

III-10 有機質土の繰返し圧密特性について

九州大学 工学部 正員 山内豊聯
 四日本工業大学 正員 ○安原一哉
 九州大学 工学部 了浦公利

1. まえがき

ここでは、繰返し荷重とは、静荷重によるわゆる一次元の圧密と同様の側方拘束された条件で、ある一定荷重があらかじめ周期をもつて繰返される場合に生ずる以下現象を指すものとする。このような繰返し圧密現象は、実際には道路等の交通荷重をうける地盤、地下水位の変動をうける粘土層、あるいはサイロ、スイルターンなどの構造物下の地盤などにおいて起るものと考えられるが、これらに関する研究例は少なく、その影響はまだ詳しく述べてはほとんど取り入れられていない。

本文は、わゆる Y-ラバと呼ばれる高有機質土が上記のような繰返し荷重をうけた場合の圧密特性を静荷重による圧密特性と比較検討した結果を報告するものであり、実験は次の2種類に分けられる。

実験Ⅰ：不転化試料に、静荷重と同じ方式の段階的繰返し荷重を載荷し、静荷重の場合と比較する（圧密常数および圧密降伏荷重）。

実験Ⅱ：繰返し加力履歴をうけて後の試料の圧密試験を行ない、静的応力履歴をうけて後の試料の圧密試験結果と比較する。

2. 実験の概要

(1)用いた試料は、国道200号線飯塚市鏡田地区(福岡県)の道路工事現場より採取されたもので、実験Ⅰでは不転化した試料をそのまま用い、実験Ⅱではこれを繰り返したもの用いた。

(2)繰返し圧密試験装置は、通常の静的圧密に用い子圧密試験機に定荷重法繰返し載荷・除荷できるように改良したもので、先の報告^{1), 2)}におけるものと同様のものである。

(3)供試体の大きさは、いずれも JIS規格の径6.0cm、厚さ2.0cmのものを用いたが、実験Ⅱの供試体作製時にあいて応力履歴を人工的に複数させた場合には、大型圧密容器(径12cm×4cm)を用いて、履歴負荷直後の容器につめて静的圧密試験を行なった。

(4)繰返しの周期は、今回30秒載荷、30秒除荷の1分周期を採用した。周期(1,2)の間の問題を検討するうえで、重要なファクターであり、この影響につれては引続き詳細な検討後報告を行なう予定である。

(5)実験の手順は、実験Ⅰ：不転化試料に対し静的載荷方式と同様の0.05~3.2kg/cm²の荷重を段階的に行なう繰返し載荷、載荷回数~載荷量曲線からひずみP曲

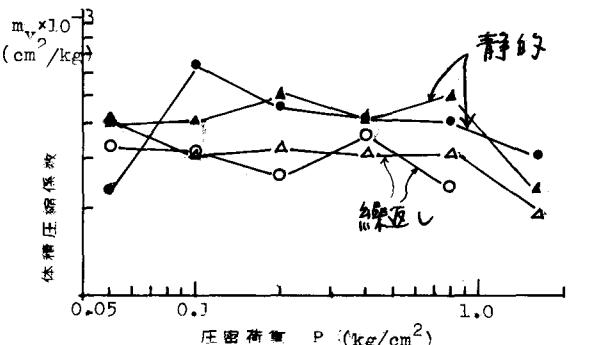


図-1. 繰返し圧密と静的圧密の相違の一例

線を求めた。

これを通常の静的
圧密試験と比較
する、実験II；
高さ3cm、径12cm
の大型圧密容器
にかく乱して試
料を全ての試験
において初期状
態が同一となる
まで詰めた後、
 0.2 kg/cm^2 の静的
載荷で載荷回数
の異なる圧密
試験をいくつか
行う。きめらか
な回数の繰返し
載荷をうけた供
試体はいずれも
24時間膨潤を許
し、その後通常
の圧密容器に試
料を詰まないよ
うに詰め、静的
圧密試験を行な
う。これらの実
験結果と比較す

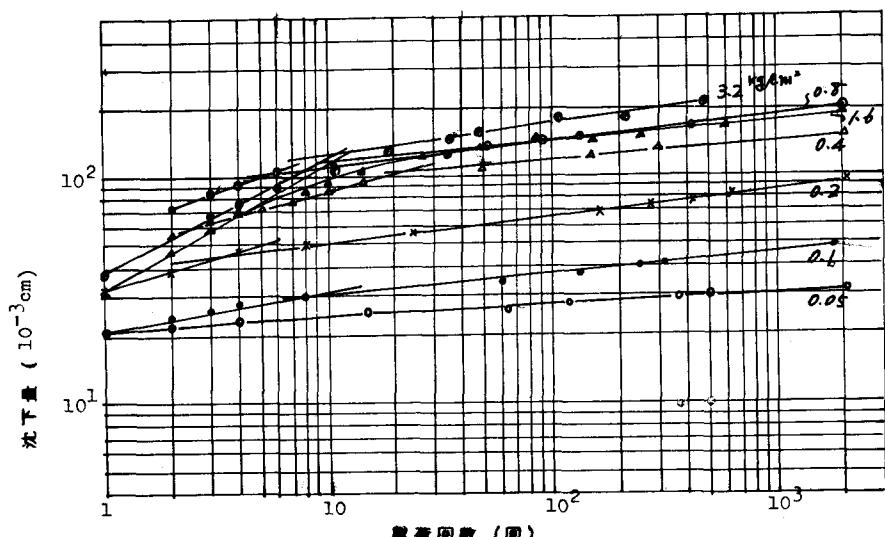


図-1(a). 繰返し圧密の載荷回数-沈下量の一例

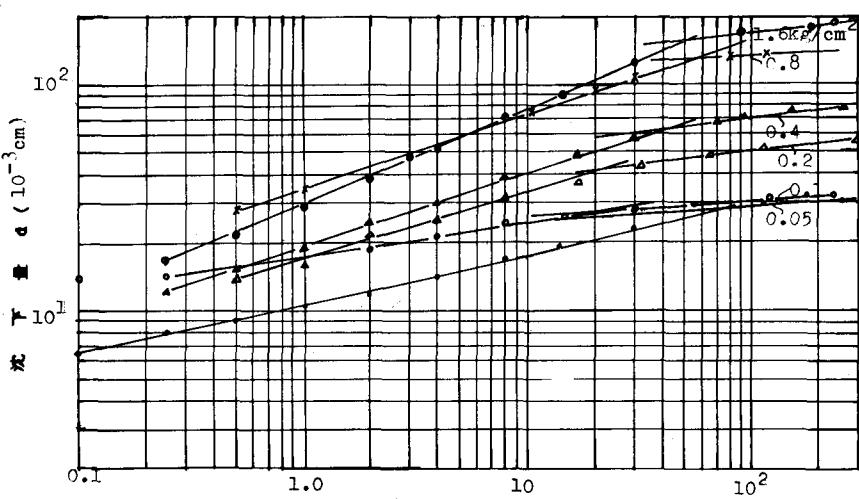


図-1(b). 静的圧密の時間-沈下曲線の一例

てきめ繰返し圧密と同一の条件で、先行荷重 0.2 kg/cm^2 を仮想して静的圧密させ、所定の載荷時間
経過後、24時間膨潤を許し、これも通常の $2.0 \text{ cm} \times 6.0 \text{ cm}$ の供試体とし、試験法通りの圧密試験を行な
う。

3. 実験結果との考察 3-1. 繰返し圧密特性と静的圧密特性との比較 (1) 圧縮性について；
図-1のことく、体積圧縮係数 m_c は静的圧密の方が全載荷量が大きいため当然、繰返し圧密より大きく現われ
ているが、図-2の載荷回数(静的な場合には載荷時間)と載荷時間では、繰返し圧密の方が m_c が $11\sim17$ %
的低下が卓越していることがわかる。全載荷量においては、静的圧密の方が載荷に寄与したモードが大き
いこととの原因が考えられるが、二次圧密の低下割合が繰返し圧密の方が卓越するのみ、①載荷・除荷
を繰返すために土粒子の移動が激しく、そのため TDF やクリアント等に付着して、②自由水が第2段運動

ついでに土粒子周辺の吸着水が変形しやすくなるので起因するものである。

(2) $e - \log P$ 曲線について；

静的載荷方式による $e - \log P$ 曲線と繰返し載荷方式によるものが比較して図-3 に示す。いずれも圧縮指數 C_c について静的圧密の方が大きく、(1)の場合 M_r の大小関係と同様が認められる。また圧密降伏荷重 P_y はいずれも繰返し載荷方式によるものの方が小さく現われている。

これは繰返し載荷によつて土は早く降伏する事を意味しており、並い考え方では、圧密降伏荷重は土粒子構造の変化に依存する所以大きいことが想像される。

3-2. 繰返し応力履歴をうけて有機質土の静的圧密特性

(1) $e - \log P$ 曲線；繰返し荷重をうけて後供試体の圧密試験より得られた $e - \log P$ 曲線の一例を図-4 に示す。これによれば圧縮指數は繰返し履歴をうけて後試体の方が大きくないことが、圧密降伏荷重は現われにくく値は仮想した 0.2 kg/cm^2 の先行荷重よりも小さい値をとつてゐる。これは繰返し圧密の場合には、圧密荷重が十分付いていないにもかかわらず、図-4 のように繰返し荷重をうけて供試体の方が圧密状態の変化が著しいから、これは常に過剰圧縮水压が発生していることや他の土構造の粗度が大きな役割を果たしていると考えられ、繰返し圧密に及ぼす土構造の影響の検討が必要なことを示唆している。

(2) 二次圧密比；繰返し応力履歴をうけて供試体と静的応力履歴をうけて供試体の二次圧密比は先行荷重を境りて後圧密部分では前者が、正規圧密部分では後者が卓越している。この最も過圧密部分と正規圧密部分との構造上の粗度が考えられる。

(3) 圧密係数；図-6 に示されるように、正規圧密部分の傾向はほとんど同じで大体近似しているが、過圧密部分

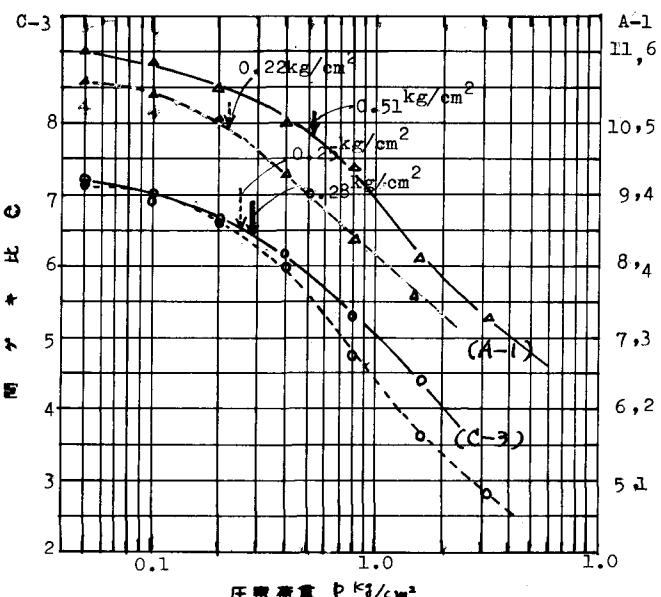


図-3 漸返し載荷方式と静的載荷方式による
 $e - \log P$ 曲線の比較

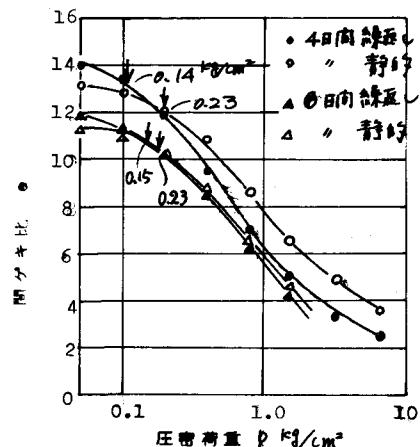


図-4 応力履歴の相違による
 $e - \log P$ 曲線

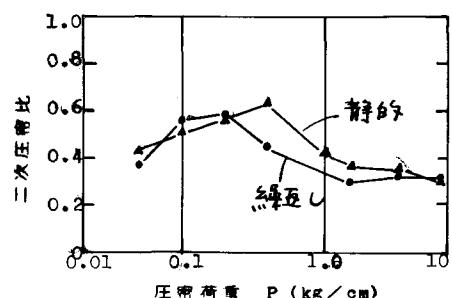


図-5 応力履歴の相違による二次圧密比の変化

では塑の傾向を示している。

(4) 体積圧縮係数；正規在密部分ではその傾向はほとんど変らないが、過密部分では静的在密履歴をうけた試料より繰返し在密履歴をうけたものの方が大きくなっている。つまり浅川³⁾の研究報告と比較すると、繰返しだけでなく試料の方がより配向構造⁴⁾があり、静的荷力でうけたものはより綿毛構造に近くなっているといえる。また若干ではあるが、繰返し回数の少ない試料ほど過密部分では綿毛構造に近く、多くほどほど配向構造に近づくことになると考えよう。

4. あとがき

ここで、繰返し在密荷重でうけたY-T点といわれる有機質土の在密变形特性と繰返し在密履歴をうけた後の供試体の静的在密变形特性の一部を簡単にした。以上をまとめると次の様である。(1) 繰返し在密には全荷重は静的在密の約5%以下傾向にあるが、相性的には二倍圧密量が卓越する。これは土粒子が粒子間運動で土粒子の滑動能をもとめ、T-T+RFを説明しているものである。(2) 繰返し載荷荷重が比較的低く在密降伏荷重は静的載荷荷重の約5%以下でありやすく現われ、繰返し荷重による方が土の降伏が早まることがわかる。(3) 繰返し在密履歴をうけた供試体と静的在密履歴をうけた供試体の在密降伏荷重は前者の方が、(2)の結果同様大きい。これは、繰返し荷重履歴によれば荷重による方が供試体の在密荷重で十分記憶されやすいことと本図におけるように、繰返し荷重履歴によれば土の降伏が早く現れる事実を把握できる。(4) $e - \log p$ 曲線図において、繰返し荷重履歴をうけた供試体の方は静的在密履歴をうけたものよりも若干か卓越するが、これは、二次圧密量が減少しているという事実、つまりの卓越は一次在密にみられたものであるという事実(すなはち(1)の事実にみられたもの)と、先に繰返し履歴によって、T-T+RF的荷重が十分発生し、著しく構造が破壊されてほつてたため、発生荷重構造が既存荷重T-T+RF(=2R在密)が全くにくくなつたためと推測される。

以上の事実を工構造用算定として議論するには、泥炭質のままで構造の把握⁵⁾が試料より、火山灰系の有機質土あるいは有機質の冲積粘土などで進んで実験すべき事があり、今後検討する予定である。

参考文献 1) 山内豊聰・藤原篤雄(1970); 14日目の繰返し在密について、第5回工場工学研究発表会講演集, 2) 山内豊聰・海原一哉・了城公利(1971); 有機質土の繰返し在密特性について、昭和45年度土木学会西部支部講演発表概要, 3) 浅川美利(1970); 土質工学における粘土構造の問題、表面, Vol. 8, No. 12

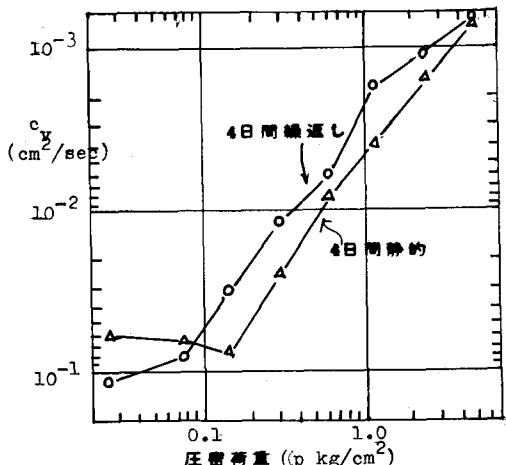


図-6 応力履歴の相違による圧密係数 C_v の変化

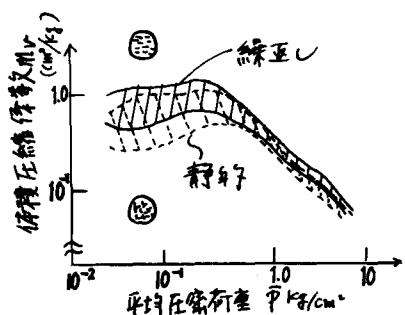


図-7 応力履歴の相違による体積圧縮係数 C_v の変化