

III-42 深層粘土の事前圧密工法について

日本大学理工学部 正員 矢川美利

I 概要

チュウ積層を対象として地盤に構造物を設置しようとするような場合、構造物基礎面直下あるいはクイ先部における地層の支持力は十分なものであつて、またその下部にある粘土層が過大な圧密を起す可能性があるため基礎工計画の変更を余儀なくされるといったことがしばしばある。このように深層部の粘土の圧密変形のみが基礎盤の安定性に影響する地層条件においては、それを事前に圧密しておくことができれば、強制的な基礎工が施さることも多い。しかし深層部の粘土を事前に圧密するということは事实上もずがれいことで、広範囲の下層部分を急速に圧密するのに従来の機械的方法では十分な成果を挙め得ない。この成果をあげるには、圧密を起させるための間隙水の移動を速く行なうものである。しかし必要とする広い範囲にわたり、その効果が及ぶような方法がとられなければならぬ。筆者はその手段として電気浸透法の適用が有力なものでないかと考え、その方法を用いて深層粘土の事前圧密の実験に着手した。

小規模な模型実験によるかぎりでのものではあるが、その適用の可能性を見い出すことはできた。今回の報告では、昨年度に引き続き^{往々}条件をいろいろ変えてみてその結果が一応まとまつたので、総合的にまとめて述べる。

II 電気浸透の特性ならびに実験の方針

深層粘土の圧密ということを目標にして適用する電気浸透の特徴は次のようなものである。

- (A) 電気浸透流動と圧密: 直流電場下で土中水は一方に向かって強制され、流動を起し、それに伴って土の圧密が生ずる。この場合の特性として次のようなことがあげられる;
- (1) 土の界面状況がきまとく、水の流動速度は電場の大きさに比例される。
 - (2) 土中水の流動が、電場と土界面の条件によって起るので、圧密するためには外部から加える荷重が必要となり。

- (3) 電場のポテンシャルはちょうど機械的圧密における圧密応力に相当する(図-3参照)。
- (4) 圧密速度の因子である電気浸透圧密係数は、間隙水の大きさに直接影響されない。

- (B) 電流分布: 下層粘土に対して、その間隙水を流動させることは、上でのべたような電場が下層部に及ばなければならぬわけであるが、半無限に擴がる地盤を媒体として電流は分布するので、ある距離を越えて電極間では、電極先端下に電場を与えることができる。この問題を、實際地盤に適用した場合について考えてみると;
- (1) 下層に分布された電流は、媒質である地層の条件が一様であるとすると、深さの増すほどポテンシャルは減少していく。
 - (2) この分布の様相はちょうど応力の伝播と類似のもので、このことは大きい応力を受けて大きい圧密を生ずる浅い部分では、大きい分布電気流によって大きい量の事前圧

密を施さう」ということと通ずる。(図-1 参照)

(3) 圧密応力に相当する電場のポテンシャルの大きさは、電極間の電圧を調節することによって得られ、圧密範囲の調節は、電流分布の性質から、電極間の距離によって変えることができる。

(C) 付加的効果: 平法の適用は深層粘土の圧密を事前に行なうことことが目標であるが、同時に次のような付加的効果も期待し得られる。

(1) 深層粘土の圧密に伴って強度も増すので、変形に対する安定性増加のほかに破壊に対する抵抗も大きくなる。

(2) たとえばクイ基礎のような場合には、周辺土の圧密も生ずる。このことは施工後問題となる負の摩擦に対する事前処置ということになるのであろう。また周辺摩擦抵抗の増加はかかることができる。

(D) 実験方針: 実用上の問題を検討するため次のような事項を擇げ、実験より吟味せよ。

(1) 電極先端下の深さによって分布電流の大きさが変わることはわかるが、実際にどの深さに応じて圧密量とその時間過程はどのように変化するか。

(2) 土中水の運動が一方向のみのものであり、また流れの状態も地表面と水準あるいは鉛直ではないので、圧密の全行程を通じて一様に起らぬ。そこで注意の深さの水平面における変形はどのくらい場所によって不均一性を示すだろうか。その現象が起るものとれど、それを少くする方法はないだろうか。

(3) 事前圧密を施した後の地盤の安定性増加と比較的べりうべ、またクイ周辺に現われるような付加的効果を実験的にべりうべみよう。

(4) 分布電流の大きさ、圧密量や圧密時間などを近似的に算定できないだろうか。

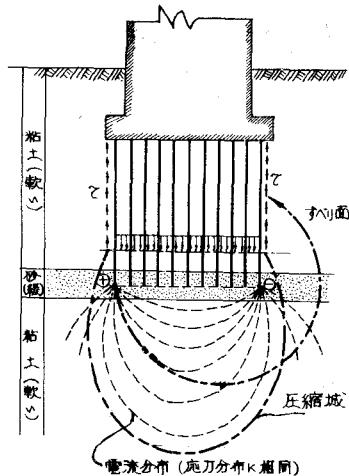
(5) 平法を適用する場合、どんな考慮を必要とするだろうか、またアリス工種にこれを応用していく場合の問題を考えてみよう。

III 模型実験の概要

上記述べた実験方針の各項の検討に応じて模型を用いて測定方法を変えてみるが、これでは通の器具、地層の模型などについてそのあたりを述べる。

a) 試料: 都筑区横浜市付近のシルト質粘土の練り返したものを利用試料とした。用いた粘土の軟さはLMテスター25回相当のものとし、試料容器に詰めた粘土層は3日間放置後、実験に供した。また地層形成には、深さ22cmの土層に下から2cmの砂層をおく、14cmの粘土層をその上に、さらに2cmの砂層を設け、さらに表層として粘土層を3cmとした互層のものを採った。圧密すべき目標の層は上部砂層下の粘土層である。

b) 模型を用い電極: 22×30×15cmのガラス容器を模型とした、電極にはポーラ



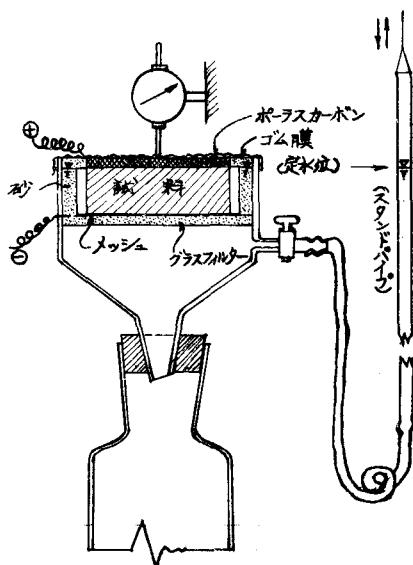
スカーボンの丸棒あるいは板を用いた。最初の実験は下層粘土の圧密のみを目標としたので電極には板の側面を絶縁テープで被覆し、先部を1cmだけ露出するようした。電極の設置位置は粘土層上面にあり、電極間隔は条件に応じて変えた。

(c) 電源：見掛けの電圧傾度を2.0%/cmと計測したので、電源の容量は電極間隔に応じてそれをうそく十分なだけの蓄電池を用いた。

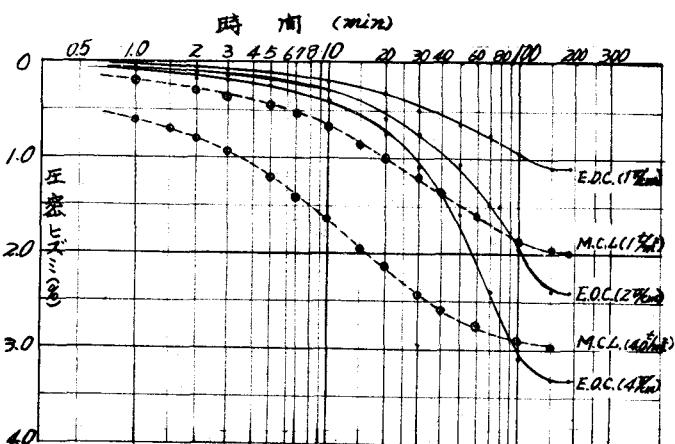
(d) 沈下板：圧密の深さ方向の変化測定には電極間中心にあり、変形の不均一性を除くべく実験ではある深さの水平面にありた。板は5個用いた。

(e) 電気浸透圧密実験装置：模型実験のほかに粘土の電気浸透圧密の基本実験を図-2のような装置を用いて行なった。この装置による実験結果を図-3および図-4に示した。この装置は、脱水量と変形量とを同時に、また貫入および通常の圧密応力をそれぞれ加えうるし、また同時にそれを与えたの実験も可能であるという特長をもつている。

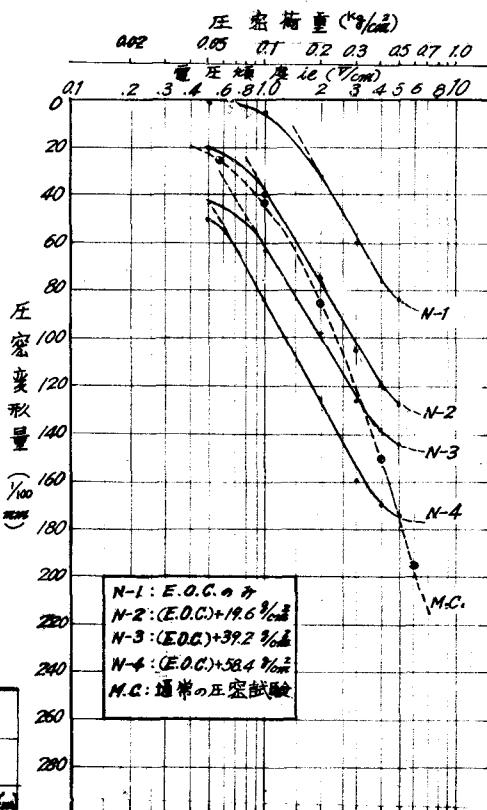
(図-2)



(図-3)



(図-4)



IV 実験結果の考察

(A) 電圧傾度と圧密変数:

電圧傾度と圧密の関係は、ちょうど荷重一圧密の関係と相同のもので、結果としては電場電圧を圧密荷重と考える。荷重の付加によってその重ちう効果はいちじるしい。

下層粘土の圧密では、分布電流のボテンシャルを知り、上述の関係を知つておけば、近似的にその量を見積ることができよう。

(B) 圧密時間過:

過渡的な範囲および非飽和あるいは減少範囲(浸透効果)を除けば、機械的圧密におけるような減ずる過程となりないで、定常的な圧密過程を示す。

(C) 分布電流と深さによる変化:

媒体の電気伝導度と電極位置が定まると、理論的に分布電流の大きさを算定できる。

実験によると、分布電流の大きさに応じて圧密の変化がよく認められる。この結果から深層粘土の事前圧密の可能性があることが一応わかる。

(D) 圧密の場所による不均一性:

電極間隔の少ない近付近では、水の移動に応じて変化を示し、比較的局地的のすくない圧密を生ずる。電極直下ないしその近付では、両極とも圧密は進捗し、中央部で少なく、局地的な圧密の変化が認められる。比較的深い部分では極変換によつて、浅い部分では、極を中央部の方へ変えて通電することによつて不均一性を調整できよう。

V 終わり

本研究にあたり日本大学當山道三教授へ始終御指導賜つた、記して深謝の意を表する。なおこれは昭和36年度文部省科学研費による研究の一部である。

