

A

M-129

No.

Date 5.6.22

M.B.

3次元音場

- | | |
|-----------------|----|
| 1. 無限流体中 | 1 |
| 2. 球の周りの音場 | 3 |
| 3. 水の上の無限平板 | 8 |
| 4. 球殻の振動方程式について | 10 |
| 5. 相似則 | 13 |

1. 無限境界中

物体 \$S\$ のまわりの放射音場を考へよう。

速度ポテンシャル \$\phi\$ は

$$\nabla^2 \phi + k^2 \phi = 0, \quad k = \omega/c \quad (1.1)$$

を満たし、圧力 \$p\$ は 2 次式 で与えられる。

$$p = -i\rho\omega\phi, \quad (1.2)$$

境界条件は

$$\frac{\partial \phi}{\partial \nu} = i\omega W, \quad W: \text{変位}, \quad (1.3)$$

で与えられるものとする。

今 核関数 \$S(P, Q)\$ を

$$S(P, Q) = -\frac{e^{-ikR}}{4\pi R}, \quad R = \overline{PQ}, \quad P = (x, y, z), \quad Q = (x', y', z'), \quad (1.4)$$

を導入してグリーン関数の定理より

$$\phi(Q) = \iint_S \left[\phi \frac{\partial}{\partial \nu} S(P, Q) - \frac{\partial \phi}{\partial \nu} S \right] dS(P), \quad (1.5)$$

を得る。

遠方では

$$S(P, Q) \underset{R \rightarrow \infty}{\sim} -\frac{e^{-ikr' + i\frac{k}{r'}(xx' + yy' + zz')}}{4\pi r'}, \quad (1.6)$$

と近似出来るから

$$\phi(Q) \underset{Q \rightarrow \infty}{\sim} \frac{e^{-ikr'}}{4\pi r'} F(k; \theta', \varphi'), \quad (1.7)$$

$$F(k; \theta', \varphi') = \iint_S \left(\frac{\partial \phi}{\partial \nu} - \phi \frac{\partial}{\partial \nu} \right) e^{ik\tilde{\omega}} dS, \quad (1.8)$$

$$\begin{aligned}
 z-12 \quad \vec{\omega} &= x \cos \theta' + y \sin \theta' \cos \varphi' + z \sin \theta' \sin \varphi' \\
 x' &= r' \cos \theta', \quad y' = r' \sin \theta' \cos \varphi', \quad z' = r' \sin \theta' \sin \varphi'
 \end{aligned} \quad (1.9)$$

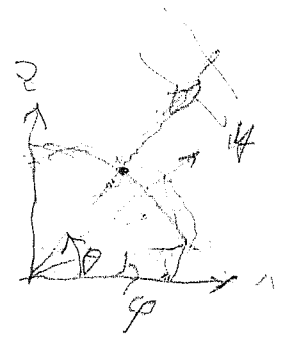
音の放射パワーは

$$\begin{aligned}
 P &= \frac{1}{4} \iint_R \left(\rho \frac{\partial \Phi}{\partial t} + \bar{p} \frac{\partial \Phi}{\partial t} \right) v^2 \sin \theta \, d\theta \, d\varphi \\
 &= \frac{\rho \omega R}{32\pi^2} \int_{-\pi}^{\pi} d\varphi \int_0^{\pi} |H|^2 \sin \theta \, d\theta, \quad (1.10)
 \end{aligned}$$

と

$$\phi_0 = c e^{i k r \Theta} \quad (1.11)$$

$$\Theta = \cos \theta \cos \theta' + \sin \theta \sin \theta' \cos(\varphi - \varphi')$$



は θ', φ' の方向から入射して来る単位振幅の音波である。

散乱した波 ϕ_d は

$$\frac{\partial \phi_d}{\partial r} = - \frac{\partial \phi_0}{\partial r} \quad (1.12)$$

と定義されるから、今

$$\Phi_d = \phi_0 + \phi_d \quad (1.13)$$

と置き、可逆定理をばいばい (1.8) は

$$\bar{H}(R, \theta, \varphi) = \frac{1}{c} \iint_S \frac{\partial \Phi}{\partial r} \bar{\Phi}_d(P; \theta', \varphi') \, dS(P), \quad (1.14)$$

と Haselind の関係を用いる。

2. 球の周りの音場

さて極座標を導入すると.

$$\frac{e^{-i\omega R}}{R} = \frac{\pi}{2\sqrt{rR}} \sum_{n=0}^{\infty} (2n+1) J_{n+\frac{1}{2}}(kr) H_{n+\frac{1}{2}}^{(2)}(kr') P_n(\cos\gamma) \quad (2.1)$$

$$R^2 = r^2 + r'^2 - 2rr'\cos\gamma, \quad r' > r$$

$$\text{また } \cos\gamma = \cos\theta\cos\theta' + \sin\theta\sin\theta'\cos(\varphi-\varphi'),$$

$$P_n(\cos\gamma) = P_n(\cos\theta)P_n(\cos\theta') + 2 \sum_{m=1}^n \frac{(n-m)!}{(n+m)!} P_n^m(\cos\theta) P_n^m(\cos\theta') \cos m(\varphi-\varphi'), \quad (2.2)$$

$$\text{また } e^{i\omega r\cos\theta} = \sqrt{\frac{\pi}{2kr}} \sum_{n=0}^{\infty} i^n (2n+1) J_{n+\frac{1}{2}}(kr) P_n(\cos\theta), \quad (2.3)$$

なる展開が出来る。

またルジャンドル関数の直交関係は

$$\int_0^\pi P_n^m(\cos\theta) P_r^m(\cos\theta) \sin\theta d\theta = \begin{cases} 0 & \text{for } n \neq r \\ \frac{1}{(n+\frac{1}{2})} \frac{(n+m)!}{(n-m)!} & \text{for } n=r \end{cases} \quad (2.4)$$

さて今音場が φ に関係しない帯球関数 $P_n(\cos\theta)$ で表わされる場合を考慮しよう。

$$\left. \frac{\partial \phi_n}{\partial r} \right|_{r=a} = i\omega P_n(\cos\theta), \quad (2.5)$$

そのようにすれば明らかに

$$\phi_n = i \frac{C}{\sqrt{kr}} \frac{H_{n+\frac{1}{2}}^{(2)}(kr) P_n(\cos\theta)}{\left. \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{H_{n+\frac{1}{2}}^{(2)}(r)}{\sqrt{r}} \right) \right|_{r=a}} \quad (2.6)$$

Sommerfeld の定義より

$$\psi_n(z) = \sqrt{\frac{\pi}{2z}} J_{n+\frac{1}{2}}(z), \quad \zeta_n^{(2)}(z) = \sqrt{\frac{\pi}{2z}} H_{n+\frac{1}{2}}^{(2)}(z), \quad (2.7)$$

2次元波関数

$$\phi_n = -C \zeta_n(ka) P_n(\cos\theta), \quad (2.8)$$

$$\zeta_n(ka) = -i \frac{\zeta_n^{(2)}(ka)}{\frac{d}{d(ka)} \zeta_n^{(2)}(ka)}, \quad (2.8)$$

$$\left. \begin{aligned} \zeta_n(ka) &\xrightarrow{ka \gg 1} 1 \\ \zeta_n(ka) &\xrightarrow{ka \rightarrow 0} \frac{ike^{\frac{1}{2}\pi}}{n+1} \end{aligned} \right\} (2.9)$$

$$P_n \Big|_{r=a} = -i p \omega \phi_n = i p \omega C \zeta_n(ka) P_n(\cos\theta), \quad (2.10)$$

$$\text{2次元} \quad P_n \Big|_{r=a} = (R_n + i\omega M_n) i\omega P_n(\cos\theta), \quad (2.10')$$

$$\text{と} \quad R_n < 0 \quad R_n + i\omega M_n = p C \zeta_n \quad (2.11)$$

$$(2.4) \text{より} \quad \left. \begin{aligned} R_n &\xrightarrow{ka \gg 1} p C \\ M_n &\xrightarrow{ka \rightarrow 0} \frac{p a}{n+1} \end{aligned} \right\} \dots (2.12)$$

2次元放射率 η_r は

$$\eta_r = \frac{R_n}{p C} = \operatorname{Re} \{ \zeta_n \} \xrightarrow{ka \gg 1} 1, \quad (2.13)$$

2次元 η_r

$$\left(\eta_r = \frac{\int_{\partial V} \mathbf{p} \cdot \mathbf{n} ds}{\int_{\partial V} |\mathbf{p}|^2 ds} \right)$$

所加質量の表現は理想流体の時の剛体運動と多少異なるが、次のようにすると、

$$\operatorname{Re} \int_{r=a}^{\infty} p_n / r^n P_n(\cos \theta) dS = -\frac{\omega^2 M_n \cdot 4\pi a^2}{2n+1} \xrightarrow{ka \rightarrow 0} \frac{-\omega^2 4\pi \rho a^3}{(n+1)(2n+1)}$$

$$\xrightarrow{n=1} -\frac{2}{3} \omega^2 \rho \pi a^3 = -\frac{\rho \omega^2 V}{2} \dots \quad (2.14)$$

となって剛体平行運動の式のと一致する。

何れにしても今

$$M_n / \rho a^3 = \mu_n \quad (2.15)$$

と定義すれば (2.11), (2.13) と合せて、

$$z_n = \zeta_n + ika \mu_n, \quad \zeta_n = \left. \begin{array}{l} \mu_n \xrightarrow{ka \rightarrow 0} 1, \\ \mu_n \xrightarrow{ka \rightarrow 0} \frac{1}{n+1} \end{array} \right\} \quad (2.16)$$

振動については Tjunker (J. Applied Mechanics 1952) によって

この ζ_n は 複素数の $\zeta_n = \theta_n + j\chi_n$ に等しい。

さてフツキの周波数

$$s_n^{(1)}(z) \xrightarrow{z \gg 1} \frac{i^{n+1} e^{-iz}}{z}$$

故(2.6)より

$$\phi_n \xrightarrow{kr \gg 1} - \frac{i^k c e^{-ikr} P_n(\cos \theta)}{kr \left[\frac{d}{dz} S_n^{(1)}(z) \right]_{z=ka}} \quad (2.17)$$

故(1.7)の定義より

$$\bar{T}_n(k, \theta) = - \frac{4\pi c i^n P_n(\cos \theta)}{kr \left[\frac{d}{dz} S_n^{(1)}(z) \right]_{z=ka}} \quad (2.18)$$

(1.10)より

$$P = \frac{pc\omega^2}{2} \left(\frac{4\pi a^2}{2n+1} \right) \frac{1}{kr \left[\frac{d}{dz} S_n^{(1)}(z) \right]_{z=ka}^2} \quad (2.19)$$

$$\eta_r = \frac{P}{pc\omega^2 a^2} \int P_n^2(\cos \theta) \sin \theta d\theta d\varphi = \frac{P}{2\pi pc\omega^2 a^2 (2n+1)}$$

$$= \frac{1}{kr \left[\frac{d}{dz} S_n^{(1)}(z) \right]_{z=ka}^2} \quad (2.20)$$

一方(2.13)でも η_r は与えられているのでこれらは等しくなければならぬ。

$$\text{Re} \{ \bar{T}_n \} = \frac{1}{kr \left[\frac{d}{dz} S_n^{(1)}(z) \right]_{z=ka}^2} \quad (2.21)$$

フツキの周波数の公式によりこれがい成立つ事がわかる。

$\theta=0$ の方向からの入射波は (2.3) のように展開出来るが、
散乱ポテンシャルは

$$\phi_d = c \sum_0^{\infty} i^n (2n+1) \frac{\psi_n'(ka)}{\zeta_n^{(2)}(-ka)} \zeta_n^{(2)}(kr) P_n(\cos\theta) \quad (2.22)$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial \phi_d}{\partial r} \Big|_{r=a} &= -\omega \sum i^n (2n+1) \psi_n'(ka) P_n(\cos\theta) \\ &= -c \frac{\partial}{\partial r} e^{ikr \cos\theta} \Big|_{r=a} \end{aligned} \quad (2.23)$$

$$\therefore \bar{\Phi}_a = c e^{ikr \cos\theta} + \phi_d = c \sum_0^{\infty} i^n (2n+1) \frac{P_n(\cos\theta)}{\zeta_n^{(2)}(ka)} \left[\psi_n(ka) \zeta_n^{(2)}(ka) - \psi_n'(ka) \zeta_n^{(2)}(kr) \right] \quad (2.24)$$

$$\bar{\Phi}_a \Big|_{r=a} = -ic \sum_0^{\infty} \frac{i^n (2n+1)}{(ka)^2 \zeta_n^{(2)}(ka)} P_n(\cos\theta), \quad (2.25)$$

3. 水の上の無限平板 * Solitzykh

$x-y$ 面に板があり, $z \geq 0$ が水とす。

音場は

$$\phi(\Omega) = \frac{i\omega}{2\pi} \iint_{-\infty}^{\infty} \frac{w}{R} e^{-i\beta R} dx dy \quad (3.1)$$

$$q(\rho, R) = \frac{e^{-i\beta R}}{2\pi R}$$

↳ 定積分

$z = R$ の板の速度とす。

よって

$$p(\Omega) = \frac{\rho\omega^2}{2\pi} \iint \frac{w}{R} e^{-i\beta R} dx dy \quad (3.2)$$

板を

$$W(p, \beta) = \iint_{-\infty}^{\infty} w(x, y) e^{i(px + \beta y)} dx dy \quad (3.3)$$

とすると

$$w(x, y) = \frac{1}{4\pi^2} \iint W(p, \beta) e^{-i(px + \beta y)} dp d\beta \quad (3.4)$$

よって

$$I = \iint_{-\infty}^{\infty} \frac{e^{-i\beta R + i(px + \beta y)}}{R} dx' dy' = e^{i(px + \beta y)} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{e^{-i\beta R}}{R} R dR d\alpha$$

$R dR d\alpha \Rightarrow dx' dy'$, $p = R \cos \theta$, $\beta = R \sin \theta$
 $x - x' = R \cos \alpha$, $y - y' = R \sin \alpha$

$$I = e^{i(px + \beta y)} \int_{-\pi}^{\pi} d\alpha \int_0^{\infty} e^{-i\beta R - i\alpha R \cos(\theta - \alpha)} dR =$$

$$= 2\pi e^{i(px + \beta y)} \int_0^{\infty} e^{-i\beta R} J_0(\alpha R) dR = \begin{cases} \frac{2\pi e}{\sqrt{x^2 - \beta^2}}, & x > \beta \\ \frac{2\pi e}{i\sqrt{\beta^2 - x^2}}, & x < \beta \end{cases} \quad (3.5)$$

取込

$$\iint_{-\infty}^{\infty} p(\alpha) e^{i(px+qy)} dx dy = \begin{cases} \frac{2\pi W(p, q)}{\sqrt{k^2 - k_0^2}} & \text{for } k > k_0 \\ \frac{2\pi W(p, q)}{i\sqrt{k_0^2 - k^2}} & \text{for } k_0 > k \end{cases} \quad (3.6)$$

さて振動方程式は

$$-\rho_s \omega^2 W + EI \Delta^2 W = p + Q \delta(\alpha) \quad (3.7)$$

これをフーリエ変換すると

$$\left[-\omega^2 \rho_s + EI(p^2 + q^2)^2 - \begin{cases} \frac{2\pi}{\sqrt{k^2 - k_0^2}} \\ \frac{2\pi}{i\sqrt{k_0^2 - k^2}} \end{cases} \right] W(p, q) = Q$$

より

$$W(p, q) = \frac{Q}{EI k^4 - \rho_s \omega^2 - \begin{cases} \frac{2\pi}{\sqrt{k^2 - k_0^2}} \\ \frac{2\pi}{i\sqrt{k_0^2 - k^2}} \end{cases}} \quad (3.8)$$

さて

$$\iint p \bar{q} dx dy = \iint p \bar{q} dp dq = \iint p \bar{q} k dx d\alpha$$

左辺は線加算から放射パワー

$$P = \frac{1}{4} \iint (\bar{p} i \omega w - p i \omega \bar{w}) dx dy = 2\pi^2 \omega \int_0^{\infty} |W|^2 \frac{x dx}{\sqrt{k^2 - k_0^2}} \quad (3.9)$$

4. 球殻の振動 (Junger 論文の補足)

半径 a , 厚 $2t$ の球殻の歪エネルギー U

$$U = \frac{\pi E t a^2}{1-\nu^2} \int_0^\pi [(\epsilon_\theta + \epsilon_\varphi)^2 - 2(1-\nu)\epsilon_\theta \epsilon_\varphi] \sin\theta d\theta, \quad (4.1)$$

2.12 \int θ 方向の変位は一定とすると

$$\left. \begin{aligned} \epsilon_\theta &= \frac{1}{a} \frac{\partial v}{\partial \theta} + \frac{w}{a} \\ \epsilon_\varphi &= \frac{v}{a} \cot\theta + \frac{2w}{a} \end{aligned} \right\} \text{--- (Love) (4.2)}$$

2.12 w は法線方向, v は接線方向の変位とする。

$$\begin{aligned} \therefore a^2 [(\epsilon_\theta + \epsilon_\varphi)^2 - 2(1-\nu)\epsilon_\theta \epsilon_\varphi] &= a^2 [(\epsilon_\theta - \epsilon_\varphi)^2 + 2(1+\nu)\epsilon_\theta \epsilon_\varphi] \\ &= (v' - v \cot\theta)^2 + 2(1+\nu)(w + v')(w + v \cot\theta) \\ &\quad \text{(1 は } \theta \text{ に関する微分とする)} \quad (1+\nu) - 2 \\ &= \left\{ \frac{1}{\sin\theta} \frac{d}{d\theta} (v \sin\theta) \right\}^2 - 4vv' \cot\theta + 2(1+\nu) \left\{ w^2 + \frac{2w}{\sin\theta} \frac{d}{d\theta} (v \sin\theta) + vv' \cot\theta \right\} \\ &= 2(1+\nu) \left\{ w^2 + \frac{2w}{\sin\theta} \frac{d}{d\theta} (v \sin\theta) \right\} + (1-\nu) (v'^2 \cot\theta + \frac{1}{\sin^2\theta} \left(\frac{d}{d\theta} (v \sin\theta) \right)^2), \quad (4.3) \end{aligned}$$

2.12

$$\left. \begin{aligned} \int_0^\pi w \frac{d}{d\theta} (v \sin\theta) d\theta &= - \int_0^\pi v \sin\theta w' d\theta, \\ \int_0^\pi (v^2)' \cos\theta d\theta &= + \int_0^\pi v^2 \sin\theta d\theta, \end{aligned} \right\} (4.4)$$

$$\int_0^\pi \frac{1}{\sin\theta} \left\{ \frac{d}{d\theta} (v \sin\theta) \right\}^2 d\theta = - \int_0^\pi v \sin\theta \frac{d}{d\theta} \left\{ \frac{1}{\sin\theta} \frac{d}{d\theta} (v \sin\theta) \right\} d\theta$$

$$\left\{ \begin{aligned} v' + v \cot\theta \\ v'' + v' \cot\theta - \frac{v}{\sin^2\theta} \end{aligned} \right.$$

2. $w \neq P_n(\cos\theta)$, $v \neq P'_n(\cos\theta) = \frac{d}{d\theta} P_n(\cos\theta)$ [Legendre の 2 次式を定義する]

w 表示は w ; v は二次式を満足する。

$$\frac{d^2 v}{d\theta^2} + \frac{dv}{d\theta} \cot\theta + \left[n(n+1) - \frac{1}{\sin^2\theta} \right] v = 0, \quad (4.5)$$

補正

$$\frac{d}{d\theta} \left\{ \frac{1}{\sin\theta} \frac{d(v \sin\theta)}{d\theta} \right\} = v'' + \frac{d}{d\theta} (v \cot\theta)$$

$$= v'' + v' \cot\theta - \frac{v}{\sin^2\theta} = -n(n+1)v, \quad (4.6)$$

つまり

$$\int_0^\pi \frac{1}{\sin\theta} \left(\frac{d}{d\theta} (v \sin\theta) \right)^2 d\theta = n(n+1) \int_0^\pi v^2 \sin\theta d\theta, \quad (4.7)$$

これは (4.1) の積分条件

$$S = \frac{\pi E \tau}{1-v^2} \int_0^\pi \left[2(n+1)(w^2 - v w') + (1-v)v^2 + n(n+1)v^2 \right] \sin\theta d\theta, \quad (4.8)$$

$$w = \sum a_n P_n(\cos\theta)$$

$$v = \sum B_n P'_n(\cos\theta),$$

$$\left. \begin{aligned} & \\ & \end{aligned} \right\} (4.9)$$

と展開し、正交関係

$$\int_0^\pi P_n^{\text{in}}(\cos\theta) P_m^{\text{in}}(\cos\theta) \sin\theta d\theta = \left\{ \frac{1}{(n+\frac{1}{2})(n-\frac{1}{2})} \right\} \delta_{nm} \quad (4.10)$$

を適用すれば (4.8) は $\delta_{3/2}$ 積分出来て

$$S = \frac{\pi \tau E}{1-v^2} \sum_{n=0}^{\infty} \frac{1}{n+\frac{1}{2}} \left[2(n+1)(a_n^2 - n(n+1)a_n b_n) + (1(n+1) - (1-v))n(n+1) \right]$$

$$\frac{\partial S}{\partial a_n} = \frac{\pi \kappa E}{(1-\nu^2)(n+\frac{1}{2})} \left[2(n+\nu) \{ 2a_n - n(n+1)b_n \} \right]$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial S}{\partial b_n} &= \frac{\pi \kappa E}{(1-\nu^2)(n+\frac{1}{2})} \left[-2(n+\nu)(n+1)a_n \right. \\ &\quad \left. + 2n(n+1) \{ n(n+1) - 1-\nu \} b_n \right] \\ &= \frac{4\pi \kappa E n(n+1)}{(1-\nu^2)(2n+1)} \left[-a_n + \frac{n(n+1) - (1-\nu)}{1+\nu} b_n \right] \end{aligned} \quad (4.11)$$

一方 運動エネルギーは

$$T = \frac{\pi \rho_s \kappa a^2 \omega^2}{2} \int_0^\pi (w^2 + v^2) a_0 \theta d\theta$$

$$= \frac{\pi \rho_s \kappa a^2 \omega^2}{2} \sum_0^\infty \frac{1}{n+\frac{1}{2}} \left\{ a_n^2 + n(n+1)b_n^2 \right\} \quad (4.12)$$

$$\frac{\partial T}{\partial a_n} = - \frac{4\pi \rho_s \kappa a^2 \omega^2}{2n+1} a_n$$

$$\frac{\partial T}{\partial b_n} = - \frac{4\pi \rho_s \kappa a^2 \omega^2 n(n+1)}{(2n+1)} b_n \quad (4.13)$$

2枚5/2 Janger の結果は 一発了了。

5. 相似則

幾何学的に相似な振動体が水中又は水中で振動している時の相似則を考えよう。

小さい方に下流字M, 大きい方にSをつけて区別する。さて、振動が相似である場合には、振動の長さ(L)の次元で割った無次元量に對する支配方程式の係数が等しければよい。

あるいはまた変分原理によつて方程式を導くと見れば、ラグランジヤンの各項の比率が等しければよい。

従つてすれば、また、^{物体}振動の方面では、

$$L = T - S \tag{5.1}$$

$$T \propto \rho_s \omega^2 L^5 \tag{5.2}$$

$$S \propto T L^3 \tag{5.3}$$

一方水の方面

$$L_w \propto \rho \omega c L^2 = \rho c \lambda L^3 (kL), \quad k = \frac{\omega}{c} \tag{5.4}$$

と存在が明らかになる音場が相似である場合には、

$$k_M L_M = k_S L_S, \quad \frac{L_M}{\lambda_M} = \frac{L_S}{\lambda_S} \tag{5.5}$$

λ は音波長とする。

でなければならぬから、この仮定の下では

$$LW \propto \rho c^2 L^3 \quad \text{--- (5.4')}$$

よって

$$\left. \begin{aligned} \frac{I}{LW} &= \frac{\rho_s}{\rho} \cdot \frac{\omega^2 L^2}{c^2} = \frac{\rho_s}{\rho} (kL)^2, \\ \frac{S}{LW} &= \frac{E}{\rho c^2} \end{aligned} \right\} \text{(5.5)}$$

が"夫々"模型と実物で"等しい"ならばよい。

流体は水を扱うとすると、結局比重もヤング率も実物と同じでなければならぬ事になる。

この時相当する周波数は

$$f_M = f_s \left(\frac{L_s}{L_M} \right), \quad \text{(5.6)}$$

起振力は

$$\frac{Q_M}{\rho c^2 L_M^2} = \frac{Q_s}{\rho c^2 L_s^2}, \quad Q_M = Q_s \left(\frac{L_M}{L_s} \right)^2, \quad \text{(5.7)}$$

変位、板厚等は幾何学的に相似と最初に仮定した。

(5.6)と合わせると変位速度は、対応周波数で

$$\dot{w}_M = \dot{w}_s \quad \text{or} \quad f_M = f_s \left(\frac{L_s}{L_M} \right), \quad \text{(5.8)}$$

変分原理 * (Junger, 1952)

Modified Lagrangean (Morse & Feshbach)

$$L = T - S \quad (1)$$

T: kinetic energy, S: strain energy (potential energy)

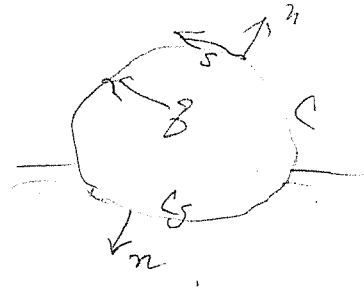
$$T = -\rho_s \frac{\omega^2}{2} \int_C (w^2 + v^2) ds \quad (2)$$

(w と v は長さの次元をもち) 可変する)

$$S = S_1 + S_2,$$

$$S_1 = \frac{EI}{2(1-\nu^2)} \int_C \left(\frac{d^2 w}{ds^2} - \kappa \frac{\partial v}{\partial s} \right)^2 ds \quad (3)$$

$$S_2 = \frac{Et}{2(1-\nu^2)} \int_C \left(\frac{dv}{ds} + \kappa w \right)^2 ds$$



但し $\kappa = \frac{1}{r}$: 曲率

S_1 は 曲げ 歪, S_2 は 伸び 歪 のエネルギー

一方 水については、今は 水圧エネルギーは無い

$$L_w = T_w = \frac{\rho}{2} \iint_D (\nabla \phi)^2 dx dy = \tau \frac{\rho}{2} \int_C \phi \frac{\partial \phi}{\partial n} ds \quad (4)$$

$$\frac{\partial \phi}{\partial n} \Big|_{C_s} = i\omega w \quad (5)$$

$$p = -\rho i\omega \phi \text{ 対し} \quad L_w = \frac{i}{2} \int_C p w ds \quad (4')$$

変分原理は

$$\delta [L + L_w - A] = 0 \quad (6)$$

$$A = \int_c (q_w w + q_u u) ds, \quad (7)$$

$$\delta T = - \rho_s + \omega^2 \int (w \delta w + v \delta v) ds \quad (8)$$

$$\delta S_1 = \frac{EI}{1-\nu^2} \int_c \left[\left\{ \frac{d^4 w}{ds^4} - \frac{d^2}{ds^2} \left(\kappa \frac{\partial v}{\partial s} \right) \right\} \delta w + \frac{\partial v}{\partial s} \left\{ \kappa \left(\frac{dw}{ds} + \kappa \frac{\partial v}{\partial s} \right) \right\} \right] ds, \quad (9)$$

$$\delta S_2 = \frac{EI}{1-\nu^2} \int_c \left[+ \kappa \delta w \left(\frac{dv}{ds} + \kappa w \right) + \delta v \frac{d}{ds} \left(\frac{dw}{ds} + \kappa w \right) \right] ds, \quad (10)$$

$$\delta L_w = \frac{1}{2} \int (w \delta p + p \delta w) ds = \int p \delta w ds, \quad (11)$$

$$\delta A = \int_c (q_w \delta w + q_u \delta u) ds, \quad (12)$$

任意の $\delta w, \delta u$ に対して (6) が成立 \rightarrow したがって (8)

振動方程式を満足せば成立するは

容易にわかる。

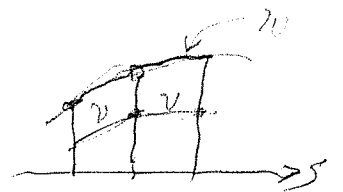
勿論 においては 水の方は境界要素法による、つまり
 ρ が与えられるは ^(境界上で) ρ が求められると考えている。

水の方も有限要素法によるならば、そのラグランジアンは
 (4) の 2 重積分をとらねばならないが、今の場合水の
 領域は無限にのびているので、境界要素法の方が
 格段に便利である。

この変分原理によって 振動部分の有限要素法を
 展開する事が出来よう。

その為には w は S について 2 回、 v は 1 回微分可能で
 あればよいから、要素上で w は S の 2 次式、 S は 1 次式
 で近似しておけばよい。

水の方の境界条件は要素上で一定、
 とし上記の w の平均値とすればよからう。



この時水のノイマン条件が与えらば(解いておけば)直ちに
 独立方程式が書ける。