

## 地盤材料のひずみ軟化型弾塑性構成式に対する研究

京都大学工学部 正会員 足立紀尚

京都大学大学院 学生会員 張 錄 若山裕介 ○上月健司

1はじめに

本研究は、過圧密粘土、軟岩および密な砂などの地盤材料に観察されるひずみ軟化挙動およびダイレイタンシー挙動を表現するために、足立・岡<sup>1)</sup>のひずみ軟化型弾塑性構成式の改良を行い、さらにその適用性についての検討を行ったものである。

2構成式の改良

一般に正規圧密粘土のダイレイタンシーは常に負（圧縮）を示すが、過圧密比が2ないし3を超えるとダイレイタンシーが正（膨張）に転じることが知られている。そこでこのダイレイタンシー挙動をより良く表現するために過圧密比を構成式のパラメーターとして導入した。

(改良点のポイント)

- 1) 塑性ポテンシャル関数の形状を橰円と定義
- 2) 塑性ポテンシャルパラメーター  $\omega_b$  の導入

まず塑性ポテンシャル関数であるがFig.1に示すように応力状態  $(\sigma_m, \sqrt{2J_2})$  、先行圧縮応力  $P_c$  および塑性ポテンシャルパラメーター  $\omega_b$  によって決定される橰円であると定義する。また塑性ポテンシャルパラメーター  $\omega_b$  は応力状態を示す点  $(\sigma_m, \sqrt{2J_2})$  と塑性ポテンシャル関数の橰円の中心  $(C_0, 0)$  との  $\sigma_m$  座標の差と定義する。すなわち、 $\omega_b (= \sigma_m - C_0)$  が正ならば非関連流れ則より塑性体積ひずみ増分ベクトル  $dV^p > 0$  となり塑性体積ひずみは圧縮を示し、 $\omega_b$  が負ならば  $dV^p < 0$  となって塑性体積ひずみは膨張を示す。

本構成式に用いられる材料定数は以下に示すとおりである。

$G, K$  : 弹性係数  $M_f^*, G'$  : ひずみ硬化—軟化関数パラメター  $\omega_b$  : 塑性ポテンシャルパラメター  
 $\tau$  : 応力履歴パラメター

3材料定数の決定

- 1) 弹性係数  $G, K$  せん断弾性係数  $G$ 、体積弾性係数  $K$  は共に実験によって得られた軸差応力～偏差ひずみ関係、体積ひずみ～偏差ひずみ関係を表すグラフの初期接線勾配の値を用いて求められる。
- 2) ひずみ硬化—軟化関数パラメター  $M_f^*, G'$   $M_f^*$  は残留強度状態における応力履歴比の値である。また  $G'$  は残留状態において除荷、再載荷した時の初期接線勾配の値を用いて求められる。
- 3) 塑性ポテンシャルパラメーター  $\omega_b$  塑性ポテンシャルパラメーター  $\omega_b$  は以下の式で定義されるものとする。

$$\omega_b = \sigma_m - C_0 = (\sigma_m | OCR - OCR_1 |) \beta \frac{(OCR - OCR_1)}{|OCR - OCR_1|} \quad (1)$$

Toshihisa ADACHI, Feng ZHANG, Yusuke WAKAYAMA & Kenji KOZUKI

式(1)で用いられた $OCR_1$ は体積ひずみが発生しないと仮定した状態における過圧密比であり、 $\beta$ は材料に固有の定数である。Fig.2に大槻<sup>2)</sup>による過圧密粘土の平均主応力一定、三軸排水試験結果の $OCR_1$ を決定するグラフを示す。このグラフは、横軸に過圧密比、縦軸に残留体積ひずみをとっている。試験結果をこのグラフ上にプロットし、その点を対数曲線で近似すると残留体積ひずみが0となる時の過圧密比 $OCR_1$ の値を求めることができる。

4) 応力履歴パラメータ $\tau$  応力履歴パラメーター $\tau$ は軸差応力～偏差ひずみ関係において最大強度を表現するようにカーブフィッティングを行うことによって求められる。

#### 4 構成式の適用

大槻による過圧密粘土の平均主応力一定の三軸非排水試験結果(過圧密比( $OCR$ )=4.8)を用いて本構成式の適用性について検討する。決定された材料定数およびその値を用いた解析結果をFig.3に示す。(図中の $q^*$ は軸差応力の摩擦成分に相当するものである)

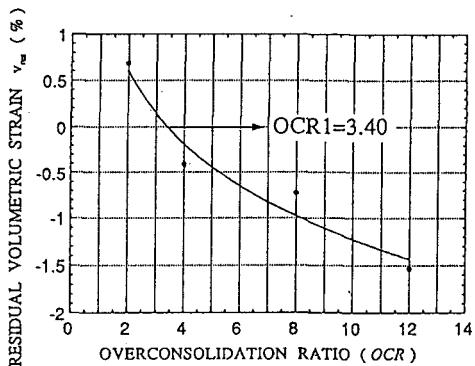


Fig.2  $OCR_1$ の決定法

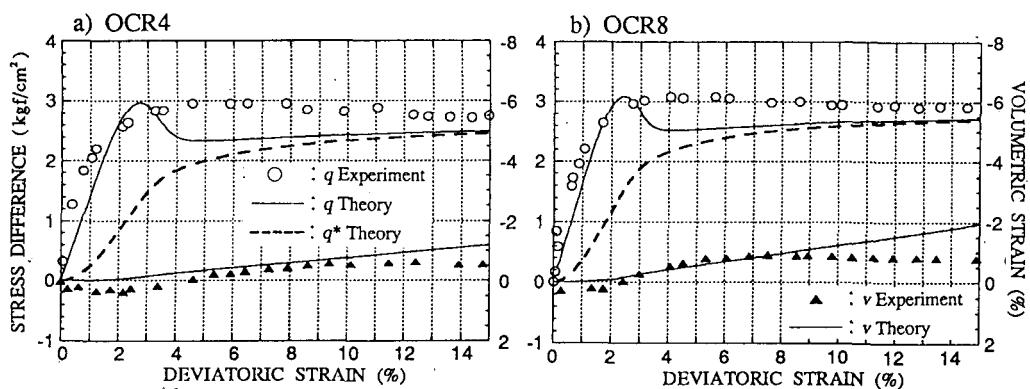


Fig.3 解析結果

#### 5 おわりに

本研究では過圧密比をパラメターとして導入し、足立・岡のひずみ軟化型弾塑性構成式を改良し、過圧密粘土に対する適用性を示した。しかしながら解析値のひずみ軟化度合が実験値に比べて激しく、ひずみ硬化パラメター $\kappa$ について検討する必要がある。また塑性ポテンシャルパラメター $\omega_b$ を決定する定数 $\beta$ の物理的意味が不明確であり、過圧密比の値が極端に大きい場合の残留体積ひずみの値がかなり違ってくることから塑性ポテンシャルパラメター $\omega_b$ および塑性ポテンシャル関数の形状について今一度検討する必要がある。

#### 【参考文献】

- 1) 足立紀尚・岡二三生：軟岩のひずみ軟化型弾塑性構成式、土木学会論文集投稿中
- 2) 大槻正紀：飽和粘性土の変形特性に関する研究、京都大学工学部博士論文、1979