

III-147 複合地盤内の応力分布に関する実験(その2)

京大工田 松尾 榶(同)・黒田勝彦、応用地質(正)西川誠

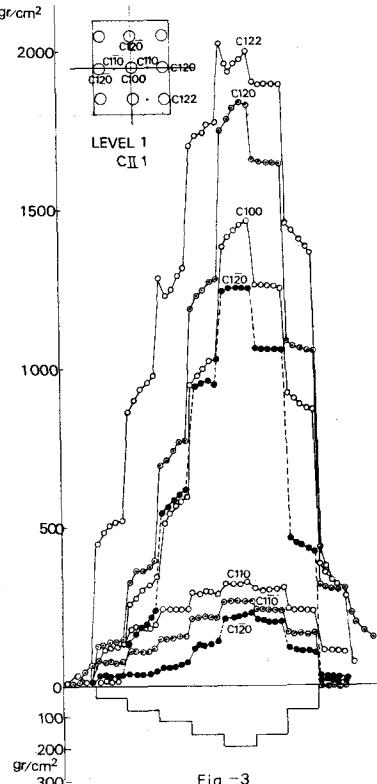
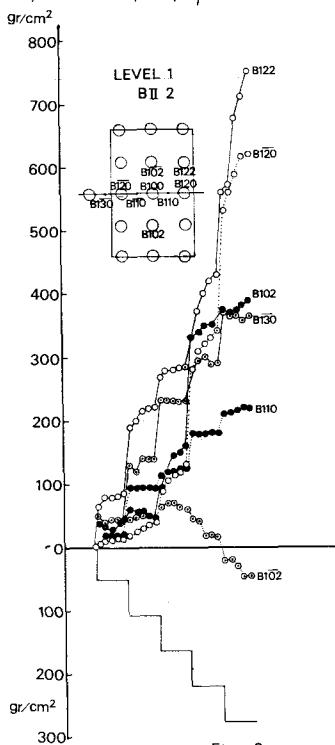
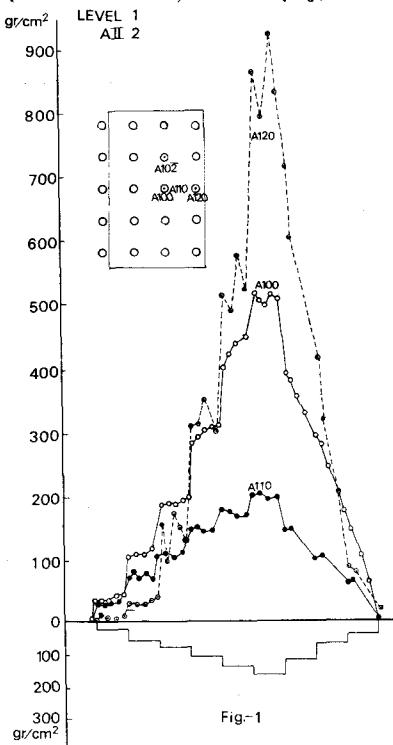
1. 緒言 ; 数年来、粘性土地盤中に砂くいを打設した複合地盤の支持力特性を解明するための一連の実験的研究を実施してきた。そこで1)複合地盤内の応力分布に関する二、三の実験結果を報告する。

G _s	SOILS CLASSIFICATION	L.L.	P.L.
CLAY	SILT	SAND	
A 2.85	5.0	90.0	5.0 43.5
B.C 2.70	22.5	65.5	12.0 46.9
			20.9

TABLE - 1

2. 土試料、実験装置および模型地盤 ; 実験は3種の模型地盤について行った(A, B, Cと呼称)。各模型地盤の粘土試料の物理的性質をTable-1に示す。また砂くい用の砂としては琵琶湖底砂(A)と粗標準砂(B; C)を用いた。実験用の土槽、載荷装置、土圧計は既報のものと同じである。砂くいの径は5cm、中心間隔はAが12.5cm、Bが15.0cm、Cが17.5cmである。土圧計を設置した深度は地表面(レベル1と呼称)、地表から15cm(レベル2)、30cm(レベル3)、45cm(レベル4)、60cm(レベル5、底部透水砂層の表面)であり、各レベルにおいては多くの土圧計を砂くい中に粘土中に埋設した。土圧計には名前をつけたが、これは後の各図中に示してある。

3. 実験方法 ; 載荷試験には3種類の載荷板、すなわち60×60^{cm}(Iと呼称)、60×40^{cm}(II)、60×40^{cm}(III)を用いた。載荷の方法は一荷重段階を20分間かけた段階載荷とした。また同一の地盤で多くのデータを得るために、一度に破壊に致らず、ある程度載荷した後除荷し、また載荷可能なうえ繰返し載荷試験とした。以下において、例えばAII3と表示すれば、A地盤において60×40^{cm}の載荷板を用いた3回目の繰返し載荷時の結果であることを意味する。



4. 実験結果と考察；得られたデータは非常に多いが、紙数の都合上、こゝでは応力分布について砂ぐいのピッヂと繰返し回数の影響を中心に検討する。詳細はデータの解析は別の機会にゆづる。

41 損地圧・載荷板直下における圧力分担比；まず砂ぐいピッヂと損地圧の関連をみる。荷重段階に対する損地圧を示したFig. 1, 2, 4をみてみよう(各荷重段階における荷重強度)。図の下部に階段状に示してある。A, B, Cいずれの地盤の場合も荷重強度の増大とともに損地圧は増大しており、かつ砂ぐい上での圧力集中は非常に顕著である。図の場合、載荷板下に含まれる砂ぐいの本数はA, Bで15本合計15本、Cで17本である。砂ぐい上の損地圧がA, Bでは大体500~900%程度であり、Cでは1200~2000%程度となる大きさの値となる。これは上記の砂ぐい本数の差に起因すると考えられる。これよりFig. 6~9に示す圧力分担比($n = \text{砂ぐい上の圧力} / \text{粘土上の圧力}$)の差とこれもあらわれてゐる。(例えば n_{\max} はA, Bでは3~5であるのにに対しCでは20前後)。さて繰返し載荷の影響をみるために、C1, 2, 3について示したFig. 3, 4, 5を比べてみよう。これらは図から、圧力分布に関する繰返し載荷による影響はほとんどないと言えられる。すなわち、地盤の破壊時の変位量に比べて、繰返し試験の変位量が小さい場合には、圧力分布はあまり変らないと言えてよい。またFig. 9から明らかなように影響もない。ただし、破壊時に砂ぐい上の圧力が急減することについてはすでに報告した。これが荷重強度の増加につれて増加し、荷重の減少につれて減少という一般的な傾向がある。これは荷重強度の増大(=減少)により、砂ぐいと粘土の相対的変位量の差が増大(=減少)するときに由るものと考えられる。

42 地盤内応力分布；Fig. 10~12は地盤内応力分布の一例である。(応力は各荷重段階における平均値)。地表面と同様、砂ぐいへの応力集中が明白であるが、A, Bではその集中の程度がレベル2, 3

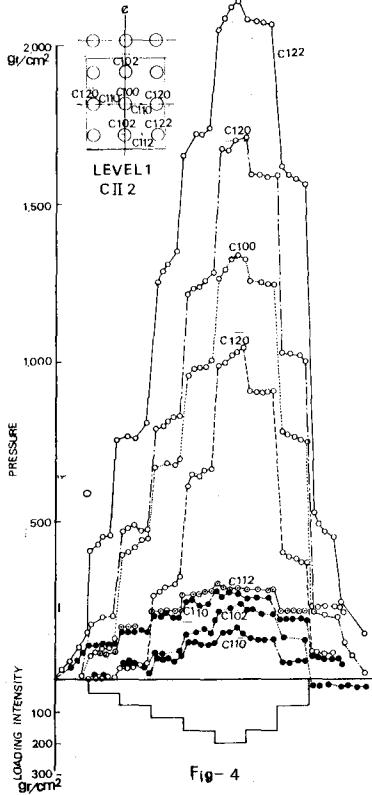


Fig. 4

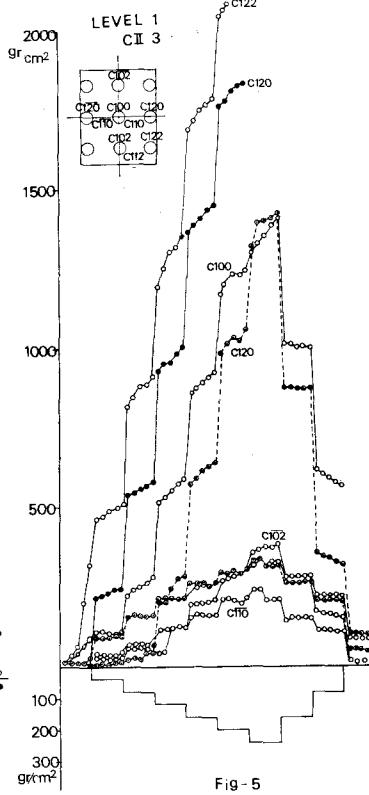


Fig. 5

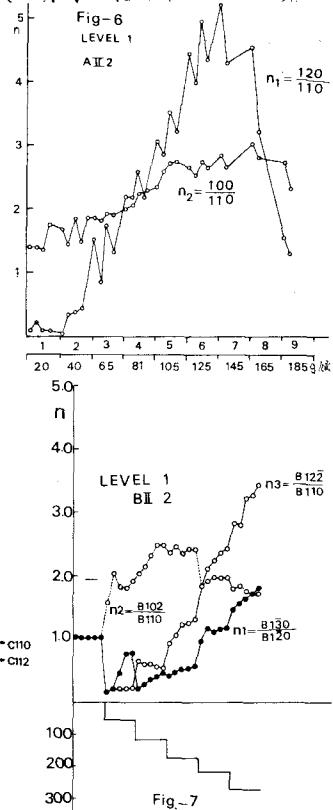


Fig. 7

あたりで最大となり、レベル4,5では小さくなる。これに対してもレベル1で最大となる。この差は砂くいのピッチの相異に起因するのではないかと考えられるが、今後さらに検討が必要である。いずれにしても、地表面と同様、このような応力集中を生ずるのは、地表面の砂くい上に集中する圧力があらかじめ砂くいを通して直下に伝達されることや、砂くいと粘土部分の変位差による生ずる負の摩擦力によるものと考えられる。このように考えると、支持砂層の上面であらかじめレベル5における応力集中の程度がレベル2とか3よりも小さくなることが理解できる。

地盤内各レベルにおける応力集中程度の変化を詳しく調べてみよう。図13～15は、荷重強度をパラメータとして、深度方向のnの変化を整理したものである。これらの図から、いずれの地盤についても、荷重強度の増加に対して、レベル1,4,5のn値が約莫々変化しないのに対し、レベル2,3のn値が全般的にかなり大幅に増加することができる。また深度方向にみて場合、レベル1や5におけるn値が特別な場合を除いて大体4程度であるのに対し、レベル2,3では3～10となり大きくなる大きな値を示し、しかもこの傾向は荷重強度が大であるほど顕著である。以上の結果(次のこととに原因して)と推測される。すなはち、地表面(レベル1)では、一定の荷重がかかった場合、1)砂くい部分よりも大きな粘土部の沈下→2)砂くいの圧力集中→3)砂くい部表面の圧縮→4)地表面の水平化→5)粘土部の角度の沈下による砂くい部への圧力集中となり過程を繰返すと考えられる。この場合、砂くいと粘性土との間で繰返され

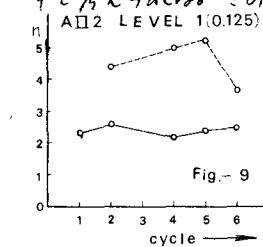


Fig. 9

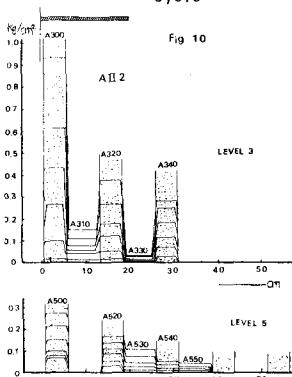
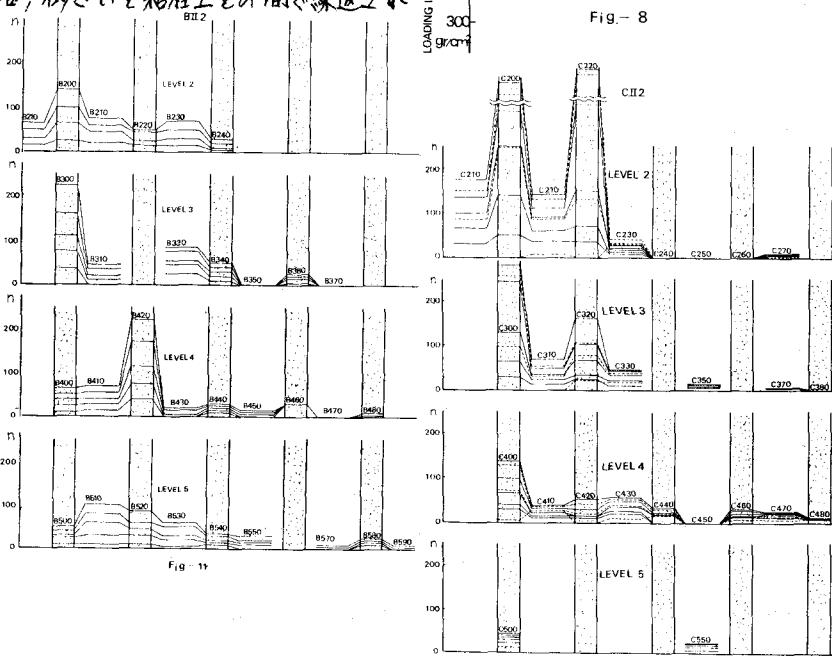


Fig. 10



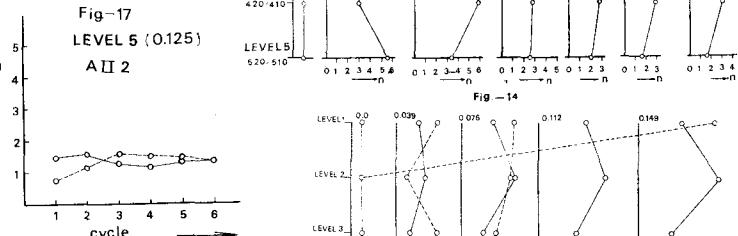
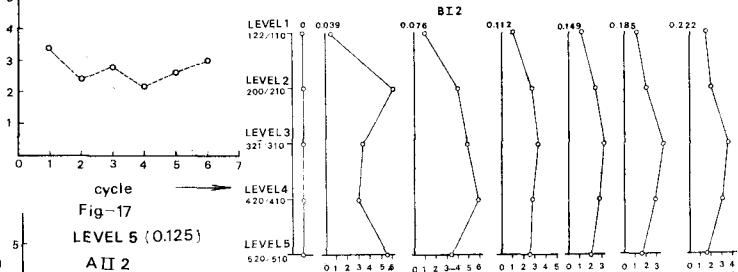
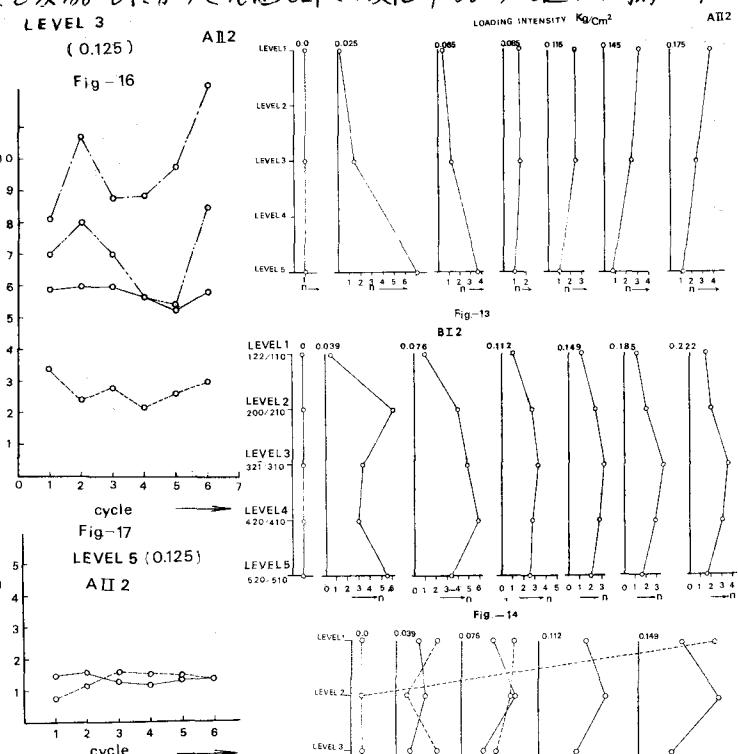
423

る圧力再配分の過程において、砂くいへの圧力集中の直後に砂くい表面附近の圧縮破壊がすみやかに起る。そのため、今回のように載荷量の剛性が大の場合には大きな圧力集中を長時間にわたって保持することができないのがある。また底部砂層の上面であるレベル5以下、深度大のために砂くい直下に伝達される応力そのものが小さくなるのに加えて、砂くいと粘土の相対変位量が小さくなるためにその値がへどという小さな値になるものと考えられる。これに対しレベル2や3では、砂くいを通じ地表面より伝達される応力や作用する負の摩擦力が大きく、これにともないれ値が全般に大きくなるものと考えられる。

最後に地盤内応力に対する繰返し載荷の影響を簡単にみておこう。図16,17は荷重強度(図中の()内に示す)をパラメータにして、 η 値と繰返し数に対するほとんど変化しないが、あるいは変化する場合でもこれは繰返しの初期の段階においてであることがわかる。他のデータでも初期の段階で変化する場合があったが、これは、載荷の初期段階では全般に地盤の変位量が大きく、複合地盤全体が蓄積していくことになりためと思われる。いずれにしても以上のことから、破壊の近傍を除けば、複合地盤内の応力は繰返し載荷によって顕著な影響を受けないと結論してよいであろう。

5. 結言 ; 主たる結論を列挙すると、1)粘性土に比べて砂くい中に大きな応力集中を生じ、一様な地盤と異なり特異な応力分布をする。2)同一荷重下にあっても地盤圧と地盤内応力は、砂くいや粘性土の変位の過程を通して刻々と異なる。したがって η 値も刻々と変化する。3) η 値を平均的にみれば載荷直後のレベル1や底部支持砂層上のレベル5では1~4程度となり。ただし載荷幅を砂くいのビッチの相対的剛性により、 η 値の傾向は多少異なってくる。

これまで以上述の点をほんまに明らかにしたが、載荷幅の影響、応力の伝がり角、水平土圧と鉛直土圧との比の関係、破壊時の挙動等についても機会を見て発表する予定である。最後に、本実験の実施に際して、運輸省第5港湾建設局から多大の御助力を賜ったことに對し心から感謝を表す次第である。



- 1.複合地盤の支持力に関する研究：松尾, 阿部寺村, 土と基礎, Vol.16, No.12, pp.21~28, 1968.12
- 2.複合地盤の支持力に関する研究(1回), 松尾, 他3名, 土と基礎, Vol.17, No.1, pp.3~9, 1969.1.
- 3.複合地盤の支持力に関する研究(2回), 松尾, 土と基礎, Vol.17, No.2, pp.5~11, 1969.2.
- 4.複合地盤内の応力分布に関する実験, 松尾他, 昭和44年満西支部講演概要,

Fig-15