# 様々な粒径を持つ砂の定圧一面せん断試験におけるせん断帯の大きさや密度の推定

東京都立大学 正会員 〇吉嶺 充俊 富山県(もと首都大学東京)高杉 宥也

### 1. 目的

一面せん断試験では供試体の変形が著しく局所化するため,ひずみや密度を直接的に測定することができな い. 本研究では, 拘束圧が同じならば砂の定常状態における密度は初期密度によらず同一になるという性質を 考慮して、せん断帯の大きさ(厚さ)や、せん断ひずみ、および密度を推定してみる.

#### 2. 定圧一面せん断試験の試験条件と実験結果

実験には表1に示す粒径の 表1 試料の物理特性など

飯豊珪砂	平均粒径	最大乾燥密度	最小乾燥密度	定常状態密度
号数	$D_{50} ({ m mm})$	$ ho_{d\max}$ (g/cm <sup>3</sup> )	$ ho_{d\min}$ (g/cm <sup>3</sup> )	$\rho_b (g/cm^3)$
4号	0.85	1.787	1.568	1.565
5号	0.45	1.779	1.569	1.580
6号	0.30	1.725	1.505	1.503
7号	0.20	1.679	1.459	1.459
	飯豊珪砂 号数 4号 5号 6号 7号	飯豊珪砂         平均粒径           号数         D <sub>50</sub> (mm)           4号         0.85           5号         0.45           6号         0.30           7号         0.20	飯豊珪砂 号数平均粒径 $D_{50}$ (mm)最大乾燥密度 $\rho_{dmax}$ (g/cm³)4号0.851.7875号0.451.7796号0.301.7257号0.201.679	飯豊珪砂 号数平均粒径 $D_{50}$ (mm)最大乾燥密度 $\rho_{dmax}$ (g/cm³)最小乾燥密度 $\rho_{dmin}$ (g/cm³)4号0.851.7871.5685号0.451.7791.5696号0.301.7251.5057号0.201.6791.459

= 20mmとした. 垂直拘束圧条件はσ=200kPaとし,幅広い密度条件で定圧一面せん断試験を実施した.

実験結果を図1、2に示す.図1からは初期密度によらず定常状態でのせん断抵抗がほぼ同一で、残留摩擦 角は概ね砂の粒径によらず33°~35°であることがわかる.一方,図2からは拘束圧Gが同一でも、供試体質量 *m*を全体積*V*<sub>a</sub>で除して求めた全体密度ρ<sub>a</sub>の定常状態での値は大きくばらついてしまうことがわかる.

#### 3. 定常状態でのせん断帯密度とせん断帯の幅(厚さ)の推定

供試体全体の体積が $V_a$ でその平均的な密度が $\rho_a = m/V_a$ であるとき、変形は体積が $V_b$ のせん断帯に集中して いて、せん断帯の中の密度はPbで均一であると仮定する.また、せん断帯以外の体積Va-Vbの部分では密度が 初期値Pcに等しく保たれていると仮定すると、全質量 = せん断帯質量 + それ以外の質量、という関係より、  $\rho_c = -(V_a/V_b)(\rho_a - \rho_c) + \rho_b$ がなりたつ.この相関は供試体の大きさ $V_a$ の影響をほとんど受けない[1].そこで 実験結果を用いて定常状態における $V_{\alpha}(\rho_{\alpha} - \rho_{c}) \ge \rho_{c}$ の関係をプロットすれば、 $V_{\alpha}(\rho_{\alpha} - \rho_{c}) = 0$ での切片が定常状 態密度βbとなるはずである.図3はこの関係をプロットし2次曲線で近似したものである.この図から推定さ れる各試料の定常状態密度 $\rho_b$ の値は表1に示したとおりであり、これは相対密度にして $D_r = -1 \sim 5\%$ である.

このようにして定常状態密度Pbが推定できれば、各供試体の定常状態におけるせん断帯の体積Vb =  $V_{a}(\rho_{a}-\rho_{c})/(\rho_{b}-\rho_{c})$ を求めることができる. 図4は,各試験の $V_{b}$ からせん断帯の平均厚さ $H_{b}=V_{b}/A$ を計算し, さらにそれを各試料の平均粒径で除した値 $H_b/D_{50}$ をプロットしたものである. $ho_aho_c$ が小さいと誤差が大きい こと、粒径が小さいものでは複数のせん断帯が形成されている可能性があること、粒径が大きいものでは供試 体寸法(高さH=20mm)によりせん断帯の発達が抑制されている可能性があることに留意する必要がある.

### 4. せん断過程でのせん断帯のせん断ひずみと密度変化の推定

上述の方法で求めた定常状態での平均的なせん断帯体積Vbやせん断帯幅Hbが定常状態に限らずせん断初期 から一定であると大胆に仮定すれば、せん断過程のせん断帯密度 $\rho_b = (V_a/V_b)(\rho_a - \rho_c) + \rho_c$ の推移や、せん断変 位Dの時の局所ひずみY=D/Hbが求まる.図5はこのようにして図1に対応する応力-ひずみ曲線を描いたも のである.また、図6は図2に対応するせん断帯内の密度βの推移をプロットしたものである.これらの図か ら、定常状態に至るためには60%程度のせん断ひずみを要していることが推定される.また、このようなデー タ処理をすれば各試料ごとに定常状態密度がひとつに収束するのは当然ではあるが,図2に比べて図6のよう なダイレタンシー特性は常識的な砂の挙動をよく表していると言えよう.

キーワード 一面せん断試験,砂,せん断ひずみ,密度,せん断帯,定常状態 連絡先 〒192-0397 東京都八王子市南大沢 1-1 東京都立大学 都市基盤環境学域 TEL 042-677-2772







## 参考文献

[1] 定圧一面せん断試験による砂の定常状態密度の推定,吉嶺充俊・香西勇祐・細野康代・汪清夢, 土木学会第72回年次学術講演会,Ⅲ-270, pp.539-540, 2017