

浅水領域における海岸波浪の変形に関する研究

名古屋工業大学 正会員 石田 昭
同 大学院 学生会員 ○黒田 誠一

1. はしがり

浅水領域において生じる非定形波現象について、著者の一人¹⁾はその波形変化を波数一周波数スペクトルによって表示できることを示した。一方、近年になって、WelchやHarlowらによって自由表面をもつ流れの数値解法としてMAC法が開発された。この方法は流れの場を格子網でおおひ、各格子内に数多くのMarker Particlesを配置して流れの状況を示そうとするものであった。その後多くの改良が加えられ、自由表面の形状を自由表面の方程式 $Dh/Dt = v$ から決定するSUMMAC法(Chan & Street)³⁾などが発表された。本報告では、非定形波現象をSUMMAC法に基づいた数値シミュレーションによって検討する。

2. 基礎方程式

水のように非圧縮性で粘性の小さな流体に対して、運動方程式は、

$$\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} = g_x - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} \quad (1)$$

$$\frac{\partial v}{\partial t} + u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} = g_y - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y} \quad (2)$$

又、連続式は、

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} = 0 \quad (3)$$

である。

圧力Pの算定には、上式の第一式をx、第2式をyで、それぞれ偏微分して加え合わせ、次式で示される圧力Pに関するPoisson方程式によって求める。

$$\frac{\partial^2 p}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 p}{\partial y^2} = -R \quad (4)$$

$$R = \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + 2 \frac{\partial^2 uv}{\partial x \partial y} + \frac{\partial^2 v^2}{\partial y^2} \quad (5)$$

自由表面付近のCellに対しては、図-2に示すような圧力 P_1, P_2, P_3, P_4 を用いて、

$$p = \frac{\eta_1 \eta_2 \eta_3 \eta_4}{2(\eta_2 \eta_4 + \eta_1 \eta_3)} \left[\frac{\eta_3 P_1 + \eta_1 P_3}{\eta_1 \eta_3 \frac{\eta_1 + \eta_3}{2}} + \frac{\eta_4 P_2 + \eta_2 P_4}{\eta_2 \eta_4 \frac{\eta_2 + \eta_4}{2}} + R \right] \quad (6)$$

によって計算する。

一方、自由表面の高さhは次式によって求める。

$$\frac{\partial h}{\partial t} + u \frac{\partial h}{\partial x} = v \quad (7)$$

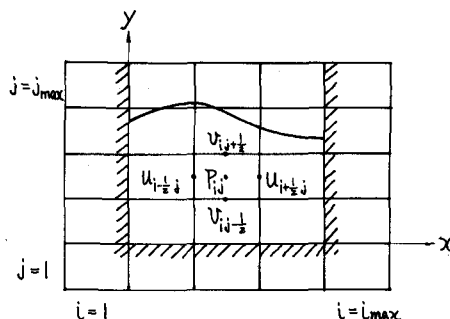


図-1 変数の配置

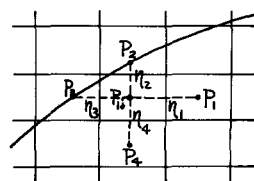


図-2 表面付近の圧力の算定

3. 初期条件

$t=0$ で、静水条件すなわち、

すべてのCellに対して、 $u=0, v=0$

圧力 P : 静水圧

自由表面: 静水面

を初期条件として与える。

4. 境界条件

$x=0$ では、free slip 条件、すなわち、 $(u)_{x=0}=0, (\partial v / \partial x)_{x=0}=0$

$y=0$ でも同様に、 $(v)_{y=0}=0, (\partial u / \partial y)_{y=0}=0$

$x=x_{\max}$ では、Harlow らによって経験的に良く合うとされている Output 壁条件、すなわち、 $(\partial v / \partial x)_{x=x_{\max}}=0$ 、さらに Output 壁に接する内部Cellに対して連続式が満足されるという条件から、境界上での流速 $(u)_{x=x_{\max}}$ を求める。

自由表面の位置を(7)式で計算する際、自由表面での流速 u_k, v_k を用いるが、それらは次の内挿式によって決定する。たとえば、 u_k については、Taylor 展開の2次項まで考慮して次式によって近似する。

$$\begin{aligned} u_k &= u_0 + \delta x \left(\frac{\partial u}{\partial x} \right)_0 + \delta y \left(\frac{\partial u}{\partial y} \right)_0 + \frac{1}{2!} \left[\delta x^2 \left(\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right)_0 + 2 \delta x \delta y \left(\frac{\partial^2 u}{\partial x \partial y} \right)_0 + \delta y^2 \left(\frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right)_0 \right] + \dots \\ &= u_0 + \left(\frac{\delta x}{\Delta x} \right) \cdot \frac{(u_1 - u_3)}{2} + \left(\frac{\delta y}{\Delta y} \right) \cdot \frac{(u_2 - u_4)}{2} + \left[\frac{1}{2} \left(\frac{\delta x}{\Delta x} \right)^2 (u_1 + u_3 - 2u_0) + \frac{1}{2} \left(\frac{\delta y}{\Delta y} \right)^2 (u_2 + u_4 - 2u_0) \right. \\ &\quad \left. + \frac{1}{4} \left(\frac{\delta x}{\Delta x} \right) \left(\frac{\delta y}{\Delta y} \right) (u_5 - u_6 + u_7 - u_8) \right] \end{aligned} \quad (8)$$

流体外部のCellに対する流速は、内部Cellの流速から Gregory-Newton の内挿公式によって近似する。

自由表面での圧力に関する境界条件は、図-3 のように次式で与える。

$$\left. \begin{aligned} P_a &= P_0 \sin \left(\frac{2\pi t}{T_p} \right) \left[\frac{1 + \cos(\pi x / X_p)}{2} \right] & (0 \leq x \leq X_p) \\ P_a &= 0 & (x > X_p) \end{aligned} \right\} \quad (9)$$

上式で示される圧力振動によって波を発生させるものとする。

5. 計算手順

以上の基礎方程式と境界条件を用いて、与えられた初期条件 $(u, v, P, h)_{t=0}$ から Δt 後の $(u, v, P, h)_{t=\Delta t}$ を求め、順次求められた値を用いて次の時間ステップの値を求めていく。

なお、解析結果は講演当日発表する。

【参考文献】

- 1) 石田 昭：造波装置による発生波の特性とその変形に関する研究，京大学位論文，昭49.6.
- 2) Welch, J.E., et al. : "The MAC Method," Los Alamos Sci. Lab. Rep. La-3425, 1966.
- 3) Chan, R.K.C., et al. : "The digital simulation of water waves - An evaluation of SUMMAC," 2nd. International Conf. On Numeri. Meth. In Fluid Dyn. Pub., September, 1970.

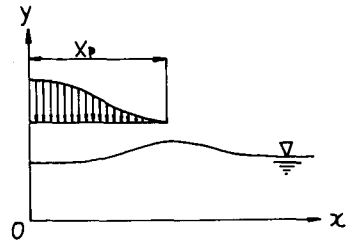


図-3 自由表面での圧力分布

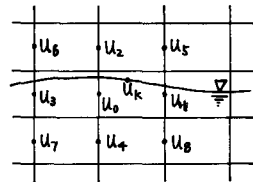


図-4 自由表面での流速の算定