## 橋脚後方における流れ場の構造に関する研究

中央大学大学院	学生員	本永	良樹	中央大学大学院	学生員	武内	慶了
国土交通省	正会員	海野	修司	中央大学理工学部	正会員	山田	ΤĒ

1.はじめに:橋脚後方に発生する後流(wake) の水理的構造についてこれまでに数多くの研 究がなされてきた。しかしながらそれらの研 究は、現象が物体に及ぼす流体力や、橋脚直 後における流れの構造に関するものが多く、 発生した後流が流下方向へどのように発達し ていくかについて調べた研究は少ないのが現 状である。本研究では、洪水時における橋脚 後方に発生した後流の航空写真の解析と 2次 元数値計算により、後流の流下方向への発達 過程の解明を試みる。

2.航空写真解析:図-1(a),(b)は1998年9月 17日、利根川における洪水発生時において(a) 小見川大橋(利根川河口より27km上流)及 び(b)利根川橋(利根川河口より 34km 上流) の橋脚後方に発生した後流の航空写真である。 後流部分が周囲より黒く濁っているのは、河床

あるいはその近傍を流れる土砂 が巻き上げられ、長く続く後流 域が可視化されているためであ 🕅 ると考えられる。後流は流下方 臣 向へ小見川大橋後方では約 1000m、利根川大橋後方では 700m 伸びていた。図-2は利根川にお

ける縦断方向相対水深分布図で ある。後流の発生距離が短い利根



10

浅い。

20

な構造の両方を有することがわかる。また後流が発達する距離は水深に影響を受けると考えられる。

## 3. 数值解析:

3-1.計算条件と基礎式:橋脚後方に発生するカルマン渦列を2次元数値計算<sup>2)</sup>により再現することを試みた。 キーワード:橋脚、後流、航空写真、2次元数値計算、カルマン渦 連絡先:〒112-8551 東京都文京区春日 1-13-27 中央大学理工学部 TEL:03-3817-1805 FAX 03-3817-1803

40

河口からの距離(km)

図-2 利根川における縦断方向相対水深分布

利根川橋付近では小見川大橋付近より水深が Im ほど

30

50



橋脚後流域では、河床あるいはその近傍を流れる土砂が巻き上げられ、 長く続く後流域が可視化されている。

、見川大橋(河口から28km上流)

60

70

80

1根川橋(河口から28km 上流)



小見川大橋後方で 図-3 発生した後流 (拡大図)

数値計算に用いた基礎式は、2次元不定流の基本式である運動方 程式(1)、(2)式と連続式である(3)式である。基礎式の離散化に は Leap Frog 法を用いた。

$$\frac{\partial M}{\partial t} + \frac{\partial (uM)}{\partial x} + \frac{\partial (vM)}{\partial y} = -gh\frac{\partial \eta}{\partial x} - \frac{gn^2 |M|\sqrt{M^2 + N^2}}{h^{\frac{1}{3}}} + \varepsilon \left(\frac{\partial^2 M}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 M}{\partial y^2}\right) \cdots (1)$$
$$\frac{\partial N}{\partial t} + \frac{\partial (uN)}{\partial x} + \frac{\partial (vN)}{\partial y} = -gh\frac{\partial \eta}{\partial y} - \frac{gn^2 |N|\sqrt{M^2 + N^2}}{h^{\frac{1}{3}}} + \varepsilon \left(\frac{\partial^2 N}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 N}{\partial y^2}\right) \cdots (2)$$
$$\frac{\partial h}{\partial t} + \frac{\partial M}{\partial x} + \frac{\partial N}{\partial y} = 0 \cdots (3)$$

*t*:時間(sec),*x*:流下方向(m),*y*:横断方向(m),*M*,*N*: *x*,*y* 方向の線流量フ ラックス(m<sup>2</sup>/s),*u*,*v*: *x*,*y* 方向流速(m/s),*g*: 重力加速度(m/ s<sup>2</sup>),*h*:水 深(m), :水位(m),*n*:Manning の粗度係数(s•m<sup>-1/3</sup>), (= *u*\**h*/6):水 平方向渦動粘性係数(m<sup>2</sup>/s), :カルマン定数(=0.4),*u*\*:摩擦速度 (m/s)である.**図-4**は計算に用いた橋脚を有する開水路図である

た区間における水位コンター図 である。橋脚後端直後から渦が交 互に発生しているのが確認でき ٤ る。このことから橋脚後流の2次 脚後端からの流下方向距離( 元構造はカルマン渦列であるこ とがわかる。目視では後流は橋脚 後端から 150m 流下した区間にお いて消滅することはなく、その幅 は流下方向へほぼ一様であるこ とがわかる。後流幅を代表長さと し、渦動粘性係数を用いて流れ場 のRe数を求めると約400である。 図-6 は河口から約 10km 上流に位 置する新銚子大橋(撮影時建設 中)の橋脚から発生している後流 の航空写真である。撮影日は図-1

と同じ1998年9月17日の洪水時

後端から流下方向へ 150m 流下し

である。この形状の後流は橋脚後方へ約 600m まで発生が確認でき、この距離を流下する間に後流幅は約 50m まで発達しているのが確認できた。

<u>4.まとめ</u>:本研究により得られた知見を以下に示す。(1)実河川において橋脚後方に生じる後流は2次元的な 構造と3次元的な構造の両方を有する。(2)後流長さは水深が深いほど長くなると考えられる。(3)2次元数値 計算により橋脚後流の2次元的な構造はカルマン渦列であることが確認できた。(4)実河川における後流は流 下に従い発達しているが、数値計算により再現した後流は、その幅が流下方向へ一様であった。謝辞:本研究 を行うに当り、国土交通省利根川上・下流事務所には貴重なデータを提供していただいた。記してここに謝意 を表す。参考文献:1)佐賀考徳・今本雅恵・渡辺勝利:せん断流中における円柱後流の3次元構造に関する研 究,水工学論文集,第46巻,pp.541-546,2002.2)武内慶了・本永良樹・海野修司・山田正:複断面水路内に発生 する水平渦の特性,第29回関東支部技術研究発表会,pp.146-147,2002.

(m/s) である.図-4 は計算に用いた 橋脚を有9 る 開水路図 である 図-4 開水路説明図 3-2.計算結果とその考察:図-5 は数値計算により得られた 橋脚(橋脚前端は上流端から 135m 流下した地点にある。)



