

III-220 大深度地盤から採取した乱さない試料の変形係数の検討

大阪市立大学 望月秋利
同後期博士課程 蔡 敏
長谷工コンサルタント 中野朋祐

1.はじめに

最近、大深度地下の利用が進められるようになってきているが、中深度までの調査に比べて試料採取が難しいこと、試験まで含めると大変な費用になることもあって、強度定数は勿論のこと、弾性諸定数等についての情報が整っていない。今回、大阪南港地区で採取したG.L. 0~120mの乱さない試料および各種試験結果が入手できたので、試験がまだ実施されていなかった強度試験(σ_m 一定・CU試験)を追加し、強度定数の他に、弾性諸定数についても検討した。本文では主として、変形係数についての結果をまとめる。

2. 試料および試験方法

大阪・南港地区のビル建設予定地で、深度120mまでほぼ連続試料採取が実施された。この内、著者らは砂質土を主として試験対象としたが、それらはいずれもトローラーによって採取され、自然流下による脱水後、凍結、保存されていたものである。表-1に試験試料の採取深度および層名、分類名を示す。

表-2に試験条件を示す。この内振動三軸およびP.S.検層の試験結果については資料として入手したものである。

三軸圧縮試験は、1本の試料からできるだけ多くの情報を得るように工夫したもので、表-2中の①、②、③の順に従って試験を行なった。側圧等の制御はすべてコンピューターによった¹⁾。

3. 試験結果

3.1せん断特性

図-1はレンドリックの応力図を、図-2はモール円と強度線を、一例としてTR7試料の結果を示したものである。実線で示すCU強度は、全応力表示のモール円を平均主応力の増分だけ左にずらした、いわゆる「有効な全応力」による整理を行なったものである²⁾。試料は、試験応力に対して過圧密状態にあることが応力経路から明らかで、CU強度はCUが大きく、 ϕ_{cu} は小さい。また、 ϕ 強度は $c'_c = 0$ とはなっていない。この試料の σ_{nd} (ノンダイレクト・ストレス)は10kgf/cm²であるので、上載圧と比べても σ_y はかなり大きいと推定される。

3.2変形係数の検討
表-3に示す4つの変形係数

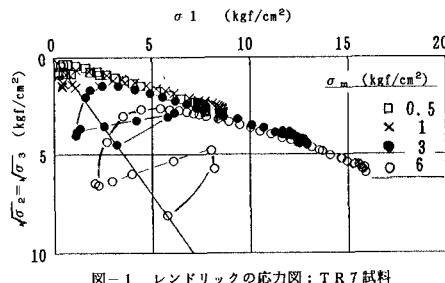


図-1 レンドリックの応力図: TR7 試料

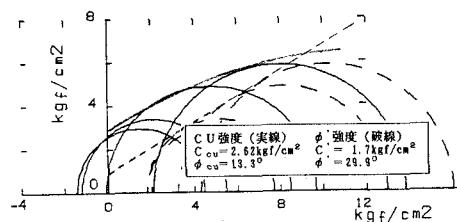


図-2 モール円と強度線: TR7 試料

表-1 三軸CU、振動三軸試料

No.	採取深度(m)	層名	分類名
TR7	63.5~66.5	Ds 2	SM(SMg)
TR18	76.2~78.2	Ds 2	"
TR26	83.8~85.8	Dc 3	CH
TR31	86.7~89.9	Ds-g3	SMg/GM
TR45 ¹⁾	102~103	Dalt	CL/SM
TR46 ¹⁾	103~104	"	SM/CL
TR53	109~111	"	SMg
TR55 ²⁾	112~114	Ds 4	S/Mg
TR58 ²⁾	116~118	"	"

*1、*2はそれぞれ同じ試料と見なした。

表-2 試験条件

三軸圧密試験	供試体径 $\phi 7.8 \times 16\text{cm}$ (標準)
	排水条件 ①CD($\varepsilon_1:0 \rightarrow 0.5\% \rightarrow 0$)・ σ_3 一定
	②CU($\varepsilon_1:\pm 0.5\% \rightarrow 0$)・ σ_m 一定
剪断速度	③CU($\varepsilon_1:$ 破壊まで)・ σ_m 一定
	CD=0.1%/min、CU=0.5%/min
	側圧
振動三軸 ³⁾	0.5, 1, 3, 6, (8) kgf/cm ²
	B, P 1~3 kgf/cm ²
	上載圧相当応力
P.S. 検層 ³⁾	供試体径 $\phi 5 \times 10, \phi 7.5 \times 15\text{cm}$
	排水条件 CU(段階載荷方式)・ σ_3 一定
	振動周波数 1 Hz
P.S. 検層 ³⁾	側圧 2 kgf/cm ²
	板叩き法:
	GL0~113m, 4mt, f, 30測点
P.S. 検層 ³⁾	打突 ⁴⁾ 法:
	GL0~112m, 1mt, f, 29測点
	*

*3試験結果を入手。

表-3 4つの変形係数

E _{tnc}	$(\sigma_1 - \sigma_3) \sim \varepsilon$ 関係の初期勾配
E _{so}	Q _u 試験でのE ₅₀ の定義を準用
E _{hyo}	$\sigma_1 - \sigma_3 = \varepsilon_1 / (A + B \cdot \varepsilon_1)$ と仮定 ³⁾
E _{0.25}	$\varepsilon_1 / (\sigma_1 - \sigma_3) \sim \varepsilon_1$ 関係は直線で、 1/E _{hyo} = $\varepsilon_1 / (\sigma_1 - \sigma_3)$ 軸の切片 $\varepsilon_1 = 0.25\%$ に対する割線変形係数

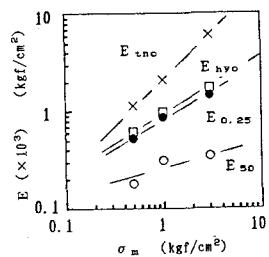


図-3 log E ~ log σ₃ 関係図: TR7 試料

形係数を求めた。

図-3は $\log E \sim \log(\sigma_m)$ 関係の一例として示したTR7試料の結果である。それぞれのEもほぼ直線で補間でき、変形係数は

$$E_{t \text{no}} > E_{\text{hyo}} \approx E_{0.25} > E_{50}$$

の関係にある。

3.3 微小ひずみ域に対するEの外挿

地盤の地震応答解析では、EまたはG(以下Eに限る)～γ関係が必要で、すでに幾つかの実験式が提案されている。通常の三軸試験では、当然この関係については得られないが、仮に幾つかの実験定数を含むE～γ式が与えられ、それに三軸試験結果を代入して関係式が確定できるなら、それによって任意のγに対するEが与えられることになる。当然、その前提として振動三軸および三軸CU試験のEが対応している必要がある。

図-4は、振動三軸および三軸CU試験による $E_{0.25}$ を比較したものである。TR58試料を除くと、かなりよく対応している。次に、E～γ関係式には、平明で応用しやすい式(1)に示す柴田・ヨラル式⁴⁾(S&S式と略す)を用いる。

$$G/G_{\max} = 1/(1 + \alpha (\gamma / \sigma_m^{0.5})) \quad (\alpha = 1 \times 10^3) \quad (1)$$

CU試験の場合、 $\gamma = 3 \cdot \varepsilon_1 / 2$ 、 $G = E/3$ の関係があるので、式(1)は次のように書き換える。

$$E/E_{\max} = 1/(1 + \alpha (\varepsilon_1 / \sigma_m^{0.5})) \quad (\alpha = 1.5 \times 10^3) \quad (2)$$

図-5(1)は、TR7試料の振動三軸試験結果による $E \sim \varepsilon_1$ 関係と、三軸 $E_{0.25}$ を代入して描いた式(2)を破線で示す。実験結果よりもS&S式は小さくなるので、 $\alpha = 2 \times 10^3$ と修正し、一点鎖線で示した(修正式と略す)。 $\alpha = 1.5 \times 10^3$ の場合より、かなり改善されている。図-5(2)は、TR26試料の結果である。修正式は、振動三軸試験結果をかなりよく説明している。Eの外挿値を検証する目的で、P.S.検層結果との比較を試みた。図-6は、深度に対して、P.S.検層で求めたEと振動三軸によるE、修正式によるE(いずれも $\gamma = 1 \times 10^{-6}$)を比較したものである。括弧で括る結果を除くと、3者ともかなりよく対応している。

4. あとがき

異なる試験機を用いて、異なる試験者によって実施された三軸試験および振動三軸による $E_{0.25}$ が予想よりも良い対応関係にあったので、 $E \sim \varepsilon_1$ 関係の外挿を試みたものである。振動三軸試験やP.S.検層試験を行なっていないような場合には、修正式による外挿方法が1つの便法と成り得ると考えている。強度については次の機会に報告したい。

謝辞 本研究を進めるに当たり協力頂いた、大阪市港湾局 木山正明氏、築基盤地盤コンサルタント 森田悠紀雄氏に感謝致します。

参考文献

- 1) Mochizuki, A., et al, "A New Independent Principle Stress Control Apparatus," Advanced Triaxial Testing of Soil and Rock, ASTM, STP, 977, pp. 844-858, 1988
- 2) 望月他: 平均主応力一定CU試験と強度の整理方法, 土木学会第40回年次学術講演会, III, pp. 37-38
- 3) Kondner, R. L.; Hyperbolic Stress-Strain Response ; MS, ASCE, Vol. 89, No. SM1, pp. 1
- 4) 柴田 徹・D.S. Soelarno: 繰返し載荷を受ける砂質土の応力・ひずみ特性, 土木学会論文報告集, 第239号, pp. 57-65, 1975

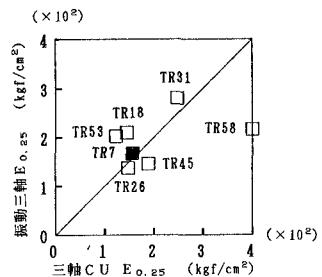


図-4 振動三軸 $E_{0.25}$ と三軸CU $E_{0.25}$ の比較

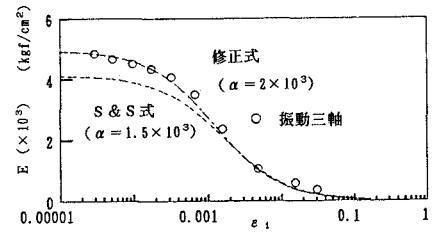


図-5(1) $E \sim \varepsilon_1$ 関係: TR7試料

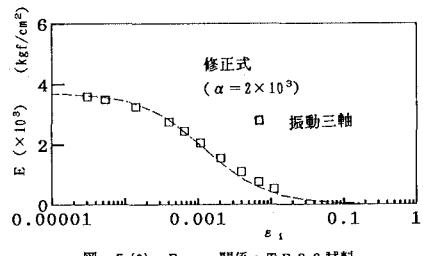


図-5(2) $E \sim \varepsilon_1$ 関係: TR26試料

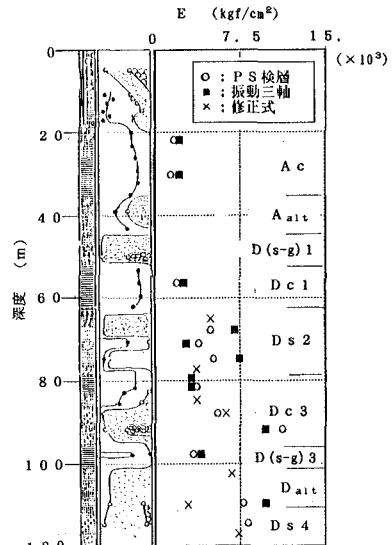


図-6 $E \sim$ 深度分布図 ($\gamma = 1 \times 10^{-6}$)