

二次元波動問題に関する覚書

別 所 正 利

内 容

1. 速度ポテンシャルと境界値力およびモーメント
2. ノイマン函数と漸近展開およびその変分
3. 境界値問題 (I)
4. 境界値問題 (II)
5. 境界値問題 (II続) (没水体)
6. 圧力分布

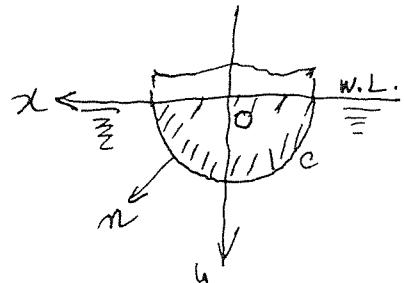
耐航性小委員会において

昭和 43 年 1 月 27 日

防衛大学校

1. 速度ポテンシャルと境界条件と力エネルギー

速度ポテンシャルを



$$\left. \begin{array}{l} \text{Re } \{ \phi(x, y) e^{i\omega t} \} \\ \text{圧力を } \text{Re } \{ p(x, y) e^{i\omega t} \} \\ \varphi = \varphi_c + i\varphi_s \\ p = p_c + i p_s \end{array} \right\} \quad \dots (1.1)$$

のよしに書かれたものとすこく簡単型理論である
 $p(x, y) = p_c + i \varphi_s \phi(x, y), \dots (1.2)$

水面条件は

$$(\frac{\partial \varphi}{\partial y} + K) \varphi(x, 0) = 0, \quad K = \omega/g, \quad \dots (1.3)$$

求めた運動方程式は次の5種の運動によつて表わされる。

i) 水面航行運動 \dots ; 次元 I

ii) y " " II

iii) 原点周りの回転 III

iv) 敗乱波 d

v) 入射波 o

これらの境界条件は次の通りである。

$$\frac{\partial \varphi}{\partial n} = -i\omega X_j \frac{\partial \varphi}{\partial n}, \quad j = I, II, III$$

X_j は振幅とする。後で。

$$\Phi_j = i\omega X_j \phi_j, \quad \dots (1.4)$$

とかく Φ_j はおこなうには

$$\frac{\partial \Phi_j}{\partial n} = -\frac{\partial X_j}{\partial n}, \quad j = I, II, III, \quad \dots (1.5)$$

但し $X_I \equiv x, X_{II} \equiv y, \frac{\partial}{\partial n} X_{III} = x \frac{\partial y}{\partial n} - y \frac{\partial x}{\partial n}, \dots (1.6)$

振幅 a が x の x を (左) 方向に進む現象は

$$\Phi_0^\pm(x, y) = \frac{i\omega a}{\omega} \phi_0^\pm(x, y), \quad \phi_0^\pm(x, y) = e^{-ky \pm ikx}, \quad \dots (1.7)$$

そのため $\Phi_d^\pm = \frac{i\omega a}{\omega} \phi_d^\pm, \quad \dots (1.8)$

そしておこなう境界条件は、

$$\frac{\partial}{\partial n} (\phi_0^\pm + \phi_d^\pm) = 0, \quad \dots (1.9)$$

これらはボテンシャルによると式は (1.2) と表す。

$$\begin{aligned} P_j &= -\rho g K X_j \phi_j, \quad j = I, II, III \\ p_j &= -\rho g a \phi_j, \quad j = 0, d \end{aligned} \quad \text{--- (1.10)}$$

これらから垂直に働く力およびモーメントは運動に直接影響する
の力およびモーメントを F_{ij} と言ふ事にする。

$$\begin{aligned} F_{ij} &= - \int_C P_i \frac{\partial X_j}{\partial n} ds = \rho g K X_i f_{ij} \\ f_{ij} &= \int_C \phi_i \frac{\partial X_j}{\partial n} ds = - \int_C \phi_i \frac{\partial \phi_j}{\partial n} ds \end{aligned} \quad \text{--- (1.11)}$$

次の強制力およびモーメントは。

$$\begin{aligned} E_j &= - \int_C (P_0 + P_d) \frac{\partial X_j}{\partial n} ds = \rho g a e_j \\ e_j &= \int_C (\phi_0 + \phi_d) \frac{\partial X_j}{\partial n} ds = - \int_C (\phi_0 + \phi_d) \frac{\partial \phi_j}{\partial n} ds \end{aligned} \quad \text{--- (1.12)}$$

Haskind の定式は上の通りである。

$$f_{ij} = f_j \quad \text{--- (1.13)}$$

$$e_j = H_j^+(K) = \int_C (\phi_j \frac{\partial \phi_0}{\partial n} - \phi_0 \frac{\partial \phi_j}{\partial n}) ds \quad \text{--- (1.14)}$$

2. ハイマン函数の漸近展開とその変分

単位距離のボテンシャルは

$$S(P, Q) = \frac{1}{2\pi} \log \frac{r_2}{r_1} + \frac{1}{\pi} \int_0^\infty \frac{e^{-k(y+y')}}{k - K + \mu_i} dk, \quad \text{--- (2.1)}$$

$$P \equiv (x, y), \quad Q \equiv (x', y'), \quad r_1 = \sqrt{x^2 + y^2}, \quad r_2 = \sqrt{(x-x')^2 + (y-y')^2},$$

で取る今

$$\frac{\partial}{\partial n_a} A(P, Q) = - \frac{\partial}{\partial n_a} S(P, Q), \quad \text{--- (2.2)}$$

ここで水面条件を満足し、且 $P = Q$ なら流体界面も正則な複素函数 A があるとすると。

$$N(P, Q) = S(P, Q) + A(P, Q), \quad \text{--- (2.3)}$$

どうな所で 1 つめの函数は速度ボテンシャルは次の
ようになります。

3

$$\phi(\phi) = - \int_C \frac{\partial \phi}{\partial n} N(P, Q) dS_Q, \quad \dots \quad (2.4)$$

定義から A は 正の ε あるから 上と同様に表現出来て、(2.2) の
境界値問題 12 が 1)

$$A(P, R) = \int_C \left\{ \frac{\partial}{\partial n_Q} S(P, R) \right\} N(Q, R) dS_R, \quad \dots \quad (2.5)$$

の式 12 をもとめるところ。

ここで 無限遠方 ε は。

$$S(P, R) \xrightarrow[P \rightarrow \infty]{} -i\ell^{-k(y+y'+i(x-x'))} + (y'-\frac{1}{k}) u_1(P) + (y'-\frac{1}{k}) x' u_2(P) + \dots$$

$$P = (x, y), R = (x', y')$$

$$u_1(P) = \frac{1}{\pi} \left(\frac{y}{r^2} - \frac{x^2 - y^2}{K r^4} \right)$$

$$u_2(P) = \frac{2}{\pi} \left(\frac{xy}{r^4} - \frac{x^3 - 3xy^2}{K r^6} \right)$$

(2.6)

したがって (2.5) を代入すると

$$A(P, Q) \xrightarrow[P \rightarrow \infty]{} -i\ell^{-k(y \pm ix)} \phi_d^\pm(Q) + u_1(P) \phi_{II}(Q) + u_2(P) \left\{ \phi_3(Q) - \frac{\phi_d(Q)}{K} \right\} + \dots \quad (2.7)$$

(上の符号 \pm 下の符号 \mp 同様)

22/12

$$\phi_d^\pm(Q) = - \int_C \left\{ \frac{\partial}{\partial n} \phi_d^\pm(P) \right\} N(Q, P) dS_P$$

$$\phi_{II}^\pm(Q) = \int_C \frac{\partial x_i}{\partial n} N(Q, P) dS_P, \quad i = I, II. \quad (2.8)$$

$$\phi_3(Q) = \int_C \frac{\partial(xy)}{\partial n} N(Q, P) dS_P.$$

(2.3) (2.5) と (2.6) を参考させておこう。

$$N(P, Q) \xrightarrow[P \rightarrow \infty]{} -i\phi_0^\mp(P) \bar{\phi}_d^\pm(Q) + u_1(P) \left\{ \bar{\phi}_{II}(Q) - \frac{1}{K} \right\} + u_2(P) \left\{ \bar{\phi}_3(Q) - \frac{1}{K} \bar{\phi}_I(Q) \right\} + \dots \quad (2.9)$$

10/1

$$x_j + \phi_j = \bar{\phi}_j, \quad j = I, II$$

$$xy + \phi_3 = \bar{\phi}_3,$$

$$\phi_0^\pm + \phi_d^\pm = \bar{\phi}_d^\pm$$

(2.10)

解らか?

$$\frac{\partial}{\partial n} \bar{\phi}_j = 0, \quad j = I, II, 3, d, \dots \quad (2.11)$$

(2.9) を (2.4) の代入すれば

$$\phi_i^+(P) \xrightarrow{P \rightarrow \infty} i \phi_o^+(P) C_d^\pm + (C_{\text{II}} - \frac{C_0}{K}) u_1(P) + (C_3 - \frac{C_{\text{I}}}{K}) u_2(P) + \dots \quad (2.12)$$

$$C_{0,i} = - \int_C \frac{\partial \phi_i}{\partial n} ds, \quad C_{j,i} = - \int_C \bar{\Phi}_j \frac{\partial \phi_i}{\partial n} ds, \quad i, j = d, \text{I}, \text{II}, \text{III}, \dots \quad (2.13)$$

(1.11), (1.12) より $C_{j,i}$ は 力の関係で “けられ” の “ある” 物体が左右を平行とすると 次の如くである。

i) 左右電力 (I)

$$\left. \begin{aligned} C_{0,\text{I}} &= \int_C \frac{\partial \chi_{\text{I}}}{\partial n} ds = 0, \quad C_{\text{II}} = \int_C (\chi + \phi_{\text{II}}) \frac{\partial \chi_{\text{I}}}{\partial n} ds = 0 \\ C_{\text{I},\text{I}} &= \int_C \bar{\Phi}_{\text{I}} \frac{\partial \chi_{\text{I}}}{\partial n} ds = \nabla + f_{\text{I},\text{I}} \\ C_{3,\text{I}} &= \int_C (\chi y + \phi_3) \frac{\partial \chi_{\text{I}}}{\partial n} ds \\ C_{d,\text{I}}^\pm &= \int_C (\phi_o^\pm + \phi_d^\pm) \frac{\partial \chi_{\text{I}}}{\partial n} ds = E_{\text{I}}^\pm = H_{\text{I}}^\pm(K) \end{aligned} \right\} \quad (2.14)$$

ii) 上下電力 (II)

$$\left. \begin{aligned} C_{3,\text{II}} &= C_3 = 0 \\ C_{0,\text{II}} &= \int_C \frac{\partial \chi_{\text{II}}}{\partial n} ds = B \quad (\text{角部} \psi_{\text{II}}^3) \\ C_{\text{II},\text{II}} &= \int_C (\chi + \phi_{\text{II}}) \frac{\partial \chi_{\text{II}}}{\partial n} ds = \nabla + f_{\text{II},\text{II}} \\ C_{d,\text{II}}^\pm &= H_{\text{II}}^\pm(K) \end{aligned} \right\} \quad \dots (2.15)$$

iii) 12-13-5 (III)

$$\left. \begin{aligned} C_{0,\text{III}} &= C_{\text{II},\text{III}} = 0 \\ C_{\text{I},\text{III}} &= \int_C \bar{\Phi}_{\text{I}} \frac{\partial \chi_{\text{III}}}{\partial n} ds \\ C_{3,\text{III}} &= \int_C \bar{\Phi}_3 \frac{\partial \chi_{\text{III}}}{\partial n} ds, \quad C_{d,\text{III}}^\pm = H_{\text{III}}^\pm(K) \end{aligned} \right\} \quad \dots (2.16)$$

iv) 散乱 (ϕ_d^+)

$$\left. \begin{aligned} C_{0,d} &= -2 \pi i \frac{KB}{2}, \quad C_{\text{I},d} = K \int_{-\frac{B}{2}}^{\frac{B}{2}} x e^{ikx} dx + H_{\text{I}}^+(K) \\ C_{\text{II},d} &= 2 \pi i \frac{KB}{2} + H_{\text{II}}^+(K), \quad C_{3,d} = H_3^+(K) \\ C_{d,d}^\pm &= \int_C (\phi_o^\pm + \phi_d^\pm) \frac{\partial \phi_o^+}{\partial n} ds = H_d^\pm(K) \end{aligned} \right\} \quad \dots (2.17)$$

Bersman & Schiffer は“ $\delta N(P, Q)$ ”を“ C の上に沿って、 $N(Q')$ と $N(Q)$ の
差化は次式で与えられる”と言ふ。

$$\delta N(P, Q) = \int_C \text{grad } N(P, Q') \text{ grad } N(Q', Q) (\delta v) ds_Q, \quad \dots (2.18)$$

上式の(2.9)を代入し、両辺を比較すれば次式が得られる。

$$\delta \bar{\Phi}_d^{\pm}(Q) = \delta \phi_d^{\pm}(Q) = \int_C \text{grad } \bar{\Phi}_d^{\pm}(Q') \text{ grad } N(Q', Q) \delta v ds_Q,$$

$$\delta \bar{\Phi}_{II}^{\pm}(Q) = \delta \phi_{II}^{\pm}(Q) = \int_C \text{grad } \bar{\Phi}_{II}^{\pm}(Q') \text{ grad } N(Q', Q) \delta v ds_Q \quad \left. \right\} (2.19)$$

$$\delta \left\{ \bar{\Phi}_3(Q) - \frac{\bar{\Phi}_I(Q)}{K} \right\} = \int_C \text{grad } \bar{\Phi}_3 - \frac{\bar{\Phi}_I}{K} \text{ grad } N(Q', Q) \delta v ds_Q,$$

次に(2.12)以下を代入し、両辺を比較すれば

$$\delta H_d^{\pm}(K) = - \int_C \left\{ \text{grad } \bar{\Phi}_d^{\pm}(Q') \right\}^2 \delta v ds$$

$$\delta H_{II}^{\pm}(K) = - \int_C \text{grad } \bar{\Phi}_{II}^{\pm} \text{ grad } \bar{\Phi}_d^{\pm} \delta v ds \quad \left. \right\} (2.20)$$

$$\delta \left\{ H_3^{\pm}(K) - \frac{H_I^{\pm}(K)}{K} \right\} = \int_C \text{grad } \bar{\Phi}_d^{\pm} \text{ grad } \left(\bar{\Phi}_3 - \frac{\bar{\Phi}_I}{K} \right) \delta v ds$$

$$\delta \left\{ \nabla + f_{III} - \frac{B}{K} \right\} = \int_C \left(\text{grad } \bar{\Phi}_{II}^{\pm} \right)^2 \delta v ds. \quad \left. \right\} (2.21)$$

$$\delta \left\{ \int_C (xy + \phi_3) \frac{\partial v}{\partial n} ds - \frac{1}{K} (\nabla + f_{II}) \right\} = \int_C \text{grad } \left(\bar{\Phi}_3 - \frac{\bar{\Phi}_I}{K} \right)^2 \delta v ds$$

このようにして $H_d, H_{II}, f_{II, III}$ については式中の等式が得られるが、左右等式については左側には等式になりえない。これらの式の意味は、それれた部分の絶対速度が大きければ量の変化も大きいと言ふ直観的洞察を裏づけるものであるが、左右等式には^{たゞう}簡単には言えないと言ふことであつた。

3. 境界值問題(1)

速度ポテンシャルの表現とて現出(分布を用)すると

$$\phi(P) = \int_C \Omega(Q) S(P, Q) ds_Q, \quad \dots (3.1)$$

となるから、(2.6)における“無限遠では

$$\phi(p) \xrightarrow[p \rightarrow \infty]{} i\phi^+(p)H^\pm(k) + M_1 u_1(p) + M_2 u_2(p) + \dots \quad (3.2)$$

(2.12)

$$H^\pm(k) = - \int_C \sigma(x, y) e^{-ky \pm ikx} ds$$

$$M_1 = \int_C \sigma(x, y) (y - \frac{1}{k}) ds \quad \left. \right\} \dots \quad (3.3)$$

$$M_2 = \int_C \sigma(x, y) (xy - \frac{x}{k}) ds, \quad \left. \right\}$$

となるから (2.12) と比較して.

$$H^\pm(k) = - \int_C \Phi_a \frac{\partial \phi}{\partial n} ds = - \int_C \sigma \tilde{e}^{-ky \pm ikx} ds \quad \left. \right\} \dots \quad (3.4)$$

$$M_1 = - \int_C \frac{\partial \phi}{\partial n} (\Phi_{II} - \frac{1}{k}) ds$$

$$M_2 = - \int_C \frac{\partial \phi}{\partial n} (\Phi_{III} - \frac{\Phi_I}{k}) ds$$

は等しい事がわかる。

従って、(3.4) 式の強制力等は

$$e_j = - \int_C \tilde{\sigma}_j \tilde{e}^{-ky + ikx} ds, \quad j = I, II, III, \dots \quad (3.5)$$

上下動力を扱うのは

$$\nabla + f_{II, II} - \frac{B}{k} = \int_C \tilde{\sigma}_{II}(x, y) (y - \frac{1}{k}) ds, \quad \dots \quad (3.6)$$

と定められるが、左右動力を扱うのはこのような簡単な式は得られない、なお設けたまでは泡式が成立する。

$$\nabla + f_{I, I} = \int_C \tilde{\sigma}_I(x, y) x ds, \quad \dots \quad (3.7)$$

さて (3.1) 式の境界値問題を解くには、勿論この(3.6) 式を解くのが便利である。

すると

$$\psi(p) = \int_C P(Q) T(p, Q) d\tilde{s}_Q, \quad \dots \quad (3.8)$$

$$T(p, Q) = \frac{1}{2\pi} \left\{ \tan^{-1} \frac{y+y'}{x-x'} - \tan^{-1} \frac{y-y'}{x-x'} \right\} + \frac{1}{\pi} \int_0^\infty \frac{e^{-k(y+y')}}{k - k' + \mu i} dk$$

$$= T_C(p, Q) - i e^{-k(y+y')} \sin k(x-x'), \quad \dots \quad (3.9)$$

T_C は T の実部を意味するものとする。

15

$$\Omega = \Omega_c + i\Omega_s, \quad \dots \quad (3.10)$$

とおいて (3.8) の実部と虚部をわけて書くと、

$$\begin{aligned} \Psi_c(p) &= \int_C \Omega_c(q) T_c(p, q) ds_q + \int_C \Omega_s(q) e^{-k(y+y')} \sin k(x-x') ds_q \\ \Psi_s(p) &= \int_C \Omega_s(q) T_c(p, q) ds_q - \int_C \Omega_c(q) e^{-k(y+y')} \sin k(x-x') ds_q \end{aligned} \quad \left. \right\} \quad (3.11)$$

となる。一方 球対称条件 (1.5) ~ (1.9) は

$$\Psi_I = -y, \quad \Psi_{II} = x, \quad \Psi_{III} = \frac{1}{2}(x^2 + y^2), \quad \dots \quad (3.12)$$

$$\Psi_d + \Psi_o = 0, \quad \Psi_0 = -i e^{-ky + ikx}, \quad \dots \quad (3.13)$$

(2) 43行す。

ここで 物体が左右対称であるとして (3.11) を左の場合について書き下すと次のようになります。

(左右対称)

$$\begin{aligned} \Psi_{Ic} = -y &= \int_C \Omega_{Ic} T_c ds + e^{-ky} \cos kx h_{Ic}(k) \\ 0 &= \int_C \Omega_{Is} T_c ds - e^{-ky} \sin kx h_{Ic}(k) \end{aligned} \quad \left. \right\} \quad (3.14)$$

$$h_{Ic}(k), h_{Is}(k) = - \int_C (\Omega_{Ic}, \Omega_{Is}) e^{-ky} \sin kx ds, \quad (3.15)$$

(上下対称)

$$\begin{aligned} \Psi_{Ic} = x &= \int_C \Omega_{Ic} T_c ds - H_{Is}(k) e^{-ky} \sin kx \\ 0 &= \int_C \Omega_{Is} T_c ds + H_{Ic}(k) e^{-ky} \sin kx \end{aligned} \quad \left. \right\} \quad (3.16)$$

$$H_{Ic}(k), H_{Is}(k) = - \int_C (\Omega_{Ic}, \Omega_{Is}) e^{-ky} \cos kx ds, \quad (3.17)$$

(回転対称)

$$\begin{aligned} \Psi_{Ic} = \frac{x^2 + y^2}{2} &= \int_C \Omega_{Ic} T_c ds + h_{Ic}(k) e^{-ky} \cos kx \\ 0 &= \int_C \Omega_{Is} T_c ds - h_{Is}(k) e^{-ky} \cos kx \end{aligned} \quad \left. \right\} \quad (3.18)$$

$$h_{Ic}(k), h_{Is}(k) = - \int_C (\Omega_{Ic}, \Omega_{Is}) e^{-ky} \sin kx ds, \quad (3.19)$$

(弱方)

$$\begin{aligned} e^{\cos kx} &= \int \tilde{O}_{ds} T_c ds + e^{-ky} (h_{ds} \cos kx - H_{ds} \sin kx) \\ - e^{-ky} &= \int \tilde{O}_{dc} T_c ds + e^{-ky} (H_{dc} \sin kx - h_{dc} \cos kx) \end{aligned} \quad \left. \right\} \quad (3.20)$$

$$\begin{aligned} H_{ds}(k), h_{ds}(k) &= - \int \tilde{O}_{ds} e^{-ky} (\cos kx, \sin kx) ds, \\ H_{dc}(k), h_{dc}(k) &= - \int \tilde{O}_{dc} e^{-ky} (\cos kx, \sin kx) ds. \end{aligned} \quad \left. \right\} \quad - (3.21)$$

これらの式は 2 組の直立一次方程式からなりたつたり、このままで解くと は "C を $\sqrt{2}$ 等分すると 左右の半分をもつて、 $kx = \pi/4$ の方程式になる。そこで両式に 正弦余弦定理あるのに注目して、次のようく書きかえると、元数が半分の方程式を 2 組 とけばよい事になる。

(左方)

$$\int \tilde{O}_{ds} T_c ds = e^{\cos kx}, \quad \int \tilde{O}_{dc} T_c ds = -y, \quad \dots \quad (3.22)$$

$$\mu_{ds} = \frac{\tilde{O}_{ds}}{h_{dc}}, \quad \mu_{dc} = \tilde{O}_{dc} + \frac{h_{ds}}{h_{dc}} \tilde{O}_{ds}, \quad \dots \quad (3.23)$$

(上下)

$$\int \tilde{O}_{dc} T_c ds = -e^{-ky} \sin kx, \quad \int \tilde{O}_{ds} T_c ds = x, \quad \dots \quad (3.24)$$

$$\mu_{ds} = \frac{\tilde{O}_{ds}}{H_{dc}}, \quad \mu_{dc} = \tilde{O}_{dc} + \frac{H_{ds}}{H_{dc}} \tilde{O}_{ds}, \quad \dots \quad (3.25)$$

(四軒)

$$\int \tilde{O}_{ds} T_c ds = e^{-ky} \cos kx, \quad \int \tilde{O}_{dc} T_c ds = \frac{x^2+y^2}{2}, \quad (3.26)$$

$$\mu_{ds} = \frac{\tilde{O}_{ds}}{h_{dc}}, \quad \mu_{dc} = \tilde{O}_{dc} + \frac{h_{ds}}{h_{dc}} \tilde{O}_{ds}, \quad \dots \quad (3.27)$$

(弱方)

$$\int \tilde{O}_{ds} T_c ds = -e^{-ky} \sin kx, \quad \int \tilde{O}_{dc} T_c ds = e^{-ky} \cos kx, \quad \dots \quad (3.28)$$

$$\begin{aligned} \mu_{ds} &= \frac{(1+h_{dc})\tilde{O}_{dc} + h_{ds}\tilde{O}_{ds}}{H_{dc}h_{ds} + (1-H_{ds})(1+h_{dc})} \\ \mu_{dc} &= \frac{(1-H_{ds})\tilde{O}_{ds} - H_{dc}\tilde{O}_{dc}}{(1-H_{ds})} \end{aligned} \quad \left. \right\} \quad \dots \quad (3.29)$$

これらの積分方程式は 唯一解をもとと考えられるから、上式が正しい。

$$\mu_{ds} = \mu_{dc} = \mu_{dc}, \quad \mu_{ds} = \mu_{ds}, \quad \dots \quad (3.30)$$

13

$$-\int_C \mu e^{\frac{-ky}{\sin}} Kx ds = \begin{cases} H^* \\ h^* \end{cases} \quad \cdots \quad (3.31)$$

とおくと (3.23), (3.25), (3.27), (3.29) 等から

$$h_{je} = \frac{h_{je}^*}{1 + h_{js}^{*2}}, \quad h_{js} = \frac{h_{je}^* h_{js}^*}{1 + h_{js}^{*2}}, \quad j = I, II$$

$$H_{je}^* = \frac{H_{je}^*}{1 + H_{js}^{*2}}, \quad H_{js}^* = \frac{H_{je}^* H_{js}^*}{1 + H_{js}^{*2}}$$

(3.32)

散乱の問題については少々面倒で“ある”，“ない” M_{ds} は even, M_{dc} は odd であることは“分かる”

$$H_{dc}^* = h_{ds}^* = 0, \quad \cdots \quad (3.33)$$

$$\text{から } h_{ds}^* + h_{dc}^2 + h_{ds}^2 = 0, \quad H_{ds} = H_{dc}^2 + H_{ds}^2 = 0, \quad \cdots \quad (3.34)$$

かえて書くから (3.29) に代入すると

$$\mu_{ds} = \frac{H_{ds}(h_{dc} \bar{v}_{ds} - h_{ds} \bar{v}_{dc})}{H_{dc}(H_{dc} h_{ds} - H_{ds} h_{dc})}, \quad \mu_{dc} = \frac{h_{ds}(H_{dc} \bar{v}_{ds} - H_{ds} \bar{v}_{dc})}{h_{ds}(H_{dc} h_{ds} - H_{ds} h_{dc})}, \quad (3.35)$$

となるから 終焉

$$H_{dc}^* = \frac{H_{ds}^*}{1 + H_{ds}^{*2}}, \quad H_{ds}^* = \frac{+H_{ds}^{*2}}{1 + H_{ds}^{*2}}, \quad h_{ds}^* = \frac{h_{dc}^*}{1 + h_{dc}^2}, \quad h_{dc}^* = \frac{-h_{dc}^{*2}}{1 + h_{dc}^2} \quad \cdots \quad (3.36)$$

$$\text{一方 } (3.30) \text{ に代入} \quad H_{ds}^* = H_{js}^*, \quad h_{dc}^* = h_{js}^*, \quad \cdots \quad (3.37)$$

$$\text{であるから } H_{js}^* = H_{js}/H_{dc}, \quad h_{js}^* = h_{js}/h_{dc} \text{ となること。}$$

(3.36) は 終焉

$$H_{dc} = \frac{H_{dc} H_{js}}{H_{dc}^2 + H_{js}^2}, \quad H_{ds} = \frac{+H_{ds}^2}{H_{dc}^2 + H_{js}^2}, \quad h_{ds} = \frac{h_{dc} h_{js}}{h_{dc}^2 + h_{js}^2}, \quad h_{dc} = \frac{-h_{js}^2}{h_{dc}^2 + h_{js}^2} \quad \cdots \quad (3.8)$$

となる。

このように 散乱波の振幅を上下、左右方向動かすければ“わかるし、一方 その強制力もハスキントの公式で“わかるので” 散乱波の方程式は 簡単に解く必要はない事になる。

最後に F. Ursell の解き方について述べよう。他の方法とは別の振幅の位相を基準で解いていくのであるから、今の場合には 適用すると (3.16), (3.17) にありて $H_{dc} + iH_{js} = A e^{i\theta}$ とき、これで “直角三角形” 形、つまり

$$\frac{A}{4} e^{-i\theta} = \int \left(\frac{A}{4} e^{-i\theta} \right) T_c ds + i e^{-ky} \sin kx$$

の形にあって、の、 A , E をあめな車に相当する。この時 \dot{x} はハスキンの公式によって波の強制力の \dot{y} との位相差に相当するから上式から ~~上下動の速度と波の振幅の位相差~~ これが等しい車がわかり、原の方程式計算で E を求めておけば波の強制力が直ちに位相を含めてわかる事になる。

4. 工業界の問題(II)

次回の問題では單位円への寫像函数がわかつては場合が多いと考えられるが、これを利用して解の手續は必ずしも簡単ではなく、計算手続の利口度を高めるには、むしろ前節のよろな方法が簡単であり又複素平面形狀でも心配はないようである。

(か) 動搖の問題では一般に周期の大きさの場合が問題であり、この場合には速度 v は波高等は半近似でもかなりよく合うと考えられる。そこで以下 Kotchin にならって寫像函数がわかつてはとくに、Kotchin 画法による積分方程式を導いて見る。

さて物体の周 C の前面に当する鏡像をも考へて、その形状に対するノイマン函数 $N(P, Q)$ (以下ではこれは \bar{Q} を含まないと考える) がわかつてはとしよう。

すると無限遠方で正りて且つ実軸上に上下反対称な $\frac{1}{\lambda} \sin \theta$ は次のようにならわれる。

$$\begin{aligned} \Phi(P) &= - \int_C \frac{\partial \Psi(Q)}{\partial \bar{Q}} M(P, Q) d\sigma_Q, \\ M(P, Q) &= N(P, Q) - N(P, \bar{Q}) \end{aligned} \quad (4.1)$$

$$P = (x, y), Q = (x', y'), \bar{Q} = (x' - y')$$

が單位円の写像された平面で極座標表示を使うと、それは實際。

$$N(P, Q) = \frac{1}{2\pi} \log \left(\frac{r_1}{r_1 r_2} \right), \quad r_1^2 = P^2 + Q^2 - 2P \cos(\theta - \varphi) \quad (4.2)$$

$$r_2^2 = P^2 + Q^2 - 2P \cos(\theta + \varphi)$$

$$M(P, Q) \Big|_{P=1} = \frac{1}{2\pi} \log \left[\frac{r_1^2 + 1 - 2r_1 \cos(\theta - \varphi)}{r_1^2 + 1 - 2r_1 \cos(\theta + \varphi)} \right] = \frac{2}{\pi} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{\sin n\theta \sin n\varphi}{n r_1^n}, \quad (4.3)$$

$$\text{左} \leftarrow P = (r, \theta), Q = (P, \varphi)$$

水面条件を満たす函数 ψ は

$$\varphi(p) = \int_C \left\{ \varphi(Q) \frac{\partial}{\partial n} S(p, Q) - \frac{\partial \varphi(Q)}{\partial n} S(p, Q) \right\} dS_Q \quad \dots \quad (4.4)$$

のうち φ_1 と φ_2 に分けて Kotchin 法を用いて導く。

$$\varphi(p) = \varphi_1(p) - \varphi_2(p), \quad \dots \quad (4.5)$$

$$\varphi_1(p) = \frac{1}{2\pi} \int_C \left(\varphi \frac{\partial}{\partial n} - \frac{\partial \varphi}{\partial n} \right) \log \frac{r_2}{r_1} ds, \quad \dots \quad (4.6)$$

$$\varphi_2(p) = \frac{-1}{2\pi} \int_0^\infty \frac{dk}{k-k+i\epsilon} e^{-ky} \left\{ H^+(k) e^{-ikx} + H^-(k) e^{ikx} \right\}, \quad \dots \quad (4.7)$$

$$H^\pm(k) = \int_C \left(\varphi \frac{\partial}{\partial n} - \frac{\partial \varphi}{\partial n} \right) e^{-ky \pm ikx} ds, \quad \dots \quad (4.8)$$

となる。 φ_1 は (4.6) から $C + \bar{C}$ の外側で正負、 φ_2 は下半面で正負である。

$$\text{境界条件は } \frac{\partial \varphi}{\partial n} = - \frac{\partial \chi_j}{\partial n}, \quad \dots \quad (4.9)$$

となる。(4.1) によると

$$\varphi_1(p) = \int_C \left(\frac{\partial \chi_j}{\partial n} - \frac{\partial \varphi_2}{\partial n} \right) M(p, Q) dS_Q. \quad \dots \quad (4.10)$$

となるから、 $H(k)$ がわかれば ψ は求まる事になる。

物理上左右対称であるため $H^+(k) = H^-(k)$ である。

$$H_{II}^+(k) = H_{II}^-(k), \quad H_j^+(k) = -H_j^-(k), \quad j=I, II, \quad \dots \quad (4.11)$$

$$\begin{aligned} \mathcal{R}^\pm(k, p) &= \int_C M(p, Q) \frac{\partial}{\partial n} e^{-ky \pm ikx'} dS_Q \\ e^{-ky \pm ikx} + \mathcal{R}^\pm(k, p) &= \mathcal{M}^\pm(k, p) \\ \frac{\partial}{\partial n} \mathcal{R}^\pm(k, p) &= - \frac{\partial}{\partial n} e^{-ky \pm ikx}, \quad \frac{\partial}{\partial n} \mathcal{M}^\pm(k, p) = 0, \end{aligned} \quad \left. \right\} \quad (4.12)$$

左の補助函数を導入し、 (4.8) と (4.9)、 (4.5) を代入すると

$$H^+(p) = \int_C \frac{\partial \chi_j}{\partial n} e^{-py \pm ipx} ds + I_1 - I_2,$$

$$I_1 = \int_C \varphi_1 \frac{\partial}{\partial n} e^{-py \pm ipx} ds = \frac{f}{2}, \quad I_2 = \int_C \varphi_2 \frac{\partial}{\partial n} e^{-py \pm ipx} ds$$

I_1 は (4.10)、 (4.12) を利用すれば

$$I_1 = \int_C \left(\frac{\partial \chi_j}{\partial n} - \frac{\partial \varphi_2}{\partial n} \right) \mathcal{R}^\pm(p, Q) dS_Q.$$

従って上式は。

$$H^+(p) = \int_C \frac{\partial \chi_+}{\partial n} \mathcal{M}(p, Q) ds_Q + \int_C \left\{ \varphi_2 \frac{\partial}{\partial n} \mathcal{M}(p, p) - \frac{\partial \varphi_2}{\partial n} \mathcal{M}(p, p) \right\} ds_p \quad \text{--- (4.13)}$$

となる。2行12 (4.7) を代入し、半直分の順序を変えると

$$H^+(p) = \int_C \frac{\partial \chi_+}{\partial n} \mathcal{M}^+(p, Q) ds_Q + \frac{1}{2} \int_0^\infty \frac{dk}{k - K + \mu_i} \left\{ H^+(k) K^+(\bar{k}, p) + H^-(k) K^{++}(k, p) \right\} \quad \text{--- (4.14)}$$

22.12

$$\begin{aligned} K^+(\bar{k}, p) \\ K^{++}(k, p) \end{aligned} \quad \left\{ \begin{aligned} &= \frac{1}{\pi} \int_C \left\{ \mathcal{R}(p, p) \frac{\partial}{\partial n} e^{-ky_F i k x} - e^{-ky_F i k x} \frac{\partial}{\partial n} \mathcal{R}(p, p) \right\} ds_p. \end{aligned} \right. \quad \text{--- (4.15)}$$

12行12.12.

$$H^-(p) = \int_C \frac{\partial \chi_-}{\partial n} \mathcal{M}^-(p, P) ds_P + \frac{1}{2} \int_0^\infty \frac{dk}{k - K + \mu_i} \left\{ H^+(k) K^-(\bar{k}, p) + H^-(k) K^+(\bar{k}, p) \right\}, \quad \text{--- (4.16)}$$

$$\begin{aligned} K^-(\bar{k}, p) \\ K^+(\bar{k}, p) \end{aligned} \quad \left\{ \begin{aligned} &= \frac{1}{\pi} \int_C \left\{ \mathcal{R}(\bar{p}, p) \frac{\partial}{\partial n} e^{-ky_F i k x} - e^{-ky_F i k x} \frac{\partial}{\partial n} \mathcal{R}(\bar{p}, p) \right\} ds_p \end{aligned} \right. \quad \text{--- (4.17)}$$

$\mathcal{M}(P, Q)$ は実函数であるから

$$\mathcal{R}^+(p, P) = \overline{\mathcal{R}^-(p, P)}, \quad \mathcal{M}^+(p, P) = \overline{\mathcal{M}^-(p, P)}, \quad \text{--- (4.18)}$$

など(4.18)を用いたり K の値から(4.12)が得られる。

$$\overline{K^+(\bar{k}, p)} = K^+(\bar{k}, p), \quad \overline{K^{++}(k, p)} = K^{--}(k, p), \quad \text{--- (4.19)}$$

○

計算結果からあれば(4.11)から明らかなるように(4.14)か(4.16)のどちらかでよいとする。つまり

$$H^+(p) = \int_C \frac{\partial \chi_+}{\partial n} \mathcal{M}^+(p, P) ds_P + \int_0^\infty \frac{dk H^+(k)}{k - K + \mu_i} \left\{ \begin{aligned} &K_c(k, p) \text{ for } q \text{ even} \\ &K_s(k, p) \text{ for } q \text{ odd} \end{aligned} \right\}, \quad \text{--- (4.20)}$$

22.12

$$\begin{aligned} K_c(k, p) \\ K_s(k, p) \end{aligned} \quad \left\{ \begin{aligned} &= \frac{1}{2} \left\{ K^+(\bar{k}, p) \pm K^{++}(k, p) \right\}, \end{aligned} \right. \quad \text{--- (4.21)}$$

さて(4.3)の展開を使って具体的な函数形を考えて見よう。
これが(4.12)の式に代入して直角座標分離すると

$$\mathcal{R}^+(p, P) = \frac{z}{\pi} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{\sin n\theta}{n \mu n} \int_C \sin n\varphi \frac{\partial}{\partial n} L^{\frac{p-z}{2}} ds, \quad (z = (x+i y))$$

$$\frac{\partial}{\partial n} \ell^{ipz} ds = -i \frac{\partial}{\partial s} \ell^{ipz} ds$$

を使って部分積分すれば

$$\mathcal{H}^t(p, P) = 2 \sum_{n=1}^{\infty} i^n E_n(p) \frac{\sin n\theta}{r^n}, \quad \dots \quad (4.22)$$

で

$$E_n(p) = \frac{1}{\pi i^n} \int_0^\pi \ell^{ipz} \cos n\theta d\theta, \quad \dots \quad (4.23)$$

- 方の面積

$$\ell^{ipz} \Big|_C = E_0(p) + 2 \sum_{n=1}^{\infty} i^n E_n(p) \cos n\theta, \quad \dots \quad (4.24)$$

で

$$\mathcal{H}^t(p, P) \Big|_C = E_0(p) + 2 \sum_{n=1}^{\infty} i^n E_n(p) \ell^{in\theta}, \quad \dots \quad (4.25)$$

これを $\sin n\theta \ell^{in\theta}$ すと

$$\mathcal{H}^+(p, P) = 2 \sum_{n=1}^{\infty} i^{n+1} F_n(p) \sin n\theta, \quad \dots \quad (4.26)$$

で

$$F_n(p) = \frac{1}{\pi i^n} \int_0^\pi \ell^{ipz - in\theta} d\theta = E_n(p) + \frac{1}{\pi i^{n+1}} \int_0^\pi \ell^{ipz} \sin n\theta d\theta \quad \dots \quad (4.27)$$

がえられる。

$F_n(p)$ は $E_n(p)$ (\mathcal{H}_0) が示す、この上に \mathcal{H}_0 は

$$\begin{aligned} \frac{1}{\pi i^{2n+1}} \int_0^\pi \ell^{ipz} \sin 2n\theta d\theta &= \frac{8(-1)^n n}{\pi^2} \sum_{m=0}^{\infty} \frac{(-1)^m E_{2m+1}(p)}{4n^2 - (2m+1)^2} \\ \frac{1}{\pi i^{2n}} \int_0^\pi \ell^{ipz} \sin (2n+1)\theta d\theta &= \frac{2(-1)^{n+1}}{\pi^3 (2n+1)} E_0(p) + \frac{4(2n+1)}{\pi^2} (-1)^{n+1} \sum_{m=1}^{\infty} \frac{(-1)^m E_{2m}(p)}{(2n+1)^2 - 4m^2} \end{aligned} \quad \dots \quad (4.28)$$

となる。

で (4.12) は \mathcal{H}_0 の + 生じるから

$$\int_C f \mathcal{H}^t(p, P) \frac{\partial}{\partial n} \mathcal{H}^-(k, P) - \mathcal{H}^-(k, P) \frac{\partial}{\partial n} \mathcal{H}^t(p, P) ds = 0.$$

となるから (4.15) は

$$K^{+-}(k, p) = \frac{1}{\pi} \int_C \mathcal{H}^-(k, P) \frac{\partial}{\partial n} \ell^{ipz} ds, \quad \dots \quad (4.29)$$

となるから (4.26) を代入して 積分をすと

$$K^+(k, p) = 2 \sum_{n=1}^{\infty} n E_n(p) \overline{F_n(k)}, \quad \dots \quad (4.30)$$

12) 12.2.

$$K^{++}(k, p) = \frac{1}{\pi} \int_C \mathcal{Y}^+(k, p) \frac{\partial}{\partial n} e^{ipz} ds = -2 \sum_{n=1}^{\infty} (-1)^n E_n(p) \overline{F_n(k)}, \quad \dots \quad (4.31)$$

$$\begin{cases} K_c(k, p) \\ K_s(k, p) \end{cases} = \sum_{n=1}^{\infty} n E_n(p) \left\{ \overline{F_n(k)} + (-1)^n \overline{F_n(k)} \right\}$$

となるから、これらを用いて計算を進める。

$$\begin{cases} K_c(k, p) = \sum_{n=0}^{\infty} (2n+1) E_{2n+1}(p) D_{2n+1}(k) \\ K_s(k, p) = \sum_{n=1}^{\infty} 2n E_{2n}(p) D_{2n}(k) \end{cases} \quad \dots \quad (4.32)$$

$$\begin{aligned} D_{2n+1}(k) &= \frac{2(-1)^{n+1}}{\pi} \int_0^{\pi-k} e^{-kx} \sin \{ kx - (2n+1)\theta \} d\theta, \\ D_{2n}(k) &= \frac{2(-1)^n}{\pi} \int_0^{\pi-k} e^{-kx} \cos \{ kx - 2n\theta \} d\theta. \end{aligned} \quad \dots \quad (4.33)$$

22.12.

$$\begin{aligned} \int_C \frac{\partial x_j}{\partial n} \mathcal{Y}^+(p, p) ds &= - \int_C \frac{\partial \varphi_j}{\partial n} \left\{ e^{ipz} + \int_C M(p, p) \frac{\partial}{\partial n} e^{ipz} ds \right\} ds \\ &= + \int_C \left\{ \varphi_j \frac{\partial}{\partial n} e^{ipz} - \frac{\partial \varphi_j}{\partial n} e^{ipz} \right\} ds = H_j^+(p), \quad \dots \quad (4.34) \end{aligned}$$

22.12

$$\varphi_j(p) = \int_C \frac{\partial x_j}{\partial n} M(p, Q) ds, \quad j = I, II, III, \dots \quad \dots \quad (4.35)$$

となってこれは逆鏡像近似による H_j^+ の近似値である事わかる。この近似値を(4.20)の右辺の2項に代入すれば“2近似”が求められる事になるが、見る通り計算は大変面倒になるとわかる。実際には $p=K$ のときつまりはの強制力に対する2近似を計算するのに役立つ（ハスキートルが始めた事をしている）手順を“あるう”。

このような意味で今、これは次のようになされた質量の近似値を求める事が出来る。

先ず(4.8)から

$$\left. \frac{\partial}{\partial p} H_I^+(p) \right|_{p=0} = i \left(\varphi_I \frac{\partial x}{\partial n} - x \frac{\partial \varphi_I}{\partial n} \right) ds = i \left(\nabla^+ f_{I,I} \right) \quad (4.36)$$

$$\left. \frac{\partial}{\partial p} H_{II}^+(p) \right|_{p=0} = - \int_C \left(\varphi_{II} \frac{\partial y}{\partial n} - y \frac{\partial \varphi_{II}}{\partial n} \right) ds = -(\nabla + f_{II}) \int (4.36)$$

12) 式(4.20) から

$$\left. \frac{\partial}{\partial p} K_C(k, p) \right|_{p=0} = -\frac{1}{\pi} H_{II}^+(k), \quad \left. \frac{\partial}{\partial p} K_S(k, p) \right|_{p=0} = \frac{1}{\pi i} H_{I0}^+(k), \quad (4.37)$$

かくして式(4.36)と12) 式(4.12).

$$\left. \frac{\partial}{\partial p} H_{I0}^+(p) \right|_{p=0} = i\nu(I+k_{10}), \quad \left. \frac{\partial}{\partial p} H_{II0}^+(p) \right|_{p=0} = -\nabla(I+k_{20}), \quad (4.38)$$

ここで k_{10}, k_{20} は逆電像近似の附加量を表す量である。
であるから (4.20) は

$$\begin{aligned} f_{I,I} &= k_{10}\nabla - \frac{1}{\pi} \int_0^\infty \frac{H_I^+(k) H_{I0}^+(k)}{k - K + \mu_i} dk, \\ f_{II,II} &= k_{20}\nabla + \frac{1}{\pi} \int_0^\infty \frac{H_{II}^+(k) H_{II0}^+(k)}{k - K + \mu_i} dk, \\ f_{III,I} &= \int_C \varphi_{II0} \frac{\partial x}{\partial n} ds - \frac{1}{\pi} \int_0^\infty \frac{H_{III}^+(k) H_{I0}^+(k)}{k - K + \mu_i} dk, \end{aligned} \quad (4.39)$$

のよう12) Kramers-Kronig の関係式が導出できる。
 $\frac{\partial}{\partial p}$ による散乱率 τ_{sc}^2 や τ_{sc}^2 に対する式は (4.14), (4.16) は。

$$\begin{aligned} H_d^+(p) &= \pi K^{++}(p, K) + \frac{1}{2} \int_0^\infty \frac{dk}{k - K + \mu_i} \{ H_d^+(k) K^+(k, p) + H_d^-(k) K^-(k, p) \}, \\ H_d^-(p) &= \pi K^{+-}(p, K) + \frac{1}{2} \int_0^\infty \frac{dk}{k - K + \mu_i} \{ H_d^+(k) \overline{K^+(k, p)} + H_d^-(k) \overline{K^-(k, p)} \}, \end{aligned} \quad (4.40)$$

p の微分で $p \rightarrow 0$ とおけば 異なる運算の組合せ式が得られる。

$$H_{II}^+(k) = H_{II0}^+(k) + \frac{1}{\pi} \int_b^\infty \frac{H_{II0}^+(k_s) \{ H_d^+(k_s) + H_d^-(k_s) \}}{k - K + \mu_i} dk \quad (4.41)$$

$$H_{II}^-(k) = H_{II0}^-(k) - \frac{1}{\pi} \int_b^\infty \frac{H_{II0}^-(k_s) \{ H_d^+(k_s) - H_d^-(k_s) \}}{k - K + \mu_i} dk,$$

これは(4.20) で $p = K$ をおいたものに定義的等しい関係である。

5. 績量 (没水物体)

没水LFの場合は(2)式前節の議論は成立つか、線像函数が少々面倒になる(領域の2重連結性による)。この場合はCの外側領域を考えた方が簡単である。

左図のように座標をとり、速度ポテンシャルを2つのように表わす事にする。

$$\varphi = \varphi_1 - \varphi_2, \dots \quad (5.1)$$

$$\varphi_1(p) = \frac{1}{2\pi} \int_C \left(\frac{\partial \varphi}{\partial n} - \frac{\partial \varphi}{\partial n} \right) \log \frac{1}{|p-z|} ds, \quad (5.2)$$

$$\varphi_2(p) = \frac{1}{4\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{(k+k')e^{-2ikx-kz}}{k(k-K+\mu i)} \left[H^+(k) e^{ikx} + H^-(k) e^{-ikx} \right] dk, \quad (5.3)$$

$$H^\pm(k) = \int_C \left(\frac{\partial \varphi}{\partial n} - \frac{\partial \varphi}{\partial n} \right) e^{-kz \mp ikx} ds, \quad (5.4)$$

又 $H^\pm(k)$ は $k \rightarrow 0$ で $\theta \approx O(k)$ であるから (5.3) の積分は存在すると考へよう。

さて φ_1 は C の外で正則であるから C(1) 図下のイマン函数か見ておけ。

$$\varphi_1(p) = - \int_C \frac{\partial \varphi}{\partial n} N(p, z) ds, \quad \dots \quad (5.5)$$

と表わす事ができる。

$$\frac{\partial \varphi_1}{\partial n} = \frac{\partial \varphi}{\partial n} - \frac{\partial \varphi_2}{\partial n}, \quad \frac{\partial \varphi}{\partial n}: \text{given} \quad \dots \quad (5.6)$$

であるから前節(1)式として (5.4) 式 (5.1) を代入し、(5.5)、(5.6) を用いて積分順序を変更すれば、

$$H^\pm(p) = - \int_C \frac{\partial \varphi}{\partial n} K^\pm(p, z) ds - \int_C \left\{ \varphi_2 \frac{\partial}{\partial n} \bar{e}^{\pm k z \mp i p x} + \frac{\partial \varphi_2}{\partial n} K^\pm(p, z) \right\} ds$$

となり、最終的に

$$H^\pm(p) = H_0^\pm(p) + \int_0^\infty \frac{(k+k')e^{-2ikx}}{k(k-K+\mu i)} \left[H^+(k) K^\pm(k, p) + H^-(k) K^\pm(k, p) \right] dk$$

2. 12

$$\begin{aligned} \mathcal{H}^{\pm}(p, p) &= e^{-\frac{p}{2}y \pm i\frac{p}{2}x} + \mathcal{H}^{\pm}(p, p) \\ \mathcal{H}^{\pm}(p, P) &= \int_C N(p, Q) \frac{\partial}{\partial n} e^{-\frac{p}{2}y \pm i\frac{p}{2}x'} dS_Q \\ \frac{\partial}{\partial n} \mathcal{H}^{\pm}(p, P) |_C &= 0 \end{aligned} \quad \left. \right\} \quad \text{--- (5.9)}$$

$$\begin{aligned} K^{\pm\mp}(k, p) &= \frac{1}{4\pi} \int_C \left\{ \mathcal{H}^{\pm}(p, P) \frac{\partial}{\partial n} e^{-\frac{p}{2}y \mp i\frac{p}{2}x} + e^{-\frac{p}{2}y \mp i\frac{p}{2}x} \frac{\partial}{\partial n} \mathcal{H}^{\pm}(p, P) \right\} dS_P \\ &= \frac{1}{4\pi} \int_C \mathcal{H}^F(k, p) \frac{\partial}{\partial n} e^{-\frac{p}{2}y \pm i\frac{p}{2}x} dS, \quad \text{--- (5.10)} \end{aligned}$$

経路 C 物体が左右対称ならば

$$K^+(-k, p) = \overline{K^-(-k, p)}, \quad K^{++}(-k, p) = \overline{K^-(-k, p)}, \quad \text{--- (5.11)}$$

で C を x 面の単位円周の寫像由来とすると

$$\begin{aligned} N(p, Q) &= -\frac{1}{2\pi} \log \left(1 - \frac{z}{s} \right) \left(1 - s' \bar{z}' \right), \quad \text{--- (5.12)} \\ P &= [z(s)], \quad Q = [z'(s')] \end{aligned}$$

でよから。

$$\begin{aligned} \mathcal{H}^+(p, p) &= \int_C N(p, Q) \frac{\partial}{\partial n} e^{ipz} ds = -i \int_C N(p, Q) d(e^{ipz}) \\ &= \frac{1}{2\pi i} \int_C e^{ipz'} \left(\frac{1}{s-z} + \frac{1}{s'-\bar{z}} - \frac{1}{s-\bar{z}'} \right) ds', \quad \text{--- (5.13)} \end{aligned}$$

特例 2 $z = s$, つまり $\bar{z} = \bar{s}$ は。

$$\begin{aligned} \mathcal{H}^+(p, p) &= e^{\frac{ipz}{2}} - 1, \\ \mathcal{H}^+(p, P) &= e^{\frac{ipz}{2}} + e^{\frac{ip\bar{z}}{2}} - 1 \xrightarrow{|z|=1} 2e^{\frac{ipz}{2}} - 1, \end{aligned} \quad \left. \right\} \quad \text{--- (5.14)}$$

これが (5.10) の代入だと

$$\begin{aligned} K^+(-k, p) &= \frac{1}{2\pi i} \int_C \bar{e}^{-ik\bar{z}} d(e^{ipz}) = \frac{p}{2\pi} \int_C e^{ipz - \frac{ikz}{2}} dz = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{(pk)^{n+1}}{n!(n+1)!} \\ K^{++}(-k, p) &= \frac{i}{2\pi} \int_C \bar{e}^{-ik\bar{z}} d(e^{-ip\bar{z}}) = 0, \end{aligned} \quad \left. \right\} \quad \text{--- (5.15)}$$

となる、非常に簡単な形である。

さて、さうして $\nabla \times \vec{H} = 0$

$$\frac{\partial \Phi}{\partial n} = -\frac{\partial \psi}{\partial n} \text{ ならば}$$

$$H_{1,0}^+(p) = 2 \int dy e^{ipz} = \frac{1}{i} \int d\zeta \frac{e^{ipz}}{\zeta^2} = 2\pi p i, \quad \dots \quad (5.16)$$

$$\frac{\partial \Phi}{\partial n} = -\frac{\partial \psi}{\partial n} \text{ ならば}$$

$$H_{2,0}^+(p) = -2\pi p, \quad \dots \quad (5.17)$$

$$\text{又 } \frac{\partial \Phi}{\partial n} = -\frac{\partial \psi}{\partial n} e^{ikz} \text{ ならば}$$

$$H_{d,0}^+(p) = -2i \int e^{ipz} d(e^{ikz}) = 0$$

$$H_{d,0}^-(p) = 2K \int e^{-\frac{ip}{z} + ikz} dz = 4\pi K^{+-}(p, K) \quad \} \quad (5.18)$$

等と正3ので 積分方程式または次のようして書き下せよ。

(上下動)

$$H_2^+(p) = -2\pi p + \int_0^\infty H_2^+(k) A(k, p) dk, \quad \dots \quad (5.19)$$

(左右動)

$$H_1^+(p) = 2\pi ip + \int_0^\infty H_1^+(k) A(k, p) dk, \quad \dots \quad (5.20)$$

(散乱波)

$$H_d^+(p) = \int_0^\infty A(k, p) H_d^+(k) dk$$

$$H_d^-(p) = 4\pi K^{+-}(p, K) + \int_0^\infty A(k, p) H_d^-(k) dk, \quad \} \quad \dots \quad (5.21)$$

121

$$A(k, p) = \frac{(k+K)}{k(k-K+\mu i)} e^{-2hk} K^{+-}(k, p) \quad \} \quad \dots \quad (5.22)$$

$$K^{+-}(k, p) = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{(pk)^{n+1}}{n! (n+1)!}$$

この積分方程式は Havelock が没水内部の透波抵抗の
1/2 領域を扱った時 1/2 動いたものに準じて、深さ h が大きければ
これは“逐次近似法”で解くことは容易である。

又 力については (4.36) が成立つので $H(p)$ を p の中級散
1/2 領域で L 時の式の項の係数として求められる事ができる。

(4.39) 1/2 対応するものを書き下せば

$$f_{2,2} = \pi - \int_0^\infty \frac{k+K}{k-K+\mu i} e^{-2hk} H_2^+(k) dk, \quad \dots \quad (5.23)$$

$$f_{1,1} = \pi - i \int_0^\infty \frac{h+k}{h-k+\mu i} e^{-2hk} H_1^+(h) dh, \quad \dots \quad (5.24)$$

6. 壓力分布

圧力 $P(x)e^{i\omega t}$ が $|x| \leq 1$ の区内に分布していようとすると、ベルヌーイの定理から線型的¹²。

$$K\phi(x, 0) + \frac{\partial}{\partial y}\psi(x, 0) = \begin{cases} \frac{i\omega}{\rho g} P(x) & \text{for } |x| \leq 1 \\ 0 & \text{for } |x| > 1 \end{cases} \quad \dots \quad (6.1)$$

x_j を運動の初期位置とすると、境界条件は

$$\frac{\partial \psi_j}{\partial y}(x, 0) = -i\omega x_j f_j(x), \quad \text{for } |x| \leq 1, \quad j=1, 2, 3, 4 \quad \dots \quad (6.2)$$

※ ψ_3 は ψ_2 に

$$\left. \begin{array}{l} f_1(x) = \frac{\partial}{\partial x} \psi(x), \quad (\text{左運動}) \\ f_2(x) = 1, \quad (\text{上下運動}) \\ f_3(x) = x, \quad (\text{回転運動}) \\ f_4(x) = -Ke^{ikx}, \quad (\text{散乱}) \end{array} \right\} \quad \dots \quad (6.3)$$

$\psi(x)$ は C なる曲線の Offset ψ である。

すなはち

$$\psi_j(x, y) = i\omega x_j \phi_j(x, y), \quad \dots \quad (6.4)$$

とおけば (6.2) は

$$\frac{\partial}{\partial y} \phi_j(x, 0) = -f_j(x) \quad \text{for } |x| \leq 1, \quad \dots \quad (6.5)$$

となり、又 (6.1) は

$$K\phi(x, 0) + \frac{\partial}{\partial y} \phi_j(x, 0) = \frac{1}{\rho g} P_j(x), \quad \dots \quad (6.6)$$

となる。

ϕ が x について j 項目 f_j は x のように ψ_3 。

$$\phi(x, y) = \frac{-1}{\rho g} \int_{-\infty}^x \rho(x') S(x-x', y) dx', \quad \dots \quad (6.7)$$

$$S(x, y) = \frac{1}{\pi} \int_0^\infty \frac{e^{-kx} \cos kx dk}{k - K + \mu i}$$

$$\begin{aligned}\psi(x, y) &= \frac{-1}{\rho g} \int_1^1 p(x') T(x-x', y) dx' \\ T(x, y) &= \frac{1}{\pi} \int_0^\infty \frac{e^{-ky}}{k - K + \mu i} e^{ikx} dk\end{aligned}\quad \left. \right\} \cdots (6.8)$$

無限遠方では (2.6) によると

$$S(x, y) \rightarrow -i e^{-ky - ik|x|} = \frac{1}{k} u_1(x, y) - \frac{x'}{k} u_2(x, y) \cdots \quad \cdots (6.9)$$

以上から (6.7) は代入すると

$$\phi_j(x, y) \rightarrow \frac{i}{\rho g} e^{-ky - ikx} H_j^\pm(K) + \frac{F_{j2}}{\rho g k} u_1(x, y) + \frac{F_{j3}}{\rho g k} u_2(x, y) \cdots \quad \cdots (6.10)$$

$$H_j^\pm(K) = \int_1^1 P_j(x) e^{\pm ikx} dx, \quad \cdots \cdots \quad \cdots (6.11)$$

$$F_{j2} = \int_1^1 P_j(x) dx, \quad F_{j3} = \int_1^1 P_j(x) x dx, \quad \cdots \cdots (6.12)$$

H_{ji} は $\frac{\partial \phi_i}{\partial y}$ や $\frac{\partial \phi_j}{\partial y}$ 同期力となる。
これらは $\frac{\partial \phi_i}{\partial y}$ と $\frac{\partial \phi_j}{\partial y}$ と逆性がある。

$$\int_1^1 \left(P_j \frac{\partial \phi_i}{\partial y} - P_i \frac{\partial \phi_j}{\partial y} \right) dx = \rho g K \int_1^1 \left(\phi_j \frac{\partial P_i}{\partial y} - \phi_i \frac{\partial P_j}{\partial y} \right) ds = 0$$

となるのは ϕ_i の $\frac{\partial \phi_i}{\partial y}$ 逆性がある。

$$\int_1^1 P_j \frac{\partial \phi_i}{\partial y} dx = \int_1^1 P_i \frac{\partial \phi_j}{\partial y} dx; \text{ or } F_{ij} = F_{ji} \quad \cdots \cdots (6.13)$$

特例

$$\int_1^1 P_j \frac{\partial \phi_i}{\partial y} dx = \int_1^1 P_i \frac{\partial \phi_j}{\partial y} dx = K H_j^\pm(K), \quad \cdots \cdots (6.14)$$

は Hooke's の関係つまり i は j の強制力を与えた事である。
このように圧力分布 p は式 $\frac{\partial \phi_i}{\partial y}$ 等になり、又疊積原理における諸公式は相似性が大きくなる。

さて (6.11) は任意の ϕ_i に対して定義されているものと (6.17) を書きなすと。

$$\phi(x, y) = -\frac{1}{2\pi\rho g} \int_0^\infty \frac{e^{-kx}}{k - K + \mu_i} (H_j^+(k) e^{-ikx} + H_j^-(k) e^{ikx}), \quad (6.15)$$

となるから、これを(6.6)に代入し $\frac{\partial}{\partial y} \bar{\Phi}_i$ をかけた x に対する積分を取れば

$$\int' P_j \frac{\partial \bar{\Phi}_i}{\partial y} dx = \rho g \int' \frac{\partial \bar{\Phi}_i}{\partial y} \frac{\partial \bar{\Phi}_i}{\partial y} dx - \frac{K}{2\pi} \int_0^\infty \frac{(H_j^+(k) h_i^+(k) + H_j^-(k) h_i^-(k))}{k - K + \mu_i} dk,$$

但し

$$h_i^\pm(k) = \int' \frac{\partial \bar{\Phi}_i}{\partial y} e^{\mp ikx} dx, \quad \dots \quad (6.17)$$

同様に \bar{P}_i をかけて積分すれば

$$\int' \bar{P}_i \frac{\partial \bar{\Phi}_i}{\partial y} dx = \frac{1}{\rho g} \int' P_j \bar{P}_i dx + \frac{K}{2\pi \rho g} \int_0^\infty (H_j^+(k) \bar{H}_i^+(k) + H_j^-(k) \bar{H}_i^-(k)) \frac{dk}{k - K + \mu_i}, \quad \dots \quad (6.18)$$

これらを(6.11)に代入して P の Fourier 変換と "Planck's 定理" によれば

$$\int' P_j \bar{P}_i dx = \frac{1}{2\pi} \int_0^\infty (H_j^+(k) \bar{H}_i^+(k) + H_j^-(k) \bar{H}_i^-(k)) dk.$$

これから 2 次の式も書けた。

$$\int' \bar{P}_i dx \frac{\partial \bar{\Phi}_i}{\partial y} dx = \frac{1}{2\pi \rho g} \int_0^\infty (H_j^+(k) \bar{H}_i^+(k) + H_j^-(k) \bar{H}_i^-(k)) \frac{dk}{k - K + \mu_i}, \quad \dots \quad (6.19)$$

$H_j^-(k)$ を決める積分方程式も同様に(6.6)と "適切に積分すれば" 得られる。

$$H_j^\pm(k) = \rho g \int' \frac{\partial \bar{\Phi}_i}{\partial y} e^{\pm ikx} dx - \frac{K}{\pi} \int_0^\infty (H_j^+(k') \frac{\sin(k' k)}{k - k'} + H_j^-(k') \frac{\sin(k \pm k')}{k \pm k'}) \frac{dk'}{k - K + \mu_i} \quad \dots \quad (6.20)$$

このように 4 節の場合は比較して非常に簡単である。
境界条件の積分方程式は(6.6)の 1 個の方程式では

$$\frac{\partial \bar{\Phi}_i}{\partial y} = -f(x) = \frac{P(x)}{\rho g} + \frac{K}{\rho g} \int' P(x) S(x - x', 0) dx', \quad \dots \quad (6.21)$$

となる。3.2.2. の方法でこれを簡略化。(各角の) 1 項得

を算出することは容易である

運動による出来事

3次元における諸関係を物理的に考えると、波は変位と 90° だけ位相が異なるので、変位の位相が出来たければ速度の位相において散乱反射された車にならざりあらずから散乱ポテンシャルと変位振動等のポテンシャルは必然的に関係があるのであると車にならう。

従つて波が出来なければ勿論関係がなくなつてしまつてゐる。あるいは又ポテンシャルから正規波成分を取り除いても同じである。

その為に $(6.8) \Leftrightarrow (K^2 + \frac{d^2}{dx^2})$ なる演算を施せば

$$\pi P \left(\frac{d^2}{dx^2} + K^2 \right) \psi(x, y) = \int' P(x) \left\{ K \frac{\psi(x-x')}{r^2} + \frac{\partial}{\partial x'} \frac{\psi}{r^2} \right\} dx'$$

$$\xrightarrow{y \rightarrow 0} - \frac{d}{dx} P(x) + \frac{K}{\pi} \int' \frac{P(x')}{x-x'} \psi(x-x') dx', \quad (6.22)$$

が得られる。

もう一度積分すると、

$$\pi P \left[\left(\frac{d^2}{dx^2} + K^2 \right) \int_0^x \psi(x, 0) dx + C \right] = -P(x) + \frac{K}{\pi} \int' P(x) \log|x-x'| dx' \quad (6.23)$$

のようになつて準特異積分方程式が得られる。(Wehausen)

そして散乱ポテンシャルの圧力成分は明らかにこの積分方程式の解として得られ、これだけは常に他の解を附随しても引いてよい車にならう。

$$C + D x = -P(x) + \frac{K}{\pi} \int' P(x') \log|x-x'| dx', \quad (6.24)$$

C, D. 比例定数。