# 粒子要素法を用いた粒状物質の飛散アニメーション

東京大学大学院新領域創成科学研究科 尾 上 耕 一 東京大学大学院新領域創成科学研究科 正会員 西 田 友 是

(あらまし) 近年,水などの自然物と物体との相互作用を考慮したアニメーションに関する研究が行われ ている.その中でも物体の衝突による地面の変形についてはすでに多くの研究が行われているが,衝突時 の粒状物質の飛散までは表現できていない.そこで,本稿では物体が粒状物質で構成された地面に衝突し たときの粒状物質の飛散アニメーションの計算方法を提案する.提案法では,各粒子の挙動を粒子間の衝 突と反発によって表す方法である粒子要素法を用いて地面の変形を計算する.これにより,物体による地 面の変形と粒状物質の飛散を表現することができる.さらに,粒状物質が物体に及ぼす力も考慮して物体 の動きを計算できる.提案法の有効性を示すため,適用例として剛体を砂地に落とした時の砂の飛散を計 算した結果を示す.

キーワード:粒状物質,飛散,アニメーション,自然現象,粒子要素法

(Summary) In recent years there have been many studies on animations that take account of interactions between objects and natural objects such as water. Among others, some researchers propose deformation methods for ground surfaces when they are in contact with objects. But these methods cannot represent granular material spattering at an impact of an object. In this paper, we propose an algorithm which can represent the animation of granular material spattered by objects. In our proposed method, the ground surface is deformed by using the distinct element method which calculates the motion of each grain by collisions and reactions among grains. The deformation of the ground surface and spattering of granular material are represented by this method. Moreover our method can calculate the motion of objects taking account of forces excerted on the objects by granular material. In order to demonstrate the validity of our method, we show a result of calculating spattering sand when a rigid object falls onto a sand surface.

Key words: Granular material, Spattering, Animation, Natural phenomena, Distinct element method

# 1. はじめに

論文

コンピュータグラフィックスを用いたアニメーション に関する研究は従来から行われてきたが、最近では水や 地面などの自然物と物体との相互作用によるアニメー ションに関する研究が行われている.水に物体を落とし たときの物体と水の動きに関する研究としては、例えば、 O'Brien ら<sup>12</sup>, Kunimatsu ら<sup>7</sup>, Takahashi ら<sup>18</sup>によるもの がある.物体による地面の変形に関する研究も盛んに行 われている.本稿のテーマである地面の変形に関する研 究は、アニメーション以外にもドライブシミュレーター やコンバットシミュレーター等に広く応用されている. このようなアプリケーションで必要になる物体と地面 (粒状物質)の相互作用による効果としては以下のもの が挙げられる.

- 1. 地面への物体の接触跡の生成(足跡,タイヤ跡等)
- 物体による粒状物質の運搬(バケッやブルドーザー で砂をすくう等)
- 物体への粒状物質の付着と落下(足の裏に砂が付着し,足を持ち上げた後で落下する等)
- 物体の移動による粒状物質の飛散(物体が落下した とき,物体を地面上で高速に引きずったとき等)
- 5. 粒状物質から力を受けることによる物体の動き(物 体を地面に自由落下させたり放り投げたりする場

<sup>&</sup>quot;Animating Spattering Granular Material Using Distinct Element Method" by Koichi ONOUE (Graduate School of Frontier Sciences, The University of Tokyo), Tomoyuki NISHITA (Member).

#### 画像電子学会誌 第 33 巻 第 4-B 号 (2004)

合)

6. 濡れた粒状物質の表現(砂の城のモデリング等)

7. 埃状の粒状物質の動き(非常に細かい粒状物質が空 気の動きによって舞い上がり煙状になる場合)

8. 風による粒状物質の動き

これらのエフェクトの一部を扱った研究はすでに存在 している. Li らの方法<sup>8</sup>は 2.を扱える. Chanclou ら<sup>20</sup>の 方法と Onoue ら<sup>15)</sup>の方法は 1.を目的としたものである. Sumner ら<sup>17)</sup>の方法は, 1.と 3.を目的としたものである. 4. を実現可能な粉粒体シミュレーションの手法もある<sup>6)</sup>が, 計算コストが高い. 6.に関連した方法は特に粘土のモデ リング等に見られる<sup>9),13)</sup>. Chen ら<sup>30</sup>の方法は 7.を目的と したものである. 8.については,物体の存在しない場合 については,風による風紋の形成の研究を Onoue らが 行った<sup>14)</sup>. 従来法の中で本研究と関連の深いものについ ては次節で詳しく紹介する.

本稿では、これらのエフェクトの中で、特に4.と5.を 表現することを目的とする.主な従来法では地面を連続 体として扱っていたが、粒状物質が飛び散る場合には連 続体として扱うのは困難である.そのために、本稿では 粒子間の衝突と反発によって表す方法である粒子要素法 (DEM: Distinct Element Method)<sup>4,19)</sup>を拡張した方法を用い て各粒子の動きを計算する.これにより、物体による地 面の変形と粒状物質の飛散を表現することができ、さら に、粒状物質が物体に及ぼす力も考慮して物体の動きを 計算できる.ただし、粒状物質が水を含む場合は、水を 含まない場合と飛散の様子が異なってくるので、本稿で は粒状物質が水を含まない場合を対象とする.

## 2. 関連研究

物体の衝突による地面の変形を扱った研究はすでにい くつか存在する.

まず Li らはハイトフィールドを用いた,物理法則に基 づく土の崩落モデルを提案した<sup>8)</sup>.彼らは土の崩落とブ ルドーザーによる土の掘削,積載,運搬をリアルタイム に計算した. Chanclou らは地面を弾性のあるシートとし て表現し,地面に残る物体の痕跡を生成する方法を提案 した<sup>2)</sup>. Sumner らは砂・泥・雪など,様々な種類の地面 の上にできる物体の接触の痕跡を計算した<sup>17)</sup>.また,物 体が地面から離れた後に物体の底面に付着した粒状物質 が落下する様子も表現した. Onoue らはグラフィックス ハードウェアを用いて物体と地面の衝突判定を行い,リ アルタイムに物体の痕跡を生成する方法を提案した<sup>15)</sup>. また,層状のデータ構造を用いて物体上の粒状物質を表 現した<sup>16)</sup>. Chen らは前処理で流体計算を行うことにより 自動車が通った後に舞い上がる土埃を表現した<sup>3</sup>.

ただし, これらの従来法では基本的に地面をハイト

フィールドで表しているだけなので、物体が衝突した ときの粒状物質の飛び散りは表現できない.本稿ではこ の粒状物質の飛び散りを表現できる手法を提案する.

参考のためにその他の地面のモデリングに関する研究 についても挙げておく.さまざまな種類の地面の中でも, 特に雪を扱った方法がいくつか発表されている.西田ら は雪をメタボールを使ってモデル化し雪が様々な物体に 積もる様子を表現した<sup>11)</sup>.Fearing は物体と地面への降 雪と積雪のモデル,および雪の安定性のモデルを提案し た<sup>5)</sup>.地面の大きなスケールのモデリングに関しては, Musgrave らが地形の生成法を提案した<sup>10)</sup>.Benes らは地 形侵食のビジュアルシミュレーションを行うための地形 の階層表現を提案した<sup>1)</sup>.また,Onoue らは風紋と砂丘 を含む砂漠地形の生成とレンダリングを行った<sup>14)</sup>.

## 3. データ構造

本節では提案法で用いているデータ構造に関して,地 面,物体と物体上の粒状物質,粒子要素法に用いるデー タそれぞれについて説明する.

## 3.1 地面

提案法では地面をハイトフィールド,すなわち高さを もつセルの二次元配列で表す.ここで,高さはある水平 な基準面(高さ0)への距離とする.各セルの高さは単 位面積当たりの地面の物質の量に等しい.ハイトフィー ルドの初期状態は様々な方法で決定することができる. 本稿では初期状態の高さを乱数によって決定したが、実 際の地形データや他のモデラーの出力を利用することも 可能である.

#### 3.2 物体と物体上の粒状物質

提案法ではポリゴン物体を扱う.そして、物体と物体 上の粒状物質を、物体存在領域を表す高さのスパン(図 1の矢印(1))のリストを各要素として持つ二次元配列 (HSマップ)で表す.ここでは、二次元配列の各要素の ことをハイトフィールドの場合と同様にセルと呼ぶこと にする.HSマップはOnoueら<sup>16)</sup>が用いたデータ構造で あるが、Onoueらは各スパン(ハイトスパンと呼ぶ)を 次の三つの要素で構成していた.(1)物体の上向きの面の 高さ,(2)下向きの面の高さ,(3)その位置での物体上の 粒状物質の高さ(図1ではスパン上の太線).本稿では 各スパンに次の二つの要素を加える.(4)物体の上向きの 面の法線ベクトル,(5)下向きの面の法線ベクトル.これ は、後述する粒子要素法の計算に必要になる.なお、HS マップは物体が回転した時には再計算する必要がある. HSマップを用いる利点は、物体上の粒状物質のレンダ

#### 論文:粒子要素法を用いた粒状物質の飛散アニメーション



Fig. 1 HS map (in cross section)

リング,および物体と粒子の衝突判定の両方を一つの データ構造で行えることである.

#### 3.3 粒子要素法

本稿では地面の変形計算に粒子要素法<sup>4),19)</sup>を拡張した ものを用いている.粒子要素法では粒子の集合の挙動に ついて,各粒子の移動と回転をその粒子に接触している 粒子から受ける反発力を用いて計算する.しかし,粒子 要素法は地面を構成する全粒子に関する挙動を逐一計算 するので,本稿で対象とする砂地のような広い空間をシ ミュレートすると計算時間が膨大になる.

この問題を解決するために、本稿では粒子要素法を拡 張した、以下の方法を提案する、まず、ここではいくつ かの粒子を一つの大きい粒子で代表してシミュレーショ ンを行うこととする. ここで、粒子と代表した粒子を区 別するために、いくつかの粒子を代表した大きい粒子を DE(Distinct Element)と呼ぶことにする. また単純化のた め、DEは球形であるとみなす。DEを用いると物理現象 を厳密には再現できなくなってしまうが、本稿では地面 の内部(地表面より下の部分)での粒子の動きを DE の 動きで表せるものとみなす. 地面内部での粒子間の摩擦 相互作用を考慮するために、DEの角速度も計算するこ とにする. 空中で粒子がまとまったまま移動するのは不 自然である.したがって、物理現象との違いが顕著に現 れるのは粒子が飛散した場合であると考えられる. そこ で,空中に飛散した DE については粒子の大きさにまで 分解する、DE 数の増大を防ぐため、飛散した DE が着 地した時には、地面に存在している DE に飛散していた DEを融合する.

なお,各DEはパラメータとして位置,速度,角速度, 半径,質量,飛散中を示すフラグをもつ.

物体上とその周囲の粒状物質の動きが問題となるので、 物体上と衝突後の物体周辺のみ粒子要素法の計算を行う. この計算を行う領域のことを本稿では DEM 領域と 呼ぶ.単純化のために、本稿では DEM 領域を直方体の 形状とする.

## 4. 地面変形アルゴリズム

本節では提案する地面変形アルゴリズムを説明する. 提案法では物体の動きをシミュレーションかキーフ レームアニメーションのどちらかで決める.キーフレー ムアニメーションで決める場合は物体が DE から力を受 けないものとする.

地面変形の計算は以下のような順で行う.

- **衝突判定**:物体と地面(ハイトフィールド)の衝突判 定を行う.
- **DE の配置**:衝突範囲周辺で粒子要素法を行うための DE を配置する.
- **粒子要素法の計算**: DE 間,および DE と物体との衝 突判定を行い,衝突要素間での力を計算するこ とによって,粒状物質の移動を計算する.

データの再構築: DE の位置から,ハイトフィールド とHS マップの粒状物質の高さを更新する.

次節以降で各ステップについて詳しく説明する.

#### 4.1 物体と地面の衝突判定

HS マップから物体底面の高さが求められるので、それとハイトフィールドの高さを比べることによって衝突 判定を行う<sup>16</sup>. 衝突した場合は次節の処理を行う. 衝突 しなかったら、次節の処理はスキップする. ただし、す でに DE が配置されている場合は、本節の処理は必要な い.

#### 4.2 DEの配置

物体が地面に衝突したときにまだ DE が配置されてい ない場合,物体の周辺に DE を配置する.このために, まず DEM 領域を物体のバウンディングボックスに等し くなるように設定する.そして,DEM 領域と地面の両 方に含まれる領域に DE を面心立方格子状に配置する.

ここで面心立方格子状に DE を配置するのは, できる だけ地面中の DE の密度を高くして実際の地面に近づけ るためである.また,初期状態では DE の半径と質量は すべて等しく設定する.

DEM 領域の境界に位置する DE に閾値以上の力が加 わったら,動的に DE を追加配置して DEM 領域を拡張 する.追加配置された DE は DEM 領域の境界部で局所 的に面心立方格子を形成するように配置する.図2に拡 張後の DEM 領域を示した.

#### 4.3 粒子要素法の計算

粒子要素法の計算の流れは次の通りである.まず DE 間の衝突判定を行い,次に衝突した DE 間に働く力を計 算し,最後に各 DE の状態(速度,位置,角速度)を更 新する.



図2 DEの配置 Fig. 2 Configuration of DEs





#### 4.3.1 DE の衝突判定

DEを球とみなしているので2つのDE( $G_1 \ge G_2$ )の 衝突判定は、まず、交差距離 $d_u$ を、

$$d_{n} = r_{1} + r_{2} - ||\mathbf{c}_{1} - \mathbf{c}_{2}|| \tag{1}$$

で計算し、 $d_n > 0$ の場合、衝突しているとして判定できる(図4参照). ここで、 $\mathbf{c}_1$ ,  $\mathbf{c}_2$ は各DEの中心の位置ベクトルであり、 $r_1$ ,  $r_2$ は各DEの半径である. このとき、次節で説明する接触力の計算に必要な衝突ベクトルは次の式で求まる.

$$\mathbf{u}_{n} = \frac{\mathbf{c}_{2} - \mathbf{c}_{1}}{\|\mathbf{c}_{2} - \mathbf{c}_{1}\|} \tag{2}$$

衝突判定を効率的に行うために、本稿では空間をボク セル分割する.各ボクセルにそこに含まれる DE を記憶 しておき、ある DE について衝突判定を行う時は、その DE が含まれるボクセルとその隣接ボクセルに含まれる DE との間でのみ衝突判定を行う.

DE と物体との衝突判定は HS マップを用いて以下のように行う(図3参照).

- 1. DE が HS マップのどのセルに含まれるかを求める.
- DE がハイトスパンの上面,あるいは下面と交差しているかどうかを調べる(図 3(a)).この場合,*d<sub>n</sub>*はハイトスパンの高さと DE の中心位置と半径から求まり, u<sub>n</sub>はハイトスパンがもつ法線ベクトルとする.



Fig. 4 Contact between two DEs

- 隣接するセルのハイトスパンと交差しているかどう かも調べる.これには次の二つの場合が考えられ る.
  - DEの中心の高さが隣接ハイトスパンの上下面の間に位置する場合(図 3(b)),ハイトスパンの側面との衝突判定を行う. d<sub>n</sub>はハイトスパンの位置と DEの中心位置と半径から求まり, u<sub>n</sub>はハイトスパンの側面の法線ベクトルとする.
  - 上の場合以外(図3(c))は、(2)と同様にハイトスパンの上面と下面との衝突判定を行う.
- 4. DE が含まれるセルと隣接するセルの両方に衝突した場合, $d_n \ge \mathbf{u}_n$ はそれぞれの衝突計算から得られる値の平均をとることとする.

#### 4.3.2 接触力の計算

付録 A に示したモデルを用いて 2 つの DE 間に作用す る力を計算する.

DE が物体と衝突した場合は、HS マップから求めた衝 突位置での物体の法線ベクトルを $\mathbf{u}_n$ として、付録 A の 計算を行う.物体の動きをキーフレームアニメーション で決める場合は、物体の質量を無限大とみなす.

## 4.3.3 DEの状態更新

ある  $DE(G_1)$ の状態更新は次の3種類の力: (1) $G_1$  に衝突 した DE から受ける力, (2)重力, (3) $G_1$  が物体に衝突した 場合には物体から受ける力,を考慮して次のように行う.

- 1. G<sub>1</sub>が受ける力を上記の(1)から(3)の力の総和として求める.
- 力の大きさと DE の速さが閾値より小さい場合は DE の状態を更新しない.これはシミュレーションの安 定性を高めるためである.
- 3. G<sub>1</sub>に衝突した DEと物体から受ける接線方向の力

## 論文:粒子要素法を用いた粒状物質の飛散アニメーション

(**F**<sup>4</sup>)(*G*<sub>1</sub>が物体に衝突した場合)からトルクの総和 を求める.

- 4. 運動方程式にしたがって, DEの速度, 位置, 角速 度を更新する.
- 空中に存在していた DE(DE<sub>air</sub>)が着地した場合,すな わち地面にある DE(DE<sub>ground</sub>)と衝突した時には次の処 理を行う.
  - (a) DE<sub>air</sub>の質量を DE<sub>ground</sub> に加え, DE<sub>ground</sub> の半径を それに応じて増やす.
  - (b) DE<sub>ground</sub>の半径が大きくなった場合は、半径の小 さい複数の DE に分割する.すなわち、体積の等 しい 2 つの DE に分割し上下に接するように配置 する.
- 6. *DE<sub>air</sub>* が DEM 領域の外に位置する場合は次の処理を 行う.
  - (a) ハイトフィールドの高さと DE<sub>air</sub> の位置を比較することによって着地するかどうかを判定する.
  - (b) 着地する場合はハイトフィールドの高さを DE<sub>air</sub>
    の体積分増やす.

ここで、5.の処理について補足しておく、5.(a)で空中にあ る DE は既に分割されているため地上にある DE に比べ て小さい.したがって、融合しても地上にある DE の半 径の変化は微小である.したがって、融合後に他の粒子 と交差しても粒子の挙動の変化は小さいと考えられる. また、5.(b)で DE を分割したときに局所的に高さが増加 するが、次節で述べるようにレンダリング時にハイト フィールドの平滑化を行うので分割時の変化は緩和され る.

#### 4.4 データの再構築

DEM 領域でのハイトフィールドとハイトスパン上の粒 状物質の高さを DE の高さ(DE の中心の高さ + DE の半 径)から求める.本稿で用いた方法は次のものである.

- ハイトフィールドの各セルCについて以下の処理を 行う.
  - (a) Cに含まれる DE について,高さが低いものから 順に以下の処理を行う.
    - i. DE が一番低い場合は *C* の高さを DE の高さ に設定する.
    - ii. そうでない場合は、DEの高さとCの高さを 比較する。
    - iii. 高さの差が閾値より小さい場合はCの高さを
      DEの高さに設定する.
    - iv. 高さの差が閾値以上あり, DE の速度 v が上 向きで速さが閾値以上ある場合, DE は空中 に飛び散ったとみなしてハイトフィールドや ハイトスパンの高さには加えない. このとき

DE を複数の細かい DE に分解し,各 DE に 飛散中を示すフラグを立てておく.そして, 分解後の各 DE の速度 v'は v とのなす角があ る定数以下になるように v を乱数で微小変化 させたものとする.また,分解後に DE 同士 が交差しないように,各 DE の位置を v' の方 向にシフトさせる.

- (b) DE がハイトスパンより上に位置する場合には、 ハイトスパン上の粒状物質の高さについて(a) と 同様の処理を行う.
- 1.の方法で得られたハイトフィールドは、一度 DE に離散化したため凹凸が目立つので、DEM 領域内 のハイトフィールドを平滑化する.

上の 1., 2.の結果,最も高い DE の高さがハイトフィー ルドとハイトスパンの高さとなる.

#### 5. 計算結果

本節では地面が砂で構成されている場合の提案法によ る計算結果を示す.

計算結果の作成に用いたレンダリング方法は次の通り である.ハイトフィールドはポリゴンメッシュとして描 画する.物体上の粒状物質の場合は、各ハイトスパン上 の粒状物質を接続してポリゴンメッシュを生成し、描画 する.空中に存在する粒子は点で描画する.レンダリン グには OpenGL を用いた.

本節で示す例では、128×128の解像度のハイトフィー ルドを用いる.実装の単純化のため、ハイトフィールド のセルの1辺のサイズを単位長さとした.そして、DE の初期半径を0.5、初期質量を0.05とし、1つのDEに30 個の粒子が含まれることとした.また、摩擦係数 μを0.1 とした.また、1タイムステップを0.02 秒とした.

ここでは、質量の異なる剛体球(半径15)を自由落下 させた例を示す.まず、剛体球の質量が軽い場合(DE の初期質量の60倍)の結果を図5に示す.この場合は 球の質量が軽いため、砂がほとんど飛び散らない.次に 剛体球の質量が重い場合(DEの初期質量の200倍)の 結果を図6に示す.球の質量が重いため、剛体球が衝突 した位置の周辺の砂が多く飛び散っている.そして、図 7 は砂に剛体球を斜め下方向に投げ入れた場合の結果 (20タイムステップごと)である.剛体球の前方に多く の砂が飛散していることがわかる.最後に別の物体を用 いた例として,Bunnyモデルを地面に落とした例を図8 に示す.物体が地面から力を受けた結果、着地後に Bunnyが倒れる.これの結果は紙面の都合で動画から一 部のフレームを抽出したものだが、実際の動画では飛散 した砂と物体や地面との衝突の表現が実現できた.

#### 画像電子学会誌 第33巻 第4-B号 (2004)



図5 剛体球を自由落下させた例(1) Fig. 5 Results of dropping a rigid sphere (1)



図6 剛体球を自由落下させた例(2) Fig. 6 Results of dropping a rigid sphere (2)

計算時間は1タイムステップの計算に約2.0秒かかった.計算時間の計測には, Dell Dimension 4500C (CPU: Pentium4 2.26 GHz, GPU: GeForceFX 5200)を用いた.

## 6. おわりに

本稿では物体が地面に衝突したときの粒状物質の飛散 アニメーションを生成する手法を提案した.提案法には 以下のような特徴がある.

- ・粒子要素法を次のように拡張し物体周辺のみに適用 することで、物体の衝突による粒状物質の飛散を表 現できた。
  - -いくつかの粒子をまとめたものを DE とし, DE の 挙動を計算する.
  - -空中に飛散した場合は DE を分割して粒子の大き さにし,飛散した粒子が着地すると地面に存在す る DE に融合することにより,粒子の飛散を表現



図7 砂に剛体球を斜め下方向に投げ入れた例 Fig. 7 Results of throwing a rigid sphere into sand

#### 論文:粒子要素法を用いた粒状物質の飛散アニメーション



(a) 衝突時



(b) (a) の 35 タイムステップ後



(c) (b) の 90 タイムステップ後

図8 Bunny を自由落下させた例 Fig. 8 Results of dropping a rigid bunny する.

- HSマップを用いて、複雑な物体と DE との衝突 判定を行う.
- ・粒子が物体に及ぼす力を考慮することにより、物体の動きもシミュレーションできた。
- ・粒子の集合を地面と空中のパーティクルに分類することによって、粒状物質の飛散を効率的にレンダリングできた。

埃状の粒状物質の動きや、風や物体衝突時の風圧によ る粒状物質の動きは本稿では扱わなかったが、これらは 近年著しく進歩している、流体シミュレーションの手法 を組み合わせることで、実現可能であると考えられる. これらを今後の課題としたい.

#### 参考文献

- B. Benes and R. Forsbach: "Layered data representation for visual simulation of terrain erosion", SCCG '01, pp. 80–85 (2001).
- B. Chanclou, A. Luciani, and A. Habibi: "Physical Models of Loose Soils Dynamically Marked by a Moving Object", Computer Animation '96, pp. 27–35 (1996).
- J. X. Chen, X. Fu, and E. J.Wegman: "Real-time simulation of dust behavior generated by a fast traveling vehicle", ACM Transactions on Modeling and Computer Simulation, Vol. 9, No. 2, pp. 81–104 (1999).
- P. A. Cundall and O. D. L. Strack: "A discrete numerical model for granular assemblies", Geotechnique, Vol. 29, pp. 47–65 (1979).
- P. Fearing: "Computer modelling of fallen snow", ACM Computer Graphics (Proc. SIGGRAPH '00), pp. 37–46 (2000).
- 6) J. A. Ferrez: "Dynamic Triangulations for Efficient 3D Simulation of Granular Materials", PhD thesis, Swiss Federal Institute of Technology Lausanne (2001).
- A. Kunimatsu, T. Watanabe, H. Fujii, T. Saito, K. Hiwada, T. Takahashi, and H. Ueki: "Fast simulation and rendering techniques for .uid objects", Computer Graphics Forum (Proc. EUROGRAPHICS 2001), Vol. 20, No. 3, pp. 57–66 (2001).
- X. Li and J. M. Moshell: "Modeling soil: Realtime dynamic models for soil slippage and manipulation", ACM Computer Graphics (Proc. SIGGRAPH '93), pp. 361–368 August (1993).
- M. Matsumiya, H. Takemura, and N. Yokoya: "A virtual clay modeling system for 3d free-form design using implicit surfaces", IPSJ Journal, Vol. 42, No. 5, pp. 1151–1160 (2001).
- F. K. Musgrave, C. E. Kolb, and R. S. Mice: "The synthesis and rendering of fractal terrains", ACMComputer Graphics (Proc. SIG-GRAPH '89), pp. 41–50 July (1989).
- 11) T. Nishita, H. Iwasaki, Y. Dobashi, and E. Nakamae: "A modeling and rendering method for snow by using metaballs", Computer Graphics Forum (Proc. EUROGRAPHICS '97), Vol. 16, No. 3, pp. 357–364 August (1997).
- J. F. O'Brien and J. K. Hodgins: "Dynamic simulation of splashing .uids", Computer Animation '95, pp. 198–205 April (1995).
- Y. Oda, K. Muraoka, and N. Chiba: "Particlebased visual simulation of virtual clay", IPSJ Journal, Vol. 42, No. 5, pp. 1142–1150 (2001).
- 14) K. Onoue and T. Nishita: "A method for modeling and rendering dunes with wind-ripples", Pacific Graphics, pp. 427–428 October

(2000).

- K. Onoue and T. Nishita: "An e.cient method for displaying marks on soft grounds created by objects", J. of IIEEJ, Vol. 32, No. 4, pp. 328–335 (2003).
- K. Onoue and T. Nishita: "Virtual sandbox", Pacific Graphics, pp. 252–259 October (2003).
- 17) R. W. Sumner, J. F. O'Brien, and J. K. Hodgins: "Animating sand, mud, and snow", Computer Graphics Forum, Vol. 18, No. 1, pp. 3–15 (1999).
- 18) T. Takahashi, H. Fujii, A. Kunimatsu, K. Hiwada, T. Saito, K. Tanaka, and H. Ueki: "Realistic animation of .uid with splash and foam", Computer Graphics Forum (Proc. EUROGRAPHICS 2003), Vol. 22, No. 3, pp. 391–400 (2003).
- 粉体工学会編:粉体シミュレーション入門, Chapter 3, pp. 29-82, 産業図書 (1998).

付録 A DE 間の接触力のモデル

DE が衝突した際に 2 つの DE  $(G_1 \ge G_2)$  間に作用する力のモデルを説明する. ここでは,  $G_2$  が  $G_1$ に及ぼす力の計算法を示す.

まず、衝突時の力の計算に必要なベクトルをいくつか 定義しておく(図4参照).  $\mathbf{u}_n$ を法線とし二つの DE の 交差円を含む平面をPとする、衝突点での相対速度は次 式で与えられる.

$$\mathbf{v}_c = \mathbf{c}_2 - \mathbf{c}_1 + \mathbf{u}_n \times (r_2 \omega_2 + r_1 \omega_1) \tag{A-1}$$

 $\mathbf{v}_c \in \mathbf{u}_n$ に投影したベクトル $\mathbf{v}_n$ が相対速度の法線成分になる.

$$\mathbf{v}_{\mu} = (\mathbf{v}_{c}\mathbf{u}_{\mu})\mathbf{u}_{\mu}$$

(A-2)

また、 $\mathbf{v}_c \in P$ に投影したベクトル $\mathbf{v}_t$ が相対速度の接線 成分になる.

$$\mathbf{v}_t = \mathbf{v}_c - \mathbf{v}_u = \mathbf{v}_c - (\mathbf{v}_c \mathbf{u}_u) \mathbf{u}_u \tag{A-3}$$

これを積分すると接触した DE の表面上の距離  $\mathbf{d}_t$  が得られる.

 $\mathbf{d}_t = \int \mathbf{v}_t dt \qquad (A-4)$ 

これらのベクトルを用いて, Cundall のモデル<sup>4)</sup>を用い て DE 間に働く力 F を計算する.  $F'' \ge F' をそれぞれ法$ 線,接線方向に働く力とすると,

 $\mathbf{F} = F^{n}(d_{n}, \dot{d}_{n})\mathbf{u}_{n} + \mathbf{F}^{t}(\mathbf{d}_{t}, \dot{\mathbf{d}}_{t})$ (A-5)

と表される. ただし,

$$\|F^t\| \le \mu \|F^n\| \tag{A-6}$$

を満たすものとする.ここで、 $\mu$ は摩擦係数である.Cundall のモデルでは、F''とF'はそれぞれ、

$$F^n = k_n d_n + c_n d_n \tag{A-7}$$

$$\mathbf{F}^{t} = k_{t} \mathbf{d}_{t} + c_{t} \dot{\mathbf{d}}_{t} \tag{A-8}$$

$$k_n = k_t = \frac{m_{eff}}{t_c^2} (\pi^2 + \ln(e_n)^2)$$
 (A-9)

$$c_n = c_t = -\frac{m_{eff}}{t_c} \ln(e_n) \tag{A-10}$$

$$m_{eff} = \left(\frac{1}{m_i} + \frac{1}{m_j}\right)^{-1} \tag{A-11}$$

と表される.ここで、 $m_i \ge m_j$ は各DEの質量、 $e_n$ はエ ネルギー散逸係数、 $t_i$ は衝突継続時間である.

(2004年2月12日受付)



平12,東京大学理学部卒.平14,同大 大学院新領域創成科学研究科修了.現 在,同大大学院新領域創成科学研究科 博士後期課程に在学中.主として,コ ンピュータグラフィックス,特に自然 物の表示に関する研究に従事.情報処 理学会会員.

### 西田友是(正会員)



昭46,広島大学工学部卒業.昭48, 同大学大学院工学研究科修了.同年, マッダに入社.昭54年,福山大学工 学部講師.昭59,同助教授.平2,同 教授.平成10,東京大学理学部教授. 平11,同大学大学院新領域創成科学 研究科教授となり,現在に至る.コン ピュータグラフィックスの研究に従事. 工学博士.情報処理学会,電子情報通 信学会,画像電子学会,ACM, IEEE 各会員.