

すべり増分 $\Delta\gamma$ を , 現時刻 t におけるすべり量 γ_t と , Δt 後のすべり量 $\gamma_{t+\Delta t}$ の差を用いて次のように定義する .

$$\Delta \gamma \equiv \gamma_{t+\Delta t} - \gamma_t \tag{1}$$

また, $\Delta\gamma$ は現時刻 t でのすべり速度 $\dot{\gamma}_t$ と Δt 後のすべり速度 $\dot{\gamma}_{t+\Delta t}$ を用いて次のように線形補間できるものとする (上図参照) .

$$\Delta \gamma - \dot{\gamma}_t \Delta t : \dot{\gamma}_{t+\Delta t} \Delta t - \Delta \gamma = \theta^{\tan} : 1 - \theta^{\tan} \quad \text{or} \quad \Delta \gamma = \left[(1 - \theta^{\tan}) \dot{\gamma}_t + \theta^{\tan} \dot{\gamma}_{t+\Delta t} \right] \Delta t \quad (2)$$

ここで $\theta^{ an}$ は $0 \leq \theta^{ an} \leq 1$ を満たす数値係数であり, $\theta^{ an} = 0$ なら現時刻での速度のみから Δt 後の値を推測する Euler 法(陽解法), $\theta^{ an} = 1$ なら Δt 後の速度のみから Δt 後の値を推測する陰解法となる.ここで $\dot{\gamma}_{t+\Delta t}$ の値を求めるため $\dot{\gamma}_{t+\Delta t}$ を Taylor 展開すると,次のように書ける.

$$\dot{\gamma}_{t+\Delta t} = \dot{\gamma}_t + \frac{\partial \dot{\gamma}_t}{\partial t} \Delta t + \frac{1}{2!} \frac{\partial^2 \dot{\gamma}_t}{\partial t^2} \Delta t^2 + \cdots$$

$$\simeq \dot{\gamma}_t + \frac{\partial \dot{\gamma}_t}{\partial t} \Delta t \quad (\Delta t \ll 1)$$
(3)

これは, Δt 後の速度を現時刻 t における加速度を用いて陽的に推測していることに相当する.また, $\mathrm{Pan-Rice}$ 形硬化則を用いる場合,すべり速度 $\dot{\gamma}$ およびすべり速度の時間変化率 (加速度) $\partial \dot{\gamma}/\partial t$ は,現時刻 t における分解せん断応力 τ_t と流れ応力 g_t を用いて次のように書ける.

$$\dot{\gamma} = \dot{\gamma}_0 \operatorname{sgn}(\tau) \left| \frac{\tau_t}{g_t} \right|^{\frac{1}{m}} \quad \text{or} \quad \frac{\partial \dot{\gamma}_t}{\partial t} = \dot{\gamma}_0 \operatorname{sgn}(\tau) \frac{\partial}{\partial t} \left| \frac{\tau_t}{g_t} \right|^{\frac{1}{m}}$$
(4)

ただし $\dot{\gamma}_0$ は参照すべり速度であり,定数とする.ここで式 $(4)_2$ の微分の部分を計算すると

$$\frac{\partial}{\partial t} \left| \frac{\tau_t}{g_t} \right|^{\frac{1}{m}} = \frac{\partial}{\partial \tau_t} \left(\left| \frac{\tau_t}{g_t} \right|^{\frac{1}{m}} \right) \frac{\partial \tau_t}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial g_t} \left(\left| \frac{\tau_t}{g_t} \right|^{\frac{1}{m}} \right) \frac{\partial g_t}{\partial t}
= \frac{1}{m} \left| \frac{\tau_t}{g_t} \right|^{\frac{1}{m} - 1} \left(\frac{\dot{\tau}_t}{g_t} + \frac{-|\tau_t|\dot{g}_t}{g_t^2} \right)
= \frac{1}{m} \left| \frac{\tau_t}{g_t} \right|^{\frac{1}{m}} \left(\frac{\dot{\tau}_t}{\tau_t} - \frac{\dot{g}_t}{g_t} \right)$$
(5)

となるので,式(3)に代入すれば $\dot{\gamma}_{t+\Delta t}$ が次のように見積もれる.

$$\dot{\gamma}_{t+\Delta t} \simeq \dot{\gamma}_t + \dot{\gamma}_0 \operatorname{sgn}(\tau_t) \left| \frac{\tau_t}{g_t} \right|^{\frac{1}{m}} \frac{\Delta t}{m} \left(\frac{\dot{\tau}_t}{\tau_t} - \frac{\dot{g}_t}{g_t} \right)$$

$$= \dot{\gamma}_t + \dot{\gamma}_t \frac{\Delta t}{m} \left(\frac{\dot{\tau}_t}{\tau_t} - \frac{\dot{g}_t}{g_t} \right)$$
(6)

式 (6) に分解せん断応力の物質時間速度 $\dot{ au}^{(lpha)}=(m{C}^e:m{P}_s^{(lpha)})\cdotm{D}^e$, 流れ応力の発展式 $\dot{g}^{(lpha)}=\sum_{eta}h^{(lphaeta)}\left|\dot{\gamma}^{(eta)}\right|$

および $m{D}^e = m{D} - m{D}^p = m{D} - \sum_lpha m{P}_S^{(lpha)} \dot{\gamma}^{(lpha)}$ を代入し,すべり系 lpha の記号を省略せずに表記すれば

$$\dot{\gamma}_{t+\Delta t}^{(\alpha)} \simeq \dot{\gamma}_{t}^{(\alpha)} + \frac{\Delta t \dot{\gamma}_{t}^{(\alpha)}}{m \tau^{(\alpha)}} (\boldsymbol{C}^{e} : \boldsymbol{P}_{S}^{(\alpha)}) \cdot \boldsymbol{D}
- \frac{\Delta t \dot{\gamma}_{t}^{(\alpha)}}{m \tau^{(\alpha)}} (\boldsymbol{C}^{e} : \boldsymbol{P}_{S}^{(\alpha)}) \cdot \sum_{\beta} \boldsymbol{P}_{S}^{(\beta)} \dot{\gamma}_{t}^{(\beta)} - \frac{\Delta t \dot{\gamma}_{t}^{(\alpha)}}{m g^{(\alpha)}} \sum_{\beta} h^{(\alpha\beta)} \dot{\gamma}_{t}^{(\beta)}
= \dot{\gamma}_{t}^{(\alpha)} + \frac{\Delta t \dot{\gamma}_{t}^{(\alpha)}}{m \tau^{(\alpha)}} (\boldsymbol{C}^{e} : \boldsymbol{P}_{S}^{(\alpha)}) \cdot \boldsymbol{D}
- \frac{\Delta t \dot{\gamma}_{t}^{(\alpha)}}{m} \sum_{\beta} \left[\frac{(\boldsymbol{C}^{e} : \boldsymbol{P}_{S}^{(\alpha)}) \cdot \boldsymbol{P}_{S}^{(\beta)}}{\tau^{(\alpha)}} + \frac{h^{(\alpha\beta)}}{g^{(\alpha)}} \right] \dot{\gamma}_{t}^{(\beta)}$$
(7)

となる. さらに式 (7) を式 (2) に代入すれば, $\Delta\gamma^{(\alpha)}$ が次のように書ける.

$$\Delta \gamma^{(\alpha)} = \left[\dot{\gamma}_t^{(\alpha)} + \frac{\theta^{\tan} \Delta t \dot{\gamma}_t^{(\alpha)}}{m \tau^{(\alpha)}} (\boldsymbol{C}^e : \boldsymbol{P}_S^{(\alpha)}) \cdot \boldsymbol{D} \right] \Delta t$$
$$- \frac{\theta^{\tan} \Delta t \dot{\gamma}_t^{(\alpha)}}{m} \sum_{\beta} \left[\frac{(\boldsymbol{C}^e : \boldsymbol{P}_S^{(\alpha)}) \cdot \boldsymbol{P}_S^{(\beta)}}{\tau^{(\alpha)}} + \frac{h^{(\alpha\beta)}}{g^{(\alpha)}} \right] \dot{\gamma}_t^{(\beta)} \Delta t \tag{8}$$

ここで,式 (8) 二段目の項は $\sum_{\beta} leph^{(lphaeta)} \dot{\gamma}^{(eta)}$ の形 $(D^p$ と同じ形) になっていることから,非線形項 (D で

くくれない項) であることがわかる.そこでこの項を左辺に移項し, $\dot{\gamma}_t^{(\beta)}\Delta t=\Delta\gamma^{(\beta)}$ として (他のすべり系のすべり量は陽的に解いて) 整理して

$$\sum_{\beta} N^{(\alpha\beta)} \Delta \gamma^{(\beta)} = \left(\dot{\gamma}_t^{(\alpha)} + \mathbf{\Lambda}^{(\alpha)} \cdot \mathbf{D} \right) \Delta t \tag{9}$$

とする.ただし, $N^{(lphaeta)}$ および $oldsymbol{\Lambda}^{(lpha)}$ はそれぞれ次のように定義する.

$$N^{(\alpha\beta)} \equiv \delta^{(\alpha\beta)} + \frac{\theta^{\tan} \Delta t \dot{\gamma}_t^{(\alpha)}}{m} \left[\frac{(C^e : P_S^{(\alpha)}) \cdot P_S^{(\beta)}}{\tau^{(\alpha)}} + \frac{h^{(\alpha\beta)}}{g^{(\alpha)}} \right]$$
(10)

$$\boldsymbol{\Lambda}^{(\alpha)} \equiv \frac{\theta^{\tan} \Delta t \dot{\gamma}_t^{(\alpha)}}{m \tau^{(\alpha)}} (\boldsymbol{C}^e : \boldsymbol{P}_S^{(\alpha)})$$
 (11)

式 (9) の形にすることで, $\Delta\gamma^{(\alpha)}$ を求めるときの非線形性がやわらげられる.しかしながら, $\Delta\gamma^{(\alpha)}$ を求めるには式 (9) を解かなくてはならない.そこで, $N^{(\alpha\beta)}$ の逆行列を $M^{(\alpha\beta)}$ で表して

$$\dot{\hat{v}}^{(\alpha)} \equiv \sum_{\beta} M^{(\alpha\beta)} \dot{\gamma}_t^{(\beta)} \tag{12}$$

$$\Upsilon^{(\alpha)} \equiv \sum_{\beta} M^{(\alpha\beta)} \Lambda^{(\beta)} \tag{13}$$

とおけば, $\Delta \gamma^{(\alpha)}$ は次のように書ける.

$$\Delta \gamma^{(\alpha)} = \left(\dot{\hat{v}}^{(\alpha)} + \mathbf{\Upsilon}^{(\alpha)} \cdot \mathbf{D} \right) \Delta t \tag{14}$$