転波列流れの流速とせん断応力の挙動について

Experimental Research on Velocity and Shear Stress of Roll-Wave Flow

宮島 昌弘 (大産大工)

Masahiro MIYAJIMA

Dept. of Civil Eng., Osaka Sangyo Univ., Osaka 574-8530, Japan

On Roll-Wave which flows steep slope channel, there are many unclear point. On the behavior of flow velocity and shear stress of the Roll-wave flow, this study was examined experimentally. From the experimental result, the following were shown : That features of mean flow velocity are clear and that it has large velocity gradient and the water depth greatly affected bed shear stress with the flow velocity. It is considered that these are important features of the Roll-wave flow.

1. 緒言

水深の浅い急勾配水路において, Fr 数がほぼ2を越える と転波列が発生するといわれている.この転波列の特性 については不明な点が多い.発生についてはもちろんの こと,流れとしての特性についても,ほとんど知られて いないのが現状である.本研究は,この転波列流れの流 速・底面せん断力の挙動について実験的に明らかにし, 転波列流れの特性について検討したものである.実験の 結果,転波列流れの平均流速分布には,明瞭な特徴があ ること,また水深と流速,水深と底面せん断力の間にも 明瞭な関係があることが示された.これは,転波列流れ の特性に関わる重要な知見であると考えられる.

2. 実験条件

実験は,幅 20cm,長さ 5mのアクリル製可変勾配水路を 用い,水路勾配は 1/10 を中心に 1/7 から 1/30 まで勾配 を変化させ,それぞれの勾配で若干流量を変化させた. 流速はレーザードップラー流速計,水深の測定は超音波 式水位計で行った.底面のせん断力は,底面にせん断力 計を設置して測定した.Table-1 に実験条件の例と実験 範囲を示す.Fig.1 には転波列の模式図を示す.

Table-1 Experimental condition example and range

Chan• nel slope S	Flow rate Q cm ³ /s	Mean water depth h _m (cm)	Fr	Re	Channel slope : 1/7 - 1/30 Mean depth : (cm)
0.1686	1050	0.35	7.8	3800	03 - 06
0.1686	668	0.28	7.4	2300	
0.1686	617	0.28	6.7	2100	Fr number :
0.1166	807	0.38	5.5	3200	3 - 8
0.1166	653	0.38	4.5	2600	
0.1166	582	0.35	4.5	2300	Re number :
0.0665	992	0.48	4.8	3900	2000-6000
0.0665	807	0.43	4.6	3200	
0.0665	582	0.38	4.0	2300	



Fig.1 Profile of Roll-wave

Table·1 中のフルード数は Fr: U/_{√ghm}, レイノルズ数は Re: Uh_m/ν, U=Q/(Bh_m), U;平均流速, B;水路幅である.

3. 実験結果

3.1 波速と流速の特性

波速と波頂部付近の流体粒子速度の関係を示したのが Fig. 2である. 波速と流速がほぼ一致しているのが見られ る. このことから転波列フロントでは、砕波しているこ とが想定される.

3.2 流速分布特性

Fig.3 は主流の平均流速分布である.10 秒程度を平均し ている.縦軸に最大水深で無次元化した相対位置をとり, 横軸にこの点での平均流速を流れの波速で無次元化した 流速を示した.Fig.2 で示された波頂部での流速と波速 一致から,波頂部での最大流速から水路床へと平均流速 は,連続的になめらかに減少していくことが判る.流れ が水路床面の影響を強く受けていることが推察される. この場合最大水深が 8mm 程度であることと,波頂部で波 速と同様 1.5m/s 程度の流速があることから,大きな速度 勾配を持った流れであることも判る.また流速分布につ いては各水深での対数則分布の重ね合わせが考えられる.



Fig.2 Celerity and velocity of wave crest division



Fig.3 Mean velocity profile

3.3 水深変動と流速変動

水路勾配1/10,単位幅流量で50cm²/sec程度を流下させた 場合の水路床から1.5mmの位置で得られた流速について, 水深・流速変動の整理結果を示す.使用したデータはサ ンプリング間隔0.01秒で1024個である. Fig.4に水深と 流速の相互相関係数を示している. 横軸はずらし時間で ある.ピーク時の相互相関係数が0.45程度となっており, 定常的な2次元流速場の相関係数に対応しているような 結果が現れていて興味深い.図に示された0.04秒程度の ピークの遅れは,転波列フロントが進行していく際,転 波列フロントが遅い流れを追い越していく時に生じてい る速度差のためと考えられる. ほぼ水深最大時に流速最 大になり,水深最小時に流速最小になっており,水深・ 流速がすみやかに応答している. これらの平均的な流速 が,Fig.3で示される流速分布パターンを構成する1点に なっている.

R (hu)





Fig.4 Cross correlation coefficient of h and velocity

Fig.5 Bed shear stress of observed and calculated



Fig.6 Cross correlation coefficient of h and bed shear stress

3.4 底面せん断力特性

水路底面にせん断力計を設置して得られた測定結果と, 流れを定常等流とした場合の底面せん断力とを比較す る.Fig.5 に,縦軸に測定された平均せん断応力,横軸 に流れを等流とした場合の底面せん断応力τ=whI を示 した.実測と等流として扱った計算結果が,ともにほぼ 同様の傾向と値を示している.これは転波列流れが平均 的には,等流と同様に底面摩擦とのバランスをとって流 下していく流れであり,あたかも等流の扱いが可能であ るかのような振る舞いを示しているものと考えられる. 3.5 水深と底面せん断応力について

Fig.6はFig.4と同様に横軸にlag time(sec),縦軸に 水深と水路底面のせん断応力との相互相関係数を示し たものである.ここでは、せん断力計からの取得状況を 検討して、サンプリング間隔 0.02 秒,256 個のデータ で整理している. 図に示された 0.08 秒程度の応答遅 れは、転波列フロント前後の流速差とせん断力計の応答 遅れによるものと考えている、ここで、相互相関係数 0.7を示すピークは、水深と底面せん断応力の関係が強 いことを示すものである.

4. 波速・流速・水深・底面せん断力に関する考察

以上の実験結果から,転波列流れは非常に流動性の卓越 した流れであることを示しており,極論すれば,波動と いうより,河床面の摩擦の影響を強く受けた流れの特徴 を持つものと考えられる.また, Dressler¹⁾は,転波 列は流れの抵抗が重要な意味を持つと述べている.転波 列流れの特徴は,急勾配を流下する非常に浅い水深と高 速の流れにあり,平均的には底面摩擦の影響下にある速 度勾配の卓越した流れであると考えられる.同時に流れ の流速と底面せん断応力は,水深との強い関係を示して おり,水深変動と共に変動している.

5. 結論

急勾配水路を浅い水深で流下する流れは,転波列を伴う ことが多い.その際流れの流速は,波頂部部分の流速と 波速がほぼ一致しており,波頂部から河床面に近づくに 連れて平均的になめらかに減少している.このことから, 底面摩擦とバランスをとった,ある平均的な流れのまわ りを,転波列が水深と共に流速と底面せん断応力を変動 させながら流下していく姿が窺える.

引用文献

1) Vedernikov, V. "Condition at the front of a translation waves disturbing a steady motion of a real fluid", Comptes rendus (Doklady) de l'Academie des Sciences de l'U.R.S.S., Vol.48, No.4, 1945.