有明粘土(横島試料)の Hvorslev の強度定数と非可逆比

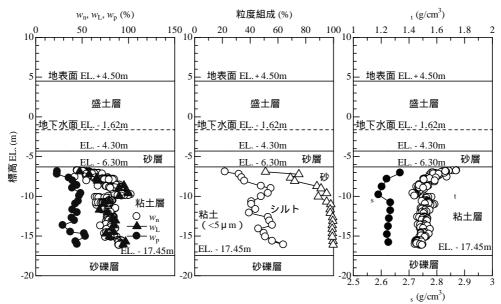
Hvorslev's strength parameters and irreversibility ratios of Ariake clay (Yokoshima sample)

福井克典* 東 孝寛** 大坪政美** 金山素平** 古田良幸*** 平 尚矩* Fukui Katsunori, Higashi Takahiro, Ohtsubo Masami, Kanayama Motohei, Furuta Yoshiyuki and Taira Hisanori

<u>. 試料土の性質と実験方法</u> 実験に使用した試料土(YO 試料と呼ぶ)の採取深さは $11.00 \sim 20.80$ m(標高 EL. -6.50m ~ -16.30 m)である. 試料採取地点の土質詳細図を ${\bf Fig.1}$ に示す. 試料土の自然含水比 w_n は $45 \sim 105\%$ の範囲にあり,堤体荷重による圧密を受けているため液性限界 w_L とほぼ同じ値をとっている.湿潤密度 $_{\rm t}$ は $1.45 \sim 1.75~{\rm g/cm}^3$ の範囲にある.EL. $-6.30 \sim -9.00$ m の範囲においては,深くなるにつれて試料土の砂分は急減し,粘土分は急増している.EL. -10.50m 以深では,砂分はほぼ 5%以内であり,粘土分は $40 \sim 65\%$ の範囲で深くなるにつれて概ね増加する傾向にある.

実験は,改良型一面せん断試験機による圧密定体積(CU)および圧密・膨張定体積(CUS)一面せん断試験である.供試体は直径 6cm,高さ 2cm の直円柱形であり,せん断変位速度は約0.2mm/min とした. CU 試験では,圧密圧力 $_{\kappa'}$ は有効土被り圧および 49,98,196,294,392,490kN/m²を基本とし,CUS 試験では,圧密圧力 $_{\kappa'}$ を392kN/m²とし,過圧密比 OCR が 2,4,8,16 になるように,除荷後の垂直応力 $_{\kappa'}$ を設定した.

・実験結果および考察 横島(YO)試料の正規圧密領域におけるせん断強度 f と破壊時の有効垂直応力 y²の関係は原点を通る直線となったので, Hvorslev の破壊規準を適用した(東ら, 1988). **Fig.2** に一例として YO-8 試料の f / ve² y² / ve²関係(ve²:等価圧密圧力)を示す. f / ve² y² / ve²関係は直線となり, その切片として粘着力係数 , 傾斜角として有効摩擦角 e が求まる.このようにして求めた YO 試料の , e はそれぞれ 0.12 ~ 0.17 , 12 ~ 20 ° の範囲にあった.



 ${f Fig.1}$ YO 試料採取地点の土質詳細図(標高 ${f EL.}$ - 6.50 ~ - 16.30m)

Profile of soil properties in EL.-6.50 ~ -16.30m at the sampling site of the sample YO

^{*}九州大学生物資源環境科学府(Graduate School of Bioenvironmental Sciences , Kyushu University)
九州大学大学院農学研究院(Feculty of A griculture, Kyushu University) *大陽コンサルタンツ(株)(Taiyo

^{**}九州大学大学院農学研究院(Faculty of Agriculture, Kyushu University) ***太陽コンサルタンツ(株)(Taiyo Consultants Co.,Ltd.) キーワード:有明粘土, Hvorslev の強度定数, 非可逆比 , 圧密・膨張, 定体積一面せん断試験

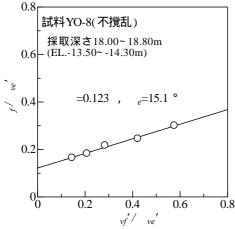


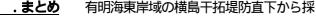
Fig.2 試料YO-8の $_f/_{ve'}$ - $_vf'$ - $_vf'$ / $_ve'$ B係 Relation between $_f/_{ve'}$ and $_vf'$ - $_ve'$ for the sample YO-8

圧密後,除荷し,十分に吸水膨張させた粘土の んと ""の比 f/ y?'と,過圧密比OCRの関係は,非可逆比 を用いて次式で表される(Mitachi and Kitago, 1976).

$$\frac{\tau_f}{\sigma_{vp}} = \left(\frac{\tau_f}{\sigma_{vp}}\right)_{OCR} = 1 \cdot OCR^{-A} \cdots (1)$$

Fig.3 は , 一例として , YO-8 試料の f/ vp' OCR 関係 を両対数紙上に示した図である.両者の関係は直線とな り、この直線の傾きとして が求まる 横島試料の は、 0.64~0.76 の範囲であった.

Fig.4 に横島(YO)試料および他の有明粘土試料(高山 ら,1986;東・高山,1989;東・岡本,2001;東ら,2005) の Hvorslev の強度定数 , $_{\rm e}$, 非可逆比 と塑性指数 I_p の関係を示す.他の有明粘土試料と同様に,YO 試料の 料の は砂分が多い諸富試料や筑後川試料より大きく, 粘土分が多い六角川試料や諫早湾試料よりわずかに小さ い.一方, 。は諸富試料や筑後川試料より小さく,六角 川試料や諫早湾試料より大きい.このように,有明粘土 の Hvorslev の強度定数の大小関係は , 粒度組成の違いに より特徴付けられる.また,YO 試料の非可逆比 の値 は一般的な有明粘土の範囲(0.6~0.8)であり、他の有明粘 土試料と同様に I_nとの相関はなく , , 。のように粒度 組成による明瞭な差異は認められない、



取した有明粘土の過圧密領域における強度特性について,一面せん断試験結果をもとに検討した.その結果, 横島試料を含めた有明粘土の Hvorslev の強度定数 , 。の大小関係は, 粒度組成の違いによって特徴付け られること,および非可逆比 は塑性指数 I_p の値に関係なく, $0.6 \sim 0.8$ の範囲にあることが分かった.最後 に,本研究は,平成17年度日本学術振興会科学研究費補助金(基盤研究(C),課題番号15582015)の補助を 受けました。付記して謝意を表します.

高山昌照,藤川武信,岡部為信,東 孝寛(1986):農業土木学会論文集,第121号,47-56. 東 孝寛,高山昌照,國武昌人(1988): 農業土木学会論文集,第138号,53-62. 東 孝寛,高山昌照(1989):第70回農業土木学会九州支部講演集,157-160. 東 孝寛,岡本大樹(2001): 有明粘土の Hvorslev の強度定数と非可逆比 , 第82 回農業土木学会九州支部講演集, 209-210. 東 孝寛, 大坪政美, 金山素平(2005): 第86 回農 業土木学会九州支部講演集, 312~313. Mitachi, T. and Kitago, S. (1976): Soils and Foundations, Vol.16, No.1, 45-58.

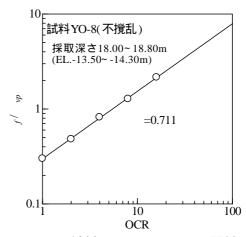


Fig.3 試料T-8の $_f/_{vp}$ '-OCR関係 Relation between f/v_p and OCR for the sample YO-8

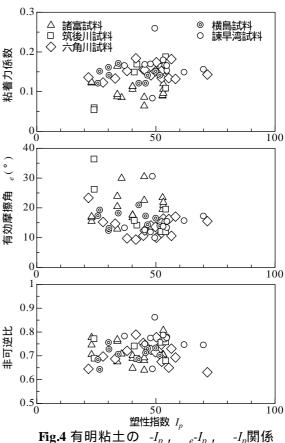


Fig.4 有明粘土の $-I_p$, -*I*"関係 $_{e}$ - I_{p} , $-I_p$, e^{-I_p} and $-I_p$ relations for Ariake clays