

## 透水係数を推定する実験公式について

岐阜大学工学部 正会員 宇野尚雄

### 1. 透水係数を推定する方法

透水係数を推定するには、(1) 土の粒度・粒形および状態量(密度など)から求める方法、(2) 室内透水試験、(3) 現場揚水試験あるいは現況注水試験、(4) 現地の水位や流量の観測資料から推定する方法などがある。(1)は透水係数に影響する諸因子との関係をはじめ充明しておき、その関係式を用いて推定しようとするものである。実験公式法とともにべき乗法がある。(4)は解析式の確立されていいる現象の観測値とともに係数を推定しようとするものである。

これらの方法の選択は向

題の性格によって左右され

る。(2)は多用されるといふが、掩埋裏込め土の透水と  
かアーメド管や堤防のように  
ない人工的な盛土の透水性を  
調べる際に適応している。

(3), (4)は原位置試験でもあるので、原位置の透水係数を求めるのに好都合である。一方、(3), (4)は推定精度がよい反面、経費が高く、欠点がある。(1)は土質の粒度分析と原位置の状態量から推定するため  
経費は安く済む。しかし  
粒度時には子くさい。以下  
には(1)法に関する若干考察する。

### 2. 透水係数に影響する

#### 諸要因

一般に(1)粒径、(2)肉  
隙率、(3)粒度、(4)粒形  
が因子として考えられるが、  
これは飽和土の場合である  
が、不飽和土の透水を考え

**Hazen**

$$K = C_h (0.07 + 0.003t) D_{10}^2$$

$C_h$  (洗濯砂について)  
150 均等な粒子  
116 ゆるい細砂  
70 るくまじき砂  
60 大・小粒子混合  
46 非常に汚れた粒子

**Terzaghi**

$$K = \frac{C_t}{\mu} \left( \frac{n-0.33}{1-n} \right)^2 D_{10}^2$$

$C_t$   
10 なめらかな丸味のある砂  $T_c = 1.18$   
6 略しく角張った砂  $T_c = 1.40$   
2.6 略しく角張った粒子。  
いわゆるロード重り砂  $T_c = 5.84$

**Zunker**

$$K = \frac{C_z}{\mu} \left( \frac{n}{1-n} \right)^2 D_{10}^2$$

$C_z = 2.3$  (ガラス球)

**Kozeny, Donat**

$$K = \frac{C_k}{\mu} \frac{n^3}{(1-n)^2} D_w^2$$

$C_k$   
1.0 さわめて角張った砂  
2.3 角のある石英および石灰質砂  
3.6 丸味を帯びた、そろっている河砂  
5.2 (ガラス球)

$n = 0.35$   
 $\mu = 0.0114$  dyne.sec/cm<sup>2</sup>  
 $t = 15^\circ C$

-115-

なければならないときは、(5) 飽和度を考慮する必要がある。これは土中の透水断面積の大小に依存し、陶隙水の圧力状態と陶隙空気量に関係する。陶隙水が正圧の状態下では閉じ込められた空気量の多少が決定し、負圧状態下ではそれがバランスする含水状態の飽和度が生ずる。飽和度  $S_r$  が透水係数に及ぼす影響は大きく、飽和透水係数  $K_w$  に対する飽和度  $S_r$  の比  $K_w/K_s \approx S_r^{0.5}$  で近似されるが、どんな土にも適応できるかどうかは疑問である。つ

ぎに (6) 定常透水と非定常透水における透水係数の相違は不明確ではあるが、現在のところ、同一の値をともと考へてよいと思われる。含水比の土中の非定常透水において、浸潤面のフロント背後の飽和度がどの程度になるかが重要で、それはこのときの  $S_r$  に支配されると言えらねばならない。

### 3. 種々の実験式の比較

現場では時間的・経費的な制約などのため、粒度分析資料や状態量を用いて透水係数を推定する必要に迫られることがある。このために提案された実験式はかなりある。最も編「土壤力学」<sup>1)</sup>や木曜会議集をみると数式である。ここではそれらの中から明確なもの十ヶ種類とし、これらは陶隙水頭  $h = 0.25$  m,  $t = 15^\circ\text{C}$ , 粒性係数  $\mu = 0.0114 \text{ dyne} \cdot \text{sec} / \text{cm}^2$  として整理したものである。図-1は  $R$  にもともと強く因子となる粒径との関係を示す。 $R = C \cdot D_{10}^2$  より  $R = C \cdot D_{10}^2$  となるときの係数と飽和率  $S_r$  との関係を圖-1に示す。図-1から Hazen 式が最も大きな  $R$  値を示すことを傾向にみる。しかし、図-1では  $n = 0.35$  としているが、例えば  $n = 0.4$  の変化による影響を考へると他の式は大きくなる  $n = 0.4 - 0.5$  のときに Hazen 式に類似しくなることから、この間に被覆土が角張り立たずかたまりの形の影響がかなり大きいことが理解される。粒形の複雑な表現量がないため、これらの式の利点・難点が著しく減弱しているともいえる。武内(97)は多孔体内の流れのシミュレーションに  $R = C \cdot D_{10}^2$  を用いたが、粒形の問題は未解決であり、(1)法による充満率の限界を示すように考へられる。

図の作成には本学学生赤川裕、坂元志郎君の助力をいただいたことを記し感謝する。

参考文献 1) 最上式推編: 土質力学, 技報室, 1967, pp. 99-107, 2) 武内等: 離率モードによる多孔体内的流れのシミュレーション, 土木学会論文報告集, No. 187, pp. 79-93.

