二次圧密係数と圧密時間の関係

1. 緒言

地盤工学用語辞典には、二次圧密係数は圧密時間の 進行とともに徐々に小さくなると記述されている¹⁾. しかし、著者らがこれまでに行った実験では、長期圧 密試験で二次圧密係数が小さくなる挙動を把握できて いない.粘土自身の特性か、実験室や装置の不具合か は明らかでない.軟弱地盤の長期沈下の観測結果によ れば、長期沈下速度が顕著に減少したという報告があ る²⁾.沈下管理には、地盤沈下の収束時期や沈下速度 の将来予測が重要であり、室内圧密試験の圧密沈下挙 動と実際の軟弱地盤の長期沈下挙動の関係を明らかに する必要がある.

この報告では、圧密時間とともに二次圧密係数 a が 減少するという既往の研究結果を利用した a と時間係 数 T_vの関係ならびに二次圧密に起因すると考えられる 実際地盤の長期沈下速度の減少について検討した.実 際地盤の長期沈下速度の推定に室内圧密試験の a~T_v 関係が役立つかどうかを明確にすることがこの研究の 最終目標である.

2. 二次圧密モデル

一次元圧密量時間関係を片対数紙上にプロットする と、多くの粘性土の圧密量(ひずみ量)と時間の対数 には直線関係が認められ、その勾配が二次圧密係数 α である.この報告では二次圧密量 ε_s の増加とともに α が減少する粘土の二次圧密速度 ε_s を式(1)で表す³⁾.そ して、一次圧密終了後のある圧密時間 t_f における二次 圧密量 ε_{sf} を仮定し、 $\alpha \ge \varepsilon_{sf} = \alpha/t_f$ を求めれば、式(2) から二次圧密の初期速度 ε_i が計算できる.

$$\dot{\varepsilon}_{s} = \dot{\varepsilon}_{i} \exp(-\varepsilon_{s} / \alpha) \tag{1}$$

$$\dot{\varepsilon}_i = \dot{\varepsilon}_{sf} \exp(\varepsilon_{sf} / \alpha)$$
 (2)

式(1)のαを一定値とすれば、圧密量と時間の対数は

東海大学大学院	学生会員	○吉富	隆弘
新日本開発工業(株)	正会員	赤石	勝
(株) オオバ	正会員	飯沼	孝一
東海大学	正会員	杉山	太宏

直線関係となる. α が圧密時間とともに減少する粘土 では、実験結果や現場観測結果に基づきその挙動を式 (1)に反映させる必要がある.この論文では、式(3)を提 案する.

$$\alpha / \alpha_0 = 1 / (a * \frac{\varepsilon_s}{\varepsilon_{sf}} + b)$$
(3)

ここに、 α_0 は ε_i 決定時の α でaとbは定数である.

3. 実験結果と考察

3.1 収束型二次圧密係数に関する既往の研究

図1と図2は、それぞれ赤井・佐野⁴⁾と今井ら⁵⁾の室 内長期圧密試験結果である.片対数紙上にプロットさ れた両図の圧密量時間曲線は非線形で、1000(min)以降 の沈下速度は圧密時間とともに減少する.図1の赤 井・佐野の三軸 K_0 圧密試験では、ほぼ沈下量の最終値 に到達している.この粘土では、二次圧密中に K_0 値が 増加することで、 α が減少した可能性が指摘されてい る.図2の今井らの分割型圧密試験でも、室内圧密試 験の二次圧密係数は、圧密時間とともに顕著に減少し ており、最大排水距離の異なる供試体の圧密量は、最 終的に全て同じ大きさとなって、Sukljeのアイソタッ クメソッドが成立している^の.排水距離がある程度以 上大きくなると室内圧密試験で観察されるクリープ的 な二次圧密挙動、すなわち、時間の対数目盛上でほぼ 無限に継続するような二次圧密沈下は無いようである.

3.2 荷重増分比の異なる長期圧密試験の二次圧密係数

二次圧密中に二次圧密係数 a が著しい減少を示す例 として、Leroueil らの研究⁷もよく知られている.図3 に示したカナダの Batiscan 粘土は、荷重増分比 $\Delta \sigma / \sigma_0$ の増加とともに a が著しく減少する. $\Delta \sigma / \sigma_0$ が1に近く なると、式(1)の a を一定とした図の実線の計算では実 測値との差が大きくなる.荷重増分 44(kPa)以下の $t=10^5$ (min)、56(kPa)以上の $t=3.3*10^3$ (min)とした計算結

キーワード 時間係数,長期沈下,二次圧密係数

連絡先 〒259-1292 神奈川県平塚市北金目 4-1-1 東海大学大学院 TEL: 0463-58-1211 E-mail: yoshidomi.tk@gmail.com



果であるが、図中赤線で示した荷重 増分 86(kPa)の t_f 以降の計算結果を 実測値に近づけるため、aの減少を 式(3)で考慮する.その計算結果が図 4 である.赤線の計算で用いた土質 定数は、体積圧縮係数 $m_v=2.64*10^3(1/kPa)$ 、圧密係数 $c_v=0.02(cm^2/min), a=0.018, -次圧$ $密比 <math>m_p/m_v=0.5$ 、最大排水距離 H=1.5(cm)である. $t_r=3.3*10^3(min)$ に おける $\varepsilon_{sf}=0.11$ で $a_0=0.018$ とした.

図3の Batiscan 粘土の α は, 圧密荷重増分 $\Delta \sigma$ が大き いと時間とともに著しく減少する.日本国内の粘土に 関する実験では見られない傾向である.著者らの実験 では, $\Delta \sigma$ が大きいと圧密量も大きくなり加圧板が少し でも傾斜するとその摩擦で沈下量が減少・停止するこ とがあった.図3のような実験結果は,著者らには特 殊な二次圧密挙動と感じられる.しかし,図4に破線 で示す計算結果のように二次圧密係数の減少を考慮す れば, α が減少する圧密量時間曲線の再現は可能と考 えられる.

3.3 二次圧密係数と時間係数の関係

以上の結果のように、粘土によっては二次圧密係数 α が圧密時間(あるいは時間係数 T_{ν})の増加とともに 減少する.図5は、図2および図3に示した既往の実 験結果に対して α_0 を求め、実時間に替えて T_{ν} を計算し まとめた結果である.図5のように、 T_{ν} の対数と二次 圧密係数比 α/α_0 には線形関係が認められる.圧密量と 時間関係を片対数紙上にプロットして最初に観察され る二次圧密係数を α_0 、その時間係数を $T_{\nu0}$ としている が、この関係は実際地盤の長期沈下速度の予測に利用 できる可能性がある.

4. 結言

二次圧密係数が減少傾向の実験結果および観測結果



に対し、二次圧密係数の減少度を考慮した二次圧密モ デルを適用した計算から以下の2点が得られた.

(1) a/a₀の仮定により二次圧密係数が時間経過とと
もに減少する圧密曲線を再現できる可能性がある.
(2) a/a₀を時間係数 T_vの対数軸上にプロットすると
減少傾向の線形関係を示した.

参考文献

1) 地盤工学会:地盤工学用語辞典,7章 土の圧縮と圧密, p.162,2006.

2) 熊本直樹,土田孝,福原和顕,來山尚義:広島湾にお ける観測値に基づいた埋立地の長期沈下特性に関する研 究,地盤工学ジャーナル, Vol.12, No.1, pp.65-78, 2017.

3) 白子博明, 杉山太宏, 外崎明, 赤石勝: 一次圧密中に発 生する二次圧密の推定, 土木学会論文集 C, Vol.64, No.3, pp.565-570, 2008.

4) 赤井浩一, 佐野郁夫:二次圧密における粘性土の状態 変化, 土木学会論文集, No. 364, pp. 123-131, 1985.

5) Imai, G., Tanaka, Y. and Saegusa, H.: One-dimensional consolidation modeling based on the isotach law for normally consolidated clays, soils and foundations, Vol.43, No.4, pp.173-188, 2003.

6) Suklje, L.: The analysis of the consolidation process by the Isotaches method, Proc.4th ICSMFE, pp.200-206, 1957.

7) Leroueil, S., Kabbaj, M., Tavenas, F. and Bouchard, R.: Stress-strain-strain rate relation for the compressibility of sensitive clays, Geotechnique, Vol.35, No.2, pp.159-180, 1985.