指導教員 冨永晃宏 教授

1. はじめに 日本では古くから多くの河川の中に 水制を建設してきた.河川の流速を弱め,流れの方 向を変えることにより河岸や堤防の保護のために利 用されてきた.近年は上記の目的に加え,河川景観 改善や周辺の自然環境保全を目的とする「多自然川 づくり」の考えが取り入れられている.水制は多様 な流れを創出し,河川周辺の生態系にとって良好な 環境を創造できるため注目されている.

種々の水制の中でも透過型水制は局所洗堀の抑制 が見込まれ、背後の流れを減速することができるが, 水制背後の浮遊砂輸送や堆積を考慮した最適な設置 方法は確立されていない.本研究では透過型水制と して杭出し水制を採用し,杭出し水制の透過率や設 置方法が水制背後の流れ構造に及ぼす影響について, PIV 計測により検討した.

2. 実験方法 実験水路は,長さ 7.5m,全幅 0.3m の可変勾配開水路を用いた. 側面はガラス張りで, レーザーによる光の反射を防ぐために、全水路底及 び設置構造物を黒く塗装した.実験は図-1 に示すよ うに水制模型を設置した.水制の上流端は水路上流 端か 386.5cm の位置に設置した.水制高さは 10.7cm とし,非越流条件下で実験を行った.実験条件は表 -1 に示す.また,水制模型は表-2 に示すように水制 長さが水路全幅の4分の1にあたる75mmに設定した. 杭の列が1列,2列,杭の本数が4本,6本,8本,1 列目と2列目の間隔が10,20,30mmと変化させた. また、水制模型を用いずに行ったケース名を none と し、2列目の杭を1列目の杭と杭の中央に置く千鳥配 置のケース名の最後に c を付けた. また, 透過率 T は1列目において水制長75mmに対して杭のない空間 の面積率,投影透過率Tnは水制を上流から見て,水 制長75mmに対して杭のない空間の面積率とした.

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 断面に照射した.レーザーシートの照射位置は,水 平断面に 5mm 間隔で7 断面(z=0.5~3.5cm)設定した. この可視化画像は高速度カメラ(ディテクト)を用い て 1/200s で撮影した. PIV 解析ソフト FlowExpert (カ トウ光研)を用いて相互相関法により画像を解析し, 16 秒間で 3200 データの流速ベクトルを得て統計処 理を行った.

<u>3. 実験結果</u>今回の実験は1列の杭の本数P(4, 6,8本),杭の列数L(1,2列),1列目と2列目の間

大柿 貴利

表-1 PIV 実験条件

Q(L/s)	h(cm)	B(cm)	$U_m(cm/s)$	Fr	Ι
3.0	4.0	30.0	25.1	0.4	1/1000



図-1 模型配置図および2列設置方法

隔 a(10, 20, 30mm), 2列目の杭の配置方法(正面配 置または千鳥配置)の4項目を変化させて行った. そ のため、この4項目について実験結果を比較する. (1) 1列の杭の本数(透過率) 杭出し水制では、透 過流が存在するため水制背後に流下方向流れが存在 する. 1列の杭の本数が増加するにつれて、透過流 量が減少し、杭列背後の流速が低下する. 図-2に水 制背後(y=22.5-30 cm)における水深平均流速の縦断方 向分布を示す. 杭の本数の増加に伴い、杭下流の減 速が大きくなることが確認できる. これは他の3項 目によらず同様の傾向が得られた.

(2)杭の列数 一般的に,杭の本数が増えれば抗力の 増加により全体の抵抗が増加することから,2列の方 が1列よりも水制背後においてより一層減速される と考えられる.図-3(a)に水制背後層平均流速の鉛直 方向分布(x=9,12,15, y=22.5-29.5)を示す.鉛直分布 は杭の抵抗が大きくなるほど水面付近の減速が大き くなり,半水深付近で最大値を取る特徴的な分布を 示す.全体的には1列(実線)と2列(点線)を比較して 2列の方が流速は小さいことが分かる.これは杭の 本数によらず発生するが,杭の本数が多いほどより 一層減速される傾向がある.

(3)1列目と2列目の間隔 1列目と2列目の間隔が広



(c)2列目の杭の配置方法の影響

図-3 水制 書 後 層 平均流速の 鉛 直方向分布 くなるにつれて,各杭群が独立し1列目の杭群の影 響範囲に入らなくなる.杭の抵抗は接近流速の2乗 に比例することから,2列目直前の流速が大きくなる ことで2列目の杭群の抵抗が大きくなり,減速効果 が大きくなると考えられる.図-3(b)に水制背後層平 均流速の鉛直方向分布を示す.a=20,30mm ではほぼ変 化がなく,a=10mm でみられた半水深でピークを取る 分布が変化し,水面まで一様な分布に近づく.杭群 の縦断杭間隔が流れの3次元的構造に影響を与える ことが示唆される.

(4)2 列目の杭の配置方法 正面配置と比べ千鳥配置 にすることで、1 列目の杭間を通過した透過流は 2 列目の杭に衝突する. a=10mm ではこの効果により 減速が大きくなるが、a=20,30mm ではこの効果が薄 れ、正面配置との差は小さくなる.この様子を図-3(c) 水制背後層平均流速の鉛直方向分布に示す.図-4 に caseL2P8-10,L2P8-10c の平均合成流速コンターを示 す.正面配置では水制先端付近下流に低速域が発生 するのに対し、千鳥配置ではこの低速域が側壁側へ 移動しており、水制背後の流れ構造に違いが認めら れる.これは 2 列目杭群の最も主流側の杭の抵抗を 受けた流れが主流へ流れ込み、水制背後の透過流量 が減少する事によると考えられる.

水制本来の目的である側岸付近の減速効果を見る ために、水制上流に対する水制下流壁近傍の流速変 動率*U_{bank}/U₀として、杭列の間隔 a に対して図-5 に 示す. U_{bank}は水制背後(x=末端から+0.5cm-19.5 cm,y=28-30 cm,z=0.5-3.5 cm)において体積平均した値 であり、上流端 y-z 断面平均流速U₀で無次元化した.*

U_{bank}は杭の本数の増大とともに減少し、千鳥配置



(a)L2P4-10 (b)L2P8-10 図-6 上流端に対する流速変動率(x=15cm)

により減少することは明らかである.しかし,杭の 上下流間隔については正面配置で a=20mm の場合に 減少効果が小さくなる傾向が見られる他は大きな違 いがなかった.

3. 数値計算 杭を障害物として直接計算に取り 入れた水深平均の2次元数値計算を試みた. 図-7に 上流端に対する流速変動率に示すように、杭の本数 が増えるほど実験値との差が開いた. 主流側では計 算値が実験値を上回り,水制背後では計算値が実験 値を下回る傾向がある.これは計算が杭の抵抗を過 大評価していることによるものだと考えられる. 主 流では水撥ね効果により加速域が発生、水制背後で は杭の抵抗により減速域が発生する. 過大評価によ り, 主流・水制背後に与える変動量が大きくなる. そのため、メッシュで杭を表現する点、低 Re 数乱流 モデルの適用や3次元モデルを検討する必要がある. 4. おわりに 杭出し水制背後の流れ構造におい て、杭の本数の増加に伴い水制背後の流速は減少す る. 杭を2列にした場合, 1列目と2列目の間隔によ り水制背後の流れが複雑に変化した.間隔が10mmで 千鳥配置の場合、下流の流れ構造に大きな影響を与 えた.3次元性が示唆される結果が得られたため、今 後は3次元での実験・数値解析を行う必要がある. 杭出し水制の設置方法の基準を提示できるように, 詳細な水路実験と数値解析により流れ構造を解明し ていきたい.