粒子法を用いた雪崩の数値計算

Numerical calculation of snow avalanche by Particle Method

| 北海道大学大学 | ≌院 工学研究科 | 学生員 | 大塚達也(Tatsuya Otsuka) |
|----------|----------|-----|------------------------|
| 北海道大学大学院 | 工学研究科教授 | 正会員 | 清水康行(Yasuyuki Shimizu) |

1.はじめに

雪崩災害の防止・軽減のため雪崩の挙動を予測するこ とは工学上重要な課題である.近年では雪崩の流動を再 現する様々なモデルの研究が進められている.いくつか ある流動モデルの中でも,粒子流モデルは雪粒子が流動 しているという雪崩の最も重要な特徴を捉えたモデルで ある.このモデルは流速,走路の他に雪崩の形状やデブ リの形状がわかるという長所を持っている.今後,この モデルが確立すれば雪崩減勢工の効果などを数値計算に より評価することが期待できる.

粒子流モデルである離散要素法(DEM)を用いた雪崩の 数値計算は中西ら¹⁾によって行われているが, MPS(Moving Particle Semi-implicit)法²⁾を用いた雪崩の数 値計算例はあまりない.斎藤ら³⁾がMPS法による雪崩の 再現を試みているが,実際の雪崩は塊となって流下する と一般的に考えられており,斎藤らの計算結果では塊と しては流下しておらず,改善の余地がある.

そこで本研究では MPS 法を用いて雪崩の形状を再現 するために運動方程式に空気抵抗項を組み込むことによ ってシミュレーションし,空気抵抗の影響について考察 した.

2.計算手法

2.1 粒子法 (MPS法) について

粒子法は完全Laglange的手法である.連続体を有限個の粒子で表し,各粒子は圧力などの変数を保持して移動 する⁴⁾.そのため,差分法や有限要素法のような格子は 使用しない.粒子法には離散要素法(DEM),SPH法 (Smoothed Particle Hydrodynamics),MPS法などがあるが, MPS法はDEMのような粉体を構成する粒子をそのまま 粒子として計算する方法ではなく,連続体の支配方程式 を勾配や発散といった微分演算子に対応する粒子間相互 作用モデルによって離散化する手法である⁴⁾.

2.2 基礎式

雪崩を流体と仮定し,連続式を式(1)に,運動方程式 を式(2)にそれぞれ示す.

$$\frac{D\rho}{Dt} = 0 \tag{1}$$

$$\rho \frac{Du}{Dt} = -\nabla P + \rho v \nabla^2 u + \rho g - F_{air}$$
⁽²⁾

ここで、:粒子の密度,u:速度,P:圧力,:動粘
 性係数,g:重力加速度,F_{air}:空気抵抗を表している.
 空気抵抗F_{air}を式(3)に示す.

$$F_{air} = \frac{1}{2} \rho_a C_D Su |u| \tag{3}$$

ここに, a:空気の密度, C_D:抵抗係数, S:投影面積 を表している.

また,抵抗係数C_Dはレイノルズ数 Reの値により変化するSchiller and Naumannの式を用いる.

$$C_D = \begin{cases} \frac{24}{\text{Re}} \left(1 + 0.15 \,\text{Re}^{0.687} \right) & \text{Re} \le 1000 \\ 0.4 & \text{Re} > 1000 \end{cases}$$
(4)

2.3 MPS 法による非圧縮性流れの計算アルゴリズム ここでは, MPS 法による非圧縮性流れの計算アルゴリ ズムの概要を示す.

MPS 法では,非圧縮性流れの計算アルゴリズムとして, 半陰解的アルゴリズムを用いる.まず,陽的なステップ で式(2)の圧力勾配項以外の項を計算し,粒子の仮の速 度 u^* 及び位置 r^* を以下の式より得る.

$$u^* = u^k + \Delta t \left[v \nabla^2 u^k + g - \frac{1}{\rho} F_{air} \right]$$
 (5)

$$r^* = r^k + \Delta t u^* \tag{6}$$

(*k*:時間ステップ)

粘性項のラプラシアンは,以下に示す,MPS法による粒子間相互作用モデルを使用する.

$$\left\langle \nabla^2 u \right\rangle_i = \frac{2d}{\lambda n^0} \sum_{j \neq i} \left[\left(u_j - u_i \right) \omega \left(r_j - r_i \right) \right]$$
(7)

(*i*,*j*:粒子番号)

ここに,d:空間の次元, n° :粒子数密度の一定値, : 分布の統計的な分散の増加と解析解を一致させるための 係数, ω ():重み関数を表している.

ここで,重み関数,係数が導入されているがそれ ぞれ以下のように表される.

$$\omega(r) = \begin{cases} \frac{r_e}{r} - 1 & 0 \le r < r_e \\ r & r_e \le r \end{cases}$$
(8)

$$\lambda = \frac{\sum_{i \neq j} |r_j - r|^2 \omega (|r_j - r|)}{\sum_{i \neq j} \omega (|r_j - r_i|)}$$
(9)

$$n_i = \sum_{i \neq j} \omega \left(\left| r_j - r_i \right| \right) \tag{10}$$

式(10)の MPS 法固有の粒子数密度 n_i は字のごとく 粒子数の密度であるが,各粒子が保持する質量が一定で あるとすると,粒子数密度 n_i と密度は比例関係にあるこ とがいえる.したがって,式(1)の密度一定の条件より, 粒子数密度 n_i も一定でなければならない.この条件から 式(7)に示す n^0 は粒子数密度 n_i の一定値を示す.

陽的に仮の速度 *u*^{*}, 位置 *r*^{*}の計算が終了した後, 陰的 な圧力勾配項により速度の修正量 *u*' が生じるとすると *u*' は,

$$u' = -\frac{\Delta t}{\rho} \nabla P^{k+1} \tag{11}$$

で示される.また,速度 *u*'の修正量と粒子数密度 *n*'の 修正量は式(1)より

$$\frac{n'}{n^0 \Delta t} + \nabla u' = 0 \tag{12}$$

の関係がある.

以上より式(11)~(12)から,圧力のポアッソン方程 式

$$\nabla^2 P^{k+1} = -\frac{\rho}{\Delta t^2} \frac{n^* - n^0}{n^0}$$
(13)

が得られる.ただし, n^{*}は陽的な段階が終了したした時 点での粒子数密度である.

式(13)に式(7)の粒子間相互作用モデル(ラプラシ アン)を用いて同様に離散化すると,連立一次方程式が 得られ,これを解くことにより圧力 *P^{k+1}*が求まる.また, 求まった圧力 *P^{k+1}*より式(11)から,速度の修正量 *u*'と 位置の修正量 *r*'が得られる.

$$u^{k+1} = u^* + u' \tag{14}$$

$$r^{k+1} = r^* + u' \Delta t$$
 (15)

以上の計算をタイムステップごとに繰り返し,計算を 進める.

以上が MPS 法の非圧縮性流れのアルゴリズムである.

3. 計算条件

雪崩がニュートン流体と仮定した上で,式(2)の中の 動粘性係数 を, =1.0×10⁻⁴とした⁵⁾.また,雪崩の密 度 は雪崩形状が密度の高い流れ型雪崩であると仮定し, 300kg/m³とした.

陽的な計算が終了した時点で, *n*^{*}<0.97n⁰を満たす粒子 を自由表面上に存在すると判定し⁴⁾, 式(2),(3)の空 気抵抗 F_{air} は自由表面上の粒子に働くとした(図-1).

MPS法では、壁などについても粒子として粒子数密度*n*を計算する必要があるため,流体及び構造物を粒子の配列によって表す必要がある.そこで,粒子の平均間隔r₀=0.2mで積雪及び地形を表現した.

計算負荷を少なくするため図-2に示すような鉛直二次 元の斜面で計算を行った.斜面の傾斜角は雪崩の発生頻 度が高い40°とした.





図-3 空気抵抗の有無による平均速度





4.計算結果

図-3 に空気抵抗の有無による雪崩速度の比較を示す. また,図中縦軸の平均速度とは式(16)より求めたもの である.

$$-\frac{1}{v} = \frac{\sum v_i}{N}$$
(16)

ここに, v:平均速度, v_i:各雪崩粒子の合成速度, N: 雪崩粒子の総数.

空気抵抗項なしの方は重力の斜面方向成分の力により ほぼ直線的に速度が増加しているのに対して,空気抵抗 項ありの方は速度の二乗に比例する抗力を受け5秒後に は空気抵抗項なしより約10m/s速度が小さいことがわか る.

図-4,図-5は1秒後から4秒後まで1秒ごとの雪崩先 端の様子を示したものである.図-4は式(2)のとおり 空気抵抗項を考慮した場合,図-5は同式で空気抵抗項の みを考慮しない場合である.時間が経過し速度が大きく なるにつれ空気抵抗項を考慮した場合の方が,雪崩粒子 が散っているのが見てとれる.雪崩先端部の乱れは空気 抵抗の影響を受けた粒子により引き起こされ,その乱れ により連続体として運動するに十分な粒子数密度が得ら れなかったことが原因だと考えられる.

5.まとめ

本研究では, MPS 法による空気抵抗を考慮した雪崩の 数値計算を試みた.本研究で得られた結果を以下に列挙 する.

- 1)斜面長 100m, 傾斜角 40 度の斜面を考えた場合,空 気抵抗項の有無で最大約 10m/s の速度差があることが わかった.
- 2)空気抵抗項の有無で雪崩先端部の粒子の挙動に違いが あることが確認できた。
- 3)すべての自由表面に空気抵抗が作用するとしたが,こ の方法でも十分空気抵抗の効果を得ることができた. なお,本研究では乱流抵抗,底面摩擦抵抗などは考慮

していない.今後モデルの発展のためにはそれらの抵抗 を考慮するとともに,雪崩による雪の取り込みや堆積と いった機構も組み込んでいく必要があると考える.

参考文献

1) 中西宏: DEM による雪崩シミュレーション法, 混相 粒 Vol.16, No.4, pp.339-345, 2002.

2) Koshizuka, S. and Oka, Y. : Moving-Particle Semi-implicit Method For Fragmentation of Invompressible Fluid, Nucl. Sci. Eng., 123, pp.421-434, 1996

3) 斎藤佳彦,大槻政哉,植松考彦:粒子法を用いた雪崩 シミュレーションの試み,寒地技術論文・報告集,Vol.21, pp.772-775,2005.

4) 越塚誠一:計算レクチャーシリーズ5 粒子法,日本 計算学会編,丸善株式会社.

5)前野紀一,福田正己:雪崩と吹雪,基礎雪氷学講座 , 古今書院.