水工学研究室 安藤 宏

指導教官 福嶋 祐介

1.はじめに

吹雪は風の乱れによって雪粒子が浮遊する 現象である。気体である空気と固体である雪 粒子が混合して流れることから、吹雪は典型 的な固気二相流であると言える。固気二相流 は、流体と気体の密度差、濃度、粒径などに よって流れ構造が著しく異なるので、取り扱 いが難しく、基礎方程式も十分確立していな い。また、吹雪は雪崩の発生原因の一つと考 えられ、その流動特性を知ることは、固気二 相流の基本的な流動特性を把握するばかりで なく、雪崩の発生要因の推定ということで、 防災的な意味もある。

2.雪の運動形態

吹雪の運動形態には大きく分けて転がり、 跳躍、浮遊の3種類がある。



3.研究目的

福嶋ら(2002)によって乱流拡散方程式を用 いた吹雪の濃度分布の解析が行われたが、本 研究では吹雪粒子の運動を解析し、実際の吹 雪を数値シミュレーションしているという点 で大きく異なっている。具体的には、吹雪粒 子一つひとつに着目し、軌跡、地面での衝突、 跳ね返り、浮遊などの運動を考慮したスプラ ッシュ過程を取り入れ、より現実的な粒子の 挙動を再現する。そしてk - 乱流モデルに より変動流れ場を再現し、空間での吹雪の濃 度分布を求め、南極みずほ基地において行わ れた西村(北大低温研,2001)による飛雪流 量の観測データと比較、検討する。

4. 運動方程式

(1),(3)式は Nalpanis ら(1985)によって考 案された粒子の運動方程式である。これらと 水平方向、鉛直方向の加速度式(2),(4)の合わ せて4式をルンゲクッタ法により解いて計算 を行った。

$$\mathscr{K}\Psi \qquad \frac{du_p}{dt} = -0.75 \frac{\rho_f}{\rho_p} \frac{C_d}{d} V_R V_{R1} \tag{1}$$

$$\frac{dx_p}{dt} = u_p \tag{2}$$

鉛直
$$\frac{dw_p}{dt} = -0.75 \frac{\rho_f}{\rho_p} \frac{C_d}{d} V_R V_{R3} - g$$
 (3)

$$\frac{dz_p}{dt} = w_p \tag{4}$$

5.スプラッシュ過程

吹雪粒子の底面での衝突と反発現象である スプラッシュ過程を再現するためには、衝突 速度と反発速度の関係式(5),(6)式を用いた。

水平方向
$$V_{ex} = e_h V_{ix}$$
 (5)

鉛直方向 $v_{ez} = e_v v_{iz}$ (6)

ここで、ve は衝突速度、vi は反発速度で接尾
辞の x と z はそれぞれ水平、鉛直成分を表している。eh、ev は水平、鉛直反発係数であり、

$$e_{h} = \begin{cases} 0.48\theta_{i}^{0.01} & v_{i} \leq 1.27 \text{ m/s} \\ 0.48 \left(\frac{v_{i}}{1.27}\right)^{-\log(vi/1.27)} & \theta_{i}^{0.01} & v_{i} > 1.27 \text{ m/s} \end{cases}$$
(7)
$$e_{v} = \begin{cases} 15.68\theta_{i}^{-0.94} & v_{i} \leq 1.23 \text{ m/s} \\ 15.68 \left(\frac{v_{i}}{1.23}\right)^{-\log(vi/1.23)} & \theta_{i}^{-0.94} & v_{i} > 1.23 \text{ m/s} \end{cases}$$
(8)

と与えられ、 衝突速度 vi と 衝突角度 i に依る 関数である。

6. 風速分布

風速分布は南極みずほ基地で観測された高 さ 3m での風速から予測された風速分布を用 いた。図 - 4 にそれを示す。



7.k- 乱流モデル

ここで u'、w'は

風速は(9)、(10)式のように平均風速と変動成 分に分けられる。

$$u = \overline{u} + u' \tag{9}$$

$$w = \overline{w} + w' \tag{10}$$

1(12, 12, 12)

$$k = \frac{1}{2} \left(u'^2 + v'^2 + w'^2 \right) \tag{11}$$

を満たし、今モデルは2次元なので、

$$u' = \sqrt{\frac{2}{3}k} \times x'_i \tag{12}$$

$$w' = \sqrt{\frac{2}{3}k} \times x_i' \tag{13}$$

により与える。ここで x'i はランダム関数で、 以下の関係を満たすように与える。

$$-1 \le x_i' \le 1 \tag{14}$$

$$\frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} \overline{x_i'^2} = 1$$
(15)

乱流運動エネルギーk は図-5 の分布を用い て与えた。



8.粒径

粒径は根本(2002)の計算で使われた確率分布 を用いて与えた。図 - 6 にそれを示す。ここ で平均粒径は 0.2mm、粒径の刻みスケールは 0.02mm である。



図-5 粒径の確率分布

9.比較データ

解析値を比較したのは南極みずほ基地での 西村(2001)による観測データである。みずほ 基地は昭和基地から 250m 内陸にあり、特徴 としては、吹雪が定常状態に達するのに十分 広く平坦であり、長時間安定してカタバ風が 継続し、風洞実験では得られない限界摩擦速 度を大きく上回る風速が発現することなどが ある。観測はスノーパーティクルカウンター (SPC)によって飛雪流量を、自動気象観測装 置(AWS)によって風速を測定した。

また、福嶋ら(2002)による拡散方程式を用 いた吹雪の濃度分布の解析とも比較を行った。



図 - 6 南極みずほ基地の自動気象観測装置 10.吹雪粒子の軌跡

図 - 7 は乱流がある場合と、無い場合での 吹雪粒子の軌跡の変化である。乱流が無い場 合は底面への衝突と反発を繰り返すサルテー ションを規則的に行いながら輸送されていく 様子が分かる。乱流がある場合は転がりと浮 遊により輸送されていく。一度浮遊状態にな ると底面での反発無しに移動する。

図 - 8 は吹雪粒子の粒径による軌跡の変化 のグラフである。0.1mm 以下の粒子は浮遊運 動により移動しているが、より粒径の小さい 0.06mm の方が高くまで輸送されているのが わかる。0.2mm の粒子はサルテーションによ り移動しているが、浮遊と跳躍の境界となる のが粒径 0.1mm であり、0.1mm より大きい 粒子はサルテーションを起こし易い。

図 - 9 は風速による軌跡の変化のグラフで ある。風速の大きい 9.5m/s の方が、粒子は高 くまで上昇しているのが分かる。



11.飛雪流量分布

図 - 10、図 - 11 はそれぞれ風速 6m/s と 9.5m/s時の運動シミュレーションにより求め た飛雪流量分布と現地観測値の比較である。 運動シミュレーションの結果としては、地表 面からの高さが大きくなるほど飛雪流量は小 さくなり、底面付近では非常に大きくなると いう飛雪流量の分布傾向をよく表している。 風速 6m/s と 9.5m/s 時の計算に用いた雪粒子 の密度はそれぞれ 160kg/m³と 460kg/m³であ り、現地観測の結果に合うまで粒子の密度を 変えながら計算した。運動シミュレーション と現地観測での分布の傾向はよく合っている と言える。

図 - 12、図 - 13 は今回の運動シミュレーションにより求めた飛雪流量と乱流拡散方程式 によるものとの比較である。ここで雪粒子の 密度は 6m/s 時が 160kg/m³で、9.5m/s 時が 460kg/m³である。どちらの場合も運動シミュ レーションと乱流拡散方程式は同じような分 布形を表している。

12.雪粒子密度の考察

新庄雪氷防災研究所での風洞実験の結果か ら、福嶋ら(2002)によって逆算された雪粒子 の密度は143.9~259.9kg/m³である。観測条 件の違いや、実験で用いた雪粒子は人工のも のであることなどを考慮すると、今回計算で 用いた160~460kg/m3の値は十分妥当な値で あると考えられる。

13.結論

吹雪粒子の運動解析を行い、これと現地ス ケールの吹雪を比較し、モデルの妥当性を検 証することが出来た。

乱流拡散方程式を用いて求めた飛雪流量分 布と比較し、異なる手法で求めた解析値がほ ぼ一致することがわかった。

