<u>1. はじめに</u>

近年多自然川づくりは全国的に進められるようにな り、年々その施工箇所は増加している.その多自然川 づくりの方法のひとつに、河道に巨石を設置すること で流れに多様性を持たせ水生生物の生息環境を確保し ようという試みがある.そうすることで、魚類の採餌 場や休息場、また洪水時の避難場所を確保することが 可能となる.しかし実際に巨石を設置する際は経験的 に行われることが多く、明確な設置方法は定まってい ない.そこで本研究では、巨石を複数配置する場合の 基礎的知見を得るために横断方向配置間隔が巨石背後 の流れに与える影響について PIV 計測により検討した.

<u>2. 実験方法</u>

実験水路は、長さ7.5m、全幅0.3mの勾配可変開水 路を用いた.水深は非越流時が 2.5cm, 越流時が 6.0cm となるよう流量および下流の堰で調節した.実験条件 を表-1に示す. また巨石モデルとして一辺 3.0cm の立 方体を,横断方向配置間隔 dy がそれぞれ 1.0cm, 2.0cm, 3.0cm, 4.0cm となるよう設置した. PIV 計測の流れの 可視化には,直径 80 ミクロン,比重 1.02 のナイロン 樹脂粒子を用い、厚さ約3mmのシート状にしたアル ゴンレーザー光を開水路水平断面および鉛直縦断面に 照射した. レーザーシートの照射位置は、水平断面は 5mm間隔で,非越流時には4断面 (z=5~25mm),越 流時には 11 断面 (z=5~55mm) 設定した. 鉛直縦断 面は巨石モデルの配置の対称性より y=0~150mm を計 測区間とし,水路中央,モデル端,モデル中央,モデ ル端から 10mm 間隔で 3 断面,残りを 20mm 間隔で 3 断面の計10断面設定した.この可視化画像は高速度力 メラ (ライブラリー)を用いて 1/200s で撮影した.相 互相関法により画像解析し, 3200 データ 16 秒間平均 値を流速ベクトルデータとした.

<u>3. 実験結果</u>

図-1 に水深 h=25mm, z=15mmの case2, case4の16s 間平均流速コンターを示す.配置間隔が大きくなるに つれ,巨石モデル間の加速域が流下方向に長くなり,2 つの後流の影響が混合した低速域が現れている.この 傾向は水深 h=60mm でも同様に見られる.このように 形成される低速域の特性を調べるため,水深 h=25mm, z=15mm における16s 間平均流速の面積占有率のヒス 名古屋工業大学大学院 学生会員 〇市川 亜也佳 名古屋工業大学大学院 フェロー会員 冨永 晃宏

| | 表-1 実験条件 | | | | | | | | |
|--------------------|----------|-----|-----|-----|--------|-----|-----|-----|--|
| case | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | |
| モデル間隔 dy(cm) | 1.0 | 2.0 | 3.0 | 4.0 | 1.0 | 2.0 | 3.0 | 4.0 | |
| 水深 h(cm) | 2.5 | | | | 6.0 | | | | |
| 流量 Q(I/s) | 0.505 | | | | 2.873 | | | | |
| 断面平均流速 Um(cm/s) | 6.713 | | | | 15.959 | | | | |
| フルード数 Fr | 0.136 | | | | 0.208 | | | | |
| 勾配 I | 1/2000 | | | | | | | | |



図-2 z=15mm 断面における流速の面積占有率

トグラムを図-2に示す.ヒストグラムに用いた平均流 速データは、2つの後流の干渉に注目するため巨石モ デル後方 x=80mm 以降のデータを採用している.図-2 より全体的にグラフは二山型となっており、2つの分 布が混在していることがわかる.その2つの分布のう ち低速域の分布のピークは、case1 では 1.0cm/s、case2 では 3.0cm/s、case3 では 5.0cm/s、case4 では 6.0cm/s 付近で確認でき、巨石モデルの配置間隔が大きくなる につれて高速域寄りへと移動している.一方、高速域 の分布については流速、分布割合ともに大きな違いは 見られない.次に巨石モデルの2つの後流の干渉によ る影響に注目する.図-3に水深 h=25mm、水路中央の 平均流速 U と乱れ強度 u'の流下方向変化を示す.平均

キーワード: PIV, 巨石, 乱れ, 後流

連絡先:名古屋工業大学 〒466-8555 名古屋市昭和区御器所町 TEL 052-735-5490

流速コンター図でも確認できたように、巨石モデル間 は加速域となっており急激に流速Uが増加し、casel を除いてほぼ同じ最大流速に達している.下流では、 casel が最も減速が大きく、case2、3、4の順に減速割 合が小さくなっている.乱れ強度u'は、巨石モデルの 60cm後方から下流で最大値をとり、case1、2、3、4 の順に最大値の位置が下流側へ移動している.これは 巨石モデルの配置間隔が大きくなることで、後流の干 渉位置が下流側へ移動したため、乱れ強度u'の最大値 も移動したものと考えられる.このことから、配置間 隔が小さいほど水路中央での干渉による減速が大きい といえる.そこで干渉の影響による主流からの最大減 速率を図-4に示し、最大減速率yを次の式で表す.

$$\gamma = \frac{U_0 - U_{\min}}{U_0} \times 100 \tag{1}$$

Umin は水路中央干渉部の最小流速,U₀は巨石モデルから水路中央までの距離と同距離側壁側へ離れた地点の流速である.図-4より,配置間隔10mmではやや越流の値が小さくなっているが,20~40mmは越流,非越流ともにほぼ同じ減速率となっている.したがって,水深の変化に関係なく減速率は巨石モデルの配置間隔に影響を受けることがわかる.次に,巨石モデル後流域はカルマン渦の干渉により周期的な変動特性を示すことから自己相関関数について検討した.自己相関関数は不規則変量x(t)の周期を調べるために用いられ,以下のように定義される.

$$C(t,\tau) = E\left[\overline{x(t)x(t+\tau)}\right]$$
(2)

τ は遅れ時間, Eはアンサンブル平均である.case2,3
ともに低速域となっている x=186mm, y=150mm にお
いてセカンドピークにより周期を求めると,case2 では
Vに2.4s,case4 ではUに1.9sの周期が認められた.こ
れは巨石モデル後方の流れの違いがそれぞれ周期性に
影響を与えたものと考えられる.そこで図-5 に水深
h=25mm, z=15mmの case2 と case4 の 0.5s 平均ベクト
ルを示す.case2 では巨石モデル後方からもう一方の巨
石モデル後方へ向かう流れがあり,case4 ではそれぞれ
の巨石モデル後方で帯状の流れとなっていることが確
認できる.

<u>4. おわりに</u>

巨石の配置間隔が狭いほど巨石下流域が減速される 傾向が見られた.巨石の配置間隔の狭いほうが低速域 が確保されやすいといえる.今回は巨石を配置する際 に基本となる横断方向間隔について検討したが,今後 は縦断方向間隔や巨石の個数を増やした場合の配置に ついても同様に検討し,流れの多様性創出に効果的な



巨石の配置方法を評価していきたい.

参考文献: 冨永晃宏,鄭載勲,伊藤佑介, PIV による 巨石まわりの流れ構造の解析,土木学会中部支部研究 発表会講演概要集, pp.199-200, 2010

-130-