

1-1 不連続な境界による波の変形に関する研究(2)

山口大学工学部 (正) 金山 和夫, 藤原 輝男
 (学) 塩谷 章

1 まえがき 1.1, 2.1, 3.1, 4.1

不連続な境界による波の変形に関し、従来より数多くの優れた研究がある。古くは Lamb, Dean, Ursell, Newman, Wiegel などが、最近では井島、日野の研究がある。井島は Sturm-Liouville 型の固有値問題としてラプラス式を解き数値解を示し、日野は Wave maker 理論より得られる積分方程式を直接数値的に解き、透波率、反射率について考察している。著者は Fig-1 に示す構造物による波の変形として、2, 3 の考察を行い、現象との対応を試み、興味ある結果を得たので、ここに報告する。

2 理論的考察 2.1, 2.2

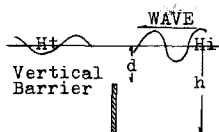


Fig-1. Notation and definition sketch

2-1 エネルギー輸送量

一般に波は進行方向に一定のエネルギーを輸送する。この点に着目して、鉛直壁背後で形成される波は、自由水面と構造物間の自由空間を通過するエネルギーに

よるとして、理論を展開する。自由水面 η と静水面下 y との間で一周期間に輸送されるエネルギーの平均値は容易に次式で表示される。

$$P_{\eta-y} = \frac{1}{T} \int_0^T P \cdot u \, dt \cdot dy \quad (1)$$

$$\text{ここに } P = -\rho \frac{\partial \phi}{\partial t} - \frac{1}{2} \rho g^2 \quad u = \frac{\partial \phi}{\partial x} \quad (2)$$

$$\phi = \frac{a y}{2} \frac{\cosh k_0 (h-y)}{\cosh k_0 h} \sin(k_0 x - \delta t) \quad (3)$$

であり、 ρ は流体密度、 g は流体粒子の合速度、 a は入射波の振幅、 $k_0 = 2\pi/L$, $\delta = 2\pi/T$, L は波長、 T は周期を示す。(1) 式の積分において、 $\eta = a \cos \delta t$ とおき Modified Bessel 函数を用いた次式を得る。

$$P_{\eta-y} = \frac{1}{4} \rho g a^2 c \left\{ \frac{-2k_0 y}{\sinh 2k_0 h} - \frac{\sinh 2k_0 (y+h)}{\sinh 2k_0 h} + 2(I_0(2k_0 h) - \frac{1}{2k_0 h} I_1(2k_0 h) + 4(-I_0(k_0 h) + \frac{2}{k_0 h} I_1(k_0 h)) \right\} \quad (4)$$

Modified Bessel 函数の性質より $I_0(k_0 h) \approx 1$, $I_0(2k_0 h) \approx 1$, $I_1(k_0 h) \approx \frac{1}{2} k_0 h$, $I_1(2k_0 h) \approx k_0 h$ とすれば次式となる。

$$P_{\eta-y} = \frac{1}{4} \rho g a^2 c \left\{ \frac{-2k_0 y - \sinh 2k_0 (y+h)}{\sinh 2k_0 h} + 1 \right\} \quad (5)$$

同様に自由水面から水深まで (5) 式より次式を得る。

$$P_{\eta+h} = \frac{1}{4} \rho g a^2 c \left\{ \frac{2k_0 h}{\sinh 2k_0 h} + 1 \right\} \quad (6)$$

(5) 式において $y = -d$ とし、(6) 式との比をとれば、透波率 K_t に対し次式を得る。

$$K_t = \frac{\sinh 2k_0 h - \sinh 2k_0 (h-d) + 2k_0 d}{\sinh 2k_0 h + 2k_0 h} \quad (7)$$

2-2 Wave maker 理論

座標を静水面下方に y 軸をとる、流体は非圧縮、運動は非回転運動とすれば、ポテンシャルが存在し、流体中いたるところでラプラスの式が成立する。

$$\frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \phi}{\partial y^2} = 0 \quad (8)$$

自由表面、水深の条件は、微小振幅波を仮定すれば次式で与えられる。

$$\left(\frac{\partial^2 \phi}{\partial y} + \frac{\partial \phi}{\partial y} \right)_{y=0} = 0, \quad \left(\frac{\partial \phi}{\partial y} \right)_{y=h} = 0 \quad (9)$$

波の場合 (8) 式の解として次の二式が知られている。

$$\phi = e^{i(\delta t - k_0 x)} \cosh k_0 (y-h) \quad (10)$$

$$\phi_j = e^{i(\delta t - k_j x)} \cosh k_j (y-h) \quad (11)$$

($j = 1, 2, 3, \dots$)

ここに k_0, k_j は Wave number であり境界条件に対し次式により規制される。

$$g k_0 \tanh k_0 h = \delta^2, \quad g k_j \tanh k_j h = -\delta^2 \quad (12)$$

一方ポテンシャルにおいて導かれる水平方向の水粒子の速度 u は周期的な時間項と、 y に関する項とに分離して次式で表示できる。

$$-\frac{\partial \phi}{\partial x} = f(y) \cos \delta t \quad (13)$$

未知函数 $f(y)$ をフーリエ級数に $(0 \sim h)$ 区間で展開する。

$$f(y) = A \cosh k_0(y-h) + \sum_{j=1}^{\infty} B_j \cosh k_j(y-h) \quad (14)$$

A, B_j はフーリエ係数で次式より求まる。

$$A = \frac{4k_0}{\sinh 2k_0 h + 2k_0 h} \int_0^h f(y) \cosh k_0(y-h) dy \quad (15)$$

$$B_j = \frac{4k_j}{\sinh 2k_j h + 2k_j h} \int_0^h f(y) \cosh k_j(y-h) dy \quad (16)$$

以上より、 η の解として次式を得る。

$$\phi = A k_0^{-1} \cosh k_0(y-h) \sin(\omega t - k_0 x) + \cosh k_0 \sum_{j=1}^{\infty} B_j k_j^{-1} e^{k_j y} \cosh k_j(y-h) \quad (17)$$

$f(y)$ に対して壁面での部分重複波による速度分布を適用する。

$$f(y) = \begin{cases} \frac{gTH_0}{2L} \frac{(1-\sqrt{1-k_0^2})}{\cosh k_0 h} \cosh k_0(y-h) & (0 \leq y \leq d) \\ 0 & (d < y < h) \end{cases} \quad (18)$$

上記 η を ϕ に代入して次式を得る。

$$\phi = \frac{gTH_0}{2k_0 \cosh k_0 h (\sinh 2k_0 h + 2k_0 h)} \left\{ \sinh 2k_0 h - \sinh 2k_0(h-d) + 2k_0 d \right\} \times \cosh k_0(y-h) \sin(\omega t - k_0 x) \quad (20)$$

(20) 式より $\eta = \left(\frac{\partial \phi}{\partial x} \right)_{y=0} \cdot \frac{1}{g} y=0$ の関係より η に対して次式を得る。

$$\eta = \frac{H_0(1-\sqrt{1-k_0^2})(\sinh 2k_0 h - \sinh 2k_0(h-d) + 2k_0 d)}{2(\sinh 2k_0 h + 2k_0 h)} \cos(\omega t - k_0 x) \quad (21)$$

遠近波を $\eta_t = \frac{H_0}{2} \cos(\omega t - k_0 x - \epsilon)$ とおき、 $x=0, \epsilon=0$ と

して考慮し、 K_t と η の次式を得る。

$$K_t = \frac{2W}{1+W}, \quad W = \frac{\sinh 2k_0 h + 2k_0 d - \sinh 2k_0(h-d)}{\sinh 2k_0 h + 2k_0 h} \quad (22)$$

2-3 運動量保存則

波の水粒子軌跡の間で生ずる運動量輸送に着目し、有限振幅波理論

より、次式を表した。

$$K_t = \frac{4}{\sinh 4k_0 h + 4k_0 d - \sinh 4k_0(h-d)} \quad (23)$$

3 理論と実験の対応

Fig. 2 に理論と実験の対応を示した。

(参考文献) 1) 日野幹雄、土木学会論文集 Vol. 190, 1971年6月。

2) 井島武士、水工学論文集、3) Wiegel R.L. ASCE, Vol. 1,

WWI, (1960), 4) 井島武士、海工工学、朝倉書店

5) Ursell, F. Proc. Cambridge Phil. Soc. 43(3), 1947年。

6) K. Kiyomura Coastal Engineering in Japan Vol. 18, 1976.

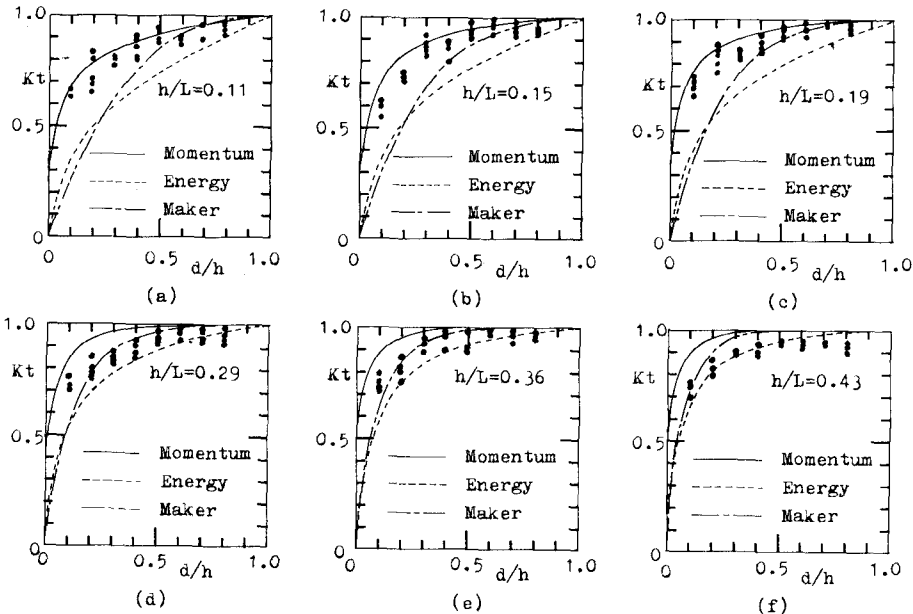


Fig. 2. Relationship between h/L and K_t .