# 実物体の観測による柔軟物体のモデルパラメタ獲得 ~ ひも状物体の場合 ~

 須藤 克仁\*1
 角所 考\*2
 美濃 導彦\*2

 \*1 京都大学大学院情報学研究科
 \*2 京都大学総合情報メディアセンター

本稿では、柔軟物体の形状モデルパラメタを実際の物体の観測を通じて獲得する手法について 議論する。柔軟物体の例として、本稿では最も単純なひも状物体を取り上げる。そして、観測し た実際のひもの形状変化を再現できるモデルパラメタを、観測結果に基づいて自動的に獲得する ための手法について示す。また、提案手法を用いて形状再現に適切なパラメタが獲得できること を実験結果によって示す。

## Acquiring model parameters' value for flexible objects from Observing the Real Object – Case of String-like Objects

Katsuhito SUDOH<sup>\*1</sup> Koh KAKUSHO<sup>\*2</sup> Michihiko MINOH<sup>\*2</sup>

<sup>\*1</sup>Graduate School of Informatics, Kyoto University

<sup>\*2</sup>Center for Information and Multimedia Studies, Kyoto University

This paper describes a method for acquiring parameters' value of the model for shapes of flexible objects. For the first step, string-like objects are considered. By the method, appropriate values of model parameters for visual feedback are acquired automatically based on observation of the real object. Experimental results show the validity of the method.

## 1 はじめに

本稿では仮想世界における柔軟物体のモデル を実物体の観測に基づいて作成する手法につい て議論する。仮想世界における物体操作は、従来 からバーチャルリアリティ(VR)の分野で議論さ れてきたが、その多くは,操作の過程で形状の変 化しない剛体を対象としたものであった。その理 由の1つとして、柔軟物体の場合,操作に伴って 形状が様々に変化し、その変化の仕方が物体の種 類によって異なるため、モデル作成のための負担 が大きいことが考えられる。

一方,コンピュータグラフィックス(CG)の分野 では,多数のパラメタを持ったモデルを利用して, 柔軟物体の形状変化をモデル化し,グラフィック ス表示することが試みられている[1]-[7]。このよ うなモデルを用いて実際に様々な種類の柔軟物 体の形状変化を正しく表現するためには,モデル パラメタの値を適切に定める必要があるが、これ らの研究では、このパラメタ調整は、モデルのふ るまいが実物体のそれと同一に見えるように、モ デルの設計者が手動で行うことが前提となって いる。このような方法では、この調整作業自体が 煩雑であるだけでなく、モデルによって再現され る形状の正確さを客観的に評価する基準が存在 しないため、再現結果を向上させるための具体的 なパラメタの調整方法を定めにくい。これらの問 題は、不均質な特性を持った物体をモデル化する 際に、より深刻なものとなる。

以上を背景として、本研究では、柔軟物体のモ デルを仮想世界での物体操作に利用することを 前提として、そのモデルパラメタを,モデル化す べき実物の柔軟物体の観測を通じて獲得するこ とを目指す。このための具体的なアプローチとし て、仮想物体と実物体の物理特性を一致させるこ とを目指す代わりに、仮想物体の操作の際のユー ザへのフィードバックを、実物体の操作の場合と 一致させるというアプローチを採る。次章ではま ずこのアプローチについて述べる。

続く 3~4 章では、柔軟物体の例として,最も 単純な1次元のひも状物体を、またユーザへのフ ィードバックの例として、視覚フィードバック (形状表示)を取り上げる。すなわち,上のアプ



図 2:1 次元 mass-spring モデル

ローチに基づいて、ひもの形状変化を再現するモ デルパラメタを獲得するための手法について述 べる。具体的には、ひもを 1 次元の mass-spring モデルで表現し、実際の観測形状とモデルによる 再現形状との相違が最小となるように、ひもの伸 びや曲げに対するパラメタの値を修正する。この 手法を用いた実物のひも形状の再現結果は5章で 示す。さらに6章では関連する従来研究との相違 について示し、最後に7章で結論と今後の研究目 標について述べる。

## ユーザへのフィードバックのリアリティ を目指したモデルパラメタ推定

本研究では、柔軟物体のモデル化の利用目的として、仮想世界における物体操作の実現を考える。 仮想物体操作では、ユーザによる物体操作に伴っ て、仮想物体の情報をユーザにフィードバックす る必要がある。このようなフィードバックの実現 において重要となるのは、いうまでもなくフィー ドバックのリアリティである。逆に言えば,仮想 物体操作への利用を目的として柔軟物体をモデ ル化する場合、このユーザへのフィードバックが 実物体を操作した場合とどの程度一致している かが重要となる。

そこで、モデル化すべき柔軟物体を実世界でユ ーザが操作している状況において、操作の各時点 で物体からユーザに返されるフィードバックを センサによって観測し、仮想世界においてユーザ が同じ操作を行った際に、同じフィードバックを ユーザに与えることができるようなモデルパラ メタの値を定めるというアプローチを考える。仮 想物体操作におけるユーザへのフィードバック には、視覚や力覚など、様々な種類のものが存在 するが、柔軟物体の形状変化は、ユーザへの視覚 フィードバックに相当する。したがって、このよ うなアプローチに基づいて柔軟物体をモデル化 する際には、視覚センサとしてのカメラを利用し、 実物体からユーザへの視覚フィードバックとし ての形状変化を観測することになる。この概念図 を図1に示す。

このようなアプローチに基づいて獲得される モデルは、それ自体が実物体の忠実な表現となる ことを必ずしも保証しない。仮想物体操作におい てユーザに提供されている全ての種類のフィー ドバックにおいて、それが実物体のそれと同一で あれば、たとえモデルパラメタの値が実物と同一 のものではなかったとしても、ユーザにとって実 際にそれを知る術は無いので、この目的において はこのアプローチで十分であると言える。

本稿では、このようなアプローチに基づく柔軟 物体のモデルパラメタ獲得の第一歩として、1次 元の柔軟物体であるひもを取り上げ、これを操作 したときのひもの静止形状を、カメラによる観測 を通じて再現することを考える。このとき、カメ ラによるひもの静止形状の観測を簡単にするた めに、ひもに対する操作として鉛直平面内のもの を考え、ひもの形状が鉛直平面内でのみ変化する ようにする。



#### 3 ひものモデル表現

#### 3.11次元 mass-spring モデル

柔軟物体に関する多くの研究[1]-[6]で、質点と それを結ぶばねから成る mass-spring モデルを用 いている。これらの研究では適切なモデルパラメ タを与えることによって、満足のいくシミュレー ション結果を残している。つまり、適切なパラメ タを用いることによって、ひもの様々な形状をこ このモデルによって再現することが可能である と考えられる。

本稿では、図 2 に示すような 1 次元の mass-spring モデルを用いる。モデルはn 個(n:定数) の質点から成る。モデルの質点 $P_i$ の位置、速度、 加速度、質量をそれぞれ $x_i$ , $v_i$ , $a_i$ , $m_i$ で表す。ま た、 $P_i$ に働く力の合力を $F_i$ で表す。本稿で扱う のは鉛直平面上でのひもの形状であるため、ベク トルはすべて 2 次元である。

#### 3.2 ひもの伸び特性

外力によってひもが伸ばされると、ひもに伸び 回復力が発生する。 $P_i \ge P_{i+1}$ の間の伸びに対して  $P_i$ に働く伸び回復力を $S_{i,i+1}$ とする(図 3)

$$\boldsymbol{S}_{i,i+1} = k_i \frac{\|\boldsymbol{x}_{i+1} - \boldsymbol{x}_i\| - l_i}{l_i} \frac{\boldsymbol{x}_{i+1} - \boldsymbol{x}_i}{\|\boldsymbol{x}_{i+1} - \boldsymbol{x}_i\|}$$
(1)

ここで、 $k_i$ 、 $l_i$ は $P_i$ と $P_{i+1}$ の間のばねのばね係 数と自然長である。

## 3.3 ひもの曲げ特性

外力によってひもが曲げられると、ひもに曲げ 回復力が発生する。 $P_{i+1}$ まわりの曲げに対して $P_i$ に働く曲げ回復力を $B_{i,i+1}$ とする(図 4)。

$$\boldsymbol{B}_{i,i+1} = \frac{b_{i+1}(\boldsymbol{\theta}_{i+1} - \boldsymbol{\varphi}_{i+1})}{\|\boldsymbol{x}_{i+1} - \boldsymbol{x}_{i}\|} \boldsymbol{N}_{i,i+1}$$
(2)

ここで、 $b_{i+1}$ は曲げ係数、 $\theta_{i+1}$ は $P_{i+1}$ まわりの曲げ 角度、 $\varphi_{i+1}$ は $P_{i+1}$ まわりの自然曲げ、 $N_{i,i+1}$ は  $x_{i+1} - x_i$ に対する単位法線ベクトルである。理想 的なひもにおいては自然曲げは $\pi$  (rad)であるが、 電気ケーブルやゴムひもなどの実物体において は、外力が働いていないときにいくらか曲がった 形状をとることがある。そのような事実を考慮し、 本稿では質点まわりの自然曲げというパラメタ を導入する。

また、作用・反作用の原理により、 $P_i$ に曲げ回 復力 $B_{i,i+1}$ が働くと同時に、その反作用として - $B_{i,i+1}$ が $P_{i+1}$ に働く。

## 3.4 オイラー法によるシミュレーション

 $P_i$ に働く力 $F_i$ は、伸び回復力 $S_{i,i-1}$ 、 $S_{i,i+1}$ 、曲 げ回復力 $B_{i,i-1}$ 、 $B_{i,i+1}$ 、曲げ回復力の反作用 $B_{i-1,i}$ 、  $B_{i+1,i}$ 、重力 $m_i g$ (gは重力加速度)、空気抵抗 $r_i$ の 合力として表される。ある時刻tにおける力 $F_i(t)$ と加速度 $a_i(t)$ は、運動方程式に基づいて以下の ように求められる。

$$F_{i}(t) = m_{i}g + r_{i}(t) + S_{i,i-1}(t) + S_{i,i+1}(t) + B_{i,i-1}(t) + B_{i,i-1}(t) - B_{i-1,i}(t) - B_{i+1,i}(t)^{(3)} (B_{n-1,n} = 0, B_{1,0} = 0)$$

$$\boldsymbol{a}_{i}(t) = \frac{1}{m_{i}} \boldsymbol{F}_{i}(t) \tag{4}$$

 $S_{i,i-1}(t)$ ,  $S_{i,i+1}(t)$ ,  $B_{i,i-1}(t)$ ,  $B_{i,i+1}(t)$ ,  $B_{i-1,i}(t)$ ,  $B_{i+1,i}(t)$ ,  $r_i(t)$ は、それぞれ時刻 t における伸び回 復力 $S_{i,i-1}$ ,  $S_{i,i+1}$ 、曲げ回復力 $B_{i,i-1}$ ,  $B_{i,i+1}$ 曲げ回復 力の反作用 $B_{i-1,i}$ ,  $B_{i+1,i}$ 、空気抵抗 $r_i$ である。

ここで $\mathbf{r}_i$ は質点の速度 $\mathbf{v}_i$ の大きさに比例し、逆向きに働く力であり、 $\rho$ を抵抗係数として以下の式で表される。

$$\boldsymbol{r}_i = -\rho \boldsymbol{v}_i \tag{5}$$

時刻 t から時刻  $t+\Delta t$  の間、各質点が等加速度直 線運動をするものと仮定すると、時刻  $t+\Delta t$  におけ る  $v_i, x_i$  は、オイラー法によって以下の式で計算 できる。

$$\boldsymbol{v}_{i}(t + \Delta t) = \boldsymbol{a}_{i}(t)\Delta t + \boldsymbol{v}_{i}(t)$$
(6)

$$\boldsymbol{x}_{i}(t + \Delta t) = \boldsymbol{v}_{i}(t)\Delta t + \frac{1}{2}\boldsymbol{a}_{i}(t)(\Delta t)^{2} + \boldsymbol{x}_{i}(t) \quad (7)$$

仮想世界におけるモデルの運動は上の式によってシミュレーションができる。この運動が止まったときの形状が、モデルの静止形状となる。



図 5: カメラによる鉛直平面上でのひも形状の観測

モデルはこれらの力によって変形するため、その 結果得られる静止形状は、モデルパラメタ  $k_i, l_i, b_i, \varphi_i, m_i$ の値によってさまざまに変化する。 これらの値を適切に設定することができれば、モ デルは実際のひもの形状を再現することができる と考えられる。次章でこれらのパラメタの値を実 物体の観測を通じて獲得する手法を述べる。

なお、2章の最後でも述べたように、本稿では研 究の第一歩として、ひも形状のうち、静止形状を 観測形状と一致させることに焦点を当てているた め、静止に至るまでのモデルの運動そのものが、 実際のひものそれと一致することまでは保証でき ていない。

## 4 実物体観測によるパラメタ値決定

4.1 観測形状の記述

前章で示したモデルによって再現すべき、鉛直 平面内での実際のひもの形状は以下のようにして 観測される。図5に示すように、ひもの一端を鉛 直平面上で固定し、他端を平面上で移動させる。 ひもは背景となる鉛直平面と異なる色にし、カメ ラによって水平方向から撮影する。

カメラモデルを透視投影と仮定すると、各観測 形状はその時刻における実際のひもの形状と、そ のスケールを除いて一致している。本稿ではスケ ールの要素を無視した上で、観測形状を再現する。 撮影画像中の観測形状は、その特徴線によって記 述される。ひもの特徴線は、画像に細線化処理を 施し、画像中でひもを表す領域の中心線を抽出す ることで得られる。特徴線をなす画素のうち、画 像中で $y_{xy} = (x, y)$ に位置するものを $Y_{xy}$ と表し、 特徴線をなす画素の集合Cと表す。図 6 に撮影さ れた画像と抽出された特徴線の例を示す。

## 4.2 観測形状を再現するためのモデルの制約

モデルが観測形状を再現するためには、モデルは その静止・安定状態において各観測形状と同一の 形状をとる必要がある。観測形状を再現する際の、 「観測形状と同一の形状をとる」「モデルが静止・



安定状態にある」というふたつのモデルに対する 制約からのずれを、以下に示すようなエネルギー 関数で表す。

まず、観測形状とモデルの形状とのずれを表す エネルギー関数 *E* を以下のように定義する。

$$E_s = \sum_{i=0}^{n} D(\boldsymbol{x}_i)$$
(8)

ここで $D(\mathbf{x}_i)$ は $\mathbf{x}_i$ から観測形状の特徴線までの 最短距離である。特徴線は画素の集合Cで表され ているので、 $D(\mathbf{x}_i)$ は以下のように、質点の直近 の特徴線上の画素までの距離と定義する。

$$D(\boldsymbol{x}_{i}) = \min_{\boldsymbol{Y}_{xy} \in C} \left\| \boldsymbol{x}_{i} - \boldsymbol{y}_{xy} \right\|$$
(9)

エネルギー関数 *E*<sub>s</sub>は、モデルの各質点が観測形 状の特徴線上にあるときに最小値 0 をとる。

また、モデルはその静止・安定状態において、 各質点に働く力がすべてつりあっていなくてはな らない。したがって、各質点に働く合力の大きさ の和を表すようなエネルギー関数 $E_f$ を以下のよ うに定義する。

$$E_{f} = \sum_{i=0}^{n} \left\| \boldsymbol{F}_{i} \right\|^{2}$$
(10)

モデルがある形状に対して安定状態にあって静止 しているとき、*E*fは最小値0をとる。

あるモデルの形状に対して *E*<sub>s</sub>と *E*<sub>f</sub>の双方が最 小となれば、モデルはその安定状態において、観 測形状を再現することができるようになる。モデ ルの形状はモデルパラメタの値によって決まるの で、 $E_s \ge E_f$ をともに最小にするようなパラメタ を決定すればよい。

 $E_s \ge E_f$ を同時に最小化するために、両者に重 み付けをした以下のようなエネルギー関数を定義 し、これを最小化することを考える。

$$E = c_s E_s + c_f E_f \tag{11}$$

ここで、 $c_s, c_f$  は $E_s \geq E_f$  に対する重みである。 ひもは操作によって様々な形状をとる。そのそ れぞれを再現するために、各観測形状に対応する エネルギー関数を最小化する必要がある。実際の ひもを観測して得た N 個の形状に対して、以下の エネルギー関数を最小化する。

$$E_{all} = \sum_{h=1}^{N} E(h) \tag{12}$$

ここでE(h)は h 番目(h=1,...,N)の観測形状に対す るエネルギー関数 E である。h 番目の観測形状の特 徴線をなす画素の集合を $C^h$ で表し、E(h)を以下の ように定義する。

$$E(h) = c_s E_s(h) + c_f E_f(h)$$
  
=  $c_s \sum_{i=0}^n D(\mathbf{x}_i^h) + c_f \sum_{i=0}^n \left\| \mathbf{F}_i^h \right\|^2$  (13)

$$D(\boldsymbol{x}_{i}) = \min_{\boldsymbol{Y}_{xy}^{h} \in C_{h}} \left\| \boldsymbol{x}_{i}^{h} - \boldsymbol{y}_{xy}^{h} \right\|$$
(14)

ここで $Y_{xy}^{h}$ は h 番目の観測画像に対する画素 $Y_{xy}$ であり、 $y_{xy}^{h}$ はその位置を表す。同様に、 $x_{i}^{h}$ は h 番目の観測形状をモデルで再現するときの $P_{i}$ の位置、 $F_{i}^{h}$ はそのとき $P_{i}$ に働く合力である。

この *E<sub>all</sub>* を最小化することによって、与えられた *N* 個の観測形状すべてに対して、その形状を再現す ることのできるモデルパラメタが獲得できる。次節 でこのエネルギー関数を最小化する方法について 述べる。

## 4.3 最急降下法によるエネルギー最小化

(12)の*E<sub>all</sub>は、*以下のパラメタを持つエネルギー 関数である。

h 番目の観測形状に対応するモデルの質点位  
置:
$$x_i^h$$
 ( $0 \le i \le n, 1 \le h \le N$ )  
ばね係数: $k_i$  ( $0 \le i \le n-1$ )  
曲げ係数: $b_i$  ( $1 \le i \le n-1$ )  
質点間のばねの自然長: $l_i$  ( $0 \le i \le n-1$ )  
質点まわりの自然曲げ: $\varphi_i$  ( $1 \le i \le n-1$ )

質点の質量:  $m_i$  (1 ≤ *i* ≤ *n* − 1)

観測形状を再現できるようなそれぞれのパラ メタの値を求めるために、各パラメタの値を最急 降下法に基づく以下の式によって更新する。

$$\boldsymbol{x}_{i}^{h}(j) = \boldsymbol{x}_{i}^{h}(j-1) - \boldsymbol{\alpha}_{x} \left\{ \frac{\partial E_{all}}{\partial \boldsymbol{x}_{i}^{h}(\tau)} \right\}_{\tau=j-1}$$
(15)

$$k_{i}(j) = k_{i}(j-1) - \alpha_{b} \left\{ \frac{\partial E_{all}}{\partial k_{i}(\tau)} \right\}_{\tau=j-1}$$
(16)

$$b_{i}(j) = b_{i}(j-1) - \alpha_{b} \left\{ \frac{\partial E_{all}}{\partial b_{i}(\tau)} \right\}_{\tau=j-1}$$
(17)

$$l_{i}(j) = l_{i}(j-1) - \alpha_{l} \left\{ \frac{\partial E_{all}}{\partial l_{i}(\tau)} \right\}_{\tau=j-1}$$
(18)

$$\varphi_{i}(j) = \varphi_{i}(j-1) - \alpha_{\varphi} \left\{ \frac{\partial E_{all}}{\partial \varphi_{i}(\tau)} \right\}_{\tau=j-1}$$
(19)

$$m_{i}(j) = m_{i}(j-1) - \alpha_{m} \left\{ \frac{\partial E_{all}}{\partial m_{i}(\tau)} \right\}_{\tau=j-1}$$
(20)

こ こ で j は 繰 り 返 し の 回 数 で あ り 、  $\alpha_x, \alpha_k, \alpha_b, \alpha_l, \alpha_{\varphi}, \alpha_m$ はこの更新プロセスのステ ップ幅を決める定数である。

#### 5 実験結果

本手法の有効性を評価するために、いくつかの実 際のひもを用いた実験を行った。その結果を示す。

## 5.1 異なる種類のひもの観測形状再現

実際のひもとして「ゴムひも」「鎖」「ビデオケ ーブル」の3種類に対して本手法を適用した。そ れぞれのひもに対してひとつの観測形状を得、そ の形状を再現できるようなモデルパラメタの獲得 を行い、観測時と同じ位置にモデルの端点を配置 してシミュレーションによって形状を再現した結 果を示す。図7、図8、図9はそれぞれゴムひも、 鎖、ビデオケーブルに対する観測形状(各図の(a))、 モデルによる再現形状(同(b))である。

いずれについても観測形状の再現ができてい る。特に図9のような不均質な形状に対しては、 自然曲げのパラメタが変化することによって適切 な形状再現が可能になっていることが確認された。 また、いずれの形状についても、曲げ係数や自然 曲げという曲げ特性に関係するパラメタが再現さ

### れる形状に大きな影響を与える傾向が見られた。



図9 ビデオケーブルに対する実験結果

#### 5.2 同一物体に対する複数の形状の再現実験

続いて、同一物体の複数の形状をそれぞれ再現 できるようなモデルパラメタを獲得する実験を行 った。用いたひもは前節の実験で用いたものと同 じゴムひもであり、4 種類の形状を観測形状とし て用いた。表1に、4 種類の形状すべてを用いて パラメタ獲得を行った場合のそれぞれの形状再現 誤差(中央列)、前節の実験と同様に再現する形状 のみを用いてパラメタ獲得を行った場合の形状再 現誤差(右列)を示す。なお、再現画像の大きさは 320 ピクセル×240 ピクセルである。

観測形状	各質点あたりの再現形状誤差 (pixel)	
	すべての形状を利用	単一形状のみ利用
А	0.776640	0.042283
В	0.608693	0.000000
С	1.016388	0.105225
D	0.913885	0.099770

表1: 再現形状の誤差

表1の結果から、複数の形状に対して本手法を 適用した場合にも、各質点平均でおおむね1ピク セル以下となり、十分な再現精度が得られている ことが確認された。

#### 5.3 観測形状の追加による再現能力向上

観測形状を追加していくことで、さまざまな形 状に対するモデルの形状再現能力を向上させる実 験を行った。図10に示した形状のうちのいくつか を観測形状としてパラメタ獲得に利用し,得られ たパラメタを用いて図10に示す7つの未観測形状 を再現した.図12はこのときの観測形状の増加に 伴う再現誤差の変化を示したもので,実線は7つ の未観測形状についての再現誤差の平均、破線は 最大値を表している。観測形状の数が増加すると、 未観測形状に対する形状再現能力が向上している ことが確認された。

本実験の例では、9~10 個以上の形状を観測形 状としてパラメタ獲得に用いることで、再現誤差 を1ピクセル以下に抑えることができている。



図 10 未観測形状として用いた形状









図 11 観測形状として用いた形状



図 12 観測形状増加に対する未観測形状の再現誤差変化

#### 6 関連研究

## 6.1 柔軟物体のモデル化

コンピュータグラフィクス(CG)の分野におい て、柔軟物体を mass-spring モデルを用いてモデル 化するということは広く行われている。その典型 的な例は布形状シミュレーションである。布の伸 び、曲げ、せん断などの特性を、正方格子や三角 形格子の構造を持つ2次元の mass-spring モデルを 用いて表現し、形状をモデル化する、という研究 が行われている[1]-[4]。

布以外のものに対する柔軟物体のモデル化の 研究としては、Miller[5]による、イモムシやヘビ の動きを mass-spring モデルを用いたシミュレー ションがある。

これらの手法では、モデルに適切なパラメタを 与えることができれば、柔軟物体の形状を再現す ることができる。しかし、適切なパラメタを決め ることは非常に手間のかかる作業となる。

そこで、坂口ら[6]は、KES(Kawabata's Evaluation System)と呼ばれる手法によって測定された、布の 伸びや曲げに対する物理的特性を導入することに より、布のモデル化を実現した。また、Breen[7] も KES の曲げやせん断特性を導入して、綿や羊毛 など材質の異なる布の形状シミュレーションを実 現した。しかし、KES では特性を測定するための 特殊な機器が必要となる。

## 6.2 画像へのモデルフィッティング

コンピュータビジョン(CV)の分野において、変 形するモデルを画像にフィッティングすることに よって物体の形状を抽出する、という手法が提案 されている。 Kass ら[8]は SNAKES と呼ばれるモデルを用い て、画像から物体の輪郭を抽出する手法を提案し た。また、Terzopolulos[9]は対称性のある 3 次元の 表面を、その 2 次元画像から抽出する手法を提案 した。坂上ら[10]は Active Net と呼ばれる 2 次元 のネットワークモデルを用いて、2 次元の画像か ら物体領域を抽出する手法を提案した。Yuille[11] は人間の顔から目の部分を抽出するために、変形 可能なテンプレートを用いた。

これらの研究では、モデルが物体の特性を表現 することではなく単に画像から形状を抽出するこ とを目標にしている。したがってモデルを画像に フィッティングするというプロセスはモデルのパ ラメタを変化させることなく、形状のみを変化さ せることで実現されている。

#### 7 結論

本稿では実物体を観測することによって、柔軟 物体のモデルパラメタを自動獲得するアプローチ について提案した。本アプローチによって、パラ メタを調整するという手間のかかる作業や、特殊 な機器を用いた計測をすることなく、モデルの表 現能力の範囲内で最適なモデルパラメタを決定し、 柔軟物体の形状を仮想化することができる。

このアプローチに基づく具体的な例として、本 稿では、鉛直平面内での1次元のひも状柔軟物体 の静止形状の再現についてのみ述べたが、今後は 本アプローチに基づいて、動的な形状変化や、他 の種類の柔軟物体の形状変化のためのモデルパラ メタ獲得を実現していくことを考えている。

前者に関しては、本稿で定義した*E<sub>f</sub>*を加速度 を持つ質点に対して拡張するために、運動方程式 の両辺(力、質量×加速度)の差を、質点の運動と 画像上の見かけの運動との誤差として考えたエネ ルギー関数を用いることで実現が可能であると考 えられる。

後者に関しては、従来から、柔軟物体のモデル 化に関する研究で主に対象となっているのは布な どの2次元柔軟物体であるため、今後の研究にお いては、モデルの構造を2次元に拡張し、布など の物体の形状シミュレーションを実現することを 考えている。具体的には、従来研究で用いられて きた種類の形状制約(伸び・曲げ・せん断など)を 用い、距離画像センサによって獲得した実物体形 状からモデルのパラメタを獲得することを考えて いる。

また、視覚フィードバックだけではなく、トル クセンサなどを利用した実物体の観測によって、 力覚フィードバックの実現のためのモデルパラメ タ獲得についても検討していく予定である。

なお、本手法ではエネルギー最小化のために最 急降下法を用いているため、エネルギー関数の局 所解に陥る可能性がある。本稿のモデルではパラ メタの変化に対してエネルギー関数の変化が滑ら かであり、現在のパラメタの周辺の値で解が得ら れているため、現在のところそれほど重大な問題 には至っていない。しかし、対称物体が2次元に なり、観測形状が増加すると、エネルギー関数が 複雑になり、最急降下法による適切な解への到達 が困難になる可能性がある。この問題への対処は、 本研究の今後の課題の1つである。

さらに、パラメタ獲得のプロセスを学習問題と して議論することも重要である。パラメタ獲得に 際して、現実の物体が操作の過程でとり得る全て の形状を用いれば、実物体のいかなる形状をも再 現できるようになると考えられる。しかし、現実 の物体と同一のフィードバックを実現する上で, 実際にこのようにすべての形状を用いてパラメタ 獲得をする必要があるとは限らない。図9でも示 したように、十分な数の観測形状を与えることで、 モデルは未観測の形状をも再現できるようになる。 そこで、可能な限り少ない観測形状を用いて、可 能な限り多くの形状を再現できるようなモデルパ ラメタを獲得できるようにするために、システム 自体が対象物体を能動的に操作して、そのフィー ドバックを観測するという、行動・観測のプラン ニングの実現についても今後検討していく予定で ある。

## 参考文献

- P.Volino *et al*, Versatile and Efficient Techniques for Simulating Cloth and Other Deformable Objects, *Computer Graphics* (SIGGRAPH Proceedings), pp.137-144 (1995).
- [2] X.Provot, Deformation Constraints in a Mass-Spring Model to Describe Rigid Cloth Behavior, *Proc. of Graphics Interface*, pp.147-154 (1995).
- [3] T.Ogino *et al*, A Collision Detection Method for Interacting with Virtual Weaven Cloth, *Proc. VSMM '96*, pp.129-135 (1996).
- [4] P.Howlett *et al*, Mass-Spring Simulation using Adaptive Non-Active Points, *EUROGRAPHICS '98* (1998)
- [5] G.S.P.Miller, The Motion Dynamics of Snakes and Worms, *Computer Graphics* (SIGGRAPH Proceedings) pp.169-178 (1988)
- [6] Y.Sakaguchi *et al*, PARTY: A Numerical Calculation Method for a Dynamically Deformable Cloth Model, *System and Computers in Japan*, 26, 8, pp.75-87 (1995)
- [7] D.E.Breen *et al*, Predicting the Drape of Woven Cloth Using Interacting Particles, *Computer Graphics* (SIGGRAPH Proceedings) pp.365-372 (1994)
- [8] M.Kass *et al*, Snakes: Active Contour Models, *IJCV* pp.321-331 (1988)
- [9] D.Terzopoulos et al, SYMMETRY-SEEKING MODELS FOR 3D OBJECT RECONSTRUCTION, *ICCV* pp.269-276 (1987)
- [10] K.Sakaue *et al*, Active Net Model and Its Application to Region Extraction, *Journal of ITEJ* pp.1155-1163 (1991) (In Japanese)
- [11] A.Yuille *et al*, ACTIVE VISION Chapter.2 "Deformable Templates", MIT Press (1992)