

フジタ工業(株)技術研究所

同上

正員  
正員○波田 光敬  
石井 武美

## 1. はじめに

砂のくり返しせん断特性を調べるため、手持ちの静的三軸試験機を動的三軸試験機に改造した。従来より砂の動的性質に関する研究は多數報告されているが、その多くは偏差応力を主なパラメーターとして整理され、主応力比をパラメーターとした報告が少ないようと思われる。土の静的な強度が、モール・ワーロンの摩擦則にほぼ支配され、主応力比が重要なパラメーターであることは広く知られている。そこで、砂の非排水くり返しせん断試験を行ない、主応力比を用いてその液状化特性を調べた結果を報告する。

## 2. 実験方法

試料として豊浦標準砂( $G_s = 2.65$ ,  $C_{max} = 0.970$ ,  $C_{min} = 0.607$ )を用いた。供試体は水中でセットしたモールドに、試料をスプーンで水中落下させ、モールドの側壁を木槌で叩いて密度を調整して作成した。その後目視できる気泡が混入しないようトップキャップを水中セットし、約 $-0.05 \text{ kgf/cm}^2$ の負圧で供試体を自立させた。この供試体を有効拘束圧 $\sigma'_c = 1 \text{ kgf/cm}^2$ で12時間以上圧密させたのち、背圧を $3 \text{ kgf/cm}^2$ にまで注意深く上昇させて、非排水条件下でセル圧を一定にしながら、くり返しせん断力を加えた。与えた載荷周波数は $0.1 \text{ Hz}$ である。

## 3. 間げき圧係数と背圧の関係

砂の液状化強度は、供試体の飽和度によって大きく左右される。<sup>1)</sup> 土の飽和度を示す一つの指標として、スケンアトンの間げき圧係数 $B$ 値が用いられるが、 $B = 1$ の供試体を作成することは非常に難しいとされ、当報告にも示すように水中セットによっても $B = 1$ となる供試体を作成できなかつた。

図-1は今回の試験における等方圧密時の体積ひずみ $\Delta V/V_0$ と有効拘束圧 $\sigma'_c$ の関係の一例を示したものである。図-2は、間げき率 $n = 0.473$ として、図-1から求めた圧密開始前と圧密後の砂の骨格の圧縮率より、非排水条件下拘束圧を $1 \text{ kgf/cm}^2$ 増加させた場合の飽和度 $S_o$ と間げき圧の増分 $\Delta U (= B)$ の関係<sup>2)</sup>を示したものである。この図によると、 $B$ 値は供試体が圧密されたものであるかどうかによって大きく異なり、圧密後の供試体では、飽和度の微小な変化によって $B$ 値が大きく変わることわかる。

図-3は、圧密前においては $B$ 値が $0.8$ 以上の供試体を用いて、圧密時間を2時間と12時間の2つの場合に分け

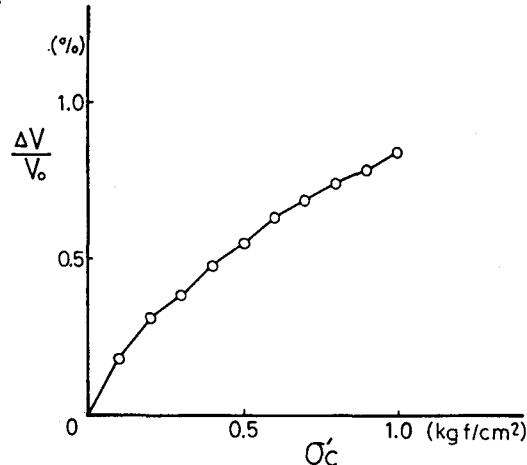


図-1 有効拘束圧と体積ひずみの関係

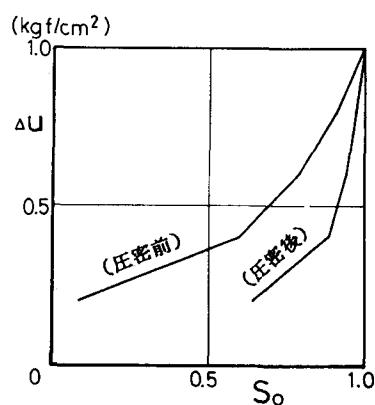


図-2 飽和度と発生する間げき圧の関係

て、背圧(バックプレッシャー)とB値の関係を示したものである。この図より今回作成した供試体でB値を0.95以上とするためには、1/2時間以上圧密し、かつ、背圧を2kgf/cm<sup>2</sup>以上にする必要があった。

#### 4. 間げき圧の上昇と主応力比の関係

非排水条件下で、ゆるい砂にくり返しせん断力を加えた場合、あるせん断応力比 $\sigma_d/\sigma'_c$ 以上のせん断力が作用すると、くり返し回数 $N_c$ の増加とともに間げき圧が次第に上昇して、液状化に至る。また、この際1サイクル中に発生する間げき圧の増分 $\Delta U$ は、図-4に示すようにせん断中ほぼ一定となるようである。

今、この状況を主応力比( $\sigma'_1/\sigma'_3$ )をパラメータとして整理したのが図-5である。主応力比はくり返せん断力のピークの値を圧縮側と伸張側にそれぞれわけて求めた。この図から、主応力比が大きな応力状態にあるときほど、大きな間げき圧が発生するようである。また、ある主応力比以下の状態では、その後の間げき圧の増加は一定値に収束すると考えられる。すなむち、主応力比がある値以上になった応力条件下で、さらにくり返せん断力をゆるい砂に加えた場合のみである。それからさらに主応力比の増加を招いて、ついには液状化するようである。

#### 5. おわりに

今回の報告は、規則的両振りくり返せん断力をゆるい砂に加えた場合のみである。さらに試験を行なうので後日報告する。

#### 参考文献

- 1)半沢他：「砂の液状化強度についての実験的研究—間げき圧係数B値の液状化強度に及ぼす影響—」、土と基礎、1976, Vol.24-7, pp.45~pp.49

- 2)柴田：「飽和砂の液状化に関する考察」、京大防災研究所報第13号B, 昭和45.3, pp.1~pp.8

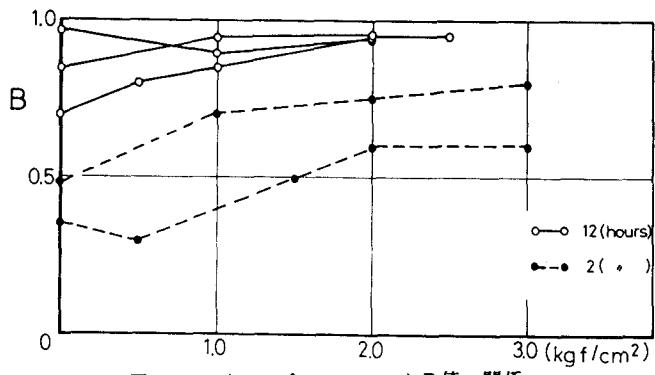


図-3 バックプレッシャーとB値の関係

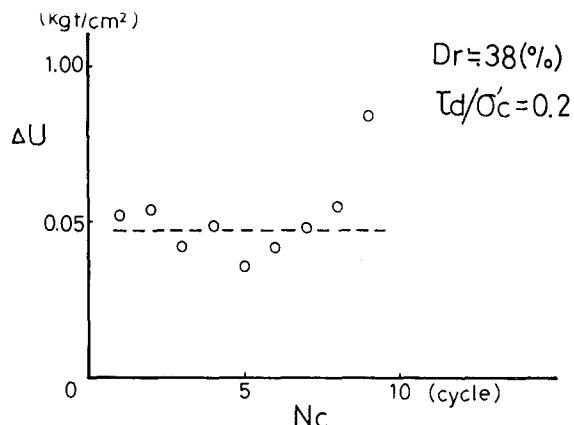


図-4 くり返し数と1サイクル中に発生する間げき圧増分の関係

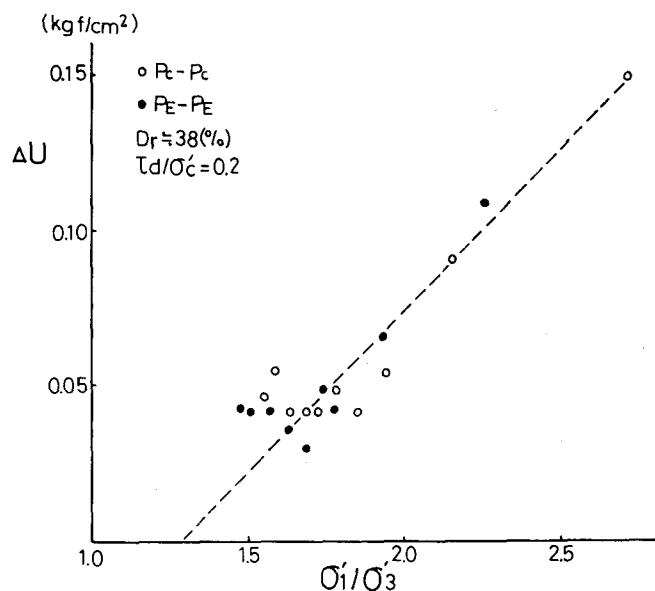


図-5 主応力比と1サイクル中に発生する間げき圧増分の関係