

II-1 物質拡散における移流輸送の数値計算法

九州大学工学部 正員 ○小松 利光

九州大学工学部 正員 柴田 敏彦

九州大学大学院 学生員 仲敷 憲和

九州大学工学部 学生員 大串 浩一郎

1. まえがき

密度差をもたない拡散物質の河川や沿岸部における拡散問題を取扱うときは、移流による輸送と乱流拡散という性質の異なる2種類の輸送形式を含む偏微分方程式を解かねばならない。乱流拡散による輸送は種々の差分形式もしくは有限要素法を用いてかなり正確に計算することができる。一方、移流による輸送の数値計算においては、乱流拡散に匹敵する程の正確な計算は容易ではなく種々の工夫がなされている。大別すると、1つは移流と乱流拡散の計算を同時に行おうとするもので有限要素法を用いて試みられている。もう1つは移流と乱流拡散を別個に独立させて1 step毎に取扱おうとするもの(split-operator approach)で、それぞれのprocessに対し最適な計算方法を選択できるという大きな長所がある。特に後者では移流に対し特性曲線法を用いることにより、境界条件を自然な形で取り入れることができる。

Holly-Preissmann は 2-point 4th order method を提案し、移流輸送の計算に関して従来の計算方法に較べると飛躍的に改善された結果を得た。この方法は拡散物質の濃度だけでなく、濃度の場所的な変化率も従属変数として移流拡散させるもので、1次元問題への適用は簡単であり、満足すべき結果が得られる。しかしながら、2次元問題への適用は非常に煩雑でかつ計算時間を要し、境界条件の与え方もまた大きな問題となってくる。

小松・Holly は H-P 法の欠点を補うため、濃度の場所的な変化率も従属変数からはずした 8-point method を開発し、2次元問題でも計算精度を落とすことなく容易に計算できることを示した。しかし、境界において3点の値も仮定しなければならず、2次元問題では1時間step先の値を評価するのに64点もの濃度を用いることになる。

本文では 8-point method の長所を活かしながら、使用する点を減らすことを検討し、6-point method を提案する。この計算法では2次元問題において36点を用いることになり 8-point の場合と較べるとほぼ半減する。

2. 6-point method

図-1 において x_{i-1} 点のまわりに濃度に関して

Taylor 級数に展開して C_{i-3} , C_{i-2} , C_i を表わす式を求める。3次の項までとると、未知数は $CX_{i-1}(\equiv \partial C / \partial x)$, $CXX_{i-1}(\equiv \partial^2 C / \partial x^2)$, $CXXX_{i-1}(\equiv \partial^3 C / \partial x^3)$ となり、連立させて解くことにより CX_{i-1} を決定することができる。

同様に他の C の組み合わせからも以下のように CX_{i-1} が求まる。

$$\left. \begin{aligned} CX_{i-1}^{(1)} &= f_1(C_{i-3}, C_{i-2}, C_{i-1}, C_i), & CX_{i-1}^{(2)} &= f_2(C_{i-2}, C_{i-1}, C_i, C_{i+1}) \\ CX_{i-1}^{(3)} &= f_3(C_{i-1}, C_i, C_{i+1}, C_{i+2}) \end{aligned} \right\} \quad (1)$$

同様に、 $CX_i^{(1)}$, $CX_i^{(2)}$, $CX_i^{(3)}$ が得られる。最終的な CX_{i-1}^n と CX_i^n の推定値はこれらの荷重平均をとることにより、次のように決定する。

$$\left. \begin{aligned} CX_{i-1}^n &= \frac{1}{2l+1} \left\{ l \cdot CX_{i-1}^{(1)} + l \cdot CX_{i-1}^{(2)} + CX_{i-1}^{(3)} \right\} \\ CX_i^n &= \frac{1}{2l+1} \left\{ CX_i^{(1)} + l \cdot CX_i^{(2)} + l \cdot CX_i^{(3)} \right\} \end{aligned} \right\} \quad \left. \begin{array}{l} l \text{ は 荷 重} \\ (2) \end{array} \right\}$$

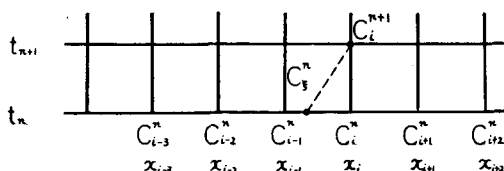


図-1 1次元問題の計算格子

以上のように、 CX_{i-1}^m , CX_i^m は $C_{i-3}^m \sim C_{i+2}^m$ の6点のCを用いて表示される。

同様に、 $CX_{i+\frac{1}{2}}^m$ も6点のCを用いて次式のように表わされる。

$$CX_{i+\frac{1}{2}}^m = \frac{1}{n+2} \left\{ CX_{i-\frac{1}{2}}^{(0)} + n \cdot CX_{i-\frac{1}{2}}^{(1)} + CX_{i-\frac{1}{2}}^{(2)} \right\} \quad (3)$$

C_i^n を求めるための $x_{i+1} \sim x_i$ 間の内挿式として3次のべき関数を採用する。

$$\left. \begin{aligned} C_i^{n+1} = C_i^n = Y(\alpha) &= A\alpha^3 + B\alpha^2 + D\alpha + E \\ \alpha &= (x_i - \xi) / (x_i - x_{i-1}) \end{aligned} \right\} \quad (4)$$

係数A, B, D, Eを決定する条件は

$$Y(0) = C_i^n, \quad Y(1) = C_{i-1}^n \quad (5)$$

および

$$\dot{Y}(0) = CX_i^n, \quad \dot{Y}(\frac{1}{2}) = CX_{i-\frac{1}{2}}^n, \quad \dot{Y}(1) = CX_{i-1}^n \quad (6)$$

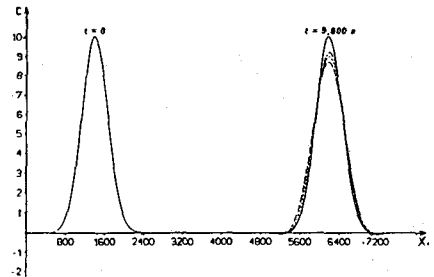


図-2 Gauss 濃度分布の移流モデル計算

である。但し、(5)は確定的な条件であるが、(6)は推定された値であって確定的な条件でないことを考慮して、(6)については最小二乗法を用いる。すなわち、

$$S \equiv \left\{ \left\{ \dot{Y}(1) - CX_{i-1} \right\}^2 + \left\{ \dot{Y}(\frac{1}{2}) - CX_{i-\frac{1}{2}} \right\}^2 + \left\{ \dot{Y}(0) - CX_i \right\}^2 \right\}$$

において、 $\partial S / \partial A = 0$, $\partial S / \partial B = 0$ および(5)の条件よりA, B, D, Eが決定される。

なお、(4)式についての Taylor 級数解析から Δx と U が const. の場合は(4)式は次のようになる。

$$\begin{aligned} \frac{\partial C}{\partial t} + U \frac{\partial C}{\partial x} &= \left[-\alpha^4 + 2\alpha^3 - \frac{2\ell+7}{2\ell+1} \alpha^2 + \frac{6}{2\ell+1} \alpha \right] \frac{\partial^4 C}{\partial x^4} \frac{(\Delta x)^4}{24} \\ &+ \left[\chi(\alpha, \ell, n) \right] \frac{\partial^5 C}{\partial x^5} \frac{(\Delta x)^5}{120} + \dots \end{aligned}$$

右辺の[]はそれぞれ4次と5次の artificial dispersion coefficient であり、極力小さい値をとることが望ましい。4次と5次の artificial dispersion coefficient の2乗を α の0から1まで積分した値 $\int_0^1 []^2 d\alpha$ が最小となるように荷重 ℓ と n を決定すると $\ell = 13.5$, $n = -1.56$ が得られる。

3. 計算結果の比較検討

図-2に示されているような Gauss 型濃度分布の1次元の pure advection の計算を6-point methodを用いて行なう。開水路流れを考え、流速は一定で $U = 0.5 \text{ m/s}$, Gauss 分布の標準偏差は $\sigma = 264 \text{ m}$, また $\Delta x = 200 \text{ m}$, $\Delta t = 100 \text{ sec}$ とする。初期の Gauss 分布は U により下流に輸送されるが、 $t = 9600 \text{ sec}$ の濃度分布を計算している。比較のため、Holly-Preissmann method, 8-point method の結果を図-3に示している。

6-point method の場合は peak の damping がやや大きく、両すそでの負値の絶対値も若干大きくなっており、計算精度は H-P 法, 8-point method に較べるとやや劣化している。しかし乍ら、計算は大幅に容易になっており、2次元問題や計算繰り返し回数の比較的小ない拡散物質の数値計算において大いに有用であると思われる。

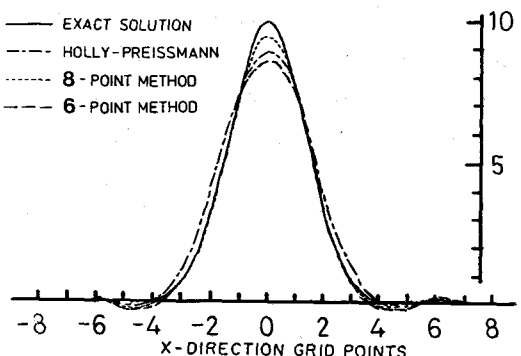


図-3 Gauss 分布の移流計算結果