

内部波の発達に関する一考察

京都大学工学部 正員 岩佐 義朗

" " " " 〇井上 和也

1. まえがき

淡・塩水よりなる二成層流の境界面に発生する内部波について、著者らは前報^{*)}において、風波との比較に注目し、とくに流下にもともなう発達過程を中心に実験的に、三考察を試みてきた。その結果、内部波の発達過程はいわゆる Keulegan 数と密接な関係にあることが認められた。本報は、静止した塩水上を淡水が流下する場合の内部波に、風波における Sverdrup, Munk の理論も適用し、その発達あるいは減衰特性を明らかにしようとしたものである。

2. Energy 式

x 軸を水平とする座標系を図-1 のようにとる。せん断応力として境界面に作用するもののみを考慮すれば、上層のエネルギー式はつぎのようになる。

$$\frac{\partial}{\partial t} \int_{\xi}^{\eta} \frac{\rho^2}{2} dz + g\eta \frac{\partial \eta}{\partial t} - g\xi \frac{\partial \xi}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x} \int_{\xi}^{\eta} u \left(\frac{\rho^2}{2} + \frac{p}{\rho} + g z \right) dz - \left(\frac{p}{\rho} \right)_{\xi} \frac{\partial \xi}{\partial t} = (u\tau)_{\xi} \quad (1)$$

ただし、 $\rho^2 = u^2 + w^2$, τ : 境界面におけるせん断応力、であり、添字 ξ は $z=\xi$ での値であることを示す。

ここでつぎの仮定を設ける。

i) 内部波の発達状況は時間的に無関係な状態にある。

すなわち、 $\frac{\partial}{\partial t} \overline{\xi^2} = 0$, $\frac{\partial}{\partial t} \int_{\xi}^{\eta} \frac{\rho^2}{2} dz = 0$

ii) 自由表面は静水面で近似され、かつ時間的な変動はない。($H = h_1 + h_2 = \text{const}$, $\partial \eta / \partial t = 0$)

iii) 内部波の波高は h_1 に比し十分小さく、積分の下限および添字 ξ は h_2 で置き換えられる。

以上の仮定を用いて (1) 式を平均すれば、次式が得られる。

$$\frac{\partial}{\partial x} \int_{h_2}^H u \left(\frac{\rho^2}{2} + \frac{p}{\rho} + g z \right) dz - \left(\frac{p}{\rho} \right)_{h_2} \frac{\partial \xi}{\partial t} = (\overline{u\tau})_{h_2} \quad (2)$$

一方、上層の流れと一様な平均流 $\bar{u}$ に内部波による波動が重なったものとするれば、平均流に関する Energy 式はつぎのように表わされる。

$$\frac{\partial}{\partial x} \int_{h_1}^H \bar{u} \left(\frac{\rho^2}{2} + \frac{p}{\rho} + g z \right) dz = (\bar{u}\tau)_{h_2} \quad (3)$$

3. 内部波の発達過程

上述のような流れのポテンシャル ϕ は、内部波が微小振幅波理論によって表わされるとすれば

$$\phi = -u_1 x + \frac{a(u_1 - C)}{\sinh kh_1} \cosh k(z-H) \cos k(x-ct) \quad (4)$$

である。ここで

$$C = \frac{\rho_1 u_1 \coth kh_1}{\rho_1 \coth kh_1 + \rho_2 \coth kh_2} + \sqrt{\frac{(\rho_2 - \rho_1)g}{k(\rho_1 \coth kh_1 + \rho_2 \coth kh_2)}} - \frac{\rho_1 \rho_2 u_1^2 \coth kh_1 \coth kh_2}{(\rho_1 \coth kh_1 + \rho_2 \coth kh_2)^2} \quad (5)$$

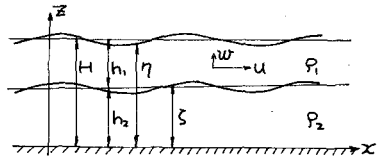


図-1

$$\zeta = h_0 + a \sin k(x - ct) \quad (6)$$

であり、 k は波数である。

内部波の存在しないときの自由表面の圧力を標準にとれば

$$\frac{p}{\rho} = \frac{ak(u_1^2 - c^2)}{\sinh kh_1} \cosh k(z - H) \sin k(x - ct) + g(H - z) \quad (7)$$

(2), (3)式に(4), (7)式を適用しその辺を差し引くことにより、内部波に関する Energy 式が導かれる。

$$\frac{\partial}{\partial x} \left\{ \frac{a^2 k (u_1 - c)^2 (zu_1 + c)}{4 \tanh kh_1} \left(1 + \frac{zkh_1}{\sinh 2kh_1} \right) \right\} - \left(\frac{p}{\rho} \right)_{h_2} \frac{\partial \zeta}{\partial t} = (\overline{u\tau})_{h_2} - (\overline{u\tau})_{h_2} \quad (8)$$

さて、(8)式の左辺の項は法線応力のなす仕事であって、微小振幅波理論によればその平均値は 0 であるが、本報では Jeffreys の遮蔽の概念にたつて、次式が成立するものとする。

$$\left(\frac{p}{\rho} \right)_{h_2} \frac{\partial \zeta}{\partial t} = -\frac{S}{2} (u_1 - c) |u_1 - c| k^2 a^2 c \quad (9)$$

ここで、 S は遮蔽係数であり、負号は $u_1 > c$ のとき上層が下層に対して仕事をなすことを意味する。

一方、(8)式の右辺についてはつぎのように仮定する。

$$(\overline{u\tau})_{h_2} = (1 + d) (\overline{u\tau})_{h_2} \quad (10)$$

また、境界面での抵抗係数 δ^2 によって、 $\tau_{h_2} = \rho_2 \delta^2 u_1^2 / 2$ と表わされる。

以上の仮定を用い、また $kh_1 \gg 1$ とすれば(8)式はつぎのようになる。

$$\frac{\partial}{\partial x} \left\{ \frac{a^2 k (u_1 - c)^2 (zu_1 + c)}{4} \right\} = \frac{d\delta^2 u_1^3}{2} - \frac{S}{2} (u_1 - c) |u_1 - c| k^2 a^2 c \quad (11)$$

$$\text{ここで、} \quad C = \frac{u_1}{2} + \sqrt{\frac{\varepsilon g}{2k} - \frac{u_1^2}{4}} \quad , \quad \varepsilon = (\rho_2 - \rho_1) / \rho_2 \quad (12)$$

4. 波齢と Steepness

(11)式に風波における Sverdrup, Munk の方法を用いる場合、波齢 $\beta (= c/u_1)$ と Steepness $\delta (= ak/2\pi)$ との関係も求めなければならぬ。図-2は、岡崎および著者らの実験結果より β と δ の関係を示したものである。

いま β と δ の間に普遍的な関係を仮定すれば、(11)式は(12)式を用いてつぎのようになる。

$$\frac{d\beta}{df} = \frac{A}{\delta^2} \frac{1 - S'\beta(1-\beta)(1-\beta_1) - \{(z\beta - \beta^2 + 1)(1-\beta)^2(z+\beta)g(z)\}}{(z\beta - \beta^2 + 1) \left[(1-\beta)^2(z+\beta) \left\{ \frac{z}{\delta} \frac{d\delta}{d\beta} + \frac{z\beta - 4}{(z\beta - 1)^2 + 1} \right\} + 3(\beta^2 - 1) \right]}$$

ここで、 $A = 16\pi^2 a \delta^2$, $S' = S/4\pi a \delta^2$, $f = \int^z \varepsilon g / u_1^2 dx$, $g(x) = (5u_1/16\pi^2 \varepsilon g a \delta^2) du_1/dx$ である。以上から、 u_1 の流下方向の変化、抵抗係数および $d\delta/d\beta$ が知られれば、 d , S' を仮定することにより、(13)式は数値計算される。その詳細は講演時に述べ予定である。

文献) 若佐義朗, 井上和也, 竹林征三 "二成層流における内部波の特性について" 昭和45年度土木学会関西支部年度学術講演会講演概要

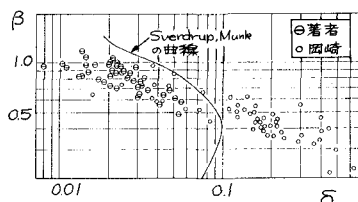


図-2