           | 15.3            |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 23.52          | 0.0045                                   | 16.0                                     | 0.576          |                  |       |                  | 0.572                          | 15.7            | 15.8            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 23.53          | 0.0293                                   | /16.0/                                   | 0.576          | 0.547            |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 23.57          | 0.0037                                   | 15.9                                     | 0.576          |                  |       |                  | 0.572                          | 15.5            | 15.5            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 23.59          | 0.0416                                   | /15.8/                                   | 0.575          | 0.533            |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 0.01           | 0.0041                                   | 15.7                                     | 0.574          |                  |       |                  | 0.570                          | 15.2            | 15.2            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 0.03           | 0.0329                                   | /15.6/                                   | 0.573          | 0.540            |       |                  | 0.570                          | 15.2            | 15.2            | 15.0            | 15.0                  | 15.5  | 15.6   |                                       |  |
| 0.06           | 0.0033                                   | 15.6                                     | 0.573          |                  |       |                  | 0.570                          | 14.8            | 14.6            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 0.21           | 0.0322                                   | 15.5                                     | 0.572          | 0.540            |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 0.23           | 0.0036                                   | /15.5/                                   | 0.572          |                  |       |                  | 0.568                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 0.26           | 0.0268                                   | 15.5                                     | 0.572          | 0.545            |       |                  | 0.570                          | 15.2            | 15.1            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 0.29           | 0.0021                                   | /15.5/                                   | 0.572          |                  |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 0.31           | 0.0345                                   | 15.6                                     | 0.573          | 0.539            |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 0.34           | 0  | /15.7/                                   | 0.574          |                  |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 0.36           | 0  | 15.8                                     | 0.575          |                  |       |                  |                                | 15.4            | 15.3            | 14.9            | 15.1                  | 14.9  | 15.4   | 15.5                                  |  |
| 0.40           | 0.0352                                   | /15.8/                                   | 0.575          | 0.540            |       |                  | 0.570                          | 15.1            | 15.0            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 0.42           | 0.0036                                   | 15.7                                     | 0.574          |                  |       |                  | 0.570                          | 15.0            |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 0.45           | 0.0384                                   | /15.7/                                   | 0.574          | 0.536            |       |                  | 0.570                          | 14.9            | 14.8            | 14.7            | 14.7                  | 14.6  | 15.2   | 15.4                                  |  |
| 0.47           | 0.0027                                   | /15.6/                                   | 0.573          | 0.550            |       |                  | 0.570                          | 14.4            | 15.2            | 15.4            | 15.2                  | 15.0  | 15.4   | 15.4                                  |  |
| 1.24           | 0.0214                                   | 15.4                                     | 0.571          |                  |       |                  | 0.570                          | 15.4            | 15.2            | 15.1            |                       |       |        |                                       |  |
| 1.27           | 0  | /15.4/                                   | 0.571          |                  |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 1.30           | 0.0342                                   | /15.5/                                   | 0.572          | 0.538            |       |                  | 0.570                          | 15.3            | 15.2            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 1.33           | 0.0021                                   | 15.5                                     | 0.572          |                  |       |                  | 0.570                          | 15.1            | 15.0            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 1.35           | 0.0117                                   | 15.7                                     | 0.574          | 0.562            |       |                  | 0.570                          | 15.7            | 15.7            | 15.6            | 15.2                  | 15.2  | 15.6   |                                       |  |
| 1.38           | 0  | /15.7/                                   | 0.574          |                  |       |                  | 0.574                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 1.42           | 0.0046                                   | /15.8/                                   | 0.575          | 0.570            |       |                  | 0.570                          | 14.9            | 14.8            | 14.7            | 14.7                  | 14.6  | 15.2   | 15.5                                  |  |
| 1.43           | 0  | 15.9                                     | 0.576          |                  |       |                  | 0.576                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 1.45           | 0.0037                                   | 16.0                                     | 0.576          | 0.572            |       |                  | 0.576                          | 16.1            | 16.0            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 1.47           |  | /16.2/                                   | 0.578          | 0.561            |       |                  | 0.576                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 1.52           | 0.0185                                   | 16.4                                     | 0.578          |                  |       |                  | 0.576                          | 16.1            | 16.0            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 1.55           | 0  | 16.1                                     | 0.577          |                  |       |                  | 0.576                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 1.59           | 0.0196                                   | /16.1/                                   | 0.577          | 0.557            |       |                  | 0.576                          | 15.8            | 15.8            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 2.01           | 0  | 16.1                                     | 0.577          |                  |       |                  | 0.576                          | 15.8            | 15.8            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 2.03           | 0.0086                                   | /16.0/                                   | 0.576          | 0.567            |       |                  | 0.576                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 2.04           | 0  | 16.0                                     | 0.576          |                  |       |                  | 0.576                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 2.24           | 0.0303                                   | 15.8                                     | 0.575          | 0.545            |       |                  | 0.572                          | 15.0            | 15.0            | 15.2            | 14.9                  | 14.8  | 15.6   | 15.7                                  |  |
| 2.26           | 0.0034                                   | 16.0                                     | 0.576          |                  |       |                  | 0.572                          | 15.4            | 15.4            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 2.28           | 0.0285                                   | /16.0/                                   | 0.576          | 0.548            |       |                  | 0.574                          | 15.5            | 15.5            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 2.30           | 0.0026                                   | 16.1                                     | 0.577          |                  |       |                  | 0.574                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 2.32           | 0.0274                                   | /16.0/                                   | 0.576          | 0.550            |       |                  | 0.573                          | 15.3            | 15.3            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 2.35           | 0.0032                                   | 16.0                                     | 0.576          |                  |       |                  | 0.573                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 2.39           | 0.0564                                   | /15.9/                                   | 0.576          | 0.520            |       |                  | 0.565                          | 14.5            | 14.4            | 15.3            | 15.1                  | 15.2  | 15.8   | 16.0                                  |  |
| 2.41           | 0.0101                                   | 15.8                                     | 0.575          |                  |       |                  | 0.564                          | 14.0            | 14.0            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 2.46           | 0.0626                                   | /15.8/                                   | 0.575          | 0.512            |       |                  | 0.564                          | 14.0            | 14.0            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 2.48           | 0.0105                                   | 15.7                                     | 0.574          |                  |       |                  | 0.564                          | 13.8            | 13.7            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 2.52           | 0.0597                                   | /15.6/                                   | 0.573          | 0.514            |       |                  | 0.564                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 2.54           | 0.0076                                   | 15.5                                     | 0.572          |                  |       |                  | 0.564                          |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 2.57           | 0.0535                                   | /15.5/                                   | 0.518          |                  |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 2.59           | 0.0114                                   | 15.4                                     | 0.571          |                  |       |                  | 0.560                          | 13.7            | 13.7            | 13.6            | 13.7                  | 13.9  | 14.8   | 15.3                                  |  |
| 3.02           | 0.0610                                   | /15.4/                                   | 0.571          | 0.510            |       |                  | 0.560                          | 13.3            | 13.3            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 3.26           | 0.0587                                   | 14.9                                     | 0.568          | 0.509            |       |                  | 0.560                          | 13.5            | 13.5            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 3.29           | 0.0076                                   | /14.9/                                   | 0.568          |                  |       |                  | 0.561                          | 13.5            | 13.5            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 3.31           | 0.0620                                   | 14.8                                     | 0.567          | 0.505            |       |                  | 0.561                          | 13.5            | 13.5            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 3.34           | 0.0063                                   | /14.8/                                   | 0.567          |                  |       |                  | 0.561                          | 13.5            | 13.4            | 13.5            | 13.7                  | 13.8  | 14.7   | 14.9                                  |  |
| 3.36           | 0.0621                                   | /14.9/                                   | 0.568          | 0.506            |       |                  | 0.561                          | 13.6            | 13.6            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 3.39           | 0.0075                                   | 14.9                                     | 0.568          |                  |       |                  | 0.561                          | 13.6            | 13.6            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 3.41           | 0.0597                                   | /14.8/                                   | 0.567          | 0.507            |       |                  | 0.560                          | 13.6            | 13.6            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 3.43           | 0.0074                                   | 14.8                                     | 0.567          |                  |       |                  | 0.560                          | 13.8            | 13.6            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 3.47           | 0.0570                                   | /14.8/                                   | 0.567          | 0.510            |       |                  | 0.560                          | 13.5            | 13.4            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 3.48           | 0.0090                                   | 14.8                                     | 0.567          |                  |       |                  | 0.558                          | 13.5            | 13.4            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 3.52           | 0.0586                                   | /14.9/                                   | 0.568          | 0.509            |       |                  | 0.562                          | 14.2            | 14.1            |                 |                       |       |        |                                       |  |
| 3.54           | 0.0063                                   | 15.0                                     | 0.568          |                  |       |                  | 0.562                          | 14.2            | 14.1            | 14.4            | 14.4                  | 14.8  | 15.3   | 15.8                                  |  |
| 3.57           | 0.0477                                   | /15.0/                                   | 0.568          | 0.520            |       |                  | 0.560                          | 14.2            | 14.1            | 14.4            | 14.4                  | 15.3  | 15.8   | 16.0                                  |  |
| 3.59           | 0.0076                                   | 15.0                                     | 0.568          |                  |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |       |        |                                       |  |

T a b e l a 8

Wyniki pomiarów promieniowania długofalowego w nocy 11/12 sierpnia 1961 r.

| T <sub>m</sub> | k <sub>1</sub> <sup>2</sup> <sub>A</sub> | k <sub>1</sub> <sup>2</sup> <sub>Z</sub> | t <sub>p</sub> | σT <sup>4</sup> | A     | Z+R <sub>d</sub> | Temperatura powierzchni gruntu  |      |      |      | Temperatura powietrza |       |        | Uwagi<br>zachmurzenie,<br>wiatr, inne |
|----------------|--|--|----------------|-----------------|-------|------------------|---|------|------|------|-----------------------|-------|--------|---------------------------------------|
|                |  |  |                |                 |       |                  | tg <sub>1</sub> , tg <sub>2</sub> , tg <sub>3</sub> , tg <sub>4</sub> |      |      |      | 5 cm                  | 10 cm | 150 cm |                                       |
|                | 1  | 2  | 3              | 4               | 5     | 6                | 7   | 8    | 9    | 10   | 1                     | 2     | 3      |                                       |
| 21.21          | 0.0563                                   |  | 13.4           | 0.556           | 0.500 |                  | 0.555   | 12.6 | 13.9 |      |                       |       |        |                                       |
| 21.29          |  | 0  | 13.4           | 0.556           |       |                  | 0.555   | 12.7 | 13.8 |      |                       |       |        |                                       |
| 21.36          | 0.0294                                   |  | /13.3/         | 0.556           | 0.527 |                  | 0.555   | 12.4 | 13.6 |      |                       |       |        |                                       |
| 21.39          |  | 0  | 13.2           | 0.555           |       |                  | 0.555   | 12.4 | 13.6 |      |                       |       |        |                                       |
| 21.42          | 0.0400                                   |  | /13.2/         | 0.555           | 0.515 |                  | 0.555   | 13.2 | 14.2 |      |                       |       |        |                                       |
| 21.44          |  | 0  | 13.2           | 0.555           |       |                  | 0.555   | 13.2 | 14.2 |      |                       |       |        |                                       |
| 21.49          | 0.0523                                   |  | /13.2/         | 0.555           | 0.503 |                  | 0.555   | 13.1 | 14.1 | 12.8 | 14.1                  | 12.4  | 13.1   | 13.4                                  |
| 21.52          |  | 0  | 13.2           | 0.555           |       |                  | 0.555   | 12.7 | 13.4 |      |                       |       |        |                                       |
| 21.57          | 0.0570                                   |  | /13.2/         | 0.555           |       |                  | 0.502   | 12.5 | 13.5 | 13.7 | 12.6                  | 12.2  | 13.0   | 13.1                                  |
| 22.25          | 0.0531                                   | 0  | 13.2           | 0.555           |       |                  | 0.555   | 12.7 | 13.5 | 12.4 | 13.8                  | 12.1  | 12.9   | 13.0                                  |
| 22.33          |  |  | /13.0/         | 0.553           | 0.504 |                  | 0.555   | 11.8 | 13.0 | 11.6 | 13.2                  | 11.7  | 12.5   | 12.9                                  |
| 22.36          | 0.0489                                   |  | 12.7           | 0.551           | 0.497 |                  | 0.551   | 12.2 | 13.4 |      |                       |       |        |                                       |
| 23.24          | 0.0541                                   |  | /12.7/         | 0.551           |       |                  | 0.551   | 11.8 | 13.0 | 11.6 | 13.2                  | 11.7  | 12.5   | 12.9                                  |
| 23.29          |  |  | 12.8           | 0.552           | 0.510 |                  | 0.552   | 12.2 | 13.4 |      |                       |       |        |                                       |
| 23.31          | 0.0416                                   |  | /12.8/         | 0.552           |       |                  | 0.552   | 12.7 | 13.7 |      |                       |       |        |                                       |
| 23.34          | 0.0252                                   |  | 12.8           | 0.552           | 0.527 |                  | 0.552   | 12.7 | 13.7 |      |                       |       |        |                                       |
| 23.38          |  | 0  | /12.8/         | 0.552           |       |                  | 0.552   | 13.0 | 14.0 |      |                       |       |        |                                       |
| 23.39          |  | 0  | 12.9           | 0.553           | 0.517 |                  | 0.553   | 13.1 | 14.0 |      |                       |       |        |                                       |
| 23.41          | 0.0364                                   |  | /13.0/         | 0.553           |       |                  | 0.553   | 13.1 | 14.0 |      |                       |       |        |                                       |
| 23.43          |  |  | 13.0           | 0.553           | 0.525 |                  | 0.553   | 13.1 | 13.6 | 12.7 | 13.8                  | 12.6  | 13.1   | 13.3                                  |
| 23.45          | 0.0277                                   |  | 13.1           | 0.554           |       |                  | 0.554   | 13.3 | 14.2 | 13.4 | 14.4                  | 13.0  | 13.2   | 13.3                                  |
| 0.21           | 0.0377                                   |  | 13.2           | 0.555           | 0.517 |                  | 0.555   | 13.1 | 13.8 | 13.1 | 14.1                  |       |        |                                       |
| 0.26           |  | 0  | 13.2           | 0.555           |       |                  | 0.555   | 13.1 | 13.8 | 13.1 | 14.1                  | 13.0  | 13.2   | 13.3                                  |
| 0.29           | 0.0400                                   |  | /13.2/         | 0.555           | 0.515 |                  | 0.555   | 13.2 | 13.7 |      |                       |       |        |                                       |
| 0.30           |  | 0  | 13.3           | 0.556           |       |                  | 0.556   | 13.2 | 13.7 |      |                       |       |        |                                       |
| 0.32           | 0.0548                                   |  | /13.3/         | 0.556           | 0.501 |                  | 0.556   | 13.2 | 13.7 |      |                       |       |        |                                       |
| 0.33           |  |  | 13.2           | 0.555           |       |                  | 0.556   | 13.1 | 13.6 | 12.7 | 13.8                  | 12.6  | 13.1   | 13.3                                  |
| 0.35           | 0.0489                                   |  | /13.2/         | 0.555           | 0.506 |                  | 0.556   | 13.1 | 13.6 | 12.7 | 13.8                  | 12.6  | 13.1   | 13.3                                  |
| 0.41           | 0.0416                                   |  | /13.3/         | 0.556           | 0.514 |                  | 0.556   | 13.4 | 13.8 | 13.8 | 13.1                  | 13.0  | 13.2   | 13.4                                  |
| 0.46           |  |  | 13.4           | 0.556           |       |                  | 0.556   | 13.3 | 13.8 |      |                       |       |        |                                       |
| 0.48           | 0.0501                                   |  | 13.4           | 0.556           | 0.506 |                  | 0.556   | 13.2 | 13.7 | 13.1 | 13.9                  | 13.2  | 13.4   | 13.4                                  |
| 1.21           | 0.0471                                   |  | 13.2           | 0.555           | 0.508 |                  | 0.554   | 12.8 | 13.6 | 12.7 | 13.8                  | 12.5  | 13.0   | 13.2                                  |
| 1.23           |  | 0  | 13.1           | 0.554           |       |                  | 0.554   | 12.6 | 13.4 |      |                       |       |        |                                       |
| 1.25           | 0.0522                                   |  | /13.1/         | 0.554           | 0.502 |                  | 0.553   | 12.4 | 13.3 |      |                       |       |        |                                       |
| 1.26           |  | 0  | 13.0           | 0.553           |       |                  | 0.553   | 12.4 | 13.3 |      |                       |       |        |                                       |
| 1.29           | 0.0561                                   |  | /13.0/         | 0.553           | 0.497 |                  | 0.552   | 12.1 | 13.2 |      |                       |       |        |                                       |
| 1.33           | 0.0010                                   |  | 12.9           | 0.553           |       |                  | 0.552   | 12.1 | 13.2 |      |                       |       |        |                                       |
| 1.35           | 0.0285                                   |  | /13.1/         | 0.554           | 0.526 |                  | 0.555   | 13.4 | 14.2 |      |                       |       |        |                                       |
| 1.40           | 0.0010                                   |  | 13.3           | 0.556           |       |                  | 0.555   | 13.4 | 14.2 |      |                       |       |        |                                       |
| 1.44           | 0.0170                                   |  | /13.4/         | 0.556           | 0.539 |                  | 0.557   | 13.8 | 14.4 | 13.8 | 14.7                  | 13.7  | 13.5   | 13.5                                  |
| 1.46           |  | 0  | 13.5           | 0.557           |       |                  | 0.557   | 13.7 | 14.3 | 13.7 | 14.4                  | 13.9  | 13.7   | 13.8                                  |
| 2.21           | 0.0267                                   |  | 13.8           | 0.559           | 0.532 |                  | 0.558   | 13.7 | 14.3 | 13.7 | 14.4                  | 13.9  | 13.7   | 13.8                                  |
| 2.26           | 0.0010                                   |  | /13.9/         | 0.560           |       |                  | 0.558   | 13.8 | 14.4 | 13.7 | 14.4                  | 13.9  | 13.7   | 13.8                                  |
| 2.29           | 0.0265                                   |  | 13.9           | 0.560           | 0.534 |                  | 0.560   | 13.9 | 14.4 | 14.0 | 14.7                  | 14.2  | 14.0   | 14.4                                  |
| 2.30           |  | 0  | /13.9/         | 0.560           |       |                  | 0.560   | 13.8 | 14.4 |      |                       |       |        |                                       |
| 2.31           | 0.0276                                   |  | 13.9           | 0.560           | 0.532 |                  | 0.560   | 13.8 | 14.4 |      |                       |       |        |                                       |
| 2.33           |  | 0  | /13.9/         | 0.560           |       |                  | 0.560   | 13.9 | 14.4 |      |                       |       |        |                                       |
| 2.36           | 0.0313                                   |  | 14.0           | 0.560           | 0.529 |                  | 0.560   | 14.3 | 14.7 |      |                       |       |        |                                       |
| 2.39           |  | 0  | /14.0/         | 0.560           |       |                  | 0.560   | 14.3 | 14.7 |      |                       |       |        |                                       |
| 2.45           | 0.0313                                   |  | 14.1           | 0.561           | 0.530 |                  | 0.561   | 13.9 | 14.4 | 13.8 | 14.6                  | 14.2  | 14.2   | 14.2                                  |
| 3.21           | 0.0322                                   |  | 14.1           | 0.561           | 0.529 |                  | 0.561   | 13.9 | 14.4 | 13.9 | 14.5                  | 14.1  | 14.0   | 14.4                                  |
| 3.24           | 0.0029                                   |  | /14.2/         | 0.562           |       |                  | 0.560   | 14.0 | 14.5 |      |                       |       |        |                                       |
| 3.28           | 0.0302                                   |  | 14.2           | 0.562           | 0.532 |                  | 0.562   | 14.0 | 14.5 |      |                       |       |        |                                       |
| 3.32           |  | 0  | 14.2           | 0.562           |       |                  | 0.562   | 14.0 | 14.5 |      |                       |       |        |                                       |
| 3.46           | 0.0296                                   |  | /14.7/         | 0.566           | 0.536 |                  | 0.567   | 14.3 | 14.7 |      |                       |       |        |                                       |
| 3.49           |  | 0  | 14.8           | 0.567           |       |                  | 0.567   | 14.3 | 14.7 |      |                       |       |        |                                       |
| 3.52           | 0.0217                                   |  | /14.9/         | 0.568           | 0.546 |                  | 0.568   | 14.3 | 14.7 |      |                       |       |        |                                       |
| 3.54           |  | 0  | 15.0           | 0.568           |       |                  | 0.568   | 14.3 | 14.7 |      |                       |       |        |                                       |
| 3.56           | 0.0301                                   |  | /15.0/         | 0.568           | 0.538 |                  | 0.568   | 14.3 | 14.7 | 14.1 | 14.7                  | 14.3  | 14.4   | 14.7                                  |
| 4.00           |  | 0  | 15.0           | 0.568           |       |                  | 0.568   | 14.3 | 14.7 |      |                       |       |        |                                       |

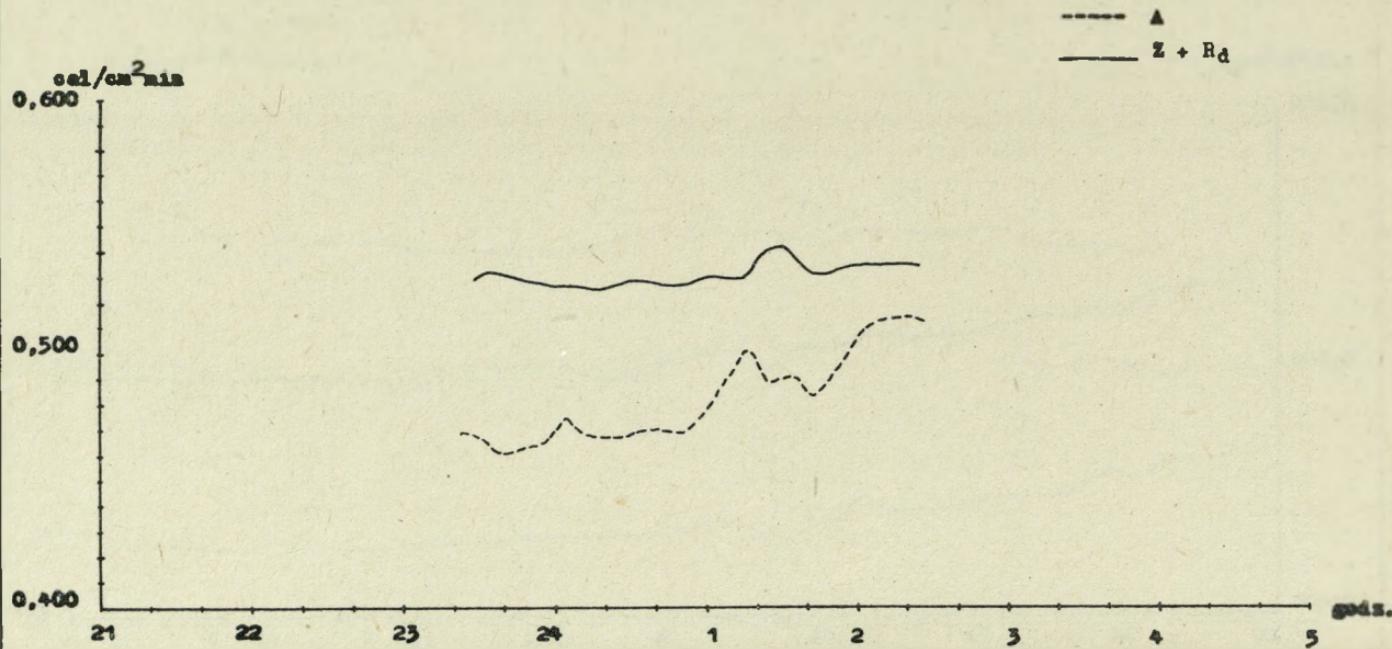
Tabela 9

Wyniki pomiarów promieniowania długofalowego w nocy 13/14 sierpnia 1961 r.

| t <sub>n</sub> | k <sub>1</sub> <sup>2</sup> <sub>A</sub> | k <sub>1</sub> <sup>2</sup> <sub>Z</sub> | t <sub>p</sub> | σ <sup>2</sup> T <sup>4</sup> | A     | z+R <sub>d</sub> | Temperatura powierzchni gruntu |                 |                 |                 | Temperatura powietrza |          |           | Uwagi<br>sachmurnenie,<br>wiatr, inne |    |
|----------------|--|--|----------------|-------------------------------|-------|------------------|--------------------------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------------|----------|-----------|---------------------------------------|----|
|                |  |  |                |                               |       |                  | t <sub>g1</sub>                | t <sub>g2</sub> | t <sub>g3</sub> | t <sub>g4</sub> | 5<br>cm               | 10<br>cm | 150<br>cm |                                       |    |
| 1              | 2  | 3  | 4              | 5                             | 6     | 7                |                                |                 |                 |                 |                       |          |           | 9                                     | 10 |
| 21.18          |  | 0  | 8.8            | 0.521                         |       | 0.521            | 10.0                           | 10.9            | 10.0            | 10.0            | 8.5                   | 8.4      | 8.3       |                                       |    |
| 21.23          | 0.0699                                   |  | 8.6            | 0.519                         | 0.449 | 0.516            | 9.4                            | 10.1            |                 |                 |                       |          |           | sachmurnenie 10<br>ciess              |    |
| 21.30          |  | 0.0022                                   | /8.9/          | 0.518                         |       |                  | /8.5/                          |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 21.33          | 0.0755                                   |  | 8.3            | 0.517                         | 0.441 | 0.514            | 8.2                            | 8.9             |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 21.37          |  | 0.0024                                   | /8.1/          | 0.516                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 21.41          | 0.0738                                   |  | 7.9            | 0.514                         | 0.440 | 0.510            | 8.2                            | 8.0             |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 21.43          |  | 0.0024                                   | /7.7/          | 0.512                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 21.48          | 0.0733                                   |  | 7.9            | 0.512                         | 0.439 | 0.510            | 7.7                            | 8.4             |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 21.51          |  | 0.0024                                   | /7.5/          | 0.512                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 21.54          | 0.0730                                   |  | 7.9            | 0.512                         | 0.439 | 0.510            | 7.5                            | 8.2             | 5.8             | 6.9             | 6.9                   | 6.9      | 7.6       |                                       |    |
| 22.20          | 0.0714                                   |  | 7.1            | 0.508                         | 0.437 | 0.506            | 7.1                            | 7.9             | 5.9             | 6.5             | 6.0                   | 6.6      | 7.3       | - * -                                 |    |
| 22.23          |  | 0.0024                                   | /7.0/          | 0.508                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 22.25          | 0.0712                                   |  | 7.0            | 0.508                         | 0.437 | 0.506            | 7.0                            | 7.9             |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 22.29          |  | 0.0021                                   | /6.9/          | 0.508                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 22.32          | 0.0712                                   |  | 6.8            | 0.507                         | 0.436 | 0.504            | 7.0                            | 7.9             |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 22.35          |  | 0.0021                                   | /6.7/          | 0.506                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 22.41          | 0.0698                                   |  | 6.6            | 0.505                         | 0.435 | 0.502            | 7.0                            | 7.8             |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 22.43          |  | 0.0021                                   | /6.5/          | 0.504                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 22.49          | 0.0693                                   |  | 6.3            | 0.504                         | 0.439 | 0.500            | 6.8                            | 7.7             | 5.6             | 7.7             | 5.7                   | 6.3      | 6.8       |                                       |    |
| 22.52          |  | 0.0030                                   | /6.4/          | 0.503                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           | - * -                                 |    |
| 23.21          | 0.0655                                   |  | 6.2            | 0.501                         | 0.435 | 0.499            | 6.6                            | 6.5             | 5.2             | 7.4             | 5.1                   | 5.9      | 6.6       |                                       |    |
| 23.26          |  | 0.0018                                   | /6.2/          | 0.501                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 23.30          | 0.0668                                   |  | 6.2            | 0.501                         | 0.434 | 0.494            | 6.6                            | 7.4             |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 23.32          |  | 0  | /6.1/          | 0.500                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 23.38          | 0.0678                                   |  | 6.1            | 0.500                         | 0.432 | 0.500            | 6.6                            | 7.9             |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 23.40          |  | 0  | /6.1/          | 0.500                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 23.43          | 0.0696                                   |  | 6.0            | 0.500                         | 0.430 | 0.500            | 6.6                            | 7.4             |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 23.45          |  | 0  | /6.0/          | 0.500                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 23.49          | 0.0696                                   |  | 6.0            | 0.500                         | 0.430 | 0.496            | 6.5                            | 7.3             | 4.6             | 5.0             | 4.9                   | 5.5      | 6.3       |                                       |    |
| 23.52          |  | 0.0016                                   | /5.8/          | 0.498                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 0.24           | 0.0680                                   |  | 5.6            | 0.496                         | 0.428 | 0.494            | 6.0                            | 7.0             | 4.5             | 4.8             | 4.6                   | 5.3      | 6.0       |                                       |    |
| 0.26           |  | 0.0021                                   | /5.6/          | 0.496                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 0.30           | 0.0679                                   |  | 5.6            | 0.496                         | 0.428 | 0.496            | 6.0                            | 6.9             |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 0.32           |  | 0  | /5.5/          | 0.496                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 0.38           | 0.0668                                   |  | 5.5            | 0.496                         | 0.429 | 0.496            | 6.0                            | 6.9             |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 0.41           |  | 0  | /5.4/          | 0.495                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 0.46           | 0.0668                                   |  | 5.3            | 0.494                         | 0.427 | 0.495            | 5.8                            | 6.9             |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 0.49           |  | 0  | /5.3/          | 0.494                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 0.50           | 0.0703                                   |  | 5.3            | 0.494                         | 0.424 | 0.494            | 5.8                            | 6.9             | 5.4             | 6.0             | 4.3                   | 5.2      | 5.7       |                                       |    |
| 0.52           |  | 0  | /5.3/          | 0.494                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 1.21           | 0.0682                                   |  | 5.3            | 0.494                         | 0.426 | 0.494            | 5.8                            | 6.7             | 5.4             | 5.8             | 4.2                   | 5.0      | 5.7       |                                       |    |
| 1.24           |  | 0  | /5.3/          | 0.494                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 1.28           | 0.0682                                   |  | 5.3            | 0.494                         | 0.426 | 0.494            | 5.8                            | 6.7             |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 1.30           |  | 0  | /5.3/          | 0.494                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 1.35           | 0.0699                                   |  | 5.3            | 0.494                         | 0.428 | 0.494            | 5.8                            | 6.7             |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 1.38           |  | 0  | /5.2/          | 0.494                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 1.43           | 0.0668                                   |  | 5.1            | 0.493                         | 0.426 | 0.493            | 5.6                            | 6.6             |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 1.45           |  | 0  | /5.1/          | 0.493                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 1.49           | 0.0668                                   |  | 5.0            | 0.493                         | 0.426 | 0.493            | 5.6                            | 6.5             | 3.8             | 6.0             | 3.8                   | 4.9      | 5.4       |                                       |    |
| 1.52           |  | 0  | /4.9/          | 0.492                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 2.23           | 0.0640                                   |  | 4.8            | 0.492                         | 0.428 | 0.492            | 5.4                            | 6.3             | 4.2             | 5.8             | 4.0                   | 4.8      | 5.2       |                                       |    |
| 2.26           |  | 0  | /4.8/          | 0.492                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 2.29           | 0.0668                                   |  | 4.8            | 0.492                         | 0.425 | 0.492            | 5.6                            | 6.4             |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 2.30           |  | 0  | /4.8/          | 0.492                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 2.34           | 0.0661                                   |  | 4.9            | 0.492                         | 0.426 | 0.492            | 5.6                            | 6.4             |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 2.35           |  | 0  | /4.9/          | 0.492                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 2.42           | 0.0654                                   |  | 4.9            | 0.492                         | 0.427 | 0.492            | 5.6                            | 6.4             |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 2.44           |  | 0  | /4.9/          | 0.492                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 2.49           | 0.0647                                   |  | 5.0            | 0.493                         | 0.427 | 0.492            | 5.5                            | 6.4             | 3.9             | 5.0             | 4.3                   | 4.8      | 5.3       |                                       |    |
| 2.52           |  | 0  | /5.0/          | 0.493                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |
| 3.27           |  | 0  | 5.1            | 0.493                         |       |                  |                                |                 |                 |                 |                       |          |           |                                       |    |

Ryc. 1.

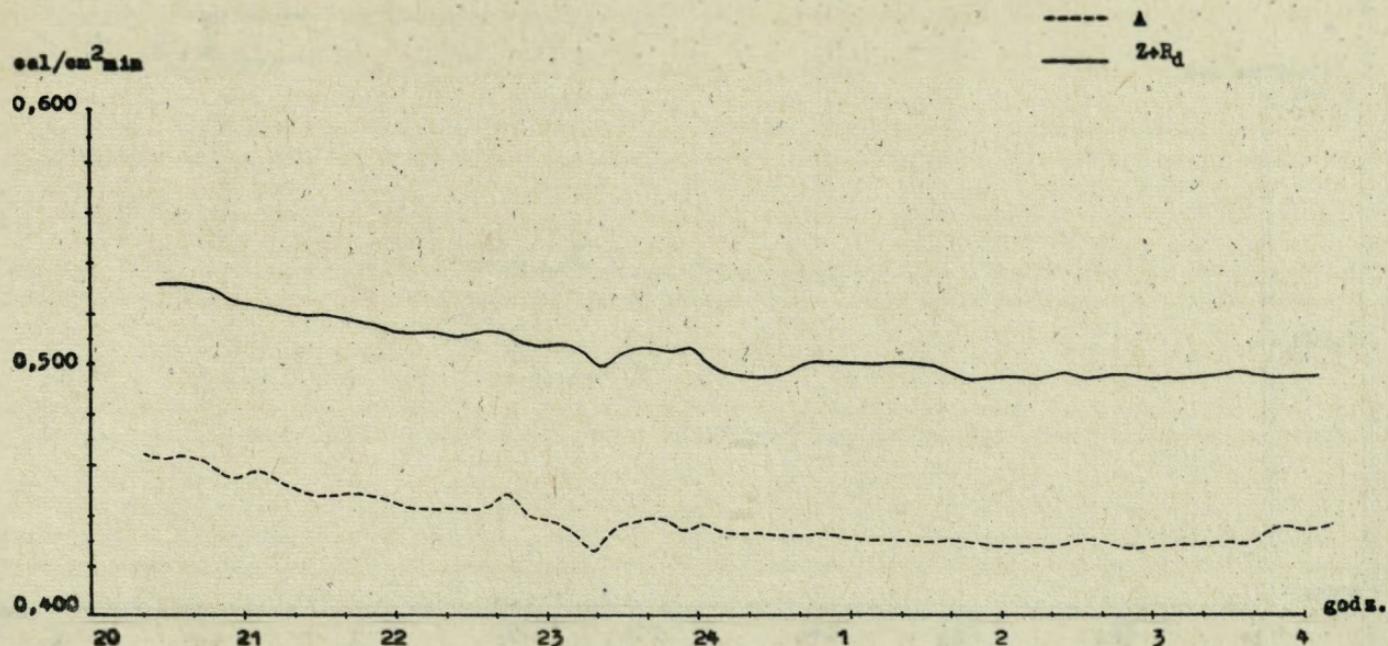
PRZEBIEG WARTOŚCI "A" I "Z + Rd"  
W WOJCIĘSZOWIE W NOCY 2/3.VIII.1961



Ryc. 2.

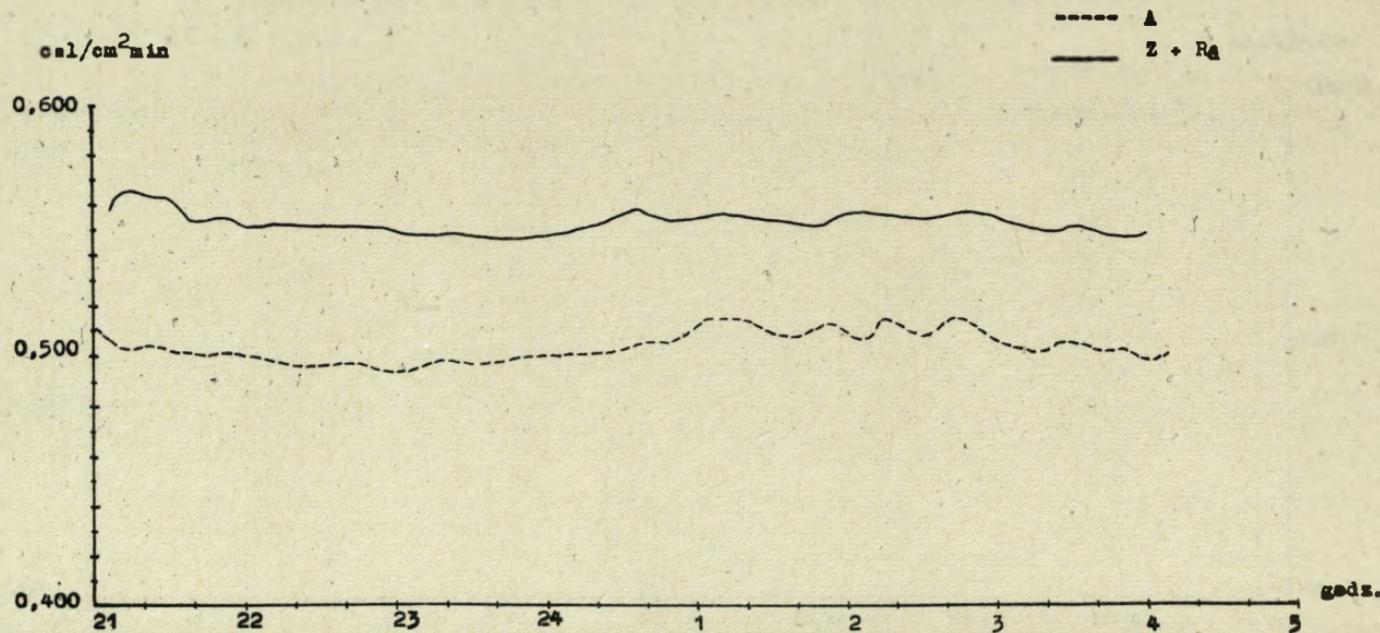
PRZEBIEG WARTOŚCI "A" I "Z + R<sub>d</sub>"

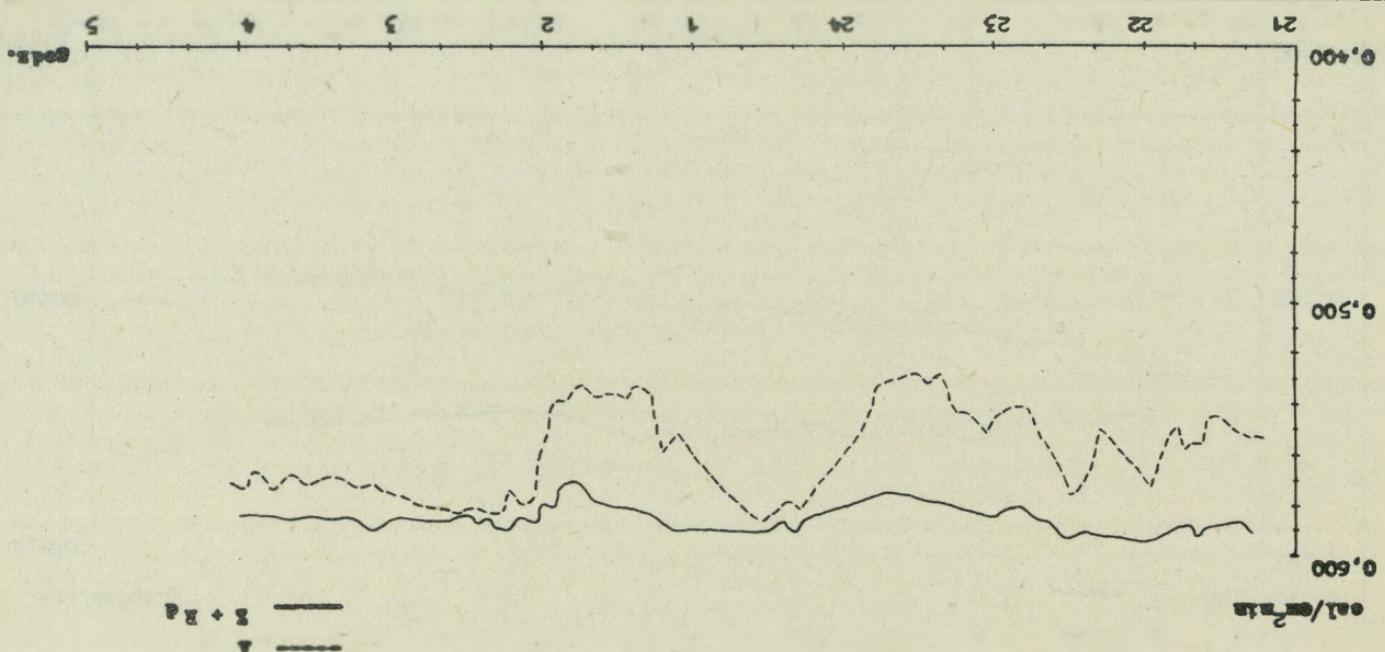
W WOJCIESZOWIE W NOCY 3/4.VIII.1961



Ryc. 3.

PRZEBIEG WARTOŚCI "A" I "Z + R<sub>d</sub>"  
W WOJGIESZOWIE W NOCY 5/6.VIII.1961

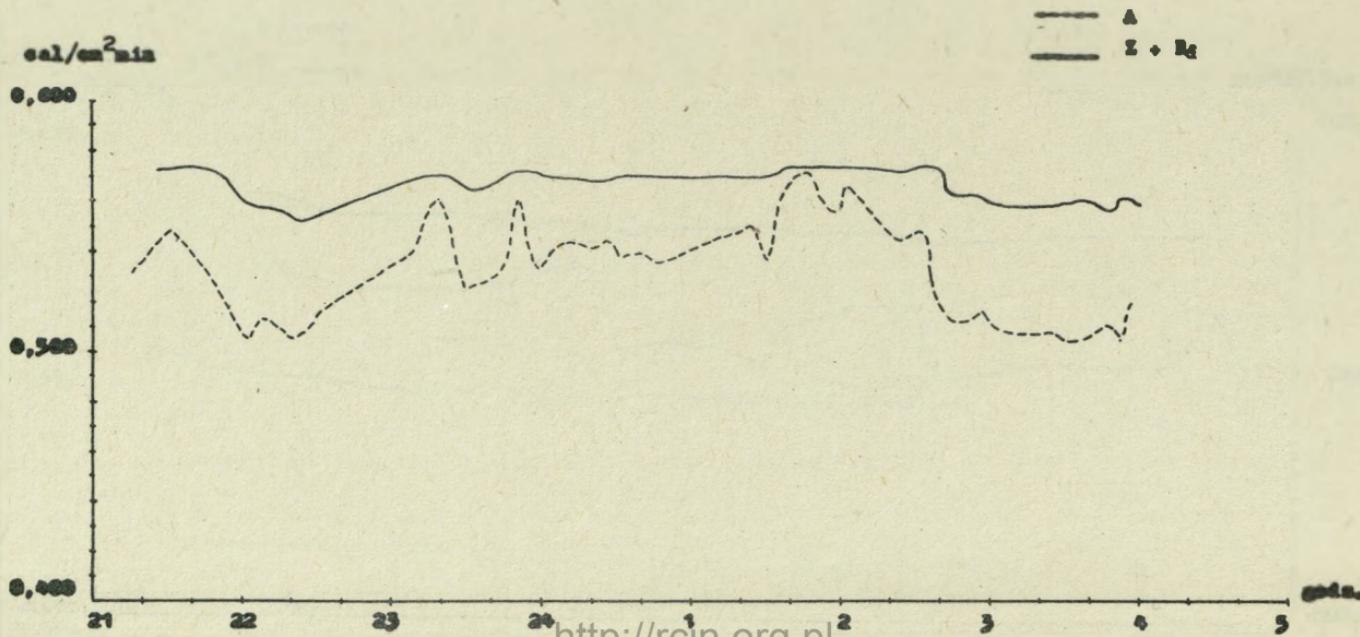




W M O J O I K S Z O W N I E A M O O N X 6 / 7 . A L L E , 1 9 6 1  
P R Z E Z B I E C I M A R T O S C I I A Z + Z + P Z

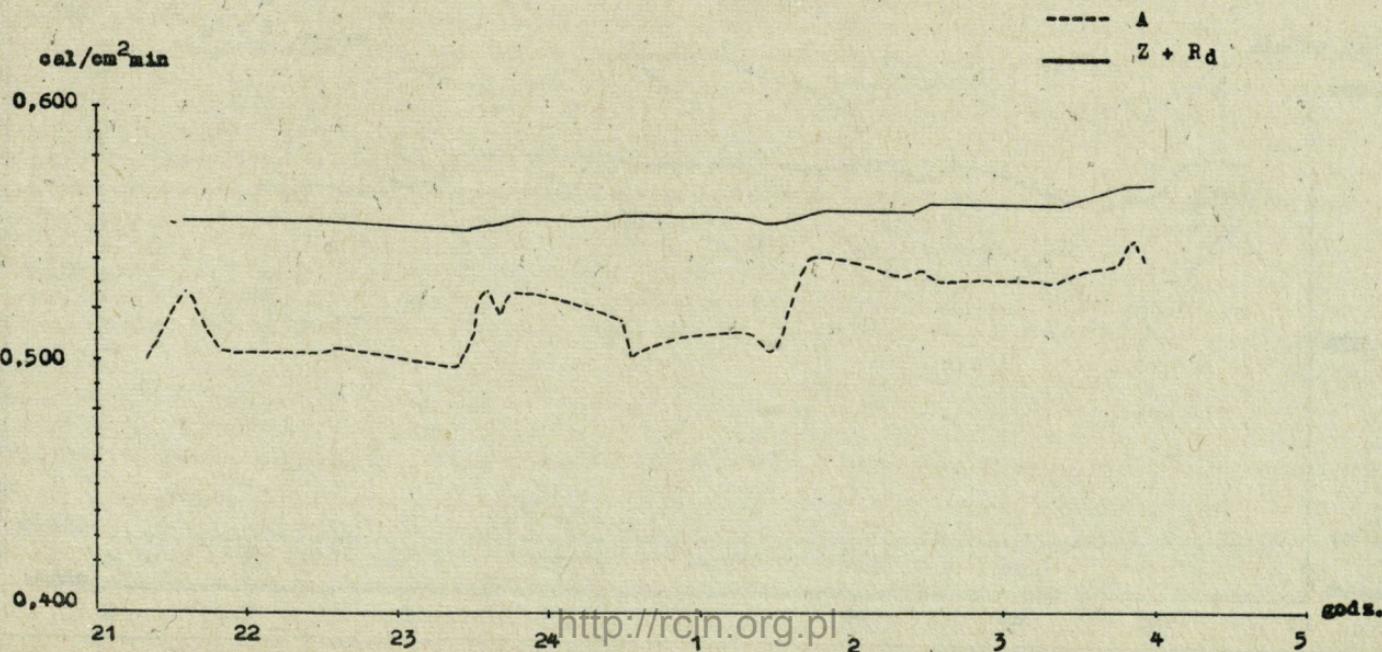
Ryc. 5

PRZEBIEG WARTOŚCI "A" I "Z + R<sub>d</sub>"  
W WOJCIESZOWIE W NOCY 8/9.VIII.1961



Ryc. 6.

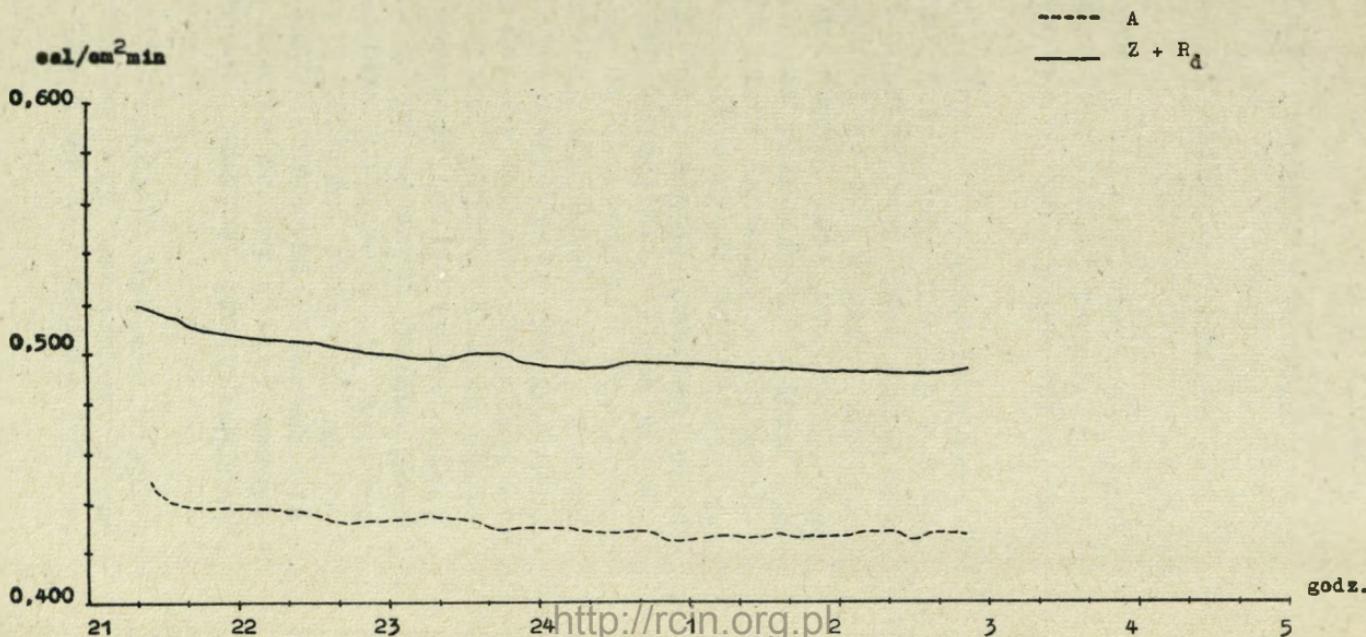
PRZEBIEG WARTOŚCI "A" I "Z + Rd"  
W WOJCIESZOWIE W NOCY 11/12.VIII.1961



Ryc. 7.

PRZEBIEG WARTOŚCI "A" I "Z + R<sub>d</sub>"

W ZOJOCHIESZOWIE W NOCY 13/14.VIII.1961





## POMIARY WYMIANY CIEPLNEJ W GRUNCIE

### 1. Lokalizacja i technika pomiarów

Jedną ze składowych bilansu cieplnego jest wymiana ciepła w gruncie. Wyniki pomiarów tej składowej przedstawiono w niniejszym opracowaniu.

Pomiary wymiany cieplnej w gruncie wykonywano na terenie Stacji Naukowej I.G.PAN w Wojcieszowie, w dwóch punktach: na łące przed budynkiem stacji /stanowisko A/ i w parku znajdującym się na terenie stacji /stanowisko B/. Oba punkty położone były na północno-zachodnim stoku Miłka, na tarasie rzeki Kaczawy, w odległości od koryta rzeki kolejno około 70 i 20 metrów. Odległość w linii prostej między punktami pomiarowymi wynosiła około 50 metrów. Gleba w obu punktach była różna. Na stanowisku A /łąka/, pod 15 cm warstwą humusową znajdowała się warstwa przejściowa, gliniasto-piaszczysta /do głębokości 40 cm/, pod nią leżała warstwa średniej, soliflukcyjnej pofałdowanej gliny. Powierzchnię porastała trawa o wysokości do 10 cm. Natomiast w parku /stanowisko B/, na warstwie drobno piaszczystej ciemnego koloru znajdowała się warstwa nasypowa, sztuczna, o grubości około 30 cm. Powierzchnię między luźno rosnącymi drzewami liściastymi zajmowały niskie krzewy i kępy trawy. Profile glebowe obydwu punktów przedstawiono na ryc.1.

W celu określenia wielkości wymiany cieplnej gruntu wykonywano pomiary temperatury gruntu w okresie od 22 lipca do 25 sierpnia 1961 r.

W tym czasie mierzono co godzinę temperaturę gruntu w obydwóch punktach, na następujących głębokościach: 0 cm, 2 cm, 5 cm, 10 cm, 20 cm i 50 cm. Do pomiarów na głębokościach od 5 do 50 cm, używano termometrów rtęciowych-kolankowych /nr nr: 55/16/4703, 55/16/4212, 55/16/2722, 55/16/3727, 55/16/5643, 55/16/2132, 55/16/1381, 55/16/3225/, na głębokości 0 i 2 cm - termometrów z psychrometrów Assmanna /nr nr: 7253, 7726, 7649, 7713/. Małe powierzchnie zbiorniczków tych termometrów pozwalały na zainstalowanie ich na głębokości 2 cm i tuż pod powierzchnią gleby /0 cm/. Poza tym mierzono temperaturę gruntu na stanowisku A, na głębokości 100 cm. Pomiar wykonywano przy pomocy termometru rtęciowego-zwyczajnego /nr 12/74/, w drewnianej o-budowie, wyciąganego z ziemi dla dokonania odczytu. Całość znajdowała się w rurze ze szkła "Plexi", nieruchomo osadzonej w gruncie do głębokości 95 cm.

Równocześnie dokonywano pomiarów temperatury powietrza na wysokości 20 i 50 cm nad gruntem przy pomocy termometrów zwyczajnych typu WG01 /nr nr: 8-1, 8-5- 8-6, 8-9/, umieszczonych na specjalnych statywach pod osłonkami z biało lakierowanej blachy, mającymi chronić zbiorniczki termometrów przed promieniowaniem. Notowano też na podstawie obserwacji wizualnych zachmurzenie nieba /w skali od 0 do 10/, prędkość wiatru przy powierzchni gruntu, występowanie mgły, stan gruntu, oraz występowanie opadu. Przy wymienionych obserwacjach wizualnych stosowano się do instrukcji polskiej służby meteorologicznej /3/.

Dla określenia wymiany cieplnej w gruncie niezbędna była znajomość jego wilgotności. Ze względu na duże trudności techniczne i próbny charak-

ter prowadzonych badań ograniczono się do jednorazowego pobrania prób gleby /w dniu 5 sierpnia 1961 r./. Korzystając z laboratorium chemicznego Wojcieszowskich Zakładów Przemysłu Wapienniczego, obliczono wagową i objętościową zawartość wody w glebie, posługując się przy tym suszarką elektryczną i elektryczną wagą analityczną. Po pobraniu prób gleby do cylindrów o objętości 100 cm<sup>3</sup>, ważono je przed i po wysuszeniu w suszarce elektrycznej. Suszenie odbywało się przez 24 godziny w temperaturze 100°. Otrzymywano w ten sposób ciężar wody zawarty w próbie, a znając ciężar całej próbki wilgotnej wyznaczano objętość wody, oraz części stałych plus powietrza. Pomocy w tym zakresie udzielił mgr M. Pulina.

Wszystkie wymienione wyżej obserwacje i pomiary wykonywał zespół trzy-osobowy /mgr J. Lipińska, mgr J. Skoczek, K. Skoczek/.

## 2. Charakterystyka pogody

Ogólny stan pogody w miesiącu lipcu i sierpniu 1961 r. nie sprzyjał przeprowadzaniu badań wymiany cieplnej w gruncie. Przeważało w tym czasie zachmurzenie duże /tak w nocy jak i w dzień/, występowały dość silne wiatry, oraz notowano opady ciągłe. Z tego też względu do opracowania wyników wykorzystano dane z trzech tylko dni /4-6 sierpnia 1961 r./, przyjmując dla nich znalezioną wartość wilgotności gruntu z dnia 5 sierpnia. Wartości temperatury gruntu i powietrza oraz zachmurzenia, stan gruntu, wiatr i opad w ciągu tych trzech dni zestawiono w tabelach 1-6. Dni te charakteryzowały się zmiennym zachmurzeniem z nieco dłuższymi okresami

rozpogodzeń, przelotnymi opadami i przewagą ciszy. Zanotowano również występowanie rosy.

### 3. Sposób opracowania materiału

Wielkość strumienia cieplnego w gruncie można wyznaczyć bezpośrednio przez zastosowanie specjalnej aparatury /Zakład Klimatologii I.G. PAN jej nie posiada/, bądź metodami pośrednimi. Pierwsza z metod pośrednich polega na określeniu wielkości strumienia cieplnego w oparciu o znajomość przewodnictwa cieplnego gleby i gradienit temperatury. Wielkość tę wyznaczyć można przy pomocy wzoru:

$$G = \lambda \cdot \frac{t_2 - t_1}{z_2 - z_1} \cdot 60 \quad /1/$$

gdzie  $G$  oznacza strumień ciepła w  $\text{cal/cm}^2 \text{ min}$ ,  
 $\lambda$  współczynnik przewodnictwa cieplnego w  $\text{cal/cm sek.stop}$ ,

$/t_2 - t_1/$  - różnicę temperatur w  $^{\circ}\text{C}$  mierzoną na dwóch głębokościach  $z_1$  i  $z_2$ ,

$/z_2 - z_1/$  - różnicę tych głębokości w  $\text{cm}^2$ .

Druga z metod pośrednich pozwala na wyznaczenie szukanej wielkości  $G$  w oparciu o znajomość pojemności cieplnej gruntu i przyrostu temperatury gruntu w pewnym okresie czasu.

$$G = \frac{z \ C_p}{T} \cdot \frac{p}{\Delta t} \quad /2/$$

gdzie  $z$  oznacza grubość w  $\text{cm}$  warstwy, dla której oblicza się  $C_p$ ,

$C_p$  - współczynnik objętościowej pojemności cieplnej w  $\text{cal/cm}^3 \text{ stop}$ ,

$\Delta t$  - średni przyrost temperatury w  $^{\circ}\text{C}$  w warstwie  $z$ ,

$T$  - okres czasu, dla którego oblicza się  $\Delta t$  /w min./,

Do niniejszego opracowania użyto metody drugiej /2/, nie wymagającej znajomości współczynnika przewodnictwa cieplnego gleby, którego wyznaczanie w terenie napotyka na bardzo duże trudności i wymaga stosowania precyzyjnej aparatury.

Ujemną stroną przyjętej przez nas metody opracowania jest to, że nie daje ona wartości chwilowych, które można otrzymać stosując wzór /1/, lecz tylko średnie wartości za pewien okres czasu, w naszym wypadku średnie dla przedziałów godzinnych. Obliczenie to oparte jest też na założeniu, że poniżej pewnego poziomu, amplituda dobowej temperatury gruntu równa się zeru i nie ma tam już żadnej wymiany cieplnej. W naszych obliczeniach jako poziom, poniżej którego wymiana cieplna już nie zachodzi, przyjęto głębokość 50 cm. Opierano się przy tym na dobowym przebiegu temperatury gruntu, mierzonej na stanowisku A, na głębokości 100 cm /tab. 1,3,5/ nie wykazującym zupełnie zmian dobowych.

Współczynnik pojemności cieplnej gleby  $C_p$  wyrażono jako średnią wyrażoną pojemnością cieplną składowych części gleby, to jest częstek stałych/mineralnych i organicznych/, wody i powietrza. Obliczenia wartości  $C_p$  wykonano w następujący sposób: Znając - na podstawie pomiarów wilgotności gleby - objętość wody zawartej w glebie, oraz znając ciężar właściwy poszczególnych składowych gleby, tzn. części stałych, powietrza i wody, można było obliczyć udział tych składowych w jednostce objętości całej gleby. W obliczeniach tych przyjmowano, że ciężar właściwy części stałych gleby równa się  $2,7 \text{ g/cm}^3$ , a powietrza  $0,00129 \text{ g/cm}^3$ . Znalezione w ten sposób wartości mnożono przez objętościową pojemność cieplną poszczególnych składników gleby, przyjmując dla wody  $1,00 \text{ cal/cm}^3 \text{ stop.}$ ,

dla powietrza  $0,00 \text{ cal/cm}^3 \text{ stop.}$ , zaś dla części stałych  $0,54 \text{ cal/cm}^3 \text{ stop.}$  Za ciężar właściwy i objętościową pojemność cieplną części stałych gleby przyjęto odnośne wartości z literatury /1/, przy czym trudno stwierdzić w jakim stopniu są one zbliżone do wartości rzeczywistych; wobec tego wyliczona tym sposobem pojemność cieplna gleby może być niewątpliwie obarczona pewnym błędem.

Poniższa tabela podaje wartości  $C_p$  dla różnych poziomów gleby.

| $C_p$ w $\text{cal/cm}^3 \text{ stop.}$ |       |       |       |        |
|---|-------|-------|-------|--------|
| Stanowisko                              | 10 cm | 20 cm | 50 cm | 100 cm |
| A                                       | 0,68  | 0,61  | 0,61  | 0,60   |
| B                                       | 0,47  | 0,55  | 0,48  | -      |

Do dalszych obliczeń wyznaczono średnie wartości  $C_p$  dla poszczególnych warstw gleby drogą graficzną, otrzymując wielkości:

| $C_p$ w $\text{cal/cm}^3 \text{ stop.}$ |              |              |
|---|--------------|--------------|
| $z$<br>/cm/                             | Stanowisko A | Stanowisko B |
| 0-2                                     | 0,68         | 0,47         |
| 2-5                                     | 0,68         | 0,47         |
| 5-10                                    | 0,68         | 0,47         |
| 10-15                                   | 0,68         | 0,49         |
| 15-20                                   | 0,61         | 0,53         |
| 20-30                                   | 0,61         | 0,54         |
| 30-40                                   | 0,61         | 0,51         |
| 40-50                                   | 0,61         | 0,49         |

Dla wyznaczenia wielkości  $\bar{\Delta}t$  wykreślono dobowy przebieg temperatury gruntu, przeprowadzając pewne wyrównanie, celem wyeliminowania błędów wynikających z niedokładności odczytu termometrów /ryc.2/. Poprawione w ten sposób wartości wykreślono w postaci "tautochron" temperatury gruntu dla poszczególnych godzin. Przykład takiego wykresu zamieszczono na ryc.3. Następnie, powierzchnie między poszczególnymi liniami splanimetrowano, otrzymując wartości pól "P" dla poszczególnych warstw gleby w przedziałach jednogodzinnych. Szukaną wielkość przyrostu temperatury gruntu wyliczono z wzoru:

$$\bar{\Delta}t = \frac{P}{z}$$

/3/

gdzie  $\bar{\Delta}t$  oznacza przyrost temperatury w ciągu godziny w warstwie o grubości  $z$  /w cm/. Wielkości  $\bar{\Delta}t$  mogą być dodatnie lub ujemne. Przyjęto, że są one ujemne gdy strumień ciepła skierowany był od powierzchni w głąb gruntu i dodatnie, gdy zachodziło wydzielanie ciepła z warstw niżej leżących ku powierzchni. Wielkości  $\bar{\Delta}t$  obliczono osobno dla każdej z następujących warstw: 0-2 cm, 2-5 cm, 5-10 cm, 10-15 cm, 15-20 cm, 20-30 cm, 30-40 cm, 40-50 cm, a następnie posługując się wzorem /2/ i znalezionymi wartościami  $C_p$  dla każdej z tych warstw, wyznaczono ilość ciepła pochłoniętego lub wydzielonego przy zmianie temperatury gruntu /tab.7-12/. Suma tych ilości ciepła ze wszystkich warstw leżących poniżej danego poziomu głębokościowego oznacza średnią wielkość strumienia cieplnego w ciągu danej godziny, przechodzącego przez ten poziom. W ten sposób wyznaczone zostały wartości  $G$  dla poziomów 0 cm, 2 cm i 5 cm. Jak to już było wspomniane, w obliczeniach uwzględniono jedynie warstwę gruntu do głębokości 50 cm. Wartości

G dla poziomów 0 cm, 2 cm i 5 cm przedstawione zostały w tabelach 13-18.

Na ryc. 4-9 przedstawiono dobowy przebieg wymiany cieplnej w gruncie na łące i w parku w dniach 4-6 sierpnia 1961 r.

#### 4. Omówienie wyników

Z załączonych tabel i wykresów wynika, że strumień cieplny w gruncie posiada stosunkowo małe wartości liczbowe w porównaniu np. z wymianą radiacyjną. Wskazuje to na konieczność zwrócenia szczególnej uwagi na precyzję wykonywania pomiarów i stosowania czułej aparatury.

W pomiarach prowadzonych w Wojcieszowie w roku 1961 uzyskano następujące skrajne wartości G w  $\text{cal}/\text{cm}^2 \text{min}$  jako średnie godzinowe: /zestawienie na stronie 39/.

Jak wynika z tej tabeli wielkość amplitudy dobowej strumienia cieplnego zmniejsza się w miarę wzrostu głębokości. Na przebieg wartości G w ciągu doby niewątpliwie wywiera wpływ wielkość zachmurzenia i prędkość wiatru, a częściowo i opad atmosferyczny. Jednakże skąpy materiał obserwacyjny nie pozwala na stwierdzenie wyraźnych korelacji. Istnieje natomiast wyraźna różnica między obydwooma punktami pomiarowymi. Mniejsza amplituda dobowego strumienia cieplnego na stawisku B świadczy o wpływie jaki wywiera warstwa roślinna magazynująca ciepło i utrudniająca przenikanie jego do gruntu; jednakże przy dużym zachmurzeniu w ciągu dnia, ilość ciepła pochłoniętego była mniej więcej równa tak na łące jak i w parku. Uwagę zwraca gwałtowny spadek wielkości strumienia cieplnego w punkcie A mie-

| Stanowisko | $z$<br>/cm/ | 4.VIII |        | 5.VIII |        | 6.VIII |        |
|------------|-------------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| A          | 0           | +0,062 | -0,060 | +0,048 | -0,151 | +0,045 | -0,138 |
|            | 2           | +0,059 | -0,043 | +0,054 | -0,138 | +0,043 | -0,112 |
|            | 5           | +0,050 | -0,039 | +0,052 | -0,124 | +0,038 | -0,082 |
| B          | 0           | +0,057 | -0,046 | +0,011 | -0,051 | +0,022 | -0,097 |
|            | 2           | +0,051 | -0,040 | +0,006 | -0,049 | +0,019 | -0,081 |
|            | 5           | +0,042 | -0,031 | +0,006 | -0,046 | +0,016 | -0,068 |

dy godziną 14 a 16 w dniu 5 sierpnia, kiedy to na skutek silnego wzrostu zachmurzenia doszło nawet do odwrócenia znaków, oznaczającego w tym wypadku wydzielanie ciepła przez grunt.

Ogólny stan pogody w dniach 4-6 sierpnia wpływał na zdecydowaną przewagę pochłaniania ciepła przez ziemię i stosunkowo niewielkie ilości ciepła wydzielanego w czasie nocy, co w efekcie dało ogólny wzrost temperatury gruntu w tym okresie.

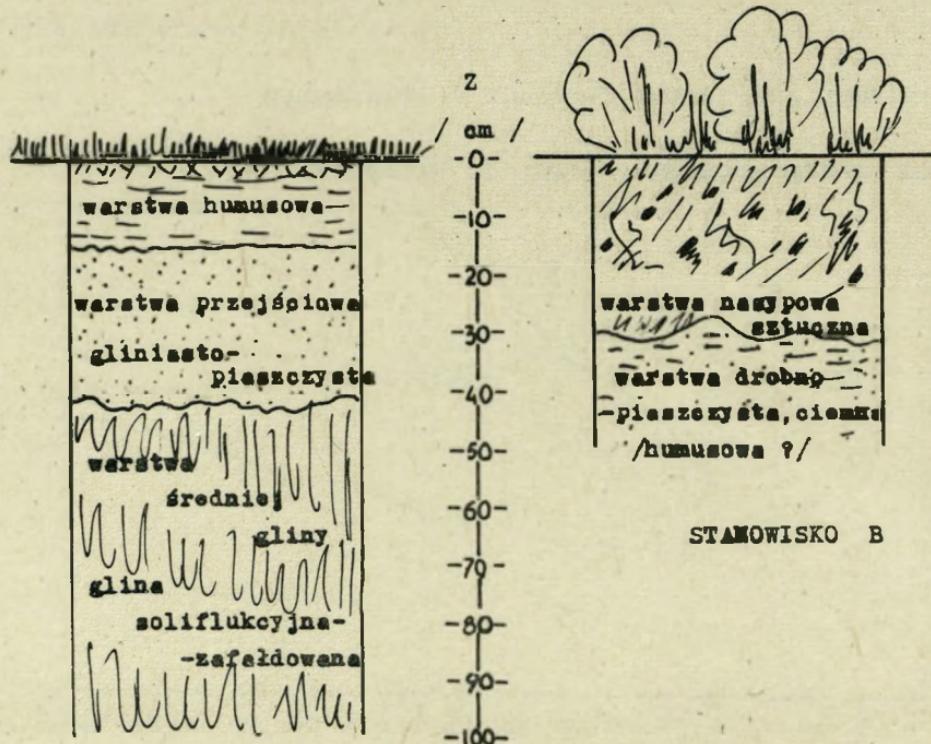
Można też stwierdzić, że przejście strumienia cieplnego przez wartość zerową na różnych głębokościach następuje w różnym czasie. W niektórych przypadkach różnice między poziomem 0 cm i 5 cm dochodzą nawet do 3 godzin.

Z porównania przebiegów temperatury powietrza /ryc. 10-15/ i temperatury gruntu z przebiegiem strumienia cieplnego wynika, że istnieje duży związek pomiędzy temperaturą powietrza a strumieniem cieplnym, wyraźniejszy niekiedy niż w wypadku temperatury gruntu. Szczególnie wyraźnie zależność ta uwidacznia się w dniu 5 sierpnia. Znacznym zmianom temperatury powietrza odpowiadają zmiany natężenia strumienia cieplnego. Zależności te są wyraźniejsze w ciągu dnia, aniżeli w godzinach nocnych. Można na podstawie tego sądzić, że ilość dopływającej energii do powierzchni gruntu ma co najmniej takie same znaczenie w kształtowaniu się wymiany cieplnej w gruncie, co i właściwości fizyczne gleby.

#### LITERATURA

- /1/ S.A. Sapożnikowa - Mikroklimat i miestnyj klimat. Leningrad 1950.
- /2/ G.Z. Wienckiewicz - Agrometeorologija. Leningrad 1958
- /3/ Państwowy Instytut Hydrologiczno-Meteorologiczny - Klucze Meteorologiczne. Warszawa 1952.

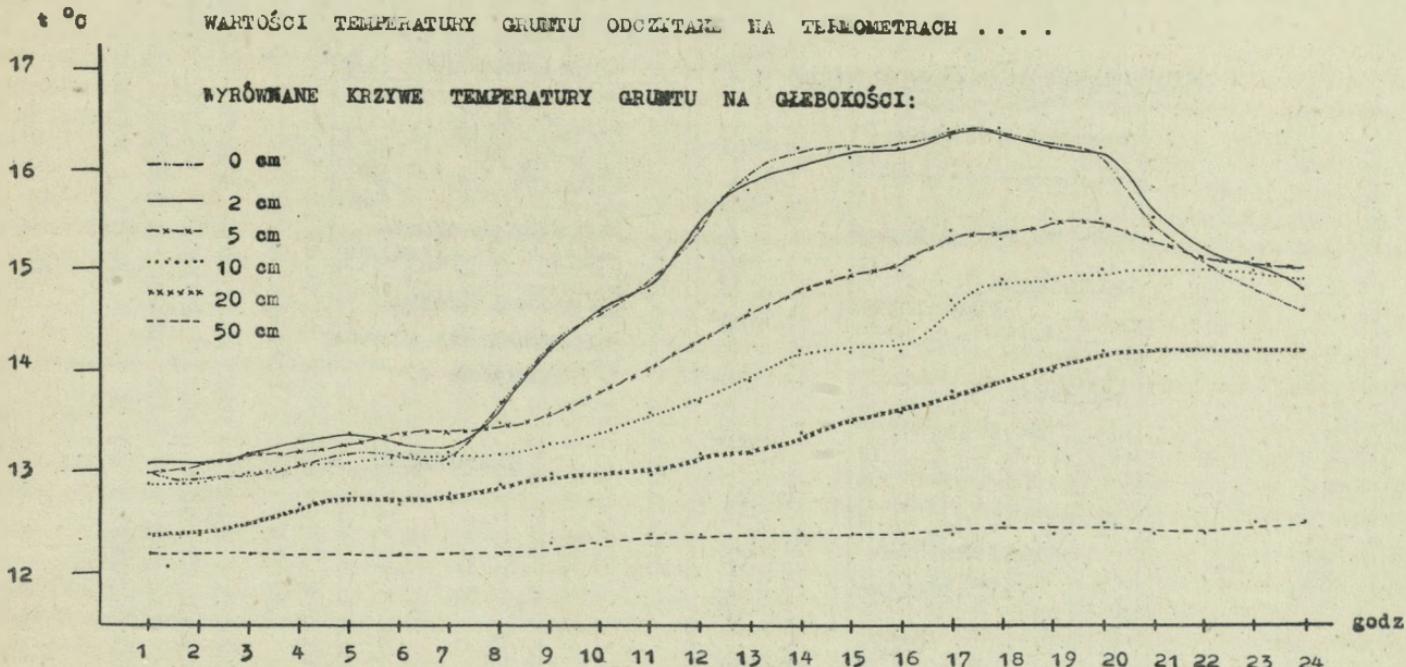
PROFILE GLEBOWE ZAKI I PARKU W WOJCIESZOWIE



Ryc. 2

PRZYKŁAD PRZEBIEGU TEMPERATURY GRUNTU W DNIU 5.VIII.1961

STANOWISKO B



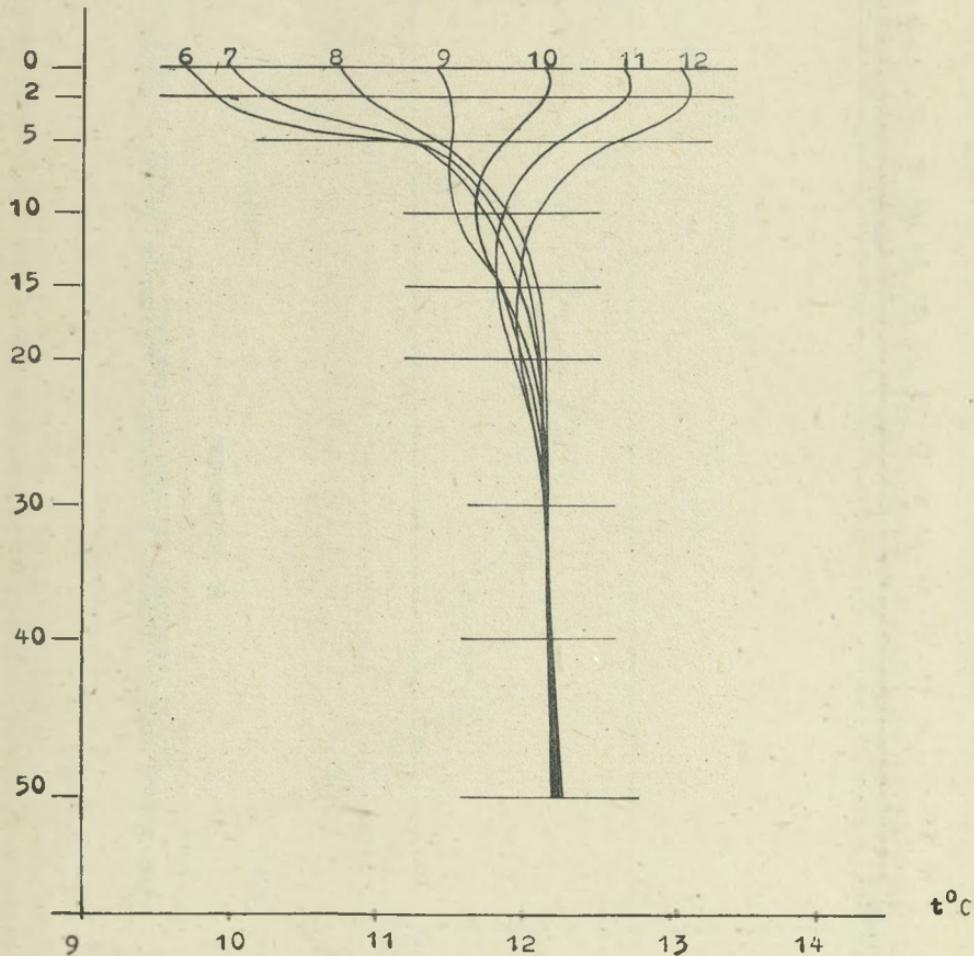
RYC. 3

PRZYKŁ. 3 TAUTOCHRON TEMPERATURY GRUNTU

W DNIU 4.VIII.1961 GODZ 6-12

$z/cm$

STANOWISKO B



cal/ cm<sup>2</sup> min

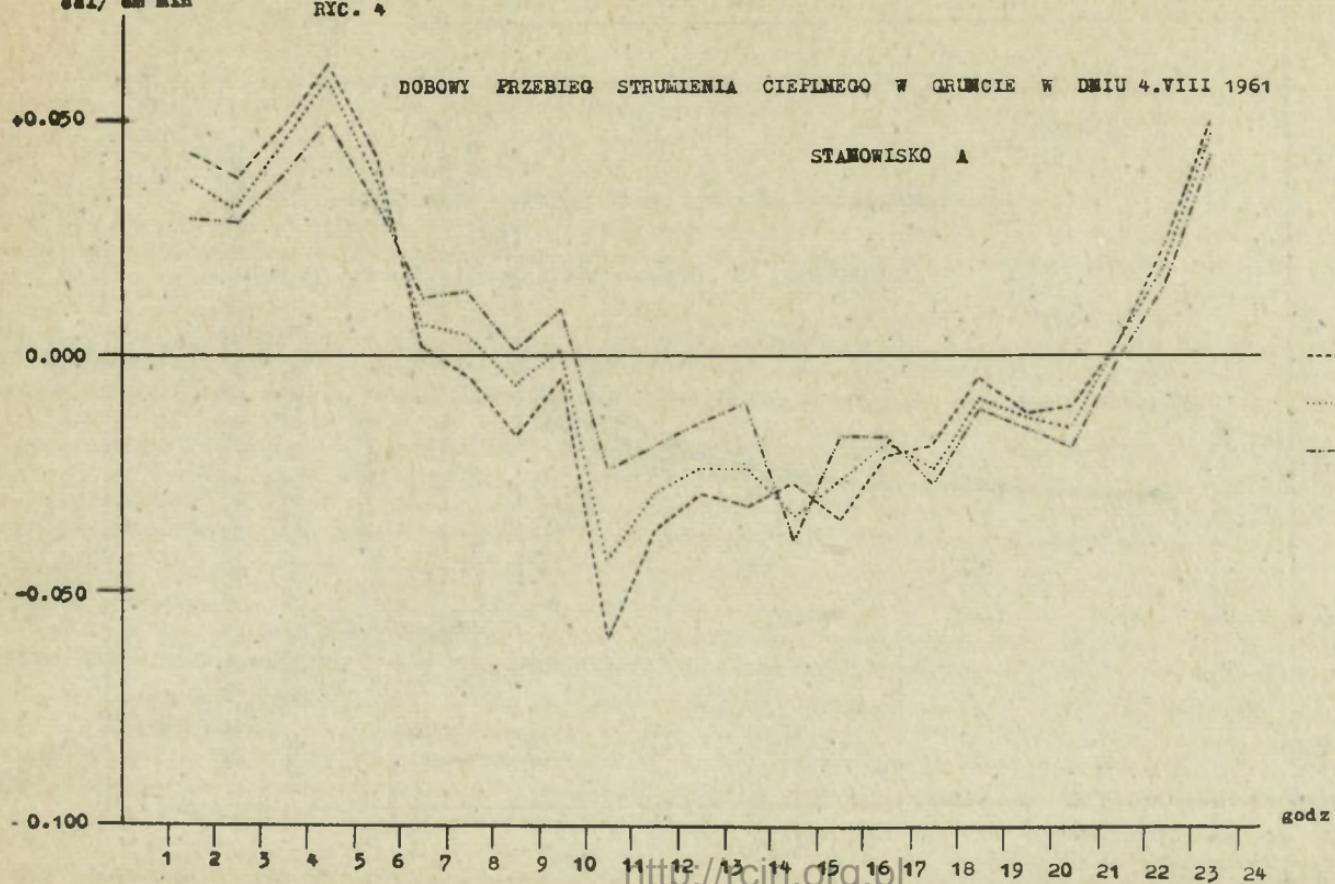
RYC. 4

DOBOWY PRZEBIEG STRUMIENIA CIEPLNEGO W GRUNCIE W DNIU 4.VIII.1961

STANOWISKO A

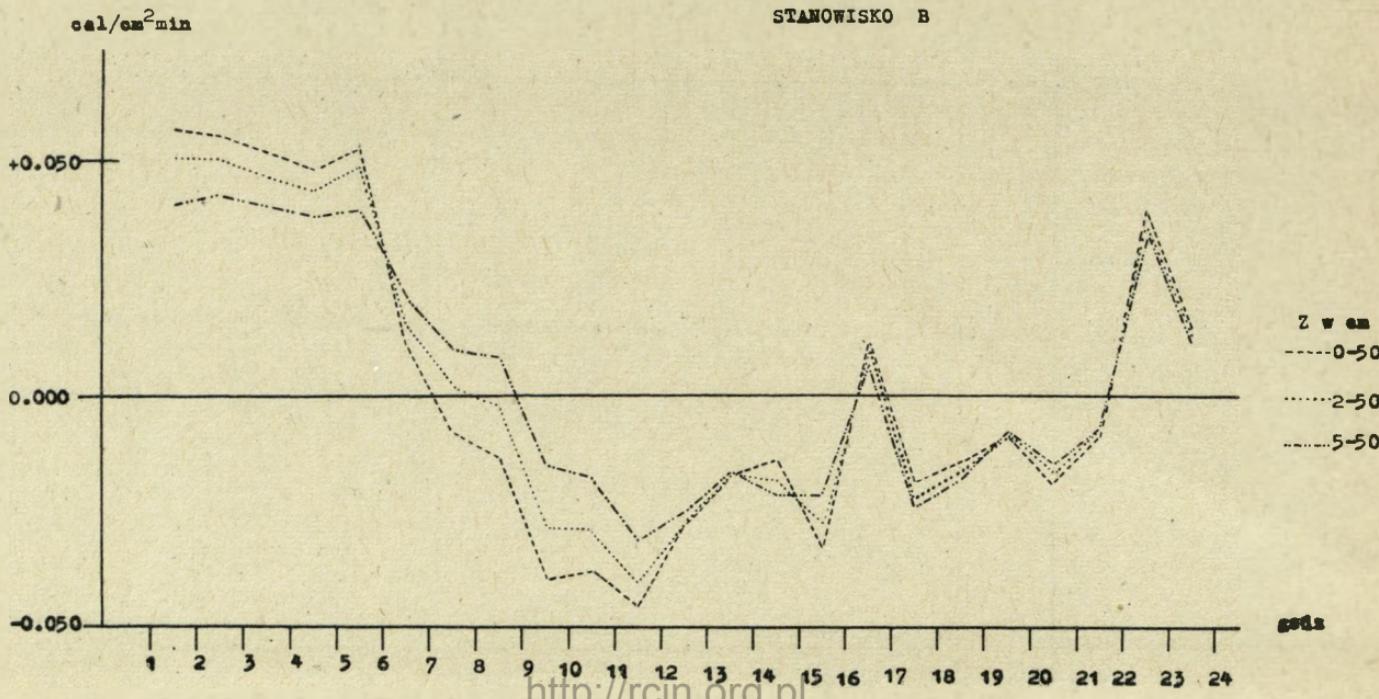
Z w cm

----- 0-50  
..... 2-50  
- - - - 5-50



RYC. 5

DOBOWY PRZEBIEG STRUMIENIA CIEPLNEGO W GRUNCIE W DMIU 4.VIII.1961

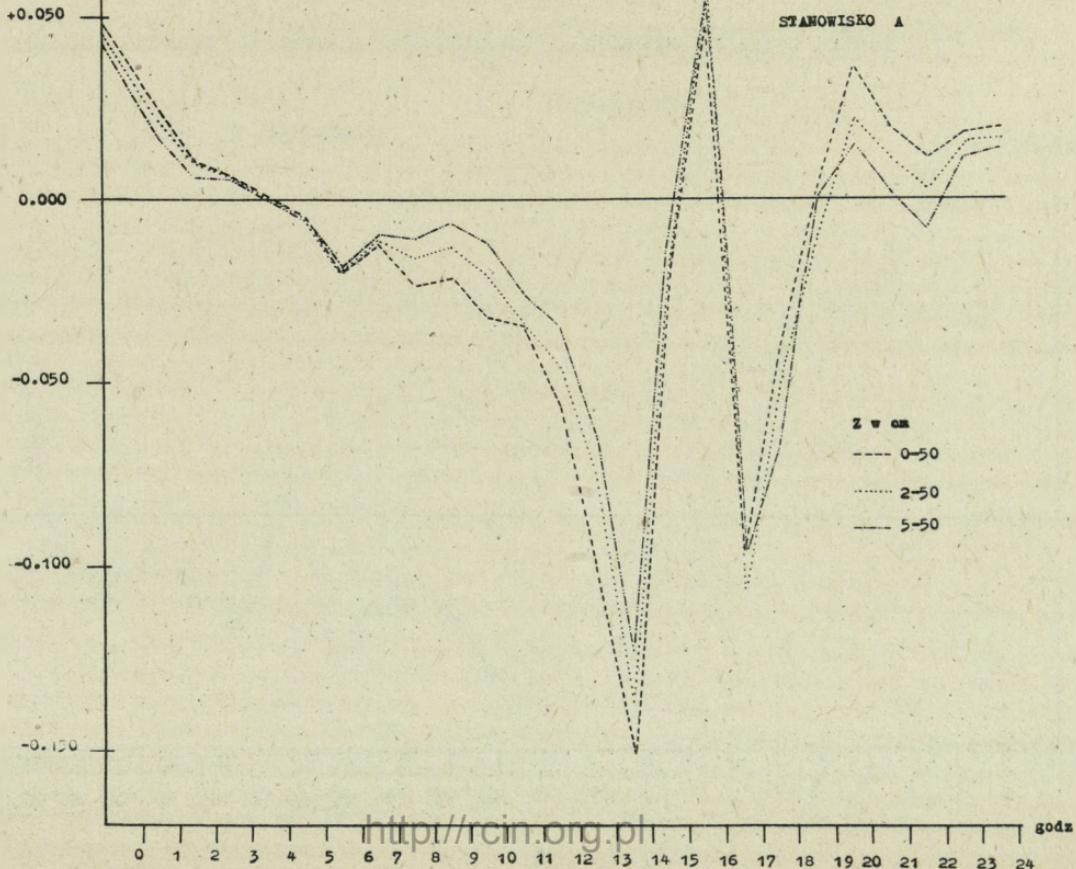


cal/cm<sup>2</sup> min

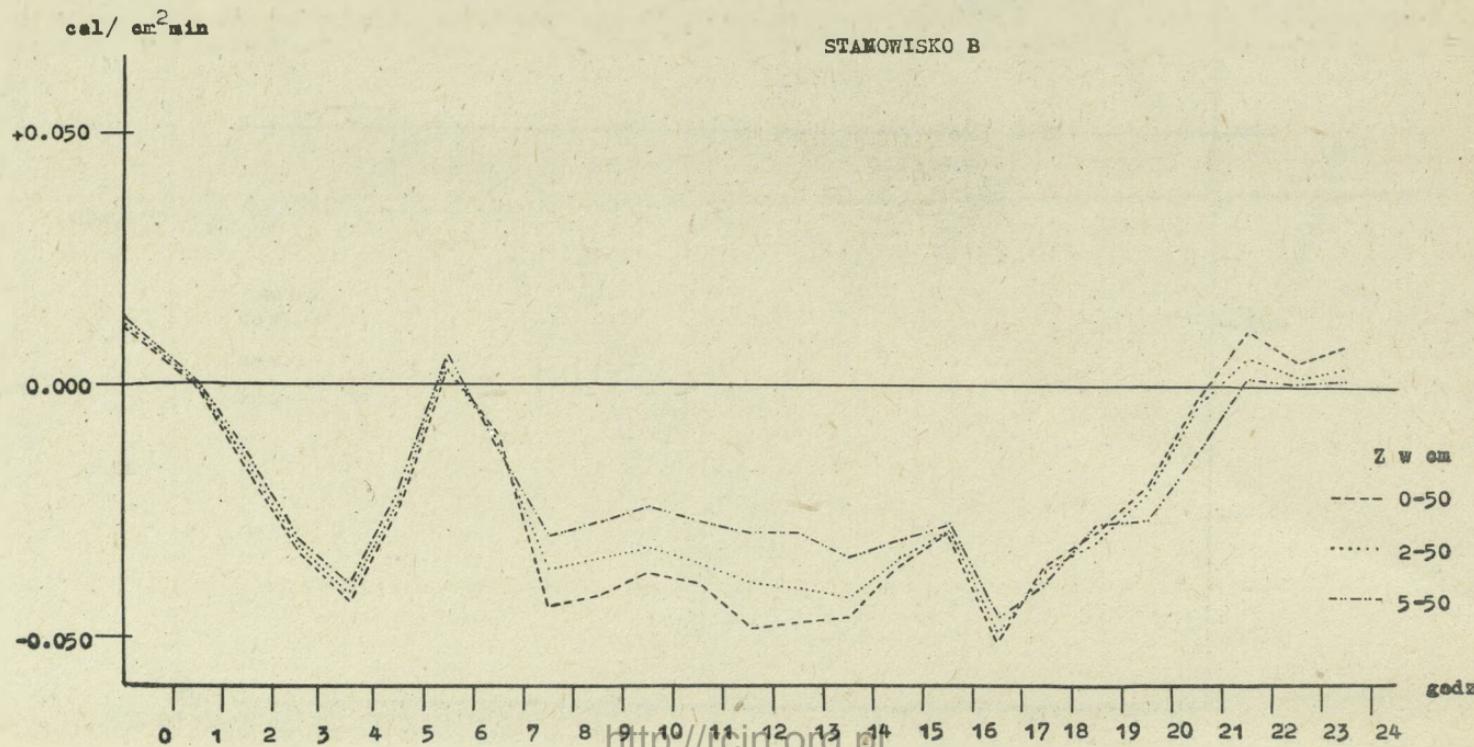
RYS. 6

DOBOWY PRZEBIEG STRUMIENIA CIEPLNEGO W GRUNCIE W DNIU 5. VIII 1961

STANOWISKO A



## DOBOWY PRZEBIEG STRUMIENIA CIEPLNEGO W GRUNCIE W DNIU 5. VIII 1961

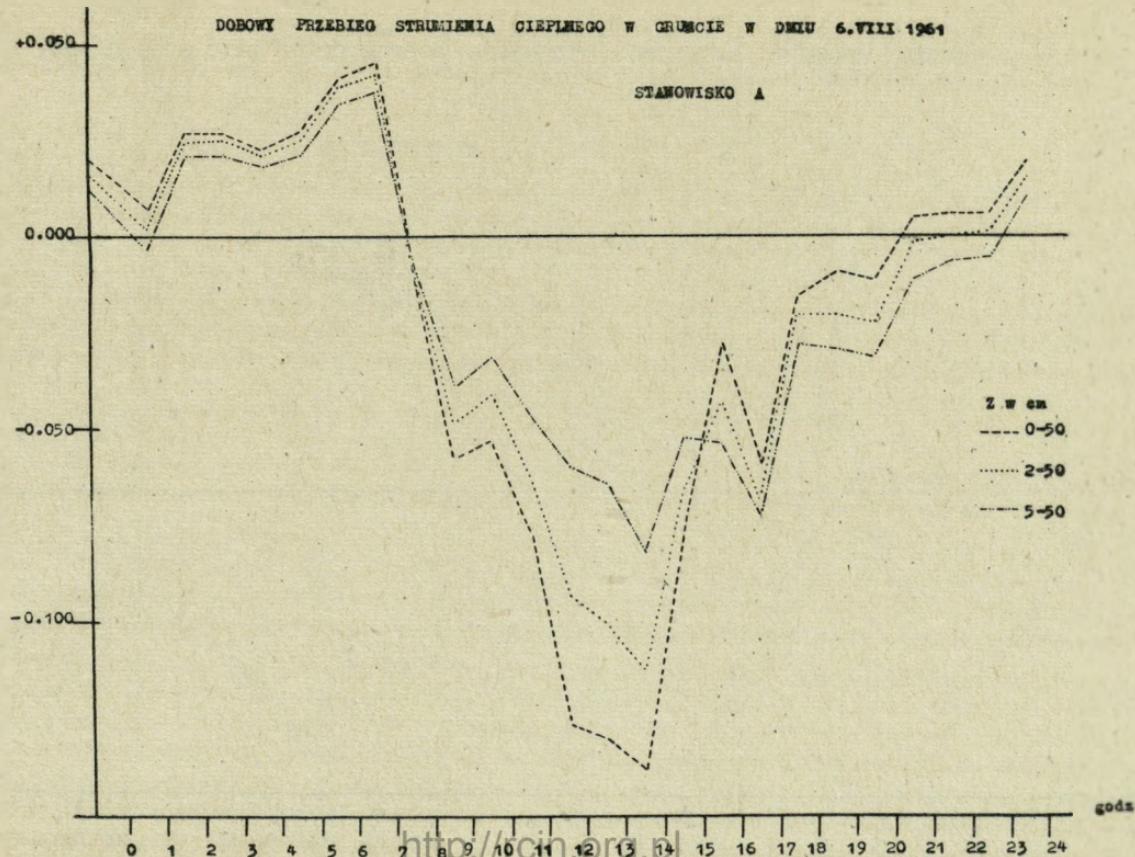


NYC.8

cal/  $\text{cm}^2 \text{ min}$

DOBOWY PRZEBIEG STRUMIENIA CIEPLNEGO W GRUNCIE W DNIU 6.VIII.1961

STANOWISKO A

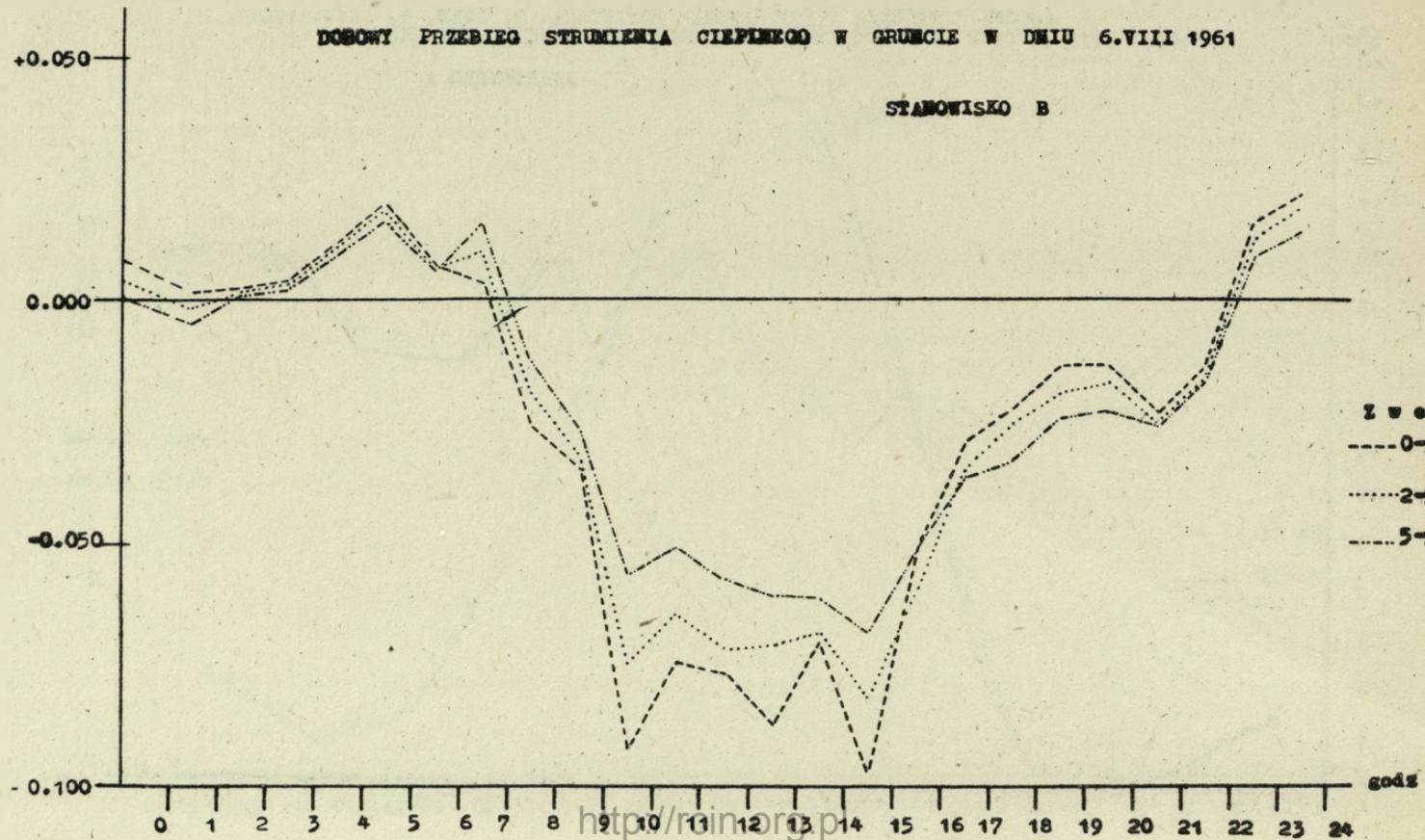


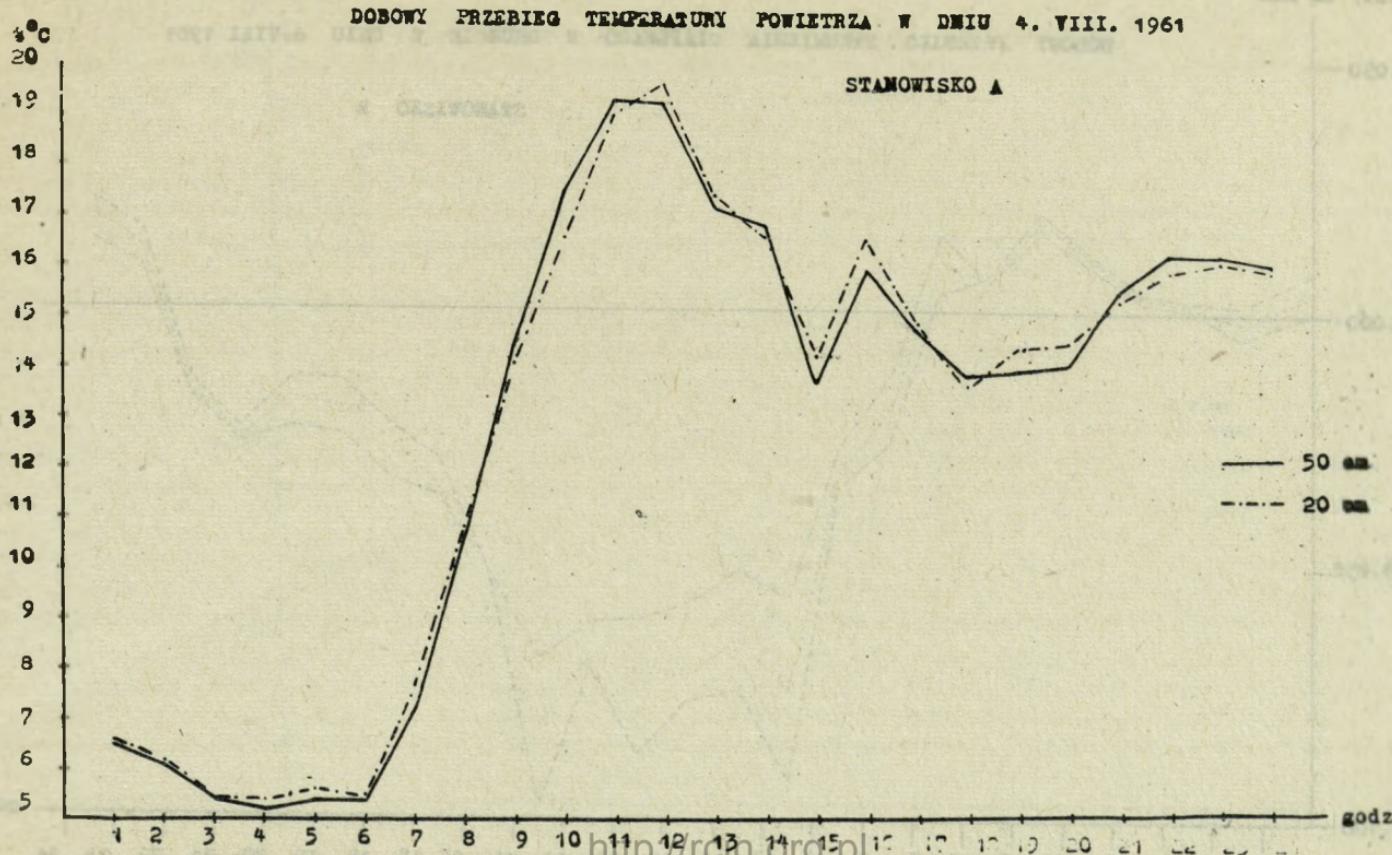
RYC. 9

cal/ cm<sup>2</sup> min

DOSOWY PRZEBIEG STRUMIENIA CIEPŁEGO W GRUNCIE W DNIU 6.VIII.1961

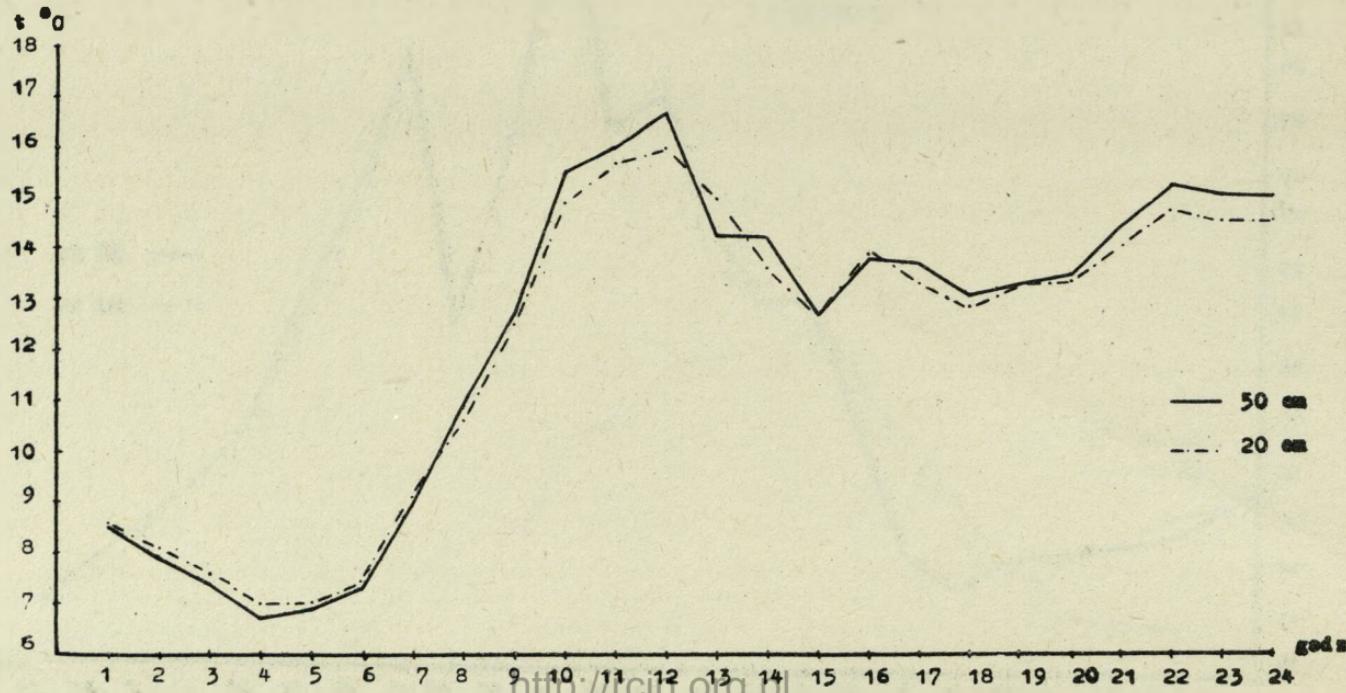
STANOWISKO B



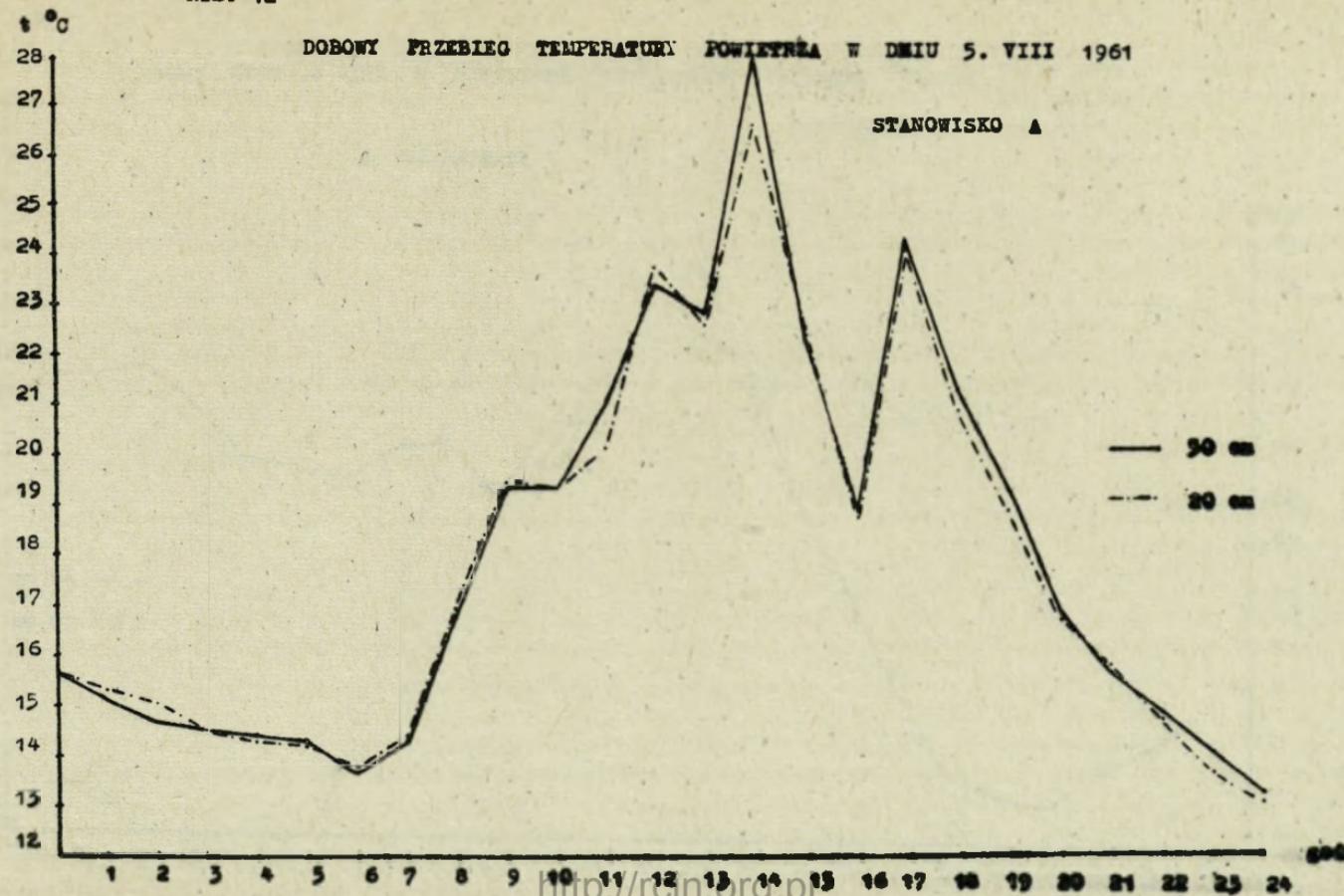


DOBOWY PRZEBIEG TEMPERATURY POWIETRZA W DNIU 4. VIII 1961

STANOWISKO B



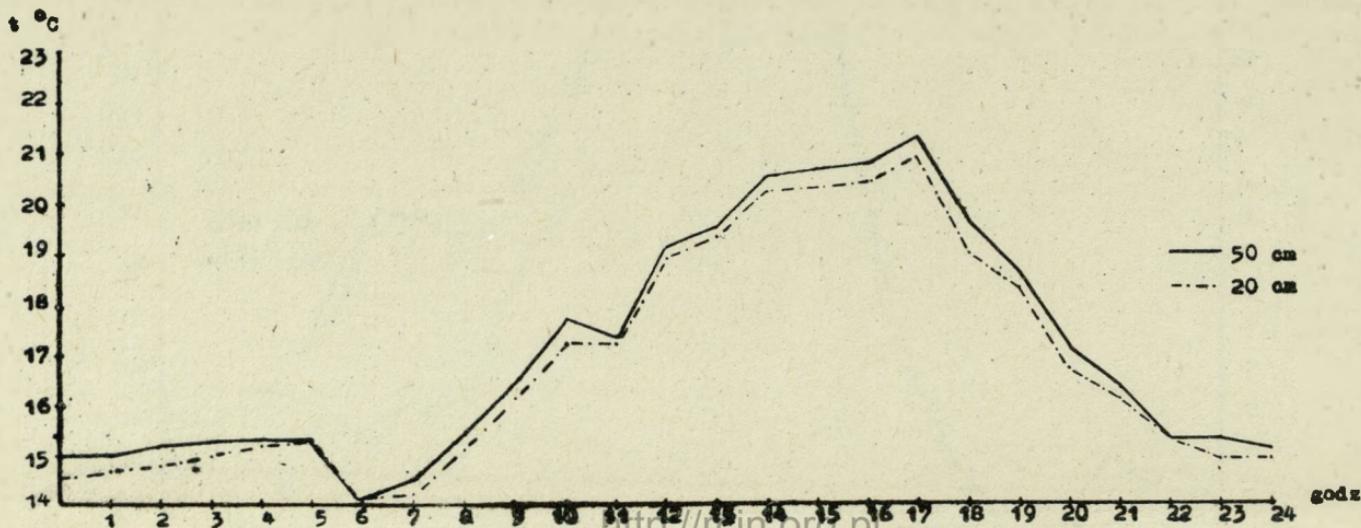
Ryc. 12



RYC. 13

DOBOWY PRZEBIEG TEMPERATURY POWIETRZA W DNIU 5.VIII. 1961

STANOWISKO B





Temperatura powietrza i gruntu w °C, w dniu 4 sierpnia 1961 r. na lące /stanowisko A/

T a b e l a 1

| z / cm       | 1                       | 2    | 3    | 4    | 5  | 6    | 7    | 8    | 9                  | 10   | 11   | 12   | 13   | 14   | 15   | 16   | 17   | 18   | 19   | 20   | 21   | 22   | 23   | 24   |
|--------------|-------------------------|------|------|------|--|------|------|------|--------------------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 50           | 6,5                     | 6,1  | 5,4  | 5,2  | 5,4  | 5,4  | 7,2  | 10,6 | 14,4               | 17,4 | 19,2 | 19,1 | 17,0 | 16,7 | 13,6 | 15,8 | 14,6 | 13,7 | 13,8 | 13,9 | 13,3 | 16,0 | 16,0 | 15,8 |
| 20           | 6,6                     | 6,2  | 5,4  | 5,4  | 5,6  | 5,5  | 7,7  | 10,8 | 14,0               | 16,5 | 18,9 | 19,5 | 17,3 | 16,5 | 14,1 | 16,4 | 14,7 | 13,5 | 14,2 | 14,3 | 15,1 | 15,7 | 15,9 | 15,7 |
| 0            | 13,4                    | 13,2 | 12,8 | 12,8 | 12,6   | 12,3 | 12,6 | 13,0 | 13,9               | 14,1 | 14,6 | 15,2 | 15,2 | 15,4 | 15,2 | 15,6 | 15,7 | 15,4 | 15,2 | 15,2 | 15,0 | 14,8 | 14,6 | 14,5 |
| 2            | 13,4                    | 13,2 | 13,0 | 12,8 | 12,6   | 12,4 | 12,6 | 12,9 | 13,3               | 13,4 | 14,4 | 14,4 | 14,9 | 15,2 | 15,0 | 15,4 | 15,9 | 15,3 | 15,2 | 15,0 | 14,9 | 14,8 | 14,6 | 14,5 |
| 5            | 14,5                    | 14,3 | 14,1 | 13,9 | 13,7   | 13,5 | 13,5 | 13,6 | 13,8               | 14,1 | 14,5 | 14,7 | 14,8 | 15,0 | 15,1 | 15,1 | 15,1 | 15,1 | 15,1 | 15,1 | 15,0 | 14,9 | 14,8 | 14,8 |
| 10           | 14,9                    | 14,7 | 14,6 | 14,4 | 14,3   | 14,0 | 14,0 | 13,9 | 13,9               | 13,9 | 14,0 | 14,1 | 14,3 | 14,5 | 14,7 | 14,7 | 14,9 | 15,0 | 15,0 | 15,1 | 15,1 | 14,9 | 14,9 | 14,9 |
| 20           | 14,9                    | 14,9 | 14,8 | 14,7 | 14,6   | 14,5 | 14,5 | 14,5 | 14,4               | 14,3 | 14,3 | 14,4 | 14,3 | 14,3 | 14,4 | 14,5 | 14,5 | 14,6 | 14,7 | 14,7 | 14,8 | 14,6 | 14,6 | 14,6 |
| 50           | 14,6                    | 14,6 | 14,6 | 14,6 | 14,5   | 14,6 | 14,6 | 14,6 | 14,6               | 14,7 | 14,7 | 14,7 | 14,7 | 14,7 | 14,6 | 14,6 | 14,5 | 14,6 | 14,6 | 14,6 | 14,6 | 14,5 | 14,5 | 14,5 |
| 100          | 13,8                    | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8   | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8               | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 |
| Stan gruntu  | W                       | W    | W    | W    | W  | W    | W    | W    | W                  | W    | M    | M    | M    | M    | M    | M    | M    | M    | M    | M    | M    | M    | M    | M    |
| Wiatr        | C                       | C    | C    | C    | C  | C    | C    | C    | C                  | C    | C    | S    | S    | F    | C    | C    | C    | U    | U    | U    | U    | U    | U    | U    |
| Zachmurzenie | 0                       | 0    | 0    | 9    | 9  | 9    | 9    | 9    | 8                  | 10   | 10   | 10   | 10   | 10   | 10   | 10   | 10   | 10   | 10   | 10   | 10   | 10   | 10   | 10   |
| Opad         | mgrawka: 15,30 - 17,05; |      |      |      | deszcz: 10,55 - 11,40, 12,45 - 15,30, 17,05 - 18,10; |      |      |      | rosa: 0,00 - 10,55 |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |

Stan gruntu: S - suchy, W - wilgotny, M - mokry

Pędkość wiatru: C - cisza, P - powiew, S - słaby, Z - łagodny, U - umiarkowany, DS - dość silny.

Temperatura powietrza i gruntu w °C, w dniu 4 sierpnia 1961 r. w parku /stanowisko B/

T a b e l a 2

| z / cm      | 1    | 2    | 3    | 4    | 5    | 6    | 7    | 8    | 9    | 10   | 11   | 12   | 13   | 14   | 15   | 16   | 17   | 18   | 19   | 20   | 21   | 22   | 23   | 24   |
|-------------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 50          | 8,5  | 7,9  | 7,4  | 6,7  | 6,9  | 7,3  | 8,9  | 10,9 | 12,7 | 15,5 | 16,0 | 16,7 | 14,3 | 14,2 | 12,7 | 13,8 | 13,7 | 13,1 | 13,3 | 13,5 | 14,5 | 15,3 | 15,1 | 15,1 |
| 20          | 8,6  | 8,1  | 7,6  | 7,0  | 7,0  | 7,4  | 9,1  | 10,6 | 12,5 | 14,9 | 15,7 | 16,0 | 15,0 | 13,6 | 12,7 | 13,9 | 13,3 | 12,9 | 13,3 | 13,4 | 14,1 | 14,8 | 14,6 | 14,6 |
| 0           | 11,2 | 10,8 | 10,5 | 10,1 | 9,9  | 9,7  | 10,0 | 10,7 | 11,4 | 12,1 | 12,7 | 13,1 | 13,0 | 13,1 | 12,8 | 13,2 | 13,1 | 12,9 | 13,1 | 13,0 | 13,0 | 13,1 | 13,0 | 13,0 |
| 2           | 11,5 | 11,2 | 10,8 | 10,5 | 10,2 | 9,8  | 10,2 | 10,8 | 11,5 | 12,2 | 12,8 | 13,2 | 13,2 | 13,3 | 13,0 | 13,4 | 13,2 | 13,1 | 13,0 | 13,2 | 13,2 | 13,1 | 13,1 | 13,1 |
| 5           | 12,6 | 12,3 | 12,0 | 11,8 | 11,7 | 11,3 | 11,3 | 11,3 | 11,5 | 11,8 | 12,2 | 12,5 | 12,7 | 12,8 | 12,8 | 12,9 | 13,0 | 13,0 | 13,0 | 13,0 | 13,1 | 13,0 | 13,0 | 13,0 |
| 10          | 12,8 | 12,6 | 12,4 | 12,2 | 12,0 | 11,8 | 11,8 | 11,6 | 11,6 | 11,7 | 11,9 | 12,1 | 12,3 | 12,4 | 12,6 | 12,7 | 12,7 | 12,8 | 12,8 | 12,8 | 12,8 | 12,9 | 12,9 | 12,9 |
| 20          | 12,8 | 12,7 | 12,5 | 12,4 | 12,3 | 12,1 | 12,1 | 12,0 | 12,0 | 12,0 | 12,0 | 12,0 | 12,1 | 12,2 | 12,2 | 12,4 | 12,4 | 12,5 | 12,5 | 12,6 | 12,6 | 12,4 | 12,4 | 12,4 |
| 50          | 12,2 | 12,2 | 12,2 | 12,2 | 12,2 | 12,2 | 12,2 | 12,3 | 12,3 | 12,3 | 12,3 | 12,4 | 12,3 | 12,3 | 12,2 | 12,2 | 12,2 | 12,2 | 12,2 | 12,2 | 12,2 | 12,2 | 12,2 | 12,2 |
| 100         | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    |
| Stan gruntu | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    |
| Wiatr       | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | Z    | Z    | Z    | Z    | Z    |

Temperatura powietrza i gruntu w °C, w dniu 5 sierpnia 1961 r. na Łące /stanowisko A/

T a b e l a 3

| z / godz.<br>z / cm | 1                     | 2    | 3    | 4    | 5    | 6    | 7    | 8    | 9    | 10   | 11   | 12   | 13   | 14   | 15   | 16   | 17   | 18   | 19   | 20   | 21   | 22   | 23   | 24   |
|---------------------|-----------------------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 50                  | 15,1                  | 14,7 | 14,5 | 14,4 | 14,3 | 13,7 | 14,3 | 16,8 | 19,3 | 19,3 | 21,0 | 23,3 | 22,7 | 27,8 | 22,2 | 18,8 | 24,2 | 21,2 | 19,2 | 16,8 | 15,6 | 14,8 | 14,0 | 13,2 |
| 20                  | 15,3                  | 15,0 | 14,5 | 14,3 | 14,2 | 13,8 | 14,4 | 16,9 | 19,4 | 19,3 | 20,1 | 23,7 | 22,5 | 26,5 | 22,3 | 18,7 | 24,0 | 20,8 | 18,8 | 16,7 | 15,7 | 14,7 | 13,6 | 13,0 |
| 0                   | 14,4                  | 14,4 | 14,4 | 14,4 | 14,4 | 14,4 | 14,4 | 14,7 | 15,1 | 15,6 | 15,0 | 15,4 | 17,1 | 17,7 | 17,6 | 18,8 | 17,6 | 17,5 | 17,2 | 16,4 | 16,2 | 15,8 | 15,8 | 15,6 |
| 2                   | 14,4                  | 14,3 | 14,3 | 14,3 | 14,3 | 14,3 | 14,3 | 14,7 | 14,9 | 15,4 | 15,6 | 16,1 | 16,7 | 17,3 | 17,4 | 17,3 | 17,4 | 17,2 | 16,9 | 16,5 | 16,2 | 15,8 | 15,7 | 15,6 |
| 5                   | 14,7                  | 14,6 | 14,6 | 14,6 | 14,6 | 14,7 | 14,7 | 14,8 | 14,9 | 15,1 | 15,3 | 15,5 | 15,9 | 16,1 | 16,8 | 16,7 | 16,8 | 16,4 | 16,9 | 16,7 | 16,4 | 16,3 | 16,1 | 16,0 |
| 10                  | 14,8                  | 14,7 | 14,7 | 14,7 | 14,7 | 14,7 | 14,7 | 14,7 | 14,8 | 14,9 | 15,0 | 15,1 | 15,4 | 16,5 | 16,1 | 15,8 | 16,2 | 16,4 | 16,6 | 16,5 | 16,3 | 16,4 | 16,3 | 16,2 |
| 20                  | 14,6                  | 14,6 | 14,6 | 14,6 | 14,6 | 14,6 | 14,7 | 14,7 | 14,7 | 14,7 | 14,7 | 14,7 | 14,8 | 14,9 | 15,1 | 15,2 | 15,1 | 15,4 | 15,7 | 15,5 | 15,7 | 15,7 | 15,7 | 15,7 |
| 50                  | 14,5                  | 14,5 | 14,5 | 14,5 | 14,6 | 14,6 | 14,6 | 14,6 | 14,6 | 14,6 | 14,6 | 14,7 | 14,8 | 14,8 | 14,8 | 14,8 | 14,7 | 14,7 | 14,6 | 14,6 | 14,6 | 14,6 | 14,6 | 14,6 |
| 100                 | 13,8                  | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 |
| Stan gruntu         | M                     | M    | M    | M    | M    | M    | M    | M    | M    | M    | M    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    |
| Wiatr               | C                     | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | P    | P    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    |
| Zachmurzenie 10     | 10                    | 10   | 10   | 10   | 10   | 10   | 9    | 10   | 10   | 9    | 8    | 8    | 8    | 6    | 6    | 6    | 7    | 3    | 2    | 1    | 1    | 1    | 0    | 0    |
| Opad                | maławka: 7,01 - 7,45; |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|                     | rosa: 0,00 - 6,10;    |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|                     |                       |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |

Temperatura powietrza i gruntu w °C, w dniu 5 sierpnia 1961 r. w parku /stanowisko B/

T a b e l a 4

| z / godz.<br>z / cm | 1    | 2    | 3    | 4    | 5    | 6    | 7    | 8    | 9    | 10   | 11   | 12   | 13   | 14   | 15   | 16   | 17   | 18   | 19   | 20   | 21   | 22   | 23   | 24   |
|---------------------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 50                  | 15,0 | 15,2 | 15,3 | 15,3 | 15,3 | 14,1 | 14,5 | 15,4 | 16,4 | 17,7 | 17,3 | 19,1 | 19,5 | 20,5 | 20,7 | 20,8 | 21,3 | 19,6 | 18,6 | 17,1 | 16,3 | 15,3 | 15,3 | 15,1 |
| 20                  | 14,7 | 14,8 | 15,0 | 15,2 | 15,3 | 14,1 | 14,2 | 15,1 | 16,1 | 17,2 | 17,2 | 18,9 | 19,3 | 20,2 | 20,3 | 20,4 | 20,9 | 19,0 | 18,3 | 16,7 | 16,1 | 15,3 | 14,9 | 14,9 |
| 0                   | 13,0 | 13,0 | 13,0 | 13,1 | 13,2 | 13,2 | 13,1 | 13,7 | 14,2 | 14,6 | 14,8 | 15,5 | 15,9 | 16,2 | 16,2 | 16,2 | 16,4 | 16,4 | 16,2 | 16,2 | 15,4 | 15,1 | 14,9 | 14,6 |
| 2                   | 13,1 | 13,1 | 13,2 | 13,3 | 13,4 | 13,3 | 13,2 | 13,7 | 14,2 | 14,6 | 14,8 | 15,4 | 15,8 | 16,0 | 16,1 | 16,2 | 16,3 | 16,3 | 16,2 | 16,2 | 15,5 | 15,2 | 15,1 | 14,8 |
| 5                   | 13,0 | 13,1 | 13,2 | 13,2 | 13,3 | 13,4 | 13,4 | 13,7 | 13,6 | 13,8 | 14,0 | 14,3 | 14,6 | 14,8 | 15,0 | 15,0 | 15,4 | 15,3 | 15,5 | 15,3 | 15,1 | 15,1 | 15,0 | 15,0 |
| 10                  | 12,9 | 12,9 | 13,0 | 13,1 | 13,1 | 13,2 | 13,2 | 13,2 | 13,2 | 13,3 | 13,4 | 13,6 | 13,7 | 13,9 | 14,2 | 14,2 | 14,2 | 14,7 | 14,9 | 14,9 | 15,0 | 15,0 | 15,0 | 14,9 |
| 20                  | 12,4 | 12,4 | 12,5 | 12,7 | 12,8 | 12,7 | 12,8 | 12,9 | 13,0 | 13,0 | 13,0 | 13,2 | 13,2 | 13,4 | 13,5 | 13,6 | 13,8 | 13,9 | 14,0 | 14,2 | 14,2 | 14,2 | 14,2 | 14,2 |
| 50                  | 12,2 | 12,2 | 12,2 | 12,2 | 12,2 | 12,2 | 12,2 | 12,2 | 12,3 | 12,3 | 12,4 | 12,4 | 12,4 | 12,4 | 12,4 | 12,4 | 12,4 | 12,5 | 12,5 | 12,4 | 12,4 | 12,5 | 12,5 | 12,5 |
| 100                 | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    |
| Stan gruntu         | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    |
| Wiatr               | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    |

Temperatura powietrza i gruntu w °C, w dniu 6 sierpnia 1961 r. na lące /stanowisko A/

T a b e l a 5

| z/om/ \ godz. | 1     | 2    | 3    | 4      | 5     | 6    | 7     | 8    | 9    | 10   | 11   | 12   | 13   | 14   | 15   | 16   | 17   | 18   | 19   | 20   | 21   | 22   | 23   | 24   |  |
|---------------|-------|------|------|--------|-------|------|-------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|--|
| 50            | 14,4  | 14,4 | 14,8 | 13,6   | 13,6  | 13,6 | 14,6  | 16,8 | 20,2 | 25,8 | 27,2 | 29,8 | 30,0 | 31,8 | 27,3 | 26,9 | 24,2 | 22,9 | 20,8 | 20,8 | 21,2 | 21,4 | 19,9 | 17,7 |  |
| 20            | 13,9  | 14,2 | 14,3 | 13,3   | 13,5  | 13,3 | 14,3  | 16,4 | 19,2 | 25,6 | 27,3 | 31,0 | 31,3 | 32,3 | 27,6 | 25,8 | 24,0 | 23,3 | 20,1 | 20,0 | 19,7 | 20,9 | 19,1 | 17,3 |  |
| 0             | 15,4  | 15,3 | 15,2 | 15,2   | 15,0  | 14,9 | 14,7  | 14,8 | 15,2 | 16,0 | 16,5 | 18,2 | 19,2 | 20,3 | 20,8 | 20,0 | 19,7 | 19,3 | 19,0 | 18,5 | 18,2 | 17,9 | 17,7 | 17,5 |  |
| 2             | 15,4  | 15,3 | 15,2 | 15,1   | 15,0  | 14,9 | 14,8  | 14,8 | 15,2 | 15,6 | 16,1 | 17,6 | 18,9 | 20,0 | 20,4 | 19,6 | 19,4 | 19,2 | 18,7 | 18,3 | 18,0 | 17,8 | 17,6 | 17,4 |  |
| 5             | 15,8  | 15,7 | 15,6 | 15,5   | 15,4  | 15,3 | 15,1  | 15,1 | 15,3 | 15,5 | 15,9 | 16,5 | 17,2 | 17,9 | 18,4 | 18,5 | 18,7 | 18,5 | 18,4 | 18,3 | 18,1 | 17,9 | 17,7 | 17,7 |  |
| 10            | 16,2  | 16,0 | 15,9 | 15,8   | 15,7  | 15,6 | 15,4  | 15,3 | 15,5 | 15,5 | 15,7 | 15,8 | 16,1 | 16,7 | 17,0 | 17,4 | 17,7 | 17,9 | 17,9 | 17,9 | 17,8 | 17,8 | 17,7 | 17,7 |  |
| 20            | 15,7  | 15,7 | 15,6 | 15,6   | 15,5  | 15,5 | 15,3  | 15,4 | 15,5 | 15,5 | 15,5 | 15,7 | 15,7 | 15,8 | 15,8 | 16,0 | 16,2 | 16,2 | 16,4 | 16,6 | 16,6 | 16,7 | 16,7 | 16,7 |  |
| 50            | 14,7  | 14,7 | 14,7 | 14,7   | 14,7  | 14,7 | 14,7  | 14,8 | 14,8 | 15,0 | 15,0 | 15,0 | 15,2 | 15,2 | 15,2 | 15,1 | 15,1 | 15,0 | 15,0 | 15,0 | 15,0 | 15,0 | 15,0 | 15,0 |  |
| 100           | 13,8  | 13,8 | 13,8 | 13,8   | 13,8  | 13,8 | 13,8  | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 | 13,8 |  |
| Stan gruntu   | M     | M    | M    | M      | M     | M    | M     | M    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    |  |
| Wiatr         | C     | C    | C    | P      | P     | P    | C     | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | S    | C    | C    |  |
| Zachmurzenie  | 0     | 0    | 0    | 0      | 0     | 1    | 0     | 0    | 0    | 0    | 1    | 1    | 2    | 1    | 8    | 8    | 8    | 8    | 3    | 5    | 5    | 5    | 0    | 0    |  |
| Opad          | rosa: | 0,00 | -    | 11,10, | 19,30 | -    | 24,00 |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |  |

Temperatura powietrza i gruntu w °C w dniu 6 sierpnia 1961 r. w parku /stanowisko B/

T a b e l a 6

| z/om/ \ godz. | 1    | 2    | 3    | 4    | 5    | 6    | 7    | 8    | 9    | 10   | 11   | 12   | 13   | 14   | 15   | 16   | 17   | 18   | 19   | 20   | 21   | 22   | 23   | 24   |
|---------------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 50            | 14,9 | 15,6 | 15,3 | 14,7 | 15,3 | 15,2 | 17,7 | 19,4 | 20,0 | 20,2 | 21,6 | 25,2 | 24,3 | 27,5 | 26,9 | 22,7 | 22,3 | 21,5 | 20,1 | 20,1 | 20,3 | 19,9 | 19,1 | 17,9 |
| 20            | 14,7 | 15,3 | 15,1 | 14,2 | 15,1 | 15,0 | 17,6 | 19,1 | 19,7 | 19,9 | 21,1 | 24,6 | 23,5 | 26,1 | 26,4 | 22,1 | 21,6 | 20,8 | 19,9 | 19,7 | 19,8 | 19,5 | 18,7 | 17,8 |
| 0             | 14,5 | 14,5 | 14,5 | 14,4 | 14,3 | 14,3 | 14,7 | 15,2 | 15,4 | 16,5 | 17,3 | 17,0 | 18,8 | 18,8 | 19,9 | 19,2 | 18,9 | 18,5 | 18,3 | 18,0 | 18,0 | 17,9 | 17,6 | 17,4 |
| 2             | 14,7 | 14,7 | 14,7 | 14,5 | 14,5 | 14,4 | 14,8 | 15,2 | 15,4 | 16,6 | 17,2 | 17,8 | 18,4 | 18,4 | 19,5 | 19,1 | 18,8 | 18,7 | 18,3 | 18,0 | 18,0 | 17,9 | 17,7 | 17,5 |
| 5             | 14,9 | 14,8 | 14,8 | 14,7 | 14,7 | 14,6 | 14,7 | 14,8 | 14,9 | 15,1 | 15,7 | 16,0 | 16,6 | 16,9 | 17,2 | 17,5 | 17,6 | 17,5 | 17,5 | 17,4 | 17,4 | 17,4 | 17,3 | 17,1 |
| 10            | 14,8 | 14,7 | 14,6 | 14,6 | 14,5 | 14,5 | 14,4 | 14,4 | 14,5 | 14,6 | 15,0 | 15,1 | 15,5 | 15,9 | 16,3 | 16,5 | 16,7 | 16,8 | 16,8 | 16,9 | 16,9 | 16,9 | 16,8 | 16,8 |
| 20            | 14,2 | 14,2 | 14,2 | 14,2 | 14,1 | 14,1 | 13,9 | 14,0 | 14,0 | 14,3 | 14,3 | 14,5 | 14,7 | 14,8 | 15,1 | 15,2 | 15,4 | 15,5 | 15,6 | 15,7 | 15,8 | 15,8 | 15,8 | 15,8 |
| 50            | 12,5 | 12,6 | 12,6 | 12,6 | 12,6 | 12,6 | 12,7 | 12,8 | 12,8 | 12,9 | 12,9 | 13,0 | 13,0 | 13,0 | 13,0 | 13,0 | 13,0 | 13,0 | 13,0 | 13,0 | 13,0 | 13,1 | 13,2 | 13,2 |
| 100           | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    | -    |
| Stan gruntu   | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    | W    |
| Wiatr         | C    | C    | C    | P    | P    | P    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | C    | DS   | C    | C    |

Wartości strumienia ciśnieniowego G w cal/cm<sup>2</sup> min. dla poszczególnych warstw gleby w dniu 4 sierpnia 1961 r. /stanowisko A/

T a b e l a 7

| Zasada<br>s / cm | 1-2    | 2-3    | 3-4    | 4-5    | 5-6    | 6-7    | 7-8    | 8-9    | 9-10   | 10-11  | 11-12  | 12-13  | 13-14  | 14-15  | 15-16  | 16-17  | 17-18  | 18-19  | 19-20  | 20-21  | 21-22  | 22-23  | 23-24  |        |
|------------------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| 0- 2             | +0,005 | +0,006 | +0,003 | +0,004 | +0,005 | -0,004 | -0,008 | -0,012 | -0,006 | -0,016 | -0,008 | -0,005 | -0,008 | +0,007 | -0,009 | -0,002 | +0,005 | +0,004 | +0,001 | +0,004 | +0,004 | +0,004 | +0,002 |        |
| 2- 5             | +0,009 | +0,004 | +0,008 | +0,009 | +0,006 | -0,006 | -0,010 | -0,007 | -0,009 | -0,020 | -0,010 | -0,010 | -0,014 | +0,005 | -0,008 | -0,001 | +0,003 | +0,003 | +0,002 | +0,004 | +0,004 | +0,004 | +0,004 |        |
| 5-10             | +0,010 | +0,011 | +0,009 | +0,012 | +0,011 | +0,004 | +0,002 | -0,003 | -0,007 | -0,008 | -0,013 | -0,010 | -0,012 | -0,013 | -0,004 | -0,003 | -0,005 | -0,001 | +0,001 | -0,005 | +0,002 | +0,008 | +0,006 |        |
| 10-15            | +0,007 | +0,006 | +0,004 | +0,012 | +0,012 | +0,005 | +0,002 | +0,001 | +0,002 | -0,002 | -0,011 | -0,010 | -0,008 | -0,005 | -0,005 | -0,009 | -0,001 | -0,004 | -0,002 | +0,001 | +0,006 | +0,006 | +0,006 |        |
| 15-20            | +0,004 | +0,003 | +0,005 | +0,006 | +0,005 | +0,003 | +0,003 | +0,004 | -0,002 | -0,001 | -0,002 | -0,002 | -0,004 | -0,003 | -0,004 | -0,004 | -0,002 | -0,003 | -0,003 | -0,001 | 0,000  | +0,007 | +0,007 |        |
| 20-30            | +0,004 | +0,004 | +0,009 | +0,009 | +0,004 | +0,003 | +0,004 | +0,003 | +0,008 | -0,005 | -0,002 | +0,003 | +0,005 | -0,010 | -0,003 | -0,003 | -0,005 | -0,004 | -0,004 | -0,004 | -0,002 | +0,012 | +0,012 | +0,012 |
| 30-40            | +0,003 | +0,003 | +0,008 | +0,006 | +0,001 | +0,001 | +0,002 | 0,000  | +0,004 | -0,004 | -0,001 | +0,003 | +0,005 | -0,005 | -0,001 | -0,002 | -0,003 | -0,003 | -0,003 | -0,003 | 0,000  | +0,009 | +0,009 | +0,009 |
| 40-50            | +0,001 | +0,001 | +0,006 | +0,004 | -0,001 | -0,003 | +0,001 | -0,003 | -0,001 | -0,003 | 0,000  | +0,002 | +0,004 | 0,000  | -0,001 | 0,000  | -0,001 | -0,001 | -0,001 | -0,001 | +0,002 | +0,003 | +0,005 | +0,005 |

Wartości strumienia ciśnieniowego G w cal/cm<sup>2</sup> min. dla poszczególnych warstw gleby w dniu 4 sierpnia 1961 r. /stanowisko B/

T a b e l a 8

| Zasada<br>s / cm | 1-2    | 2-3    | 3-4    | 4-5    | 5-6    | 6-7    | 7-8    | 8-9    | 9-10   | 10-11  | 11-12  | 12-13  | 13-14  | 14-15  | 15-16  | 16-17  | 17-18  | 18-19  | 19-20  | 20-21  | 21-22  | 22-23  | 23-24  |
|------------------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| 0- 2             | +0,006 | +0,005 | +0,005 | +0,004 | +0,004 | -0,005 | -0,010 | -0,011 | -0,012 | -0,009 | -0,006 | 0,000  | 0,000  | +0,004 | -0,006 | +0,002 | +0,003 | +0,002 | 0,000  | -0,002 | -0,001 | +0,001 | 0,000  |
| 2- 5             | +0,010 | +0,008 | +0,006 | +0,006 | +0,010 | -0,005 | -0,007 | -0,010 | -0,013 | -0,011 | -0,008 | -0,003 | -0,001 | +0,003 | -0,006 | +0,002 | +0,001 | 0,000  | -0,002 | -0,001 | +0,001 | 0,000  | 0,000  |
| 5-10             | +0,008 | +0,009 | +0,008 | +0,008 | +0,008 | +0,004 | 0,000  | 0,000  | -0,006 | -0,013 | -0,010 | -0,008 | -0,004 | -0,007 | -0,003 | -0,004 | -0,001 | -0,002 | +0,001 | -0,001 | +0,002 | +0,001 | +0,001 |
| 10-15            | +0,007 | +0,007 | +0,007 | +0,007 | +0,007 | +0,004 | +0,004 | +0,004 | -0,003 | -0,004 | -0,006 | -0,006 | -0,004 | -0,008 | -0,005 | +0,002 | -0,004 | -0,002 | 0,000  | -0,002 | -0,001 | +0,002 | +0,002 |
| 15-20            | +0,007 | +0,007 | +0,007 | +0,006 | +0,007 | +0,004 | +0,003 | +0,003 | +0,001 | -0,001 | 0,000  | -0,004 | -0,004 | -0,004 | -0,004 | -0,006 | +0,003 | -0,005 | -0,002 | -0,003 | -0,001 | +0,005 | +0,002 |
| 20-30            | +0,011 | +0,011 | +0,010 | +0,010 | +0,010 | +0,006 | +0,003 | +0,002 | -0,001 | +0,001 | -0,004 | -0,006 | -0,006 | -0,006 | -0,007 | +0,004 | -0,008 | -0,006 | -0,004 | -0,005 | -0,001 | +0,015 | +0,004 |
| 30-40            | +0,006 | +0,006 | +0,006 | +0,009 | +0,006 | +0,003 | +0,001 | 0,000  | -0,002 | -0,002 | -0,002 | -0,003 | +0,001 | +0,003 | -0,002 | -0,002 | -0,004 | -0,003 | -0,002 | -0,003 | -0,001 | +0,009 | +0,003 |
| 40-50            | +0,002 | +0,002 | +0,002 | +0,002 | +0,002 | 0,000  | -0,002 | -0,001 | -0,002 | -0,002 | -0,003 | +0,001 | +0,003 | +0,002 | +0,001 | +0,001 | -0,002 | -0,001 | -0,001 | -0,001 | +0,003 | +0,001 | +0,001 |

Wartości strumienia ciśnieniowego G w cal/cm<sup>2</sup> min. dla poszczególnych warstw gleby w dniu 5 sierpnia 1961 r. /stanowisko A/

T a b e l a 9

| Zasada<br>s / cm | 0-1    | 1-2    | 2-3    | 3-4   | 4-5    | 5-6    | 6-7    | 7-8    | 8-9    | 9-10   | 10-11  | 11-12  | 12-13  | 13-14  | 14-15  | 15-16  | 16-17  | 17-18  | 18-19  | 19-20  | 20-21  | 21-22  | 22-23  | 23-24 |
|------------------|--------|--------|--------|-------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|-------|
| 0- 2             | +0,002 | +0,002 | 0,000  | 0,000 | 0,000  | -0,001 | -0,007 | -0,008 | -0,011 | 0,000  | -0,010 | -0,025 | -0,013 | -0,001 | -0,007 | +0,008 | +0,006 | +0,008 | +0,013 | +0,007 | +0,008 | +0,002 | +0,003 |       |
| 2- 5             | +0,004 | +0,002 | 0,000  | 0,000 | 0,000  | -0,002 | -0,002 | -0,006 | -0,006 | -0,010 | -0,010 | -0,009 | -0,012 | -0,014 | -0,006 | +0,003 | -0,008 | +0,020 | -0,009 | +0,009 | +0,010 | +0,011 | +0,005 |       |
| 5-10             | +0,004 | +0,003 | +0,002 | 0,000 | 0,000  | +0,001 | -0,003 | -0,003 | -0,004 | -0,007 | -0,010 | -0,020 | -0,039 | -0,006 | +0,011 | -0,013 | +0,006 | -0,025 | +0,007 | +0,010 | +0,002 | +0,005 | +0,007 |       |
| 10-15            | +0,003 | +0,003 | +0,002 | 0,000 | 0,000  | -0,002 | -0,001 | -0,002 | -0,002 | -0,004 | -0,006 | -0,016 | -0,045 | +0,010 | +0,018 | -0,022 | -0,014 | -0,004 | +0,005 | +0,001 | +0,005 | +0,004 | +0,005 |       |
| 15-20            | +0,002 | +0,001 | 0,000  | 0,000 | 0,000  | -0,003 | -0,001 | -0,001 | -0,001 | -0,002 | -0,003 | -0,010 | -0,013 | -0,007 | +0,011 | -0,019 | -0,012 | +0,005 | -0,002 | -0,002 | +0,001 | +0,002 | +0,002 |       |
| 20-30            | +0,005 | 0,000  | 0,000  | 0,000 | -0,001 | -0,006 | -0,002 | -0,002 | 0,000  | 0,000  | -0,003 | -0,006 | -0,007 | -0,012 | -0,006 | -0,006 | -0,024 | -0,027 | +0,010 | +0,001 | -0,009 | -0,003 | 0,000  |       |
| 30-40            | +0,003 | 0,000  | 0,000  | 0,000 | -0,002 | -0,005 | -0,002 | -0,002 | 0,000  | 0,000  | -0,004 | -0,006 | -0,008 | -0,004 | -0,004 | -0,018 | -0,016 | +0,008 | +0,002 | -0,004 | -0,002 | 0,000  | 0,000  |       |
| 40-50            | +0,001 | 0,000  | 0,000  | 0,000 | -0,003 | -0,004 | -0,001 | -0,001 | 0,000  | 0,000  | -0,004 | -0,005 | -0,005 | -0,006 | -0,002 | +0,002 | -0,004 | +0,003 | +0,004 | +0,002 | -0,002 | 0,000  | 0,000  |       |

Wartości strumienia cieplnego G w  $\text{cal/cm}^2 \text{ min.}$  dla poszczególnych warstw gleby w dniu 5 sierpnia 1961 r. /stanowisko B/

T a b e l a 10

| z / cm | godz. | 0-1   | 1-2    | 2-3    | 3-4    | 4-5    | 5-6    | 6-7    | 7-8    | 8-9    | 9-10   | 10-11  | 11-12  | 12-13  | 13-14  | 14-15  | 15-16  | 16-17  | 17-18  | 18-19  | 19-20  | 20-21  | 21-22  | 22-23  | 23-24  |
|--------|-------|-------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| 0- 2   |       | 0,000 | 0,000  | 0,000  | -0,001 | -0,001 | 0,000  | +0,002 | -0,008 | -0,008 | -0,005 | -0,004 | -0,009 | -0,007 | -0,004 | -0,001 | -0,001 | -0,002 | 0,000  | +0,002 | +0,001 | +0,010 | +0,005 | +0,003 | +0,004 |
| 2- 5   |       | 0,000 | -0,002 | -0,001 | -0,002 | -0,001 | -0,001 | +0,001 | -0,006 | -0,007 | -0,008 | -0,008 | -0,010 | -0,011 | -0,008 | -0,004 | 0,000  | -0,002 | +0,003 | -0,002 | +0,005 | +0,010 | +0,004 | +0,003 | +0,003 |
| 5-10   |       | 0,000 | -0,006 | -0,002 | -0,002 | -0,003 | -0,002 | -0,002 | -0,003 | -0,002 | -0,006 | -0,006 | -0,011 | -0,011 | -0,002 | -0,004 | -0,011 | -0,007 | -0,003 | -0,002 | +0,002 | +0,002 | +0,003 | +0,001 | +0,001 |
| 10-15  |       | 0,000 | -0,006 | -0,002 | -0,002 | -0,004 | -0,001 | -0,001 | -0,003 | -0,003 | -0,004 | -0,006 | -0,006 | -0,007 | -0,008 | -0,002 | -0,002 | -0,011 | -0,009 | -0,005 | -0,003 | -0,002 | +0,002 | +0,001 | +0,003 |
| 15-20  |       | 0,000 | -0,002 | -0,005 | -0,006 | -0,004 | +0,001 | -0,002 | -0,004 | -0,004 | -0,002 | -0,004 | -0,005 | -0,005 | -0,006 | -0,004 | -0,005 | -0,008 | -0,006 | -0,006 | -0,006 | -0,003 | 0,000  | +0,001 | +0,002 |
| 20-30  |       | 0,000 | 0,000  | -0,012 | -0,016 | -0,007 | +0,003 | -0,003 | -0,010 | -0,008 | -0,003 | -0,004 | -0,006 | -0,004 | -0,007 | -0,012 | -0,009 | -0,010 | -0,009 | -0,010 | -0,009 | -0,005 | 0,000  | 0,000  | -0,001 |
| 30-40  |       | 0,000 | 0,000  | -0,007 | -0,009 | -0,004 | +0,003 | -0,003 | -0,006 | -0,006 | -0,005 | -0,004 | -0,003 | -0,002 | -0,001 | -0,008 | -0,005 | -0,004 | -0,005 | -0,004 | -0,003 | 0,000  | -0,003 | -0,002 |        |
| 40-50  |       | 0,000 | 0,000  | -0,002 | -0,003 | -0,002 | +0,002 | -0,002 | -0,004 | -0,004 | -0,004 | -0,002 | -0,002 | -0,001 | 0,000  | -0,002 | -0,002 | -0,002 | -0,002 | -0,002 | -0,001 | -0,001 | 0,000  | -0,002 | -0,002 |

Wartości strumienia cieplnego G w  $\text{cal/cm}^2 \text{ min.}$  dla poszczególnych warstw gleby w dniu 6 sierpnia 1961 r. /stanowisko A/

T a b e l a 11

| z / cm | 0-1    | 1-2    | 2-3    | 3-4    | 4-5    | 5-6    | 6-7    | 7-8    | 8-9    | 9-10   | 10-11  | 11-12  | 12-13  | 13-14  | 14-15  | 15-16  | 16-17  | 17-18  | 18-19  | 19-20  | 20-21  | 21-22  | 22-23  | 23-24  |
|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| 0- 2   | +0,005 | +0,002 | +0,002 | +0,002 | +0,003 | +0,003 | -0,001 | -0,009 | -0,012 | -0,014 | -0,033 | -0,030 | -0,026 | -0,009 | +0,015 | +0,009 | +0,005 | +0,011 | +0,011 | +0,007 | +0,005 | +0,004 | +0,005 |        |
| 2- 5   | +0,006 | +0,003 | +0,004 | +0,003 | +0,004 | +0,004 | +0,004 | -0,001 | -0,009 | -0,010 | -0,015 | -0,033 | -0,036 | -0,031 | -0,014 | +0,010 | +0,004 | +0,008 | +0,009 | +0,007 | +0,006 | +0,006 | +0,005 |        |
| 5-10   | +0,004 | +0,010 | +0,008 | +0,006 | +0,005 | +0,009 | +0,010 | +0,003 | -0,010 | -0,005 | -0,017 | -0,021 | -0,049 | -0,022 | -0,016 | -0,013 | -0,003 | +0,004 | 0,000  | +0,008 | +0,006 | +0,004 | +0,004 |        |
| 10-15  | +0,002 | +0,008 | +0,004 | +0,004 | +0,004 | +0,006 | +0,008 | +0,004 | -0,007 | -0,001 | -0,007 | -0,009 | -0,011 | -0,015 | -0,013 | -0,020 | -0,021 | -0,010 | -0,006 | -0,004 | -0,001 | -0,002 | +0,005 |        |
| 15-20  | 0,000  | +0,004 | +0,002 | +0,002 | +0,003 | +0,005 | +0,006 | -0,001 | -0,003 | -0,002 | -0,004 | -0,006 | -0,007 | -0,003 | -0,005 | -0,007 | -0,014 | -0,008 | -0,010 | -0,009 | -0,004 | -0,003 | -0,002 | +0,002 |
| 20-30  | -0,002 | +0,003 | +0,003 | +0,003 | +0,004 | +0,008 | +0,008 | -0,004 | -0,006 | -0,006 | -0,010 | -0,009 | -0,004 | -0,006 | -0,009 | -0,016 | -0,007 | -0,012 | -0,013 | -0,008 | -0,005 | -0,004 | 0,000  | -0,001 |
| 30-40  | -0,004 | 0,000  | +0,002 | +0,002 | +0,003 | +0,005 | +0,005 | -0,005 | -0,006 | -0,007 | -0,007 | -0,009 | -0,008 | -0,005 | -0,004 | -0,003 | -0,008 | -0,002 | -0,006 | -0,005 | -0,004 | -0,003 | -0,002 | 0,000  |
| 40-50  | -0,005 | -0,004 | +0,002 | +0,001 | +0,001 | +0,002 | +0,002 | -0,006 | -0,006 | -0,009 | -0,009 | -0,008 | -0,008 | -0,005 | -0,002 | +0,002 | -0,001 | +0,001 | +0,001 | -0,002 | -0,001 | -0,001 | 0,000  | -0,001 |

Wartości strumienia cieplnego G w  $\text{cal/cm}^2 \text{ min.}$  dla poszczególnych warstw gleby w dniu 6 sierpnia 1961 r. /stanowisko B/

T a b e l a 12

| z / cm | 0-1    | 1-2    | 2-3    | 3-4    | 4-5    | 5-6    | 6-7    | 7-8    | 8-9    | 9-10   | 10-11  | 11-12  | 12-13  | 13-14  | 14-15  | 15-16  | 16-17  | 17-18  | 18-19  | 19-20  | 20-21  | 21-22  | 22-23  | 23-24 |
|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|-------|
| 0- 2   | +0,003 | 0,000  | +0,001 | +0,001 | +0,002 | 0,000  | -0,007 | -0,003 | -0,018 | -0,010 | -0,005 | -0,016 | -0,002 | -0,016 | +0,007 | +0,005 | +0,003 | +0,006 | +0,004 | +0,002 | +0,002 | +0,003 | +0,003 |       |
| 2- 5   | +0,003 | +0,001 | +0,001 | +0,002 | +0,002 | +0,001 | -0,005 | -0,006 | -0,018 | -0,014 | -0,014 | -0,010 | -0,008 | -0,014 | -0,008 | +0,002 | +0,008 | +0,005 | +0,006 | +0,001 | +0,004 | +0,005 |        |       |
| 5-10   | +0,004 | +0,004 | +0,003 | +0,002 | +0,002 | +0,001 | +0,002 | -0,002 | -0,006 | -0,004 | -0,004 | -0,015 | -0,010 | -0,015 | -0,020 | -0,008 | +0,005 | +0,004 | +0,001 | +0,001 | +0,002 | +0,001 | +0,005 |       |
| 10-15  | +0,003 | +0,003 | +0,003 | +0,002 | +0,002 | +0,002 | +0,002 | +0,005 | -0,001 | -0,003 | -0,006 | -0,009 | -0,010 | -0,012 | -0,016 | -0,010 | -0,006 | -0,002 | -0,003 | -0,001 | +0,001 | +0,001 | +0,003 |       |
| 15-20  | +0,001 | +0,001 | +0,001 | +0,002 | +0,002 | +0,002 | +0,005 | -0,001 | -0,003 | -0,009 | -0,005 | -0,008 | -0,009 | -0,009 | -0,009 | -0,007 | -0,007 | -0,004 | -0,004 | -0,003 | +0,002 | +0,002 |        |       |
| 20-30  | -0,003 | -0,002 | -0,001 | +0,003 | +0,005 | +0,003 | +0,006 | -0,003 | -0,005 | -0,016 | -0,008 | -0,014 | -0,014 | -0,013 | -0,012 | -0,013 | -0,010 | -0,008 | -0,007 | -0,008 | -0,005 | +0,002 | +0,002 |       |
| 30-40  | -0,005 | -0,003 | 0,000  | +0,001 | +0,003 | 0,000  | +0,001 | -0,003 | -0,005 | -0,011 | -0,008 | -0,010 | -0,008 | -0,008 | -0,008 | -0,008 | -0,006 | -0,005 | -0,006 | -0,006 | -0,005 | +0,001 | +0,001 |       |
| 40-50  | -0,005 | -0,003 | -0,002 | -0,002 | +0,002 | -0,003 | -0,004 | -0,004 | -0,007 | -0,007 | -0,006 | -0,003 | -0,003 | -0,003 | -0,003 | -0,002 | -0,001 | -0,001 | -0,004 | -0,005 | +0,001 | +0,001 | +0,001 |       |

Sumy ilości ciepła G w cal/cm<sup>2</sup> min. dla 3 warstw gleby w dniu 4 sierpnia 1961 r. /stanowisko A/

| s/godz. | 1-2    | 2-3    | 3-4    | 4-5    | 5-6    | 6-7    | 7-8    | 8-9    | 9-10   | 10-11  | 11-12  | 12-13  | 13-14  | 14-15  | 15-16  | 16-17  | 17-18  | 18-19  | 19-20  | 20-21  | 21-22  | 22-23  | 23-24  |
|---------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| 0-50    | +0,043 | +0,038 | +0,048 | +0,062 | +0,043 | +0,003 | -0,004 | -0,018 | -0,005 | -0,060 | -0,037 | -0,030 | -0,032 | -0,028 | -0,034 | -0,020 | -0,019 | -0,005 | -0,011 | -0,010 | +0,008 | +0,023 | +0,051 |
| 2-50    | +0,038 | +0,032 | +0,045 | +0,058 | +0,038 | +0,007 | +0,004 | -0,006 | +0,001 | -0,044 | -0,029 | -0,025 | -0,024 | -0,035 | -0,025 | -0,018 | -0,024 | -0,009 | -0,012 | -0,014 | +0,004 | +0,009 | +0,049 |
| 5-50    | +0,029 | +0,028 | +0,037 | +0,049 | +0,032 | +0,013 | +0,014 | +0,001 | +0,010 | -0,024 | -0,019 | -0,015 | -0,010 | -0,040 | -0,017 | -0,017 | -0,027 | -0,012 | -0,014 | -0,018 | 0,000  | +0,019 | +0,045 |

Sumy ilości ciepła G w cal/cm<sup>2</sup> min. dla 3 warstw gleby w dniu 4 sierpnia 1961 r. /stanowisko B/

| s/godz. | 1-2    | 2-3    | 3-4    | 4-5    | 5-6    | 6-7    | 7-8    | 8-9    | 9-10   | 10-11  | 11-12  | 12-13  | 13-14  | 14-15  | 15-16  | 16-17  | 17-18  | 18-19  | 19-20  | 20-21  | 21-22  | 22-23  | 23-24  |
|---------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| 0-50    | +0,057 | +0,055 | +0,051 | +0,048 | +0,054 | +0,011 | -0,008 | -0,014 | -0,040 | -0,038 | -0,045 | -0,028 | -0,018 | -0,013 | -0,034 | +0,012 | -0,019 | -0,015 | -0,008 | -0,019 | -0,008 | +0,038 | +0,013 |
| 2-50    | +0,051 | +0,050 | +0,046 | +0,044 | +0,050 | +0,016 | +0,002 | -0,003 | -0,028 | -0,029 | -0,039 | -0,028 | -0,018 | -0,017 | -0,028 | +0,010 | -0,022 | -0,017 | -0,008 | -0,017 | -0,007 | +0,037 | +0,013 |
| 5-50    | +0,041 | +0,042 | +0,040 | +0,038 | +0,040 | +0,021 | +0,009 | +0,007 | -0,015 | -0,018 | -0,031 | -0,025 | -0,017 | -0,020 | -0,022 | +0,008 | -0,024 | -0,018 | -0,008 | -0,015 | -0,006 | +0,036 | +0,013 |

Sumy ilości ciepła G w cal/cm<sup>2</sup> min. dla 3 warstw gleby w dniu 5 sierpnia 1961 r. /stanowisko A/

| s/godz. | 0-1    | 1-2    | 2-3    | 4-5   | 5-6    | 6-7    | 7-8    | 8-9    | 9-10   | 10-11  | 11-12  | 12-13  | 13-14  | 14-15  | 15-16  | 16-17  | 17-18  | 18-19  | 19-20  | 20-21  | 21-22  | 22-23  | 23-24  |        |
|---------|--------|--------|--------|-------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| 0-50    | +0,024 | +0,011 | +0,004 | 0,000 | -0,006 | -0,021 | -0,013 | -0,025 | -0,021 | -0,033 | -0,034 | -0,058 | -0,101 | -0,150 | -0,022 | +0,048 | -0,100 | -0,040 | -0,002 | +0,035 | +0,017 | +0,010 | +0,017 | +0,020 |
| 2-50    | +0,022 | +0,009 | +0,004 | 0,000 | -0,006 | -0,021 | -0,012 | -0,018 | -0,013 | -0,022 | -0,034 | -0,048 | -0,076 | -0,137 | -0,021 | +0,055 | -0,108 | -0,046 | -0,010 | +0,022 | +0,010 | +0,002 | +0,015 | +0,017 |
| 5-50    | +0,018 | +0,007 | +0,004 | 0,000 | -0,006 | -0,019 | -0,010 | -0,012 | -0,007 | -0,012 | -0,025 | -0,036 | -0,064 | -0,123 | -0,015 | +0,052 | -0,100 | -0,066 | -0,001 | +0,013 | 0,000  | -0,009 | +0,010 | +0,014 |

Sumy ilości ciepła G w cal/cm<sup>2</sup> min. dla 3 warstw gleby w dniu 5 sierpnia 1961 r. /stanowisko B/

| s/godz. | 0-1   | 1-2    | 2-3    | 3-4    | 4-5    | 5-6    | 6-7    | 7-8    | 8-9    | 9-10   | 10-11  | 11-12  | 12-13  | 13-14  | 14-15  | 15-16  | 16-17  | 17-18  | 18-19  | 19-20  | 20-21  | 21-22  | 22-23  | 23-24  |
|---------|-------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| 0-50    | 0,000 | -0,016 | -0,031 | -0,041 | -0,026 | +0,005 | -0,010 | -0,044 | -0,042 | -0,037 | -0,038 | -0,049 | -0,048 | -0,045 | -0,035 | -0,029 | -0,050 | -0,035 | -0,029 | -0,020 | -0,008 | +0,011 | +0,006 | +0,008 |
| 2-50    | 0,000 | -0,016 | -0,031 | -0,040 | -0,025 | +0,005 | -0,012 | -0,036 | -0,034 | -0,032 | -0,034 | -0,040 | -0,041 | -0,041 | -0,034 | -0,028 | -0,048 | -0,035 | -0,031 | -0,021 | -0,002 | +0,006 | +0,003 | +0,004 |
| 5-50    | 0,000 | -0,014 | -0,030 | -0,038 | -0,024 | +0,006 | -0,013 | -0,030 | -0,027 | -0,024 | -0,026 | -0,030 | -0,033 | -0,030 | -0,028 | -0,046 | -0,038 | -0,029 | -0,026 | -0,012 | +0,002 | 0,000  | +0,001 | +0,001 |

Sumy ilości ciepła G w cal/cm<sup>2</sup> min. dla 3 warstw gleby w dniu 6 sierpnia 1961 r. /stanowisko A/

| s/godz. | 0-1    | 1-2    | 2-3    | 3-4    | 4-5    | 5-6    | 6-7    | 7-8    | 8-9    | 9-10   | 10-11  | 11-12  | 12-13  | 13-14  | 14-15  | 15-16  | 16-17  | 17-18  | 18-19  | 19-20  | 20-21  | 21-22  | 22-23  | 23-24  |
|---------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| 0-50    | +0,006 | +0,026 | +0,027 | +0,023 | +0,027 | +0,042 | +0,046 | -0,011 | -0,056 | -0,053 | -0,078 | -0,125 | -0,130 | -0,138 | -0,075 | -0,028 | -0,060 | -0,015 | -0,009 | -0,012 | +0,005 | +0,005 | +0,021 |        |
| 2-50    | +0,001 | +0,024 | +0,025 | +0,021 | +0,024 | +0,039 | +0,043 | -0,010 | -0,047 | -0,041 | -0,064 | -0,092 | -0,100 | -0,112 | -0,066 | -0,043 | -0,069 | -0,020 | -0,023 | -0,002 | -0,001 | +0,001 | +0,016 |        |
| 5-50    | -0,005 | +0,021 | +0,021 | +0,018 | +0,020 | +0,035 | +0,039 | -0,009 | -0,038 | -0,031 | -0,048 | -0,059 | -0,064 | -0,081 | -0,052 | -0,053 | -0,073 | -0,028 | -0,029 | -0,031 | -0,011 | -0,008 | -0,005 | +0,011 |

Sumy ilości ciepła G w cal/cm<sup>2</sup> min. dla 3 warstw gleby w dniu 6 sierpnia 1961 r. /stanowisko B/

| s/godz. | 0-1    | 1-2    | 2-3    | 3-4    | 4-5    | 5-6    | 6-7    | 7-8    | 8-9    | 9-10   | 10-11  | 11-12  | 12-13  | 13-14  | 14-15  | 15-16  | 16-17  | 17-18  | 18-19  | 19-20  | 20-21  | 21-22  | 22-23  | 23-24  |
|---------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| 0-50    | +0,001 | +0,001 | +0,005 | +0,011 | +0,020 | +0,006 | +0,004 | -0,027 | -0,035 | -0,091 | -0,075 | -0,076 | -0,085 | -0,070 | -0,098 | -0,052 | -0,029 | -0,022 | -0,011 | -0,012 | -0,023 | -0,014 | +0,015 | +0,022 |
| 2-50    | -0,002 | +0,001 | +0,004 | +0,010 | +0,018 | +0,006 | +0,011 | -0,020 | -0,032 | -0,073 | -0,065 | -0,071 | -0,069 | -0,068 | -0,082 | -0,059 | -0,034 | -0,025 | -0,017 | -0,016 | -0,025 | -0,016 | +0,012 | +0,019 |
| 5-50    | -0,005 | 0,000  | +0,003 | +0,008 | +0,016 | +0,005 | +0,016 | -0,014 | -0,026 | -0,055 | -0,051 | -0,057 | -0,059 | -0,060 | -0,068 | -0,051 | -0,036 | -0,033 | -0,022 | -0,025 | -0,017 | +0,008 | +0,014 |        |

### S p i s      t r e s c i

|                     |  |    |
|---------------------|--|----|
|                     | str.   |    |
| Przedmowa . . . . . | 1  |    |
| M.Kluge             | Pomiary promieniowania słonecznego całkowitego, promieniowania odbitego od powierzchni ziemi oraz albeda . . . . . | 4  |
| M.W.Kraujalis       | Pomiary promieniowania długofalowego . . . . .   | 15 |
| J.Skoczek           | Pomiary wymiany cieplnej w gruncie . . . . .   | 31 |



**W Y K A Z Z E S Z Y T O W  
DOKUMENTACJI GEOGRAFICZNEJ**

za ostatnie lata

1961

- 1 PRACA ZBIOROWA — **Klimat Hali Gąsienicowej**, tekst 20, 29 tabel, 44 ryc., zł 7.—
- 2 PRACA ZBIOROWA — **Z badań Stacji Naukowej IG PAN nad Jeziorem Mikołajskim**, s. 135 + nlb. 28 ryc. + mapa, + 2 tab., zł 7.—
- 3 PRACA ZBIOROWA — **Materiały do geografii przemysłu Polski**, s. 245, zł 7.—
- 4 M. BOGACKI — **Objaśnienie do mapy geomorfologicznej 1 : 50 000** Arkusz N 34-93 Kolno, s. 50, zł 7.—
- 5 PRACA ZBIOROWA — **Materiały do geografii zaludnienia Polski i Czechosłowacji**
- 6 E. TOMASZEWSKI — **Objaśnienie do mapy geomorfologicznej 1 : 50 000** Arkusz N 33-143 — A KÓRNIK s. 50 + 1 tab. nlb., zł 7.— (poz. 2, 4, 5, 6 do użytku służbowego)

1962

- 1 PRACA ZBIOROWA — **Economic Regionalization. Materials of the First General Meeting of the Commission held in Utrecht, the Netherlands, from 8 till 9 Sept. 1961**, s. 120, zł 7.—
- 2 T. Lijewski — **Geografia komunikacji woj. białostockiego**, s. 206 + mapy, zł 7.— (do użytku służbowego)
- 3 PRACA ZBIOROWA — **Instrukcja szczegółowego zdjęcia użytkowania ziemi. Wydanie III poprawione i uzupełnione** s. 130, zł 7.—
- 4 Ł. Górecka — **Związek przemysłu cementowego w Polsce ze środowiskiem geograficznym**. s. 171+36 nk.? (ryc. i fot.), zł 7.
- 5 E. TOMASZEWSKI — **Objaśnienia do mapy geomorfologicznej 1:50 000**. Arkusz N 33-131-C KOSTRZYN s. 63 + ryc. nb, zł 7.— (do użytku służbowego).
- 6 PRACA ZBIOROWA — **Studia nad użytkowaniem ziemi — IV. Sprawozdania z prac w powiatach: koszalińskim, suwalskim i olsztyńskim**, str. 120 + ryc. nlb. zł 7.—

1963

- 1 S. ŻYNDA — **Objaśnienia do mapy geomorfologicznej 1:50000**. Arkusz N-33-139-B. **TOPORÓW** s. 70+nlb. ryc., zł 7.— (do użytku służb.)
- 2 D. KOSMOWSKA — **Objaśnienia do mapy typograficznej 1 : 50 000**. Arkusz Ożarów, s. 69 + nlb., zł 7.— (do użytku służb.)
- 3 Red. S. LESZCZYCKI — **Bibliografia Geografii Polski 1960**, s. 320, zł 7.—
- 4 PRACA ZBIOROWA — **Studia nad wymianą cieplną na Stacji Naukowej Instytutu Geografii PAN w Wojcieszowie**, s. 40 + tab. + ryc. zł 7.—
- 5 PRACA ZBIOROWA — **Zagadnienia z geomorfologii i hydrografii (w druku)**

Cena zł 7.-