動的輪郭モデルを用いた輪郭線抽出手順の自動構成と 胸部X線像上の肺輪郭線抽出への応用 清水 昭伸^{*1} 松坂 匡芳^{*1} 長谷川 純一^{*2} 島脇 純一郎^{*1} 鈴木 隆一郎^{*3}

要旨 本論文では 動的輪郭モデルを用いた輪郭線抽出手順の自動構成法について検討する 具体的には, 原画像と手入力輪郭線の組(設計標本)から,一般的な輪郭線の形状を表す形状モデル,輪郭線に対応す るエッジを抽出する画像処理手順,および,評価関数内の全ての重み係数を自動決定する方法について述 べる.ここで,エッジ抽出手順の自動決定には本研究室で開発した画像処理エキスパートシステム IM-PRESSを利用し,形状モデルや重み係数は設計標本から計測した統計量などに基づいて決定した.また, 134枚の胸部X線像と手入力の肺輪郭線を設計標本として実際に動的輪郭モデルを用いた肺輪郭線抽出手 順を自動構成し,その手順を同じ胸部X線像に適用した結果についても示す.さらに,従来の経験的に決 められた手順による抽出結果と比較して,本手法の有効性について考察する.

Key words : medical image processing, elastic contour model, automated construction of procedure, chest x-ray image, extraction of lung borders

1. まえがき

医用画像の診断支援システムにおいて,画像内の成 分図形の認識処理が重要であることは言うまでもな いが、近年では動的輪郭モデルを用いた輪郭線抽出 手順が多数報告されている「栄藤94、鳥脇94、松坂96、 奥村 97]¹. そこでは,スプライン関数[Kass 87]や質 点-バネで構成された動的輪郭モデル[上田92]を,抽 出対象の輪郭線の形状や濃度値構造に基づいて定義 された評価関数を最小化(または最大化)する様に 逐次的に変形を繰り返して輪郭線を抽出する2.この 手法は,対象図形の形状と濃度分布の特徴を同時に 考慮しながら輪郭線を抽出できるため,片方の情報 が一部欠落している場合にも,適当な位置に輪郭線 を抽出できる特徴をもつ.しかし,評価関数に含ま れる多数のパラメータ(重み係数など)は経験的に 決められることが多く,その作業は専門家にとって も容易ではなかった.

これまでに,最適な画像処理手順の開発を支援する ためのエキスパートシステムが幾つか開発されてき たが[情処特集 88],この中には動的輪郭モデルを対 象としたものは見られなかった.しかし,最近に なって動的輪郭モデルのパラメータを自動的に決定 する方法が幾つか提案されている.坂口らは変分法 に基づく収束アルゴリズムにおいて,変形に伴う制 御点の移動量から形状の評価式内の重み係数を決定

*³大阪府立成人病センター 投稿受付:1997年5月9日 最終稿受付:1997年7月26日 する方法を示した[坂口 90].また,加藤や飯田らは [加藤95,飯田96],グリーディ法による収束アルゴリ ズムにおいて,輪郭線付近で制御点が移動すべき位 置を教師データとして階層型ニューラルネットワー クに与え,評価関数の重み係数を学習する方法を提 案した³.しかし,後者についてはネットワーク構造 の最適化や学習データの選択方法が新たな問題と なっている.また,いずれも収束アルゴリズムに依 存しているために他のアルゴリズムへの応用が容易 ではなかった.さらに,収束アルゴリズムに依存し ない方法も幾つか提案されているが[瀬川92,天野93, Leymarie93],ほとんどが一部のパラメータの自動決 定にとどまっていた.

また,動的輪郭モデルには,輪郭線の形状や濃度分 布の一般的なモデルを事前知識として入力できるも のがあるが[上田92,天野93,Cootes93,95,松坂96],そ こでは上記の重み係数以外にこれらのモデルのパラ メータを決定する必要がある.Cootesらは,複数の 画像と手入力輪郭線の組から,輪郭線の一般的形状 と輪郭線付近の濃度値構造をモデル化する方法を提 案している[Cootes93,95].

本論文では [松坂 96]で用いた弾性輪郭モデル[上田 92]の評価関数内の全ての要素とパラメータ,すなわ ち,抽出目標の輪郭線の形状モデル,大まかなエッ ジ抽出のための画像処理手順,および,重み係数を

^{*1}名古屋大学大学院工学研究科情報工学専攻〔〒464-01 名古屋 市千種区不老町〕

^{*2}中京大学情報科学部

採用決定日:1997年8月1日

X線像に限っても数が非常に多いため,詳しくはここに挙げた論文の参考 文献を参照されたい.

²以下では動的輪郭モデルの変形を行うアルゴリズムを収束アルゴリズムと 呼ぶ.収束アルゴリズムの代表的なものには,変分法,動的計画法,グリー ディ法がある.

³この方法では重み係数は陽には求まらず、ネットワークの接続係数に反映 される形で学習される.

すべて自動決定する方法について検討する.具体的 には,まず,原画像と抽出目標の輪郭線図形(サン プル図形と呼ぶ⁴)の複数組(設計標本と呼ぶ⁴)か ら形状モデルを自動生成し,次に,本研究室で開発 した画像処理エキスパートシステムIMPRESS[長谷 川88]を利用してエッジ抽出手順を自動的に構成す る.さらに,これらを用いて重み係数を自動決定す る.ここで,重み係数の決定には,収束アルゴリズ ムや評価関数の違いから従来の方法をそのまま用い ることができないため⁵,設計標本,形状モデル,お よび,エッジ抽出手順から決定する方法を提案する. 本手法について,実際の胸部X線像134枚を用いて 肺輪郭線の抽出手順を自動構成し,従来の経験的に 決められた手順[松坂96]との違いを評価する.

2. 弾性輪郭モデル

ここでは,本論文で扱う弾性輪郭モデル(Elastic Contour Model.以下 ECM)[上田 92]について簡単に 述べ,自動決定するパラメータについて説明する. ECM は Fig.1 に示した構造をもつ.すなわち,制御 点と隣接点間に張られたバネ1,および,その2つの バネ1の間に張られたバネ2から構成される多角形 である.また(1)式で定義される評価関数(エネル ギー関数と呼ぶ)の値を最小化する様に逐次的に変 形して目的の輪郭線を抽出する.

$$E_{total} = E_{shape} + \omega \cdot E_{potential} \tag{1}$$

ここで,エネルギー関数は2つの項からなり,一つ は(2)式で定義される形状エネルギー,もう一つは制 御点から画像中のエッジまでの最短距離で定義され る(3)式のポテンシャルエネルギーである.また,収 束アルゴリズムには動的計画法を用い,一回の変形 で制御点が移動できるのはFig.2の斜線内である.

$$E_{shape} = \sum_{i=1}^{N} \left[\omega_r(i) \cdot \left\{ r(i) - r_0(i) \right\}^2 + \omega_{\theta}(i) \cdot \left\{ \theta(i) - \theta_0(i) \right\}^2 \right]$$
(2)

$$E_{potential} = \sum_{i=1}^{N} \left\{ \omega_p(i) \cdot p(i) \right\}$$
(3)

N:制御点数

i:制御点番号(i > Nの場合は,i (i - N)) r(i), (i):動作中の ECM のパラメータ r(i): L(i) / (ECM の全長)

5[松坂 96]では収束アルゴリズムに動的計画法を用いている.



Fig.1 Structure of an ECM.

(L(i):制御点 i, i+1 間の距離)

(*i*) : 制御点 *i*, *i*+1, *i*+2 間の角度

p(i):ポテンシャルエネルギー関数

(=制御点 *i* からエッジまでの最短距離)

*r*_o(*i*), _o(*i*):形状モデルのパラメータ

,(*i*), (*i*), _,(*i*) : 制御点 *i* における重み係数 :重み係数

(形状エネルギーとポテンシャルエネルギーの比率)

直観的には,実際に動かしている ECM が, r_o(i)と o(i)をパラメータに持つ図形(形状モデルと呼ぶ)と 相似,かつ,全ての制御点が画像中のエッジ上にあ る時にエネルギーは最小値0をとる.

以上から,決定すべきパラメータは,形状モデルの $r_o(i)$, $_o(i)$,ポテンシャルエネルギー関数p(i)を定義 するためのエッジ抽出手順,および,重み係数 , $_(i)$, (i), $_o(i)$ である.

3. ECM のパラメータの自動決定法

パラメータの自動決定は Fig.3 のフローに従って行う.まず,原画像とサンプル図形の設計標本から形状モデルのパラメータ r_o(*i*)と_o(*i*),および,エッジ抽出手順を決定する.次に,これらを用いて重み係数(*i*),(*i*),_o(*i*)を決定し,最後に重み係数を決定して手順を出力する.以下ではこの順に説明する.ただし,これらの処理は一つの輪郭線ごとに行



Fig.2 Search area for minimizing energy function.

⁴入出力に関して,画像処理エキスパートシステムIMPRESS[長谷川88]と本 手法は極めて類似しているので,ここでもIMPRESSで使われている用語を 用いる.

う.

3.1 形状モデルのパラメータ r_o(i), *。(i*)の決定 入力は手入力された M 枚の輪郭線(閉曲線)のサンプ ル図形であり,処理の流れはFig.4の通りである.ま ず,形状エネルギーが輪郭線の相似変換(拡大・縮 小)に不変であることから,サンプル図形間の大き さの違いを吸収するために全長を一定値aにそろえ る.次に,サンプル図形を効率よく多角形近似する ために屈折点[阿部94]をN,個抽出する.具体的には, サンプル図形の各点ごとに,その点とそこから輪郭 に沿って距離a / N(N:多角形の頂点数)離れた2 点とを結ぶ2つの線分のなす角を調べ, が極小 の点の中で小さいものから順にN.個抽出する(Fig.5 参照).ここで,NとN,はあらかじめ与えられている 定数とする.次に,屈折点に反時計回りに番号1,2, ..., N,をつけ,サンプル図形間で対応づけを行う.実 際には、人が適当に選んだ #番目のサンプル図形に対 して,その他のs番目(s=1,..., M;s t)のサンプ ル図形ごとに次式で定義される評価値Cが最小にな る k を求める.

$$C = \left| \overline{P_{k}^{[s]} P_{k+1}^{[s]}} - \overline{P_{1}^{[t]} P_{2}^{[t]}} \right|^{2} + \left| \overline{P_{k+1}^{[s]} P_{k+2}^{[s]}} - \overline{P_{2}^{[t]} P_{3}^{[t]}} \right|^{2} (4)$$
$$+ \dots + \left| \overline{P_{k+N_{f}-2}^{[s]} P_{k+N_{f}-1}^{[s]}} - \overline{P_{N_{f}-1}^{[t]} P_{N_{f}}^{[t]}} \right|^{2}$$

P^[s]: s番目のサンプル図形の k 番目の屈折点

 $\overline{P_k^{[s]}P_{k+1}^{[s]}}$: 屈折点 $P_k^{[s]}$, $P_{k+1}^{[s]}$ 間の輪郭線長.

次のステップではサンプル図形上にECMの制御点を 配置する.具体的には,まず屈折点(N_f個)に制御 点を配置し,次にN-3N_f個の制御点を隣接屈折点 間の平均長で比例配分した個数だけ等間隔に配置す





る.また,屈折点に配置された制御点と,それに隣 接する制御点との間に1個ずつ,計2N,個配置する. さらに,サンプル図形間で対応づけされた屈折点が 同じ番号になるように全ての制御点に番号をつける. 最後のステップでは,各サンプル図形ごとに隣接制 御点*i*,*i*+1間の距離の全長に対する比率*r*(*i*)と隣接3制 御点*i*,*i*+1,*i*+1間の角度 (*i*)を計測し(Fig.1参照),そ れぞれの全サンプルにわたる平均値を計算する((5),(6)式).

$$\bar{r}(i) = \frac{1}{M} \sum_{s=1}^{M} r^{[s]}(i)$$
(5)

$$\overline{\theta}(i) = \frac{1}{M} \sum_{s=1}^{M} \theta^{[s]}(i) \tag{6}$$

M:設計標本数 s:サンプル図形の番号 i:制御点番号

ここで,上記の平均値をそのまま形状モデルのパラ メータr_o(*i*)、_o(*i*)とした場合に,その図形が必ずしも 閉曲線になるとは限らないので,次の手順により値 を補正するまず(2)式の形状モデルと実際に動作す るECMのパラメータにそれぞれ上記の平均値を代入 する.ただし,r(N)と (N)だけは輪郭線が実際に閉



Fig.5 Illustration of extracting refraction points.

じるように適当な値を代入する.次に,形状エネル ギーが最小になるようにそのECMを変形させ,収束 した時の制御点間の距離の全長に対する比と角度を $r_o(i)$, $_o(i)$ とする.

動的輪郭モデルにおける形状モデルの自動設計を 扱った文献の中で,以上の方法と類似したもの⁶ [Cootes95]が複数のサンプル図形に直接アフィン変換 を行って一般的な形状を表わすモデルを自動生成し ている.両者の手法によって得られた形状モデルは 一般には一致しないが,手入力輪郭線の入力精度な どを考慮するとほぼ同じ結果が得られると考えられ る.しかし,本手法の大部分は輪郭線に沿った1次 元の処理であり,より簡単であるために今回はこの 手法を用いた.

3.2 ポテンシャルエネルギー関数 p(i)の決定 ポテンシャルエネルギー関数を決めるためには全て の設計標本に対して共通に働く一つのエッジ抽出手 順を求める必要があるが,本手法ではそのために画 像処理エキスパートシステムIMPRESS[長谷川88]を 利用する.IMPRESSは,原画像とサンプル図形の複 数の組から,サンプル図形に対応する陰影やエッジ を抽出する手順を自動構成できる.ここでは M組の 設計標本からエッジ抽出手順を求め,その手順を原 画像に適用して得られたエッジ画像に距離変換を 行ってポテンシャルエネルギー関数を定義した(距 離変換後の画像をポテンシャル画像と呼ぶ)(Fig.6 参照).

3.3 重み係数 (i), (i), _p(i), および, の決定 形状モデルの重み係数 (i), (i)は, 3.1 で求めた パラメータ r(i), (i)のサンプル図形間の標準偏差を 用いて(7)式で定義する.直観的には,サンプル図形 間で「ばらついて」いないパラメータは信頼性が高 いと考えて大きな重みが与えられる.

$$\omega_{r}(i) = \frac{1}{\sigma_{r}(i)} \frac{1}{\overline{\sigma_{r}}} , \quad \omega_{\theta}(i) = \frac{1}{\sigma_{\theta}(i)} \frac{1}{\overline{\sigma_{\theta}}}$$
(7)
$$\sigma_{r}(i) = \sqrt{\frac{1}{M} \sum_{j=1}^{M} \left\{ r^{[j]}(i) \right\}^{2} - \left\{ \overline{r}(i) \right\}^{2}}$$
$$\sigma_{\theta}(i) = \sqrt{\frac{1}{M} \sum_{j=1}^{M} \left\{ \theta^{[j]}(i) \right\}^{2} - \left\{ \overline{\theta}(i) \right\}^{2}}$$

$$\overline{\sigma_r} = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} \{\sigma_r(i)\}, \ \overline{\sigma_{\theta}} = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} \{\sigma_{\theta}(i)\}$$

ここで (7)式に標準偏差の平均の逆数を掛けているの は、バネ1と2のエネルギーの大きさの間の整合をと るためである.

ポテンシャルエネルギーの重み係数 ₍)は ,制御点 *i*に対応する位置のポテンシャルエネルギーを各ポテ ンシャル画像ごとに調べて(8)式で定義した . 直感的 には ,全てのポテンシャル画像で制御点*i*の位置の値 が0になれば良いので,0からの偏りを表わす2次 モーメントの平方根を用いている.

$$\omega_{p}(i) = \frac{1}{\sqrt{\frac{1}{M}\sum_{j=1}^{M} \left\{ p^{[j]}(i) \right\}^{2}}} \omega$$
(8)

以上によって、ほとんどの重み係数が求められたが、 これだけでは真の輪郭線上で(1)式のエネルギーが最 小になる保証はない.そこで、最小となる必要条件 [天野 93]を用いて残りの重み係数 を決定する.具 体的には、サンプル図形上に ECM の制御点を配置 し、その位置でエネルギーが極小になる の値を実 際に制御点を移動させて求める.例えば、ある変形 でエネルギーが増加するということは、各々のエネ ルギーの変化量を *E*_{shape}, *E*_{potential}とすると、

$$\Delta E_{shape} + \omega \cdot \Delta E_{potential} > 0 \tag{9}$$

となり、これから、



Fig.6 Automated generation of potential images by using IMPRESS.

⁶輪郭線の多角形近似や複数の輪郭線のサンプルから一般形状を求める研究 は古くから行われており[上田91, 阿部94],それらと比較すると本手法の原 理的考え方は特に新しいものとはいえない.しかし,動的輪郭モデルを用 いた輪郭線抽出手順では屈折点付近で実際の輪郭線をショートカットしや すいために,その付近では制御点を密に配置するなどの工夫をしている.

$$\omega \begin{cases} > -\frac{\Delta E_{shape}}{\Delta E_{potential}} \left(\Delta E_{potential} > 0 \right) \\ < -\frac{\Delta E_{shape}}{\Delta E_{potential}} \left(\Delta E_{potential} < 0 \right) \\ = any \left(\Delta E_{potential} = 0, \ \Delta E_{shape} > 0 \right) \\ = none \left(\Delta E_{potential} = 0, \ \Delta E_{shape} \le 0 \right) \end{cases}$$
(10)

の様に の範囲が計算される.ここで,制御点の位 置と移動パターンについて,考えられる全てを評価 することは計算量の点から現実的ではないために次 のようにした.まず,最初の制御点の位置としては, ECMの形状が形状モデルとできるだけ等しくなるよ うにサンプル図形上に適当に制御点を配置し,Fig.2 の移動可能範囲を輪郭線上だけに拘束して形状エネ ルギーを最小化して求めた.また,移動パターンと しては,全ての制御点が最初の位置から輪郭線以外 に移動する場合について調べた.ところで,実際に は全ての設計標本に共通な の範囲が存在すること は稀であるので,今回は最も多くの設計標本に共通 の範囲を求め,その中点の値を の値として採用し た.

この章で説明した方法の特徴としては,まず,設計 標本における統計量などから簡単にECMのパラメー タを決定できることが挙げられる.また,その決定 方法はECMを変形させる収束アルゴリズムとは無関 係なので,他の動的輪郭モデルの自動設計への応用 も容易である.

4 実験および考察

ここでは,前章に示したECMの自動設計法を胸部X 線像からの肺輪郭線抽出に応用した結果を示し,幾 つかの考察を行う.

4.1 実験方法

試料画像には間接撮影胸部X線像(画像サイズ:256 × 256(画素),濃度レベル数:8bits)134枚を用いた (設計標本 M=134).Fig.7に原画像と抽出対象の輪郭 線(手入力のサンプル図形)を重ねたものの例を示 す.

実験では,まず,全ての試料を用いて肺輪郭線を抽 出するためのECMを自動設計した.ここで,設計は 左右肺別々に行ない,制御点数Nと屈折点数N,はと もにそれぞれ25と3とした.また,ポテンシャル画 像は,IMPRESSの手順によって得られたエッジ画像 から[松坂96]と同様の方法によって不要成分除去, 左右肺のそれぞれに対応するエッジの分割,および, ユークリッド距離変換[斉藤93]を行って作成した. ただし,不要成分除去後に線図形の拡散処理を一回 行っている.

次に、そのECMを用いて同じ試料から肺輪郭線を抽 出する実験を行った.処理の流れはFig.8に示した通 りであるが、輪郭線の初期設定,エネルギー関数の 最小化のアルゴリズムは全て[松坂96]に従った⁷. また、計算機はFACOM M1800を使用し、左右一方 の肺輪郭線の抽出手順の自動設計には(30~40分) ×(設計標本数)を要した⁸.

4.2 実験結果と考察

まず,自動設計された ECM について説明する. Fig.9(a)に従来の経験的に決定した形状モデル,同図 (b)に自動生成された形状モデルを示す.これから, 従来よりも制御点間隔のばらつきは小さくなってい るが、かなり類似したものが得られることがわかる. 次に, Table1 に IMPRESS によって自動構成された エッジ抽出手順を示す.ここで,差分フィルタには ラプラシアンが選択されているが,これは様々な方 向の輪郭線を全画面に一様な処理で抽出することを 目標としたためである.また,この手順によって得 られたエッジ画像を従来のものと比較すると (Fig.10), 従来は1 階差分を用いて抽出していた縦隔 と横隔膜の輪郭線が,2階差分を用いることによっ て実際の輪郭線よりもやや外側に抽出されているこ と,また,鎖骨に代表されるような余分な輪郭線が 肺野の外に抽出されているなど幾つかの点で異なっ ているが,ほぼ同程度の結果が得られた⁹. さらに,今回の方法によって得られた重み係数の分 布(右肺のみ)をFig.11に示した(制御点番号はFig.9

参照). ただし, 左肺も同様の結果が得られている. まず, (i)に注目すると, 今回のモデルではかなり 値がばらついていることがわかる.ここで, 横隔膜 の体側寄り, 縦隔, 胸隔の輪郭長の重みが特に低く



Fig.7 An example of a chest X-ray image (white lines indicate the true borders input by human).

なっているが,このことは,その部分の輪郭線長が 個人差によってかなり異なることと一致している. 次に, (1)を見ると,屈折点(図の横軸で*i*=6,14,25) 付近で値が小さくなっているが,これも実際の場合 と対応している.一方,従来のその部分の値が逆に 大きいのは,形状の保存を優先させて設計したため である.また, ₍(i)のグラフからは,安定して抽出 できる胸隔エッジの部分(図で*i*=18 ~ 22)の重みが特 に大きくなっており,従来とほぼ対応していること が知られた.さらに,エネルギー極小の条件で求め た の範囲と,ECMのパラメータとして実際に採用 した の値はTabel2の通りであった.

以上の ECM を用いて Fig.7 の原画像から肺輪郭線を 抽出した結果を Fig.12 に示す.これを見ると,右肺 はほぼ従来と同程度の抽出精度だが,左肺は横隔膜 や肺尖部の輪郭線が実際よりも外側に抽出されてい ることがわかる.その原因としては,エッジ画像作 成時に発生したヒゲの影響が考えられる.また,別 の画像に適用した結果を Fig.13 に示したが,ここに



Fig.8 Flow of lung border extraction by using ECM.

示した左肺のように,今回の自動設計された手順に よる方がうまく抽出できる場合があることも知られ た.さらに,全ての試料に対する抽出結果を,下記 の一致度と目視[松坂 96]で評価した結果を Fig.14 と Table3 に示す.

[Fig.12,13,Table3の記号]

- : 肺輪郭線全体が良好に抽出されている
- :真の肺野の見落としが少なく拾いすぎが多い
- ×:真の肺野の見落としが多い

[一致度, Fig.12~14]

(degree of coincidence) =
$$\frac{n(X \cap T)}{n(X \cup T)} \times 100$$
 (11)

X:抽出輪郭線に囲まれる領域

T: 真の輪郭線 (著者の一人が手入力)に囲まれる領域 n(Z): 領域 Zに含まれる画素数

ここに示した結果から,自動構成された手順で,従 来の筆者らが経験的に設計した手順とほぼ同程度の 結果が得られることが知られた.少数ではあるが自 動構成された手順の方が良い結果を与える場合がみ られたことは興味深い.細かく見ると左肺について は自動構成した手順はやや劣る.その理由としては, 主にポテンシャル画像を定義するエッジ画像の性質 の違いが挙げられる.具体的には,今回の方法では エッジ画像の生成の段階で横隔膜と縦隔の輪郭線が 真の輪郭線よりも外側に抽出されるため,真の輪郭 線上でポテンシャルエネルギーが最小になるとは限 らない.また,今回の方が鎖骨像のような不要な エッジが肺野の外側に抽出されやすいため,ECMが



「松坂96]では,ECMによる輪郭線抽出後に失敗しやすい部位を対象に再処理を行っているが,この処理は従来の方法の性質に依存しているために今回は行わなかった。

89割以上の時間が重み係数 の決定に費やされている.

⁹今回も[松坂 96]と同様に肺野の外側から ECM を収束させるため,影響が少ないと思われる肺野内のエッジを除いて評価している.

	Smoothing	Differentiation	Binarization	Small component elimination	Fusion [†]	Thinning [†]	Small component elimination
for right lung	Median (5x9(pixel))*	Laplacian (distance=6) (8 neighborhood)	p-tile (p=0.258)**	296(pixel)**	Shrink Expansion	Tsuruoka's method	39(pixel)**
for left lung	Median (9x5(pixel))*	Laplacian (distance=8) (8 neighborhood)	p-tile (p=0.275)**	321(pixel)**	Expansion Shrink Shrink Expansion	Tsuruoka's method	34(pixel)**

Table 1 Edge extraction procedures constructed by IMPRESS.

(* Mask size (horizontal, vertical), **Thershold value, [†] 8-connected)





(a) An edge image by using a procedure constructed by human Fig.10 Examples of edge images. (b) An edge image by using an automatically constructed procedure

初期輪郭から変形して真の輪郭線に到達するまでの 間に,ポテンシャルエネルギーの極小点が多数存在 していることも原因として考えられる.

5. むすび

本論文では,弾性輪郭モデル(ECM)を用いた輪郭 線抽出手順の自動構成法について検討した.具体的 には,まず,輪郭線のサンプル図形から形状モデル を作成し,次いで,本研究室で開発した画像処理エ キスパートシステムIMPRESSを利用して大まかな エッジ抽出手順を自動生成した後に,それらを用い て全ての重み係数を自動的に決定する方法について 述べた.また,胸部X線像と手入力の肺輪郭線の134 組を設計標本としてECMを用いた肺輪郭線抽出手順 を自動構成し,その手順を同じ画像に適用して従来 の経験的に決められた手順との比較を行った. 本手法の特徴は,従来はかなりの作業量を必要とし ていた肺輪郭線抽出のためのECMの評価関数内の全 パラメータの決定を,幾つかの原画像と手入力輪郭 線の組から自動決定できること,また,この自動構 成法がECMの収束アルゴリズムに関係なく利用でき ることが挙げられる.さらに,100枚を超える試料を 用いた評価によって,ある程度の有効性が確認され たことも意義があると考えている.

しかし,実画像を用いた実験からは幾つかの問題点 があることも知られた.たとえば,今回の実験で用 いた胸部X線像上の肺輪郭線のように,濃度値の微 分的性質が輪郭線上の一様でない場合には,ポテン シャルエネルギーが真の輪郭線上で最小にならない こと,また,初期輪郭と真の輪郭線の間に不要な エッジ成分が抽出され易く,そのため変形の途中で エネルギーの極小点(最適化問題としての局所解)に落 ち込みやすいことが挙げられる.従って,今後はIM-PRESSにおける手順集約方法の改善[浜田97]も含め たエッジ画像の自動生成法の検討,また,エネル ギー関数の極小点の削減やそこからの脱出を考慮し



Fig.11 Weight values of an ECM for right lung.



Table2Computation results of weight

	Range calculated by eq. (10)	Middle of the range
Right lung	(1.74, 2.17)	1.96
Left lung	(0.574, 0.577)	0.576



(a) Results by ECM's designed by human



(b) Results by ECM's designed automatically

Fig.12 Resultant images. (white lines : true lung borders, black lines : extracted borders by ECM's).



(a) Results by ECM's designed by human
 (b) Results by ECM's designed automatically
 Fig.13 Resultant images. (white lines : true lung borders, black lines : extracted borders by ECM's).



Fig.14 Comparison between the ECM designed by human and the ECM designed automatically.

Table3	Evaluation of the extracted borders by human observer	(numerals in the table mean the number of cases).			
	(a) Evaluation result of right lung	(b) Evaluation result of left lung			

Automatic design design			×	Sum
	104	4	8	116
	5	0	2	7
×	3	1	7	11
Sum	112	5	17	134

			0	
Automatic design design			×	Sum
	98	6	9	113
	5	8	2	15
×	1	3	2	6
Sum	104	17	13	134

た自動構成手順をみつけることが課題である.さらに,初期輪郭の自動設定や他の図形への適用なども 予定している.

謝辞

日頃熱心に討論いただく名古屋大学鳥脇研究室の諸 氏に感謝する.なお,本研究には名古屋大学大型計 算機センターを利用した.また,本研究の一部は,文 部省科研費ならびに厚生省がん研究助成金による.

参考文献

- [栄藤 94] 栄藤稔 : 動的輪郭モデル Snakes の概観 . Med Imag Tech 12(1) : 9-15, 1994
- [鳥脇 94] 鳥脇純一郎, 館野之男, 飯沼 武 編著: 医用 X 線像のコンピュー 夕診断. シュプリンガー・フェアラーク東京, 1994
- [松坂 96] 松坂匡芳,清水昭伸,長谷川純一,他:弾性輪郭モデルを用いた胸 部 X 線像の肺輪郭線抽出. Med Imag Tech 14(6):680-690, 1996
- [奥村 97] 奥村俊昭,山本眞司,松本満臣,他: Active Cylinder Model を用い た胸部 X 線 CT 像からの肺野領域抽出. 医用画像工学会 Jamit Frontier'97 講演論文集: 173-178, 1997
- [Kass87] M.Kass, A.Witkin and D.Terzopoulas : Snakes : Active Contour Models. IJCV 1(4) : 321-331, 1987
- [上田 92] 上田修功,間瀬健二,末永康仁:弾性輪郭モデルとエネルギー最 小化原理による輪郭線追跡手法.信学論D-II J75D-II(1):111-120,1992
- [情処特集88] 特集:画像処理エキスパートシステム. 情処学論29(2): 87-219, 1988
- [天野 93] 天野 晃, 坂口嘉之, 美濃導彦, 他: サンプル輪郭モデルを利用し

著者紹介



清水昭伸(しみず あきのぶ) 1989年名大工学部電気卒.1994年同大大学院了. 現在同大助手.医用画像処理に関する研究に従事.



松坂匡芳(まつさか まさよし) 1995年名大工学部情報卒.現在,同大大学院博士 課程前期課程に在学.医用画像処理に関する研究に 従事.



長谷川純一(はせがわ じゅんいち) 1951年生.1974年名大工学部卒.1979年同大大 学院博士課程了.同年同大学工学部助手.1986年同 講師.1987年に中京大学へ移り,教養部教授を経て, 1992年より同大学情報科学部教授.工博.画像処理, パターン認識,および,それらの医療応用に関する 研究に従事.本学会論文賞(1991)受賞.趣味:サッ カー,ゴルフ. た Snakes. 信学論 D-II J76D-II(6): 1168-1176, 1993

- [坂口 90] 坂口嘉之, 美濃導彦 池田克夫: SNAKE パラメータの設定につい ての検討. 信学技法 PRU90-21: 43-49, 1990
- [加藤 95] 加藤浩巳, 今井正和, 烏野武: Active Tubes による動作解析への ニューラルネットワークの適用. 信学技法 PRU95-44: 57-64, 1995
- [飯田 96] 飯田健太郎, 今井正和, 烏野武: スネークスへのニューラルネットワークの適用と学習用データ作成の手法. 情処研資CV99-5: 29-36, 1996
- [瀬川 92] 瀬川英吾, 徐剛, 辻三郎: 形状に依存しないパラメータを用いた snake. 情処研資 CV79-5: 33-36, 1992
- [Leymarie 93] F.Leymarie, M.D.Levine : Tracking Deformable Objects in the Plane Using an Active Contour Model. PAMI15(6) : 617-634, 1993
- [Cootes93] T.F.Cootes, C.J.Taylor, A.Lanitis et al : Building and Using Flexible Models Incorporating Grey-Level Information. Proc of ICCV : 242-246, 1993
- [Cootes95] T.F.Cootes, C.J.Taylor, D.H.Cooper et al : Active Shape Model Their Training and Application. CVIU61(1) : 38-59, 1995
- [長谷川88] 長谷川純一,久保田浩明,高須昌英,他:画像処理エキスパート システムIMPRESSにおける画像処理手順集約化機能について.情処 学論29(2):126-133,1988
- [上田 91] 上田修功, 鈴木知智:凹凸構造の一般化に基づく輪郭形状モデル の自動獲得.信学論 J74-D-II(2):220-229, 1991
- [阿部 94] 阿部圭一: 図形の記述と理解. 信学誌 77(5): 507-514, 1994
- [斉藤93] 斉藤豊文, 鳥脇純一郎: 3次元ディジタル画像に対するユークリッド距離変換.信学論 J76-D-II(3): 445-453, 1993
- [浜田 97] 浜田敏弘,清水昭伸,長谷川純一,他:画像処理エキスパートシス テムIMPRESSにおける処理手順の逐次型集約法とその能力評価.信 学技法 PRU96-200:59-66,1997



鳥脇純一郎(とりわき じゅんいちろう) 1967年名大大学院博士課程了.同年名大工学部助 手.以後,1970年助教授,名大大型計算機センター 助教授,豊橋技術科学大学教授,名大工学部電子工 学科教授を経て,1985年より同情報工学科教授.工 博.パターン認識,画像処理,グラフィックス,お よび,それらの医学への応用に関する研究に従事.



鈴木隆一郎(すずき たかいちろう)

1962年大阪大学医学部卒.1963年医籍登録.同年 大阪大学医学部公衆衛生学教室副手.1964-66年米 国ジョンス・ホプキンス大学留学.1966年大阪府立 成人病センター勤務.現在同研究所第10部長.映像 による癌の計量診断,肺癌検診の組織化等の研究に 従事.著書:「老人保健法による健康診査マニュア ル」(日本医事新報),「医用X線像のコンピュータ診 断」(シュプリンガー・フェアラーク)などの分担執筆 者.

Automated Construction of a Border Extraction Procedure Using the Active Contour Model and Its Application to Lung Border Extraction from Chest X-Ray Images

Akinobu SHIMIZU^{*1}, Masayoshi MATSUSAKA^{*1}, Jun-ichi HASEGAWA^{*2}, Jun-ichiro TORIWAKI^{*1} and Takaichiro SUZUKI^{*3}

^{*1}Department of Information Engineering, Graduate School of Engineering, Nagoya University

*2School of Computer and Cognitive Sciences, Chukyo University

*3Osaka Medical Center for Cancer and Cardiovascular Diseases

Abstract

This paper describes an automated construction method of a border extraction procedure using the active contour model. The target border of a figure is extracted by minimizing the value of evaluation function of the active contour model. We propose a method to decide all of the parameters in the evaluation function automatically by using several sets of an original image and a sample figure. In experiments using 134 real chest photofluorograms, we constructed a lung border extraction procedure automatically by using this method and compared the performance between the procedure designed automatically and the previous one designed by human expert of image processing. It was shown that the automatically designed procedure had almost the same level of performance as the one designed by human expert.