

1. 支配方程式

1.1 地下水流れの支配方程式

地下水流れの支配方程式は、次のとおりである。

$$\frac{\partial(\rho_w v_i)}{\partial x_i} = -\frac{\partial(n\rho_w S_w)}{\partial t} \quad (1)$$

ここに、 ρ_w 、 v 、 S_w 、 n はそれぞれ間隙水の密度、平均流速、飽和度、地盤の空隙率である。

式(1)の右辺は、次のように分解することができる。

$$-\frac{\partial(n\rho_w S_w)}{\partial t} = -nS_w \frac{\partial\rho_w}{\partial t} - n\rho_w \frac{\partial S_w}{\partial t} - S_w\rho_w \frac{\partial n}{\partial t} \quad (2)$$

間隙水では間隙水圧 ϕ 、体積を V とすると、質量が一定であることから、

$$d\rho_w = -\frac{\rho_w}{V} dV = -\rho_w d\varepsilon_w = -\rho_w \frac{1}{K_w} d\phi \quad (3)$$

が成り立つ。ここに、 K_w は間隙水の体積弾性定数、 ε_w は間隙水のひずみである。したがって、式(2)は次のように表される。

$$-\frac{\partial(n\rho_w S_w)}{\partial t} = \rho_w \frac{nS_w}{K_w} \frac{\partial\phi}{\partial t} - n\rho_w \frac{\partial S_w}{\partial t} - S_w\rho_w \frac{\partial n}{\partial t} \quad (4)$$

上式の右辺第2項と第3項を、次のように書き換える。

$$n\rho_w \frac{\partial S_w}{\partial t} = n\rho_w \frac{\partial S_w}{\partial\phi} \frac{\partial\phi}{\partial t} \quad (5)$$

$$S_w\rho_w \frac{\partial n}{\partial t} = S_w\rho_w \frac{\partial n}{\partial\phi} \frac{\partial\phi}{\partial t} \quad (6)$$

ここに、 $\partial S_w / \partial\phi$ は比水分容量、 $\partial n / \partial\phi$ は比貯留係数と呼ばれる物性値である。なお、ここでは間隙水圧は応力と同様に圧縮を負とするため、比水分容量を $-\partial S_w / \partial\phi$ 、比貯留係数を $-\partial n / \partial\phi$ とすることでこれらが正の物性値となる。

式(4)は、次のように書き換えることができる。

$$\begin{aligned} -\frac{\partial(n\rho_w S_w)}{\partial t} &= \rho_w \frac{nS_w}{K_w} \frac{\partial\phi}{\partial t} - \rho_w n \frac{\partial S_w}{\partial\phi} \frac{\partial\phi}{\partial t} - S_w\rho_w \frac{\partial n}{\partial\phi} \frac{\partial\phi}{\partial t} \\ &= \rho_w \left(\frac{nS_w}{K_w} - n \frac{\partial S_w}{\partial\phi} - S_w \frac{\partial n}{\partial\phi} \right) \frac{\partial\phi}{\partial t} \end{aligned} \quad (7)$$

最終的に、式(1)は次のようになる。なお、両辺は密度で除して体積変化に変換しておく。

$$\frac{1}{\rho_w} \frac{\partial(\rho_w v_i)}{\partial x_i} = \left(\frac{nS_w}{K_w} - n \frac{\partial S_w}{\partial \phi} - S_w \frac{\partial n}{\partial \phi} \right) \frac{\partial \phi}{\partial t} \quad (8)$$

右辺の係数を $1/K_b$ と書けば、次式が得られる。

$$\frac{1}{\rho_w} \frac{\partial(\rho_w v_i)}{\partial x_i} = \frac{1}{K_b} \frac{\partial \phi}{\partial t} \quad (9)$$

$$\frac{1}{K_b} = \frac{nS_w}{K_w} - n \frac{\partial S_w}{\partial \phi} - S_w \frac{\partial n}{\partial \phi} \quad (10)$$

ここに、 K_b は空隙弾性定数であり、水の入出量差によって生じた体積変化に対する間隙水圧変化を定める。また、不飽和領域では間隙水圧変化が空隙率に影響を及ぼさないと考えられることから、飽和領域で 1、不飽和領域で 0 となる係数 α を用いて式(10)を書き直す。

$$\frac{1}{K_b} = \frac{nS_w}{K_w} - n \frac{\partial S_w}{\partial \phi} - \alpha \frac{\partial n}{\partial \phi} \quad (11)$$

なお、ここでは間隙水の密度変化が充分小さいことを前提とし、次式を採用する。

$$\frac{\partial v_i}{\partial x_i} = \frac{1}{K_b} \frac{\partial \phi}{\partial t} \quad (12)$$

$$\frac{1}{K_b} = -n \frac{\partial S_w}{\partial \phi} - \alpha \frac{\partial n}{\partial \phi} \quad (13)$$

他方、間隙水の平均流速に関しては、Darcy の法則が成り立つものとする。

$$v_i = -k_{ij} \left(\frac{\partial \phi}{\partial x_j} + \rho_w g \frac{\partial x_3}{\partial x_j} \right) \quad (14)$$

ここに、 k_{ij} は地盤の透水係数である。

1.2 物質移行の支配方程式

地下水の流れとともに物質が移行する際には、物質の質量保存則が満たされると考える。これは次のように表すことができる。

$$-\frac{\partial(nS_w \rho_w c)}{\partial t} = \frac{\partial(nS_w \rho_w v_i^c)}{\partial x_i} + \frac{\partial(nS_w \rho_w v_i^w c)}{\partial x_i} \quad (15)$$

ここに、 c は間隙水中の物質の濃度である。また、 v^c は分散と拡散による物質の移動速度（流束）であり、 v^w は間隙中の水の速度である。

上式で、右辺第 1 項は分散と拡散により単位時間に単位体積中で生じた物質の流入出量の差を表しており、第 2 項は間隙水により運ばれることで同様に生じた物質の流入出量の差を表している。また、左辺はこの物質質量の変化が濃度の変化をもたらすことを表してい

る。なお、間隙水の平均流速 v と v^w には、次の関係がある。

$$v = nS_w v^w \quad (16)$$

式(15)で、左辺は次のように分解することができる。

$$-\frac{\partial(nS_w \rho_w c)}{\partial t} = -c \frac{\partial(nS_w \rho_w)}{\partial t} - nS_w \rho_w \frac{\partial c}{\partial t} \quad (17)$$

また、右辺は次のように分解できる。

$$\frac{\partial(nS_w \rho_w v_i^c)}{\partial x_i} + \frac{\partial(nS_w \rho_w v_i^w c)}{\partial x_i} = \frac{\partial(nS_w \rho_w v_i^c)}{\partial x_i} + c \frac{\partial(nS_w \rho_w v_i^w)}{\partial x_i} + nS_w \rho_w v_i^w \frac{\partial c}{\partial x_i} \quad (18)$$

上式の右辺第2項は、式(1)の間隙水の質量保存則、

$$\frac{\partial(\rho_w v_i)}{\partial x_i} = -\frac{\partial(nS_w \rho_w)}{\partial t} \quad (19)$$

と式(16)を考慮して、

$$c \frac{\partial(n\rho_w S_w v_i^w)}{\partial x_i} = -c \frac{\partial(nS_w \rho_w)}{\partial t} \quad (20)$$

であることから、式(18)の右辺は次のように書き換えられる。

$$\frac{\partial(nS_w \rho_w v_i^c)}{\partial x_i} + \frac{\partial(nS_w \rho_w v_i^w c)}{\partial x_i} = \frac{\partial(nS_w \rho_w v_i^c)}{\partial x_i} - c \frac{\partial(nS_w \rho_w)}{\partial t} + nS_w \rho_w v_i^w \frac{\partial c}{\partial x_i} \quad (21)$$

改めて式(15)を書き直すと、式(17)の右辺第1項と式(21)の右辺第2項が消去されることから、最終的に次式が得られる。

$$-nS_w \rho_w \frac{\partial c}{\partial t} = \frac{\partial(nS_w \rho_w v_i^c)}{\partial x_i} + nS_w \rho_w v_i^w \frac{\partial c}{\partial x_i} \quad (22)$$

あるいは、次のように書くことができる。

$$\frac{\partial c}{\partial t} = -\frac{1}{nS_w \rho_w} \frac{\partial(nS_w \rho_w v_i^c)}{\partial x_i} - v_i^w \frac{\partial c}{\partial x_i} \quad (23)$$

さらに、間隙水の密度変化が十分小さいと仮定すれば、質量保存則は最終的に次式となる。

$$\frac{\partial c}{\partial t} = -\frac{\partial v_i^c}{\partial x_i} - v_i^w \frac{\partial c}{\partial x_i} \quad (24)$$

他方、分散と拡散による物質の流束 v^c は、Fick の法則に従うものとする。

$$v_i^c = -D_{ij} \frac{\partial c}{\partial x_j} \quad (25)$$

D は拡散係数であり、次のような形で記述される。

$$D_{ij} = \alpha_T |v^w| \delta_{ij} + (\alpha_L - \alpha_T) \frac{v_i^w v_j^w}{|v^w|} + D_m \tau \delta_{ij} \quad (26)$$

ここに、 α_T と α_L は横分散長（間隙内流速方向と垂直方向の分散長）と縦分散長（間隙内流速方向の分散長）、 D_m は分子拡散係数、 τ は屈曲率、 δ_{ij} はクロネッカのデルタである。また、 $|\mathbf{v}^w|$ は間隙内水流速ベクトルの長さであり、2次元であれば $\sqrt{(v_x^w)^2 + (v_y^w)^2}$ である。

2. 離散化手法

2.1 Fick 則の離散化と節点物質流束の算定

要素分割した領域に対して、内挿関数を重みとして式(25)にガラーキン法を適用する。最初に、式(25)を次のように変形する。わかりやすくするため添え字は省略した。

$$\frac{v^c}{D} = -\frac{\partial c}{\partial x} \quad (27)$$

上式に内挿関数を乗じ、対象領域で積分すると次式が得られる。ただし、積分は要素単位で行い節点で合算することとする。

$$\sum_{e=1}^E \left(\int [N]^T \left(\frac{v^c}{D} \right) dV_e \right) + \sum_{e=1}^E \left(\int [N]^T [\partial] c^t dV_e \right) = 0 \quad (28)$$

ここに、 $[N]$ は内挿関数からなるマトリクス、 $[\partial]$ は空間での偏導関数マトリクスである。また、添え字の t は現在の時刻を表しており、後に示す時間差分では既知量として取り扱うことを示している。

物質流束と分散係数が節点で定義され、濃度は要素内で一定とすれば、

$$\sum_{e=1}^E \left(\int [N]^T [N] \left\{ \frac{v^c}{D} \right\} dV_e \right) + \sum_{e=1}^E \left(\int [N]^T [\partial] c^t dV_e \right) = 0 \quad (29)$$

ここに、 $\{ \}$ は節点ベクトルである。変形すると次式となる。

$$\sum_{e=1}^E \left(\int [N]^T [N] \left\{ \frac{v^c}{D} \right\} dV_e \right) + \sum_{e=1}^E \left(\int [\partial] [N]^T c^t dV_e \right) - \sum_{e=1}^E \left(\int [\partial] \{ [N]^T c^t \} dV_e \right) = 0 \quad (30)$$

また、発散定理より上式は、

$$\sum_{e=1}^E \left(\int [N]^T [N] \left\{ \frac{v^c}{D} \right\} dV_e \right) + \sum_{e=1}^E \left(\int [\partial] [N]^T c^t dV_e \right) - \sum_{e=1}^E \left(\int [N]^T c^t dS_e \right) = 0 \quad (31)$$

となり、勾配マトリクス $[B]$ を用いると次式が得られる。

$$\sum_{e=1}^E \left(\int [N]^T [N] \left\{ \frac{v^c}{D} \right\} dV_e \right) + \sum_{e=1}^E \left(\int [B]^T c^t dV_e \right) - \sum_{e=1}^E \left(\int [N]^T c^t dS_e \right) = 0 \quad (32)$$

左辺第3項は、境界面の濃度と等価な物質の節点流束である。

左辺第1項を対角化すると、

$$\sum_{e=1}^E \left([W] \left\{ \frac{(v^c)^t}{D} \right\} \right) + \sum_{e=1}^E \left(\int [B]^T c^t dV_e \right) - \sum_{e=1}^E \left(\int [N]^T c^t dS_e \right) = 0 \quad (33)$$

ここに、 $[W]$ は $\int [N]^T [N] dV_e$ を対角化したマトリクスである。例えば、2次元の三角形要素で内挿関数が1次の、いわゆる定ひずみ要素では、

$$[W] = \frac{V_e}{3} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (34)$$

である。

要素単位での合算が終わった状態では、式(33)は次のような形となる。

$$[W] \left\{ \frac{(v^c)^t}{D} \right\} + \{C_e^t\} - \{C_s^t\} = 0 \quad (35)$$

ここに、 $\{C_e^t\}$ は各節点における等価濃度勾配、 $\{C_s^t\}$ は境界面の濃度と等価な節点濃度勾配である。

左辺第1項の係数は対角マトリクスであることから、式(35)は節点ごとの並列式となり、各節点での割り算によりそれぞれの節点における物質の流束を求めることができる。

$$(v^c)^t = D \frac{-C_e^t + C_s^t}{W} \quad (36)$$

なお、拡散係数は要素の物性として定める。節点での拡散係数は、節点の周囲の要素について、拡散係数の逆数の要素体積の重み付き平均を求め、この逆数をもって節点値とする。

$$D = \frac{1}{\sum_{e=1}^m \frac{V_e}{D_e} / \sum_{e=1}^m V_e} \quad (37)$$

ここに、 m は節点の周りの要素の数、 D_e は要素の拡散係数である。

拡散係数は一般にはテンソルであることから、次のように節点値を求める。

$$D_{ij} = \left[\frac{\sum_{e=1}^m V_e [D_{ij}^e]^{-1}}{\sum_{e=1}^m V_e} \right]^{-1} \quad (38)$$

ここに、 $[\]^{-1}$ は逆行列である。このとき、それぞれの節点における物質の流束は次のようにして求める。

$$(v^c)_i = D_{ij} \frac{-(C_e^t)_j + (C_s^t)}{W} \quad (39)$$

2.2 節点濃度勾配の算定

式(24)に示す保存則を解くためには、濃度勾配が必要となる。 ω を濃度勾配として、次式をガラーキン法により離散化する。

$$\omega_i = \frac{\partial c}{\partial x_i} \quad (40)$$

上式に内挿関数を乗じ、対象領域で積分すると次式が得られる。ただし、積分は要素単位で行い節点で合算することとする。

$$\sum_{e=1}^E \left(\int [N]^T \omega^t dV_e \right) - \sum_{e=1}^E \left(\int [N]^T [\partial] c^t dV_e \right) = 0 \quad (41)$$

式(29)から式(35)と同様の手続きを踏むことで、それぞれの節点での値が求まる。

$$\omega^t = \frac{C_e^t - C_s^t}{W} \quad (42)$$

2.3 Darcy 則の離散化と節点水流速の算定

要素分割した領域に対して、内挿関数を重みとして式(14)にガラーキン法を適用する。なお、説明を簡単にするため右辺第 2 項は省くこととする。また、わかりやすくするため添え字は省略した。

最初に、式(14)を次のように変形する。

$$\frac{v}{k} = -\frac{\partial \phi}{\partial x} \quad (43)$$

上式に内挿関数を乗じ、対象領域で積分すると次式が得られる。ただし、積分は要素単位で行い節点で合算することとする。

$$\sum_{e=1}^E \left(\int [N]^T \left(\frac{v^t}{k} \right) dV_e \right) + \sum_{e=1}^E \left(\int [N]^T [\partial] \phi^t dV_e \right) = 0 \quad (44)$$

式(29)から式(35)と同様な手続きを踏み、要素単位での合算が終わった状態では、式(44)は次のような形となる。

$$[W] \left\{ \frac{v^t}{k} \right\} + \{F_e^t\} - \{F_s^t\} = 0 \quad (45)$$

ここに、 $\{F_e^t\}$ は各節点における等価水圧勾配、 $\{F_s^t\}$ は境界面の水圧と等価な節点水圧勾配

である。

左辺第 1 項の係数は対角マトリクスであることから、式(45)は節点ごとの並列式となり、各節点での割り算によりそれぞれの節点における流速を求めることができる。

$$v^t = k \frac{-F_e^t + F_s^t}{W} \quad (46)$$

なお、透水係数は要素の物性として定めることとする。このため、節点での透水係数は、節点の周囲の要素について透水係数の逆数の要素体積の重み付き平均を求め、この逆数をもって節点値とする。

$$k = \frac{1}{\sum_{e=1}^m \frac{V_e}{k_e} / \sum_{e=1}^m V_e} \quad (47)$$

ここに、 m は節点の周りの要素の数、 k_e は要素の透水係数である。

2.4 要素濃度の算定

式(24)の保存則において、要素内の物質流束の勾配は内挿関数を用いて節点値から求め、時間微分は差分で近似する。

$$\frac{(c^{t+\Delta t} - c^t)}{\Delta t} = -[\partial][N]\{v^c\} - \{v^w\}^T \{\omega^t\} \quad (48)$$

あるいは、

$$\frac{(c^{t+\Delta t} - c^t)}{\Delta t} = -[B]\{v^c\} - \{v^w\}^T \{\omega^t\} \quad (49)$$

なお、間隙内の水流速は次式で求められる。

$$\{v^w\}^T = \frac{v^t}{nS_w} \quad (50)$$

したがって、既知の値から次の時間の要素の濃度を求めることができる。

$$c^{t+\Delta t} = -[B]\{v^c\} \Delta t - \{v^w\}^T \{\omega^t\} \Delta t + c^t \quad (51)$$

3. 計算フロー

物質移行の陽解法における計算フローは、次のとおりである。

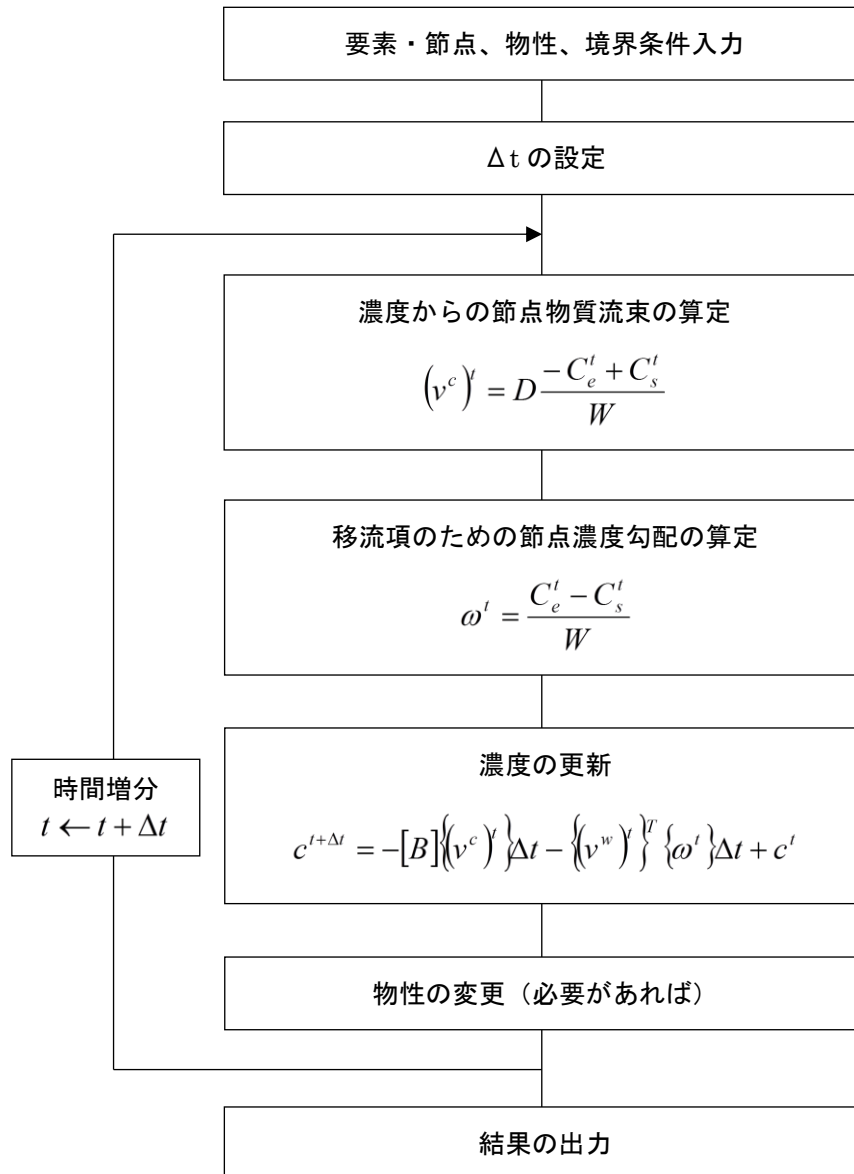


図-1 物質移行の陽解法における計算フロー