数値シミュレーションによる MR 流体のせん断場における

粒子構造と見かけ粘度の相関

日大生	產工	(院)	○藤扌	キ 亮河	日	大生産エ	〕 安爾	※ 努
PIA	小池	修	PIA	辰巳	怜	NIMS	廣田	憲之

1. 緒言

MR流体は強磁性粒子と絶縁オイルとの混合 材料で、磁場の影響を受けて見かけ粘度が変 化する機能性流体である1). この流体の特徴と して応答速度が3~5 msと速く、磁場がなくな ると元の粘度に戻る性質を持つため磁場印加 によって連続的かつ高精度に制御が可能であ る.この性質を利用して,機構制御用デバイ ス,振動・衝撃の緩和等の実用化実験や,精 密加工, 医療・福祉での補助器具などの応用 研究が進められている²⁾.磁場印加による粘度 の変化はMR流体中の粒子構造に起因する.ま た、せん断場による粒子の挙動や粒子が形成 するミクロ構造が見かけ粘度の変化に相関が あることは、これまで多くの数値解析が行わ れ、議論されてきた3が、まだ議論の余地があ ると我々は考えている.本報告では数値シミ ュレーションによりせん断場中の粒子構造を 可視化し、粒子構造を詳しく観察することで 見かけ粘度との関係を考察し、もう一歩踏み 込んだ議論を提起したい.

2. 数値シミュレーション

2.1 シミュレーションモデル

本研究では、粒子と流体の相互作用を考慮 した数値シミュレーションを用いる⁴⁾.まず、 構成する溶媒は非圧縮ニュートン流体として 扱い、連続の式(1)および粒子加速度項を加え たナビエストーク方程式(2)に従う.

$$\nabla \cdot \boldsymbol{v} = \boldsymbol{0} \tag{1}$$

$$\frac{\partial \boldsymbol{v}}{\partial t} + \boldsymbol{v} \cdot \boldsymbol{\nabla} \boldsymbol{v} = -\frac{1}{\rho_f} \boldsymbol{\nabla} \boldsymbol{p} + \frac{\eta_0}{\rho_f} \boldsymbol{\nabla}^2 \boldsymbol{v} + \boldsymbol{\emptyset} \boldsymbol{\alpha} \qquad (2)$$

ここで、流体の速度ベクトルv [m/s],時間t [s], 溶媒密度 ρ_f [kg/m³], 圧力p[Pa],溶媒の粘性 係数 η_0 [Pa·s],粒子相関数 ϕ ,粒子による加速 度ベクトル a[m/s²]となる.次に、粒子の挙 動について、並進運動はニュートンの運動方 程式(3)を、回転運動はオイラーの運動方程式 (4)に従う.

$$m\frac{dV}{dt} = F^c + F^h + F^m \tag{3}$$

$$I\frac{d\omega}{dt} = T^c + T^h + T^m + T^H \tag{4}$$

ここで、粒子質量m[kg]、粒子速度V[m/s]、粒 子に働く接触力 $F^{c}[N]$ 、流体力 $F^{h}[N]$ 、磁気双 極子相互作用力 $F^{m}[N]$ 、粒子慣性モーメント $I[kg/m^{2}]$ 、粒子角速度 $\omega[rad/s]$ 、粒子に働く接 触トルク $T^{c}[N\cdotm]$ 、流体トルク $T^{h}[N\cdotm]$ 、磁気 双極子相互作用トルク $T^{m}[N\cdotm]$ 、印加磁場に よる磁気トルク $T^{H}[N\cdotm]$ となる.

2.2 シミュレーション条件

表1にシミュレーション条件を示す. 今回シ ミュレーションに使用する粒子と溶媒のパラ メーターは純鉄とケロシンを想定している. シミュレーションの評価方法として, 粒子構 造を用いてMason数(二粒子に作用する磁気力 と流体力の比で定義される無次元数)を介して 粒子構造と見かけ粘度の関係性を考察する. また, 実際の粒子の流れをFig.1に示す. この 時上壁面のみx方向へ動く.

3. シミュレーション結果および考察

Fig. 2 に Mason 数による相対粘度と NBA (Nondimensional Boundary Area) (粒子の凝集状 態を表す指標で,凝集体の表面積を粒子の表

表1 シミュレーション条件

	名称	数值
	Mason数 MN [-]	0.01,0.1~1.0
外部要因	計算領域 x, y, z [m]	6d, 12d, 6d
	外部磁場 B [T]	0.1
	基準粒子直径 d [m]	1.2×10^{-6}
	密度 $\rho_p [kg/m^3]$	7.84×10^{3}
	ポアソン比 ν[-]	0.27
粒子	ヤング率 <i>E</i> [GPa]	2.05(205)
(純鉄)	磁化 M [A/m]	$7.96 imes 10^4$
	体積率 φ[−]	0.32
Sala LLL	密度 $\rho_f[kg/m^3]$	8.09×10^{2}
浴媒	粘性係数 η_0 [Pa·s]	2.42×10^{-3}
(ケロシン)	温度 T[K]	293.15

Correlation between Particle Structure and Apparent Viscosity in Shear Field of MR Fluid by Numerical Simulation

Ryoga FUJII, Tutomu ANDO, Osamu KOIKE, Rei TATUMI, Noriyuki HIROTA

面積の和で除したもの)を示す. 今回のシミュ レーションの範囲では, Mason 数が大きくな るにつれて相対粘度は反比例するように減少 しているが, NBA は緩やかに上昇している.



Fig.1シミュレーション領域と粒子初期配置

また、Fig. 3は、Mason数ごとの粒子構造をx 方向から見たものであり粒子色は周囲粒子と の接触数を表している.これらは、Fig. 2にあ る四角で囲われたMason数に対応する.この 結果は流体力が大きくなる過程で流体力の 影響を受けないように層状になり、層内粒 子の隙間に入ったためと考えている.ただ し、磁気力と流体力のトレードオフの結果 であり、せん断による鎖状の傾きも影響し ている.層にならない場合は、その分の流 体力を粒子が直接受けるためNM = 0.01の 見かけ粘度が最大となったと考えられる.



Fig.2 Mason数ごとの相対粘度と粒子構造



次にFig. 4はx方向から $y \cdot z$ 面内における粒 子の存在確率である.この際に最大と最小 の粒子存在確率の差がMN = 0.5の時に最大 になった.このことから MN = 0.5に近づく までは層になりさらに大きくなると層が崩 れていくと考えられる.



3. 結言

本研究ではMR流体のせん断場における粒子 構造と見かけ粘度の相関について数値シミュ レーションにて観察した.今回の行ったシミ ュレーション範囲では,Mason数ごとの相対 粘度とNBAを見た時,*MN*=0.01の時が見かけ 粘度が最大で,粒子の構造は流体の進行方向 を妨げるように粒子が上下方向に並んでいた が,*MN* = 0.1から少しずつ隙間が空いていき *MN* = 0.5の時,流体の進行方向に対し平行に 粒子が並んだ.この時,相対粘度は低下した. また,Mason数が0.5より大きくなると層が崩 れて始めた.本研究ではごく一部の条件のみ でしかシミュレーションを行えていないため 今後も引き続きシミュレーションを行ってい く必要がある.

参考文献

- J.D. Carlson and M.R. Jolly, MR fluid, foam and elastomer devices, Mechatronics, vol.10, (2000), pp.555-569.
- 第池武士, MR 流体のロボティクス・メ カトロニクスへの応用方法, 日本ロボッ ト学会誌, vol.31, (2013), pp.469-472.
- 井門康司, 荒川和也, 住吉宏太伽, MR 流 体単純せん断流れにおける強磁性微粒子 挙動の数値解析, 日本 AEM 学会誌, vol.23, (2015), pp.16-22.
- T. Ando, K. Akamatsu, S. Nakao, I., & M. Fujita, Simulation of fouling and backwash dynamics in dead-end microfiltration: Effect of pore size, Journal of membrane science, vol.392, (2012), pp.48-57.