柱状節理の形成過程を考慮した岩場形状モデリング

伊藤智也 藤本忠博 千葉則茂

岩手大学

Modeling of Rock Form Taking into Account

Growing Process of Columnar Joints

Tomoya ITO, Tadahiro FUJIMOTO and Norishige CHIBA

Iwate University

E-mail: {tomoya, fujimoto, nchiba}@cis.iwate-u.ac.jp.

論文概要

本論文では,柱状節理の形成過程のシミュレーションに基づく,岩場形状のモデリング手法を 提案する.節理形状は岩場景観の視覚的特徴を与える重要な要因の一つであるが,これまで節理 形状の形成に基づく岩場景観の生成技術に関する研究例は極めて少ない.本提案手法は,(1)初 期溶岩形状に対する熱伝導シミュレーションによる温度分布の生成,(2)温度分布から収縮中心 線の生成,(3)収縮中心線を母線としたボロノイ領域分割,および(4)風化シミュレーションのス テップからなる.また,計算の効率化のために,(1)には低解像度のボクセル空間を,(2)-(4) には高解像度のボクセル空間を用いている.本手法では,さまざまな境界条件に応じた柱状節理 形状が容易に生成可能である.

キーワード:モデリング,自然現象,地形,風化,岩,節理

Abstract

In the present paper, we propose a rock form modeling method based on the simulation of the growing process of columnar joints. Joint form is an important factor in modeling which provides the visual feature of rocky scenery. However, there have been few reports on methods for generating rocky scenery taking into account the joint form. The proposed method consists of the following steps: (1) determining the temperature distribution in the given initial lava volume by via heat conduction simulation, (2) determining the contraction center curved lines according to the temperature distribution, (3) defining a three-dimensional Voronoi region corresponding to each of the contraction center curved lines, and (4) simulating weathering phenomena. For efficiency of computation, we use a voxel space of low-resolution for (1) and a voxel space of high-resolution for (2)-(4). Using this method, we can easily produce various types of columnar joint form by specifying the appropriate boundary conditions.

Keywords: modeling, natural phenomena, topography, weathering, rock, joint

1.はじめに

CGによる自然景観の表現手法の開発にお いて,地形は基本的な景観構成要素として, 重要な研究対象の一つである、しかしながら、 地形の中でも岩場地形の表現法に関する研究 の報告例は少ない.これまで,CGにおける 架空の地形モデルの生成法としては,フラク タルノイズに基づく手法や侵食シミュレーシ ョンに基づく手法などがあげられる.前者で は,かつて中点変位法やFFTによるノイズ 生成法など統計的な手法に基づく架空の地形 の表現法[1,2,3,4,5 など多数]として活発に研 究された.一方,シミュレーションにより地 形を生成する手法として,水による侵食,運 搬,堆積,風化などのシミュレーションに基 づくものが提案されてきている[6,7,8].しかし ながら,節理形状による特徴的な構造を持つ 岩場景観の表現法に関する研究例としては、 筆者等の方状節理の生成に基づく手法の提案 [9]以外見あたらない.なお,既提案手法は, 実際の形成過程は異なるが,形状的には板状 節理の生成にも使用可能である.

自然の多くの岩場形状では,節理と呼ばれ る明瞭なひび割れ形状が重要な視覚的特徴を 与えている,節理には,割れ方の規則性や割 れ目の生成過程の違いにより分類される「柱 状節理」、「板状節理」、「方状節理」など がある.本論文では,溶岩の冷却時において 生成される「柱状節理」に注目し,柱状節理 の形成モデルに基づく岩場地形の生成法を提 案する.具体的には,低解像度での3次元格 子(ボクセル空間)による熱伝導シミュレー ション,高解像度のボクセル空間で節理の収 縮中心点の生成,収縮中心点から柱状節理の 軸となる収縮中心線の生成,収縮中心線から の柱状節理構造の生成,および風化シミュレ ーション法について説明する.なお,本手法 は,ユーザが視覚的に確認しながら岩場地形 を生成できるようなシステムとして実現して いる(図 1).ユーザは各種パラメータの設定 や各処理を同一画面上で視覚的に確認しなが らシミュレーションによるモデリング作業を 行うことができる.

2.柱状節理と斜面の風化について

本研究における表現対象である柱状節理



図1 本システムの画面例

(図 2)の特徴と斜面の風化について,文献 [10,11,12]に基づいてまとめておく.

2.1 柱状節理の特徴

柱状節理は,岩盤中に長い角柱の形状とし てひび割れが連続して生成される節理で,特 異な地形を形成する.火山岩や貫入岩などの マグマが地中や谷などに進入や流下した後に できる冷却固結した岩盤には、収縮による熱 応力によって角柱状のひびが生成される.冷 却面で観察されるひび割れ形状は3~8角形 で,多くは5~7角形である.柱状節理の柱 の方向は,重力の方向とは関係なく,溶岩の 冷却時の等温線に対して垂直となる(図 2(a)). 柱状節理には,柱状に延びる部分と柱状には ならない部分があり、前者はコロネード (colonnade),後者はエンタブラチャー (entablature)と呼ばれている(図 2(b)).一般に はコロネードは溶岩内部で温度勾配の向きが ほぼ一定である部分に生成され,エンタブラ チャーは冷却面から離れた岩盤内部の温度勾 配が存在しない部分に生成されるものである. 後者は中央部付近では温度が均一となり等温 面となるものが存在しなくなるためである. 柱状節理の柱形状は溶岩冷却によって生成さ れた岩盤が,風,波,水流などから受ける風 化・侵食作用によって地表に現れ, 観察可能 な地形が形成される.

大気や地表などの冷却面から,コロネード 領域からエンタブラチャー領域にかけての柱 状節理の形状は,溶岩冷却時の環境によりい くつかのパターンが観察されている.文献[10] から形状による分類を図3に示す.

図 3(a)は,溶岩が複数の冷却面(この場合)



図2 柱状節理の構造

は上下2面)から冷却されるときに,柱状節 理がそれぞれの冷却面から独立に生成される 例である.図3(b)は,点状の溶岩噴出部分か ら噴出した溶岩が冷却面から冷却され,柱状 節理が冷却面(この場合は半球面)から噴出 部分に向かって生成される例である.図3(c) で示されている扇型形状は,流下した溶岩流 が谷を埋めた状態で,大気から冷却されて谷 底に向かって生成される柱状節理の例である. 図3(d)は,溶岩の冷却過程において冷却面と 地面の関係によって等温度面が湾曲している 場合に生成される柱状節理の例である.柱状 節理の形状は,溶岩周辺の幾何的な条件や冷 却過程に大きく支配されるものである.

特徴的な柱状節理が観察される地形は, 玄 武洞(岩手県, 図4(a), chevron型), Devil's Tower(アメリカ,ワイオミング州,図4(b), fan型)[13], Giant's Causeway(北アイルラン ド,図4(c), chevron型)[14],東尋坊(福井 県)[15],玄武洞(兵庫県)[16],層雲峡(北 海道)[17]などが有名であるが,火山国の日本 では,多くの場所で観ることができる非常に 一般的な地形である.

2.2 岩場地形の風化について

風化とは, "岩石が自然作用の働きにより ルーズな岩質物体変化する過程"である.節 理やひび割れは,風化パターンに大きく影響 を与え割れ目の間隔が密な場合は,割れ目の 間隔が広い場合に比べ風化・侵食が盛んに起



図3 柱状節理の形状分類[10]



(b)Devil's Tower (アメリカ合衆国)

(北アイルランド)

図4 特徴的な柱状節理地形

こる.自然の地形では風化作用により,岩盤 が崩壊・移動などの形状変化がおこり我々が 観察することのできる地形へと変化する.岩 盤へ機械的(物理的)な風化作用だけが働く 場合,風化量は破砕物の大きさの増加にした がい減少する.また,風や降雨などにより上 方からの風化作用が起こることも観察されて いる.溶岩内部で形成されている柱状節理 満造であり,波や水流による侵食作用により 岩盤の崩落を引き起こす要因となり,割れ目の形態 が,その岩盤の力学的性状の大半を支配し, 岩石自体の特性はあまり重要ではない.



3.柱状節理形状の生成法

ここでは,柱状節理形状の生成アルゴリズ ムについて説明する.アルゴリズムの概要を 図5に示す.

本手法では解像度の異なる2種類のボクセ ル空間を使用して柱状節理形状を生成する. 計算コストが大きい3次元熱伝導シミュレー ション用の低解像度のボクセル空間と,柱状 節理の幾何形状定義用の高解像度のボクセル 空間を用意する.ボクセルは以下の情報を格 納する.温度分布は節理形状に対して緩やか な変化をもつので,熱伝導シミュレーション は相対的に低解像度のボクセル空間で構わない.

温度ボクセル:温度,温度勾配,領域属性 形状ボクセル:濃度,各角柱を識別するた めのインデックス

ここで,形状ボクセルにおける濃度とは, 単位ボクセルあたりの岩の質量である.なお, 本手法における物理量は仮想的なものである. 以降,本手法で使用する各手法について説 明する.

3.1 温度分布の生成

温度ボクセル領域内において,各属性に応じて次の初期条件(境界条件)を設定する. ・大気,地面による冷却領域.低温度で一定

- ・岩盤内部の緩冷却領域.高温度で一定
- ・柱状節理が生成される領域(溶岩) また境界条件として熱伝導シミュレーショ

ン領域外との温度勾配は0とする. 溶岩内部の熱分布の作成には3次元の熱伝 導方程式を用いる(式1).

$$\frac{\partial T}{\partial t} = \alpha \left(\nabla^2 T \right) \tag{1}$$

3次元熱伝導シミュレーションの1ステッ プ毎に,各ボクセル(*i*,*j*,*k*)の温度T(*i*,*j*,*k*)を更 新する.1ステップで更新される Tの離散 形は式(2)で表される.

$$\Delta T_{(i,j,k)} = \alpha (T_{(i+1,j,k)} + T_{(i-1,j,k)} + T_{(i,j+1,k)} + T_{(i,j-1,k)} + T_{(i,j,k+1)} + T_{(i,j,k-1)} - 6T_{(i,j,k)})$$
(2)

:熱拡散率

T (*i*, *j*, *k*) :ボクセル(*i*, *j*, *k*)での温度 T(*i*, *j*, *k*):次ステップでの温度の増減

3次元熱伝導シミュレーション例を図6に 示す.この例ではシミュレーション領域の上 部分に冷却領域,下部分に緩冷却領域,それ ら以外の部分を溶岩とし,温度ボクセルのサ イズは32×32×32とした.

3.2 温度勾配の生成

溶岩冷却の熱伝導シミュレーションにより 生成された温度分布に Sobel オペレータ[18] を用いて各ボクセルで等温度面に対する法線 ベクトルを求める.算出した法線ベクトルは 単位ベクトル化し,温度勾配として温度ボク セルに格納する.

3.3 柱状節理形状の生成

柱状節理の生成は温度ボクセルを細分割し た高解像度の形状ボクセル領域で行う.なお, 以下で述べる各収縮中心線の生成処理で使用 する形状ボクセル領域での温度分布,温度勾 配は,低解像度で作成された温度ボクセルの 温度分布,温度勾配をTri-Linear(三重線形補 間)フィルタによる線形補間により求めてい る.



図6 熱伝導シミュレーション例.

3.3.1 収縮開始点の決定

形状ボクセル上で溶岩と大気・地面との境 界とされる冷却面上で溶岩収縮の開始点とな る点を2次元平面上で,ポアソンディスクサ ンプリング[19]により生成する、冷却面が曲面 形状の場合は,2次元平面上で作成した分布 からマッピングの処理を行うことにより開始 点の分布とする.

3.3.2 収縮中心線の決定

上記で求めた収縮開始点のそれぞれについて、収縮開始点 P_0 から、その点を端点とする 柱状の芯となる収縮中心線 L を発生させる. 各収縮開始点から等温度面の法線ベクトルを 進行方向として、溶岩領域を温度の高い方へ 進ませることにより、収縮中心線を生成する. 収縮中心線上の点 P_{i-1} から進行する点 P_i は次 の式で更新される(式 3).

$$\mathbf{P}_i = \mathbf{P}_{i-1} + Kf \cdot \Delta \mathbf{P}_{i-1} \tag{3}$$

Kf は伸長線を増長させる量を決定する定数, ΔP_{i-1} は点 P_{i-1}上での温度勾配である.

開始点P₀から終点P_nまでの点列で構成され る各収縮中心線Lは,連続した線分で表され る(式4).

 $\mathbf{L} = \left\{ \mathbf{P}_0 \mathbf{P}_1, \mathbf{P}_1 \mathbf{P}_2, \cdots, \mathbf{P}_{n-1} \mathbf{P}_n \right\}$ (4)

収縮中心線の進行処理は,1)ボクセル領域 外に出た場合,2)温度勾配が0の場合,3)大 気,地面と定義された溶岩以外の領域に到達 した場合のいずれかで処理を中断し,次の開 始点での処理を開始する.この時,各中心線 には各角柱を識別するためのインデックスが 設定されている.



(b)柱状節理形状

図 7 図 6 の温度分布の状態からの収縮中心線 と柱状節理生成結果.

3.3.3 柱状節理の生成

収縮中心線を母線として,以下のように溶 岩領域で3次元ディジタルボロノイ領域分割 を行う.形状ボクセルの溶岩の各セルの中心 から最短距離にある収縮中心線を探索し,収 縮中心線のインデックスを各柱のインデック スとしボクセルへ記録する.同一インデック スを持つボクセルを柱状節理における一本の 柱とする.柱状節理によって分割される柱状 の領域をここでは単に"柱"と呼ぶことにす る.

形状ボクセルの各ボクセルには,濃度値(単 位ボクセルあたりの岩の質量)を格納するこ とで,地形を表現する.そこで,次節で述べ る風化処理の初期設定として,柱状節理とな る領域のボクセルにはあらかじめ決めた濃度 値の最大値 volmax を,大気,地中などの非柱 状節理領域には0を格納する.収縮中心線か らの柱状節理の生成例を図7に示す.同じイ ンデックスを持つボクセルは同色で表示され ている.形状ボクセルのサイズは 200×200×200,収縮中心点は2000個を冷却面 上に生成した.

3.4 風化表現

作成された柱状節理構造は溶岩内部での構 造である.自然の地形では風化作用により, 岩盤が崩壊,移動などの形状変化がおこり 我々が観察することのできる地形となる.そ のため,形成された柱状節理構造への風化を



(a)水平方向と一致する切断面
 (b) 柱と垂直となる切断面
 図8 柱の切断パターン

考える.風化はそれぞれの柱に対する切断・除去によって近似する.

本手法では柱の切断は,次に示す2種類の切 断面の方向(図8)を考慮する.

- ・水平方向と一致する切断面(図 8(a))
- ・柱と垂直となる切断面(図8(b))

なお,移動・除去の処理により柱が除去さ れた部分のボクセルには濃度値0を格納する. 3.4.1 水平方向と一致する切断面

風化作用が岩盤上面から地形全体に影響を 与えることによって形成された地形(例えば, 図4(c))では,切断面が水平面と一致するこ とが多い.この場合,本手法では,便宜的に フラクタル地形を,風化を受けた岩盤の概形 を与えるものとして利用する(もちろん,ユ ーザ定義の任意の概形で構わない).柱状節 理が生成された岩盤に対して,単純にフラク タル地形表面と収縮中心線との交差する点で 切断面を生成し,地形の外部に存在する柱を 除去することによって岩場地形を生成する. 3.4.2 柱と垂直となる切断面

地震,波,風といった外的要因による風化 作用が引き起こす柱状節理の場合には,伸長

方向に対し垂直となる切断面を生成する場合 が多い.ここでは,切断・崩落についての単 純なシミュレーション法を説明する.

物理的な風化作用に対して,岩盤を表すボ クセル空間に,"岩盤の潜在的な風化の受け 易さ"を風化度として与え,また柱の崩落(表 面の柱の一部または全部が岩盤より剥がれ落 ちること)においては,この風化度を"崩落 のし易さ"を表す崩落度としても使用する. 本モデルでの風化による柱状節理の崩落は, 大きく分けて次の2つの段階でシミュレーションされる.

(1)風化度に応じた柱状節理の分割

(2)表面にある柱のそれぞれの連結成分に ついての崩落判定

この風化シミュレーションの詳細は以下の ようである.

- Step1:収縮中心線が交差している全ボクセル に風化度(0.0~1.0)を生成する(図9(a)). (風化度は岩盤全体に分布していると考 えるが,計算上は収縮中心線上の風化度 のみが必要となるので,こうする.また, 例えば,風化度は岩盤内部に比べ表面の 近傍では大きい値を持つような単純な風 化度分布や,風化度分布に自然な揺らぎ を与えるための1/f ノイズを合成するこ とにより表現する.(もちろん,ユーザ が任意に与える分布で良い).
- Step2全ての収縮中心点について,その中心点 が存在するボクセルを探索開始位置とし, 探索済ボクセルに,連結成分を区別する ための固有のインデックスを与えていく. その際に,収縮中心線が通過する各ボク セルについて一様乱数(0.0~1.0)を生成 し,その乱数がそのボクセルでの風化度 より小さい場合は,そのボクセルと前の ボクセル間に切断が発生したとみなす (これは,ランダムディザのアルゴリズ ムにより,風化度を反映した切断分布を 生成していることと同等である).その ボクセルを次の連結成分の探索開始ボク セルとし,新たな固有のインデックスを 与える.
- Step3:分割された収縮中心線から,収縮中心線 に垂直な平面で柱の切断を行う(図 9(b)).
- Step4:分割された収縮中心線の各部分で風化 度の平均を求める.この風化度(崩落度) の平均がある閾値("柱の保持限界")よ り大きい部分は,対応する柱の分割され た部分が崩落するとし,分割された柱の 崩落(除去)処理を行う(図9(c)).(風 化度の高い部分には短い連結成分が多く 発生し,かつそれらは崩落しやすいとい う傾向が生じる.)



 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・
 ・<

図 10 地形表面部分での濃度値の分配例

3.5 柱状節理形状の抽出

ボクセルからポリゴンへの変換は四面体格 子法を用いる[20].ここまでの処理では形 状ボクセル上での濃度値は0か最大値 volmax のどちらかが格納されており,各ボクセルは 2種類の値しか格納されていない.そのため, 地形表面上では階段状のジャギーが発生しや すい.ジャギーを除去する簡単な方法として は,形状ボクセルに平滑化処理を施してから 四面体格子法を適用することが考えられるが, 形状が必要以上に滑らかになりすぎる.本研 究では,この問題を解決するために,理想的 な柱とボクセルの"交差の程度"を濃度とし て再定義する方法を適用した.ボクセルデー タのアンチエイリアシング処理として,濃度 値が最大値 volmaxを持つボクセルと0を持つ ボクセルとの境界面を共有するボクセル対し て,近傍収縮中心線の表す理想的な柱との交 差の程度を実数値として求め,それにより, 当該ボクセルの濃度として再定義する.この 再定義処理を以下に示す.

- Step1:アンチエイリアシング処理の対象とな るボクセルの周囲に存在する26近傍の ボクセルのインデックスより,隣接する 柱のインデックスと柱の個数nを求める. (柱が除去されているかどうかに係わら ず隣接する柱すべてについて考える.)
- Step2:対象ボクセルの中心と隣接する柱 *i*=1,2,...,*n* の収縮中心線との最短距離 *d_i*(*i*=1,2,...,*n*) を求める,また volume_i を 以下のように定める.

volume
$$_{i} = \begin{cases} volmax \\ \pm i \, i \, i \, k \in 1, 2, ..., n \end{cases}$$

 $(i=1,2,...,n) \begin{cases} 0 \\ \pm i \, i \, k \in 1, 2, ..., n \end{cases}$
(5)

Step3: 再定義処理の対象ボクセルがそれぞれの柱 *i*=1,2,...,*n* に交差するボクセルの濃度値の割合 ratio_i(*i*=0,1...,*n*)を以下のように定める.

ratio_i =
$$\frac{1}{n} + \sum_{j=0, j \neq i}^{n} \frac{d_j - d_i}{n}$$
 (6)

対象ボクセルの濃度 vol は以下の式で定める.

$$\operatorname{vol} = \sum_{i=0}^{n} \operatorname{ratio}_{i} \cdot \operatorname{volume}_{i}$$
 (7)

図 10 に 2 次元での分配例を示す.隣接する 柱の収縮中心線との最短距離の差(*d_j-d_i*)から 地形表面部分の各ボクセル濃度値(交差の程 度)を決定する.実際の計算結果では 2 つ, または 3 つの柱に交差する状態の場合がほと んどを占めた.これはボロノイ領域分割では 4 つ以上の領域の境界となるボクセルが生成 されにくいと考えられるためである.



(a) Chevron 形状の柱状節理の生成例



(b) Rosette 形状の柱状節理の生成例



(c) Fan 形状の柱状節理の生成例



(d) Basin 形状の柱状節理の生成例

図 11 図3 で示された各節理形状を生成対象 とした画像例.左側の画像は熱伝導シミュレ ーション画像,右側の画像は柱状節理形状の 画像である.

4. 実行結果

本システム(図 1)の柱状節理形状モデリ ングは,大きく分けて4つの段階(図 5)で ユーザでの操作を必要とする.

熱伝導シミュレーション:ボクセル解像度, 熱拡散率,溶岩の初期温度,溶岩と冷却領域 との境界温度,溶岩と緩冷却領域の境界温度 を入力,また溶岩と冷却領域との境界形状, 溶岩と緩冷却領域の境界形状は2次元1/f^bノ イズにより自動生成し位置はマウスによるド ラッグ操作により設定する.

柱状節理生成:収縮中心点数,ポアソンデ



(a)フラクタル形状による切断



(b)風化度を用いた風化例図 12 風化表現の例

表1 図11で使用した各パラメータ.

熱伝導シミュレーション					
ボクセル解像度	32×32×32				
熱拡散率	0.1				
溶岩の初期温度()	2000				
溶岩と冷却領域との境界温度()	200				
溶岩と緩冷却領域の境界温度()	2000				
柱状節理生成					
ボクセル解像度	250×250×250				
サンプリング半径	5				
収縮中心点数	(a)	800			
	(b)	800			
	(c)	400			
	(d)	400			

ィスクサンプリングにおけるサンプリング点 の生成禁止領域の半径を入力する.

風化処理:風化方向と節理分布,ノイズの パターンを数種用意しておき,ユーザが選択 し風化形状の概形を決定する.

レンダリング:上記で得られた濃度値を持 つボクセルデータから3角形パッチを切り出 し,ポリゴンレンダリングを行う.

図11は、本手法を用いて、図3の各柱状節 理形状の生成を試みた例である.いずれの場 合も内部構造の確認のために、ボクセルの側 面方向から、いくつか柱を取り除いてある. 使用した各パラメータを表1に示す.また、



(a)崖形状の生成例



(b)塔形状の生成例



(c)海岸形状の生成例図 13 岩場景観への適用例

収縮中心点数以外のパラメータは(a)~(d)で 同一のものを使用した.溶岩と冷却領域との 境界,溶岩と緩冷却領域の境界それぞれに2 次元 1/f ノイズによって生成した曲面を使 用した.図11 (a)は Chevron型(図3(a))の柱 状節理の作成例である.この場合は冷却面を ほぼ平行に2つ配置した.図11 (b)は Rosette 型(図3(b))の作成例である.この場合は溶岩 内部に溶岩の噴出部分とみなす位置へ球状の 緩冷却領域を配置した.冷却面は上下に2面 を配置した.図11 (c)は Fan型(図3(c))の扇

表2図13で示した生成例での各処理時間(s)

	🗷 13(a)	🖾 13(b)	図 13(c)
収縮開始点配置	0.032	0.047	0.047
収縮中心線配置	10.656	9.312	14.437
柱状節理生成	34.313	37.906	50.437
風化処理	3.468	4.625	45.0
形状抽出	1416.031	488.609	1483.266

形状の作成例である.この場合は,冷却面は ほぼ平面とし,溶岩が流入してくる谷の部分 とする下部の緩冷却面を一つの大きな凹曲面 形状として配置した.図11(d)は Basin型(図 3(d))の作成例である.この場合は,柱状節理 の進行方向が円形状であるために.冷却中の 等温度面が放射状であったと考えられる.等 温度面が放射状とするために,緩冷却領域と 同じ高さに冷却領域を配置した.図3で示し た形状分類に対応した特徴をもつ柱状節理が 生成できることが観察できた.

風化処理例を図 12 に示す.図 12(a)は,フ ラクタル形状によって柱が切断された生成例 である.この例では柱状節理の特徴である, 3~8角形の断面が生成されていることが確 認できる.

図 12 (b)は図左下部分に近づくに従い風化 度を大きく設定した風化シミュレーション例 である.分割された柱の各部分の崩落度は風 化度から求められているため.風化度の高い 部分の柱が切断,除去されている.

図 13 は柱状節理の岩場景観画像の作成例 である.図13(a)は,図12(b)のデータを使用 し,図4(a)で示した柱状節理による崖形状の 生成例である.溶岩と冷却領域との境界,溶 岩と緩冷却領域の境界にノイズによる凹凸を 持たせたため,柱状節理が直線な構造を持つ のではなく,湾曲していく形状が確認できる. 図 13(b)は,図4(b)で示した塔形状の生成例 である. 実際の Devil's Tower (図4(b))の生 成条件に似た地形構造の条件として,下部の 溶岩と緩冷却領域の境界を中心が窪んだ凹形 に設定した,簡単な形状ではあるが,実際の 地形と似た条件を設定することにより,実際 の地形と似た形状を生成することが確認され た.図13(c)は,図4(c)で示した岩場海岸の 生成例である.この場合の海岸では,海の隆 起,沈降などによって地形全体が一様な侵 食・崩壊現象が起こっているため,フラクタ ル地形による柱の切断結果を適用して作成し

た.

各形状ボクセルの解像度は,(a):500×300 ×50,(b):200×200×200,(c):300×300×300 である.表2に図13で使用した形状の生成時 における各処理での処理時間を示す.使用し たCPUはPentium IV 3.06GHz,メモリは1.0GB である.

5.おわりに

本論文では,自然の岩場地形にみられる柱 状節理に注目し,溶岩の冷却過程を考慮した 柱状節理形状の生成シミュレーション法を提 案した.本手法では,さまざまな境界条件に 応じた柱状節理形状が容易に生成可能である.

今後の課題として,柱状節理の景観映像生 成に適したテクスチャの生成法,物理的な風 化・侵食を考慮することによる柱状節理景観 の表現力の向上,ボクセルからのポリゴン出 力時に柱状節理の特徴が反映される表現方な どがある.また,落下した岩石の堆積シミュ レーション[21]などの適用もあげられる.

謝辞

本研究の一部は,通信・放送機構「地域提案型 研究制度」に係わる研究開発課題による.

参考文献

- Voss, R.F., Random Fractal Forgeries, Fundamental Algorithms for Computer Graphics, Springer-Verlag, Berlin, Heiderberg, pp.805-835, 1985.
- [2] K.Anjyo, A Simple Spectral Approach to Stochastic Modeling for Natural Objects, Proc. Eurogr. Aphics '88, pp.285-296, 1988.
- [3] 中嶋正之,宮田一乗,安居院猛, 三次元自 然形状の疑似符号化について,情報処理学会 研究会資料,グラフイクスと CAD, pp.20-1, 1986.
- [4] 中嶋正之,宮田一乗,安居院猛,フラクタ ル次元に基づくディジタル図形の疑似符号化 について,信学技報,IE85-13,1985.
- [5] D. S. Ebert, F. K. Musgrave, D. Peachey, K. Perlin and S. Worley, TEXTURING & MODELING - A Procedural Approach - Third Edition, MORGAN KAUFMANN, pp.429-505, 2002.

- [6] Musgrave, F.K., Kolb, C.E. and Mace, R.S., The Synthesis and Rendering of Eroded Fractal Terrains, Computer Graphics, vol. 23, no.3, pp.41-50, 1989.
- [7] N. Chiba, K. Muraoka and K. Fujita, An Erosion Model Based on Velocity Fields for the Visual Simulation of Mountain Scenery, The Journal of Visualization and Computer Animation, vol. 9, pp.185-194, 1998.
- [8] P. Roudier and B. Peroche, Landscapes synthesis achieved trough erosion and deposition process simulation, Eurographics, 12(3), pp.375-383, 1993.
- [9] T. Ito, T. Fujimoto, K. Muraoka and N. Chiba, Modeling Rocky Scenery Taking into Account Joints, Computer Graphics International 2003, Japan, pp.244-247, 2003.
- [10] A. Spry, The origin of columnar jointing, particularly in basalt flows, Geol. Soc. Australia Jour., vol.8, pp.191-216, 1962.
- [11] 三木幸蔵,古谷正和,土木技術者のための 岩石・岩盤図鑑,鹿島出版会.
- [12] R.J.チョーレー, S.A.シャム, D.E.サグデン.大内俊二訳,現代地形学,古今出版.
- [13] Devil's Tower (アメリカ合衆国)の写真: http://www.nps.gov/deto/index.htm
- [14] Giant's Causeway (北アイルランド)の写真: http://www.northantrim.com/
- [15] 東尋坊(福井県,日本)の写真: http://www.tojinbo.org/
- [16] 玄武洞 (兵庫県,日本)の写真: http://www3.ocn.ne.jp/~genbudo/
- [17] 層雲峡(北海道,日本)の写真: http://www.sounkyo.net/
- [18] 尾上守夫,他, 画像処理ハンドブック, pp.280-281,昭晃堂,1987.
- [19] R. L. Cook, Stochastic Sampling in Computer Graphics, ACM Transaction on Graphics, 5(1) 51-72, January 1986.
- [20] A. Doi, A. Koide: An Efficient Method of Triangulating Equivalued Surfaces by using Tetrahedral Cells, IEICE Transactions on Communications, Elec. Info. Syst, E74(1) 214-224, January 1991.
- [21] 中野誠士,藤本忠博,千葉則茂,粒子要素法
 的アプローチによる剛体の運動シミュレーション,芸術科学会論文誌,vol. 2, no.3, pp. 85-86, 2003.