法面上のシートフローに生じる水面振動と流動構造の関係性

新潟大学大学院自然科学研究科 学生会員 〇仮澤 広晃 新潟大学 BDA 研究センター 正会員 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

山地斜面部や築造された堤防法面のような急勾配斜面に おいては,降雨等により水深が数 mm 程度の浅薄かつ高 速で流下する表面流が形成され,一般にシートフロー¹⁾²⁾ と呼称される.同現象が斜面上のリルやガリ侵食の要因と なることはよく知られ¹⁾,流出解析における抵抗則の検討 や水資源管理の観点から,シートフローの流動構造や土砂 輸送といった物理特性について研究がなされている²⁾.近 年,大規模出水に伴い頻発する河川堤防の越流(越水)に ついても,越流開始直後の法面上にはシートフローが形成 されることが考えられ,同機構の水理構造と土砂輸送能力 について解明できれば,侵食開始箇所の推定や合理的な対 策工法の発案に有用な知見となり得る.

上述のシートフローの物理特性は,多くの場合,降雨強度 や底面粗度の違いに着目される.一方で,粗い底面上を流 下するシートフローの流れには微小な水面波による振動が 平面的に発生することが,実規模³⁾と模型実験規模⁴⁾の双 方で確認されている.しかし,シートフローの空間的な水 理構造の詳しい実測例はほとんどなく,水面振動の発生要 因や同現象が流れと土砂輸送に及ぼす影響は不明である.

本研究では,法面上を流下するシートフローの流動構造 の解明に向け,底面が粗い条件下における堤体模型上の水 面計測を試み,水面振動と流速分布との関係性を調べた.

2 実験条件

幅 45 cm,勾配 1/2000 の FRP 製の矩形段面水路内に, 裏法面勾配 1/4 (*θ* = 14.04)、高さ 10 cm の堤体模型を固定 した.模型表面には約 2 mm 厚のポリエステル繊維のフェ ルトを表法肩から下流端まで繋ぎ目のなく付着させた.こ の際,粗度高さを 0.2 mm と仮定すると,摩擦速度と粗度 高さにより決定される底面の粗滑は粗滑遷移領域に相当す る.また,堤体上流部の水位を確保するため,固定した堤 体模型の上流部には模型の 4 分の 3 程度の高さまで砂を敷 き詰めている.水理条件は越流水深(表法尻における水位 と堤体高の差分)が 2 cm となる流量 99 L/min を定常で 供給した.

3 計測手法

3.1 水面・底面の計測

水面と底面の測定原理は Stream Tomography (ST)⁶⁾ と同様である.まず,水路中央の上部から,水路に対し垂 直かつ流下方向に平行なシート状のレーザー光を照射する. 通水中,水路の両岸側からカメラ (Arducam AR0234 カメ ラモジュール)により片側ずつ撮影し,三角測量の原理に より水面と底面におけるレーザーの反射座標を取得する. 撮影条件は,1440 p, 10 fps, 40 秒間の計測とし,撮影し た動画のフレームのうち,最初から 300 枚のフレームを水 面位 (wl)と底面位 (bl)の算出に使用した.この際,堤 体の裏法肩を原点とした縦断方向の $-5 \le x \le 18$ の区間 を 0.5 mm の間隔で分割し,各点から最も近い座標におけ る値を wl と bl の値とした.

3.2 流速分布の計測

本研究では、レーザードップラー流速計(LDV)を用い て水面の上部から流速を計測する.計測点は縦断方向に7 箇所,横断方向には水路中央で測定を行い,鉛直方向に計9 箇所,等間隔で計測し鉛直分布を定量化する.先行研究⁴⁾ で存在が示唆された流れの鉛直方向成分と水面振動の対応 を調べるため,法面に平行に計測される流下方向流速(*u*) に加え,法面に対して計測軸を角度 *θ* 分上向きに傾けた場 合に計測される流速と *u* を用いて三角関数の加法定理に基 づき鉛直方向流速(*w*)を推定した。具体的な推定手順に ついては紙面の都合上割愛する。

4 実験結果

4.1 wl と bl の計測結果と平均水深分布

図-1に各フレームの wl とその平均 (wl), および bl を示 す. 堤体模型の裏法肩から裏法尻までの水平距離が 40 cm であり,両者の水平方向の座標は概ね正しく計測されてい る.一方,堤体模型の高さは 10 cm であることから,用い た計測手法の制約により,同図に示す高さの値は全体的に 1 mm 程度小さく計測された.全フレームの wl とwl を比 較すると,堤体の上流部は変動が少なく,水面振動が発達 する法面の中腹部 (x = 0.10 から 20)から下流にかけて wlのばらつきが見られるようになる.



図-1 中の緑色は計測した $wl \geq bl$ の差分から求めた各 フレームの水深の平均(\bar{h}_{obs})であり、天端から流下に伴 い減少し、法面上ではほぼ一定の値をとる.また、裏法尻 近傍ではその前後の区間に比べて小さくなる.

4.2 水深振動の定量化と水理量の妥当性確認

水深の変動幅を明瞭にするため、 \bar{h}_{obs} に対する各フレームの水深(h_{obs})の比(h_{obs}/\bar{h}_{obs})を図-2示す.同図から、全体的な傾向として、上流端からx = 10 cm までの区間では各点での変動幅は殆どなく、法面の中腹部から裏法尻にかけて \bar{h}_{obs} の±2割程度、裏法尻より下流では上記以上の変動幅を有する.また、水理量の妥当性の確認のため、 \bar{h}_{obs} を等流水深(q/\bar{u} ,単位幅流量qと断面平均流速 \bar{u} から算出)で除した値($\bar{h}_{obs}/(q/\bar{u})$)を同図内に示す. \bar{h}_{obs} が最大で3割ほど大きい値をとなるが、上記以外の区間では概ね等流水深と同程度の値となっている.

図-3 は各段面におけるuと, \bar{u} に対するwの割合(w/\bar{u}) の鉛直分布を示す.背後の着色範囲は1標準偏差(1σ)の 範囲である.流速分布の計測結果については,全体的に先 行研究⁴⁾と同様の傾向が得られ,特にx = 12 cmの前後に おいて底面付近の流れの流下方向成分が顕著に低減され, 鉛直方向成分が卓越する.

5 考察

先述の通り、法面上の流況は x = 12 cm の前後の区間に おいて $u \ge w/\bar{u}$ の両方が鉛直方向の分布が急変し、これ は h_{obs} の変動幅が拡大し始める箇所に凡そ相当する. この ことから、水面振動の発達は鉛直分布に流れの成分の大き な乖離が生じることが要因の一つと考えられる. 一方で、 図-1 から、天端上や法面上流部においても \bar{h}_{obs} は空間的 にわずかに周期性を伴う分布となっている.これらが底面 粗度の凹凸や ST における画像解析に起因する可能性があ る他,開水路流れにおいては限界流近傍で水面が不安定化 し波状特性を示すことが知られ⁷⁾,法面上流部で定在波の ような水面振動が生じている可能性も考えられる.

6 おわりに

本研究では、シートフローの流動構造の解明に向けて、 水面と流速を実測し、水深の空間構造と流速分布の関係性 について調べた.その結果、底面付近において流れの流下 方向成分が急減し、鉛直方向成分が卓越する箇所から下流 にかけて、シートフローの水面振動が拡大することを示し た.また、等流水深との比較から計測した水深分布が概ね 妥当な値であることを確認した.一方、計測手法に課題が 残り、単一の条件での検討に留まることから、今後は、底面 粗度や越流水深の異なる条件下での水面計測も実施し、計 測結果の妥当性検証と水面振動の発生源の特定を進める.

参考文献

- 芦田和男,奥村武信,田中健二:斜面侵食に関する実験的研 究,京大防災研究所年報.B,第16号(B), p.449-470, 1973.
- Xiaohui Z *et al*: Spatial distribution of sheet flow velocity along slope under simulated rainfall conditions, Geoderma, Vol. 321, pp.1-7, 2018.
- 3) 逢澤正行, 篠原 修: 自由落下型と越流型の落水表情についての実験的研究, 土木学会論文集, 1998 巻, 593 号, p.105-115, 1998.
- 4) 仮澤広晃, 茂木大知, 安田浩保:堤体裏法面における水理構 造の解明のための鉛直方向流速の定量化,土木学会関東支部 新潟会, 2023.
- D. Moteki *et al*: Capture method for digital twin of formation processes of sand bars, *Phys. Fluids*, 34, 034117, 2022.
- · 禰津家久,中山忠暢:自由水面近傍の乱流構造と水面変動との関連性に関する研究,土木学会論文集,Vol. 1998, Issue 593, pp. 69-78, 1998.