積層リング型単純せん断試験の液状化試験への適用性の検証

〇日本大学工学部 学生会員 谷田貝 航 日本大学大学院工学研究科 学生会員 阿部 吉孝 日本大学工学部 正会員 仙頭 紀明

1. はじめに

1995 年兵庫県南部地震以降、砂質土の液状化判定が行われる機会が増加している。この判定のための 液状化試験では繰返し三軸試験が用いられることが多い。しかし、繰返し三軸試験は原位置の初期応力 状態は再現できても、その後、せん断応力を直接載荷ができないという問題があり、地震時の地盤の応 力状態の再現が難しい。一面せん断試験はその問題を解決でき、かつ実験が簡便である反面、応力ひず み関係を求めることができないという欠点がある。一方、単純せん断試験は地震時の地盤の応力状態を 再現可能で、応力-ひずみ関係を求めることができる。本研究では供試体全体がより均一に変形し、簡 便に液状化試験が可能な積層リング型単純せん断試験を提案し、中空ねじりせん断試験及び、一面せん 断試験との比較により、その適用性を検証した。

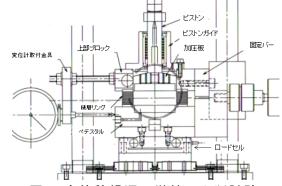
2. 実験方法

2.1 試験装置

積層リング型単純せん断試験機の概要を図-1に示した。 装置のせん断部は、外形 8.96cm、内径 6.00cm で高さが 5mm、3mm、1mmと3種類のリングからなり、表面には 摩擦軽減のためテフロン加工を施した。積層リングは上 から 5mm を 1 枚、1mm を 16 枚、3mm を 1 枚で計 24mm に積み重ね、土のせん断変形が拘束されないような構造 とした。この構造のため、既存の試験で使用しているゴ ムメンブレンは使用していない。せん断荷重載荷アクチ ュエーターはサーボコントローラーに接続したパルスモ ーターにより駆動し、応力制御による繰返し単純せん断 試験が可能である。定体積条件を満たすため装置上部の メカニカルジャッキを用いて垂直変位を±0.01mm 以内に 制御した。

2.2 実験方法

試料の粒度分布と物理特性を図-2に示した。試料は海 成粘土及び硅砂5号を用いた。試験は単純せん断試験、 一面せん断試験、中空ねじりせん断試験を行った。海成 粘土は液性限界の2倍の含水比に調整後、70kN/m2で予備圧密し、 その後カッターリング法により作製した。硅砂5号は空中落下法 により目標相対密度 70%で作製した。供試体はいずれも直径 6cm、 高さ 2cm である。表-1 に実験ケースを示す。ケース 1,2 は単純 せん断試験、ケース 3.4 は一面せん断試験、ケース 5.6 は中空ね じりせん断試験である。単純せん断試験及び一面せん断試験は定 体積繰返しせん断試験、中空ねじりせん断試験は非排水繰返しせ ん断試験である。単純せん断試験は積層リングの位置決めのため に、上部ブロックとペデスタルを4本のねじで固定し、積層リン グ内に供試体を設置する。その後、鉛直応力を 50 kN/m² で載荷 し後に上記のねじを外し、100kN/m²で圧密した。なお、単純、



定体積繰返し単純せん断試験 図-1

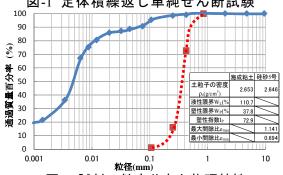


図-2 試料の粒度分布と物理特性

表-1 実験ケース

ケース	試験方法	試料	応力比	ρ _{dc} (g/cm ³)	相対密度 Dr(%)
1-1	定体積繰返し 単純せん断 試験	海成粘土	0.25	0.860	
1-2			0.30	0.889	
1-3			0.40	0.888	
2-1		硅砂5号	0.15	1.472	71.7
2-2			0.17	1.473	73.3
2-3			0.25	1.472	69.8
2-4			0.28	1.472	73.3
3-1	定体積繰返し 一面せん断 」 試験	海成粘土	0.24	0.902	
3-2			0.30	0.902	
3-3			0.39	0.877	
4-1		硅砂5号	0.16	1.482	69.5
4-2			0.18	1.480	70.9
4-3			0.25	1.484	70.0
4-4			0.28	1.484	70.0
5-1	中空ねじりせん断試験	海成粘土	0.25	0.25	
5-2			0.36	0.36	
5-3			0.45	0.45	
6-1		硅砂5号	0.20	1.454	67.7
6-2			0.25	1.452	67.3
6-3			0.30	1.452	71.7

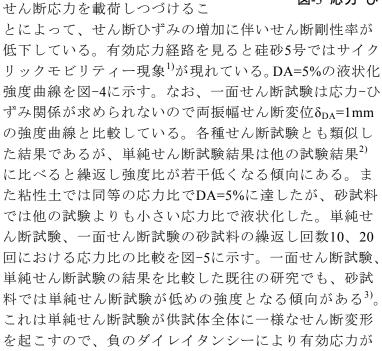
キーワード:単純せん断試験、液状化強度、液状化判定

〒963-8642 福島県郡山市徳定字中河原 1 番地 TEL024-956-8710 FAX024-956-8858

一面せん断では側圧が測定できないため K_0 =0.5 と仮定して平均有効応力を算出した。その後、載荷周波数 0.1Hz のサイン波によ繰返しせん断応力を与え、せん断ひずみ両振幅 (DA) が 5%に達したら終了した。

3. 各種せん断試験の比較

硅砂5号のケース2-3の応力-ひず み関係と有効応力経路を図-3に示 す。応力-ひずみ関係をみると、 せん断応力を載荷しつづけるこ



4. まとめ

が起こると考えられる。

本研究では積層リング型単純せん断試験を提案し、それを用いて砂質土及び粘性土について液状化試験を行った結果、以下のことが分かった。

低下しやすくなり、せん断変形の促進に伴い進行性破壊⁴⁾

1)単純せん断試験では、粘性土及び砂質土で既往の液状化試験と同様の応力-ひずみ関係や有効応力減少の傾向を示した。

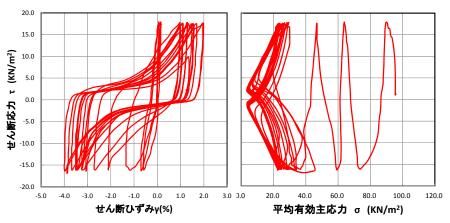


図-3 応力-ひずみ関係と有効応力経路(ケース 2-3)

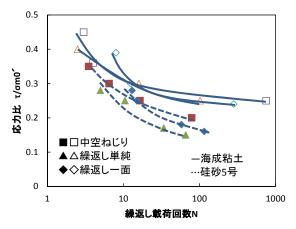


図-4 各種液状化強度の比較

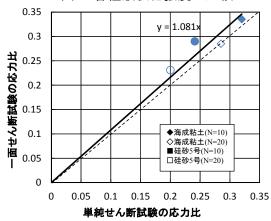


図-5 単純せん断と一面せん断の繰返し回数での応力比の比較

2)単純せん断試験で求めた液状化強度は、一面せん断試験の 0.93 倍、中空ねじりせん断試験の 0.91 倍 と低めの応力比で液状化することが分かった。

5. 参考文献

- 1)地盤工学会: 地盤の動的解析-基礎理論から応用まで-,pp.10-11,(2007).
- 2)佐藤、仙頭:粘着力を有する砂の液状化強度に関する実験的研究, 土木学会第 48 回東北支部技術研究発表会, Ⅲ-3,pp.287-288,(2010).
- 3)大島、高田、柳瀬:繰返し定体積一面、単純せん断試験による砂質土の液状化強度の比較;土木学会第55 回年次学術講演会,Ⅲ-A75,pp.150-151,(2000).
- 4)Wood,D.M.and Budhu,M.: The behavior of Leighton Buzzard sand, Proc Intn' I Symp, Soils under Cyclic Transient Loading, Swansea, pp.9~12,(1980).