

信州大学工学部 正員 ○富井 五郎
、 学生員 宮崎 雅弘

1. まえがき 浅い湖沼などの浅水域では、水が風などにより流動する時、流れは水面と底面には逆向きとなり、何らかの形で鉛直方向の流速分布を考慮した解析法が必要となり、これについては前に述べた¹⁾。このことは拡散問題についても同様で、流速が鉛直方向にある流速分布を示す時には拡散物質の濃度も鉛直方向に変化し、三次元解析が必要となる。これらの問題の数値解析法としては流動解析と同様に、多層モデル法、三次元的にメッシュを組む方法などが挙げられるが、前者は水平方向の拡散係数や層間の物質輸送量の決定が難かしく、また後者は数値安定性、計算時間などで問題点を含んでいる。そこで本研究では、流動解析における文献¹⁾と同様の考えに立ち、水平方向には従来通りの区分的多項式で鉛直方向には三角関数である変数分離型の近似関数を用いる形でによる三次元解析法を提案するもので、この方法は鉛直方向に連続な近似関数を用いるため数値安定性が良く、また近似関数の直交性により行列の要素の計算量が少ないなどの特徴を有する。

2. 基礎方程式との有限要素離散化 拡散現象は下記の方程式(1)をもって求められる。

$$\frac{\partial C}{\partial t} + u \frac{\partial C}{\partial x} + v \frac{\partial C}{\partial y} + w \frac{\partial C}{\partial z} = \frac{\partial}{\partial x} (D_x \frac{\partial C}{\partial x}) + \frac{\partial}{\partial y} (D_y \frac{\partial C}{\partial y}) + \frac{\partial}{\partial z} (D_z \frac{\partial C}{\partial z}) + g - K' C \quad (1)$$

ここで C は拡散物質濃度、 D_x, D_y, D_z は座標 x, y, z 軸方向の物質の拡散係数で x, y 面は水面内に z 軸はこれに直角に上を正として水面を $z=0$ とした。また u, v, w は x, y, z 軸方向の流速成分、 g は単位体積当たりの物質流入量、 K' は物質の減衰定数である。

つきに(1)式を Galerkin 有限要素法を用いて離散化する。ここで流速成分は物質濃度によらないものとし、流動解析により既に知られているものとする。水底 $z=-h$ で $u=v=w=0$ とするとき流速成分 u, v はつきの式によって表わせる¹⁾。

$$u = U_{pi} \cdot N_i \cdot \cos(A_p \cdot z), \quad A_p = \frac{2p-1}{2h} \pi, \quad p=1, 2, \dots, m, \quad i=1, 2, 3 \quad (2)$$

$$v = V_{pi} \cdot N_i \cdot \cos(A_p z),$$

ここで $\cos(A_p z)$ は z 方向の基底関数、 N_i は x, y 面のそれで、(2)は三角形一次要素のものを用いた。また m は流速の自由度、 $i=1, 2, 3$ は三角形の頂点を示す。つきに流速成分 w は、連続式 $\partial u / \partial x + \partial v / \partial y + \partial w / \partial z = 0$ の u, v に(2)式を代入し、これを z 方向に $-h$ から 0 の区間に積分して求めよう。物質濃度 C は(2)式同じ形のつきの式で表わす。

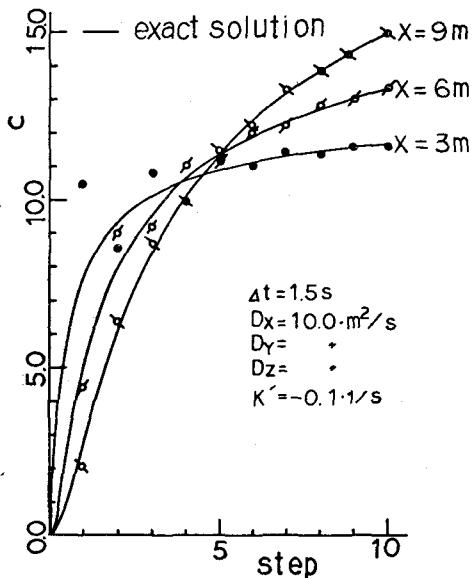
$$C = C_{pi} \cdot N_i \cdot \cos(B_p z), \quad B_p = \frac{p'-1}{h} \pi, \quad p'=1, 2, 3, \dots, m', \quad i=1, 2, 3 \quad (3)$$

重み関数を $N_i \cdot \cos(B_p z)$ として(1)式を離散化するが、右辺の初めの3項は部分積分により微分の階数を落として行なう。この時一つの要素についてつきのようになる。

$$M_{pq'i,jj} \cdot C_{q'i} + (R_{pq'i,r,i,j,k} \cdot U_{rk} + Q_{pq'i,r,i,j,k} \cdot V_{rk}) \cdot C_{q'i} = (K_{pq'i,jj} + R'_{pq'i,jj}) \cdot C_{q'i} + F_{pi} \quad (4)$$

ここに \cdot は時間微分を意味し C_{ij} の各係数は(1)式の各項より求まる係数であるが、ここで \cdot は鉛直の都合上省略する。
つぎに時間波数に対する離散スキームとしては Crank-Nicolson 型のものを用いた。以上により求まつた式を各要素につけて重ね合せ、得られた方程式を解析条件を考慮して解ければ解が得られる。

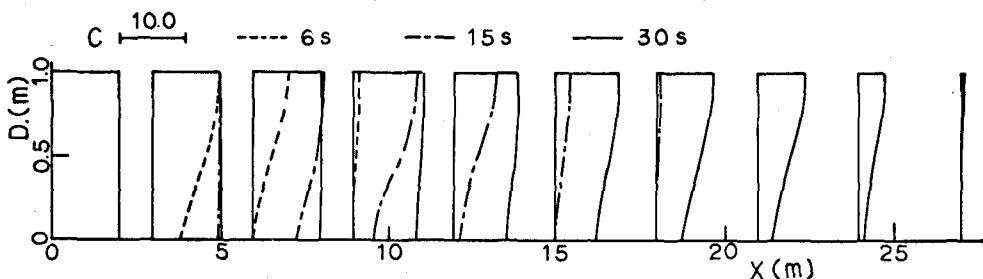
3. 数値計算例およびまとめ まず本解析法の妥当性をプログラムのチェックのため理論解の求められる一次元問題を考える。解析条件は水路幅 $9m$ 、水路方向に一様板流速 $2m/s$ 、水深 $1m$ の濃度 $C=0.0$ の水路の原点にて $t=0$ より $C=10.0$ の物質が断面一様に連続して加えられるものである。²⁾ 解析メッシュは幅方向に 3 点、水路方向に原点より 33 点をとった節点数 99、要素数 128 で流速成分の自由度は $m=6$ とした。この程度の自由度数で正方向の流速分布はほぼ一様であつて、濃度の自由度は $m'=5$ としたが、結果によると C に p' の値の $p' \geq 2$ 以下の値は $p' \geq 1$ の値に比し非常に小さく正方向の濃度分布はほぼ一様になつた。数値解析結果と理論解による収密値との比較を Fig. 1 に示すが、両者の結果は非常に一致を示していることがわかる。ここで $X=3m$ の点のステップ数の小さいところの解の振動は時間ステップ Δt の選び方にによるもので、この値を小さくすることにより除くことができ、本題とは別問題である。³⁾ つぎに流速成分 U を正方向に $\cos(\pi/2h \cdot z)$ にして計算させた場合の結果を Fig. 2 に示す。この場合は理論解は得られず、収密値との比較はできないが、物理的にはほぼ妥当な結果と思える。なおここで D_x は、Manning の粗度係数を $n=0.01$ として平均流速より摩擦勾配を求め、Elder の式 $D_x = -0.068 h U^4$ より計算した。また $D_z = D_x$ とした。本解析法は、流速成分 U の正方向流速分布を考えることにより浅水域の三次元拡散解析に容易に拡張できるが、これは譲渡時に発表する。

Fig. 1 収密解との比較($U=2m/s, v=0$)

参考文献

- 1) 茂木・富野; REM による湖流解析への一提案、中部支部研究発表会、1978.2
- 2) 茂木・富野・小林; 扩散問題への有限要素法の応用、信州大学工学部紀要、第44号、1978.7

$$D_x = D_z = 0.0136 \text{ m}^2/\text{s}, D_y = 1.00 \text{ m}^2/\text{s}, \Delta t = 3 \text{ s}, K = 0.001 \cdot 1/\text{s}, q = 0.0 \cdot 1/\text{s}$$

Fig. 2 2次元問題の数値解析例 ($U=1 \cdot \cos(\pi/2h \cdot z) \cdot m/s, v=0$)