

## 渦列における渦の合併

東京農工大 高木 隆司

ジョンズ・ホプキンス大 L.S. バスナイ

### 1. はしがき

すり流れにおける秩序構造は、乱流や騒音の研究家の間で興味をよんでいる。いくつかの流れ—乱流境界層、後流、ジェット、自由すり流—の中で、秩序構造を観察した論文がある。Crow & Champagne (1971)には、良い解説がのっていりし、研究の現状については、Davies & Yule (1975)による報告を読むとよい。

円形ジェットや2次元自由すり流の構造は、固体境界の影響を受けないので、比較的単純である。このふたつの中でも、後者の方がより顕著な構造を持ち、Winant & Browand (1974) や Brown & Roshko (1974) によってなされたように、可視化によつては、きりわかる。以下、2次元自由すり流に限る。

乱流の秩序構造は、層流における構造とは、レイノルズ数が高く構造がレイノルズ数にはほとんど依らない点で異なつて

いる。Brown & Roshko の実験では、速度差と層の厚さで作ったレイノルズ数が  $\text{O}(10^4)$  で、レイノルズ数を 4 倍変えてても、スケールの大きい構造はほとんど変わらなかった。Winant & Browand においては、レイノルズ数は 45 ～ 850 の範囲であるが、構造に相似性が見られた。どちらの実験でも、平均流の測定値は従来のものと一致した。レイノルズ数に依存しないことは、この構造を理論的に扱う際に完全流体の仮定が許されることを示唆している。

大きなスケールの構造における 2 次元性は、実験条件の内では保たれている。とくに、Brown & Roshko の Figure 8 には、大きな渦が基本的に 2 次元であり、小さな渦は流されるにつれて 3 次元性を獲得していくことが示されている。このことは、乱れた円形ジェットと異なる点である。そこでは、強い規則的な 3 次元構造が、Yule et al (1974) によって示され、圧力変動の周方向モードが有効な首源になることが Michalke (1972) によって主張された。

自由すり流の特徴は、しきり板の近くを除くと厚さが直線的に増加していくことで、渦の相似な配列によって強い秩序構造が見られる。増加の速さは、 $X$  を流れ方向の座標、 $\delta_w$  を

$$\delta_w = \Delta U / (\bar{dU}/dy)_{\max} \quad (1.1)$$

で定義される渦度厚さとすると、 $d\delta\omega/dx$  で表わされる。ここで、 $\Delta U$  は速度差、 $\bar{U}(y)$  は平均流速である。増加の速さはいろいろな人によって測られたが、 $U_1, U_2$  を層の両側の速度とすると、大部分のデータは

$$d\delta\omega/dx = (0.181 \pm 0.015) \Delta U / (U_1 + U_2) \quad (1.2)$$

という関係を満している (Brown & Roshko の figure 10 参照)。  
 $\bar{U} \equiv (U_1 + U_2)/2$  で動く座標系から見ると、層の厚さは時間的に増し、その速さは次元解析より  $\Delta U$  に比例するから、(1.2) のようなふるまいは容易に理解できる。Winant & Browand の実験では、(1.2) の比例係数が 0.18 ではなく 0.1 になり、少し低い。このくらい違う原因は不明だが、レイノルズ数が彼らの実験でかなり低いためかを知れない。

厚さの増加の機構は、渦が次々と合併することに帰せられる。合併は多勢の人々に指摘されていたが、装置の関係で、ふたつ以上の合併は Brown & Roshko 以前には報告されなかつた。Winant & Browand の可視化では、3. たつの渦が近づき、引きのはされ、たがいに他に巻きつくのが示された。この過程で、いくつかの外部の流体が引きこまれて巻きつくので、新しく生れた渦はずっと大きくなる。引きこまれた流体の量について、あまりデータはないが、Winant & Browand の

報告した例では、合併した渦は、その3倍のスケールになつた。 Davies & Yule (1975) によつて述べられたように、レインルズ応力や乱れの発生や流体の引きこみは、合併の際によりとく強くなる。

渦のスケールや間隔は、厚さに比例して増加していくので、平均間隔  $\bar{l}$  と  $\delta_w$  の比は普遍定数である。この比の実験値は Brown & Roshko によって説明されている。彼ら自身のデータは、層の両側の流体の密度比が  $1/4$  と  $1/2$  のとき、この比はそれぞれ  $2.9$  と  $3.5$  であった。密度が同じであれば、平均値の  $3.2$  が適当であろう。Winant & Browand の実験では  $3.3$ 、Spencer & Jones (1971) では  $3.3 \sim 3.8$  であった。結局、比の値としては、 $3.3$ あたりが適当と思われる。

Brown & Roshko は渦間隔のからつきの2乗平均の平方根が、 $\bar{l}$  の約  $33\%$  であることを示した。渦の配置や合併は乱雑にあきらかが、ひとつつの合併の機構は決定論的である。これは Browand (1975) によつても示された。彼は、条件サンプリング法によつて渦の中の渦度分布を求めたが、合併の前も最中も、分布は層流の渦のようであつた。

大きなスケールの渦の軌跡が、映画によつて求められた。渦の速度には  $15\%$  くらいのふらつきがあり、平均速度は、 $(U_1+U_2)/2$  より  $4\sim 20\%$  くらい小さかつた。すなわち、渦は、

層の中心から街い流速の側へ引きこまれている。

大きな渦の平均寿命で動く距離は、Brown & Roshkoによって測られた。密度比が  $1/7$  の両方の場合に、 $\delta_w$  の約 43 倍で、ふらつきは 56% あった。この距離は  $\bar{l}$  と同じ程度になる。

各々の渦は扁平で、長軸を流れ方向に向けた橢円に近い。測定によると、この軸比は約 1.5 である。一方、Winant & Browandによると、合併中は軸比が 2 くらいまで増す。Browand の測定によれば、ひとつずつ渦の中の渦度は決して一様ではなく、中心でかなり高いピークを持つ。合併中には、渦度分布にはふたつのピークが生じている。

自由すり流の秩序構造の理論的研究は必要である。その目的のひとつは、実験データから引き出されたいいくつかのパラメータを予言することである。たとえば、比  $\bar{l}/\delta_w$ 、そのふらつき、渦の橢円の軸比、層の成長速度、云々。理論のほとんどは、Stuart (1971) にまとめられたように、層流の自由すり流の線形および非線形安定性の議論である。乱流の秩序構造に関するものはわずかである。

Winant (1972) は、層の厚さの増加を、渦の 2 列の配置によって考えようとした。しかし、渦は規則的に配列されていて、乱雑さはまったく入り入れていない。

Moore & Saffman (1975) は、一様な渦度  $\omega$  を持つひとつ

の渦が、一定のすり速度  $\gamma$  の中で安定に存在する条件を求めた。彼らによれば、渦は、すり速度を生むもとになる他の渦の列の方向に長くなるようを橢円形で、軸比  $\alpha = a/b$  は、比  $\gamma/\omega$  と次式によって関係づけられる。

$$\frac{\gamma}{\omega} = \frac{\alpha}{\alpha+1} \frac{\alpha-1}{\alpha^2+1} \quad (1.3)$$

右辺は、 $\alpha = 2.9$  のとき最大値 0.15 を取る。一方、 $\gamma$  は渦列の各渦が一様な間隔と循環を持つと仮定して求めることができます。 $\gamma$  の最大値が  $\gamma$  の最小値を与える、 $l/\delta w$  の最小値が 3.5 と本まる。 $\gamma$  が最大値を越したとき、渦は 2 つに分裂することが、数値計算によって示された。

実際の現象では、渦が不安定になったとき、分裂しないでほとんどいつも隣りの渦と合併する。このくらい違いは、彼らが渦間隔のふらつきを考慮していないためである。したがって、最も簡単な方法であれ、ふらつきの効果をとり入れた理論をつくることが価値がある。

本論の目的は、渦列の不規則性を考慮に入れて、渦列のふらつきを理論的にしらべることである。ふらつきを考慮したときの、現象の描像は次のとおりである。ふらつきのために、渦のうちのあるものが強いすり速度、あるいは位置のずれを受け、隣りに合併する。すると、新らしく、間隔や循環にふ

ふらつきが生じる。こうして、渦列は、一定の強さのふらつきを含むある平衡状態に達するであろう。この機構についての統計的かつかいが可能である。しかし、ここでは、現象の素過程、すなわち、ひとつずつの渦対の合併に着目する。

実験では、層の平均厚さは、空間的に増加し時間的には一定であつた。しかし、簡単のために、平均の大きさと間隔は空間的には一律で、時間的に増加する場合を考えよう。この仮定は、空間的な増加の際のひろがりの角度が小さいので許される。

合併の機構の全過程を統一的にみかう理論は困難なので、過程の各段階を別々に解析し、それらの間のつながりは定性的に理解することにする。

第2節では、Moore & Saffman の理論を、ふらつきがある場合に修正し、ひとつの渦が安定に存在するための条件を求める。それが不安定になったとき、渦は横円形を保ち得ないので引きのはされるか、その渦の周囲の流れは、ふらつきのために対称形ではないので、渦は分裂せず、どちらかの側に動いていくであろう。

渦が、どちらかの方向に動きはじめたとき、ひとつの渦対が動き、他の渦は静止しているという描像が描ける。渦対の各々は、たかひに他のまわりをまわり、その運動は、近づき

すがて最終の段階である融合かはまるまでは、渦点の運動で近似してよい。ふたつの渦点の解析か、第3節で与えられる。

最後の段階はすこし複雑である。ここでは、保存則や、幾何学的相似性の要請から何か導びかれるかを考えてみることにする。これは、第4節でのべる。

## 2. 幾何学的パラメータの解析

簡単のために、空間的に増大する渦列のかわりに、列の方向には平均として一様で時間的に増大する渦列を考える。

安定性を考察するひとつの渦の中心を原点とし、列の方向に  $X$  軸とする。渦の外ではポテンシャル流を仮定する。ふらつきを導入するために、となりのひとつの渦は  $X = l$  にあり循環  $\bar{l}$  を持つこと、それから、自分を含めて他の渦は  $X = nl$  ( $n$  は整数) にあり循環  $\bar{l}$  を持つことを仮定する。以下で、バーをつけた量は平均量を意味する。自分と  $X = l$  にある渦が合併するので、 $l < \bar{l}$  であり、 $\bar{l} - l$  は向右のふらつき  $\delta l$  に等しいとおいてよい。(figure 1 参照)

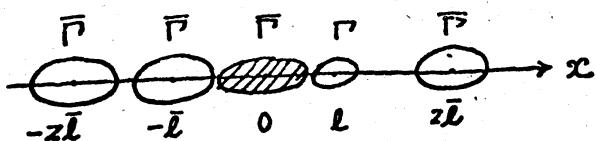


Figure 1.

原点にある渦が安定のとき、他の渦は原点かよどみ点になるようなホテンシャル流を作る。ところで、他の渦が原点に誘導する垂直方向速度は  $(\bar{P}/\bar{l} - \Gamma/l)/2\pi$  に等しい。何故なら、両隣り以外の渦の効果は打ち消し合うからである。すると、今述べた要請から  $\bar{P}/\bar{l} = \Gamma/l$  になる。これは、合併していく先の渦は平均より小さい循環を持つことになり、観察と矛盾するようである。この事情は、間隔と循環の両方に独立なふらつきを与えるが、そこから生じている。渦は橿円形であり、原点の渦では軸比  $\alpha = a/b$  を持つ、他は  $\bar{\alpha} = \bar{a}/\bar{b}$  を持つと仮定する。

解析を簡単にするために、さらに次の仮定をする。原点の渦は一様な渦度  $\omega$  を持つ、他は点状の渦とする。原点の渦は、他の渦によって作られるホテンシャル流の中にあり、その強さ  $\gamma$  は原点における値で代表させる。

すると、 $\bar{l}/\delta\omega$ ,  $\delta l/\bar{l}$ ,  $\bar{\alpha}$  は次のようにして来る。原点におけるすり速度は

$$\gamma = -\frac{\pi \bar{P}}{6\bar{l}^2} \left\{ 1 + \frac{6}{2\pi^2} \left( \frac{\bar{l}}{l} - 1 \right) \right\}. \quad (2.1)$$

$$\text{平均値は, } l = \bar{l} \text{ として, } \bar{\gamma} = \frac{\pi \bar{P}}{6\bar{l}^2}. \quad (2.2)$$

安定の臨界状態では、Moore & Saffman (1975) によって導かれたように、 $\gamma/\omega = 0.15$  である。一方、 $\bar{\gamma}/\omega$  は

$$\frac{\bar{Y}}{\omega} = \frac{\bar{\alpha}}{\bar{\alpha}+1} \cdot \frac{\bar{\alpha}-1}{\bar{\alpha}^2+1}. \quad (2.3)$$

まず、 $\bar{\alpha}$ を指差して  $\bar{Y}/\omega$  を求め、(2.1) と (2.2) から

$$\frac{\delta Y/\omega}{\bar{Y}/\omega} = \frac{0.15}{\bar{Y}/\omega} = 1 + \frac{6}{2\pi^2} \left( \frac{\bar{l}}{l} - 1 \right) \quad (2.4)$$

が求まる。これから  $\delta l/\bar{l} = 1 - l/\bar{l}$  もわかる。一方、(2.2) から、

$$\frac{\bar{Y}}{\omega} = \frac{\pi \bar{P}}{6\bar{l}^2 \omega} = \frac{\pi^2 \bar{\alpha} \bar{b}}{6\bar{l}^2} = \frac{\pi^2 \bar{b}^2 \bar{\alpha}}{6\bar{l}^2} \quad (2.5)$$

となるので、 $\bar{l}/\bar{b}$  もわかる。 $\bar{b}$  と  $\delta \omega$  の関係は、figure 2 に示したようなふたつの経路による循環を計算することにより、

$$\delta \omega = \Delta U \cdot \Delta y / \{ U(\Delta y) - U(0) \} = \frac{\pi}{2} \bar{b} \quad (2.6)$$

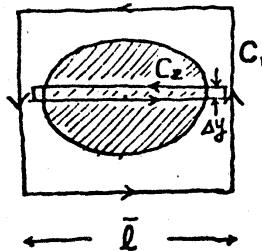


Figure 2.

Figure 3.

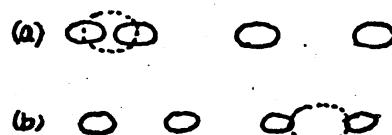
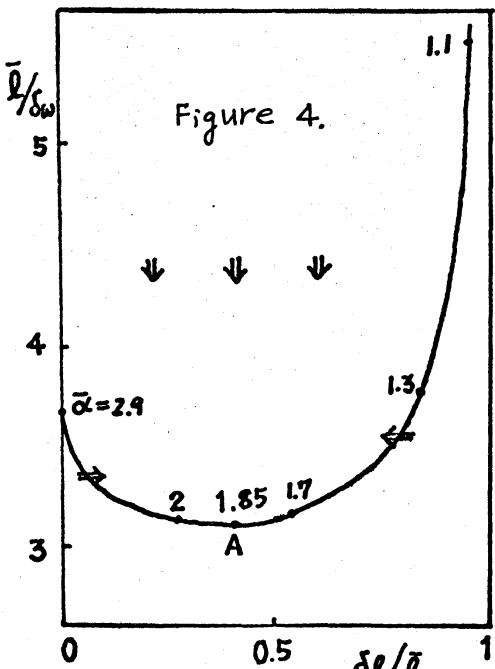
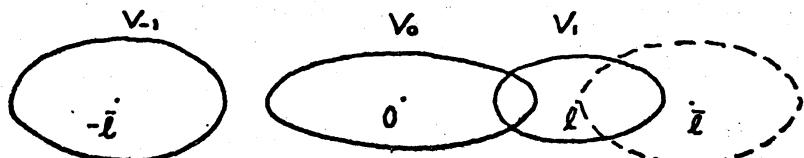


Figure 5.



となるので、 $\bar{L}/\delta\omega$ を求まる。

結果は、figure 3 中の曲線で表わせる。この曲線が下に凸で、 $\bar{L}/\delta\omega = 3.143$ ,  $\delta L/\bar{L} = 0.40$ ,  $\bar{\alpha} = 1.85$  に最小点 A を持つことに注意すべきである。

この曲線の物理的解釈は、次の通りである。このダイヤグラム中の任意の点は列の状態に対応する。従って、点の移動は状態の変化に対応する。与えられた状態から出発して、どのような変化かおきるかを物理的に考察してみよう。

この曲線の上側の点は下に移動する。なぜなら、その点では、間隔が大きくて合併はおきないので、各渦は徐々に太っていく  $\delta\omega$  が増加するからである。一方間隔は変わらないから、 $\bar{L}/\delta\omega$  は減少し、 $\delta L/\bar{L}$  は不变である。

曲線のずっと下側の点は、現実的な状態には対応しない。なぜなら、そこでは、渦どうしが重なりみついているので、ほぼ一様な渦層を作っているからである。これは、やがて巻き上がりがおきて、新しい渦列を作るので、他の点へジャンプすることになる。

曲線のすぐ下の点は、次のふたつの場合にわけて考察する。 $\delta L/\bar{L}$  が大きい場合は、左へ動くであろう。なぜなら、figure 4(a) のようにふらつきが大きいと、合併によってふらつきが減少するからである。 $\delta L/\bar{L}$  が小さい場合は、4(b) に示し

たようには、右へ動くであろう。

結局、すべての点が A 点のまわりの比較的せまい領域内に集まる事となる。A 点における  $\bar{e}/\delta_w$ ,  $\delta l/\bar{e}$  の値は、測定値 3.3, 0.83 とよく一致する。軸比 1.85 は、測定値 1.5 より少し大きめだが、Moore & Saffman の結果 2.9 よりは良い。しかし、渦度分布を一様と仮定していくと、現実とかけはなれでいるので、この程度のくいちがいは仕方ない。

原点ふきんの渦のスケッチが figure 5 に与えられている。ここで、 $V_0$  はこわれて  $V_1$  に合併する寸前の渦である。 $V_1$  は小さすぎるが、これは前述したように、循環のふらつきを独立に与えなかつたためである。間隔と循環の両方のふらつきをとり入れる理論を作ることには、価値があると思われる。そのときは、2番目の隣人が、循環のふらつきを許すために、役目をはたさねばならない。しかし、合併する渦対の両側に、ふたつの隣人が存在するので、どちらが役目を負なうかという任意性がある。これらの点は将来考へることにする。

### 3. 接近していく渦対の軌跡

ここでは、ふたつの渦点の動きを解説し、不規則性の効果は、初期の位置がふらついているという仮定としてとり入れる。こうして、次のように向題が設定できる：原点がよどみ

点であるようなホテンシャル流の中で、等しい縮環戸を持つふたつの渦点の軌跡を求めよ。すり変形速度  $\bar{\ell}$  は、他の渦か等しい縮環戸を持ち、規則的な位置  $\bar{\ell}(n+1/2)$  にあるものとして求められる。ただし、合併する渦対の中央を原点に選び、列の方向に  $x$  軸、それと垂直方向に  $y$  軸とした。

\*他の渦の寄与は、複素ホテンシャル

$$f(z) = -\frac{i\bar{\ell}}{2\pi} \left[ \log \left( \sin \frac{\pi(z-\bar{\ell}/2)}{\bar{\ell}} \right) - \log \left( z - \frac{\bar{\ell}}{z} \right) - \log \left( z + \frac{\bar{\ell}}{z} \right) \right]$$

で表わされ、原点に誘導される速度は、

$$\left. \begin{aligned} u &= -\frac{\bar{\ell}}{2\pi} \left[ 2(4 - \frac{\pi^2}{z}) \frac{y}{\bar{\ell}^2} + O(\frac{r^3}{\bar{\ell}^4}) \right], \\ v &= -\frac{\bar{\ell}}{2\pi} \left[ 2(4 - \frac{\pi^2}{z}) \frac{x}{\bar{\ell}^2} + O(\frac{r^3}{\bar{\ell}^4}) \right]. \end{aligned} \right\} \quad (3.1)$$

ここで、 $r^2 = x^2 + y^2$ ,  $z(4 - \pi^2/2) \approx 1.87$ . 合併する渦については  $r \ll \bar{\ell}/2$  だから、 $O(r^3/\bar{\ell}^4)$  を無視することにする。右側の渦の位置を  $(X(t), Y(t))$  で表わすと、(3.1) のホテンシャル流と、対の方の寄与の重ね合せによって、

$$\left. \begin{aligned} \dot{X} &= -1.87Y - \frac{Y}{2R^2} \\ \dot{Y} &= -1.87X + \frac{X}{2R^2} \end{aligned} \right\} \quad (3.2)$$

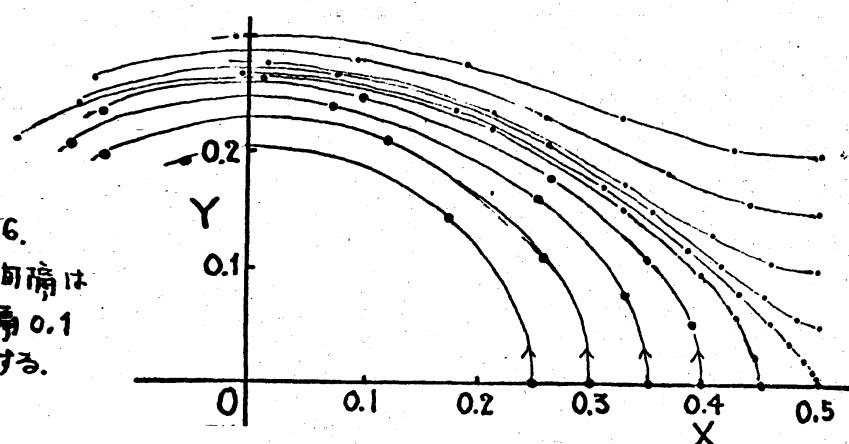
ここで、 $R^2 = X^2 + Y^2$ . この式で、長さと時間は、 $\bar{\ell}$  と  $2\pi\bar{\ell}^2/\bar{\ell}$  で規格化されている。注意すべきことは、 $X = \pm 1/z$  に渦対

があり、他の渦がないときは、渦が原点のまわりを 1/4 回転する時間は  $\pi/4 = 0.785$  である。

初期位置  $(X(0), Y(0))$  に対する軌跡は、数値計算によって、figure 6 のようになる。 $(3.2)$  の性格から、軌跡は  $X$  軸や  $Y$  軸について対称である。 $X(0) \geq 0.5$  から出発した軌跡は止めていない。なぜなら、その場合は、渦は右側へ進み、右側の渦と合併するからである。渦に誘導される速度が 0 になる点は、 $(0.512, 0)$  であって、 $(0.5, 0)$  でない。これは、 $(3.1)$  の第 2 項目を無視したからである。

この図で注目すべきことは、 $(0.5, 0)$  の点から、約 0.2 の距離の内側から出発した渦は、皆  $(0, 0.25)$  で  $Y$  軸を切ることである。これは、Winant & Browand (1974) の観察と一致する。切方は、したがって、ほぼ普遍パラメータと見なしてよい。このことは、渦の融合の本質的な段階、すなわち、引きつけられ巻きつくという現象は、渦の初期条件によらないことを示している。この現象の詳細は将来考えることにする。

Figure 6.  
ドットの間隔は  
時刻間隔 0.1  
に相当する。



#### 4. 保存則からの結果

渦度分布  $\omega(x, y, t)$  には、いくつかの保存則がある。全渦度

$$C = \iint \omega dA \quad (4.1)$$

は保存する。ただし、 $dA$  は面積要素である。ところが、渦列は無限に伸びてるので、面積積分には注意を要する。一回の合併では、遠くの渦は無関係で、高々数個の渦に変化があるので、(4.1) の積分はそれらを含む有限な領域にとり、他の渦は変化しないと仮定する。

渦の重心は保存する。すなわち、

$$X = \iint x \omega dA / C, \quad Y = \iint y \omega dA / C \quad (4.2)$$

は一定である。非粘性であれば、渦度の分散  $D$  と、運動エネルギーに相当する量  $W$ 、

$$D^2 = \iint \{(x - X)^2 + (y - Y)^2\} \omega dA / C, \quad (4.3)$$

$$W = -\frac{\rho}{8\pi} \iiint \omega' \omega \log \{(x' - x)^2 + (y' - y)^2\} dA' dA \quad (4.4)$$

は保存する。 $(4.3)$  の積分は有限領域にとることができるので、 $(4.4)$  ではそうとはいえない。なぜなら、 $(4.4)$  の被積分量は  $\omega$  について線形でないので、合併の前後の差だけを考えるわけにいかないからである。だから  $(4.4)$  を考えるとさには、注意が必要である。

これらの保存則の他に、実験から予想される相似則を仮定する。つまり、新しく生れた渦は、前と同じような渦度分布を持つとする。すなわち、

$$\omega(x, y) = \bar{G}(a) f\left(\frac{x}{a}, \frac{y}{a}\right), \quad (\text{渦の内部で}) \quad (4.5)$$

ここで、 $a$ は渦のスケールを表わし、 $f$ はまだ未定の関数である。 $\bar{G}(a)$ は、figure 2 の閉曲線  $C_1$  の内部で  $\omega$  を積分すると  $\Delta U \cdot \bar{l}$  になることと、 $a$  が  $\bar{l}$  に比例することを使って求めることができる。つまり、

$$\bar{G}(a) \int_{(C_1, \text{内})} f\left(\frac{x}{a}, \frac{y}{a}\right) dA = \Delta U \cdot \bar{l} \propto \Delta U \cdot a$$

において、

$$\xi = x/a, \quad \eta = y/a \quad (4.6)$$

とおくと、 $\bar{G}(a) \cdot a^2 \cdot G \propto \Delta U \cdot a$  となる。ただし、

$$G = \iint f(\xi, \eta) d\xi d\eta \quad (4.7)$$

は定数になる。こうして、次式が得られる。

$$\bar{G}(a) = \bar{G}_0 \cdot a^{-1} \quad (4.8)$$

以下では、 $a_1$ の大きさを持つふたつの渦が、 $a_2$ の大きさになるとする。 $(4.5)$  と  $(4.8)$  を  $(4.1)$  に代入すると、 $(4.7)$  を使

って、次式を得る。

$$a_2 = 2a_1 \quad (4.9)$$

つまり、合併前の渦の面積の和の2倍したものが、合併後の渦の面積になり、まわりから流体を引きこんだことになる。

$D$ と $W$ が保存するかどうかは明らかでない。なぜなら、渦が巻きついているあいだに、粘性率が有効である可能性があるからである。渦度が遠くで充分はやく減衰するときは（これは、渦の数が有限のとき正しい），

$$\frac{d}{dt} D^2 = +4V, \quad \frac{d}{dt} W = -\rho V \iint \omega^2 dA \quad (4.10)$$

になる。したがって、渦度分布は $D$ の増加には影響しない。とくに、渦度分布がはげしく変動しているときは， $|dw/dt|$ は大きくなる。

渦の巻き上りの過程では、 $W$ は大きく変化し、 $D$ はあまり変化しないことが期待される。これを理解するために、figure 7 のように、実際の過程を、ふたつの仮想的な段階で置きかえてみよう。第1では、粘性の効果がないまま渦は何回も巻きついていく。第2では、粘性のためにそれがならされる。第1と第2の段階で $D$ の変化はわずかなのに対し、 $W$ は大きく変わることが予想できるであろう。そこで、 $D$ が保存するときと仮定したときの結果をしらべてみよう。

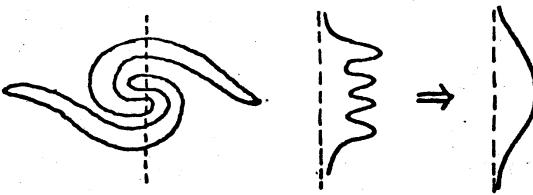


figure 7. (a) (b) 1st stage, (c) 2nd stage

ふたつの渦が合併したとき、Dが一意であるためには、その他のいくつかの渦が移動しなければならない。ここで、すべての渦が、はじめは一様な循環と向巻き $\bar{\ell}$ を持っていてとし、対の両隣が、合併の後  $\Delta l$ だけ離れていくとする (figure 8).

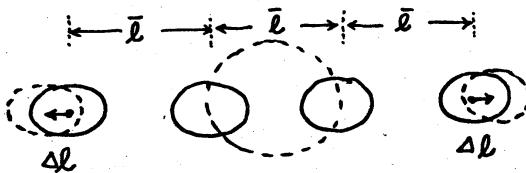


figure 8.

すると、(4.5) と (4.8) を (4.3) に代入して、次の関係式を得る。

$$\frac{\bar{\ell}^2}{2} a_1 G + 2 a_1^3 H = a_2^3 H + (6\bar{\ell}\Delta l + 2\Delta\bar{\ell}) \cdot a_1 G. \quad (4.11)$$

$$\text{ここで}, \quad H = \iint (\xi^2 + \zeta^2) f(\xi, \zeta) d\xi d\zeta. \quad (4.12)$$

この関係式は、合併前の状態についてのパラメータをふたつ含んでいる。すなわち、 $\bar{\ell}/a_1$  と  $H/G$  である。このパラメータを指定すると、 $\Delta l/\bar{\ell}$  が求まる。

ここで、 $\phi$  は渦の内部で 1、外部で 0 と仮定し、渦の形は、軸比 1.85 (2 節の結果) を持つ橢円としよう。すると、前節の結果  $\bar{\ell}/\delta\omega = 3.14$  から、 $\bar{\ell}/a = (\bar{\ell}/b)/1.85 = (\pi\bar{\ell}/2\delta\omega)/1.85 = 2.67$  となり、一方、 $H/G = 0.32$  となる。これと

(4.9) を (4.11) に代入して、

$$\Delta l/\bar{l} = 0.04 \quad (4.13)$$

を得る。

もし、一様な渦度分布のかわりに、ガウス分布  $f(\xi, z) = \exp(-(\xi^2 + a^2 z^2/b^2))$ ,  $a/b = 1.85$  を使うと、 $\Delta l/\bar{l} = 0.012$  となる。どちらにしても、 $\bar{l}$  の数%の移動が両隣の渦に起きた。D のわずかな増加を考慮すると、この値は多少増えるだろう。

## 5. 結語

以上の解析は、渦の合併の各段階を別々に扱った。それらを結ぶところは、まだ良く理解されていない。それから、層の厚さの増加速度についての理論はまだ作られていない。残された問題をリストアップしてみよう。

- ①ひとつずつ渦が不安定になつたあととのふるまい。
- ②渦の融合の過程の解析、D や W の変化の程度。
- ③渦の集合の統計的かつかい。

最後に、有益な議論をして下さった、宇宙研の大島耕一教授および大島研究室の方々に感謝の意を表します。

## References

- Browand,F.K. 1975 Ensemble averaged large scale structure in the turbulent mixing layer, in Turbulent Mixing in Nonreactive and Reactive Flows. ed. by Murthy,S.N.B. Plenum Press.
- Brown, G. & Roshko, A. 1974 On density effects and large structure in turbulent mixing layers. J. Fluid Mech. 64,775-816.
- Crow,S. & champange,F.H. 1971 Orderly structure in jet turburence. J. Fluid Mech. 48,547-691.
- Davies,P.O.A.L. & Yule,A.J. 1975 Coherent structures in turbulence. J. Fluid Mech. 69.513-537.
- Michalke,A. 1972 An expansion scheme for the noise from circular jets. Z. Flugwiss. 20,229-237: through Davies & Yule(1975).
- Moore,D.W. & Saffman,P.G. 1975 The density of organized vortices in a turbulent mixing layer. J. Fluid Mech. 69,465-473.
- Spencer,B.W. & Jones,B.G. 1971 Statistical investigation of pressure and velocity in the turbulent two-stream mixing layer. A.I.A.A.Paper,no.71-613.
- Stuart,J.T. 1971 Nonlinear stability theory. Ann. Rev. Fluid Mech. 3,347-370.
- Winant,C.D. 1972 Vortex pairing in a turbulent shear layer at moderate Reynolds numbers. Ph.D. Thesis: through Winant & Browand(1974).
- Winant,C.D. & Browand,F.K. 1974 Vortex pairing: The mechanism of turbulent mixing-layer growth at moderate Reynolds number. J. Fluid Mech. 63,237-255.
- Yule,A.J., Bruun,H.H., Baxter,D.R.J. & Davies,P.O.A.L. 1974 Structure of turbulent jets. University of Southampton, ISVR Memo.no.506: through Davies & Yule(1975).