

II-62 移動床付近の渦流について

神戸大学 正員 ○ 篠 源亮
工藤 明彦

移動床の砂礫に作用する掃流力については、すでに多くの研究がなされたおり、多くは、床上の時間平均流による流体力に関するものである。（かしながら移動床構成する砂礫層は透水性を有しており）、その表面は粗いのか常下であるから、移動床下においても、流れは存在し、又乱れが卓越しているものと考えられる。このことに付いては、先きに実験を行つて上記の考え方が正しいことを確かめた。

移動床において乱れと流速勾配をもつ流れが作用すれば移動床の砂礫粒子には、下流方向より單なる掃流力以外に、渦流による回転力が働き、引ひては揚力が生じることになるものと予想される。

この渦流、特に乱流による渦流については、近接させた2素子の流速計を用いて実験を行つて調べた。左の実験用水路の長さが充分長くなつたため、境界層は両水路水面にまで達しておらず、やや下方へとまつてあり両水路の流れとしては不完全である。

実験 流速計は熱線流速計を使用した。2本の熱線の間隔は 2mm である。又1本の熱線の長さも 2mm である。移動床材は $d_{so}=1.4\text{mm}$ のガラスビーズと、 $d_{so}=5.0\text{mm}$ の小砂利を使用した。熱線はその特性に影響を与えるようアラルダイトで補強を行つて、移動床下から床上にかけて脚綱することなく連続して測定し得るようにした。水路は巾 13cm 、長さ 45m 合板製で測定ヶ所の側面だけボリエヌル板を使用して可視化するようにしてある。水路勾配は $1/400$ である。ガラスビーズの場合流量 0.5l/sec 、水深 1.6cm 、小砂利の場合、流量 1l/sec 水深 4.2cm で実験を行つた。ハブれも移動床下床材は掃流されない状態である。

測定結果

(1) 平均流による渦流 平均流による渦流は $\frac{\partial \bar{U}}{\partial x} < \frac{\partial \bar{U}}{\partial y}$ と考え、 $\frac{\partial \bar{U}}{\partial y}$ でモーティベーションを示すとすると図-1に示すような分布となる。移動床のわざが下(この実験下は $\frac{1}{400}$ 程度下)から水表面にかけて平均流速の分布はいわゆる対数法則 $\bar{U} = \frac{U_\infty}{\kappa} \ln \frac{y-d}{y_0}$ がよく適合するより下、これより $y \approx \frac{U_\infty}{K \bar{U}}$ となり、上方に向うにつれて高さ y に逆比例して速度は小さくなる。又両水路の運動方程式(2次元)を渦流の式に変え、簡単な考察を行うと以下のようになる。渦流の式は

$$\bar{U} \frac{\partial \bar{U}}{\partial x} + \bar{V} \frac{\partial \bar{U}}{\partial y} = \nu \nabla^2 \bar{U}_z - \left(\frac{\partial \bar{U} \bar{W}}{\partial x} + \frac{\partial \bar{U} \bar{W}}{\partial y} \right) \quad (1)$$

を得る。今渦の拡散を実験結果から考慮して、 $(\nu \nabla^2 \bar{U}_z, \frac{\partial \bar{U} \bar{W}}{\partial x}) \ll \frac{\partial \bar{U} \bar{W}}{\partial y}$ とする。 $-\bar{V} \bar{W} = K \frac{\partial \bar{U}}{\partial y}$ (ただし $K = \bar{U} \bar{W}$)とおいて、この K は剪断流における渦動粘性係数と同様な性質をもつものと考える。

そうすれば、Pasquill, 伊藤の考え方をこの式に適用出来ることになり、多少拡大解説を行つて $\frac{dK}{dy} = \frac{d\bar{U}}{dy} = \bar{W}$ となる。これはもとづけは結局(1)式は

$$\bar{U} \frac{\partial \bar{U}_z}{\partial x} = K \frac{\partial \bar{U}_z}{\partial y} \quad (2) \text{ となる。}$$

今移動床上下の近傍のみを考えることとすると、近似的に、 $(\bar{u}, K) \rightarrow y$ としてもさしつかえなく、境界条件を $x=0$, $\bar{w}_2=\infty$; $y=\pm\infty$ $\bar{w}_2=0$ とすれば、 $\bar{w}_2=C(x)^{\frac{1}{2}} \exp(-\frac{y}{\sqrt{x}})$ のガウス分布の解を得ることはあきらかである。したがって渦度は移動床付近においてガウス分布の型となると考えられるが、移動床上下で (\bar{u}, K) の値が異なるため、 \bar{w}_2 の分布は移動床上下で異った巾をもつこととなる。

(ii) 乱流による渦度 亂流による渦度の $-z$ 方向成分は $\bar{w}_2 = (\frac{\partial u'}{\partial y} - \frac{\partial v'}{\partial x})$ である。剪断流においては $u' > 0$ と $v' < 0$; $u' < 0$ と $v' > 0$ とが組合される機会が多いこと、又 u' と v' 大きさの間に相似関係が成立すると言えうることから、 $\bar{w}_2 \propto \frac{\partial u'}{\partial y}$ として、又実における u' の差 $\Delta u'$ を測定して渦度 \bar{w}_2 をあらわすものとした。その結果を図-2に示す。

一様な等方性乱流においては、乱れによる渦度の $-z$ 方向成分の自乗平均 \bar{w}_2^2 は、 y 軸れた 2 点の u' の相関係数を f とするとき

$$\bar{w}_2^2 = \left(\frac{\partial u'}{\partial y} \right)^2 + \left(\frac{\partial v'}{\partial x} \right)^2 - 2 \left(\frac{\partial u'}{\partial x} \right) \left(\frac{\partial v'}{\partial y} \right) = -2 \bar{u}'^2 f_0'' - 2 \bar{u}'^2 f_0'' - \bar{u}'^2 f_0''' \quad (3)$$

となり、さうに入生乱れのマイクロスケールとすると、 $\bar{w}_2^2 = -5 \bar{u}'^2 \left(\frac{\partial u'}{\partial y} \right)_{y=0} = 5 \frac{\bar{u}'^2}{x^2}$ となる。他の方向の渦度の成分も同様の値となる。単位時間に消散する乱流エネルギー ε は $\varepsilon = 15 \rho D \frac{\bar{u}'^2}{x^2}$ であるが、 $\rho \bar{u}' \bar{w}_2 = \varepsilon$ となり、局所一様等方性乱流の仮説のもとすれば、渦度の自乗平均の分布は消散エネルギーの分布と一致しなければならぬ。又、一様性乱流であれば、乱れと渦度の相関は $\bar{u}' \left(\frac{\partial u'}{\partial y} \right) = 0$ であるが、剪断流においては $\bar{u}' \bar{w}_2$ が存在するようになり、 $\bar{u}' \left(\frac{\partial u'}{\partial y} \right)$ も存在し、図-3に示すように、スケールの大きな乱れ(周波数の低いもの)においては、 $u' > 0$, $\frac{\partial u'}{\partial y} < 0$, $u' < 0$, $\frac{\partial u'}{\partial y} > 0$ の逆位相の関係が見られる。この関係は又実における u' の状態と比較を行えば明らかである。(図-4)。

又実験の結果より、平均流下では、流れ方向の揚流力と渦度により砂粒を回転させたる上向き揚力は同時に作用する。しかしながら乱流の作用は砂粒に最も影響すると考えられる波長の長い乱れの下流方向成分は、乱れによる渦度成分と位相を一致しないことから、乱れによる揚流力と揚力とは打ち消しあうように作用するものと考えられる。たゞ本実験では乱流による渦を $\frac{\partial u'}{\partial y}$ で代表しており、又実測時の影響等考慮していなければ下では \bar{w}_2 で表すことを調べる必要はある。

本研究は、芦田教授の特定研究費の援助を受けてなものであり、ここに記して感謝します。

