

振動柱による二次流

阪府大 工 宮城敏夫

§ 1. 一般論

無限に広がった静止していゝる非圧縮、粘性流体の中で、調和振動をしていゝる二次元物体を考へる。振動は x 軸に平行で

$$x = a \sin \omega t$$

と書ける。振幅 a は極めて小さく、振動数 ω は極めて大きいものとする。速度は $\dot{x} = a\omega \cos \omega t$ である。

Navier-Stokes の方程式から圧力項を消去し、流れの函数 ψ を導入し、物体の代表長さ L 、時間 ω^{-1} 、速度 $a\omega$ を用いて無次元化すれば、

$$\frac{\partial}{\partial t} \Delta \psi - \epsilon \frac{\partial(\psi, \Delta \psi)}{\partial(x, y)} = \frac{1}{M^2} \Delta^2 \psi \quad (1)$$

となる。但し $\epsilon \equiv a/L \ll 1$, $(\sqrt{\omega}/L)^2 = 1/M^2 \ll 1$ である。後に分る様に、 $1/M$ は境界層の厚さに関係している。

座標系を物体に固定すれば、境界条件は

$$\psi = \partial \psi / \partial y = 0 \quad ; \quad \text{物体表面} \quad (2)$$

$$\psi \sim y e^{i\omega t} ; \text{ 無限遠} \quad | (2)$$

と書ける。但し、複素表示は実部を省いてある。尚の様な加速度を有する問題でも、流体が非圧縮で、運動が並進であれば、方程式は不变であることが分つて¹⁾。3。

$\epsilon \ll 1$ の場合を省く²⁾、 ψ を

$$\psi = \psi_0 + \epsilon \psi_1 + \epsilon^2 \psi_2 + \dots \quad (3)$$

の様に展開すれば、(1) は

$$O(\epsilon^0) : \frac{\partial}{\partial t} \Delta \psi_0 = \frac{1}{M^2} \Delta^2 \psi_0 \quad (4)$$

$$O(\epsilon) : \frac{\partial}{\partial t} \Delta \psi_1 - \frac{1}{M^2} \Delta^2 \psi_1 = \frac{\partial (\psi_0, \Delta \psi_0)}{\partial (x, y)} \quad (5)$$

となる。オ一近似の方程式は線型で、解には $\cos \omega t$ に比例する形が予想される。オニ近似ではその非線型性から $\cos^2 \omega t = \frac{1}{2}(1 + \cos 2\omega t)$ となり、時間項の他に、定常項が生ずる。

これが二、三の主題の Steady Streaming である。

(4) はこのままでは解けないので、 $M \gg 1$ として展開する。

$$\psi_0 = \psi_{00} + \frac{1}{M} \psi_{01} + \dots$$

とし、(4) に代入すると

$$O(\epsilon^0), O(1) \quad \frac{\partial}{\partial t} \Delta \psi_{00} = 0 \quad (6)$$

$$O(\epsilon^0), O(\frac{1}{M}) \quad \frac{\partial}{\partial t} \Delta \psi_{01} = 0 \quad (7)$$

(6) は明らかに potential 流なる故、物体表面の境界条件を充し得るので、物体表面に生ずる振動境界層（厚さ $1/M$ ）で調節する。 ($T=0$ の時、 $\psi_{00} \sim 1$ は粘着条件をゆるめて $\psi_{00} = \Psi(x) e^{it}$)

ただし、 $\Psi(x)$ は柱をさぎる potential 流の流れ函数で、無限遠の一様流は 1 である。

物体表面に極めて近い所では、物体に沿って $s = x \cos \theta$ 垂直に n を取る。 すこ ψ_{00} は

$$\psi_{00} \sim n \nabla(s) e^{it}, \quad n \rightarrow 0$$

と書ける。 ただし、 $\nabla(s)$ は potential 流の物体表面の速度分布である。 境界層内では、 3 の解を X で表す $= \psi_{00}$

$$\frac{\partial}{\partial t} \Delta X_{00} = \frac{1}{M^2} \Delta^2 X_{00}$$

は

$$\frac{\partial^3}{\partial t \partial n^2} X_{00} = \frac{1}{M^2} \frac{\partial^4}{\partial n^4} X_{00}$$

$$\text{となる}, \quad \eta = \frac{M}{\sqrt{2}} n \quad (8)$$

の様に、 η の n の方向に拡大すれば

$$\frac{\partial^2}{\partial \eta^2} \left(\frac{\partial^2}{\partial \eta^2} - 2 \frac{\partial}{\partial t} \right) X_{00} = 0$$

境界条件

$$\eta = 0 : \quad X_{00} = \partial X_{00} / \partial \eta = 0$$

$$\eta = \infty : \quad X_{00} = n \nabla(s) e^{it}$$

} (9)

であり、 (9) の解は次の様に表される。

$$\chi_{00} = \frac{\sqrt{2}}{M} V(s) \left\{ \eta - \frac{1-i}{2} (1 - e^{-(1+i)\eta}) \right\} e^{it} \quad (10)$$

第一項は当然 ψ_{00} は対称 L^2 の \mathcal{Z} が、第二項は $1/M$ を含む、
これは ψ_{01} は対称 \mathcal{Z} が、外部 \mathcal{Z} は $\Delta \psi_{01} = 0$ が成立し
明らかに振動境界層による非粘性補正である。ただし、これは
は振動項でみるの \mathcal{Z} 。これは以上問題はなし。

次に (5) 式は満たす、先づ境界層の方から解く。ie.

$$\frac{\partial^3 \chi_{10}}{\partial t \partial n^2} - \frac{1}{M^2} \frac{\partial^4 \chi_{10}}{\partial n^4} = \frac{\partial (\chi_{00}, \partial^2 \chi_{00} / \partial n^2)}{\partial (s, n)} \quad (11)$$

前と同様に (8) の η を用い、

$\eta = 0$: 粘着。 $\eta = \infty$: 速度有限

この条件の下で (11) を解いて、次と様に χ_{10} は

$$\begin{aligned} \chi_{10} &= T e^{2it} + S \\ T &= \frac{1}{2} \frac{\sqrt{2}}{M} \frac{dV^2}{ds} \left\{ -\frac{1+i}{4\sqrt{2}} + \frac{i\eta}{2} e^{-(1+i)\eta} + \frac{1+i}{4\sqrt{2}} e^{-i\sqrt{2}(1+i)\eta} \right\} \\ S &= \frac{1}{2} \frac{\sqrt{2}}{M} \frac{dV^2}{ds} \left\{ -\frac{3}{4}\eta + \frac{13}{8} - e^{-\eta} \left(\frac{1}{2}\eta \sin \eta + \cos \eta + \frac{3}{2} \sin \eta \right) - \frac{1}{8} e^{-2\eta} \right\} \end{aligned} \quad (12)$$

$\eta \rightarrow \infty$ の時

$$\chi_{10} \rightarrow -\frac{3}{8} \frac{dV^2}{ds} \cdot n + O\left(\frac{1}{M}\right) \quad (13)$$

この境界層の外側は steady streaming が現われる。

以上の導出は Riley²⁾、またはその他の \mathcal{Z} が、(13) の結果は Schlichting³⁾、Stuart⁴⁾、Batchelor⁵⁾ が示す \mathcal{Z} 。

さて、Riley²⁾ の論文に沿つて話を進める。境界層の外縁に誘起された速度(定義)を支配する方程式の問題である。

ところが振動数 T は $\eta \rightarrow \infty$ の時 $1/M$ の程度であるの?

今 $\eta \gg 1$ の order T は零であることをよ。故に (5) は

$$\frac{\partial}{\partial t} \Delta \psi_{10} - \frac{1}{M^2} \Delta \psi_{10} = \frac{\delta(\psi_0, \Delta \psi_0)}{\delta(x, y)}$$

と $\eta \gg 1$, $(1/M)^0$ の order T は $\Delta \psi_0 = 0$ のため

$$\Delta \psi_{10}^{(u)} = 0$$

ie, ψ_{10} の unsteady part $\psi_{10}^{(u)} = 0$ となる解しかない。さて、

(1) は $\eta \gg 1$ の ψ を $\psi_0 + \psi_1 + \dots$ 展開し, $\Delta \psi_0 = 0$ を用いて

$$\frac{\partial}{\partial t} \Delta(\psi_1 + \epsilon \psi_2 + \dots) - \epsilon \frac{\delta(\psi_0 + \epsilon \psi_1 + \dots, \Delta \psi_1 + \epsilon \Delta \psi_2 + \dots)}{\delta(x, y)} = \frac{1}{M^2} \Delta^2 (\psi_1 + \epsilon \psi_2 + \dots)$$

$$= T \quad \psi_1 \doteq \psi_{10} = \psi_{10}^{(s)}$$

となる $T = \tau$ 上式に代入して書き直せば

$$\Delta^2 \psi_{10}^{(s)} = -\epsilon M^2 \left[\frac{\delta(\psi_0, \Delta \psi_{10}^{(s)})}{\delta(x, y)} + \epsilon \frac{\delta(\psi_0, \Delta \psi_2)}{\delta(x, y)} + \epsilon \frac{\delta(\psi_{10}^{(s)}, \Delta \psi_{10}^{(s)})}{\delta(x, y)} + o(\epsilon^2) \right]$$

となるが、実は ψ_0 は振動波である故 [] 内第一項は非定常 T であり、 $\tau = 2\pi/T$ は $\Delta \psi_2 = \phi_{2x}(x) + \phi_{2t}(x) \sim t$ の $T = 2\pi/\omega$

Riley²⁾ はより示されたように T の $T \sim \omega$ であるから、 $\tau = 2\pi/\omega$ である。

はより非定常 $T = 2\pi/\omega$ 上式は $\psi_{10}^{(s)}$ を決定する式となる。

$$= T \text{ ただし, } \epsilon^2 M^2 \ll 1 \quad (14)$$

が成立すれば” $\psi_{10}^{(s)}$ ”を支配する方程式は Stokes 方程式。この
 $\epsilon^2 M^2 \ll 1$ の形は

$$\epsilon^2 M^2 = \epsilon \frac{U_\infty L}{\nu} = \epsilon R = R_s \quad (15)$$

と書ける。すなはち、普通の Reynolds 数 R の様に、普通の Reynolds 数 R_s 。

1. $\epsilon \ll 1$, Steady Streaming を支配する方程式は、 R_s
 が小さいければ Stokes であると重要な結果が得られた。
 2. の問題は長さの次元を有するものが 3つあるので話が複雑
 になるが、これを明らかにする。

振幅 $a \sim$ 粘性長 $\sqrt{\nu/\omega} \sim$ 物体長 L

$$a/L \sim \sqrt{\nu/\omega}/L \sim 1$$

$$\epsilon \sim 1/M \sim 1$$

$$R_s \gg \epsilon \ll 1$$

の条件がえたされた時、外部は Stokes Field であるとする。

$\Delta^2 \psi_{10}^{(s)} = 0$ の境界条件は、境界層外縁に現われる定常流

$$\text{ie } \frac{\partial \psi_{10}^{(s)}}{\partial n} = -\frac{3}{8} \frac{dV^2}{ds}, \quad \frac{\partial \psi_{10}^{(s)}}{\partial s} = 0 \quad ; \quad n=0 \quad (16)$$

である。この問題については、物体が円柱の場合 Schlichting⁶⁾
 が計算し、流線図を示した。 $R_s \ll 1$ や $R_s \gg 1$ の場合
 については、多くの人の研究があるが、これらは “2D” で、や
 はり Raley²⁾ を参照すればよし、すなはち述べる。

§ 2. 対稱 Joukowski 翼

ここでは、物体とその上下対稱、前後非対稱を所謂対稱 Joukowski 翼の断面を有する柱の場合を論ずる。

先に、Stokes 方程式の解を求めておこう。今 $\epsilon \mathcal{D}_i = \epsilon(u_i, v_i)$ ある定常速度 $i = 1, 2$, 流れ函数 ψ_i を導入すれば

$$u_i - i v_i = 2i \frac{\partial \psi_i}{\partial z}$$

と書ける。さらには、 $\Delta^2 = 4 \frac{\partial^2}{\partial z \partial \bar{z}}$

を用いて、Stokes 方程式は

$$\frac{\partial^3}{\partial z \partial \bar{z}^2} (u_i - i v_i) = 0$$

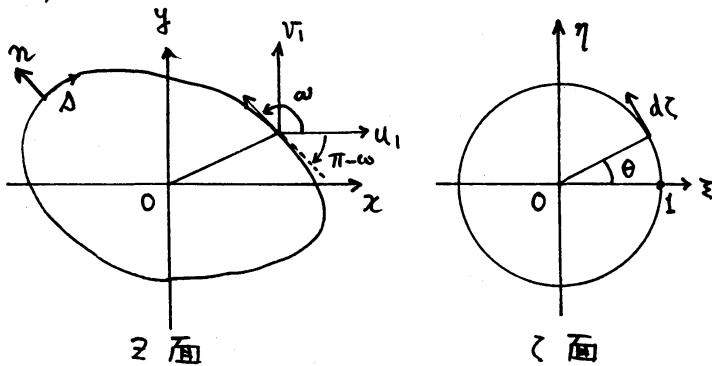
となり、これを積分すれば、Stokes 方程式の解は一般に

$$u_i - i v_i = \bar{z} \frac{df}{dz} - \bar{f}(\bar{z}) + g(z) \quad (17)$$

と書ける。ただし $f(z)$, $g(z)$ は流場の正則な函数である。

ここで、上面の任意の柱の外部を下面の単位円の外部に写像する函数を $z = \varphi(\zeta)$

とする。



左図を参照して
n, θ 方向の速度
成分 g_n, g_θ は
次式の計算の様に
なる。

$$g_0 - i g_n = \frac{\partial \psi_1}{\partial n} + i \frac{\partial \psi_1}{\partial s} = (u_1 - i v_1) e^{-i(\pi-\omega)} = -(u_1 - i v_1) e^{i\omega}$$

$$= -\frac{3}{8} \frac{dV^2}{ds} = -\frac{3}{8} \frac{dV^2}{d\zeta} \frac{d\zeta}{dz} \frac{dz}{ds} = \frac{3}{8} \frac{dV^2}{d\zeta} \frac{d\zeta}{dz} e^{i\omega}$$

$\stackrel{\text{dx}}{=} u_1 - i v_1 = -\frac{3}{8} \left(\frac{d\zeta}{d\zeta} \right)^{-1} \frac{dV^2}{d\zeta} \quad t = \bar{\zeta}, \quad \zeta = 1 \quad (18)$

これを Stokes 解 (17) に代入すると

$$\bar{z}\left(\frac{1}{\zeta}\right) \left(\frac{d\zeta}{d\zeta} \right)^{-1} \frac{df}{d\zeta} - \bar{f}\left(\frac{1}{\zeta}\right) + g(\zeta) = -\frac{3}{8} \left(\frac{d\zeta}{d\zeta} \right)^{-1} \frac{dV^2}{d\zeta} \quad (19)$$

となる。この式は解析接続によって任意の ζ にまで成立する式である。

さて、物体の形（写像函数）は

$$z = \frac{1+\lambda}{4} \left\{ \zeta - \lambda + \frac{(1-\lambda)^2}{\zeta - \lambda} \right\}, \quad 0 < \lambda < 1 \quad (20)$$

を採用する。これは chord length = $4/(1+\lambda)$ となる ζ の "i", 无限遠の一様流の大きさを 1 として、複素ポテンシャル F は

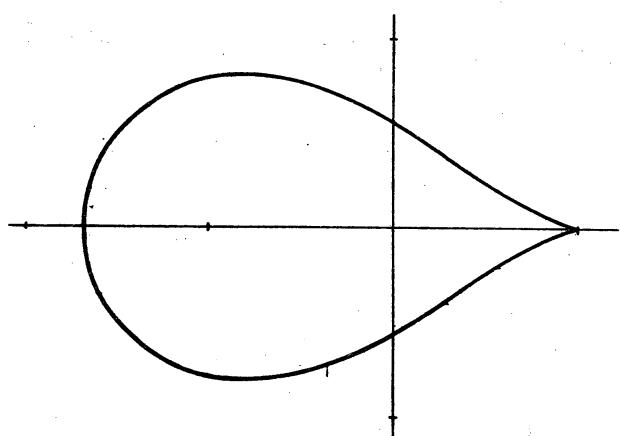
$$F = \frac{1+\lambda}{4} \left(\zeta + \frac{1}{\zeta} \right) \quad (21)$$

であるから、

$$V^2 = \left(\frac{dF}{dz} \frac{d\bar{F}}{d\bar{z}} \right)_{\zeta=1/\zeta} = \left(\frac{dF}{d\zeta} \frac{d\zeta}{dz} \cdot \frac{d\bar{F}}{d\bar{\zeta}} \frac{d\bar{\zeta}}{d\bar{z}} \right)_{\zeta=1/\zeta}$$

の計算をする、 $\lambda = 1/2$ が非常に簡単にならざるが爲る。

この様にしても、計算が簡単になるだけ、一般性を失うことはない。この場の翼型は下図に示す様な形である。また、



物体表面の速度分布は

$$\frac{\partial \psi_1}{\partial n} + i \frac{\partial \psi_1}{\partial s} = \frac{3}{8} \frac{dV^2}{dz} \cdot \frac{d\zeta}{dz} \cdot e^{i\omega}$$

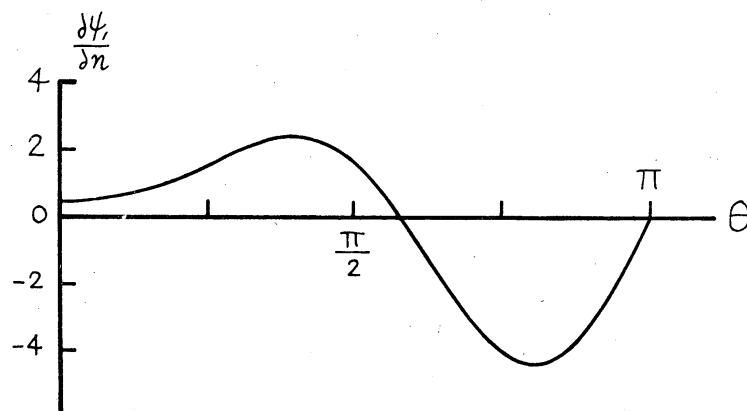
さらに

$$e^{i\omega} = i\zeta \sqrt{\frac{d\bar{z}}{d\zeta} / \frac{d\bar{s}}{d\zeta}}$$

であることをから、 $\zeta = e^{i\theta}$ とおこう。

$$\frac{\partial \psi_1}{\partial n} = 6 \left(\frac{5}{4} - \cos \theta \right)^2 \left(\frac{1}{4} + \cos \theta \right) \cos \frac{\theta}{2}, \quad \frac{\partial \psi_1}{\partial s} = 0 \quad (22)$$

が得られる。これが境界層外縁に現われる問題の定常流であ



って、図示すれば、左の様な分布になつていい。

$\lambda = 1/2$ の時、
 $U_1 - iV_1$ を計算
し、(19) に代入

すと、次の様になる。

$$\bar{z} \left(\frac{1}{\zeta} \right) \left(\frac{d\bar{z}}{d\zeta} \right)^{-1} \frac{df}{d\zeta} - \bar{f} \left(\frac{1}{\zeta} \right) + g(\zeta) =$$

外 外 内 外

$$= -\frac{3}{4}z^2 + \frac{3}{2}z + \frac{3}{16}z^{-1} + \frac{3}{64}z^{-2} - \frac{81}{64}z^{-3} + \frac{15}{16}z^{-4} - \frac{3}{16}z^{-5} \quad (23)$$

内 内 外 外 外 外 外

上式の各因子の下に内、外と書いたのは、単位円の内部、外部で正則な函数という意味である。左辺の第一項は具体的に計算をすれば $\left(\frac{1}{z}-1-\frac{1}{z-2}\right) \frac{(z-\frac{1}{2})^2}{z(z-1)} \frac{df}{dz}$

となり、()内の $1/(z-2)$ は单纯 pole であるから、次の操作によつて、外部で正則と内部で正則な函数に分離することができる。すなはち

$$\begin{aligned} & \left(\frac{1}{z-1} \right) \frac{(z-\frac{1}{2})^2}{z(z-1)} \frac{df}{dz} - \underbrace{\frac{(z-\frac{1}{2})^2}{z(z-1)} \frac{df}{dz}}_{\text{両者で}} \frac{1}{z-2} + \underbrace{\frac{(z-\frac{1}{2})^2}{z(z-1)} \frac{df}{dz}}_{\text{外}} \Big|_{z=2} = \frac{1}{z-2} \\ & \quad - \underbrace{\frac{(z-\frac{1}{2})^2}{z(z-1)} \frac{df}{dz}}_{\text{内}} \Big|_{z=2} \end{aligned}$$

二の様にして、(23) の各項を内部で正則な函数を左辺に、外部で正則な函数を右辺へ移せば。

$$\begin{aligned} & \bar{f}\left(\frac{1}{z}\right) + \frac{9}{8} \frac{f'(2)}{z-2} - \frac{3}{4}z^2 + \frac{3}{2}z \\ & = g(z) - \frac{(z-\frac{1}{2})^2}{z^2} \left\{ 1 + \frac{z}{(z-1)(z-2)} \right\} f(z) + \frac{9}{8} \frac{f'(2)}{z-2} - \frac{3}{16}z^{-1} - \frac{3}{64}z^{-2} + \frac{81}{64}z^{-3} - \frac{15}{16}z^{-4} + \frac{3}{16}z^{-5}. \end{aligned} \quad (24)$$

今、 $f(z)$ は $(z=1)^2$ も正則であると仮定すると、左辺と右辺との正則な領域に共通部分が生じ、両者が等しいためには、全領域で正則、すなはち常数でなければならぬ。この常数は

一般性を失うことはなく零にできるのでこれより左辺が零, ie

$$\bar{f}\left(\frac{1}{z}\right) + \frac{9}{8} \frac{f'(z)}{z-2} - \frac{3}{4} z^2 + \frac{3}{2} z = 0$$

ここで, $z = 1/2$ をおきかえ, $z=2$ を代入すれば, $f'(z) = \frac{1}{4}$ となり, 結局 $f(z)$ が次の様に決まる。

$$f(z) = \bar{f}(z) = \frac{3}{64} \left(z + \frac{1}{z-\frac{1}{2}} + \frac{16}{z^2} - \frac{32}{z} \right). \quad (25)$$

これは確かに $(=1)$ 正則である。 $f(z)$ が決まれば, (24) の右辺が零となる式から $g(z)$ が

$$g(z) = \frac{3}{64} \left(\frac{1}{z-1} - \frac{1}{z} + \frac{23}{z^2} - \frac{77}{z^3} + \frac{56}{z^4} - \frac{12}{z^5} \right) \quad (26)$$

と決められる。これらを (17) に代入して, 流場の任意の点に於ける複素速度が得られる。

$$u_1 - i v_1 = \frac{3}{64} \left\{ \left(\frac{1}{z-\frac{1}{2}} + \frac{1/4}{z-\frac{1}{2}} \right) \left(-\frac{1}{z-1} + \frac{1}{z} + \frac{32}{z^2} - \frac{32}{z^3} + \frac{8}{z^4} \right) \right. \\ \left. - 2 - \frac{1}{z-\frac{1}{2}} + \frac{32}{z^2} - \frac{16}{z^3} + \frac{1}{z-1} - \frac{1}{z} + \frac{23}{z^2} - \frac{77}{z^3} + \frac{56}{z^4} - \frac{12}{z^5} \right\}. \quad (27)$$

$$\text{これは}, (u_1 - i v_1)|_{z \rightarrow \infty} = -\frac{3}{32} \quad (28)$$

という興味ある結果を得る。X の負の方向の流れが残り, 3

の大きさは

$$\frac{3}{32} \in U_\infty = \frac{3}{32} \frac{U_\infty^2}{\omega L}$$

である。

流線図を画くために、(17) を書きかえて

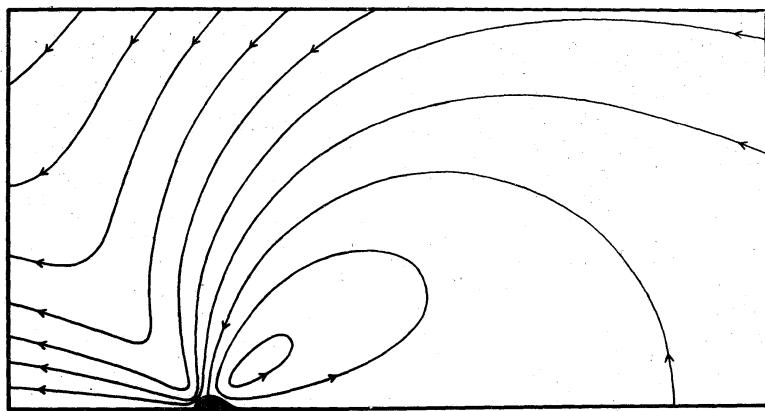
$$\bar{z}(\bar{z}) \frac{d\bar{z}}{dz} \frac{df}{dz} - \bar{f}(\bar{z}) + g(z) = z : \frac{\partial \psi_1}{\partial z} \frac{dz}{d\bar{z}}.$$

これより、 ψ_1 を求めると次の公式を得る。

$$\psi_1 = \Im \left[\bar{z}(\bar{z}) f(\bar{z}) + \int^{\bar{z}} g(z) \bar{z}'(z) dz \right] \quad (29)$$

これを具体的には、今の場合につれて計算する様は

$$\psi_1 = \frac{9}{128} g \left[\frac{1}{4} \left(\bar{z} - \frac{1}{2} + \frac{14}{\bar{z} - \frac{1}{2}} \right) \left(2 + \frac{1}{\bar{z} - \frac{1}{2}} - \frac{32}{\bar{z}} + \frac{16}{\bar{z}^2} \right) - \frac{1}{\bar{z} - \frac{1}{2}} - \frac{5}{\bar{z}} + \frac{10}{\bar{z}^2} - \frac{4}{\bar{z}^3} \right]. \quad (30)$$



(30) を用いて、物理面で流線図を画けば、左の様になる。非常に大きな吸込力があり、また

反対側には同じく吸込力が生ずる。

以上は、京大工、航空 玉田珠と共著であり、47年10月広島に於ける物理学会で発表し、現在投稿準備中である。

§ 3. 他の例。

§ 2 は Joukowski 翼であるから、Trailing Edge は Cusp にな

なる。このためには、無限遠で $-x$ の方向に流れが残るのではな“か”という問題、或は、物体の形でどちら向きの流れにならうかというもつと一般的な問題がある。以上に述べた方法によると、写像函数を入れさえすれば、その後の計算は殆んど同一であるので、結果だけを簡単に記す。

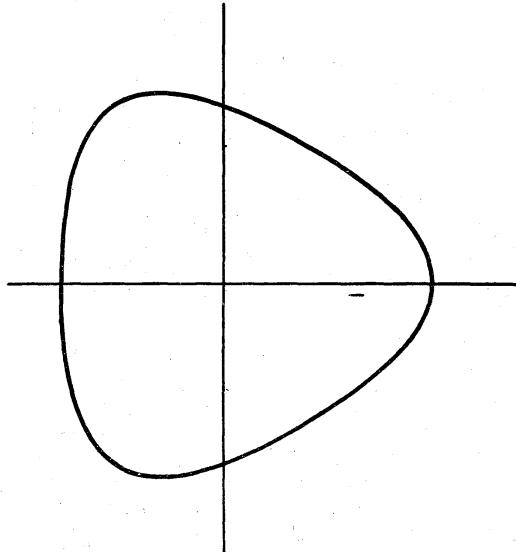
(a) Hypotrochoid

写像函数は

$$z = \zeta + \frac{\epsilon}{\zeta^2}, \quad 0 \leq \epsilon \leq \frac{1}{2} \quad (31)$$

の場合、 $\epsilon = \frac{1}{2}$ は曲正三角形となり、基礎式を求める境界層近似自身が使之なくなる。

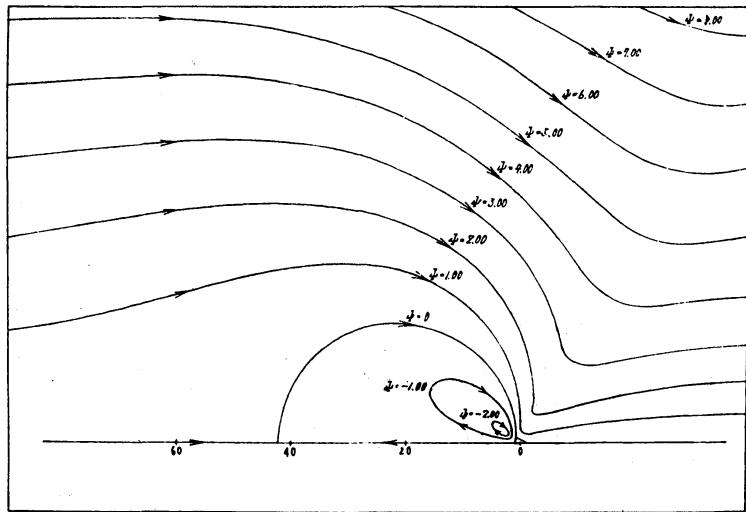
$\epsilon \rightarrow 0$ は円であるので、 ϵ が小さい時は問題にする。



上図は $\epsilon = 1/8$ の時の図である。Joukowski 翼の時と同様 x の正軸の方向の方へ先細りになっていて、物体の形を“う面から考へれば”、前節と同様に空と思えるが、結果は

$$(u_r - i v_r)_\infty = 12 \epsilon^3$$

となり、正の方向の流れが残る。 $\epsilon = \frac{1}{4}$ の時の物理面に於ける流線図は次頁に示す様なものになる。 $\S 2$ の結果からの予想とは逆に反った様な気がする。この $T = \infty$ は、 $\S 2$ のもの



は、Cusp の影響ではなうか、とくにうき向が薄く。

(b) 一般 Joukowski 翼

この場合は、Cusp の图形 ~~で内側~~ に現われたる様子

$$z = \frac{3}{8}a \left[z - \frac{1}{2a} + \frac{(1/2a)^2}{z - 1/2a} \right], \quad a \geq 1 \quad (32)$$

左の写真飛行図。 $a \rightarrow 1$ の極限は §2 1= 底のやうにうきうか。この解析は、全く問題の本質と關係のない点で非常に複雑である。ただし、除けば、本質的には全く Joukowski 翼の場合と同一で、結果とくにうき結果に到達する。つまり、§2 の結果は Cusp の影響ではなうといふことである。

以上を考へ合せると、物体の形を見ただけで、どちらの方向の流れが残るかという問題には、今の所答える方法はない。物体の形、したがつて、その表面の速度分布、

が非常に大きく効いているとは考へ易いが、果してこれが何
かどうか、一般論は難しき様に思はれる。

§3 の部分は、詳述すると問題の本質を見失うがそれがあ
るべく、この程度にしておきたい。

参考文献

- 1) M. J. Lighthill : Proc. Roy. Soc. 224 (1954) 1.
- 2) N. Riley : J. Inst. Maths. Applies., 3 (1967) 419.
- 3) H. Schlichting : 'Grenzschicht Theorie' (Verlag G. Braun,
Karlsruhe, 1965) 401.
- 4) J. T. Stuart : 'Laminar Boundary Layers' (Oxford Univ.
Press, Ed. by Rosenhead, 1966) 381.
- 5) G. K. Batchelor : 'An Introduction to Fluid Dynamics' (Cam-
bridge Univ. Press., 1967) 353.
- 6) H. Schlichting : Phys. Zeits., 33 (1932) 327.