





1986年6月 Vol. 33, No. 6

1091 (乱流境界層, 拡散)

乱流境界層中における鉛直方向の拡散とその 拡散パラメータについて (風洞実験)*

加 藤 直規子**

要旨

3種類の乱流境界層内, すなわち, 平板上, 比較的平坦な地形上, およびやや複雑な地形上の乱流境界層, における有高な点源による鉛直方向の乱流拡散を、風洞実験の資料をもとに調べた.

その結果,鉛直方向の濃度分布は,最も一般的に使用されている正規型の濃度式で近似できることが分か った. また, 正規型の濃度式における鉛直方向拡散パラメータ Gz は, 濃度式中の相当排出源高度 hのまわ りの2次のモーメントの平方根にほぼ等しいものであり、近似的には、 hのまわりの濃度分布の標準偏差と 解釈できることが分かった.

1. はじめに

大気中および風洞実験における乱流境界層内の拡散解 析には,正規型の濃度式が最もよく使用されている.

乱流境界層内のある排出源から放出されたトレーサの 横方向の拡散は、風洞平板上および平坦地の大気境界層 内で,その濃度分布が正規分布で非常によく 近似され る. さらに、風洞実験の2、3の例によれば、やや複雑 な地形上でも,横方向の拡散の様相は正規分布として扱 えることが報告されている (Sakagami et al., 1968). 一方、鉛直方向の拡散では、流れの場が乱流境界層であ るために、その濃度分布は横方向の分布のように単純な

- * On the vertical diffusion and its diffusion parameters in turbulent boundary layers (wind tunnel experiments).
- ** Makiko Kato, 気象研究所物理気象研究部. ---1985年9月24日 受領· ----1986年4月14日 受理-

分布を示さない. しかし, 平板上の実験では, 近似的に は正規型の濃度式が適用できる(加藤. 1985).

正規型の濃度式中の拡散パラメータのうち、横方向拡 散パラメータ σ_y は、その濃度分布から明らかに、数学 的な意味における濃度分布の標準偏差に等しいと考える ことができ、 パラメータ σy を求めることは比較的容易 である.しかし,鉛直方向拡散パラメータ σz に関して は、坂上(1978)も指摘しているように、σz が濃度分 布の標準偏差そのものを表しているわけではなく, σ_yの ように濃度の分布から直接に求められるパラメータでは tel.

本報告では、鉛直方向の拡散を表すものとして最も広 く使用されている正規型の濃度式について検討し、さら にその拡散 パラメータ についての 吟味 を行った.ただ し、排出源高度は風速シアの影響が少ない有高な場合に 限った。また、大気中の拡散実験では充分な鉛直濃度分 布の資料が得られないので、平板上と地形上における風

1986年6月



洞の点源拡散実験で得られた資料をもとに調べた。

2. 風洞拡散実験の概略

鉛直方向の拡散は、平板上と地形上における3つの乱 流境界層内の、有高な点源による拡散実験を対象にして 調べた.実験はいずれも、気象研究所の大型気象風洞 (測定部の大きさ:3mW×2m^H×18m^L)を用いて行っ た.

3つの実験に共通なこととして、原点は、拡散実験に おける排出源位置の地上の点とした。座標は、流れ方向 をx、鉛直上方を z にとり、y はこれらに 直 角 に とっ た. 地形模型は縮尺 1/2,000 のものを使用した。距離に ついては、平板上および地形上の場合とも、断わりのな いかぎり地形上で相当する現地寸法を用いた。また、地 形上での高さは、普通の場合は地上からの距離をとって いる。風洞主風速 U_{∞} は、 $U_{\infty}=3.0 \text{ m/sec}$ とした。風 速および変動風速の検出には、5 μ m タングステン線セ ンサーの定温度型熱線風速計を用い、平均風速Uと変動 風速の標準偏差 σ_u を測定した。拡散の実験には、純プ ロバンガスをトレーサとして用い、その濃度を炭化水素 濃度計により 3 次元的に測定した。

3つの実験の概略は下記のとおりである.

実験(I):平板上の点源拡散実験

風洞の前縁から 3.0 m のところまで, 直径1 cm, 高

さ3 cm のシリンダーが流れ方向 10 cm, 横方向 5 cm の間隔で並べてある粗度パネルを使用して,その下流に 乱流境界層をつくった. 測定個所は,Uおよび σ_u の鉛 直分布が流れ方向にほとんど変化しない一様な場を選 び,点源の位置を風洞前縁から 7.3 m の位置に設定し た. 点源の高さ h_s は,現地寸法で, $h_s=10$,40,100, 150 m とした. 濃度分布の測定は,点源から距離x=0.5~3.0 km の位置で行った. Uと乱流強度 σ_u/U の分 布を第1図(a),(b)に示す.風速分布の直線は,べ き法則で表した分布のべき指数が0.12の場合である.

実験(Ⅱ):比較的平坦な地形上の点源拡散実験

対象とした地形は,座標原点の東側が海に面してい て,測定を行った個所での平均標高は20m程度,最も 高い個所でも40mという平坦な地形である.座標原点 を通る主軸に沿った地形断面図を第2図(a)に示す. この比較的平坦な地形模型は,実験(I)の乱流境界層 中に座標原点を実験(I)と同位置に設置し,点源の高 さと濃度の測定位置も,それぞれ実験(I)と同じ高さ および同じ位置で行った.主軸上での σ_u/U の分布を第 1図(c)に示すが,地形上での測定値を平板上の場合 と比較すると,大体高さ80m以下で地形の影響を受け ている.風速分布にべき法則を適用した場合のべき指数 の,平均は0.17であった.

実験(II):やや複雑な地形上の点源拡散実験

◎天気// 33. 6.



第2図 (a) 平坦地形の主軸上に沿った地形断面図
 (b) 複雑地形実験における地形の概略図
 (等高線 50 m)

対象とした地形の概略図は、50 m 毎の等高線で第2 図(b)に示す.座標原点とした位置から約0.7 kmの ところに、高さ150 m 程度の2次元的な山が流れに直 角に横たわっていて、風下2kmぐらいまではほぼ2次 元性のある地形を呈している.原点を通る主軸に沿った 地形断面図は第7 図に示してある.実験は、風洞前縁か ら6.0 m まで、高さを5 cmに設定した粗度パネルと一 辺2.5 cmの立方体を使用して乱流境界層をつくり、座 標原点を前縁から13.5 mの位置に設定した. 点源の高 さは、実験(I)、(I)と同じ4高度とした. 濃度分布 の測定は $x=0.5\sim3.0$ kmの位置で行った.

Uと σ_u の分布は場所により異なっているが,例とし て,流れの主軸上での分布を第3図(a),(b)に示す. 模型をセットしない平板上でのUと σ_u の分布は,実験 (I)の場合と同様に流れ方向に変化のない場所を 選ん であり,平板上での分布を第3図に点線で示してある. 複雑地形上でのUと σ_u の分布は,明らかに地形の影響 を受けており,平板上とはかなり異なっていることが分 かる.

以上,3つの実験は,実験(Ⅰ)を平板上実験,実験 (Ⅱ)を平坦地形実験,実験(Ⅲ)を複雑地形実験と呼 ぶことにする.

各実験について,次の値を風洞の実寸法で第1表に示 す.すなわち,排出点源の高さ H_s ,排出点源の風洞前 縁からの距離 X_s , X_s における U_∞ の95%値を示す境界 層厚さ δ_s および点源の位置における乱流強度 $(\sigma_u/U)_s$



乱流境界層中における鉛直方向の拡散とその拡散パラメータについて(風洞実験)

第1表 各実験における,排出点源の高さ H_s,排 出点源の風洞前縁からの 距離 X_s,風洞主 風速の 95% 値を示す境界層厚さδ_s および 点源の位置における乱流強度 (σ_u/U)_s の 値(風洞実寸法)

	H_s (cm)	$\begin{array}{c} X_{s} \\ (m) \end{array}$	δ_s (cm)	$(\sigma_u/U)_s$
	0.5	7.3	18	13.2
平板上事時	2.0	7.3	18	10.4
TALX	5.0	7.3	18	9.3
	7.5	7.3	18	8.8
	0.5	7.3	19	17.9
平坦地形実驗	2.0	7.3	19	11.3
「查地形入談	5.0	7.3	19	9.8
	7.5	7.3	19	9.3
	0.5	13.5	28	28.0
複雜曲形実驗	2.0	13.5	28	12.6
	5.0	13.5	28	9.5
	7.5	13.5	28	8.8
	1		•	

の値である。

256

3. 横方向の拡散について

平坦地形上と複雑地形上の場合について,各風下距離 における鉛直断面の濃度分布の例を濃度の等値線で示す と,それぞれ第4図と第5図となる.横方向の拡散を第 4図について見ると,地形の影響を受けて多少変形はし ているが,正規分布に近いことが分かる.実際,横方向 の濃度分布は,加藤 (1981, 1985)における分布と同程 度の精度で正規分布で近似できた.したがって,その拡 散幅 σ_y は最小自乗法を適用して求めた.

一方,第5図の複雑地形上では、濃度分布が明らかに 地形の影響を受けていることが分かる。例えば標高の高 さで z=160 m の場合の,各風下距離の横方向の濃度分 布を示すと第6図の白丸印となる。これらの濃度分布に 対して,その濃度値を,最大濃度を示す位置 y_m を中心 にして横方向距離 y の自乗を横軸にとってプロットする と,黒丸印の分布が得られる。各風下距離の場合とも, 横軸を y^2 でとった横方向の濃度分布は,ある程度 ばら つくが直線分布で表され,近似的には正規分布として扱 えることが分かる。したがって, σ_y の値はこれらの直 線分布から,濃度値が最大濃度の 1/10 になる幅 y_d^2 を 求めると,次式が成り立ち,



Flat terrain , hs=10m

分布 (hs=10 m の場合)



 $\exp(-y_d^2/2\sigma_y^2) = 0.1$ (1)

となるので, oy は (1) 式から,

 $\sigma_y = 0.47 y_d \tag{2}$

として算出できる. 各高さにおける ym の位置は第5図 に点線で示してある.

複雑地形実験における σ_y の値は、各高さの横方向の 濃度分布から第6図の方法と(2)式を用いて求めた. ただし、地上における σ_y の値は、標高に関係なく地上 の濃度値をそのままプロットして、上記の方法を適用し





た. $h_s = 100 \text{ m}$ の場合の σ_y の高さ方向の分布を,主軸 に沿った地形断面図に示すと第7図のようになり,乱れ の大きい下層の部分は上層より大きな σ_y の値を示す. これは,地形の影響を受けた下層での乱れの大きさが, 平板上の場合に比較してかなり大きいためと考えられる が,この点に関する定量的な議論は別の機会に譲る.

以上に,本報告における横方向の拡散が正規分布とし て扱えることを示した.

4. 鉛直方向の拡散とその拡散パラメータの検討

各実験について、 σ_y の鉛直分布は、特に複雑地形の 場合、高さとともに変化をしている.したがって、鉛直 方向の濃度分布は、2次元の拡散とした積分濃度 C_i に ついて検討をした.すなわち、各風下距離における濃度 C(y,z)を横方向に積分した濃度は

$$C_l(z) = \int_{-\infty}^{\infty} C(y, z) dy = \sqrt{2\pi} \cdot C_m(z) \cdot \sigma_y \quad (3)$$

として求めることが できる. ここで, $C_m(z)$ は各高さ における横方向の濃度分布の最大値である. 平板上およ び平坦地形実験について, $h_s=10$ m の場合の $C_l(z)$ の 分布は第8図の黒丸印で表される. また,複雑地形実験 については, $h_s=100$ m の場合の分布が第9図の黒丸印 で表される. 第8図における平坦地形上の高さは,平均 標高からの距離でとってあり,第9図における高さは, 第5図 y_m についての地上からの高さでとってある.

鉛直方向の濃度分布が正規型の式で表されるとする と、いま、鉛直方向の濃度に関しては積分濃度 C_i につ いて扱っているが、以下は C_i を単にCとおくと、各風 下距離における濃度は

$$C(z) \sim \frac{1}{\sqrt{2\pi} \sigma_z} \cdot \left[\exp\left(-\frac{(h-z)^2}{2\sigma_z^2}\right) + \exp\left(-\frac{(h+z)^2}{2\sigma_z^2}\right) \right]$$
(4)

である. ここで、 σ_z は鉛直方向拡散パラメータである. σ_z は、自由空間乱流場の拡散では、(4)式における境



第7図 複雑地形上における σy の高さ方向の分布 (hs=100 m の場合)

1986年6月



第8図 平板上と平坦地形上における鉛直方向の 濃度分布 (h_s=10 m の場合)

界面での反射の項を考えなくてもよいので濃度分布の標準 準偏差そのものに等しいが,(4)式では濃度分布の標準 偏差を表してはいない.また,hは,濃度分布を(4) 式で表すとき,式中で排出源の高さに相当する量を表す パラメータで,ここでは相当排出源高度と呼ぶことにす る.高さhは,特に(4)式を強制的に複雑地形上につ いて適用するとき,実際の排出源の高さhsと異なるこ とが多い.

第8図と第9図における実測の濃度の鉛直分布(黒丸 印)について、実測の分布を最もよく表すパラメータ $\sigma_z \ge h$ を選んで(4)式より計算した分布を示すと、図 中の実線となる。各実験における実測の分布は(4)式 の正規型の濃度式でよく表されることが分かる。なお、 矢印の位置はhの高さを示している。

濃度分布を解析して得た $\sigma_z \ge h$ は, これらを一義的 に求めることが できる Sakagami (1965) または加藤 (1986) の方法を用いて求めた. すなわち, $\sigma_z \ge h$ を

$$h/\sqrt{2}\sigma_z = \xi, \ z/h = \eta \tag{5}$$

とおくと、(4) 式は次式となる.

$$C(h\eta) \sim \frac{1}{\sqrt{\pi}} \cdot \frac{\xi}{h} [\exp(-\xi^2 (1-\eta)^2) + \exp(-\xi^2 (1+\eta)^2)] = \frac{1}{\sqrt{\pi}} \cdot \frac{\xi}{h} \cdot f(\xi,\eta)$$
(6)

 $f(\xi,\eta)$ は ξ を x^{j} ティータとする 無次元の 鉛直濃度分布 関数 である.いま, $f(\xi,\eta)$ と η の 値 を 対数 で τ ー η ト して,いくつかの $f(\xi,\eta)$ の計算図 を 実測の 濃度分布図 に重ね合わせて みると,最もよく合う $f(\xi,\eta)$ の計算図



が求められる. その $f(\xi, \eta)$ のパラメータ ξ の値と $\eta = 1$ を示す高さ z の値から, $\sigma_z \ge h$ の値は (5) 式を用いて 算出できる.

各実験の鉛直濃度分布から得られたhの高さを図示す ると、平板上および平坦地形実験については第10図、複

◎天気//33.6.



第11図 複雑地形の主軸に沿った断面図上に描いた 相当排出源高度 h の流れ方向の変化

第2表	各実験で得られた各風下距離
	における oz の値

	x	σ_z (m)				
	(km)	$h_s = 10 \text{ m}$	40 m	100 m	150 m	
平板上実験	0.5	21	26	29	32	
	1.0	32	41	47	52	
	2.0	64	69	80	. 77	
	3.0	88	88	94	100	
平坦地形実験	0.5	26	28	31	31	
	1.0	39	44	49	49	
	2.0	71	69	77	81	
	3.0	101	92	96	103	
複雜地形実験	0.5	33	31	33	32	
	0.72	28	33	39	38	
	1.0	40	45	56	59	
	1.5	78	70	90	104	
	2.0	102	96	114	125	
	2.5	124	119	129	137	
	3.0	148	141	160	160	

雑地形実験については主軸に沿った断面図に示すと第11 図のようになる. 平板上および平坦地形上では,全体的 に言うと,高されは実際の排出源高度 h_s とは大きな差 がなく,流れ方向にも大きな変化はない.しかし詳細に みると, h_s が低い場合の方が,hは h_s により近い値を とっている.これに対して,複雑地形上では,地形の影 響を受けて大きく変化していくのが分かる.特に山の風 下側では, h_s による高さhの差は小さくなり,x=2.5~3 kmでは, h_s によらずほとんど等しくなっている. hと地形の形状との関係についてはいまは詳しくは分か らないが,拡散を予測するうえにも大事なパラメータで あるから,今後に研究する必要がある.

各実験で得られた各風下距離における σz の値を第2 1986年6月 表に示す.

ここで、鉛直方向拡散パラメータ σ_z について検討を する.いま、特別の場合として、排出源の高さ h_s があ る程度高く、境界面での反射の項が大きくない場合を考 えると、(4)式は座標原点をhだけ移動した自由空間に おける正規濃度分布にほぼ等しくなり、パラメータ σ_z^2 は「hのまわりの濃度分布の分散(2次のモーメント)」 に一致することがわかる.

上のことから推して、(4) 式に対する「hのまわりの 2次のモーメント」をとってみると、hのまわりの2次 のモーメントを $\sigma^2(h)$ と書いて、

$$\sigma^{2}(h) = \int_{0}^{\infty} (z-h)^{2}C(z)dz \Big/ \int_{0}^{\infty} C(z)dz \quad (7)$$
$$= \frac{\int_{0}^{\infty} z^{2}C(z)dz}{\int_{0}^{\infty} C(z)dz} - 2h \frac{\int_{0}^{\infty} zC(z)dz}{\int_{0}^{\infty} C(z)dz} + h^{2}$$
$$= \sigma^{2}(0) - 2h\bar{z} + h^{2} \qquad (8)$$

となる. (8) 式において, σ²(0) は z=0 についての濃 度分布の分散, z は 平均値 で あ る. σ²(0) および z は (4) 式を代入して計算すると次式となる (坂上, 1978).

$$\sigma^2(0) \equiv \frac{\int_0^\infty z^2 C(z) dz}{\int_0^\infty C(z) dz} = \sigma_z^2 + h^2 \qquad (9),$$

$$\begin{split} \bar{z} &\equiv \frac{\int_0^\infty z C(z) dz}{\int_0^\infty C(z) dz} \\ &= \sqrt{\frac{2}{\pi}} \sigma_z \, \exp\left(-\frac{h^2}{2\sigma_z^2}\right) + h \Phi\left(\frac{h}{\sqrt{2}\sigma_z}\right) \quad (10). \end{split}$$

(10) 式における Ø は誤差関数で

$$\Phi(s) = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^s \exp(-t^2) dt \tag{11}$$

である. したがって (8) 式は (9), (10) 式から (12) 式となる.

259

$$\sigma^{2}(h) = \sigma_{z}^{2} - 2h\bar{z} + 2h^{2}$$

$$= \sigma_{z}^{2} \Big[1 - 2\frac{h^{2}}{\sigma_{z}^{2}} \Big(\sqrt{\frac{2}{\pi}} \cdot \frac{\sigma_{z}}{h} \exp\left(-\frac{h^{2}}{2\sigma_{z}^{2}}\right) + \Phi\left(\frac{h}{\sqrt{2}\sigma_{z}}\right) - 1 \Big) \Big]$$
(12)

(12) 式では、 hが0のとき、すなわち、 hs~0 の場合、 σ_{z^2} は $\sigma^2(h)$ に等しくなる. しかしいまは, $h_s > 0$ の場 合を扱っているから、 σ_z/h を変数にして $\sigma(h)/\sigma_z$ の値 を計算すると、第12図の実線が得られる.この計算結果 から、 $\sigma(h)/\sigma_z$ は大体1に等しいと考えることが でき る. つまり,(4) 式においては,境界面での反射の項を 考慮した場合にも、 σ_z は $\sigma(h)$ にほぼ等しいと して 扱 えることが分かる.

つぎに $\sigma(h)$ は, (7) 式を直接用いると, 実測の濃度 分布からも求められる. 平板上実験の場合の $\sigma(h)/\sigma_z$



第12図 (12)式より計算した $\sigma(h)/\sigma_z$ の値 (実 線)と平板上における鉛直方向の濃度分 布から(7)式により求めた $\sigma(h)/\sigma_z$ の 值(黒丸印)



の値を求めると、第12図の黒丸印で示されるような計算 値に近い値が得られた. その平均値は,

$$\frac{\sigma(h)}{\sigma_z} = 0.94 \pm 0.05 \tag{13}$$

である. 平坦地形と複雑地形実験については, 濃度分布 から同様にして得られた $\sigma_z \ge \sigma(h)$ の関係を図示する と、第13図 (a)、(b) のようになる. これらの平均値 は.

平坦地形実験: <u>*σ(h)*</u>=0.90±0.06 (14)

複雜地形実驗:
$$\frac{\sigma(h)}{\sigma_z} = 0.88 \pm 0.05$$
 (15)

で,平板上実験と同程度の関係が得られた.

以上の計算と実測の結果から,鉛直方向の拡散に正規 型の濃度式が適用できるとき,そのパラメータ σz は, 近似的に「hのまわりの2次のモーメントの平方根 $\sigma(h)$ 」に等しいことが分かった. このことは次のこと に因ると考えられる.濃度分布の分散の計算において は、高さの低いところでの被積分関数 z²C(z) の値は大 きく効いてこない. したがって, (4) 式における 境界 面での反射による項が無いとした自由空間乱流場の正規 濃度分布の場合とほぼ同じ結果が得られた. この意味で は、パラメータ oz は、鉛直方向の濃度分布の標準偏差 であると拡大解釈をすることができ、自由空間の乱流場 で導入されたとき(ただし,その場合は h=hs である) の σ₂ と同じ意味をもっていると考えることができる.

5. まとめ

3種類の有高な点源による拡散実験, すなわち, 平板 上,比較的平坦な地形上,およびやや複雑な地形上の実



▶天気//33.6.

乱流境界層中における鉛直方向の拡散とその拡散パラメータについて(風洞実験)

験を対象にして解析し、乱流境界層内における鉛直方向 の拡散について以下のことが分かった。

(1) 排出源が有高な場合の乱流境界層内における鉛直 方向の濃度分布は,平板上や平坦な地形上はもちろん, やや複雑な地形上においても近似的には正規型の濃度式 が適用できる.

(2) 鉛直方向の拡散パラメータ σ_z は、「相当排 出 源 高度 h のまわりの 2 次のモーメントの平方根」にほぼ等 しい、すなわち、近似的な 解釈 としては、 σ_z が h のま わりの濃度分布の標準偏差と考えることができる.

(3) 相当排出源高度 h の流れ方向の変化は,平板上や 平坦 な 地形上 では大きと変化 は見られなかった.しか し,複雑な地形上では,地形の影響により大きく変化し て行くことが分かった.実用の場合,種々の地形の形状 における h の高さを如何にして予測するかは今後研究す る必要がある.

本報告の風洞実験は,科学技術庁国立機関原子力試験 研究費「大気中に放出された放射性物質拡散の即時予測 システム開発に関する研究(昭和56~60年度)」により 行われたものである. 長,大阪府立大学 伊藤昭三教授 および 元お茶の水女子 大学 根本茂教授に感謝の意を表します.また,大型気 象風洞の運転をして頂いた梅沢俊夫氏に記して謝意を表 します.

文 献

- 加藤真規子, 1981: 温度成層のある乱流境界層内に おける乱流拡散(風洞実験), Pap. Met. Geophys., **32**, 323-339.
- 加藤真規子, 1985: 乱流境界層中の乱れの減衰とその拡散への影響(風洞実験), 天気, 32, 511-522.
- 加藤真規子, 1986: 正規型の濃度式における鉛直方 向拡散パラメータ σz の求め方に ついて, Pap. Met. Geophys., 37, 37–44.
- 坂上治郎, 1978: 拡散 パラメータの 意義 および Turner 図の意義とその使い方についての注意, 大気汚染学会誌, 13, 33-38.
- Sakagami, J. 1965: Heat diffusion close to a solid wall in turbulent boundary layer, Nat. Sci. Rep., Ochanomizu Univ., 16, 21-36.
- Sakagami, J. and M. Kato, 1968: Effect of complicated topography on diffusion—wind tunnel experiments—, Nat. Sci. Rep., Ochanomizu Univ., 19, 1-21.

謝辞

平素励ましを頂いています,気象研究所花房龍男室

「短期・中期数値予報の国際シンポジウム」のお知らせ

標記シンポジウムが来たる8月4日(月)~8日(金), 東京の気象庁講堂で,開催されます.現在のところ,論 文数は招待を含め約170篇,うち約90篇がロ頭発表さ れ,残りがポスターセッションで発表される予定です. 日程は次の通りです.

8月4日

セッション I :客観解析・データ同化・観測システム 実験

セッションⅡ:大気のバランスとイニシャリゼイショ ン

8月5日

セッションⅡ:物理過程のパラメタリゼイション セッションⅣ:数値計算スキーム

- セッションV:全球予報モデル
- セッション 🛛:限定領域モデル
- 8月7日
 - セッションⅧ:メソスケール現象の解析と予報
 - セッションWII:熱帯低気圧予報を含む熱帯域での数値 予報
- 8月8日
 - セッションⅡ:地形の効果と取扱い
 - セッションX:予報誤差の評価と解釈,予報可能性
 - セッションXI:将来の展望(パネル・ディスカッショ ン)

同シンポジウムについてのお問合せは、気象庁予報部 数値予報課,または東大理学部地球物理・松野まで。

8月6日

1986年6月