

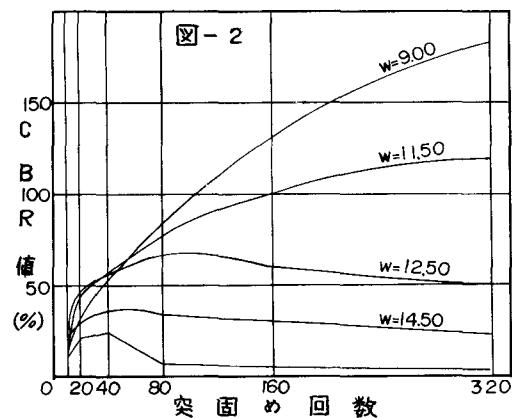
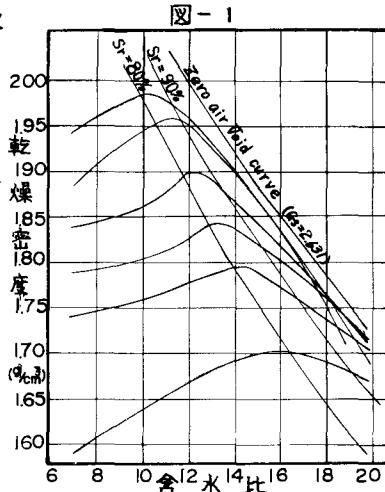
京都大学工学部 正員 松尾新一郎
 同 正員 西田一彦
 同 正員 中沢重一
 同 正員 塚原悌二

1) まえがき

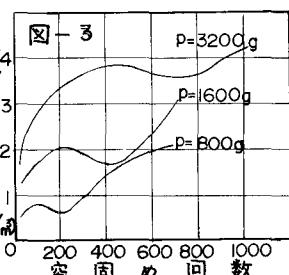
真砂土は種々の工学的特性を示すが、なかでも突固め特性と強度特性は真砂土を取扱う上に重要な要素となる。そしてこれらの特性は真砂土が他の粘土土と異なり、現地で風化されたまま淘汰をうけておらず、土粒子が機械的作用により破碎されやすいことに起因していると考えられる。そこで、これらの強度・突固めの特性と粒子の破碎の関係を調べるべく、いくつかの実験を行なったのでここに報告する。

2) 実験結果とその考察

a) 突固め特性 図-1は、粒度 $0.02\sim 5.0\text{mm}$, 50%径 0.7mm の自然真砂土をCBR用モールドで3層にて突固めの回数を変えて突固めた結果である。これから、突固め回数の増加により乾燥密度は増加するが、含水比の大きい所では逆に低下する。また、同じ試料でCBR試験を行なった結果、図-2のごとくやはり高含水比の所でCBR値の低下を示している。

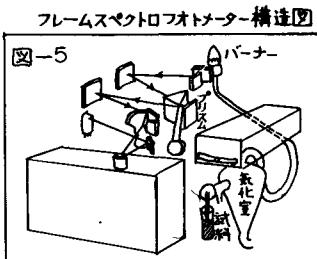
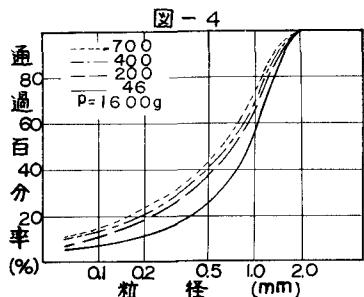


b) セン断特性 この強度低下現象の原因は種々考えられるが、なかでも、真砂土の場合には粒子の破碎がかなり影響しているはずである。そこで、乾燥真砂上で、粒度 $1.0\sim 2.0\text{mm}$ のものを一面セン断試験機用容器を利用して、突固め回数を46~1000回まで変化させて突固めたものについて、一面セン断試験を行なった結果が図-3, -4のとおりである。これによると、突固め回数の増加によって、強度が一たん低下する点がある。これは、粒子の破碎によ



よる力合せの効果と密度增加による効果の両者の和が最小となる点であると考えられる。

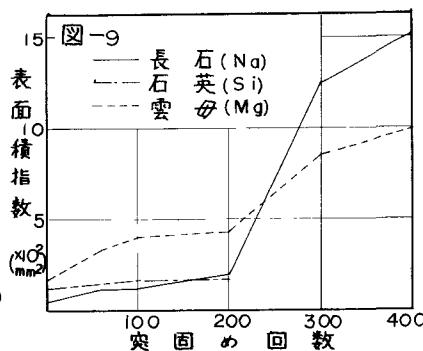
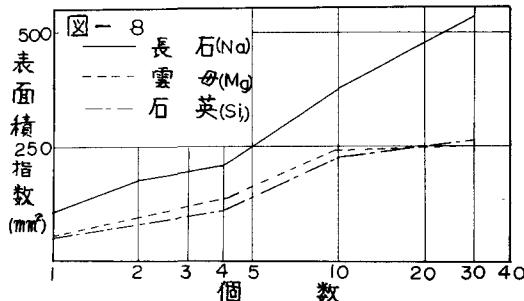
c) 粒子の破碎 上記の原因が粒子の破碎によるとしても、真砂土は主として石英、長石、雲母からなり、各鉱物の破碎抵抗に差があるので、外力が作用したとき、鉱物粒が選択的に破碎されることが予想される。そこで、これら3種の鉱物のいづれ



れが選択破碎を受けるかということを明らかにするため以下の実験を行なつた。すなわち、試料は粒径 2~5 mm 20g. と 50mm 56g のもので、前者はハンマーで打撃回数を 0~400 回に変えたもの、後者は 1 ブロックを等分割してゆき、1 個から 30 個まで増していったものである。これらのもとの鉱物組成は石英: 長石: 黒雲母 = 3.6: 1.7: 1 である。これらの各試料を 0.5 N HCl, 240 cc 中に 30 分間浸したのち、ろ液について図-5 に示す英國 Unicam 社製 Flame Spectrophotometer により主要成分 (Si, Na, Ca, K, Mg, Fe, Al) を定量した。その結果は図-6(ブロック), 図-7(粉碎)に示してある。当然、破碎とともに溶解量は増加するが、鉱物単位での破碎をみるため、鉱物個別元素 (Mg, Na, Si) を選び、あらかじめ用意した、単位鉱物粒の単位面積から溶解量から表面積指數(単位面積溶解量で試料の溶解量を割ったもの)を算出した。石英と Na, Mg の溶解比から推定した。石英と Na, Mg の溶解比から推定した。その結果を図-8(ブロック), 図-9(粉碎)に示してある。これから、一般に長石, 雲母, 石英の順に破碎が進む傾向がわかる。

3) あとがき

以上の結果より、真砂土の突固め特性や、突固めたものの強度特性は、粒子の破碎がかなりの影響を及ぼし、また破碎は、鉱物種により、選択的に行なわれることが明らかとなつた。



今後、組成の異なる真砂土についても実験を行なつてみる予定である。