第Ⅱ部門

京都大学工学部	学生員	○田﨑	拓海
京都大学工学研究科	正会員	原田	英治
京都大学工学研究科	正会員	五十里	洋行
京都大学工学研究科	正会員	後藤	仁志

1. はじめに

砕波による底質輸送は大きな自由表面を伴った 複雑な固液混相現象であり,砕波帯以浅での底質輸 送機構の理解はいまだ十分とはいえない.そこで本 研究では,振動流下における ripple の形成過程を対 象に, DEM-MPS 法による数値シミュレーションを 行う.別途実施した実験結果と比較することで数値 シミュレーションの妥当性を検討した上で,ripple の形成過程を計算力学的観点から検討する.

2. 実験概要

図-1 の左に実験の模式図を示す. 堆積層は比重 2.65, 粒径 1mm のアルミナ球で形成し,水深は堆積 層表面から 0.01m とした. 振動台を通じ,水槽に

 $x = -A\sin(2\pi f)$

で表される正弦波を与えた. (A = 0.01m, f = 2.0Hz)

3. 計算手法

本研究では固相と液相を異なる離散空間で解く, オーバーラップ型の DEM-MPS 法¹⁾を用いた.数値 シミュレーションの計算領域を図-1 の右に示す.

(1) 液相計算手法

流体計算には MPS-HS-HL-ECS-GC-DS 法²⁾を用いた.
また,重み関数には Wendland 関数を採用した.
液相の運動量保存則は下記の通りである.

$$\rho \frac{D\boldsymbol{u}_l}{Dt} = -\nabla p + \nu \nabla^2 \boldsymbol{u}_l - \frac{\boldsymbol{F}_{drag}}{\varepsilon}$$

ここに、 F_{drag} :流体抗力である.下付き添え字l, sは固相の物理量を表す.

(2) 固相計算手法

固体粒子には以下の運動方程式を用いた.固体粒 子は周囲流体から相互作用力として流体抗力を受 ける.また浮力に相当する圧力勾配力を考慮した.



図-1 実験模式図(左)と計算領域(右)

$$\sigma V_s \frac{d\boldsymbol{u}_s}{dt} = \boldsymbol{F}_{drag} \frac{V_s}{1-\varepsilon} - \nabla p V_s + \sigma V_s \boldsymbol{g} + \boldsymbol{F}_{colp}$$

ここに、 σ :固体粒子密度、 V_s :固体粒子体積、 F_{colp} : 固体粒子間作用力である.

(3) 固液相互作用力

固液相互作用力は固体の体積率によって2つの式 を使い分ける.

$$\boldsymbol{F}_{drag} = \beta(\boldsymbol{u}_l - \boldsymbol{u}_s)$$

$$\beta = \begin{cases} \frac{\varepsilon^2 \mu_l}{K} + F_{ch} \frac{\varepsilon^3 \rho}{\sqrt{K}} |\boldsymbol{u}_l - \boldsymbol{u}_s| & (\varphi \ge 0.4) \\ \frac{3}{4} C_D (1 - \varepsilon) \varepsilon^{-1.65} \frac{\rho}{d_s} |\boldsymbol{u}_l - \boldsymbol{u}_s| & (\varphi < 0.4) \end{cases}$$

ここに、 ε :間隙率、K:浸透率、 C_D :抗力係数、 φ : 固体粒子の粒子数密度比である. F_{ch} は実験的に求 められる値であり、本研究では Pahar and Dhar³⁾の提 案する値を参考にした.

4. 実験結果と数値シミュレーションの比較

図-2 に実験と数値シミュレーションの堆積層表 面形状と水面形状の比較を示す.実験値は撮影した 瞬間画像から堆積層表面形状,水面形状を読み取っ た.振動開始から時刻t = 3.0sでは実験と数値シミ ュレーションで同様の堆積層表面形状がみられる が,時刻t = 7.0sでは数値シミュレーションにおい て実験と比較して緩やかな凹凸が形成されている. 水面形は概ね同様の形状が確認できるが,数値シミ ュレーションでは波高が僅かに低い傾向にある.

Takumi TAZAKI, Eiji HARADA, Hiroyuki IKARI, and Hitoshi GOTOH tazaki.takumi.38n@st.kyoto-u.a



図-2 堆積層表面形状(上)と水面形(下)の時間推移

5. ripple 形成過程の検討

図-3に DEM 粒子の振動に対する相対速度の絶対値, 作用流体抗力と圧力勾配力の振動(*x* 軸)方向成分を示 す. DEM 粒子は周囲流体の流れ場から受ける流体抗 力と水面勾配に起因する圧力勾配力を受け,大きな移 動速度を有していることが分かる.また,堆積層内部 では流速が痩せていることが確認できる.

図-4 に堆積層を z/d = 5.0 毎に二分し,上部と下部 の流速,DEM 粒子移動速度,作用流体抗力,圧力勾配 力の振動(x 軸)方向成分の平均値を示す.堆積層上部 の間隙流は大きな速度を持ち,堆積層上部に大きな流 体抗力が作用することが分かる.その結果,堆積層上 部が大きな移動速度を持つ.堆積層表面の ripple 形成 は主として表面付近の粒子の移動によるもので,流体 抗力が大きく貢献していることが分かる.

6. おわりに

本研究では、一定周期で振動する水槽内で観測され る ripple の形成過程を検討するため、高精度 3D-DEM-MPS による数値シミュレーションを実施した.また、 別途実施した実験結果と比較することによりモデルの 妥当性を示した.堆積層表面における凹凸の形成を作 用する流体抗力、圧力勾配力の観点から考察し、これ らの ripple 形成への貢献の重要性が明らかとなった.



図-3 瞬間画像(各時刻上から,移動速度,流体抗力,圧 力勾配力.また,左破線枠内は流速ベクトルを示す)



参考文献

 1)後藤仁志,林稔,安藤怜,鷲見崇,酒井哲郎:砂礫 混合層を伴う混相流解析のための DEM-MPS 法マルチ スケールリンクの開発,海岸工学論文集,第 50 巻, pp.26-30, 2003.

2) 後藤仁志: 粒子法 連続体・混相流・粒状体のための 計算科学,森北出版, 2018.

3) G. Pahar, A. Dhar : Modeling free surface flow in porous media with modified incompressible SPH, *Engineering Analysis with Boundary Elements*, Vol.68, pp.75-85, 2016.