砂州の発生条件の特定に向けた底面の卓越波数の定量化

新潟大学大学院自然科学研究科	学生会員	○関 翔平
新潟大学大学院自然科学研究科	学生会員	茂木 大知
新潟大学災害・復興科学研究所	正会員	安田 浩保

1 はじめに

現在のところ,砂州の発生の機構は未解明である.通水 開始時の底面を平坦とし,そのごく初期における変動量が わずかな現象に注目すれば,砂州の発生機構の解明が期待 できる.通水開始からごく初期の現象に注目した研究のう ち,木下¹⁾や池田²⁾の研究はその代表的な例である.彼 らは,模型実験を手法とし,平坦床から砂州が発生する初 期の現象について,河床波の発生や変形の過程ごとに通水 を停止し,スケッチや写真判読を行った.その結果,通水 初期において,斜めに交錯した小段が平坦床から自発的に 発生し,底面全体を覆い尽くすことを報告している.しか し,これらの研究において,斜めに交錯する小段に関する 物理量や,砂州への遷移の物理機構についての言及はない.

河床波の形状特性を示す物理量は波長と波高であり、こ れらの時間変化の定量化は、砂州の発生過程の理解にあた り重要となる.河床波の波長と波高は、底面高を入力値と した波数解析を行うことで定量化が可能である.長谷川ら ³⁾は、直線流路と蛇行流路のそれぞれに発生する単列砂州 の形状に二重フーリエ解析を適用し、両者を比較すること で交互砂州の特徴的な成分を明らかにした.また、渡邊ら ⁴⁾は、長谷川らの方法を用いて、複列砂州が単列砂州に遷 移する過程を定量化した.一方で、これらの解析の対象は 砂州のような波高が水深規模に発達した形状に限定され、 変動量が小さな通水初期の現象は対象とされていない.

ごく初期の河床波を対象にした解析ができなかった要因 の一つに、通水初期の水理量や底面の起伏の変動量が小さ く、これらを高密度かつ高い頻度で計測できる手法の未確 立が挙げられる.これに対し、Moteki et al.⁵⁾ は模型実験 における底面と水面を同時かつ高頻度に通水を継続したま ま計測できる Stream Tomography(以下,ST)を開発した. ST の空間分解能は 1 cm² より高く、1 分程度の頻度で計 測できるため、ごく初期の底面形状を計測してその波数解 析ができ、砂州の発生過程の細密な定量化が期待できる.

本研究では,砂州の発生の機構を解明するために以下を 実施した.まず,単列砂州が形成される条件を与えた模型 実験を行い,平坦床から発生した斜めに交錯する平面波か ら砂州への連続的な遷移の過程について,空間的に高分解

表-1 模型実験において設定した初期の水理条件

Set	Run	$BI^{0.2}/h_0[-]$	$ au_*[-]$	Fr[-]	B[m]
	B-1	19.0	0.0751	1.048	0.45
В	B-2	16.9	0.0751	1.048	0.40
	B-3	14.8	0.0751	1.048	0.35
D	D-1	9.90	0.0628	0.807	0.45
	D-2	8.80	0.0628	0.807	0.40
	D-3	7.70	0.0628	0.807	0.35

能かつ高頻度に計測した.次に,単列砂州の発生過程を対 象にした一次元波数解析を行い,川幅やフルード数ごとに 卓越する河床波の主要成分を定量化した.

2 模型実験の概要と計測結果

2.1 実験条件

本研究では実験水路に全長12 m,水路幅 B が 0.45 m の 直線の単矩形断面水路を用いた.上記の水路のうち,10 m を移動床区間とした.その上流端と下流端に高さ5 cm の 堰を設置し,平均粒径 0.76 mm の 4 号硅砂を厚さ5 cm で 敷き詰め,一様に均した平坦床を初期形状とした.流量は 時間で一定とし,その値は流量計で確認した.また,給砂 に関しては,砂州の形成に作用する人為的な影響を排除す るため,移動床区間の上流側に 2 m の侵食区間を設けた.

初期条件は**表**-1 に示す.底面の不安定性は擾乱の波数 が川幅の数倍より大きいと発生するとされる⁶⁾.本研究で は、等流水深 h_0 は同一としながら、0.45 m、0.40 m、0.35 mの3通りの川幅とする Set を用意した.また、より一般 的な検討をするため、フルード数が常射流で異なる Set B と Set D の2 組を用意した.それぞれの具体な値は、単列 砂州発生条件となるように、黒木ら⁷⁾の領域区分図を参考 に設定した.川幅は、一つあたり約 2m の FRP 製の板を 4 つ繋ぎ合わせたものを水路に配置することで変化させた.

計測手法には ST を用いた. 各 Run の計測は1分間隔で 行い,河床変動が平衡状態に達したと目視で判断した時刻 で計測を終了した. 各 Run の実施回数は一回ずつである.



図-1 各 Run における底面高の平面図

2.2 砂州の発生・発達過程の実測

図-1 は、各 Run において計測された底面高の平面図で ある.なお、紙面の都合上、平面図の時間間隔は実際の計 測の一部のみとし、B-2 と D-2 の結果は省略した.また、 ST の測定は水路側壁で制限されるため、各 Run の左右岸 沿いでの測定結果はそれぞれ1 cm から2 cm ずつ除外した.

まず, Set B では B-1, B-3 とも, 通水開始から 15 分ま でに、側壁に向って斜めに伸びる交錯波が確認できる。斜 めの交錯波の波高は砂州に比べて格段に小さく, 横断方向 に数列に及ぶ.これは、木下¹⁾や池田²⁾の模型実験で観測 された交錯波と類似する。また、同時間帯において、水深 規模の波長を持つ反砂堆も確認できる.反砂堆は, Inoue et al.⁸⁾による観測結果と同様,砂州の発生・発達に伴い横 断方向の列数が減少していった.一方で、斜めの交錯波は その後,互いに重なり合うようにして発達する。B-1の条 件では、通水開始から20分頃になると、上流側から波長 が1.5 m から2 m の砂州が二列に形成され,次第に単列 に移行した.これは、渡邊ら4)の模型実験で見られた複列 砂州のモード減少に近い. 通水終了時刻において, 単列砂 州の波長は3m程度であった。これに対し、B-3の通水開 始から 20 分頃に着目すると、B-1 よりも単列の傾向だっ た. B-1 と B-3 の通水開始から 20 分前後でのモードの違 いは、黒木・岸⁷⁾の領域区分図において B-1 は B-3 より も複列砂州の発生条件に近いためと考えられる。

Set Dでは D-1, D-3 とも, 通水開始から 20 分頃まで に, Set B と同様, 斜めの交錯波と反砂堆の存在が確認で きる. Set B との明確な違いは, Set D の 3 つの斜めの交 錯波の横断方向の列数はいずれも一列だったことである. この時点で交錯波の波長は 2 m 程度であった. これは, 列 数が一列であることから, 準砂州⁹⁾ や斜行砂州²⁾ などと 呼ばれているものに類似する. 交錯波は上流から下流に向 かって伝播し, 次第に波高を増幅し, 直線的だった平面形 状は弧を描くように張り出し, 最終的に単列砂州が形成さ れた. その波長は D-1 の場合, 5 m 程度であった.

上記までの一連の実験結果から共通して言えることは, 川幅やフルード数が異なる条件においても,通水初期には 必ず河床に川幅規模の波長を持つ交錯波が生じ,過程は違 えども,これが徐々に単列砂州へと遷移するということで ある.すなわち,初期に生じた斜めの交錯波が砂州の起源 の一つであることが示唆される.

3 砂州の発生過程における河床波の形状特性

本章では、単列砂州の発生過程における幾何学形状とそ の時間変化を後述の方法により定量化する.

3.1 波数解析の手法

本研究では、卓越する河床波の波数と振幅を、各縦断面 の底面高を入力値とした一次元離散フーリエ変換を行った 後、これらの結果の平均値として算出する.河床波の平面 形状を定量化するためには二重フーリエ変換を行うことが 好ましいが、本研究ではまず一次元的な特徴を把握した. なお、STによって得られる底面高の鉛直方向分解能は不 明であるが、水面のそれは 0.033 cm であるため、これに近 いと仮定すると、波数解析によって得られる振幅の妥当性 は十分と考えられる.また、対象とした解析区間は、B-1、 D-1 は縦断方向 0.50 m から 7.00 m、側壁を設置した B-3、 D-3 は縦断方向 0.50 m から 6.00 m とした.

3.2 河床波の主要成分とその時間変化

図-2 に Run ごとの河床波の卓越波数を ST の時間分解 能である1分間隔で示す.振幅は各 Set の等流水深で無次 元化した.また,それぞれ,図の横軸と縦軸の最大値が異 なることに注意されたい.

本研究で行った波数解析においては、図に示すように4 つの成分が卓越した.以後、長谷川ら³⁾に倣って縦断方向 の波数 $j(j = 1, 2, 3, \cdots)$ における振幅を α_j と示す.**図**-1 の平面形状と見比べると、それぞれの Set における j = 1と j = 2 は、通水終了時刻における単列砂州の縦断形状の 規模であると推測される。通水初期に見られた交錯波は波 高が小さいため判断がつきかねるが、これも**図**-1 から判 断すると、j = 4 と同等かこれよりも高波数と推測される。 また、本研究では扱わないが、各 Run の初期の時刻では 反砂堆スケールの波数の卓越を確認している。

まず, Set B に着目する. B-1 の初期では, その差はわ ずかだが α_4 が最も卓越する. その後, 通水開始から 20 分 を過ぎると, 急激に α_2 が卓越する. また, B-3 の初期で は α_3 が最も卓越するが, 通水開始から 25 分を過ぎると, B-1 と同様に α_2 が発達し, その後は変動を繰り返すもの の, 通水後期では α_1 や α_2 の発達が目立つ. 一方で, Set D では, 初期から α_1 と α_2 が卓越し, D-1 では途中で両 者の大小が前後するものの, これらが α_3 と α_4 を上回るこ とはなく, そのまま増幅する共通性が見られた.

Set B と Set D の時間発展を比較するため, 波長が大き い α_1 と α_2 , 比較的波長が小さい α_3 と α_4 をそれぞれ足し 合わせたものを**図**–**3** に示す. Set B の通水初期は両者がほ ぼ拮抗するものの, 通水開始から 20 分を過ぎると差異が 明瞭となる. しかし, B–1 では通水終了時刻で再び両者が 拮抗した. B–3 では途中で値が前後するものの, 通水終了 時刻では $\alpha_1 + \alpha_2$ が $\alpha_3 + \alpha_4$ よりも大きい. 二列の砂州の



図-3 各 Run における縦断面の底面高の主要成分の和

縦断波数が、 α_3 や α_4 の規模であるとすると、B-1の結果 は、モード減少した単列砂州は複列砂州の特徴をある程度 保持するという渡邉ら⁴⁾の指摘と一致する.一方、Set D は、通水初期から $\alpha_1 + \alpha_2$ は $\alpha_3 + \alpha_4$ よりも常に大きく、 時間経過とともに両者の差異は拡大を続けた.

上記は以下のように総合できる.射流の Set B からは, 初期に卓越する成分は川幅によって異なり,砂州の発生と 発達の過程で各波数の振幅が拮抗しながら増幅する.また, 通水終了時刻においては,視覚的には単列砂州と認識され る平面形状となるものの,縦断波数は波長の大きい成分 (α_1 と α_2)だけでなく,比較的波長の小さい成分 ($\alpha_3 や \alpha_4$)が $\alpha_1 と \alpha_2$ と同等の規模で残留することが分かった.常流の Set D からは,初期からある程度の大きさの縦断波数を持 ち,平衡状態に達するまで大きな縦断形状は目立った変化 をしないことが分かった.つまり,常流と射流では単列砂 州の形成過程が明確に異なることが分かった.また,川幅 やフルード数によって初期に卓越する縦断波数は異なるも のの,最終的には単列砂州と認識される縦断波数が卓越す ることが示唆された.

4 おわりに

本研究では、まず、砂州が形成される水理条件を与えた 模型実験を実施し、単列砂州の発生過程における底面高を 高頻度に細密な計測をした.これらの結果から、川幅やフ ルード数に依らず、通水初期の底面には必ず斜めの交錯波 が発生することが分かった.次に,一次元離散フーリエ変換 を行い,河床波の主要成分を1分ごとに定量化した.これ らの結果から,初期の河床波の縦断波数は水理条件によっ て異なるものの,最終的には単列砂州と認識される縦断波 数の卓越が分かった.以上から,初期の平坦床から何らか の波数を持つ交錯波などの周期的な起伏さえ発生もしくは 存在すれば,その後に平衡形状として単列砂州が形成され ることが示唆される.今後は,交錯波や砂州の形成機構に ついて土砂輸送の駆動源である水理量に基づく考察を行う.

参考文献

- 木下 良作: 砂礫堆の実験的研究 (1) 砂礫堆の形成条件について,新砂防,26,pp.28-34,1957.
- 池田 宏:水路における斜め交錯模様と斜行砂州の形成,水理 講演会論文集,27巻,pp.709-714,1983.
- 長谷川和義,山岡勲:発達した交互砂州の性状に関する実験 と解析,水理講演会論文集,26巻,pp.31-38,1982.
- (4) 渡邊 康玄, 桑村 貴志: 複列砂州のモード減少過程に関する水 理実験, 水工学論文集, 第48巻, pp.997–1002, 2004.
- Moteki D., Murai T., Hoshino T., Yasuda H., Muramatsu S., Hayasaka K.: Capture method for digital twin of formation processes of sand bars, *Phys. Fluids*, 34, 034117, 2022.
- Callander R. A.: Instability and river channels, J. Fluid Mech., vol.36, pp.465–480, 1969.
- 1 黒木 幹男,岸力:中規模河床形態の領域区分に関する理論的 研究,土木学会論文報告集,No.342,pp.87–96,1984.
- Inoue T., Watanabe Y., Iwasaki T., Otsuka J.: Threedimensional antidunes coexisting with alternate bars, *Earth Surf. Process. Landforms*, 45, 2897–2911, 2020.
- (9) 藤田 裕一郎, 村本 嘉雄: 中規模河床形態の分類と形成条件, 水理講演会論文集,22 巻,pp.275–282,1978.