

2次元振動滑走板の理論

内容	割当
1. 速度ポテンシャルと境界条件	1
2. 逆流	4
3. 可逆定理	6
4. 仕事と減衰	8
附録A 核函数	A-12

要約

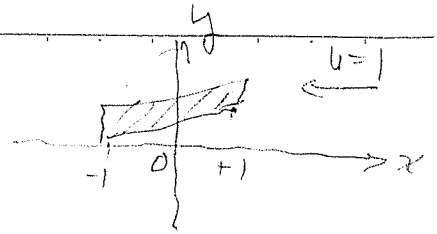
前縁吸出しを導入した場合の理論の概要を記す。詳細は下記参考文献を参照す。

- (参考) 1) 振動しながら走る平板に働く力について (2次版) 昭 47.5.12
- 2) 2次元平板動揺問題における逆流, 並時向流のつづき 昭 49.2.13
- 3) 2次元滑走板に下ける浸水層の変化について (動揺時) 昭 49.10.6
- 4) 動揺しながら漂流する2次元... 昭 58.1.8

1. 速度ポテンシャルと境界条件

密度, 速度, 半浸水深を 1 の単位とする。

未知円周波数 ω の運動と考える。



水面での水面変位 η として

$$(i\omega - \frac{\partial}{\partial x})\phi(x, 0) - \gamma\eta(x) = p(x), \quad \gamma = g/U^2, \quad (1.1)$$

$$\phi(x, 0) = - (i\omega - \frac{\partial}{\partial x})\eta(x), \quad (1.2)$$

$$(i\omega - \frac{\partial}{\partial x})^2 \phi(x, 0) + \gamma\phi(x, 0) = (i\omega - \frac{\partial}{\partial x})p(x), \quad (1.3)$$

速度ポテンシャル ϕ は $x=1$ のように A を前縁流出 (流出) とし

$$\phi(x, y) = \int_{-1}^1 p(\xi) S_1(x-\xi, y) d\xi - A T(x-1, y), \quad (1.4)$$

$$\eta(x) = \int_{-1}^1 p(\xi) S_2(x-\xi, 0) d\xi - \frac{A}{\gamma} S(x-1, 0), \quad (1.5)$$

$$\phi_y(x, 0) = \int_{-1}^1 p(\xi) \left[-\frac{1}{\pi(x-\xi)} + S_1(x-\xi, 0) \right] d\xi + A S_2(x-1, 0), \quad (1.6)$$

境界積分方程式は (1.5) または (1.6) で与えられるが、 $(A$ の項がないと (1.6) では (1.2) より

$$\eta(x) \propto e^{i\omega x}$$

に対応する解は不定であり、 A の値はクックの流出条件で定まる。

また (1.5) で A を与えると解は一般には流出条件を満たさないが A を導出して流出条件を満たせるものとする。

境界条件は船体の曲がり具合...とするので、前後ゆれは微小として無視出来、上下、縦ゆれを平板として扱われる。

$$\text{上下ゆれ} \quad \eta_0 = 1, \quad \phi_y = -i\omega, \quad \text{解 } P_0, A_0, \quad (1.7)$$

$$\text{縦ゆれ} \quad \eta_1 = x, \quad \phi_{1y} = -i\omega x + 1, \quad \text{解 } P_1, A_1, \quad (1.8)$$

$$\text{もう一つ導出して} \quad \eta_A = e^{i\omega x}, \quad \phi_{Ay} = 0, \quad \text{解 } P_A, A_A, \quad (1.8)$$

この前縁ゆれ出しのない解は(*)にPを付けて表わすと。

$$\text{上下ゆれ} \quad \eta_0^* = 1 + B_0 e^{i\omega x}, \quad \phi_{0y}^* = -i\omega, \quad P_0^*, \quad (1.9)$$

$$\text{縦ゆれ} \quad \eta_1^* = x + B_1 e^{i\omega x}, \quad \phi_{1y}^* = -i\omega x + 1, \quad P_1^*, \quad (1.10)$$

よって

$$\left. \begin{aligned} P_0 &= P_0^* - B_0 P_A \\ P_1 &= P_1^* - B_1 P_A \end{aligned} \right\} \quad (1.11)$$

のように表わされる。

さらに波の散乱ポテンシャルとして

$$\eta_{K_j} = e^{iK_j x}, \quad \phi_{K_j y} = -i(\omega \mp K_j) e^{iK_j x}, \quad P_{K_j}, A_{K_j} \quad (1.12)$$

$$P_{K_j} = P_{K_j}^* - B_{K_j} P_A, \quad \eta_{K_j} = e^{iK_j x} + B_{K_j} e^{i\omega x}$$

としよう。 K_j は (A.7) の実根で、 $\omega > \frac{\sigma}{4}$ ならば $A(k)$ の根

2つ、 $\omega < \frac{\sigma}{4}$ ならば さらに $B(k)$ の根 2つが加わる。

無限後方では 1/2 を残して (1.5), (A.9) より

$$\begin{aligned} \psi(x) &\underset{x \ll -1}{\approx} \frac{+iK_1}{K_2-K_1} H^-(K_1) e^{+iK_1 x} + \frac{iK_2 H^-(K_2)}{K_2-K_1} e^{+iK_2 x} + \frac{+iK_4 H^+(K_4)}{K_4-K_3} e^{-iK_4 x} \\ &\text{又 上方から} \\ &\underset{x \gg 1}{\approx} -\frac{iK_3}{K_4-K_3} H^+(K_3) e^{-iK_3 x} \end{aligned} \quad (1.13)$$

$$\begin{aligned} H^\pm(K_1) &= \int_{-1}^1 p(\beta) e^{\pm iK_1 \beta} d\beta + i \frac{A}{\omega_1} e^{\pm iK_1} \\ H^\pm(K_2) &= \int_{-1}^1 p(\beta) e^{\pm iK_2 \beta} d\beta - i \frac{A}{\omega_2} e^{\pm iK_2} \\ H^\pm(K_3) &= \int_{-1}^1 p(\beta) e^{\pm iK_3 \beta} d\beta + i \frac{A}{\omega_3} e^{\pm iK_3} \\ H^\pm(K_4) &= \int_{-1}^1 p(\beta) e^{\pm iK_4 \beta} d\beta + i \frac{A}{\omega_4} e^{\pm iK_4} \end{aligned} \quad (1.14)$$

2. 逆流水 $\pi^0 \bar{\psi} = \psi^0$

$$(i\omega + \frac{\partial}{\partial x}) \tilde{\psi} - \gamma \tilde{\eta} = \tilde{\rho}, \quad \left\{ \begin{array}{l} \text{(2.1)} \\ \tilde{\psi}(x, 0) = - (i\omega + \frac{\partial}{\partial x}) \tilde{\eta} \end{array} \right.$$

$$\tilde{\psi}(x, y) = \int_{-1}^1 \tilde{\rho} \tilde{S} d\beta, \quad \text{--- (2.2)}$$

$$\tilde{\eta}(x) = \int_{-1}^1 \tilde{\rho} \tilde{S}_2 d\beta \quad \text{(2.3)}$$

とすれば

$$\left\{ \begin{array}{l} \tilde{S}(x, y) = -\tilde{S}(-x, y) \\ \tilde{S}_2(x, y) = \tilde{S}_2(-x, y) \end{array} \right. \quad \text{(2.4)}$$

とすればよい。

$$\text{今} \quad \tilde{\eta}(x) = \eta(x), \quad \text{--- (2.5)}$$

と計算しておこう。

(2.3) において (-) 部分で 積乗変換を求めると (A.9) より

$$\begin{aligned} \tilde{\eta}(x) &= \int_{-1}^1 \tilde{\rho}(\beta) \tilde{S}_2(x-\beta, 0) d\beta = \int_{-1}^1 \tilde{\rho}(\beta) \tilde{S}_2(x-\beta, 0) d\beta \\ &= i \int_{-1}^1 \tilde{\rho}(\beta) \left[\sum_{j=1}^4 \frac{K_j}{K_{j+1} - K_j} e^{+iK_j(x-\beta)} \right] d\beta, \quad \dots \end{aligned}$$

一方 (1.5) より

$$\tilde{\eta}(x) = \eta(x) = \int_{-1}^1 \rho(\beta) \tilde{S}_2(x-\beta, 0) d\beta,$$

よって

$$\int_{-1}^1 \left\{ \tilde{\rho}(\beta) - \rho(\beta) \right\} \tilde{S}_2 d\beta = i \sum_{j=1}^4 \frac{K_j}{K_{j+1} - K_j} e^{iK_j x} \overline{H(K_j)}, \quad \text{(2.6)}$$

$$\overline{H(K_j)} = \int_{-1}^1 \tilde{\rho}(x) e^{iK_j x} dx, \quad \text{(2.7)}$$

よって (1.12) のようにたゞし A_{k_j} の K_j の条件を満足する
 解を $P_{k_j}(x)$ とすれば (2.6) より

$$\bar{P}(x) - P(x) = i \sum_j \frac{K_j}{K_j^{n-K_j}} \bar{H}(K_j) P_{k_j}(x), \quad (2.8)$$

のような関係がえられる。

大文字で書いた P はすべて Kutta の条件を満足している。

なお summation 記号の符号等よく調べてないので注意。

3. 可逆定理

(1.5) の両辺に P をかけて積分すると (2.4) により

$$\int_{-1}^1 P \phi \, dx = \int_{-1}^1 P \tilde{\phi} \, dx + \frac{A}{8} \tilde{\phi}(1, 0), \quad \dots (3.1)$$

$$\left. \begin{aligned} \text{但し } \tilde{\phi} &= \int_{-1}^1 \tilde{P} \tilde{\phi} \, d\tilde{x}, \\ \tilde{P} &= \int_{-1}^1 P \tilde{S}_2 \, d\tilde{x}, \end{aligned} \right\} \dots (3.2)$$

(1.6) の両辺に P をかけて積分すると (1.2) (1.3) の側)

$$\int_{-1}^1 P \phi_y \, dx = - \int_{-1}^1 P \tilde{\phi}_y \, dx + A \tilde{\phi}(1)^+, \quad \dots (3.3)$$

但しこの時 P および \tilde{P} は共に流出条件を満たしていなければならぬ。

特に (3.3) で (1.7) 以下の定数解を用いると

$$\left. \begin{aligned} -i\omega \int_{-1}^1 P_A \, dx &= + A_A \tilde{\phi}_0(1), \\ -i\omega \int_{-1}^1 P_A (-i\omega x - 1) \, dx &= A_A \tilde{\phi}_1(1) \end{aligned} \right\} \dots (3.4)$$

但し $\tilde{\phi}_0, \tilde{\phi}_1$ は $\tilde{\phi}_y = -i\omega, \tilde{\phi}_y = -i\omega x - 1$ の解で流出条件を満たすものの $x=1$ における値である。

揚力とモーメントは

$$L = \int_{-1}^1 P \, dx, \quad M = \int_{-1}^1 P x \, dx, \quad \dots (3.5)$$

と定義し、また * 号で A のある解を示すと、

$$\begin{aligned} \tilde{L}^* &= \int_{-1}^1 \tilde{p}^* dx = - \int_{-1}^1 p^* dx = -L^* \\ -i\omega \tilde{M}^* - \tilde{L}^* &= \int_{-1}^1 \tilde{p}^* (-i\omega x - 1) dx = - \int_{-1}^1 p^* (-i\omega x + 1) dx \\ &= i\omega M^* - L^* \end{aligned} \quad (3.6)$$

と仮定するので A のある時は

$$-i\omega L = +i\omega \tilde{L}^* + A \tilde{\varphi}_0(1) = -i\omega L^* + A \tilde{\varphi}_0(1), \quad (3.7)$$

$$-i\omega M + L = i\omega \tilde{M}^* + \tilde{L}^* + A \tilde{\varphi}_1(1) = -i\omega M^* + L^* + A \tilde{\varphi}_1(1),$$

(3.4) から

$$L_A = \int_{-1}^1 p_A dx, \quad M_A = \int_{-1}^1 p_A x dx, \quad (3.8)$$

を定義すれば (3.4) は

$$-i\omega L_A = A_A \tilde{\varphi}_0(1) \quad (3.9)$$

$$-i\omega M_A - L_A = A_A \tilde{\varphi}_1(1)$$

と仮定するので 別々は (3.7) の 1 式に 2 の 1 式を代入すると

$$L = L^* + \frac{A}{A_A} L_A, \quad (3.10)$$

と仮定するのでこれを (1.11) 等と比較すると その B_j は

$$B_j = - \frac{A_j}{A_A}, \quad (3.11)$$

の関係にある事がわかる。

(3.3) は対称性を欠いているので、逆流の境界条件を
導入し、(3.2) のかわりに

$$\left. \begin{aligned} \tilde{\phi} &= \int_{-1}^1 \tilde{\rho} \tilde{S} dz - \tilde{A} \tilde{T}(x+1, y) \\ \tilde{\psi} &= \int_{-1}^1 \tilde{\rho} \tilde{S}_2 dz - \frac{\tilde{A}}{\delta} \tilde{S}(x+1, y) \\ \tilde{\phi}_y(x, 0) &= \int_{-1}^1 \tilde{\rho} \tilde{S}_y dz + \tilde{A} \tilde{S}_2(x+1, 0) \end{aligned} \right\} (3.2')$$

とすると、

$$\begin{aligned} \int_{-1}^1 \tilde{\rho} \phi_y dx &= - \int_{-1}^1 \tilde{\rho} dz \left[\tilde{\phi}_y(0) - \tilde{A} \tilde{S}_2(x+1, 0) \right] + \tilde{A} \tilde{T}(1) \\ &= - \int_{-1}^1 \tilde{\rho} \tilde{\phi}_y dx + \tilde{A} \left\{ \tilde{T}(-1) + \frac{\tilde{A}}{\delta} \tilde{S}(-2, 0) \right\} + \tilde{A} \tilde{T}(1) \\ &= - \int_{-1}^1 \tilde{\rho} \tilde{\phi}_y dx + \tilde{A} \tilde{T}(-1) + \tilde{A} \tilde{T}(1) + \frac{\tilde{A} \tilde{A}}{\delta} \tilde{S}(-2, 0) \end{aligned} \quad (3.3')$$

となってあまり便利には見えない。

ハスフェルの関係は (1.14) のコッチ=同数にして、(1.12) の
逆流の散乱ポロラ=ポラを解いて、(3.3) に代入すると

$$i\omega_j H^-(k_j) = \int_{-1}^1 \tilde{\rho} \tilde{\phi}_y dx - \tilde{A} \tilde{B} k_j e^{-i\omega} \quad (3.12) \quad \begin{matrix} \text{解} \\ (?) \end{matrix}$$

$$\text{解} \quad i\omega_j H_A^-(k_j) = -\tilde{A} \tilde{B} k_j e^{-i\omega} \quad (3.13) \quad \begin{matrix} (?) \\ (?) \end{matrix}$$

のようになる。

4. 仕事と減衰

単位時間外力のなす仕事 \dot{W} の平均 即ち減衰 D は

$$D = \frac{i\omega}{4} \int_{-1}^1 (\bar{p}\bar{v} - p'v) dx, \quad (4.1)$$

一方流体が受ける分は

$$W = \frac{i\omega}{4} \int_{-1}^1 [\bar{p}\bar{\phi}_y + p'\phi_y] dx, \quad (4.2)$$

よって今

$$\bar{\phi}_y = (i\omega + \frac{\gamma}{2x})\bar{\eta}$$

$$RU = \frac{i\omega}{4} \int_{-1}^1 (\bar{p}\bar{v}_x + p'v_x) dx, \quad (4.3)$$

とおくと境界条件から

$$D = W - RU \quad (4.3)$$

R は平均抵抗力である。

(4.1)と(4.5)に p をかけて積分して虚部をとるとより加える場合、大変面倒になる。

そこで (4.1) を代入すると p は $\eta > 1/2$ の場合

$$\begin{aligned} D &= \frac{i\omega}{4i} \int_{-1}^1 [\bar{\eta}(\frac{i\omega\phi - \phi_x}{i\omega} - \eta(-i\omega\bar{\phi} - \bar{\phi}_x))] dx \\ &= \frac{\omega}{4i} \left[[-\bar{\eta}\phi + \eta\bar{\phi}]_{x=-1}^1 + \int_{-1}^1 [\phi(i\omega\bar{\eta} + \eta_x) - \bar{\phi}(-i\omega\eta + \eta_x)] dx \right] \\ &= \frac{\omega}{4i} \left[\int_{-1}^1 (\phi\bar{\phi} - \bar{\phi}\phi) dx + [\eta\bar{\phi} - \bar{\eta}\phi]_{x=-1}^1 \right], \quad (4.4) \end{aligned}$$

$$\oint (\phi\bar{\phi}_n - \bar{\phi}\phi_n) ds = 0 \quad \eta' \text{ から}$$

$$D = \frac{\omega}{4\pi} \left[[\psi - \bar{\psi}]_{-\infty}^{\infty} - \int_{-\infty}^0 [\phi_x \bar{\psi} - \bar{\phi} \psi] + [\phi_x \bar{\psi} - \bar{\phi} \psi]_{x=+\infty} \right] dx \quad (4.4)$$

これは遠方の漸近態(束)を代入すればよい。

それは、コッパ2)を束を用えばAの場合と同じになる。

その場合(A.9)の2式を用いて(1.5)を適当に積分する方が便利だ。

$$\begin{aligned} D &= \frac{\omega}{4\pi} \left[\int_{-\infty}^{\infty} p(x) dx \int_{-\infty}^{\infty} \bar{p}(z) S_2(x-z) dz - \int_{-\infty}^{\infty} \bar{p}(x) dx \int_{-\infty}^{\infty} p(z) S_2(x-z) dz \right] \\ &= \frac{\omega}{4\pi} \int_{-\infty}^{\infty} p(x) dx \int_{-\infty}^{\infty} \bar{p}(z) dz \left[\frac{K_1}{K_2 - K_1} e^{iK_1(\beta-x)} - \frac{K_2}{K_2 - K_1} e^{iK_2(\beta-x)} \right. \\ &\quad \left. + \frac{K_3}{K_4 - K_3} e^{-iK_3(\beta-x)} + \frac{K_4}{K_4 - K_3} e^{-iK_4(\beta-x)} \right] \\ &= \frac{\omega}{4\pi} \left[\frac{K_1}{K_2 - K_1} |H^-(K_1)|^2 + \frac{K_2}{K_2 - K_1} |H^-(K_2)|^2 \right. \\ &\quad \left. + \frac{K_3}{K_4 - K_3} |H^+(K_3)|^2 + \frac{K_4}{K_4 - K_3} |H^+(K_4)|^2 \right], \quad (4.5) \end{aligned}$$

W, Rの見積りには前綴特異性が入って来て面倒があるが、今は上下、縦ゆれのみ考えるのでRは直ちに評価出来る。

$$\left. \begin{aligned} \text{即ち} \quad & \text{上下ゆれの} \quad RV = 0 \\ & \text{縦ゆれゆれの} \quad RV = \frac{\theta}{4\pi} \int_{-\infty}^{\infty} (p + \bar{p}) dx, \end{aligned} \right\} (4.6)$$

さて (4.5) より 伝う事がわかる。

1) 減衰が負となるのは K_2 波の所である。

K_2 波は反射波であるが群速度が流速より小さいので後ろにある波である。

2) $\alpha \gg \delta$ の場合, K_3, K_4 は実数となり,

$$\left. \begin{array}{l} K_1 \\ K_2 \end{array} \right\} \doteq \omega \mp \sqrt{\omega \delta}$$

$$H(K_j) \doteq H(\omega) \mp \sqrt{\omega \delta} H'(\omega) \quad \left(\begin{array}{l} -j=1 \\ +j=2 \end{array} \right)$$

$$(\omega \mp \sqrt{\omega \delta}) |H(K_j)|^2 \doteq |H(\omega)|^2 \mp \sqrt{\omega \delta} \{ H' \bar{H} + \bar{H}' H \},$$

$$\therefore D \doteq \frac{\sqrt{\omega \delta}}{8\sqrt{\delta}} \left[(\omega - \sqrt{\omega \delta}) \left\{ |H|^2 - \sqrt{\omega \delta} (H' \bar{H} + \bar{H}' H) \right\} \right. \\ \left. - (\omega + \sqrt{\omega \delta}) \left\{ |H|^2 + \sqrt{\omega \delta} (H' \bar{H} + \bar{H}' H) \right\} \right]$$

$$\doteq \frac{\sqrt{\omega \delta}}{8\sqrt{\delta}} \left[-\sqrt{\omega \delta} |H|^2 - \omega \sqrt{\omega \delta} (H' \bar{H} + \bar{H}' H) \right]$$

$$= -\frac{\omega}{8} \left[|H|^2 + \omega (H' \bar{H} + \bar{H}' H) \right], \quad (4.7)$$

となり, δ は (度) の値を <

$$\frac{\partial}{\partial \omega} \left[\omega |H(\omega)|^2 \right] > 0 \quad (4.8)$$

となり減衰は負となる。

$$ii) \frac{\gamma}{4} \gg \alpha \text{ at } f$$

$$K_1 \doteq \infty, K_2 \doteq \gamma + \infty, K_3 \doteq -\infty, K_4 \doteq \gamma - \infty,$$

$$D \doteq \frac{\omega}{4\gamma} \left[\omega |H(\omega)|^2 - (\gamma + \omega) |H(\gamma + \omega)|^2 + \omega |H(\omega)|^2 + (\gamma - \omega) |H(\gamma - \omega)|^2 \right]$$

$$\doteq \frac{-\omega^2}{2\gamma} \left[|H(\omega)|^2 + \gamma \frac{\partial}{\partial \gamma} |H(\omega)|^2 \right], \quad (4.9)$$

この値が正と負の傾を不安定条件は

$$\frac{\partial}{\partial \gamma} \left[\gamma |H(\omega)|^2 \right] > 0, \quad (4.10)$$

いつかにしては (4.14) のフツク2) の計算がわかればよい。

よととも数値計算では圧力がわかれば直接減衰は

出て来るので (4.5) は計算の check に役立つ。

附録 A 核函数

$$(i\omega - \frac{\partial}{\partial x})T(x, y) = S(x, y)$$

$$\frac{\partial}{\partial y}T(x, y) = -S_2(x, y)$$

$$(i\omega - \frac{\partial}{\partial x})S = \gamma S_2(x, y) - \frac{y}{\pi r^2}$$

(A.1)

$$T(x, y) = -\frac{1}{2\pi} \int_0^{\infty} \left[\frac{1}{A(k)} e^{ikx} + \frac{1}{B(k)} e^{-ikx} \right] e^{-ky} dk, \quad (A.2)$$

$$S(x, y) = \frac{1}{2\pi} \int_0^{\infty} \left[\frac{k-\omega}{A} e^{ikx} - \frac{k+\omega}{B} e^{-ikx} \right] e^{-ky} dk, \quad (A.3)$$

$$S_2(x, y) = \frac{1}{2\pi} \int_0^{\infty} \left[\frac{k}{A} e^{ikx} + \frac{-k}{B} e^{-ikx} \right] e^{-ky} dk, \quad (A.4)$$

[ref. (1) 2.12 p. 114]
[2.12 p. 114]

よって

$$S_y(x, y) = -(i\omega - \frac{\partial}{\partial x})S_2(x, y)$$

$$= -\frac{y}{\pi r^2} + S_1(x, y)$$

(A.5)

$$S_1(x, y) = \frac{1}{2\pi} \int_0^{\infty} \left[\frac{(\omega+\omega)k - \omega^2}{A} e^{ikx} + \frac{(\omega-\omega)k + \omega^2}{B} e^{-ikx} \right] e^{-ky} dk,$$

(A.6)

と定義しておこう。

$$A(k) = (-k - \omega)^2 - \gamma k + i\mu(k - \omega)$$

$$B(k) = (k + \omega)^2 - \gamma k - i\mu(k + \omega)$$

(A.7)

である。

$$\text{今 } A = (k - k_1)(k - k_2)$$

$$B = (k - k_3)(k - k_4)$$

(A.8)

とおく。

$$\left. \begin{aligned} K_1 \\ K_2 \end{aligned} \right\} = \frac{1}{2} (\gamma + 2\omega \mp \sqrt{\gamma^2 + 4\omega\gamma})$$

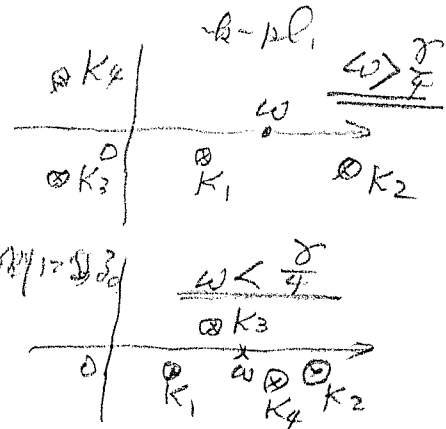
$$\left. \begin{aligned} K_3 \\ K_4 \end{aligned} \right\} = \frac{1}{2} (\gamma - 2\omega \mp \sqrt{\gamma^2 + 4\omega\gamma}) \quad \text{--- (A.8')}$$

で $\omega > \frac{\gamma}{4}$ ならば K_3, K_4 は複素数で

右図のようになっており、また

$\omega < \frac{\gamma}{4}$ ならば K_3, K_4 は実数で、 K_3 は実軸の上側にあり

これらの事を考えると、 $x > 0$ として



$$\overline{S_1(-x, 0)} + S_1(x, 0) = \frac{\omega - K_1}{K_2 - K_1} e^{iK_1 x} + \frac{K_2 - \omega}{K_2 - K_1} e^{iK_2 x}$$

$$- \frac{\omega + K_3}{K_4 - K_3} e^{-iK_3 x} + \frac{\omega + K_4}{K_4 - K_3} e^{-iK_4 x} \quad \text{--- (A.9)}$$

$$\overline{S_2(-x, 0)} - S_2(x, 0) = \frac{-iK_1}{K_2 - K_1} e^{iK_1 x} + \frac{iK_2}{K_2 - K_1} e^{iK_2 x}$$

$$- \frac{iK_3}{K_4 - K_3} e^{-iK_3 x} - \frac{iK_4}{K_4 - K_3} e^{-iK_4 x}$$

$$\overline{S_y(-x, 0)} + S_y(x, 0) = \frac{K_1(\omega - K_1)}{K_2 - K_1} e^{iK_1 x} + \frac{K_2(K_2 - \omega)}{K_2 - K_1} e^{iK_2 x}$$

$$- \frac{K_3(\omega + K_3)}{K_4 - K_3} e^{-iK_3 x} + \frac{K_4(\omega + K_4)}{K_4 - K_3} e^{-iK_4 x}$$

但し $\omega > \frac{\gamma}{4}$ の場合は K_3, K_4 の正負はなかくある。

右図を参考に

$$\left. \begin{aligned} \omega - K_1 = \sqrt{\gamma K_1} = \omega_1, \quad K_2 - \omega = \sqrt{\gamma K_2} = \omega_2 \\ \omega + K_3 = \sqrt{\gamma K_3} = \omega_3, \quad K_4 + \omega = \sqrt{\gamma K_4} = \omega_4 \end{aligned} \right\} \text{--- (A.8'')}$$

$$\left(\frac{\omega_j^2}{\gamma} = K_j \right)$$