

$$K^{m+1} = K^m + \Delta K \quad (2.71)$$

$$\Delta K = [\Delta c_{11} \quad \Delta c_{12} \quad \Delta c_{13}]^T \quad (2.72)$$

(4) 目的関数の評価基準と最小化条件

($m+1$)ステップでの誤差項 $e_i(K^{m+1})$ を、 K^m のまわりで 1 次の項まで Taylor 級数展開すると次のようになる。

$$\begin{aligned} e_i(K^{m+1}) = e_i(K^m) &+ \frac{\partial e_i(K^m)}{\partial c_{11}} (c_{11}^{m+1} - c_{11}^m) \\ &+ \frac{\partial e_i(K^m)}{\partial c_{12}} (c_{12}^{m+1} - c_{12}^m) \\ &+ \frac{\partial e_i(K^m)}{\partial c_{13}} (c_{13}^{m+1} - c_{13}^m) \end{aligned} \quad (2.73)$$

式(2.73)の誤差項に関する感度係数は、式(2.66)、(2.67)及び式(2.69)を用いて、次式で計算される。

$$\left\{ \begin{aligned} \frac{\partial e_{1i}(K^m)}{\partial c_{11}} = -\frac{\partial q_{1i}(K^m)}{\partial c_{11}} = -w_{i1} \\ \frac{\partial e_{1i}(K^m)}{\partial c_{12}} = -\frac{\partial q_{1i}(K^m)}{\partial c_{12}} = -w_{i2} \\ \frac{\partial e_{1i}(K^m)}{\partial c_{13}} = -\frac{\partial q_{1i}(K^m)}{\partial c_{13}} = -w_{i3} \end{aligned} \right. \quad (2.74)$$

式(2.74)の関係式を用いると、式(2.73)は以下のように書き換えることができる。

$$\begin{aligned} e_i(K^{m+1}) &= e_i(K^m) - w_{i1} \Delta c_{11} - w_{i2} \Delta c_{12} - w_{i3} \Delta c_{13} \\ &= E - W \Delta K \quad (i=1,2,\dots,N) \end{aligned} \quad (2.75)$$

ここに、

$$\left\{ \begin{aligned} E &= [e_1 \quad e_2 \quad \dots \quad e_i \quad \dots \quad e_N]^T \\ W &= \begin{bmatrix} w_{11} & w_{12} & w_{13} \\ w_{21} & w_{22} & w_{23} \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ w_{i1} & w_{i2} & w_{i3} \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ w_{N1} & w_{N2} & w_{N3} \end{bmatrix} \end{aligned} \right. \quad (2.76)$$

$$\begin{pmatrix} \Delta K \\ \Delta K \\ \Delta K \end{pmatrix} = \begin{bmatrix} \Delta c_{11} \\ \Delta c_{12} \\ \Delta c_{13} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} c_{11}^{m+1} - c_{11}^m \\ c_{12}^{m+1} - c_{12}^m \\ c_{13}^{m+1} - c_{13}^m \end{bmatrix}$$

すなわち、 E は観測流量と計算流量の差からなる $(N \times 1)$ 行列、 W は感度係数からなる $(N \times 3)$ 行列、 ΔK はモデル定数の補正項からなる (3×1) 行列である。

式(2.68)の目的関数のもとに K^{m+1} の値を算出することになるが、 K^m は既知であるので、目的関数の評価基準は次のように変換される。

$$\begin{aligned} \underset{\Delta K}{\text{Min}} J(K) &= \sum \left\{ e_i(K^m) - w_{i1} \Delta c_{11} - w_{i2} \Delta c_{12} - w_{i3} \Delta c_{13} \right\}^2 \\ &= (E - W \Delta K)^T (E - W \Delta K) \\ &= [E^T E] - 2(\Delta K)^T [W^T E] + (\Delta K)^T [W^T W] (\Delta K) \end{aligned} \quad (2.77)$$

式(2.77)の最小化条件は次式で与えられる。

$$\frac{\partial J(K)}{\partial (\Delta K)} = -2[W^T E] + 2[W^T W] \Delta K = 0 \quad (2.78)$$

式(2.78)から補正ベクトル ΔK は次式で計算される。

$$\Delta K = [W^T W]^{-1} [W^T E] \quad (2.79)$$

式(2.79)を解くにあたり、最適値すなわち $|\Delta K|$ の値が十分に小さい値に収束するか、 $|\Delta K / K^m|$ が許容限界値(通常は 0.001 ~ 0.01 程度)におさまるまで繰り返される。このため、効率よく ΔK を計算する必要がある。

本報告では、 W の列ベクトルを互いに直交化させる Cholesky 法を用いて、 ΔK を効率よく算定することができる成分回帰手法を併用した。