第 部門 境界埋め込み法と PIV による桟粗度流れの解析

神戸大学工学部	学生員	吉村	英人	神戸大学工学部	正会員	藤田	一郎
神戸大学大学院	学生員	江見	崇	神戸大学大学院	学生員	松原	隆幸

<u>1. はじめに</u>

実河川のような流れの数値解析を行う場合,複雑な河床や固体壁を取り扱う必要があるが,近年,直交格 子を用いて任意の境界形状を簡単に取り扱うことの出来る境界埋め込み法^{1),2)}が開発され,利用されるよう になってきた.そこで,本研究では LES に境界埋め込み法を組み込み,桟粗度を設置した流れ場の再現を試 みると同時に, PIV を用いた可視化流体解析を行い,精度の検証を行った.

<u>2. 可視化水理実験</u>

実験には水路長 4.0m,水路幅 0.2m のアクリル製の直線開水路を用い,流れの可視化には粒径 1.0µm のト レーサーを用いた.また,開水路中流部に粗度高さ d=0.9cm の正方形桟粗度を相対粗度間隔 L/d =6.0 として 二つ設置し,その流れの鉛直断面を高速ビデオカメラで撮影し(110Hz), PIV により解析を行った.表-1 に 水理条件を示す.

3. 数值解析概要

(1) 境界埋め込み法

境界埋め込み法は速度の境界条件を外力項に取り入れることによって直交格子を用いて任意の境界形状を 現す方法である.境界埋め込み法には Peskin などによるフィードバック法¹⁾や Mohd-Yusof による直接強制 法²⁾などがあるが,本研究では計算が簡単かつ安定的である後者を用いることにした.フィルタを施した非 圧縮性流れの N-S 方程式に外力項f を導入し前進差分で時間的に離散化した式を以下に示す.

$$\frac{\overline{u}_{i}^{n+1} - \overline{u}_{i}^{n}}{\Delta t} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial \overline{p}}{\partial x_{i}} - \overline{u}_{j} \frac{\partial \overline{u}_{i}}{\partial x_{j}} + \frac{\partial}{\partial x_{i}} \left\{ v_{t} \left(\frac{\partial \overline{u}_{i}}{\partial x_{j}} + \frac{\partial \overline{u}_{j}}{\partial x_{i}} \right) \right\} + v \frac{\partial^{2} \overline{u}_{i}}{\partial x_{j}^{2}} + f_{i}$$

$$\tag{1}$$

$$f_i = -RHS^n + \frac{U_i^{n+1} - \overline{u}_i^n}{\Delta t}$$
⁽²⁾

 x_i : i 方向座標 (i = 1,2,3), \overline{u}_i : グリッド成分の i 方向速度, v:動粘性係数, v_t: 渦動粘性係数

ここで, *RHS*ⁿ は式(1)における右辺の第1項から第4項の和である.また,渦動粘性係数_{vt}の算出には稲 垣らにより提案された MTS SGS モデル³⁾を用いた.この MTS SGS モデルは時間スケールとして 乱れの SGS 成分のもつ時間スケールと歪み速度の大きさから与えられる時間スケールとの調和平均を用いることにより, 壁面近傍で自動的にダンピングがかかる効果を取り入れることが出来る.式(2)における U_iⁿ⁺¹ は境界近傍 格子における速度であり,その隣接格子点上の速度と壁面上のゼロ速度を補間する事により求める. (2)計算条件

計算領域は,主流方向x,壁垂直方向y,及びスパン方向zにそれぞれ(25d,4.5d,10d)とし流入部より5d, 11dの地点に桟粗度を設置し,実験と同様に相対粗度間隔 L/d=6.0 となるようにした.格子数はそれぞれ (250,60,50)とし,z方向には等間隔格子を用い,x方向及びy方向にはtanh 関数で粗密をつけた不等間隔格子 を用いた.流入境界の流速分布は対数分布とし,流出境界には対流流出条件,スパン方向には周期境界条件, 上部境界にはすべり条件,底面境界にはすべりなし条件を適用した.また,水理条件は実験と同じとした.

Hideto YOSHIMURA, Ichiro FUJITA, Takashi Emi, Takayuki MTSUBARA

平成18年度土木学会関西支部年次学術講演会

表-1 水理条件

流量: Q(cm ³ /s)	616
勾配: <i>I</i>	1/500
水深: <i>h</i> ₁ (cm)	4.0
桟粗度高さ: <i>d</i> (cm)	0.9
相対粗度間隔:L/d	6.0
流入平均流速: $U_m(\text{cm/s})$	7.7
フルード数:Fr	0.123
レイノルズ数:Re	3067

1177777

5

(a)

111111

Exp.

dilline. 102211tes Illinn, 1111111 - 1.5

- 1.5

111111

111111

10



2 2 2 1 1 = 1 111111111 0 da 0 0 0 10 x/d 0.15 0 0.3 0 0.2 0.4 $-v'/U_m$ (b) Calc . $-v'/U_m$ (a) x/d = 2.0(b) x/d = 4.0図-1 平均流速ベクトル 鉛直方向の平均乱れ強度分布 叉-4

4. 解析結果

y/d

4

2

0

∛/d

4

0

実験および数値計算により得られた平均流速ベクトルを図-1 に, また, x/d=2.0, 4.0 における鉛直断面のレ イノルズ応力分布と各方向の平均乱れ強度分布を図-2,図-3,図-4 にそれぞれ示す.平均流速ベクトルに着 目すると粗度間に発生する循環渦が比較的良好に再現されている.また,各断面でのレイノルズ応力や乱れ 強度分布を見ると多少の誤差は見られるものの概ね傾向は一致しているといえる.今後は,このような底面 近くで発生する剥離渦の挙動について詳細に検討し,それらが水面変動に与える影響を明らかにしていく予 定である.

参考文献

- Fadln,E.,A., Verzicco,R., Orlandi,P. and Mohd-Yusof,J. : Combined Immersed-Boundary Finite-Difference 1) Methods for Three-Dimensional Complex Flow Simulations, Journal of Computational Physics, 161-1, pp.35-60, 2000.
- Peskin, C.S.: Numerical analysis of blood flow in the heart, J. comput. Phys., 25, pp.220-252, 1997. 2)
- 稲垣昌英, 近藤継男, 長野靖尚: 実用的な LES のための混合時間スケール SGS モデル, 日本機会学会論 3) 文集, B68, 673, pp.2572-2579, 2002.