圧密試験結果に及ぼす供試体寸法と祖粒分の影響

防衛大学校 野崎隆志・正垣孝晴

1. はじめに

火山灰質粘性土(ローム)の一軸圧縮強度特性に及ぼす供試体寸法の影響として,八戸ローム,関東ローム(群馬,横須賀),阿蘇ローム(黒ボク,赤ボク,灰土)の高さ $h35\,\mathrm{mm}$ と $80\,\mathrm{mm}$,直計 $d15\,\mathrm{mm}$ と $35\,\mathrm{mm}$ の供試体寸法の強度特性が同等 11 であることを示した。また,ロームとその練返し土の段階載荷圧密試験結果に及ぼす供試体寸法の影響として, $d60\,\mathrm{mm}$, $h20\,\mathrm{mm}$ の標準寸法の供試体(d60 供試体)と $d80\,\mathrm{mm}$, $h10\,\mathrm{mm}$ の小型供試体(d80 供試体)は,載荷と除荷段階の間隙比 e と圧密荷重 σ 11 の対数に関係した挙動と特性値も供試体寸法に依存しない 21 ことも明らかにした。しかし,特に圧密試験では,圧密リングで拘束された体積減少が許されない圧密試験であるので,供試体寸法が小さくなると, 礫等の粗粒分が試験結果に影響を及ぼすことが危惧される。

本稿ではブロックサンプリングした試料とその練返し土の圧密試験結果に及ぼす供試体寸法と粗粒分の影響を八戸ロームを用いて検討する。

2. 供試土と実験方法

供試土は青森県八戸市から採取した八戸ロームであり、地表面下 2.5 m の深度からブロックサンプリングされた。練返し土はブロックサンプリング試料(本稿では、不撹乱土と表記)の供試体の削り屑をビニール袋に入れ、飽和度 S_{r} が 100 %になる量の蒸留水を加え、十分に練返した。塑性指数 I_{r} と一軸圧縮強さ I_{m} は、32 と $87 \sim 95 \text{kPa}$ である。

圧密供試体の寸法は、30 供試体と30 供試体の2 種類を用いた。堆積環境や応力状態の差が圧密特性に及ぼす影響を小さくするため、供試体はブロックサンプリングした試料の近接した位置から作成した。供試体の小型化として30 に対して30 供試体の寸法を選定した理由は以下の3 点である。3 付かできる。3 供試体の間面積は30 供試体のそれの30 供試体の30 供試体の30 供試体のできる。30 供試体の30 供試体と圧密リングの間の摩擦が圧密特性に及ぼす効果は同等である。

JIS A1217 に従う荷重増分比 1 の段階載荷による圧密試験を行った。圧密降伏応力 σ , 圧密係数c, 体積圧縮係数m, 透水係数kの整理・計算もこれに従った。

3. 戴荷・除荷曲線と圧密パラメータに及ぼす 供試体寸法と祖粒分の影響

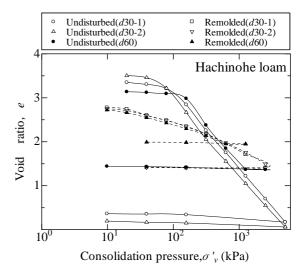
図-1 は、不撹乱土と練返し供試体のeと圧密荷重 σ ,の対数の関係を、d30 とd60 供試体について示している。d60 供試体の最大荷重は圧密試験機の機構上 1280 kPa であるので、d60 供試体の 2560kPa 以上のプロットはない。不撹乱土と練返し土の載荷・除荷過程は、供試体寸法に関係なく同じ挙動を示している。

表-1 は図-1 に示した e と σ , の関係から

得た σ ' $_{\rm p}$, 圧縮指数 $C_{\rm s}$, 膨張指数 $C_{\rm s}$ とこれらの供試体の $W_{\rm n}$ と 初期間隙比 $e_{\rm 0}$, 飽和度 $S_{\rm r}$ をまとめた。不撹乱試料に対する e と σ ' $_{\rm v}$ の関係は d60 と d30 で異なっている。不撹乱試料の圧密試験後の供試体試料に対する粒度分析を行った。供試体の総量が少ないので,ふるい分けによる粒度分析試験で祖粒分の粒径を調べたところ,図-2 に示すように d30 供試体は最大粒径2mm の礫分が含まれていたが,d60 供試体には最大粒径 4.8mm の礫が存在していた。すなわち,この 4.8mm の粒子の存在が,荷重による供試体の変形量を小さくし, σ ' $_{\rm p}$ を大きくしたことが考えられる。 σ ' $_{\rm p}$ 以降の塑性状態下の変形量が d30 供試体と同等であることは,この粒子が載荷板に近いところ(上部)に位置していたことも推察させる。しかし,除荷段階の膨張特性と $C_{\rm s}$ には,この粒子は影響していないと判断される。練返し土を圧密リングに挿入した際は,供試体寸法による粒

表 -1 W_n , e_0 , S_r , σ'_p , C_c , C_s (図 -1 の供試体; Hachinohe)

Soil		Specimen	w _n (%)	e0	S _t (%)	σ'p(kPa)	C c	Cs
Hachino he	Undisturbed	d 30-1	86	3.37	69.8	94	1.93	0.04
		d 30-2	85	3.52	73.8	63	3.08	0.04
		d 60	85	3.15	65.9	152	2.04	0.08
	Remolded	d 30-1	145	2.97	99.8	62	1.24	0.02
		d 30-2	136	2.98	97.7	48	0.59	0.02
		d 60	144	2.95	99.9	68	0.71	0.02



キーワード: 八戸ローム・圧密試験・寸法効果

連絡先: 〒239-8686 神奈川県横須賀市走水 1-10-20 防衛大学校建設環境工学科 Ta 046-841-3810

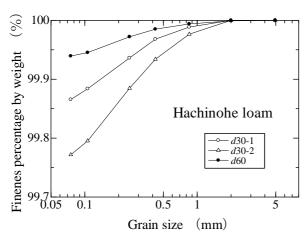


図-2 粗粒分の粒径加積曲線 (Hachinohe)

径差がないことを確認している。他のロームに対する結果²⁾を踏まえて判断すると、不撹乱土と練返し土の載荷と除荷の圧密挙動には、供試体寸法は影響していないと考えられる。

図-3,4,5 は、 m_v , c_v , kを平均圧密圧力 $\overline{\sigma}'_v$ に対してプロットしている。 $4.8 \, \mathrm{mm}$ の礫の影響が推察された不撹乱土の σ'_v =20~160kPa の荷重域を除き,両供試体のe- $\log \sigma'_v$ 曲線がよく一致した(図-1)ことを反映して,図-3 に示す練り返し土や不撹乱土においても,d30 とd60 供試体の m_v は同等である。 c_v とkは, m_v に比較して変動が大きく,供試体寸法によって異なっているように見えるが,これらの値の差は供試体の e_0 や試験誤差,90%圧密の時間 t_{90} の読み取り誤差 33 に起因したものであると考えている。

4. おわりに

 $d60\,\mathrm{mm}$, $h20\,\mathrm{mm}$ の標準寸法の供試体であっても,4.8 mm の粒子の存在は,荷重による供試体の変形量を小さくし, σ '_pを過大評価することがある。また, σ '_p以降の塑性状態下の変形量と C_s が d30 供試体と同等であることは,この粒子が載荷板に近いところ(上部)に位置していたことを推察させた。しかし,除荷段階の膨張特性には,この粒子は影響していなかった。

参考文献

- 正垣孝晴・野崎隆志・福田光治:火山灰質粘性 土の一軸圧縮強度特性に及ぼす供試体寸法の影響,地盤工学会誌,掲載決定,2011.
- 2) 正垣孝晴・野崎隆志・福田光治:火山灰質粘性 土の圧密特性に及ぼす供試体寸法の影響, 地盤 工学会誌, 投稿中, 2011.
- Shogaki, T.: Effect of specimen size on consolidation parameters of marine clay deposits, Journal of ASTM International, Vol. 3, No. 7, pp.106-118, 2006.

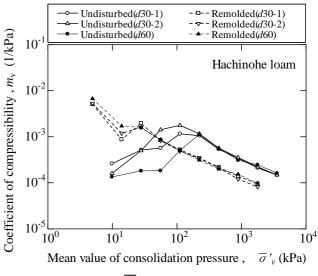


図 $-3 m_v \ge \overline{\sigma}$, の関係 (Hachinohe)

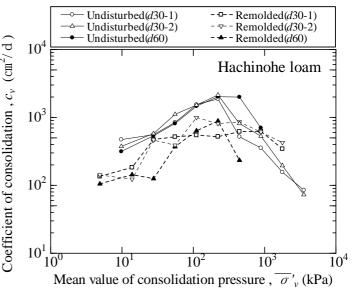


図 $-4 c_v \xi \sigma'_v$ の関係 (Hachinohe)

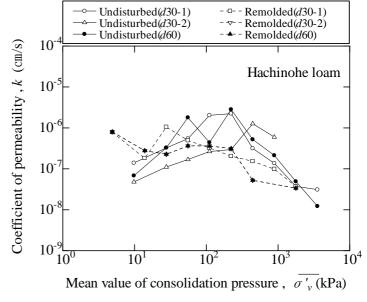


図 $-5 k e^{-\tau}$ の関係 (Hachinohe)