人工霧による放射抑制機構に関する研究(第1報)

関原 彊・村井潔三・嘉納宗靖

気象庁気象研究所

Studies on the Mechanism of Decrease of Effective Radiation

by an Artificial Fog (Report I)

By

K. SEKIHARA, K. MURAI and M. KANO

Meteorological Research Institute, Tokyo

Summary

Main effort was made for trial manufacture of a near infrared spectropyrheliometer, and by participating in the open-air experiments on artificial fog of National Institute of Agricultural Sciences, observations of fog and radiation were carried out and the data were analyzed.

Main parts of the near infrared spectropyrheliometer are two co-axial prisms of quartz glass, and this instrument is useful for experimental study of the radiative transfer in fog and of the absorption phenomena by water vapor.

Results of radiation measurements in artificial fog have shown that the degree of radiation decrease in fog layer is approximately 11 - 33%, that the size of fog particles has a peak of its distribution at about $10 \,\mu$ (radius) on an average, that the water content is about $0.4 - 1.3 \,\text{g/m}^3$, and that each of these values is fairly greatly fluctuating.

1.序 論

よく晴れた夜は地表面付近の冷却が厳しく、こ れに反し全天雲におおわれた時または濃い霧のか かった際には夜間冷却が小さいことはよく知られ ている.これは雲または霧が地表面から射出され た長波長(赤外)放射を吸収し、この吸収した放 射エネルギーの大部分を再び地表へ向けて放射す るためである.雲や霧は長波長放射を非常によく 吸収するので、長波長放射の伝達の問題では従来 雲を黒体として扱ってきた.雲や霧がこのように 長波長放射をよく吸収する性質を利用して、人工 霧をつくり、それによって夜間放射による冷却を やわらげ、霜の害を防ごりとする試みは昔からな されてきたが、蒸発抑制剤を使用しての不乾性微 水滴を大量発生させて防霜防冷に使おりとする方 法が、三原氏等(1966)によつて開拓されてきた、 この場合、三原氏等が述べているとおりまず安定 した(蒸発速度が非常に遅い)霧粒を多量にかつ 廉価に得ることが問題であり、これについては資 源技術試験所で研究が進められている、第二はこ れらの霧の放射的性質を研究することである、雲 がかなり厚い場合には前記のように長波長放射に 対して、雲は黒体として扱えるが、そうでない場 合には黒体として扱えず、問題は非常に複雑とな る. 霧や雲は夜間においては地面からの長波長放 射をさえぎり,地表面の冷却をやわらげるが,昼 間においては太陽からの短波長放射(日射)をさ えぎり,地表付近の温度上昇を妨げ,いわゆる冷 害の問題に深く関係する. このように雲や霧は大 気中での放射伝達に重要な役割を演ずるが,問題 が取扱いにくいため,霧や雲の中での放射伝達の 研究は遅れている.

そとでまず霧粒の粒度分布,霧の含水量および 霧の層の厚さが放射伝達におよぼす影響を実験的, 理論的に研究し,その成果を基礎にして,実際の 防霜,冷害の対策を考えることが肝要である.こ の予備報告では、1966年12月に行なわれた野外 観測の測定結果と試作した近赤外分光日射計の特 微ならびに次年度の研究計画を述べる.

2. 野外観測

1966年12月6日の晩から翌7日の早朝にかけ て、国立競技場において、農技研の三原氏等とと もに人工霧による夜間放射のしやへい効果につい ての共同観測を行なった、当方の行なった測定は 長波長放射,人工霧の粒度分布およびその含水量 等である。

長波長放射の測定は霧発生機から約20ないし30 m離れたところでFunk型の放射計を用いてなさ れた.

霧粒の粒度分布は放射の観測点付近≱よび、霧 発生機の近く(5~10m以内)で主として行なっ た. 測定方法は次のとおりである. 長さ約6 cm, 幅約20mのガラスの小片の表面にMgO をくん煙 して吹きつけ(smoke)したものを多数準備し, これを霧におおわれている場所の地表面に一定時 間(当夜は器の濃度に応じ15秒ないし30秒)放置 する.そうするとガラスの小片上に霧粒が落下し, その上にとん跡を残す、このとん跡を顕微鏡写真 にとり、その大きさを測定していくつかの大きさ の範囲に分け、その範囲内のこん跡の数を求める. これはガラス小片上に落下した無粒の粒度分布を 与えるものであるが、これから実際の空間におけ る粒度分布を求めるには次のようにする、今, i 番目の大きさの区間にある霧粒の半径を『i,落下 速度を〃i,また空間密度をN; とし、時間tの間 に面積がAなるガラス小片の上に落下したi番目 の悪粒の数を S_i とすると、 $N_i = S_i / A_{v_i t}$ で与 えられる.

霧の含水量ω(霧の中の単位体積中に含まれる

水の量)は独立に測定されたが、上記の粒度分布 の測定値より、式 $w = \sum_{i=3}^{4} \pi \tau_i^{3} N_i \rho$ を用いて も求められる、ここで ρ は水の密度を示すが、 ρ = 1 として扱った・

3. 測定結果および考察

前記の夜間の間に数回にわたって霧が作られ、 観測場所へ流出されたが、風の影響でうまく霧が 測定点付近をおおわなかったり、また拡散によっ て霧が途中で消えて十分な濃度が得られなかった りしたが、そのうちで午前2時50分どろより3時 30分どろまでの実験では霧が定常的に測定点をお おい、比較的よい測定値が得られた.その時の長 波長放射の測定結果を図-1a,1bに、また同時刻 に放射の観測点付近で観測された霧粒の顕微鏡写 真の一部を図-2a,2bに、またこのような写真か ら得られたいくつかの霧粒の粒度分布を図-3a ~3f に示す.

図-la.1b からわかるように、夜間放射は人 工器におおわれる直前の値に比べて霧におおわれ た場合には平均なよそ22%減少し。その値は最大 約33%より最少11%の間を変動している、この夜 間放射の変動は霧の状態の変動によるもので、図 - 3a~3f からわかるように爆粒の半径は10 μ前 後のものが一番多いが、かたり変動を示しており、 含水量もそれに伴ってかなり変動し、約0.4 g/m³ より1.7 g/m³ にまたがっていることがわかる. これは自然の響や雲で観測される含水量の大きさ と大体同じ程度であり、三原氏等の前述の報告で 推定(実測値ではたい)された値、2~3 g/m³ よりは小さいが、大きさの程度は同じである。 霧の層の厚さの測定はなされなかったが、今回の 霧の層の厚さは大体 5~10m程度であったと思わ れる、今,かりに層の厚さの平均値として7mを とり、また霧の含水量のそれを1g/m3 ととると 底面積1m²の気柱の霧水量は7g/m²となる、と とろが三原氏等の報告の図-5の霧水量と長波長 放射の透過率との関係を示す曲線によると、7g/ m²の雲水量に対する透過率は非常に小さく約0.23 てあるが、今回の測定では霧の透過率は平均およ そ0.78 であった。0.23 に比べてかなり大きい。 これは多分三原氏の計算が霧粒の大きさを考慮せ ずに含水量を等価的な水の膜に置き換えていると とに基因するものと思われる. 霧水量を水の膜に 置き換えた場合と、実際の霧粒の大きさを考慮し



Fig. 1a. Record of net flux at surface.



Fig. 1b. The same as Fig. 1a.

谷害気象の局地的発現機構ならびに人工霧による局地気象改良に 関する研究(中間報告) 防災科学技術総合研究速報 第7号 1967



Fig. 2a. Microscopic picture of artificial fog particles.



Fig. 2b. The same as Fig. 2a.



Fig. 3a. Size distribution of artificial fog particles near observation point of net flux.



Fig. 3b. The same as Fig. 3a.

-- 45 --



Fig. 3c. The same as Fig. 3a.



Fig. 3d. The same as Fig. 3a.

- 46 -



Fig. 3e. The same as Fig. 3a except near point of fog generator.



Fig. 3f. The same as Fig. 3e.

- 47---

伶害気象の局地的発現機構ならびに人工甕による局地気象改良に 関する研究(中間報告) 防災科学技術総合研究速報 第7号 1967

た場合とては同じ水の量でも吸収にかなりの差が ある、すなわち霧粒の粒度分布によってかなり差 があることが知られているが、今回の野外観測で は人工霧の粒度分布とそれの夜間放射に対するし やへい作用あるいは霧の透過率との関係を見いだ すことはできなかった。このためには人工霧のみ ならず、自然のより安定した霧の場合に放射を測 定し、同時に霧の粒度分布、含水量および霧の層 の厚さを測定し、放射(短波長および長波長)の 透過率とこれらの霧の特性を示すパラメーターと の関係を研究する一方、理論的に霧や雲の中での 放射伝達の機構を解明し、その基礎に立って、冷 客防止,防霜法の研究を進める必要がある、そし て放射伝達機構の解明のためには、従来ほとんど 資料のなかった波長別測定結果を積み上げること が一つの重要な鍵となるのである.

4. 近赤外分光日射計の試作

0.3 μ~4.0 μの間で光源(太陽あるいは人工 光源)の直射光および任意の方向からの散乱光を 測定しうるように設計した. 直射光のみを集光す るため、また、光源の方向から1°ずれた方向から の散乱光が測定できるように開口角のきわめて小



Fig. 4. Block diagram of the infrared spectropyrheliometer.

さい集光用望遠鏡を設計した.

変長の純度をよくするために分光器はinfrasil ブリズムを2個用いた複式分光器とし、2 個のブリズムは同一の軸に固定され、2個のブリ ズムの回転角のずれによって生ずる波長の誤差を 極力小さくしてある。

光源の直射光と散乱光の強度比は、自然光の場 合には最大10⁵ に達するので、これを同一の装置 で測定するためには装置の感度調節が問題点とな る、そのために次のような方法を用いる。

1) 電気的調節

受光用の光電子増倍管に供給する電圧を約300 Vから750Vの間で段階状に10段階に分け、入射 光の強度に応じて切り換える.

各段階における電圧が安定に得られるように回 路には充分の考慮が払われている、この方法で調 節しうる感度の範囲は1~10³ である。

PbSで受光する場合には増幅度を変化させる、

2) 光学的講節

分光器に入射する光量を調節するために次の方 法を用いる.())望遠鏡の先端における絞りの調節 (ii)入射スリットの長さおよび幅の調節 (ii)クレー フィルターの濃度の調節の3種である。それぞれ の調節によって調節しうる範囲は,())1~10¹, (ii) 1~5×10²,(ii) 1~3×10¹ の程度である、

実験の測定に際しては、波長0.3 µ~4.0 µ の間 の走査 (scanning) は約5分でその途中で電気 的調節を瞬間的に行ない、波長による変動の範囲 を調節し、光学的調節は走査の途中では一切行な わない。

装置の構成図を図ー4に示す.

集光用望遠鏡および光源自動追尾装置

集光用望遠鏡は図-4のTで示される.望遠鏡 の開口角は約50'になるように設計され,望遠鏡 内の迷光を吸収するための暗箱を側部に付してあ る.

光源自動追尾装置 (sun-follower)(F)は, 望遠鏡の側面に取付けられ,Fは常に光源の方向 を追随し,TとFは互に平行あるいは任意の角度 に保たれ,直射光あるいは散乱光を集光する. 光源自動追尾装置は簡単な望遠鏡であって,平行 に並べた2枚の光電管(photocell))上に光源 の像を結ばせ各々の出力の差によってモーターを 駆動させて常に光源の方向を保つようにしたサー ポ系(servo system)である。望遠鏡の回転は 水平面内の成分と鉛直面内の成分とに分けられそ の各々が独立してサーボ系によって駆動される.

分光器

分光器は、 infrasil ブリズム2個を用いた 複式分光器である、前述のように、2個のブリズ ムを同一の軸に固定して回転し波長を選定してい るので、2個のブリズムをスプリング等によって 結合した場合に比してはるかに波長の精度が良い、

スリットの幅および長さは,可変であるが不連続である.すなわち,あらかじめ種々の幅および 長さを持ったスリットを多数用意しておき,入射 光に適したものをそう入して測定する.これは, 連続可変のスリットの場合には同一のスリット幅 の再現性が悪いために生ずる測定の誤差を避ける 目的である.

中間スリットは、幅および長さは適当な値に固 定して測定を行なう、射出スリットの幅および長 さも固定され、検出器の受光部分の移動による誤 差を避ける、射出スリットは極力大きく保ち、受 光面積をできる限り広く取りうるようにする.

入射光の強度の大きい場合には入射スリットの 直前にグレーフィルターをそう入し波光する. 濃度の異なるフィルターをいくつか準備しておき 適当なものを選んで用いる.

スリット幅および長さ、グレーフィルターの濃度, 絞りの量の調節による装置の感度の変化は, 自然光を光源として検定を行ない, 測定された値 はすべて同一の条件のものに統一される.

検出器および電源

検出器としては、紫外,可視域(0.3 µ~0.8µ) に対しては光電子増倍管(9526-B)を用い, 0.6µ~4.0µの間はPbSセルを用いる。検出器の 発する雑音を少なくするために検出器を冷却する。 検出器の交換は射出スリットの前の反射鏡の回転 によって行なり、

増倍管への供給電圧の変動は, 0.2%をこえないように回路の安定化を計ってある。

増幅器および記録計

光電流を安定に測定するために,入射スリット の直前でセクターを回転させ,入射光束を交流化 して測定する。

変換の周波数は約400%である。

変換周波数に同調した増幅器によって光電流を 増幅し,最大出力10mVとして記録する。

標準光源および波長検定

御定値の基準として標準光源を用意し、測定値 はすべてこの標準光源の強度に対する比で表わさ れる、光源としては、タングステン電球を用い、 直射光の測定の直前に標準光源の強度を測定して おき、装置の感度の変動による誤差を取除く、

1回の走査の速さは、0.3μ~4μの間について 約5分である。短波長側から走査を開始し、適当 な波長を選んで測定しうるようにプリズムの回転 をカムによって調節する。測定値は連続的に記録 も可能であるが、あらかじめ測定すべき波長の値 を指定し(ほぼ 500Å間隔),その波長の値のみ を記録する方法を用いる。

波長の検定のために水銀灯を用い常時波長の検 定を行ない、さらに、簡単なグレーティング分光 器を用い、長波長側の光源として用いる、後者は 必要に応じて実験室内で精密に検定することを目 的としている。

測定誤差

制定器のもつ誤差の最大のものはスリット幅の 再現性の不良から生ずるものと思われ、スリット 幅を連続可変にする場合には避けられないので, これを不連続可変とした.すなわち,種々の大きさのスリッ ト板を多数備え,これを交換することにより入射 光量を調節する方法を採った.この場合に問題と なるのは、スリット板を取付ける位置の再現性で あるが,前者よりは精度の向上が予想される.

減光のためにそり入するグレーフィルター(あるいは水晶の半透明拡散板)は,透過率が波長に より異なる点が問題点であって,波長別に正確な 値を求めることが重要な点である.

望遠鏡の先端で調節する絞りの係数は、わずか に波長による変化が認められるが、極度に光量を 絞らない場合には誤差はきわめて小さい。

電気的原因, すなわち, 検出器に供給される高 圧の変動による誤差は, 電圧値が高いほど効いて くるわけであるが, この測定に用いている値は最 高750Vであって著しい誤差の原因とはならない.

PbS セルで受光する場合には、冷却によって 雑音は少なくしうるが、増幅度を高くした場合に は除き切れず暗電流が残る、これが時間的に変動 するために誤差を生ずる、毎回の測定の直後に暗 電流を記録して補正するが、これによる誤差は他 に比べて大きいものと推定される、

測定の順序と測定値の整理

a)自然光測定

冷害気象の局地的発現機構ならびに人工器による局地気象改良に 関する研究(中間報告) 防災科学技術総合研究速報 第7号 1967

太陽を光源として行なう場合には、太陽の直射 光と太陽の中心から 1°~15℃方向の天空光の角度 分布を測定する.

まず最初に標準光源について 0.35 μ~4.0 μ の 強度を測定し,引き続き直射光を測定し,さらに f²,2°,3°,5°,7°,10° および15° の天空光を測 定し,空の状態を知る目的で天頂の波長分布も砌 定しておく.

測定された値は,前述のように標準光源に対す る比 r(¹) として表わされる.

 $\gamma(\lambda) = i(\lambda)/ie(\lambda)$

i(え)は、直射光あるいは天空光に対応する受 光器の光電流であり、 i_e(え) は標準電球のそれ である、

以上の一連の測定を,太陽高度15°付近の時刻 から南中高度の時刻までの間にできる限り数多く 繰返し行なっておく.直射光の強度は,

 $I(\lambda) = I_0(\lambda)e^{-\tau(\lambda) \cdot m}$

I(X):地上に達する直射光の強度

I₀(): 大気外における直射光の強度

r():大気の光学的厚さ

m(= sec Z): 大気路程,Z:太陽天頂角 と表わされる、書きかえると

 $\log I_0(\lambda) - \log I(\lambda) = \tau(\lambda) \cdot m$

となり、log $I(\lambda)$ はmに対し直線関係となる. そこで、横軸にm,縦軸にlog $I(\lambda)$, すなわち、 測定値としてはlog $r(\lambda)$ をとり、測定時刻に対 応するmに対して測定されたlog $r(\lambda)$ をプロッ トすれば,その直線の傾きによって $\tau(\lambda)$ が得られ る、また、補外法によってm=0 にかける $r(\lambda)$ を 求めれば大気外の直射光に対応する値が得られる (Bouguer-Langleyの方法). このようにして 求めた $\tau(\lambda)$ の波長分布からエーロゾルの粒径分布 が推定される.

太陽の周辺光の強度は,エーロゾル粒子によっ て散乱された一次散光の強度を表わすものと見な しうるので波長別の角度分布を知ることによって エーロゾルの粒度分布の知識が得られる.

雲の場合の測定は、まず第一に雲が非常にうす く、直射光の測定が可能な場合に限られる、また、 雲の層の厚さはきわめて変化が著しく、安定な測 定が得られない点が問題である。

b)人工光源による測定

霧の層の中での測定は、自然光を光源として用いることができないので、適当な人工光源を用いる。測定の種類は自然光の場合と同様に直射光と 散乱光であるが、方法はかなり違ってくる。この 場合には、霧粒による散乱光を散乱角0℃180°の 間で測定し、波長別の角度分布を求めることが基 本となる.その形から霧の粒径分布の推定がある 程度可能であると考えられる。

以上,短波長域の測定は、エーロゾルあるいは 霧粒の粒径分布と放射との関係がおもな問題であ る、一方,夜間の冷却に最も有効な領域は10μを 中心とする長波長域であって、短波長域は直接有 効な成分ではないのであるが、長波長放射に及ぼ す霧の効果の中に霧粒の大きさが要素として介入 してくる場合には上述のような霧の粒径分布の推 定が必要になるものと考えられる。

また、長波長成分の測定には分光測定はかなり 難点を持っており、黒体を受感部とする全波長域 の測定器を用いるのが容易である。その場合には、 短波長域の成分を求める方法として上の測定が有 効になってくる。

5. あとがき

この報告の1~3は主として嘉納が担当し,4 については主として村井が担当して執筆した、ま た共同観測には気象研究所高層物理研究部第二研 究室員,鈴木正,小川芳雄,同物理気象研究部, 佐粧純男,徳植宏が参加している、

なお,次年度においては3で指摘したごとく自 然および人工霧中の放射伝達の実験的・理論的研 究を行なうと共に,試作された近赤外分光日射計 を使用して波長別の放射測定を行なう予定である.