

## 2次元オセーン流れについて

別所

## 内容

## 概要

頁  
(末)

- |                      |       |
|----------------------|-------|
| 1. 運動方程式, 境界条件, 境界力, | 1     |
| 2. 速度場の表現            | 4     |
| 3. 速度場の漸近的性質         | 7     |
| 4. 順流いと逆流いの関係.       | 10    |
| 5. 最小抵抗問題            | 13    |
| 6. 薄い物体              | 15    |
| 7. 解法について            | 21-24 |

附録 A 可逆定理

" B 核函数

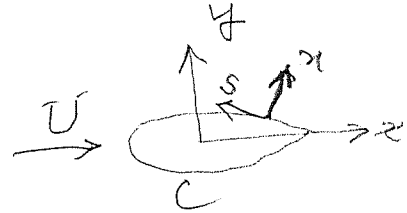
" C 円筒の解 (外-双解)

" D 微小変形

# 1. 運動方程式, 境界条件, 境界力

オセーニ流れの方程式は,

$$\left. \begin{aligned} U \frac{\partial u}{\partial x} &= -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} + \nu \nabla^2 u \\ U \frac{\partial v}{\partial x} &= -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y} + \nu \nabla^2 v \end{aligned} \right\} (1.1)$$



連続の方程式は

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} = 0, \quad (1.2)$$

(1.1)の方程式は自己随伴ではないのでその随伴

方程式を導入する。

$$\left. \begin{aligned} -U \frac{\partial \tilde{u}}{\partial x} &= -\frac{1}{\rho} \frac{\partial \tilde{p}}{\partial x} + \nu \nabla^2 \tilde{u} \\ -U \frac{\partial \tilde{v}}{\partial x} &= -\frac{1}{\rho} \frac{\partial \tilde{p}}{\partial y} + \nu \nabla^2 \tilde{v} \end{aligned} \right\} (1.3)$$

$$\frac{\partial \tilde{u}}{\partial x} + \frac{\partial \tilde{v}}{\partial y} = 0, \quad \dots (1.4)$$

これは結局のところ一般流れの方向を逆にただけの違いであるから所謂逆流れで、以下(N)FPで区別する事にする。

境界条件は

$$u = -U, \quad v = 0 \quad \text{on } C, \quad (1.5)$$

$$\text{逆流れでは} \quad u = U, \quad v = 0 \quad \text{on } C, \quad (1.6)$$

である。

境界 C に働く力は

$$X = \left(-p + 2\mu \frac{\partial u}{\partial x}\right) \frac{\partial x}{\partial n} + \mu \left(\frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x}\right) \frac{\partial y}{\partial n} \quad \left. \vphantom{X} \right\} (1.7)$$

$$Y = \mu \left(\frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x}\right) \frac{\partial x}{\partial n} + \left(-p + 2\mu \frac{\partial v}{\partial y}\right) \frac{\partial y}{\partial n}$$

(流れ場では  $\sim \text{FP}$  をつけ加える) ので、  
今  $\zeta$  の定義

$$\zeta = \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} \quad (1.8)$$

を  $\zeta$  を用いて (1.7) を変形すると

$$X = -p \frac{\partial x}{\partial n} + \mu \zeta \frac{\partial y}{\partial n} + 2\mu \frac{\partial u}{\partial n} \quad \left. \vphantom{X} \right\} (1.9)$$

$$Y = -p \frac{\partial y}{\partial n} + \mu \zeta \frac{\partial x}{\partial n} + 2\mu \frac{\partial v}{\partial n}$$

ここで (1.5) から  $\zeta$  を用いて

$$\frac{\partial u}{\partial x} = \frac{\partial u}{\partial n} \frac{\partial x}{\partial n} + \frac{\partial u}{\partial s} \frac{\partial x}{\partial s} = \frac{\partial u}{\partial n} \frac{\partial x}{\partial n}$$

$$\frac{\partial u}{\partial y} = \frac{\partial u}{\partial n} \frac{\partial y}{\partial n}$$

$$\frac{\partial v}{\partial x} = \frac{\partial v}{\partial n} \frac{\partial x}{\partial n}, \quad \frac{\partial v}{\partial y} = \frac{\partial v}{\partial n} \frac{\partial y}{\partial n}$$

よって

$$\zeta = \frac{\partial v}{\partial n} \frac{\partial x}{\partial n} - \frac{\partial u}{\partial n} \frac{\partial y}{\partial n}$$

で連続の方程式から

$$\frac{\partial u}{\partial n} \frac{\partial x}{\partial n} + \frac{\partial v}{\partial n} \frac{\partial y}{\partial n} = 0$$

よって

$$\zeta \frac{\partial y}{\partial n} = -\frac{\partial u}{\partial n}, \quad \zeta \frac{\partial x}{\partial n} = \frac{\partial v}{\partial n} \quad (1.11)$$

$$\frac{\partial u}{\partial x} = -\zeta \frac{\partial x}{\partial n} \frac{\partial y}{\partial n}$$

(1.9) に代入すると

$$\left. \begin{aligned} X &= -\rho \frac{\partial X}{\partial n} - \mu \int \frac{\partial Y}{\partial n} \\ Y &= -\rho \frac{\partial Y}{\partial n} + \mu \int \frac{\partial X}{\partial n} \end{aligned} \right\} \dots (1.12)$$

これを法線, 切線成分に分けると.

$$\left. \begin{aligned} X_n &= X \frac{\partial X}{\partial n} + Y \frac{\partial Y}{\partial n} = -\rho \\ X_s &= X \frac{\partial X}{\partial s} + Y \frac{\partial Y}{\partial s} = -X \frac{\partial Y}{\partial n} + Y \frac{\partial X}{\partial n} = \mu \int, \end{aligned} \right\} (1.13)$$

これらの関係は逆流れに依りて全く同様である。

## 2. 速度場の表現

附録 A の互逆定理を, 同 B の核関数 について適用すると  
速度場は

$$u(Q) = \frac{-U}{\mu} \int_C [X \tilde{U}^{(1)}(P, Q) + Y \tilde{V}^{(1)}(P, Q) - u X^{(1)} - v Y^{(1)} - \rho U \{ u \tilde{U}^{(1)} + v \tilde{V}^{(1)} \} \frac{\partial X}{\partial n}] dS_P$$

$$v(Q) = \frac{-U}{\mu} \int_C [X \tilde{U}^{(2)}(P, Q) + Y \tilde{V}^{(2)}(P, Q) - u X^{(2)} - v Y^{(2)} - \rho U \{ u \tilde{U}^{(2)} + v \tilde{V}^{(2)} \} \frac{\partial X}{\partial n}] dS_P \quad (2.1)$$

2.12  $P \equiv (x, y), Q \equiv (x', y')$

ここで  $C$  の内部領域の速度場を考えると, 内部でも (2.1) と同じ表現が成立ち, その表現で  $Q$  を外部に持って来ると 0 であるから, (2.1) からそれを差引く。

境界条件を考慮し, またこの内部問題は恒等的に  $u = -U, v = 0$  であるから結局

$$\begin{aligned} u(Q) &= \frac{-U}{\mu} \int_C [X \tilde{U}^{(1)}(P, Q) + Y \tilde{V}^{(1)}(P, Q)] dS(P) \\ v(Q) &= \frac{-U}{\mu} \int_C [X \tilde{U}^{(2)}(P, Q) + Y \tilde{V}^{(2)}(P, Q)] dS(P) \end{aligned} \quad (2.2)$$

なる表現をうる。

さらに核関数の対称性を考察する。

$$u(Q) = \frac{-U}{\mu} \int_C [X U'''(Q, P) + Y V''(Q, P)] dS(P),$$

$$v(Q) = \frac{-U}{\mu} \int_C [X U^{(2)}(Q, P) + Y V^{(2)}(Q, P)] dS(P), \quad \left. \begin{array}{l} \\ \end{array} \right\} (2.3)$$

と表わす。

今 (1.12) を式 (2.3) に代入し

$$\left. \begin{array}{l} U^{(1)}(Q, P) \frac{\partial X}{\partial n_P} + V^{(1)}(Q, P) \frac{\partial Y}{\partial n_P} = U_n^{(1)}(Q, P), \\ -U^{(1)}(Q, P) \frac{\partial Y}{\partial n} + V^{(1)}(Q, P) \frac{\partial X}{\partial n} = U_s^{(1)}(Q, P), \\ U^{(2)}(Q, P) \frac{\partial X}{\partial n} + V^{(2)}(Q, P) \frac{\partial Y}{\partial n} = U_n^{(2)}(Q, P), \\ -U^{(2)}(Q, P) \frac{\partial Y}{\partial n} + V^{(2)}(Q, P) \frac{\partial X}{\partial n} = U_s^{(2)}(Q, P) \end{array} \right\} (2.4)$$

と定義し直すと

$$\left. \begin{array}{l} u(Q) = \frac{U}{\mu} \int_C [p U_n^{(1)}(Q, P) - \mu_s U_s^{(1)}(Q, P)] dS(P) \\ v(Q) = \frac{+U}{\mu} \int_C [p U_n^{(2)}(Q, P) - \mu_s U_s^{(2)}(Q, P)] dS(P) \end{array} \right\} (2.5)$$

を得る。

さらに  $u, v$  を法線切線成分に表現して

$$\left. \begin{array}{l} u = v_n \frac{\partial X}{\partial n} - v_s \frac{\partial Y}{\partial n} \\ v = v_n \frac{\partial Y}{\partial n} + v_s \frac{\partial X}{\partial n} \\ v_n = u \frac{\partial X}{\partial n} + v \frac{\partial Y}{\partial n} \\ v_s = -u \frac{\partial Y}{\partial n} + v \frac{\partial X}{\partial n} \end{array} \right\} (2.6)$$

$$\begin{aligned}
 V_n^{(1)}(Q, P) &= U_n^{(1)}(Q, P) \frac{\partial X}{\partial n_Q} + U_n^{(2)} \frac{\partial Y}{\partial n_Q} \\
 V_s^{(1)}(Q, P) &= U_s^{(1)}(Q, P) \frac{\partial X}{\partial n_Q} + U_s^{(2)} \frac{\partial Y}{\partial n_Q} \\
 V_n^{(2)}(Q, P) &= -U_n^{(1)}(Q, P) \frac{\partial Y}{\partial n_Q} + U_n^{(2)} \frac{\partial X}{\partial n_Q} \\
 V_s^{(2)}(Q, P) &= -U_s^{(1)} \frac{\partial Y}{\partial n_Q} + U_s^{(2)} \frac{\partial X}{\partial n_Q}
 \end{aligned}
 \quad (2.7)$$

(2.4) を代入すると  $\frac{\partial X}{\partial n_P} = \cos \alpha$ ,  $\frac{\partial Y}{\partial n_P} = \sin \alpha$ ,  $\frac{\partial X}{\partial n_Q} = \cos \alpha'$ ,  $\frac{\partial Y}{\partial n_Q} = \sin \alpha'$

よって

$$\begin{aligned}
 V_n^{(1)}(Q, P) &= U^{(1)}(Q, P) \cos \alpha \cos \alpha' + V^{(1)}(Q, P) \sin(\alpha + \alpha') \\
 &\quad + V^{(2)}(Q, P) \sin \alpha \sin \alpha', \\
 V_s^{(1)}(Q, P) &= -U^{(1)}(Q, P) \sin \alpha \cos \alpha' + V^{(1)}(Q, P) \cos(\alpha + \alpha') \\
 &\quad + V^{(2)}(Q, P) \cos \alpha \sin \alpha', \\
 V_n^{(2)}(Q, P) &= -U^{(2)}(Q, P) \cos \alpha \sin \alpha' + V^{(1)}(Q, P) \cos(\alpha + \alpha') \\
 &\quad + V^{(2)}(Q, P) \sin \alpha \cos \alpha', \\
 V_s^{(2)}(Q, P) &= U^{(2)}(Q, P) \sin \alpha \sin \alpha' - V^{(1)}(Q, P) \sin(\alpha + \alpha') \\
 &\quad + V^{(2)}(Q, P) \cos \alpha \cos \alpha',
 \end{aligned}
 \quad (2.8)$$

$$v_n(Q) = \frac{+U}{\mu} \int_C [p V_n^{(1)}(Q, P) - \mu \int V_s^{(1)}(Q, P)] d s_P,$$

$$v_s(Q) = + \frac{U}{\mu} \int_C [p V_n^{(2)}(Q, P) - \mu \int V_s^{(2)}(Q, P)] d s_P, \quad (2.9)$$

### 3. 漸近的性質(速度場の)

まずレイノルズ数が充分小さいとし、(B.6)の近似を適用すると (B.8) のストークス核を使って、(2.3)は

$$\begin{aligned}
 u(Q) &\doteq -\frac{U}{\mu} \int_C [X_s U^{(2)}(Q, P) + Y_{ss} V^{(2)}(Q, P)] ds_p \\
 &\quad - \frac{U(1 - \log \frac{\partial \beta}{\partial z})}{4\pi\mu} \int_C X ds, \\
 v(Q) &\doteq -\frac{U}{\mu} \int_C [X_s V^{(2)}(Q, P) + Y_{ss} V^{(2)}(Q, P)] ds \\
 &\quad + U \frac{\log \frac{\partial \beta}{\partial z}}{4\pi\mu} \int_C Y ds,
 \end{aligned} \quad (3.1)$$

右辺の1項はストークス流れの方程式を満たすからよく知られているように2次元ストークス流れでは抗力は存在しない。(エネルギー散逸が無限大となる)

(か)この形から見れば近場ではオセーン流れと右辺の2項の定数分が異なるだけである。

よって今 (3.1) の右辺の2項のない解、今はそれをストークス解とよぼう、を  $u^s, v^s$  とすると (3.1) の解との関係は次のようになる。



ストークス解の境界積分方程式は

$$\left. \begin{aligned} -U &= \frac{-U}{\mu} \int_c [X_s^s U^{(1)} + Y_s^s V^{(1)}] ds, \\ 0 &= \frac{-U}{\mu} \int_c [X_s^s U^{(2)} + Y_s^s V^{(2)}] ds, \end{aligned} \right\} \dots (3.2)$$

この解  $X^s, Y^s$  がわかれば (3.1) の境界方程式は

今はずらに 
$$\int_c X ds = D, \quad \int_c Y ds = 0, \quad \dots (3.3)$$

とおくと

$$\left. \begin{aligned} -U + \frac{(1 - \frac{1}{2} \frac{\partial k}{\partial z})}{4\pi\mu} DU &= \frac{-U}{\mu} \int_c [X_s U^{(1)} + Y_s V^{(1)}] ds, \\ 0 &= \frac{-U}{\mu} \int_c [X_s U^{(2)} + Y_s V^{(2)}] ds, \end{aligned} \right\} (3.4)$$

であるから

$$\begin{Bmatrix} X \\ Y \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} X^s \\ Y^s \end{Bmatrix} \left[ 1 + \frac{(1 - \frac{1}{2} \frac{\partial k}{\partial z})}{4\pi\mu} D \right], \quad (3.5)$$

となり (3.3) より

$$\int_c X^s ds = D^s, \quad \dots (3.5)$$

とおくと

$$D = D^s \left[ 1 + \frac{1 - \frac{1}{2} \frac{\partial k}{\partial z}}{4\pi\mu} D^s \right]$$

よって

$$D = \frac{D^s}{1 + \frac{1 - \frac{1}{2} \frac{\partial k}{\partial z}}{4\pi\mu} D^s}, \quad \dots (3.6)$$

$$\begin{Bmatrix} X \\ Y \end{Bmatrix} = \frac{D}{D^s} \begin{Bmatrix} X^s \\ Y^s \end{Bmatrix},$$

充分遠方では (B.8) を代入し, 又 (B.8) 右辺第 2 項は  
無視し, (B.3) を代入すると

$$\left. \begin{aligned} u(\alpha) &\doteq \frac{-D}{4\pi\mu} \left(1 + \frac{x'}{r'}\right) \sqrt{\frac{\pi}{2kr'}} e^{-k(r'-x')} \\ v(\alpha) &\doteq \frac{+D}{4\pi\mu} \left(\frac{-y'}{r'} + 1\right) \sqrt{\frac{\pi}{2kr'}} e^{-k(r'-x')} \end{aligned} \right\} (3.7)$$

$$r' = \sqrt{x'^2 + y'^2}$$

一方  $r'/k$  の方が充分小さいとして (3.1) で  $R \rightarrow \infty$  とすれば

(B.6) に于いて

$$\left. \begin{aligned} u(\alpha) &\doteq + \frac{UD}{\mu} \left[ \log r' - \frac{x'^2}{r'^2} + \log \frac{r'}{2} \right] \\ v(\alpha) &\doteq - \frac{UD}{\mu} \frac{x'y'}{r'^2} \end{aligned} \right\} (3.8)$$

(3.6) に於いて  $D > 0$  と考えられるから  $D < 0$  とする。

## 4. 順流れと逆流れの関係

順流れと逆流れでは (A.6) により抗力は等しい

$$D = \tilde{D}$$

$$D = \int_C X ds, \quad \tilde{D} = -\int_C \tilde{X} ds, \quad \left. \begin{array}{l} \\ \end{array} \right\} (4.1)$$

これは前後非対称な場合でも成立する。

もし前後対称ならば物理的に明らか

$$\begin{aligned} u(x, y) &= -\tilde{u}(-x, y) \\ v(x, y) &= \tilde{v}(-x, y) \end{aligned} \quad \left. \begin{array}{l} \\ \end{array} \right\} (4.2)$$

従って

$$\zeta(x, y) = -\tilde{\zeta}(-x, y), \quad (4.3)$$

よって

$$\begin{aligned} \zeta(x, y) + \tilde{\zeta}(x, y) &= \tilde{\zeta}(x, y) - \tilde{\zeta}(-x, y) \\ &= -\tilde{\zeta}(-x, y) + \tilde{\zeta}(-x, y) : \text{odd in } x \end{aligned} \quad (4.4)$$

$$\zeta(x, y) - \tilde{\zeta}(x, y) = -\tilde{\zeta}(-x, y) + \zeta(-x, y) : \text{even in } x. \quad (4.5)$$

もう一度前後非対称な場合も含めて考えよう。

境界条件 (1.5), (1.6) から

$$u + \tilde{u} = 0, \quad v + \tilde{v} = 0 \quad \text{on } C, \quad (4.6)$$

よって D 内で  $(u + \tilde{u}, v + \tilde{v})$  は速度上は C 上で

齊次の境界条件を有し, x 軸の前後に wake を持つ。

この wake は (3.7) のように与えられるか? どのように書けばよいか?

$$\begin{aligned} \phi(p) &= K_0(Rr) e^{kx} \\ \tilde{\phi}(p) &= K_0(Rr) e^{-kx} \end{aligned} \quad \left. \begin{array}{l} \\ \\ \end{array} \right\} \dots (4.7)$$

$$\begin{aligned} u_I(p) &= \frac{1}{4\pi} \left[ 2 - \frac{1}{R} \frac{\partial}{\partial x} \right] \phi(p) \\ v_I &= -\frac{1}{4\pi R} \frac{\partial \phi}{\partial y} \end{aligned} \quad \left. \begin{array}{l} \\ \\ \end{array} \right\} (4.8)$$

$$\begin{aligned} \tilde{u}_I &= \frac{1}{4\pi} \left( 2 + \frac{1}{R} \frac{\partial}{\partial x} \right) \tilde{\phi} \\ \tilde{v}_I &= \frac{1}{4\pi R} \frac{\partial \tilde{\phi}}{\partial y} \end{aligned} \quad \left. \begin{array}{l} \\ \\ \end{array} \right\} \dots (4.9)$$

よおくと

$$\begin{aligned} u(p) &\underset{x \gg 1}{\sim} -\frac{D}{4\pi\mu} u_I(p) \\ v(p) &\neq -\frac{D}{4\pi\mu} v_I(p) \end{aligned} \quad \left. \begin{array}{l} \\ \\ \end{array} \right\} \dots (4.10)$$

一方

$$\begin{aligned} \tilde{u}(p) &\underset{x \ll -1}{\sim} \frac{D}{4\pi\mu} \tilde{u}_I(p) \\ \tilde{v}(p) &\neq \frac{D}{4\pi\mu} \tilde{v}_I(p) \end{aligned} \quad \left. \begin{array}{l} \\ \\ \end{array} \right\} (4.11)$$

ここで (4.8), (4.9) の伴流に對して新しく  $(u_d, v_d)$  の流を考へよう。

$$\begin{aligned} u_I + \tilde{u}_d &= u_w, & v_I + \tilde{v}_d &= v_w \\ u_w = v_w &= 0 & \text{on } C \\ \tilde{u}_I + u_d &= \tilde{u}_w, & \tilde{v}_I + v_d &= \tilde{v}_w \\ \tilde{u}_w = \tilde{v}_w &= 0 & \text{on } C \end{aligned} \quad \left. \begin{array}{l} \\ \\ \\ \\ \end{array} \right\} \dots (4.12)$$

$(u_d, v_d)$ , (すなわち  $x$  の正軸側) は  $x$  の負軸方向に伴流を有するものとする。

今次の速度場を考えると

$$\left. \begin{aligned} u + \tilde{u} + \frac{D}{4\pi\mu} (u_E + \tilde{u}_d) \\ v + \tilde{v} + \frac{D}{4\pi\mu} (v_E + \tilde{v}_d) \end{aligned} \right\} \text{or} \left. \begin{aligned} u + \tilde{u} - \frac{D}{4\pi\mu} (u_E + u_d) \\ v + \tilde{v} - \frac{D}{4\pi\mu} (v_E + v_d) \end{aligned} \right\}$$

$x$  の正軸方向の伴流はなく (or 負方向の) 境界条件は  
恒等的に 0 であるから 解が一意的ならば、  
これらも恒等的に 0 である。

即ち

$$\left. \begin{aligned} u + \tilde{u} &= -\frac{D}{4\pi\mu} (u_E + \tilde{u}_d) = \frac{D}{4\pi\mu} (u_E + u_d), \\ v + \tilde{v} &= -\frac{D}{4\pi\mu} (v_E + \tilde{v}_d) = \frac{D}{4\pi\mu} (v_E + v_d), \end{aligned} \right\} (4.13)$$

また渦量に於ては

$$\left. \begin{aligned} \zeta + \tilde{\zeta} &= -\frac{D}{4\pi\mu} \zeta_w = \frac{D}{4\pi\mu} \tilde{\zeta}_w \\ \zeta_w &= -\tilde{\zeta}_w, \end{aligned} \right\} (4.14)$$

又無限遠で

$$\left. \begin{aligned} - \begin{Bmatrix} \tilde{u}_d \\ \tilde{v}_d \end{Bmatrix} \xrightarrow{x \ll -1} \begin{Bmatrix} \tilde{u}_E \\ \tilde{v}_E \end{Bmatrix} \\ - \begin{Bmatrix} u_d \\ v_d \end{Bmatrix} \xrightarrow{x \gg 1} \begin{Bmatrix} u_E \\ v_E \end{Bmatrix} \end{aligned} \right\} (4.15)$$

5. 最小抵抗問題 ( $U=1$  とする)

(D.28), (D.29) より, 抵抗が極値となる際の条件は  
物体の微小変形  $\delta u$  に対して

$$\left. \begin{aligned} \int_C \left[ \mu s \tilde{s} + 2\rho s \frac{\partial x}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u} \right] \delta u ds &= 0 \\ \int_C \left[ \mu s \tilde{s}^2 + 2\rho \tilde{s}^2 \frac{\partial x}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u} \right] \delta u ds &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (5.1)$$

副条件として面積一定, つまり

$$\int_C \delta u ds = 0, \quad (5.2)$$

なる条件をつけると (5.1) は明らかに

$$\left. \begin{aligned} \mu s \tilde{s} + 2\rho s \frac{\partial x}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u} &= C \quad ; \text{constant} \\ \mu s \tilde{s}^2 + 2\rho \tilde{s}^2 \frac{\partial x}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u} &= C^2 \quad ; \text{const.} \end{aligned} \right\} \quad (5.3)$$

により満足される。

もっと一般的に副条件として, 面積の重心, 2次モーメント  
(幅を指定するかわりに用いる。) が指定されるならば

$$\int_C \delta u ds = \int_C x \delta u ds = \int_C x^2 \delta u ds = 0; \quad (5.4)$$

となり (5.3) のかわりに

$$\left. \begin{aligned} \mu s \tilde{s} + 2\rho s \frac{\partial x}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u} &= c + b x + a x^2 \\ \mu s \tilde{s}^2 + 2\rho \tilde{s}^2 \frac{\partial x}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u} &= \tilde{c} + \tilde{b} x + \tilde{a} x^2 \end{aligned} \right\} \quad (5.5)$$

$a, b, c, \tilde{a}, \tilde{b}, \tilde{c}$  定数.

とよければよい。

物体が前後左右対称ならば (5.4)は

$$\int_C \rho h ds = \int_C x^2 \rho h ds = 0, \dots (5.6)$$

(5.5)は

$$\left. \begin{aligned} \mu s(x, y) \bar{s}(x, y) + 2P s(x, y) \frac{\partial x}{\partial n} \frac{\partial y}{\partial n} &= c + ax^2 \\ \mu \bar{s}(x, y) s(x, y) + 2P \bar{s}(x, y) \frac{\partial x}{\partial n} \frac{\partial y}{\partial n} &= c' + a'x^2 \end{aligned} \right\}$$

とすると (4.3) の関係から

$$\left. \begin{aligned} -\mu s(x, y) \bar{s}(-x, y) + 2P s(x, y) \frac{\partial x}{\partial n} \frac{\partial y}{\partial n} &= c + ax^2 \\ -\mu \bar{s}(x, y) s(-x, y) - 2P \bar{s}(x, y) \frac{\partial x}{\partial n} \frac{\partial y}{\partial n} &= c' + a'x^2 \end{aligned} \right\} (5.7)$$

となり、辺々相引くと

$$2P [s(x, y) + \bar{s}(-x, y)] \frac{\partial x}{\partial n} \frac{\partial y}{\partial n} = c - c' + (a - a')x^2$$

を得るが、左辺 [ ] 内は偶関数、右辺も偶関数だから、

$\frac{\partial x}{\partial n} \frac{\partial y}{\partial n}$  は奇関数故

$$c = c', \quad a = a', \quad \dots (5.8)$$

結局 (5.7) は

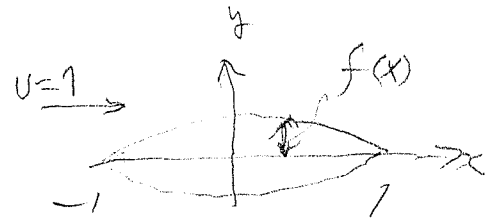
$$\begin{aligned} -\mu s(x, y) \bar{s}(-x, y) + P [s(x, y) - \bar{s}(-x, y)] \frac{\partial x}{\partial n} \frac{\partial y}{\partial n} \\ = c + ax^2, \dots (5.9) \end{aligned}$$

## 6. 薄い物体

図のように薄い物体を考えよう。

薄い物体に常用される近似、

により境界条件は、



$$u|_{y=0} = -1, \quad v|_{y=0} = \frac{df(x)}{dx}, \quad |f(x)| \ll 1, \quad (6.1)$$

一方 (6.1) の特解としてポテンシャル流れ  $(u_p, v_p)$

があるのでこれを援用して、

$$v_p|_{y=0} = \frac{df}{dx} \quad \text{for } |x| < 1, \quad (6.2)$$

とすると、これに対応する  $u_p$  は

$$u_p(x, 0) = \frac{1}{\pi} \int_{-1}^1 \frac{\frac{df}{dx'} dx'}{x-x'}, \quad (6.3)$$

で与えられる。

したがってその圧力は (6.1) より

$$p_p(x, y) = -\rho u_p(x, y), \quad (6.4)$$

このポテンシャル流れを援用すると (6.1) は、

$$u|_{y=0} = u_p + u_H, \quad v|_{y=0} = v_p + v_H, \quad (6.5)$$

と書いて

$$u_H|_{y=0} = -1 - u_p|_{y=0}, \quad v_H|_{y=0} = 0, \quad (6.6)$$



より、(2.2) に従って

$$U''_F(x', 0) = -\frac{2}{\mu} \int_{-1}^1 X(x) U''(x', 0; x, 0) dx', \quad (6.7)$$

と考えてよい。

ν が 1/4 の数 が 充分 小さい 時は (B.6) より

$$U''(x', 0; x, 0) \doteq \frac{1}{4\pi} \left[ -\log \frac{x'}{2} - \log |x-x'| \right], \quad (6.8)$$

ν が 1/4 の数 が 充分 大きい 時は (B.8) より

$$U'' \doteq \begin{cases} 0 & \text{for } x > x' \\ \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{\eta}{2k_2(x-x')}} & \text{for } x' > x \end{cases} \quad (6.9)$$

さて 今

$$f(x) = \sum_{n=1}^{\infty} a_n \sin n\theta, \quad x = \cos\theta, \quad (6.10)$$

とすれば

$$\frac{df}{dx} = \sum_{n=1}^{\infty} \frac{n a_n \cos n\theta}{\sin\theta}, \quad (6.11)$$

より (6.3) より

$$U_P(x) = \sum_{n=1}^{\infty} \frac{n a_n \sin n\theta}{\sin\theta}, \quad (6.12) \quad (\text{align?})$$

$$\frac{\sin(2n+1)\theta}{\sin\theta} = 1 + 2[\cos 2\theta + \cos 4\theta + \dots + \cos 2n\theta],$$

$$\frac{\sin 2n\theta}{\sin\theta} = 2[\cos\theta + \cos 3\theta + \dots + \cos(n-1)\theta],$$

したがって

$$U_p(x,0) = \sum_{n=0}^{\infty} b_n \cos n\theta \quad (6.13)$$

と書くと

$$\left. \begin{aligned} b_0 &= a_1 + 3a_3 + \dots + (2n+1)a_{2n+1} + \dots \\ b_{2n} &= 2 \left[ (2n+1)a_{2n+1} + \dots \right] \\ b_1 &= 2 \left[ 2a_2 + 4a_4 + \dots + 2n a_{2n} + \dots \right] \\ b_{2n-1} &= 2 \left[ 2n a_{2n} + \dots \right] \end{aligned} \right\} (6.14)$$

また

面積  $A = 2 \int_{-1}^1 f dx = \pi a_1$

重心  $M = 2 \int_{-1}^1 f dx = \frac{\pi}{2} a_2$

2次重心  $I = 2 \int_{-1}^1 f x^2 dx = \frac{\pi}{4} (a_1 + a_3)$

(6.15)

先ず「レイニルズ」数が充分小さい時は (6.8) により

$$-\log |\cos \theta - \cos \theta'| = \log 2 + 2 \sum_{n=1}^{\infty} \frac{\cos n\theta \cos n\theta'}{n}$$

だから

$$U^{(n)} = \frac{B}{4\pi} + \frac{1}{2\pi} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{\cos n\theta \cos n\theta'}{n} \quad (6.16)$$

$$B = 1 - \log \frac{\gamma k}{4} = 1 - \log \frac{2k}{\gamma} + \log 2$$

と作り今

$$X = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{C_n \cos n\theta}{\sin \theta} \quad (6.17)$$

と書くと  $D = 2 \int_{-1}^1 X dx = 2\pi C_0 \quad (6.18)$

$$u_{17} = -\frac{B}{2\mu} C_0 - \frac{1}{2\mu} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{C_n}{n} \cos n\theta, \quad (6.19)$$

(6.6) に (5.1) (6.13) と移すので

$$\left. \begin{aligned} \frac{B C_0}{2\mu} &= 1 + b_0 = 1 + a_1 + 3a_3 + \dots + (2n+1)a_{2n+1} + \dots \\ \frac{C_n}{2\mu} &= b_n = 2 [ (n+1)a_{n+1} + (n+3)a_{n+3} + \dots ] \end{aligned} \right\} (6.20)$$

(6.17) と (6.19) から

$$X - \frac{1}{4\mu} \frac{df}{dx} = \frac{C_0}{2\mu} + 4\mu \sum_{n=1}^{\infty} \frac{(n+1)a_{n+1}}{2\mu} \cos n\theta, \quad (6.21)$$

と仮定する。(5.)

(5.7) と較べて ( $X=1$ ) 右辺が1項は (5.7) の定数に  
対応して11と考えるとよいけれど、右辺が2項から残るので  
(5.7) が成立しているかどうか不明である。

なお今の場合抗力は (6.18) で  $C_0$  は (6.20) の1式で  
与えられるから、この式で極値問題を考えると

$$b_0 = -1 \text{ とすると } X=0, \quad \dots (6.22)$$

このときの端点 (0) での

$$\frac{df}{dx} \doteq \frac{b_0}{\sqrt{1-x^2}}, \quad \text{for } x \neq 1$$

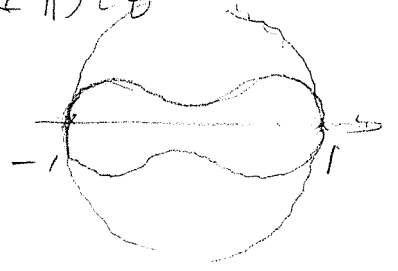
$$f \doteq b_0 \int \frac{dx}{\sqrt{1-x^2}} \doteq b_0 \sqrt{1-x^2},$$

\*この事はストークス流中で得られている解の事実と反する事であり、  
 この原因は 圧力抵抗を無視した点と考える。 他は  
 それをどう採り入れるかは今後の問題としても少くとも  
 (6.4)を代入しては 抵抗力は 2次形式となる。

No. 19.

Date

つまり前段の曲率半径が  $\infty$  ならば 他は どんな形でも  
 抵抗力は 0 (!) とする事に成る。



このように抵抗力が 0 となるのは 抵抗力が

形状を表わす係数  $a_n$  の 1次形式となつてゐる以上  
 必然的なる事である\*。

次にレイノルズ数  $\mu$  が充分大きい時を考へよう。

(6.9)を代入すると (6.7)は

$$\psi + \psi_p(x, 0) = \frac{1}{\mu \sqrt{2\pi k}} \int_{-1}^x \frac{X(x') dx'}{\sqrt{x-x'}} \quad (6.23)$$

のようは アーベル型の積分方程式となり、その解は

$$X(x) = \mu \sqrt{\frac{2k}{\pi}} \frac{d}{dx} \int_{-1}^x \frac{(1+\psi_p) dx'}{\sqrt{x-x'}} \quad (6.24)$$

抵抗力は

$$D = 2 \int_{-1}^1 X dx = 2 \mu \sqrt{\frac{2k}{\pi}} \int_{-1}^1 \frac{(1+\psi_p) dx'}{\sqrt{1-x'}} \quad (6.25)$$

(6.24)の表現は 小の面倒なので 以下抵抗力のみ考へよう。

(6.12)を (6.25)に代入すると

$$\int_{-1}^1 \frac{(1+\psi_p) dx'}{\sqrt{1-x'}} = 2\sqrt{2} \left[ 1 + \sum_{n=1}^{\infty} n a_n \left\{ \sum_{\nu=1}^n \frac{(-1)^{\nu+1}}{(2\nu-1)} \right\} \right] \quad (6.26)$$

となし、やはり  $\Delta_n$  の一般形式と存するが、抵抗力の  
最小値は 0 と考えられ、(6.26) の形から レイノルズ数の  
小さい時と同じく、両端近くの形だけで抵抗力  
の形が与えられるように見える。

前頁の図のような形は 形状影響係数を小さく  
しようとするときと書かれてきた\*。

そのような事がある原因の一つは 線型化  
した事によると思われ、造船抵抗理論で  
球状船首が有用であり、またその効果は粘性  
抵抗の減少にもあると書かれる事からすれば、  
なお検討の余地がある。

\* 別冊、防大紀要

## 7. 解法について

§5の問題を解くにあたってまず“希望の面積、重心、  
 この電界を持つ物体を適当に選び、その周りの  
 流れを定める。

境界積分方程式としては(2.9)がもっとも便利である。

$$\left. \begin{aligned} v_n(Q) &= \int_C \left[ \frac{\rho}{\mu} V_n^{(1)}(Q, P) - \int V_s^{(1)}(Q, P) \right] dS(P), \\ v_s(Q) &= \int_C \left[ \frac{\rho}{\mu} V_n^{(2)}(Q, P) - \int V_s^{(2)}(Q, P) \right] dS(P), \end{aligned} \right\} (7.1)$$

逆流れの場合は

$$\left. \begin{aligned} \tilde{v}_n(Q) &= \int_C \left[ \frac{\tilde{\rho}}{\mu} V_n^{(1)}(P, Q) - \int \tilde{V}_s^{(1)}(P, Q) \right] dS(P), \\ \tilde{v}_s(Q) &= \int_C \left[ \frac{\tilde{\rho}}{\mu} V_n^{(2)}(P, Q) - \int \tilde{V}_s^{(2)}(P, Q) \right] dS(P), \end{aligned} \right\} \begin{array}{l} (7.2) \\ \text{sign?} \end{array}$$

境界条件は

$$\left. \begin{aligned} v_n &= -\frac{\partial \chi}{\partial n}, & v_s &= \frac{\partial \psi}{\partial n}, \\ \tilde{v}_n &= \frac{\partial \chi}{\partial n}, & \tilde{v}_s &= -\frac{\partial \psi}{\partial n} \end{aligned} \right\} (7.3)$$

勿論前後対称の場合は(4.2), (4.3)の周縁からあるが

(7.1)だけでよい。

これを  $\delta n$  だけ変形すると (D.12) による

$$\left. \begin{aligned} \delta v_n &= \delta \mu \frac{\partial \chi}{\partial n} + \delta \rho \frac{\partial \psi}{\partial n} = 0, & \delta v_s &= -\delta \mu \frac{\partial \psi}{\partial n} + \delta \rho \frac{\partial \chi}{\partial n} = -\int \delta n, \\ \delta \tilde{v}_n &= 0, & \delta \tilde{v}_s &= -\int \delta n \end{aligned} \right\} (7.4)$$

これを (7.1), (7.2) に代入して解くとその解  $\delta p, \delta s, \delta \tilde{p}, \delta \tilde{s}$  がホネカ  $\delta$  の小は 附録 D で考えているもの (例えは  $\delta s$  は  $\delta s = \frac{\partial \delta U}{\partial X} - \frac{\partial}{\partial y} \delta U$  のように導かれる) とは一般に異なることを考えられる (つまり  $\delta U, \delta V$  等の表示は一般には (2.1) である)。

(しかし <sup>20)</sup> 一般式は面倒であるので、とにかく近似式としてその解が  $\delta p, \delta s$  等を代表するものとする。

さて最少原理の物体では (5.5) が成立するためには (7.3) の解から得られる  $S/c$  を  $S_0$  と記すと、 $\delta U$  なる変形によつて (5.5) が成立するためには  $S_0$  の項を省略して

$$\begin{aligned} (\mu \tilde{S}_0 + 2P \frac{\partial X}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u}) \delta \tilde{s} + \mu S_0 \delta \tilde{S} &= c + ex + ax^2 \\ &\quad - [\mu \tilde{S}_0 \tilde{S}_0 + 2P \tilde{S}_0 \frac{\partial X}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u}], \\ (\mu S_0 + 2P \frac{\partial X}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u}) \delta s + \mu \tilde{S}_0 \delta S &= \tilde{c} + \tilde{e}x + \tilde{a}x^2 \\ &\quad - [\mu S_0 \tilde{S}_0 + 2P \tilde{S}_0 \frac{\partial X}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u}], \end{aligned} \quad (7.5)$$

$$\begin{aligned} \delta p &= \frac{1}{\Delta} \left[ (c + ex + ax^2 - (\mu \tilde{S}_0 \tilde{S}_0 + 2P \tilde{S}_0 \frac{\partial X}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u})) (\mu S_0 + 2P \frac{\partial X}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u}) \right. \\ &\quad \left. - (\tilde{c} + \tilde{e}x + \tilde{a}x^2 - \mu S_0 \tilde{S}_0 - 2P \tilde{S}_0 \frac{\partial X}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u}) \mu S_0 \right], \\ \delta \tilde{p} &= \frac{1}{\Delta} \left[ (\tilde{c} + \tilde{e}x + \tilde{a}x^2 - \mu S_0 \tilde{S}_0 - 2P \tilde{S}_0 \frac{\partial X}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u}) (\mu \tilde{S}_0 + 2P \frac{\partial X}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u}) \right. \\ &\quad \left. - (c + ex + ax^2 - \mu \tilde{S}_0 \tilde{S}_0 - 2P \tilde{S}_0 \frac{\partial X}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u}) \mu \tilde{S}_0 \right], \\ \Delta &= (\mu S_0 + 2P \frac{\partial X}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u}) (\mu \tilde{S}_0 + 2P \frac{\partial X}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u}), \end{aligned} \quad (7.6)$$

これを (7.1), (7.2) の式を (7.3) 式に代入し, (7.4) の境界条件  $\delta v_n = \delta v_n^* = 0$  により解けば対応する  $\delta p, \delta p^*$  が求まり, それを (7.3) 式に代入すれば  $\delta u$  が求まる。

この時定数  $a, b, c$  等は未定であるが (5.4) の条件により定まる。

このようにして  $\delta u$  が定まれば元の形をそれだけ変形して計算をくり返し, 適当な所でとめる。

物性が前後対称ならば (5.6) 以下のようにかなり簡単に求まる。

§6 節の考察から見るとレイノルズ数が充分大きい時は解が不安定となる可能性がある。

その原因は (5.1) で  $\mu \rightarrow 0$  とすると

$$2P \int_C \int \frac{\partial x}{\partial n} \frac{\partial y}{\partial n} \delta u \, ds = 0, \quad 2P \int_C \int \frac{\partial x}{\partial n} \frac{\partial y}{\partial n} \delta u \, ds = 0, \quad (7.7)$$

となる。つまり二次形式に存在して §6 のように本が起りうる本に存在。

一方ストークス流れでは解が実際得られているのは



$$\mu \int_C \dot{s}^2 \delta h ds = 0, \quad (9.8)$$

つまり  $\dot{s}$  の 2次形式 になっているためであると考えられる。

しかし今は  $\dot{s}$  つまり 2次形式 となっているので 前後対称な物体では 解はあると考えられるが 前後非対称の場合は 解が不定となるかも知れない。

ここで 解が不定と言う意味は 一様収束する解がないと言う事であって、計算上では 逐次計算を進めて行く時 抵抗値が 逐次小さくなって行くとは限らないで 大きくなったり小さくなったりし、一定の形状に収束しないと言う事である。

$$E = 2u_x \vec{u}_x + 2u_y \vec{u}_y + (u_y + v_x)(u_y^2 + v_x^2)$$

$$\Rightarrow = 4u_x \vec{u}_x + (5 + 2u_y)(5^2 + 2u_y^2)$$

$$= 4u_x \vec{u}_x + 4u_y \vec{u}_y + 25\vec{u}_y + 25^2 u_y$$

$$u_x = u_n x_n, \quad u_y = u_n y_n.$$

$$\Rightarrow u_x = -5 y_n x_n, \quad u_y = 5 - 5 y_n^2$$

$$E = 4 \cdot 5 \cdot 5^2 x_n^2 y_n^2 + 5^2 (x_n^2 + y_n^2)^2 = 100 \cdot 5^2 (x_n^2 + y_n^2)^2$$

$$= 4 \cdot 5 \cdot 5^2 (x_n^2 + y_n^2)^2$$

$$= 4 \cdot 5 \cdot 5^2 (x_n^2 + y_n^2 - 1) = 0$$

$$(x_n^2 + y_n^2)^2 = 1$$

$$= x_n^4 + y_n^4 + 2x_n^2 y_n^2$$

$$(u \vec{u}_n + v \vec{v}_n) \Big|_C = (u \vec{u}_n + v \vec{v}_n)_C$$

$$= \frac{\partial}{\partial x} (u \vec{u}_n + v \vec{v}_n) + \frac{\partial}{\partial y} (u \vec{u}_n + v \vec{v}_n)$$

$$\frac{\partial}{\partial x} (u \vec{u}_n + v \vec{v}_n) = \frac{\partial}{\partial x} (u \vec{u}_n + v \vec{v}_n) = \frac{\partial}{\partial x} (u \vec{u}_n + v \vec{v}_n)$$

$$u_x = u_n x_n = -5 y_n x_n \quad v_y = v_n y_n = -5 y_n^2$$

$$u_y + v_x = 5(x_n^2 - y_n^2)$$

附録 A 可逆定理

任意の速度場  $(u, v)$  とこれとは無関係な任意の逆流場の速度場  $(\tilde{u}, \tilde{v})$  を考え全流体領域  $D$  上で次の積分を考えよう。

$$E(u, v; \tilde{u}, \tilde{v}) = 2\mu \iint_D \left[ \frac{\partial u}{\partial x} \frac{\partial \tilde{u}}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \frac{\partial \tilde{v}}{\partial y} + \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right) \left( \frac{\partial \tilde{u}}{\partial y} + \frac{\partial \tilde{v}}{\partial x} \right) \right] dx dy, \quad (A.1)$$

対称性から明らかに

$$E(u, v; \tilde{u}, \tilde{v}) = E(\tilde{u}, \tilde{v}; u, v), \quad (A.2)$$

なる可逆性がある。

(A.1) を部分積分し (1.7) の定義により境界力を導入し、さらに (1.1) を使うと最終的に

$$E = -\rho U \iint_D \left( \tilde{u} \frac{\partial u}{\partial x} + \tilde{v} \frac{\partial v}{\partial x} \right) dx dy - \int_C (\tilde{u} X + \tilde{v} Y) ds, \quad (A.3)$$

同様にして

$$E = \rho U \iint_D \left( u \frac{\partial \tilde{u}}{\partial x} + v \frac{\partial \tilde{v}}{\partial x} \right) dx dy - \int_C (u \tilde{X} + v \tilde{Y}) ds, \quad (A.4)$$

(A.2) により上2式は等しい故等置して面積分を積分すると

$$\int_C (\tilde{u}X + \tilde{v}Y - u\tilde{X} - v\tilde{Y}) ds = -\rho U \int_C (u\tilde{u} + v\tilde{v}) \frac{\partial X}{\partial n} ds, \quad (A.5)$$

を得る。

特に  $(u, v)$ ,  $(\tilde{u}, \tilde{v})$  が (1.5), (1.6) の解ならば

$$U \int_C X ds = -U \int_C \tilde{X} ds, \quad \dots (A.6)$$

つまり "順流れにおける抵抗は逆流れの抵抗に等しい。 (前後対称非対称に拘わらず)"。

附録 B 核関数

「 $e^{-kR}$ 」

$$\left. \begin{aligned} 4\pi U^{(1)}(P, Q) &= -\frac{1}{k} \frac{\partial}{\partial x} \log R + 2\bar{\Phi}(P, Q) - \frac{\partial \bar{\Phi}}{k \partial x}, \\ 4\pi V^{(1)}(P, Q) &= 4\pi U^{(2)}(P, Q) = -\frac{1}{k} \frac{\partial}{\partial y} \log R - \frac{\partial \bar{\Phi}}{k \partial y}, \\ 4\pi V^{(2)}(P, Q) &= \frac{1}{k} \frac{\partial}{\partial x} \log R + \frac{\partial \bar{\Phi}}{k \partial x}, \end{aligned} \right\} (B.1)$$

$$k = \frac{\mu}{2\nu} = \frac{\rho U}{2\mu}, \quad R = \sqrt{(x-x')^2 + (y-y')^2} = \overline{PQ},$$

$$\left. \begin{aligned} \bar{\Phi}(P, Q) &= K_0(kR) e^{-k(x-x')}, \\ \nabla^2 \bar{\Phi} &= 2k \frac{\partial \bar{\Phi}}{\partial x}, \end{aligned} \right\} (B.2)$$

$$\left. \begin{aligned} \tilde{U}^{(1)}(P, Q) &= U^{(1)}(Q, P), \\ \tilde{V}^{(1)}(P, Q) &= V^{(1)}(Q, P) = \tilde{U}^{(2)}(P, Q) = U^{(2)}(Q, P), \\ \tilde{V}^{(2)}(P, Q) &= V^{(2)}(Q, P), \end{aligned} \right\} (B.3)$$

$$\left. \begin{aligned} p^{(1)}(P, Q) &= \tilde{p}^{(1)}(P, Q) = \frac{2\mu}{4\pi} \frac{\partial}{\partial x} \log R \\ p^{(2)}(P, Q) &= \tilde{p}^{(2)}(P, Q) = \frac{2\mu}{4\pi} \frac{\partial}{\partial y} \log R \end{aligned} \right\} (B.4)$$

$$j^{(1)} = \frac{2}{4\pi} \frac{\partial \bar{\Phi}}{\partial y}, \quad j^{(2)} = -\frac{2}{4\pi} \frac{\partial \bar{\Phi}}{\partial x}, \quad (B.5)$$

$X^{(1)}, Y^{(2)}$  は上の (B.1) から (1.9) にあつて計算せし

たので、今は必要ないものを省略する。  
 (註)  $\frac{\partial \bar{\Phi}}{\partial x}$

さて \$R\$ の小 \$\epsilon\$ 近傍では

$$\Phi(p, Q) \doteq - \left(1 + \frac{R^2 R^2}{4}\right) \log \frac{\delta R}{z} \left[1 + o(x-x')\right],$$

\$\delta\$: 正の定数 (\$\delta = 1, 5, 22\$)

\$z\$ の \$2^{\text{nd}}\$

$$4\pi U^{(1)}(p, Q) \doteq \log \frac{1}{R} - \frac{(y-y')^2}{R^2} + 1 - \log \frac{\delta R}{z},$$

$$4\pi V^{(1)}(p, Q) = 4\pi U^{(2)}(p, Q) \doteq \frac{(x-x')(y-y')}{R^2},$$

$$4\pi V^{(2)}(p, Q) \doteq \log \frac{1}{R} - \frac{(x-x')^2}{R^2} - \log \frac{\delta R}{z},$$

3つの \$A\$ の \$1\$ の \$1/2\$ を積分すると

$$\lim_{\epsilon \rightarrow 0} \oint_{\epsilon} X^{(1)} ds = \oint Y^{(1)} ds = \mu$$

$$\oint_{\epsilon} X^{(2)} ds = \oint Y^{(2)} ds = 0$$

(B.7)

\$R \gg 1\$ では

$$\Phi(p, Q) \doteq \sqrt{\frac{\pi}{2kR}} e^{-k[R - (x-x')]}$$

\$z\$ の \$3^{\text{rd}}\$ から

$$4\pi U^{(1)}(p, Q) \doteq \left(1 + \frac{x-x'}{R}\right) \sqrt{\frac{\pi}{2kR}} e^{-k(R - x - x')} - \frac{1}{R} \frac{\partial}{\partial x} \log R,$$

$$4\pi V^{(1)}(p, Q) = 4\pi U^{(2)} \doteq \left(\frac{y-y'}{R} - 1\right) \sqrt{\frac{\pi}{2kR}} e^{-k(R - x - x')} - \frac{1}{R} \frac{\partial}{\partial y} \log R,$$

$$4\pi V^{(2)}(p, Q) \doteq \left(1 - \frac{x-x'}{R}\right) \sqrt{\frac{\pi}{2kR}} e^{-k(R - x - x')} + \frac{1}{R} \frac{\partial}{\partial x} \log R,$$

(B.8)

とすると右辺の項は上流側では exponential に小さく  
下流側の伴流を表わしてゐる。

ストークス流の核は (B.6) と定数だけ異なつて

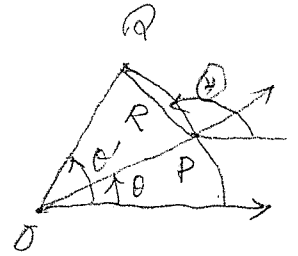
$$\left. \begin{aligned} sU^{(1)}(P, Q) &= U^{(1)}(P, Q) - \frac{1}{4\pi} \left(1 - \lambda_1 \frac{r^2}{z}\right), \\ sV^{(1)}(P, Q) &= sU^{(12)}(P, Q) = V^{(1)}(P, Q), \\ sV^{(12)}(P, Q) &= V^{(12)}(P, Q) + \frac{1}{4\pi} \lambda_1 \frac{r^2}{z}, \end{aligned} \right\} (B.8)$$

## 附録 C 円筒の解

§3で述べたように 実質的な境界方程式はストークス流の(3.2)である。

円筒上では

$$\left. \begin{aligned} 4\pi s U^{(1)} &= -l_y R \rightarrow \frac{(y-y')^2}{R^2} \\ 4\pi s V^{(1)} &= 4\pi s U^{(2)} = + \frac{(x-x')(y-y')}{R^2} \\ 4\pi s V^{(2)} &= -l_y R - \frac{(x-x')^2}{R^2} \end{aligned} \right\} (C.1)$$



$$\left. \begin{aligned} R^2 &= 2 - 2 \cos(\theta - \theta') \\ \frac{(y-y')^2}{R^2} &= \sin^2 \theta = \cos^2 \frac{\theta + \theta'}{2} = \frac{1 + \cos(\theta + \theta')}{2} \\ \frac{(x-x')^2}{R^2} &= \cos^2 \theta = \frac{1 - \cos(\theta + \theta')}{2} \\ l_y R &= -2 \sum_{n=1}^{\infty} \frac{\cos n(\theta - \theta')}{n} \end{aligned} \right\} (C.2)$$

$$\therefore \left. \begin{aligned} 4\pi U^{(1)} &= -\frac{1 + \cos(\theta + \theta')}{2} + 2 \sum_{n=1}^{\infty} \frac{\cos n(\theta - \theta')}{n} \\ 4\pi V^{(1)} &= 4\pi U^{(2)} = -\frac{1}{2} \sin(\theta + \theta') \\ 4\pi V^{(2)} &= -\frac{1 - \cos(\theta + \theta')}{2} + 2 \sum_{n=1}^{\infty} \frac{\cos n(\theta - \theta')}{n} \end{aligned} \right\} (C.3)$$

(3.2)で  $\left\{ \begin{array}{l} \text{半端} \\ U=1 \end{array} \right\}$  とおくと

$$\left. \begin{aligned} -1 &= -\frac{1}{\mu} \int_0^{2\pi} [X^6 U^{(1)} + Y^5 V^{(1)}] d\theta \\ 0 &= -\frac{1}{\mu} \int_0^{2\pi} [X^5 U^{(2)} + Y^5 V^{(2)}] d\theta \end{aligned} \right\} (C.4)$$



この解は

$$X^s = -4\mu, \quad Y^s = 0, \quad \dots \quad (C.5)$$

それ故

$$D_s = \int_C X^s d\theta = -8\pi\mu, \quad (C.6)$$

(3.6) に代入すると才 E-2 流束の抵抗力は

$$D = \frac{4\pi\mu}{\frac{1}{2} - \log \frac{r_0}{a}}, \quad \dots \quad (C.7)$$

とて Lamb の結果に一致する。

この時の速度場は (Lamb p. 616)

$$\left. \begin{aligned} u &= \frac{c}{2} \left[ -\frac{1}{2} + \log \left( \frac{r_0}{2} r \right) + \frac{1}{2} (r^2 - 1) \frac{\partial^2}{\partial x^2} \log r \right], \\ v &= \frac{c}{4} (r^2 - 1) \frac{\partial^2}{\partial x \partial y} \log r, \\ c &= \frac{2}{\frac{1}{2} - \log \left( \frac{r_0}{2} \right)} \end{aligned} \right\} (C.8)$$

才の x 軸半長 a, y 軸長 b の楕円の抵抗力は

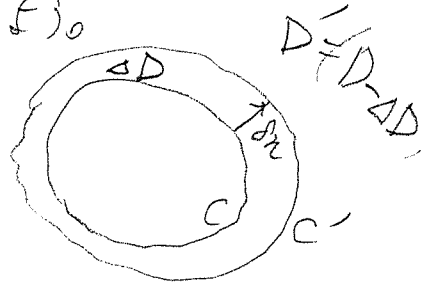
$$D = \frac{4\pi\mu U}{\frac{a}{a+b} - \log \frac{r_0}{a}}, \quad (C.9) \quad ?$$

## 附録 D 微小変形

物体  $C$  が  $\delta n$  だけ変形して  $C'$  になったとしよう。

変形前の速度場  $(u, v)$  は  $(u', v')$

に等しい。抵抗力  $D$  は  $D'$  と等しいとする。



境界条件は

$$\left. \begin{aligned} u &= -U, & v &= 0 \\ \bar{u} &= U, & \bar{v} &= 0 \end{aligned} \right\} \text{on } C, \quad (D.1)$$

$$\left. \begin{aligned} u' &= -U, & v' &= 0 \\ \bar{u}' &= U, & \bar{v}' &= 0 \end{aligned} \right\} \text{on } C', \quad (D.2)$$

(A.3) に よる 抵抗力は

$$UD' = U \int_{C'} X' ds = -E_D(u', v') + \rho U \iint_{D'} \left( \bar{u}' \frac{\partial u'}{\partial x} + \bar{v}' \frac{\partial v'}{\partial x} \right) dx dy, \quad (D.3)$$

$$UD = U \int_C X ds = -E_D(u, v) + \rho U \iint_D \left( \bar{u} \frac{\partial u}{\partial x} + \bar{v} \frac{\partial v}{\partial x} \right) dx dy, \quad (D.4)$$

$$\therefore U \delta D = U(D' - D) \doteq -I + II, \quad (D.5)$$

$$I = + E_{\delta D}(u, v) + \rho U \iint_{\delta D} \left( \bar{u} \frac{\partial u}{\partial x} + \bar{v} \frac{\partial v}{\partial x} \right) dx dy, \quad (D.6)$$

$$II = -E_D(u', v') + E_D(u, v)$$

$$= \rho U \iint_D \left[ \left( \bar{u}' \frac{\partial u'}{\partial x} + \bar{v}' \frac{\partial v'}{\partial x} \right) - \left( \bar{u} \frac{\partial u}{\partial x} + \bar{v} \frac{\partial v}{\partial x} \right) \right] dx dy, \quad (D.7)$$

先ず  $\Delta D$  は近似的に  $(\delta n ds)$  の程度と考へられ、  
 $C$  の上では速度の微分は 0 と仮定から、

$$2 \frac{\partial u}{\partial x} \frac{\partial u}{\partial x} + 2 \frac{\partial v}{\partial y} \frac{\partial v}{\partial y} + \left( \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right) \left( \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right) = 3\zeta, \quad (D.7)$$

となり

$$I = + \int_C \left[ \mu \zeta + \rho U^2 \frac{\partial u}{\partial x} \right] \delta n ds, \quad (D.8)$$

次に (A.3) に (D.6) は

$$II = \int_C (\tilde{u}' X' + \tilde{v}' Y' - \tilde{u} X - \tilde{v} Y) ds$$

$$\doteq \int_C (\delta \tilde{u} X + \delta \tilde{v} Y + \tilde{u} \delta X + \tilde{v} \delta Y) ds, \quad (D.9)$$

$$\begin{aligned} \text{次に} \quad \delta \tilde{u} &= \tilde{u}' - \tilde{u} |_C, \quad \delta \tilde{v} = \tilde{v}' - \tilde{v} |_C, \\ \delta X &= X' - X |_C, \quad \delta Y = Y' - Y |_C \end{aligned} \quad (D.10)$$

すなわち (A.5) に (D.9)

$$\int_C (\tilde{u} \delta X + \tilde{v} \delta Y) ds = \int_C (\delta u \tilde{X} + \delta v \tilde{Y}) ds = \rho U \int_C (\tilde{u} \delta u + \tilde{v} \delta v) \frac{\partial X}{\partial u} ds$$

なるが

$$II \doteq \int_C \left[ X \delta \tilde{u} + Y \delta \tilde{v} + \tilde{X} \delta u + \tilde{Y} \delta v - \rho U (\tilde{u} \delta u + \tilde{v} \delta v) \frac{\partial X}{\partial u} \right] ds, \quad (D.11)$$

$$\delta u|_c = u'|_c - u|_c \doteq - \frac{\partial u}{\partial n}|_c \delta n$$

$$\delta v|_c \doteq - \frac{\partial v}{\partial n}|_c \delta n$$

$$\delta u|_c = \int \frac{\partial \psi}{\partial n} \delta n, \quad \delta v|_c = - \int \frac{\partial \chi}{\partial n} \delta n, \quad (D.12)$$

$$\delta \tilde{u}|_c = \int \frac{\partial \psi}{\partial n} \delta n, \quad \delta \tilde{v}|_c = - \int \frac{\partial \chi}{\partial n} \delta n.$$

$$X \delta \tilde{u} + Y \delta \tilde{v} = \left( X \frac{\partial \psi}{\partial n} - Y \frac{\partial \chi}{\partial n} \right) \delta n$$

(A.4), (1.12) より

$$X \delta \tilde{u} + Y \delta \tilde{v} = - \mu \int \delta n$$

$$\tilde{X} \delta u + \tilde{Y} \delta v = - \mu \int \delta n$$

$$\text{又 } \delta u \frac{\partial \chi}{\partial n} = - \frac{\partial u}{\partial n} \frac{\partial \chi}{\partial n} \delta n = \int \frac{\partial \chi}{\partial n} \frac{\partial \psi}{\partial n} \delta n = - \frac{\partial u}{\partial x} \delta n, \quad (D.14)$$

$$\mathbb{D} = - \int_c \left[ 2\mu \int \delta n + \rho U^2 \frac{\partial u}{\partial x} \right] \delta n ds, \quad (D.14)$$

$$\text{結局 } U \delta D = \int_c \left[ 2\rho U^2 \frac{\partial u}{\partial x} - \mu \int \delta n \right] \delta n ds, \quad (D.15)$$

(A.4) から 流れの抵抗力に ついては

$$U \mathbb{D}^R = - \int_{\mathcal{D}'} X' ds = E_D(u', v') - \rho U \iint_{\mathcal{D}'} \left( u' \frac{\partial u'}{\partial x} + v' \frac{\partial v'}{\partial x} \right) dx dy, \quad (D.16)$$

故、同様にして

$$U \delta \vec{D} = I + II, \quad (D.17)$$

$$I = -E_{\Delta D}(u, v) + \rho U \iint_{\Delta D} \left( u \frac{\partial \tilde{u}}{\partial x} + v \frac{\partial \tilde{v}}{\partial x} \right) dx dy, \quad (D.18)$$

$$II = - \int_C \left( X \delta u + Y \delta v + u \delta X + v \delta Y \right) ds, \quad (D.19)$$

其中“2”

$$I = - \int_C \left[ M \delta \tilde{S} + \rho U^2 \frac{\partial \tilde{u}}{\partial x} \right] \delta n ds, \quad (D.20)$$

其中

$$\int_C \left( u \delta X + v \delta Y \right) ds = \int_C \left( X \delta u + Y \delta v \right) ds + \rho U \int_C \left( u \delta u + v \delta v \right) \frac{\partial X}{\partial n} ds$$

其中

$$II = - \int_C \left( X \delta u + Y \delta v + X \delta u + Y \delta v \right) ds + \rho U^2 \int_C \delta u \frac{\partial X}{\partial n} ds, \quad (D.21)$$

其中

$$II = \int_C \left[ 2M \delta \tilde{S} - \rho U^2 \frac{\partial \tilde{u}}{\partial x} \right] \delta n ds, \quad (D.22)$$

$$\therefore U \delta \vec{D} = \int_C \left[ M \delta \tilde{S} - 2 \rho U^2 \frac{\partial \tilde{u}}{\partial x} \right] \delta n ds, \quad (D.23)$$

$$\therefore U(\delta D + \delta \vec{D}) = 2PU^2 \int_C \frac{\partial}{\partial x} (u - \tilde{u}) \delta h ds = 0, \quad (D.24)$$

$$\therefore D = -\vec{D}$$

$$\frac{U(\delta D - \delta \vec{D})}{2} = U\delta D = - \int_C [\mu S \vec{S} - PU^2 \frac{\partial}{\partial x} (u + \tilde{u})] \delta h ds, \quad (D.25)$$

これは (D.14) より

$$\int_C (\zeta - \tilde{\zeta}) \frac{\partial x}{\partial h} \frac{\partial y}{\partial h} \delta h ds = 0, \quad (D.26)$$

$$U\delta D = - \int_C [\mu S \vec{S} + PU^2 (\zeta + \tilde{\zeta}) \frac{\partial x}{\partial h} \frac{\partial y}{\partial h}] \delta h ds, \quad (D.27)$$

これは  $\tilde{\zeta}$  の  $\vec{S}, \mu$  に対して

$$U\delta D = - \int_C [\mu S \vec{S} + 2PU^2 \zeta \frac{\partial x}{\partial h} \frac{\partial y}{\partial h}] \delta h ds, \quad (D.28)$$

$$U\delta \vec{D} = - \int_C [\mu \vec{S} + 2PU^2 \zeta \frac{\partial x}{\partial h} \frac{\partial y}{\partial h}] \delta h ds, \quad (D.29)$$

# ストークス流れの最小抵抗問題

別所

## 目次

	頁
概要	NONE
1. ストークス流れの表現	1
2. 物体の微小変形による抵抗変化	7
3. 最小抵抗問題	11
4. 計算上の問題点	15~16
附録 A 核関数	A-1~5
" B 球の解	B-1
" C 弾性論との関係	C-1
" D 楕円積分	D-1~4