

差圧計による土砂の粒度分析

岡山市役所 正員 ○山崎 信昭
 鳥取大学 工学部 正員 鈴木 幸一
 鳥取大学 工学部 正員 道上 正規

1. はじめに 差圧計を用いた土砂の粒度分析法は、土砂試料を沈降管に投入し、土砂を含む水の圧力と含まない水の圧力の差を利用してする方法であるため、ごく短時間で分析が終了する利点がある。従来、さわめて微細な粒子に対して行なわれてきたこの分析法も、かなり大きな粒径の砂粒子にまで適用しようとした研究に立屋・奥村の研究があるが、通用限界・精度などが十分明瞭にされていいるとはいい難い。本研究は、沈降管の諸元と土砂粒子の特性および実験試料の量などと、得られた粒度分析結果との関係から、その通用性について実験的に検討し、この沈降分析法の実用化を目指したものである。

2. 差圧計を用いた粒度分析法の原理およびその分析装置

差圧計による土砂の粒度分析は、土砂を含む水の密度と土砂を含まない水の密度が、異なるということを利用して、粒度分析を行なおうとするものである。分析装置の概略を示す図-1の記号を用いて原理を説明する。沈降管に土砂試料を投入する前のA点およびB点の圧力 P_A および P_B は、

$$P_A = P_B = \rho g L \quad (1)$$

であり、A・B両点の圧力差はないが、沈降管に土砂を投入すると、 $P_B = \rho g L$ は不变であるが、 P_A は、

$$P_A = (L - \frac{W}{\rho A g}) \rho g + \frac{W}{A} \quad (2)$$

となる。ただし、W：投入土砂重量、A：沈降管の断面積、L：沈降距離、ρ：水の密度、a：土砂の密度である。このときA・B両点間の圧力差 ΔP は、

$$\Delta P = P_A - P_B = (1 - \frac{\rho}{a}) \frac{W}{A} \quad (3)$$

であるが、土砂投入時からの時間が経過すれば、合計の重さが W' である L/t より小さい粒子の砂のみが沈降管中に残るため、

$$P_A = (L - \frac{W'}{\rho A g}) \rho g + \frac{W'}{A} \quad (4)$$

となり、このときの圧力差 $\Delta P'$ は、

$$\Delta P' = P_A - P_B = (1 - \frac{\rho}{a}) \frac{W'}{A} \quad (5)$$

となる。このような圧力差の時間変化を記録した一例を示すと図-2のようである。図中の縦軸は、試料投入後一定になつた圧力差を100として示している。こ

こで、沈降距離Lがわかっていると、圧力差は正規化してある土砂試料の重量

に比例しているので、図-2の横軸で表わされる時間を L/t

L/t という簡単な沈降速度に換算すれば、縦軸 $\Delta P'/100$ は、式

(3)および(5)からそのまま W'/W であるから、投入土砂試料中の

ある沈降速度を有した砂の重量割合が直ちに求まる。す

じめ沈降速度と砂粒径との関係を知つておけば、得られた

この結果から各粒径の重量割合が求まる。本実験に用いた

沈降管は、長さ110cmで内径5cmの透明アクリル管で、沈降

距離Lは80cmから110cmまで10cm間隔で変えられるよう、

所定の位置に圧力取り出しタップが取り付けてある。もし

て、内径1cmのビニール管で任意点のタップと1kg/cm²まで

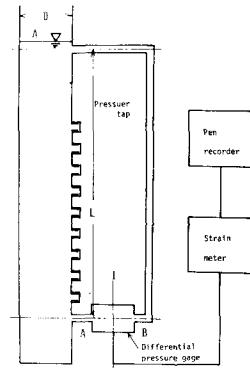


図-1 分析装置概略

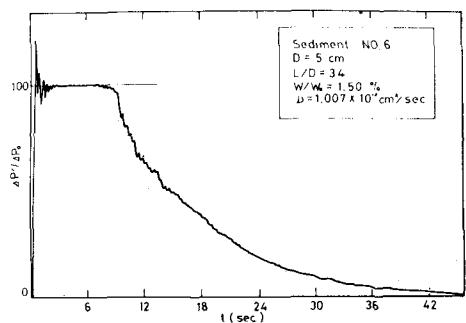


図-2 分析記録の一例

の差圧が測定できる差圧計と直接繋いでいる。(図-1 参照)

3. 沈降速度と砂粒径 本分析法は、沈降速度から粒径を知るという過程を経るため、測定寸下で自然砂における沈降速度と粒径との関係を明らかにする必要がある。その関係を示したのが図-3であるが、粒子が、用いた自然砂は粒径1mm程度までは球の沈降速度とほとんど差は見られないが、粒径が1mm以上になると差が顕著であることが認められる。この原因は、土砂粒子の形状係数などが、 $d=1\text{ mm}$ では0.8前後であるが、 $d=0.3\text{ cm}$ では0.65というように、粒径が大きくなるほど砂粒子の形が球状から離れるためと、抵抗係数 C_d が球に比して大きくなるためと考えられる。

4. 諸要素の影響と分析結果 土砂濃度の影響は、図-4においてのように、沈降管中の水の重量に対して最大2%まではほとんどないと考えてよい。また、沈降管長の影響については、図-5から言えるように、沈降距離 L と管径 D との比 L/D は20以上必要だと考える。なお、これらの図の横軸は Reynolds数($=\frac{\rho D v}{\eta}$)； ρ : 砂粒子の沈降速度、 D : 砂粒径、 v : 水の動粘性係数)をもっている。投入土砂濃度を2%以内、 $L/D > 20$ という条件と、実験的に求めた図-3の砂粒子と沈降速度との関係を用いて、任意に混合した自然砂の粒度分析を行なった結果の一例を図-6に示す。実線はフレイによる分析結果であり、丸印で示しているのが本方法による分析結果である。これを見てもわかるように、両者にはそれほど大きな差ではなく、差圧計を用いた本分析法は、十分に実用に耐えうるものと考える。

5. まとめ 最後、実験結果に基づいて本分析法の留意事項を簡単にまとると、(1)土砂濃度は最大2%までとするが、通常1%程度が適当。(2)L/Dは20以上必要である。(3)水温の影響は、実用上無視しうる。(4)圧力取り出し上端と水面との距離は、管径 D に近づける。などである。今後の課題としては、図-3の沈降速度と砂粒径との関係で、特に、大粒子の砂の沈降速度の詳細な検討が必要であると思われる。

(参考文献)

- 1)立屋、奥村:「差圧計による土砂の沈降分析について」、東大防災研究所年報第9号 質4/3 PP.417-425.

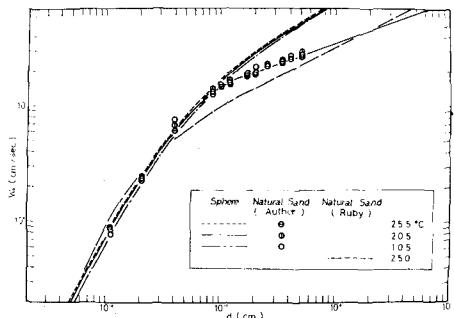


図-3 沈降速度と砂粒径

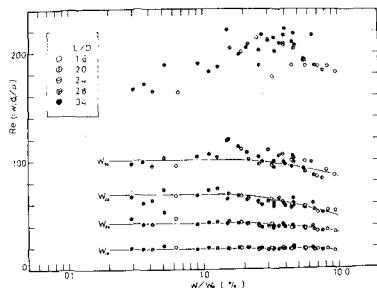


図-4 濃度とRe数との関係

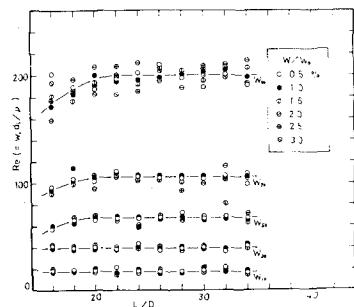


図-5 L/DとRe数との関係

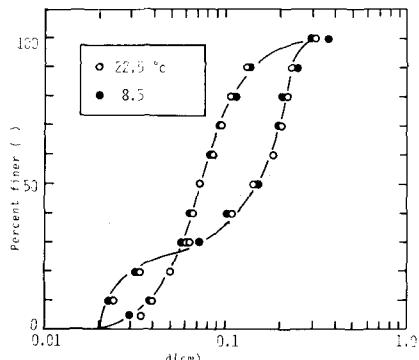


図-6 分析結果