題名

粘土の非排水、部分排水せん断 挙動の解析と軟弱地盤上の盛土 工設計への応用に関する研究

氏名中 野 正 樹



報告番号 ※甲第 号 氏 名 中 野 正 樹

土質工学の設計は、施工過程のいろいろの時間断面でなされる必要があるといわれている。これを軟弱な正規圧密粘土地盤を例に言えば、盛土などの築造では地盤は盛土立ち上がり直後が最も危険で、その後地盤は圧密により徐々に安定に向かう。逆にたとえば掘削では、掘削直後が最も安定で時間が経過すると、吸水により急激に掘削安定は低下する。

このようにして、完成断面における設計がその中心である橋梁のような構造の設計とは、土質工学の設計は、大いに異なったところがある。 この違いはもちろん土材料が、以下の2点で特徴づけられるためである。

- (1)土は弾塑性材料である。
- (2)土は水~土骨格の2相系材料である。
- (1)から、土材料は荷重が大きいとやがて破壊してしまう 「荷重の大きさ」がKey Wordの材料といえる。したがって土材料に対しては荷重の大きさは土の「強度」で定義され、地盤については「支持力」を単位にして測られる。また(2)から、飽和した土材料の挙動はTerzaghiの有効応力原理に基づき、

 $\sigma' = \sigma - u$

で示される。つまり、

- ①外荷重は全応力σとつり合い、
- ②エレメントの挙動は有効応力σ'で決まり、
- ③有効応力σ'を間隙水圧 u が仲立ちし、全応力σとつり合う。

すなわち、「荷重経路」が同じであっても間隙水圧の発生と消散、言い換えると水のマイグレーション(供試体内部の水の移動)の程度の違いによって、有効応力が変化し間隙比 e も変化するため、土材料の変形・支持力が変化するのである。

ここで「マイグレーション」とは、土質力学では境界非排水で水が移動することを指す。したがって水のマイグレーションが起こると必然的に土が圧縮するところと膨潤するところが混在することになる。

本研究の目的は、土材料が上記 2 点によって特徴づけられることに注目し、水のマイグレーションの程度に変化を与えるものとして、

- (a) 載荷速度
- (b)透水係数

を挙げ、この水のマイグレーションの程度の違いによって飽和した粘土・ の挙動、支持力にどのように影響するかを調べることにある。そして実

報告番号 ※甲第 号 氏 名 中 野 正 樹

際の粘土および地盤の挙動のいくつかを水のマイグレーションの効果と して説明することにある。

本論文は、序論を含めて6章からなる。

前半の第2章、第3章は実験的研究であり、載荷速度を変化させた三軸圧縮試験を行って、三軸供試体内に程度の異なる水のマイグレーションを起こし、粘土の挙動に及ぼす影響について述べている。ここでは一貫して三軸試験をエレメント試験とはみなさず、せん断試験中、三軸供試体は応力・ひずみ・間隙水圧・比体積等の不均質性を有しているという考えから出発している。

第2章では、練り返し正規圧密粘土について3種類の三軸圧縮試験を 実施した。まず部分排水試験を行ったところ、今回の試験条件では、部 分排水せん断強度は載荷速度が

 $1.0 \times 10^{-4} \text{kgf/cm}^2/\text{sec} \sim 1.5 \times 10^{-2} \text{kgf/cm}^2/\text{sec}$

という狭いレンジでのみ変化し、載荷速度が大きくなるほどせん断強度は8.7kgf/cm²から4.0kgf/cm²と小さくなった。このレンジで水のマイグレーションの程度が異なり、部分排水効果が現れたのを確認した。。そこでこのレンジに注目して非排水試験を行ったところ、非排水せん断強度も部分排水せん断強度と同じ載荷速度レンジでのみ変化し、軟荷速度が大きくなるほどせん断強度は3.0kgf/cm²から4.0kgf/cm²と大さくなった。ことから非排水せん断強度の載荷速度効果の原因の1つに、水のマイグレーションの程度の違いによる供試体の不均質性があると考察した。しかし弾塑性モデル(Cam clayモデル)による数値シミュンのほかによる数値シミュンションのほかによる説明できたが非排水試験は実験値よりも強度の差が現れなかった。非排水せん断強度の載荷速度効果には水のマイグレーションのほかに土骨格の粘性や変形のしかたの影響が挙げられる。

また載荷速度の違いによる三軸供試体の変形のしかた・破壊モードの影響を調べたところ、供試体の破壊モードは、部分排水試験の場合、戦荷速度が小さくなるにつれ4つのモードに、非排水試験の場合は3つのモードに変化した。このことを水のマイグレーションの程度の違いで供試体の変形のしかたが変化すると解釈した。

そして破壊した土においても水のマイグレーション(ここでは排水、 つまり圧密のこと)は起こり、その後のせん断強度は、今回の試験条件

報告番号 ※甲第 号 氏 名 中 野 正 樹

において、1回目のせん断強度に比べて約1.7倍も上昇した。

後半の第4章、第5章では、2、3章で供試体内での水のマイグレーションにより強度の変化・変形・破壊のしかたが相当程度説明できたことをうけて、この見方を現場の問題に適用している。すなわち、現場での載荷速度はそれほど変化しないので、地盤の透水係数に注目して数値解析を行い、水のマイグレーション効果が地盤の変形・支持力に及ぼす影響を調べている。ここではすべて関口・太田の非粘性弾塑性構成モデルを用いた数値解析的研究である。

第4章では、数値解析により、地盤全体を代表する透水係数 (mass permeability) および地盤の非排水支持力で正規化された盛土荷重の大きさを変化させて、軟弱地盤上の盛土工の部分排水挙動に及ぼす影響を調べた。沈下比ρ。/ρ、および盛土盛立て終了時の支持力 q、。は、地盤の透水係数が

 10^{-7} cm/sec $\sim 10^{-4}$ cm/sec

の範囲でのみ急激に変化し、この範囲で部分排水効果が起こっていることを示した。そして盛土荷重が大きくなるほど小さな透水係数で部分排水効果が現れた。圧密速さは、盛土荷重を固定すると、地盤の透水係数が大きくなるほど大きく、また、地盤の透水係数を固定すると、大きな荷重をかけるほど圧密の進行が早くなった。

報告番号 ※甲第 号 氏 名 中 野 正 樹

地盤の透水係数と沈下比の間には、部分排水効果の現れる透水係数の範囲で1対1の関係があり、この関係を用いて地盤の透水係数を逆算し、以後の予測計算に用いることができる。これを応用した試験盛土併用型の設計法を用いて、サンドドレーン工法で改良された地盤の事例解析を行ったところ、沈下挙動をうまく説明することができた。さらにこの関係よりサンドドレーン工法の有効性について考察した。すなわちサンドドレーン工法によって地盤の透水係数を改善させ、部分排水効果が起こり、地盤の有効応力パスが変化して、支持力の増大、残留沈下の減少、最終沈下量の減少、圧密時間の減少などの効果を発揮するのである。

第 5 章 で は 、第 4 章 で 提 案 し た 試 験 盛 土 を 利 用 し た 設 計 法 を プ レ ロ ー ド工法の設計へと応用した。前半では、有限要素法による予測計算を設 計諸元の決定に有効に利用する意思決定の方法を考えるため、残留沈下 を生じないという条件のもとでのサーチャージ荷重、撤去量、撤去時期、 地盤の透水係数等の関係を調べた。そして撤去時期だけを変化させると、 撤去時期が遅いほど限界撤去量は少なく、サーチャージ荷重のみを変化 させると、サーチャージ荷重が大きいほど限界撤去量は多くなった。ま た地盤の透水係数が大きいほど限界撤去量は少なくなった。仕上がり高 さに及ぼす影響は、撤去時期が同じときはサーチャージ荷重が大きいほ ど仕上がり高さは高くなり、またサーチャージ荷重が同じ場合は、撤去 時期が遅いほど仕上がり高さは高くなった。サーチャージ荷重を固定し たとき、撤去時期が同じ場合、透水係数が大きいほど撤去量は少なく、 仕上がり高さは高くなった。この解析では、残留沈下が生じない限界の 撤去荷重(限界撤去量)と地盤中央の過剰間隙水圧とに一意的な関係が あることを得て、またこの関係を利用している。後半では、第4章で得 られた試験盛土併用型の設計法を応用して、プレロード工法の設計・施 工法を、模擬設計の数値計算事例を用いて説明した。そして施工過程の 初期の沈下観測から透水係数を推定を組込んだ「モニタードディシジョ ン1によって、以後の盛土挙動の予測を十分に正確に行うことができた。 さらに一見沈下問題に思えるプレロード工法の設計が、サーチャージ荷 重の大きさを地盤の非排水支持力により評価してはじめて行うことがで きることを再確認した。