

湾水振動の制御に関する一考察

鹿島大学工業短期大学部 正員 村上 仁士

1. まえがき： 湾水の実験特性は、damping factor によって規定される。著者は、この数年來種々の角度から、この問題について検討してみたが、本研究は、これらの研究の一環をなすもので、防波堤開口部における波のエネルギー遮蔽を考慮し了解と、LeMéhauté が求めた理論と同様な方法で導き、その解の特性から、湾水振動の制御に関する若干の考察を行なつたものである。

2. 理論解析： (1) 流量保存則： 図-1 に示した水槽 I から II へ波が進行する場合、開口部における流量の連続性から、 $Z\bar{d}_1 + \bar{B}_1 = \bar{j}$ (1)，同様に水槽 II から I へ波が進行する場合、 $(1/Z)\bar{d}_2 + \bar{B}_2 = \bar{j}$ (2) ただし、 $Z = bL_2/bL_1$ ， $\bar{d}_n = d_n \exp(i\hat{\alpha}_n)$ $n=1, 2$ ， $\bar{j} = j$ である。なお添字 1, 2 はそれぞれ水槽 I より II の波の特性を示し、 α , β は、それそれ反射および透過特性を示す。(2) エネルギー保存則： 水槽 I から II へ、および水槽 II から I へ波が進行する場合に、開口部で失う波のエネルギー遮蔽率(入射波のエネルギーと遮蔽エネルギーとの比)をそれぞれ ε_1 および ε_2 とすると、エネルギー流束が一定の条件から、 $\beta_1^2 + AZ\bar{d}_1^2 + \varepsilon_1 = 1$ (3) $\beta_2^2 + (1/AZ)\bar{d}_2^2 + \varepsilon_2 = 1$ (4) を得る。ここに、 $A = A^2/A$ ただし、 $A_n = 1 + 2k_n h_n / \sinh 2k_n h_n$ ($n=1, 2$)， $k = 2\pi/L$ ， L は波長である。水槽 I より II から施設の異なる波が逆向きに入射するとき、(3), (4) 式の関係から、 $\bar{d}_2 \bar{B}_1 = AZ\bar{d}_1 \bar{B}_2$ (5)， $\bar{d}_2 - \bar{B}_2 = -(\bar{d}_1 - \bar{B}_1) + \pi/(+2\pi)$ (6) が得られ、(1)～(6) 式から、 $\beta_1, \beta_2, \alpha_1, \bar{d}_1, \bar{B}_1, \bar{d}_2, \bar{B}_2$ は α_1 の関数としてそれそれ次式のようになおめられる。 $\beta_1 = (1 - AZ\bar{d}_1^2 - \varepsilon_1)^{1/2}$ (7) $\beta_2 = \{(1 - \varepsilon_2)(1 - AZ\bar{d}_2^2 - \varepsilon_2)\}^{1/2}$ (8) $\bar{d}_2 = \{(1 - \varepsilon_2)AZ\bar{d}_1 / (1 - \varepsilon_1)\}^{1/2}$ (9)

$$\cos \bar{d}_1 = \{\alpha_1(A+Z) + \varepsilon_1 / Z\bar{d}_1\} / Z \quad (10)$$

$$\cos \bar{d}_2 = \frac{1 - (1 - \varepsilon_2)(1 - \varepsilon_1) - A\bar{d}_1^2(A+Z)}{Z(1 - \varepsilon_2)AZ\bar{d}_1 / (1 - \varepsilon_1)} \quad (11)$$

$$\cos \bar{B}_1 = \{(Z - \varepsilon_1) - Z\bar{d}_1^2(A+Z)\} / 2\sqrt{1 - AZ\bar{d}_1^2 - \varepsilon_1} \quad (12)$$

$$\cos \bar{B}_2 = \frac{1 + (1 - \varepsilon_2)(1 - \varepsilon_1) - A\bar{d}_2^2(A+Z)}{2\sqrt{(1 - \varepsilon_2)(1 - AZ\bar{d}_2^2 - \varepsilon_2) / (1 - \varepsilon_1)}} \quad (13)$$

式で、 $\varepsilon_1 = \varepsilon_2 = 0$ とあつた場合、LeMéhauté が計算した解と一致する(註： β_2 については LeMéhauté の論文に誤りがあつたように思われる)。未知数 α_1 については、LeMéhauté の式 $\alpha_1 = 2(C/b)^{1/2}(B/b)^{1/4} / \{1 + A(L^2/L_c)\}$ (14) を使用する。さて、湾奥にあつた波高増幅率 R (入射波高の2倍に対する湾奥の波高) の算定方法は、LeMéhauté の解法と同じであつたため、ここでは省略し、その結果のみを示す。

$$R = r\bar{d}_1(1+p) / 2\sqrt{1 + (B_2 r^2 p)^2 - 2B_2 r^2 p \cos(\beta_2 + 2\hat{\alpha})} \quad (15)$$

ここで、 r : 底面摩擦係数、 p : 湾奥の反射率、 $\hat{\alpha} = 2\pi l/L_2$ ， l は波長である。

3. 振動特性： $\varepsilon_1, \varepsilon_2$ を正確に求めて、振動特性を調べるべきであるが、以下は急傾に比べ、急傾の場合のエネルギー遮蔽は十分小さいという観点、したがつて $\varepsilon_1 = 0$ および元は港湾内外で一定という前提のもとに議論を進める。図-2 (1), (2) は、(15) 式で、 $T = 2 \text{ sec}$ ， $h = 15 \text{ cm}$ ， $p = 1$ ， $r = 1$ とした計算結果である。図から、 ε_2 が大きくなるにつれて、 R が低下し、其振を生ずる点が変化することがわかる。両図の比較から、

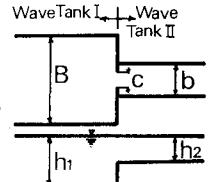


図-1 モデルの配置

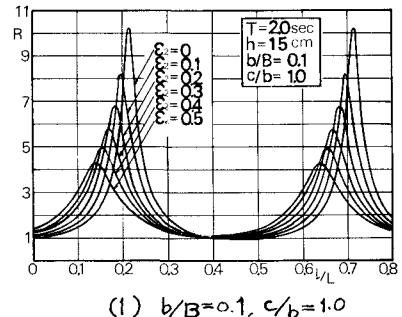
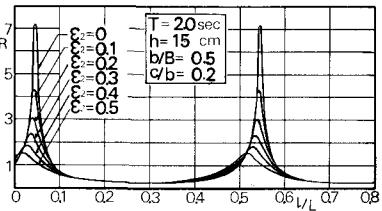
(1) $b/B=0.1, C/b=1.0$ (2) $b/B=0.5, C/b=0.2$

図-2 湾水の振動特性(湾奥)

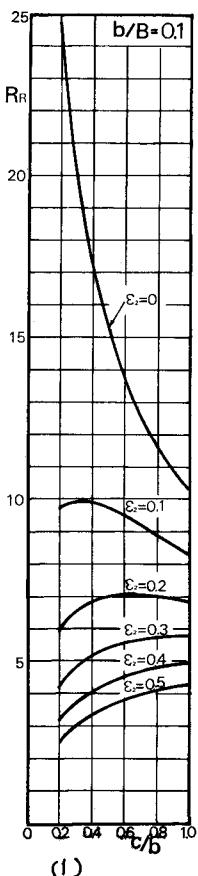
b/B が大きい方が R は小さくなる。とくに(2)図にみられるように、ある港長の場合には、港奥の波浪が入射波高以下になると可能性があることは興味深い。

4. 共振特性：(1) C/b と ζ_R/L との関係：図-3(1),(2)は、 C/b , ζ_x の変化による実験結果 ζ_R/L の変化を示したもので、 C/b が小さく、 ζ_x が大きくなればほど、 ζ_R/L が小さくなり、基本モードの場合、通常 $\zeta_R/L = 0.25$ といわれているが、この通りもはるかに入射より小さくなることがわかる。両図から、 b/B が小さいほど、 C/b の変化とともに ζ_R/L の変化は大きい。(2) C/b と R_R との関係：図-4(1),(2)は、港内内の波のエネルギー逸散が、防波堤開口部のみで生ずる場合、 C/b , ζ_x の変化とともに R_R の変化を示したものである。(1)図($b/B = 0.1$)で、 $\zeta_x = 0$ の場合、 C/b が小さくならべつて、 R_R は急激に増加する。すなまち、harbor paradoxが成立するが、 ζ_x が大きくなればしたがって、それが成立しなくなる。とくに、開口幅が小さくなると、逸散エネルギーの効果が R_R に与ぼす影響が大きくなる。(2)図($b/B = 0.5$)の場合も全く同様のことといえるが、 ζ_x が前者の場合よりも大きくなればharbor paradoxが成立しなくなることになり、開口部で、ある程度竣工のエネルギー逸散がなければharbor paradoxが成立する可能性があることを示唆している。両図から、港湾幅が小さい方が、共振特性に及ぼす防波堤の効果は顕著であることがわかる。

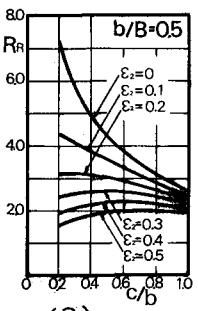
以上は、エネルギー逸散を開口部のみと見たが、さらに底面摩擦の項を加えた($t=0.95$)結果を示したもののが図-5(1),(2)である。(1)図にみられるように、 $\zeta_x = 0$ であってもharbor paradoxが成立しないこともあります。これは、すでにLe Méhauté⁴⁾が“底面摩擦を考慮すればharbor paradoxは成立しないことがある”として指摘していることである。

5. あとがき：本研究によって、開口部における波のエネルギー逸散と、適当な方法により決済すると、共振特性が把握でき、それによって海水運動を制御しうることがわかった。また、harbor paradoxの発生およびその可能性についても検討することができた。しかし、本解析では、多くの仮定が含まれてあり、今後、急進急拡の場合はの反射および透過特性ばかりではなく相特性を明確にしておければならない。最後に、本研究にあたり御指導、御激励頂いた、京都大学岩田雄一教授、土屋義人教授、徳島大学三井宏毅院計算、圓田直哉にあたり御協力頂いた徳島大学大学院学生 須智裕、島田昌美君に感謝の意を表すとともに、本研究は文部省科学研究費によろ研究の一助であることを付記する。

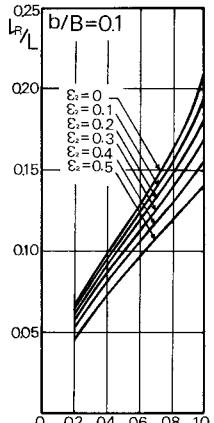
- 参考文献 1) 岩垣・寺工；第26回～28回年譲、土木学会、昭46～昭48。
 2) Le Méhauté, B.; Periodical gravity wave on a discontinuity, J. Hy. Div., ASCE, pp.11-41, Nov., 1960 3) Le Méhauté, B.; Theory of agitation in a harbor, J. Hy. Div., ASCE, pp.31-50, March, 1961. 4) Le Méhauté, B. & B. W. Wilson; Discussion of "Harbor paradox" J. Waterways & Harbors Div., ASCE, pp. 111-130, Aug., 1961.



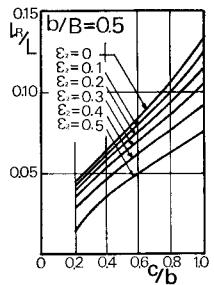
(1)



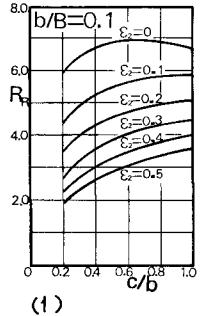
(2)

図-4 C/b と R_R との
関係($r=1$)

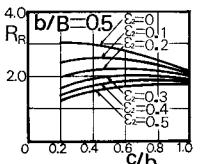
(1)



(2)

図-3 C/b と ζ_R/L との
関係

(1)



(2)

図-5 C/b と R_R との
関係($r=0.95$)