

## 試料と容器間の漏水の影響を考慮した一透水試験

吳工業高等専門学校 正員 石井義明

### 1 まえがき

土の透水性は堤体や基礎地盤を通る浸透水量の計算に必要なだけでなく、地すべりの斜面安定に影響する浸透水流などの問題にも関係あり重要な力学的性質の一つである。室内で透水試験を行なう場合種々の要素が影響し、より正確な透水係数を得ることをむづかしくしている。特に試料と試験容器の間からの漏水の問題は大きく、不搅乱まさ土のような成形困難な試料についてこの問題のため不可能に近い。本文は試作した装置を用いて試料周辺部の浸透水量を測定し透水係数に及ぼす影響を調べるとともに、試料と容器間に不透水性材料(粘土)を詰め漏水量を少なくて行なう反透水実験の結果である。

### 2 試料と実験装置の概要

試料は2mmのフリイを通過した砂と乾燥粉末粘土を3:1の割合で混合し、含水比が15±1%の範囲となるよう調整したものである。こゝで透水試験容器は3~4月にかけて入水、突き棒で突き固めた。飽和度が20%異なると透水係数をはるかに異にする研究もあり、真空ポンプを用ひるべきかもしれないが、真空ポンプを用ひると試料の一部が乱され不均一となりやすいため、こゝでは約1時間放流浸水、15時間放置後実験開始の方法とした。実験終了後測定した飽和度が75~98%の範囲にあるため、飽和度については十分なものとは云えず、全般的にやや少ないと云ふ事が考えられる。

漏水の影響をみるために用いた試験の概要是図-1(a)に示すように通常の透水試験器の底盤を改良し、浸透水量を周辺部と中心部に分け測定できる。試料の直径が10cmである時、中心部の直径は7.5cm、周辺部は残りの部分、すなはち試料外周より2.5cmのドーナツ状の部分である。またボーラスストーンのかわりに2~4mmの粗砂を用いた。一方、漏水の影響を取り除き、より正確な値を得たため図-1(b)の方法を用いた。これは特別に作った大型の透水試験器(直径15.5cm、高さ17.5cm)で、別のプラスチック円筒容器(直径10cm、高さ12cm)内で試料を突き固め準備したものと、大型試験器内に置き、プラスチック円筒容器から試料を少しづつ押しだす、同時に含水比約50%の練り固した粘土で試料周辺に填充する方法とした。粘土と填充後1時間放流浸水、15時間放置後透水実験を行なった。15時間の間に粘土中の水は試料周辺を通り自重圧密されやすくなる。このため試料の形状が少しづつ変化しないことを実験終了後、填充粘土をとり出して確認した。

### 3 実験結果と方案

図-1(a)の試験機を用ひ同一試料で動水こう配のみを変化させ周辺部と中心部の浸透水量を測定し得られた流速の比(周辺/中心)の関係が図-2である。3種類の大きさの漏水の影響を示す。たゞ $e=0.58$ のものは破線で示すように動水こう配の増大とともにその比も大きくなっているが、 $e=0.72$ 、 $e=0.74$ のものについては2~3倍の所で一定となりその影響が現れるので、全ての試料についてこの影響があるか否か明確でない。しかし角張り比が小さく密な試料ほど比が大きく周辺部からの浸透水量が多いようである。そこで周辺部と中心部で別々に値を求める。

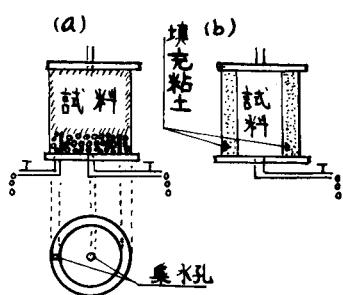


図-1 試験器の概要

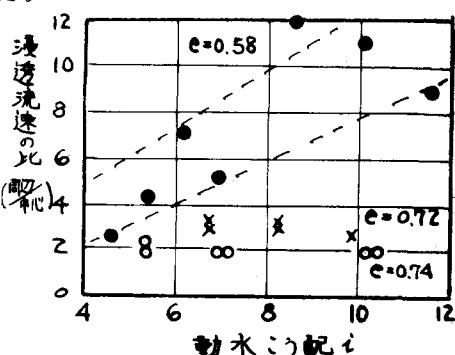


図-2 浸透流速の比

両側比との関係でプロットしたものが図-3である。当然の事ながら両側比とともに大きくなる、つまり周辺部の透水係数は中心部のそれをより大きく、両側比の小さい所ではノオーダも異なっている。従って今回用いた試料について両側比が小さきものほど漏水の影響が大きいと見える。

上述の漏水の影響を少なくするため図-1(b)の様に容器と試料の間に粘土と詰める方法とした。しかし粘土である、でも漏水は生ずるしまた粘土自身の自重圧密によく排水量が浸透水として測定されたため、こうして得られた浸透水が必ずしも試料内を通過したものとは言えない。そこでこれらのことと調べるためにJIS型の容器に含水比50%の練り返し粘土だけ入る浸透水量を測定した。その結果が図-4である。図には粘土をセットした直後のものと16時間自重圧密させた後に測定したものと示した。両曲線とも両側比とともに流速は増加しているが、16時間自重圧密させたものについては増加割合が小さい。16時間の間に自重圧密の工程が終了したとすればこの曲線両側比が半分浸透水量の大半は試料と容器の間からの漏水と考えられる。今回の実験で使用した砂と粘土の混合試料の浸透流速は $10^{-3}$ のオーダーであるから、周辺に填充した粘土が、試料のそれを及ぼす影響は単純 $\times 10^{-2}$ に見積り、でも1%以下でありこれを無視してもよいと思われる。以上(%)以上の事より図-1(b)の方法を含め、今回の実験は15時間以上(セト後)たててから透水実験を行なう、反。

図-5で粘土を填充しないJIS $\times$ 印の方法で得られたものと、試料と容器の間に粘土を填充して得られたものを比較したものである。

尚両者とも供試体寸法は同じである。標準の方法によれば得られるものの透水流量が大きくなり、漏水の影響を小さくした粘土詰のものより約ノオーダの差がある。

不搅乱まさ土は成型困難で大きな試料を得にくいために圧密カッターと用いれば小さな寸法の不搅乱試料が得られる。また上述の粘土を填充する方法と比べ不搅乱土の最大の問題点、漏水の影響を取り除く。そこで

近づけたまま土に適用する場合を考え、試料寸法の影響について調べたものが図-6であり、試料高さは同一で、直径が10cmのものと5cmで異なる。

X印と●印は粘土を填充しないJIS型の結果でX印のものが2~4倍大きい。一方粘土を填充した◎印と○印についても直徑の小さい◎印の値が大きい。直徑が小さいほど漏水量が大きくなるが、これは比表面積が大きくなるためである。漏水の影響が大きくなるためと思われる。従って◎印が○印よりも上側にある事で填充した粘土と試料の間に新しい水の道がありこれから漏水する水が比表面積が大きいものが多くなるためと思われる。尚、図に省略あるが高さの高低による差はほとんどない、反。

4-むすび 今後更にデーターの累積を重ねるとともに不搅乱まさ土についても調べようつもりである。

参考文献 ①河野伊一郎、西垣誠(1982):室内透水試験法(第32,33の考察),土質工学会論文報告集 22巻4号 pp.181-191.

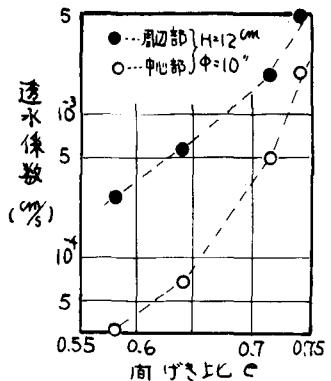


図-3 周辺部と中心部の透水係数

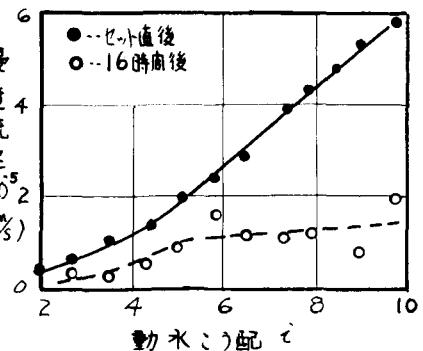


図-4 粘土の透水試験

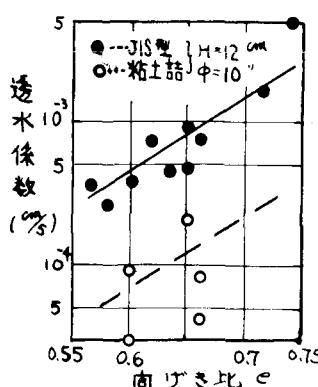


図-5 填充粘土の影響

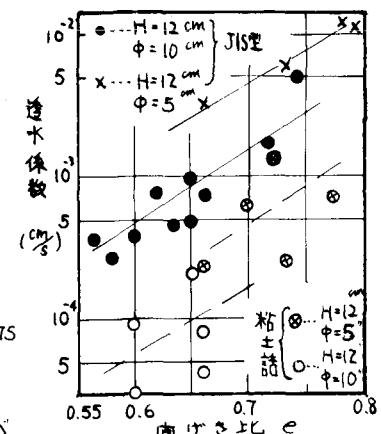


図-6 試料寸法の影響