

締固めた異方性盛土地盤の支持力について —まさ土の場合—

佐賀大学 理工学部 正員 ○鬼塚克忠

ク ク ド 吉武茂樹

ク ク 学生 平田一郎

1. まえがき 著者らは従前より飽和粘土、高飽和粘性土、砂質土について乱さないものと締固めたものの力学的異方性を調べてきた。特に強度異方性については、一面せん断試験を数多く実施し、せん断面と堆積面が直交する場合と平行な場合とでどのような差異があるかを明らかにしてきた。その結果、締固め土に限って言えば、砂質土と粘性土では強度異方性が異なること、すなわち砂質土の場合は静的・動的締固めの方法に関係なく、図-1のようにせん断面と締固め方向が直交するV specimenにおいてせん断強度がH specimenより大きいこと、粘性土の場合は締固めの方法や密度の大きさで強度異方性が異なること等が分った。そこで本研究は、締固めたまさ土の強度異方性を検討する。続いて異方性盛土地盤の載荷試験を行い、異方性支持力のメカニズムを解明しようとするものである。

2. 締固めたまさ土の強度異方性 図-2に静的に締固めたまさ土のせん断強度の異方性を示した。前述のようにV specimenのせん断強度が大きく、 $(\tau_f)_V / (\tau_f)_H = 1.1 \sim 1.2$ である。動的に実験した場合もほとんど同様である。強度定数C、中はせん断ひずみ(変位)の進行過程とともに変化することによく知られている。過圧密土のまさ土の場合、他の土と同様見かけの粘着力におけるひずみで最大となり、その後急減する。一面せん断試験の結果を示すと図-3のようである。内部まさつ角はひずみとともに増大し、ほぼ一定値をとるが異方性は見られない。まさ土の強度異方性は粘着力の異方性によるものであり、これらの異方性はひずみの進行とともに異なる。以上のことを考えると、地盤の支持力機構や斜面の安定解析を行う場合、ひずみの進行に伴う強度異方性の変化を考慮しなければならない。

3. まさ土を用いた異方性盛土地盤の載荷試験 3.1 試料と土槽 試験に用いたまさ土は図-2、3のものと同じ佐賀郡太和町で採取したものである。土粒子の比重: 2.635, コンシステンシー: NP, 粒度分布は砂分: 80%, シルト分: 14%, 粘土分: 6%, 締固め試験の μ_{opt} : 11%, $P_{d,max}$: 1.81(kg/cm^2) である。土槽は後述の写真のように、約40(深さ) × 40(横幅) × 30 cm(奥行き)の大きさである。通常の状態で締固めて、上方からの載荷試験と、締固め後90°回転して、締固め方向に直角な方向か

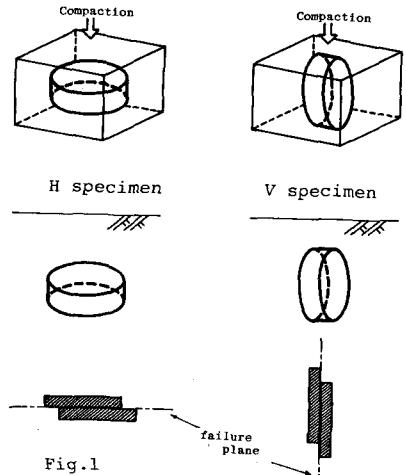


Fig. 1

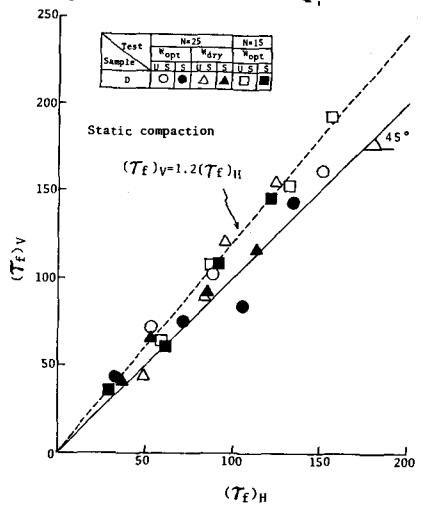


Fig. 2 Shear strength anisotropy

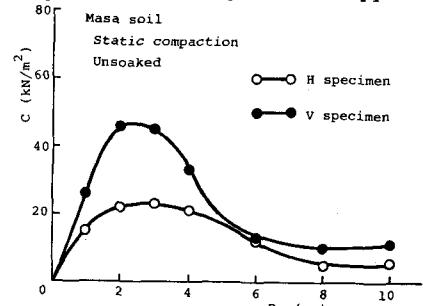


Fig. 3 Apparent cohesion and horizontal displacement

らの載荷試験と2通りの載荷が可能である。前者は堆積面が水平であるので、H test、後者は鉛直であるのでV testと呼んでいる。締固めは9.4 kNの鉄塊を用いて厚さ5cmごとに押し固めた。乾燥側の7%，最適含水比の11%の2種類の含水状態のものについて、それぞれ86.4%と83.3%の締固め度になるよう締固めている。載荷板は帯状荷重で約 4×27 cm、載荷速度は約1mm/minである。なお、土槽の下部からの給水が可能であり、水浸状態での載荷試験も行える。

3.2 載荷試験の結果 図-4に荷重度・地表面膨張量一次下量曲線の1例を示した。3組(H, V testを1組)の載荷試験を行った。いず冰もH testの方が荷重度一辺下量曲線の立ちあがりが急であり、荷重度のピーク値は比較的明瞭である。V testは沈下量とともに荷重度が増大し、沈下量30mm(沈下量/載荷幅=0.76)内ではピーク値は得られない。最大の荷重度はV testの方がH testより40~50%大きくなつた。写真1,2に正面から見た載荷後の地盤の変形状況を示している。すべり面の形状は写真からははつきりしないが、実測例を示すと図-5のようになる。いわゆるくさび型の主働域、隣接する遷移領域は確認できず、効動域のみ観察できた。H testの場合は、図のlが狭く、dが深い。載荷板の左右両側にすべり面が発生し、地表面は写真-3のように載荷板に平行に引張り亀裂と効動域のすべり面の上端部の亀裂が生じる。一方、V testの場合は、一般にすべり面のlが大きくdが浅い。載荷板の片側(3組中2組が左側)のみにすべり面が生じ、地表面部の引張り亀裂も片側のみが多い。

何故、V test(specimen)の強度・支持力がH test(specimen)のものより大きくなるかは、数値解析の結果も踏まえて考察しなければならないが、実測されたすべり面の形状から言えればV testの方が堆積面を直角に近い角度でせん断するすべり面が長いことも一因と考えられる。

4. むすび 研究の端についたばかりで、十分なデータの集積と理論的考察ができなかつた。今後は高密度の締固め土や水浸した締固め盛土の場合も含め、数多くの載荷試験を行う。さらに、ひずみの進行に伴う強度定数C, φの異方性の変化を考慮した数値解析を実施したい。

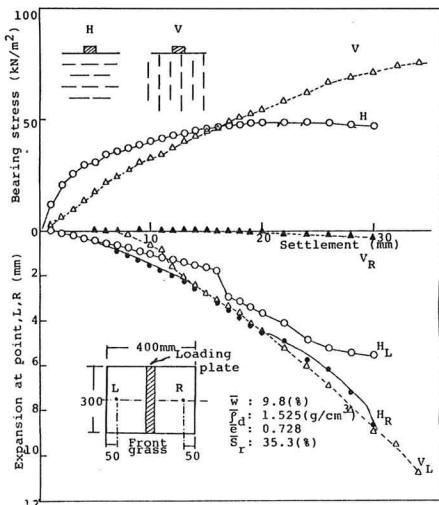


Fig.4 Relation between bearing stress, expansion and settlement

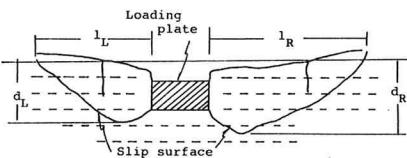


Fig.5 Slip surface (H test, w=11.0%)

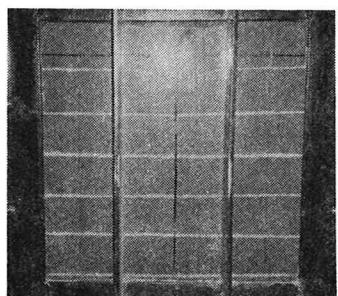


Photo.1 H test, w=6.4%

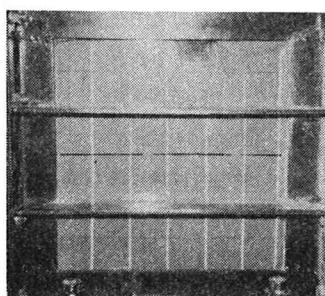


Photo.2 V test, w=11.0%

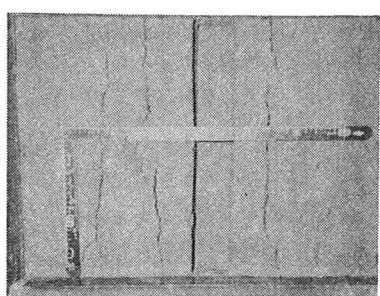


Photo.3 Crack at surface, H test, w=6.4%