# 1 はじめに

交互砂州の発生や発達に関する研究は、Callander<sup>1)</sup>を 端緒としてこれまでに様々な理論的研究<sup>2),3),4)</sup>が行われ、 その発生条件や発達機構に関する多くの知見が報告されて いる.これらの研究では、安定性解析と呼ばれる流れと流 砂のそれぞれの連続式と運動方程式を解析的に解く手法が 用いられている.また、多くの安定性解析では、底面の伝 播速度が流れの伝播速度よりも十分に遅いものとし、河床 を擬似固定床として扱い得るものとしている.この擬似固 定床の仮定により流れの連続式および運動方程式中の時間 勾配の項を無視する仮定をしている.擬似固定床の仮定は しばしば適用されているが、底面と流れの伝播速度の比較 や流れの時間勾配の扱いの是非など、擬似固定床の実証に ついては著者らが知る限り行われていないようである.

底面と流れの伝播速度を比較した研究は少ない.安定性 解析<sup>1),5)</sup>において底面の伝播速度を等流流速で除した無次 元伝播速度が算出され,その値が10<sup>-5</sup>から10<sup>-2</sup>程度であ ることが報告されている.上記のことから擬似固定床の仮 定は,上記の条件下で成立するとして適用されているのが 伺える.しかし,安定性解析による無次元伝播速度は最大 波数に対応した理論的な値でしかない.また,河床波の伝 播速度の空間分布についても実測された事例はない.その ため,交互砂州における無次元伝播速度がどの程度となる かについてはほとんどわかっていない.

交互砂州などの河床波状の流れの時間勾配の項について 詳しい言及をした研究は著者らの調べた範囲ではなかった. 先行研究が存在しない要因として,時々刻々と変化する交 互砂州とその上の水理量を同時に計測する技術が未発達で あったことが考えられる.模型実験を用いた多くの既往の 研究では,底面形状の計測時に通水を中断する方法が用い られ,底面形状と水理量を同時に計測していない.つまり, 流れの時間勾配の算出に必要となる計測値が得らなかった ことが未実施の要因であると推測される.また,水理解析 によって上記の検証を行う方法も考えられるが,計測値が 不足している以上,その検証は定性的な範囲に留まる.

近年になり、模型実験規模ではあるが、通水を継続した まま水面と底面の幾何学的形状を同時に計測できる Stream 新潟大学大学院自然科学研究科 〇学生会員 石原 道秀 新潟大学災害・復興科学研究所 正会員 安田 浩保

Tomography(ST)<sup>6)</sup>が開発され、交互砂州の発達過程にお ける底面形状と水理量の定量化が可能となってきた.これ により、計測値に基づいた移動床における流れの時間勾配 の項の扱いについて初めて議論が行える.また、著者ら<sup>7)</sup> は河床波の伝播速度の空間分布を把握できる推定式を構築 し、伝播速度の空間分布の定量化をしている.

本研究では,STの計測値および無次元伝播速度の空間 分布に基づいて,交互砂州を対象に移動床における擬似固 定床についての物理的に考察した.

## 2 模型実験の概要

#### 2.1 実験条件

本研究では、全長 12.0 m,流路幅 0.45 m を持つ可変勾 配の直線矩形断面の水路を模型実験に使用した.水路への 給水は、下流端の水槽から上流端の水槽にポンプ圧送して 定常で供給する循環式を採用した.供給する流量の精度や 定常性については、電磁式流量計を用いて確認した.上記 の水路上に、上流端より 2.0 m から 10.0 m の区間にわたっ て、平均粒径 0.76 mm の非粘着性の 4 号硅砂を厚さ約 5 cm で平坦に敷き詰め、これを初期河床とした。

水理条件は交互砂州の発生を狙い,黒木・岸<sup>2)</sup>の中規模 河床形態の領域区分を参考に交互砂州の発生領域に設定し た.この時の流量は1.5 L/s,河床勾配は1/160, *BI*<sup>0.2</sup>/*h*<sub>0</sub> は13.5, 無次元掃流力は0.06,等流流速は0.28 m/s,等 流水深は0.012 m である.

上記の条件を与えた模型実験を,交互砂州が発達し伝播 と形状変化が緩慢となった4時間まで行った.

## 2.2 計測手法

本研究では、星野らが開発した通水したまま底面位と水 位の計測が可能な ST<sup>6)</sup>を用い、全長 8.0 m、幅 0.45 m の 計測範囲における上記を 2 cm<sup>2</sup> の空間分解能で計測した. 計測は1分ごとに行った.また、水深は水位と底面位の差 から求めた.詳しい計測原理は原著<sup>6)</sup>を参照されたい.

#### 2.3 実験結果

図-1にSTで計測した底面位および水深の平面コンター を示す.本研究では、1分間隔でSTの計測を行ったが、紙 面の都合上、同図は全ての結果を記載できないため、40分 間隔の結果を記載した.





**図**-1 ST の計測結果

通水1分における同図のa)底面は平坦床であり、通水 開始後40分から80分にかけて底面の顕著な変化が確認で きる. 通水 40 分時点で、上流端より 2 m から 7 m の区間 において流下方向に左右交互に堆積と洗掘を繰り返す周期 的な底面起伏が形成されていることから、交互砂州の発生 が確認できる。この交互砂州は時間経過とともにその起伏 を発達させながら下流側に移動している。通水 160 分以降 は、1分から80分までと比べて顕著な変化はなく、最終時 刻の240分にかけて底面が緩やかに移動している。次に水 深の平面図を見てみると, 通水1分時における水深の空間 分布は平坦な底面と対応するように一様な分布となってい る。その後、交互砂州が発生・発達するに従って、底面に 対応して水深の空間分布も変化している。その分布は交互 砂州の堆積部で浅く、洗掘部で深いことがわかる。 同図を 一連の流れで見てみると、実験中における流れの時間的な 変化は通水1分から80分までが比較的大きく、通水160 分以降は小さいことが推測される.

## 3 伝播速度の推定式の適用性の検証

## 3.1 伝播速度の推定式

本研究では、以下の底面位 *z* の双曲型偏微分方程式に含 まれる伝播速度の推定式を用い、以降の擬似固定床につい ての物理的な考察を行う.これに先立ち、浅水流方程式と 河床の連続式から導いた底面位 *z* の双曲型偏微分方程式に ついて述べる.

$$\frac{\partial z}{\partial t} + M_x \frac{\partial z}{\partial x} + M_x I_{ex} + M_x F_x + M_y \frac{\partial z}{\partial y} + M_y I_{ey} + M_y F_y = 0$$
(1)

上式のうち、 $M_x$  は底面位 z の縦断成分の移流速度であり、 河床波の縦断成分の伝播速度を表している.また、 $M_y$  は 河床波の横断成分の伝播速度を表している. $M_x$ 、 $M_y$ 、 $F_x$ 、  $F_y$  はそれぞれ以下の式で表される.

$$M_x = \frac{4(\tau_* - \tau_{*c})^{1/2} \sqrt{sgd^3\left(\frac{u}{V}\right) I_e}}{sd(1-\lambda)}$$
(2)

$$M_y = \frac{4(\tau_* - \tau_{*c})^{1/2} \sqrt{sgd^3\left(\frac{v}{V}\right) I_e}}{sd(1-\lambda)}$$
(3)

$$F_x = \frac{3}{10} \frac{u^2}{gI_{ex}} \frac{\partial I_{ex}}{\partial x} - \frac{1}{5} \frac{uv}{gI_{ey}} \frac{\partial I_{ey}}{\partial y} + \frac{1}{2} \frac{uv}{gI_{ex}} \frac{\partial I_{ex}}{\partial y} + 6 \frac{h}{V} \frac{\partial V}{\partial x}$$
(4)

$$F_{y} = \frac{3}{10} \frac{v^{2}}{gI_{ey}} \frac{\partial I_{ey}}{\partial y} - \frac{1}{5} \frac{uv}{gI_{ex}} \frac{\partial I_{ex}}{\partial x} + \frac{1}{2} \frac{uv}{gI_{ey}} \frac{\partial I_{ey}}{\partial x} + 6 \frac{h}{V} \frac{\partial V}{\partial y}$$
(5)

ここで、z は底面位、t は時間、x は縦断距離、 $I_{ex}$  はエネ ルギー勾配の縦断成分、y は横断距離、 $I_{ey}$  はエネルギー 勾配の横断成分、 $\tau_*$  は無次元掃流力、 $\tau_*$  は限界掃流力、sは砂粒子の水中比重、g は重力加速度、d は粒径、 $\lambda$  は空 隙率、u は縦断流速、V は合成流速、 $I_e$  はエネルギー勾配 の合成成分、v は横断流速である。

## 3.2 検証方法

上記の式(2)と(3)の適用性は、以下の計算方法により 底面位の時間波形を求めることで調べた.具体的には、ST で計測した底面位および水深、次節にて述べる水理解析に よるエネルギー勾配と流速の計算値を用い、双曲型偏微分



図-3 各諸量の時間波形(左から左岸側,中央,右岸側の時間波形)

方程式を数値的に積分して  $\Delta t$  間の河床変動量を算出した. この数値積分を ST の計測時刻毎に繰り返すことで底面位 の時間波形を描いた.上記の方法により算出した底面位の 時間波形と ST で得た底面位の時間波形を比較し,前章で 得た双曲型偏微分方程式の適用性を調べた.本研究では ST により1分間隔で底面位を計測しているため,上記の計算 での  $\Delta t$  を1分として計算した.

#### 3.3 検証に必要な水理量について

伝播速度の推定式の適用性の検証に必要な水理量は主に 底面位,水深,流速,エネルギー勾配である.底面位や水 深はSTの計測値を用いるが,それらと対になる流速やエ ネルギー勾配は計測できておらず,また一般的にも上記の 計測は困難である.そこで本研究では,STで計測した底 面形状を既知の固定床とした水理解析を行い,上記を得た.

流速およびエネルギー勾配の算出のための水理解析に は、平面二次元解析のソルバーである iRIC<sup>8)</sup> に同梱され る Nays2D を使用した.計算点の配置間隔は縦横断ともに ST の分解能と同じ 2 cm,上流端境界条件は流量 1.5 L/s, 下流端境界条件は計測した水深を与えた.また,粗度係数 は水深の計算値と計測値が合うように時刻ごとに調整を行 い、区間全体で一様に与えた.計算値の妥当性の確認は水 深の計算値と計測値を比較し、両者の差分値が平均的に計 測した水深の 10%以内となるまで,粗度係数を調整した.

#### 3.4 検証結果

図-2 は図-1 中の白丸印の箇所における底面位の時間波 形を示しており,同図の左から左岸側,中央,右岸側の結 果を表している.また,図中の赤線は計測値,青線は計算 値の時間波形を表している.

同図を見てみると、左岸側や中央、右岸側に関わらず150 分までであれば良好に底面の時間波形を再現していること がわかる.150分以降は底面の発達によって波高の増大し、 水深が極端に浅くなる.現段階では推定式の適用性の低下 要因について十分に特定できていないものの、低水深とな る箇所では慎重な扱いが必要となることが示唆される.た だし、図-1のb)からわかるように、水深が極端に浅くな るほどの波高の高い砂州は実河川において実在するとは考 えにくく、上述の箇所における適用性の低下は許容できる ものと推測される.

# 4 流れの時間勾配と無次元伝播速度による擬似 固定床の物理的な考察

本章では,流れの時間勾配と無次元伝播速度を用いて, 擬似固定床の仮定に関する物理的な考察を行う.

#### 4.1 検証方法

#### 4.1.1 流れの時間勾配

流れの時間勾配による検証は以下の運動方程式中の各項 の寄与度の比較により行う.

$$\frac{1}{g}\frac{\partial u}{\partial t} + \frac{u}{g}\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial z}{\partial x} + \frac{\partial h}{\partial x} + I_{ex} = 0$$
(6)

これらの方程式中の各項の寄与度を ST の計測時刻ごとに 算出し,その大きさを比較する.上記のうち,水深および 底面の空間勾配は ST の計測値を使用し,その他について は前節の2項で述べた水理解析の結果を使用した.計算の 時間間隔および空間間隔は,ST の時間分解能である1分 および2 cm とした.なお,交互砂州上の流れは基本的に 平面二次元であるが,水理解析の結果から流速の横断成分 は縦断成分を比較して 1/10 以下と小さかったため,本研 究においては横断成分を無視した.

## 4.1.2 無次元伝播速度

次に,無次元伝播速度の算出方法について説明する.無 次元伝播速度は伝播速度を等流流速で除したものとした. 伝播速度は式(2)を用いて推定した.なお,無次元伝播速 度も前項と同様に,横断成分が縦断成分に比べて1/10以 下であったため,本研究においては横断成分を無視した.

# 4.2 検証結果

図-3の上から各項の寄与度,無次元伝播速度の時間波 形を示す.これらの時間波形は図-1中の白丸印の箇所に おける結果を示しており,同図の左から左岸側,中央,右 岸側の結果を示している.また,同図中のb)各項の寄与 度は,それぞれ青線が局所項,赤線が移流項,紫線が圧力 項,緑線が摩擦項を表している.なお,150分以降は伝播 速度の推定式の適用性は低くなるため,無次元伝播速度を 用いた考察の対象外とした.

まず,各項の寄与度の時間波形を見てみると,場所や時間に関わらず移流項,圧力項,摩擦項の3つが流れに支配的な一方で,局所項についてはほとんど0に近いことが確認できる.上記の3つの中で最も寄与度の小さい移流項と局所項を比較しても,局所項の大きさは移流項の10<sup>-4</sup>から10<sup>-2</sup>程度であり,局所項が極めて微小であることがわかる.このことから,交互砂州スケールの河床波の移動床における流れの時間勾配は無視することは物理的に妥当であることが示唆される.

次に,交互砂州の無次元伝播速度の考察を行う.図-3の c)を見てみると,左岸側や中央,右岸側にかかわらず,無 次元伝播速度は図-2の底面位の増減と対応して増減して いることがわかる.無次元伝播速度の時間波形から,底面 の伝播速度は等流流速と比べて,最大でも 10<sup>-3</sup> 程度であ ることがわかる.これは既往の理論的研究<sup>1),5)</sup> と同様の結 果である.

本実験条件における等流流速は 0.28 m/s 程度,また,式 (2)から,交互砂州の伝播速度は最大でも 0.28 mm/s 程度 と推定される.本研究における ST の計測間隔は 1 分であ り,局所項の計算の時間間隔も 1 分である.この 1 分間に 交互砂州が伝播する距離は 16.8 mm であり,2,3 m 規模の 波長を持つ砂州から考えるとその移動距離は微小であり, 底面の変化はほとんどないと見做せる.

以上のことから、本研究で対象とした移動床においては 擬似固定床の仮定が成立するものと考えられる。

## 5 おわりに

本研究では、模型実験から得た高い分解能の計測値を移 動床水理の支配方程式に与えることにより、移動床水理の 理論的研究において用いられる擬似固定床の仮定について 考察した.本研究で得られた成果を以下に示す.

- 流れの時間勾配が無視し得るものかを流れの運動方程 式中の各項の寄与度の大きさの比較により検証した結 果,少なくとも交互砂州スケーrの河床波においては, どの場所においても流れの時間勾配は無視できるほど 十分に小さいことを明らかにした.
- 2) 流れの時間勾配の無視が可能な状態における交互砂州 の無次元伝播速度の空間分布を算出したところ、本研 究における実験条件においては場所や時刻にかかわら ず概ね 10<sup>-3</sup> から 10<sup>-2</sup> 程度の規模であることが示さ れた。

## 参考文献

- Callander, R. A.:Instability and river channels, J. Fluid Mech., 36: 465–480, 1969.
- 2) 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.
- Colombini M, Seminara G, Tubino M.:Finite-amplitude alternate bars. J. Fluid Mech., 181:213–232, 1987.
- Federici B, Seminara G.:On the convective nature of bar instability. J. Fluid Mech. 487:125–45, 2003.
- 5) Colombini, M., and M. Tubino, Finite-amplitude free bars: A fully nonlinear spectral solution, in Sand Transport in Rivers, Estuaries and the Sea, edited by R. Soulsby and R. Bettes, pp. 163–169, A. A. Balkema, Brookfield, Vt., 1991.
- 6) 星野剛,安田浩保,倉橋将幸:交互砂州の形成機構の解明に向 けた水面と底面の同時計測手法の開発,土木学会論文集 A2(応 用力学),74巻1号,pp.63–pp.74,2018.
- 7)石原道秀,安田浩保:交互砂州の発生・発達過程における底 面位の伝播速度式の適用性,土木学会第23回応用力学シン ポジウム講演概要集,2020.
- 8) 北海道河川財団, http://i-ric.org.