

神戸大学工芸部 工員 杉本修一

港湾の港口幅を狭くすれば、港湾内のサーリングが減少するとは限らず、逆に増大するような結果を導くことがある。外海の波浪の周期と港湾内のサーリングの固有振動周期は、共振を考慮すれば、このような現象が起り得るであろうことは容易に想像されることが、これらを "Harbor Paradox" と稱して矩形の港湾について考へたのは周知のように J. Miles and W. Munk (1961) である。この現象を共振現象と考へれば、先づ港湾内、サーリングの固有振動周期、その大きさの変化がある。このような観察から筆者は矩形港湾よりも、さらに実際、より半円形港湾の問題、特にこれによつて如何に港湾内サーリングの固有振動周期が変化するか、等、を考へて、以下述べる報告である。

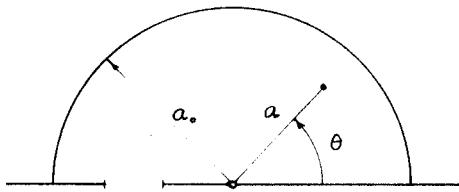
いま、 a_0 を周辺の半径、 a を円の中心より任意の奥行き距離とする。 $x = a/a_0$ 。 θ を回転角とし、 T を固有振動周期、 $\xi = 2\pi/T$ 、

g を地球重力、 h を水深かつ一定として

$$\lambda = \xi a_0 / \sqrt{gh} \quad \text{也すばく波動方程式はよく知られる}$$

2つのように次式で与えられる。

$$\frac{\partial^2 \zeta}{\partial x^2} + \frac{1}{\alpha} \frac{\partial \zeta}{\partial x} + \frac{1}{\alpha^2} \frac{\partial^2 \zeta}{\partial \theta^2} + \lambda^2 \zeta = 0. \quad (1)$$



そこで、先づ、極端な2つの場合について考へる。

1つは半円の直徑の部分が全然閉じられて半円形の湖であるような場合、他は、端部分が半円形の直徑の部分が全くなく場合につけて考へる。以下、前者を closed、後者を open と呼ぶことにする。

Closed の場合。

$$\zeta = \sum_{m=1}^{\infty} A_m (-g + 28\xi^3 - 64\xi^5) (\alpha - \frac{\alpha^{m+1}}{m+1}), \quad \xi = \frac{\theta}{\pi}. \quad (\text{主張立たず}) \quad (2)$$

$$I = \int_0^1 \int_0^1 \left\{ \alpha \left(\frac{\partial \zeta}{\partial x} \right)^2 + \frac{1}{\alpha} \left(\frac{\partial \zeta}{\partial \theta} \right)^2 - \lambda^2 \alpha \zeta^2 \right\} dx d\theta. \quad (3)$$

式(2)を式(3)に代入して、この積分値が最小となるように $\partial I / \partial A_1 = 0$, $\partial I / \partial A_2 = 0$, $\partial I / \partial A_3 = 0$, ……を求め、これを ζ の連立方程式より A_1, A_2, A_3, \dots を消去すると $I = 1.0$ を得る。
Open の場合。

$$\zeta = B_0 + \sum_{n=1}^{\infty} B_n 4 \frac{n+1}{n} (g - g^2) (\alpha - \frac{\alpha^{n+1}}{n+1}) \quad (\text{主張立たず}) \quad (4)$$

式(4)を式(3)に代入して、前述と同じようにその積分値が最小となるように $\partial I / \partial B_0 = 0$, $\partial I / \partial B_1 = 0$, $\partial I / \partial B_2 = 0$, $\partial I / \partial B_3 = 0$, ……を求め、これを ζ の連立方程式より $B_0, B_1, B_2, B_3, \dots$ を消去して I を求めて $I = 4.961$ を得る。

上記2つの場合の I について考へてみると、closed の場合の方が open の場合よりも

周期 T は長”。これは Open の場合には開口部における外海と接するため、この外海の水が港湾内の振動を防げる役目をするためと考えられる。

たとえば、外海の影響が少ないと考へてみると、この広島湾が外海の影響の少ないところであると、この広島湾が半円形の場合とし、 $h = 15 \text{ m}$, $2a_0 = 11.2 \text{ km}$ (土木学会、昭和 32 年文版、水理公式集、p.268) の値を用いて、図に右図のように半円形を想定して計算してみると、計算値は 48.5 分、観測周期は 60 分、である。実際の湾の形状との差異を考慮すれば、大体一致しておると言える。

つぎに半円形湾の直径の一部分が開いてある場合について述べる。

直径の一部分が開いてある場合。

この場合には以下の境界条件を持つよう考へ

3.

$$\text{at } a = a_0, \quad \left(\frac{\partial \zeta}{\partial a} \right) = 0. \quad (5)$$

$$\text{at } \theta = 0, \quad \left(\frac{\partial \zeta}{\partial \theta} \right) = f_0(a), \quad \text{at } \theta = \pi, \quad \left(\frac{\partial \zeta}{\partial \theta} \right) = f_\pi(a). \quad (6)$$

(7)

この條件を満足するため、 $\zeta = \zeta_1 + \zeta_2$ とし、 ζ_1 および ζ_2 はそれぞれ次ぎの條件を満足するように定めよ。

$$\text{for } \zeta_1, \quad \text{at } a = a_0, \quad \left(\frac{\partial \zeta_1}{\partial a} \right) = 0. \quad \text{at } \theta = 0, \quad \left(\frac{\partial \zeta_1}{\partial \theta} \right) = f_0(a). \quad \text{at } \theta = \pi, \quad \left(\frac{\partial \zeta_1}{\partial \theta} \right) = 0.$$

$$\text{for } \zeta_2, \quad \text{at } a = a_0, \quad \left(\frac{\partial \zeta_2}{\partial a} \right) = 0. \quad \text{at } \theta = 0, \quad \left(\frac{\partial \zeta_2}{\partial \theta} \right) = 0. \quad \text{at } \theta = \pi, \quad \left(\frac{\partial \zeta_2}{\partial \theta} \right) = f_\pi(a).$$

(8),(9)

のように考へれば ζ_1 および ζ_2 はつぎのように假定することができる。すなはち、

$$\zeta_1 = \sum_{m=0}^{\infty} A_m J_0(p_{m+1} \alpha) \frac{2}{(2m+1)} \sin \frac{(2m+1)}{2} \theta. \quad (10)$$

$$\zeta_2 = \sum_{m=0}^{\infty} B_m J_0(p_{m+1} \alpha) (-1) \frac{2}{(2m+1)} \cos \frac{(2m+1)}{2} \theta. \quad (11)$$

ここで、 J_0 は 0 次の Bessel 関数であり、 p_{m+1} は Bessel 関数の根の内、 m 番目のものである。 A_m および B_m は境界条件 (8) および (9) より求められる係数である。すなはち、

$$F(\alpha) = \sum_{m=1}^{\infty} 2 K_m J_0(p_m \alpha). \quad K_m = \frac{1}{J_1^2(p_m)} \int_0^1 F(t) J_0(p_m t) dt.$$

境界条件 (5), (6) および (7) を満足する関数が判明すれば、振動周期はよく知った上で普通の方法で求められる。

