Medical Image Analysis

CS 778 / 578

Computer Science and Electrical Engineering Dept. West Virginia University

February 14, 2011

CS 778 / 578 (West Virginia University)

Medical Image Analysis

February 14, 2011 1 / 44

< ロ > < 同 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ >

Outline



2 Internal forces

Image-based forces

4 Constraints

- 5 Numerical implementation
 - 6 Weaknesses



Outline



2 Internal forces

- Membrane spline energy
- Thin-plate spline energy
- 3 Image-based forces
- 4 Constraints
- 5 Numerical implementation
- 6 Weaknesses
- Extensions to the original paper

Basic active contour behavior

An **active contour** (or **snake**) is an energy minimizing parametric curve which evolves according to external constraints and is influenced by image forces which pull it toward features of interest.

- The exact energy functionals involved will depend on which features are of interest.
- We will impose membrane and thin-plate spline smoothness constraints on the snakes, and also allow for user intervention.

Energy Functional

Behavior is governed by the energy functional

$$E_{snake}^* = \int_0^1 E_{int}(v(s)) + E_{image}(v(s)) + E_{con}(v(s)) \, ds$$

- v(s) is the parametric curve
- E_{int} represents the smoothness constraints
- E_{image} represents image data constraints
- E_{con} represents user input

Internal Energy

A combination of membrane and thin-plate spline smoothness

$$E_{int} = \frac{1}{2}(\alpha(s)||v_s(s)||^2 + \beta(s)||v_{ss}(s)||^2)$$

- This model allows the weights α, β to vary along the length of the curve.
- Setting $\beta(s) = 0$ allows a discontinuity to develop at *s*.

< □ > < 同 > < 回 > < 回 > < 回

Definition

Parametric Curve : A vector valued function from some interval of the real line to Euclidean space.

$$c(p) = \left[\begin{array}{c} x(p) \\ y(p) \end{array}\right]$$

where $p \in [a, b]$.

If c(a) = c(b) the curve is **closed**. If ||c'(p)|| = 1 the curve is **parameterized by arclength**.

Tangent and Normal vector

Unit Tangent Vector

$$T(p) = \frac{c'(p)}{||c'(p)||}$$

Unit Normal Vector

$$N(p) = \frac{T'(p)}{||T'(p)||}$$

 $T(p) \perp N(p) \rightarrow T(p) \cdot N(p) = 0.$

$$N(p) = \begin{bmatrix} -t_y \\ t_x \end{bmatrix} \text{ or } \begin{bmatrix} t_y \\ -t_x \end{bmatrix}$$

3

イロト イポト イヨト イヨト

Outline



2 Internal forces

- Membrane spline energy
- Thin-plate spline energy

3 Image-based forces

- 4 Constraints
- 5 Numerical implementation
- 6 Weaknesses
- Extensions to the original paper

In general, we may want to minimize a combination of the two energies:

$$\alpha E_{MEM}(c) + \beta E_{TPS}(c) = \int_0^l \alpha ||c'(s)||^2 + \beta ||c''(s)||^2 ds$$

We will show that the minimization conditions are

$$-\frac{d}{ds}\alpha c'(s) + \frac{d^2}{ds^2}\beta c''(s) = 0$$

$$-\alpha c''(s) + \beta c''''(s) = 0$$

.⊒ .>.

Variational Calculus

The conditions for minimizing

$$\min_{c} \int_{\Omega} F(s, c(s), c'(s), c''(s)) \, ds$$

are

$$F_{c} - \frac{d}{ds}F_{c'(s)} + \frac{d^{2}}{ds^{2}}F_{c''(s)} = 0$$

The evolution equation that will satisfy this condition when steady-state has been reached

$$\frac{\partial c}{\partial t} = -F_c + \frac{d}{ds}F_{c'(s)} - \frac{d^2}{ds^2}F_{c''(s)}$$

< ロ > < 同 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ >

Membrane spline energy of c(s)

$$E_{MEM}(c) = \int_0^L ||c'(s)||^2 \, ds = \int_0^L x'(s)^2 + y'(s)^2 \, ds$$

For an arclength parameterization, minimizing $E_{MEM}(c)$ is equivalent to minimizing the length of c.

Applying variational calculus to

$$\min_{x(s),y(s)} \int_0^L x'(s)^2 + y'(s)^2 \, ds$$

gives two Euler-Lagrange conditions

$$\frac{d}{ds}(2x'(s)) = 0$$
$$\frac{d}{ds}(2y'(s)) = 0$$

< ロ > < 同 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ >

Membrane spline energy of c(s)

The Euler-Lagrange conditions can be rewritten as

$$c''(s) = 0$$

The evolution equation

$$\frac{dc}{dt} = \frac{d^2c}{ds^2} = \kappa N$$

is also known as the geometric heat equation. κ is the curvature of the curve, ||c''(s)||.

Thin-plate spline energy of c(s)

$$E_{TPS}(c) = \int_0^L ||c''(s)||^2 \, ds = \int_0^L x''(s)^2 + y''(s)^2 \, ds$$

For an arclength parameterization, minimizing $E_{TPS}(c)$ is equivalent to minimizing the square curvature of c.

The conditions for minimizing

$$\min_{c} \int_{\Omega} F(s, c(s), c'(s), c''(s)) \, ds$$

are

$$F_{c} - \frac{d}{ds}F_{c'(s)} + \frac{d^{2}}{ds^{2}}F_{c''(s)} = 0$$

The conditions for minimizing $E_{TPS}(c)$ are

$$c^{\prime\prime\prime\prime\prime}(s)=0$$

Constant Coefficients α, β Minimizing snake energy

$$\min_{x(s),y(s)} \int_0^1 \frac{1}{2} \alpha (x'(s)^2 + y'(s)^2) \\ + \frac{1}{2} \beta (x''(s)^2 + y''(s)^2) \\ + E_{ext}(x(s), y(s)) ds$$

The conditions for minimization are

$$-\alpha x_{ss} + \beta x_{ssss} + \frac{\partial E_{ext}}{\partial x} = 0$$
$$-\alpha y_{ss} + \beta y_{ssss} + \frac{\partial E_{ext}}{\partial y} = 0$$

The evolution equation is

$$\frac{\partial v}{\partial t} = \alpha v_{ss} - \beta v_{ssss} - \nabla E_{ext}$$

Non-Constant Coefficients $\alpha(s), \beta(s)$

Minimize $E_{int} + E_{ext}$ with respect to x(s) and y(s):

$$\min_{x(s),y(s)} \int_0^1 \frac{1}{2} \alpha(s) (x'(s)^2 + y'(s)^2) \\ + \frac{1}{2} \beta(s) (x''(s)^2 + y''(s)^2) \\ + E_{ext}(x(s), y(s)) \ ds$$

The conditions are

$$-\frac{\partial}{\partial s}(\alpha(s)x'(s)) + \frac{\partial^2}{\partial s^2}(\beta(s)x''(s)) + \frac{\partial E_{ext}}{\partial x} = 0$$

$$-\frac{\partial}{\partial s}(\alpha(s)y'(s)) + \frac{\partial^2}{\partial s^2}(\beta(s)y''(s)) + \frac{\partial E_{ext}}{\partial y} = 0$$

< □ > < 同 > < 回 > < 回 > < 回

Outline

Basic active contour behavior
 Geometry of curves

2 Internal forces

- Membrane spline energy
- Thin-plate spline energy

3 Image-based forces

- 4 Constraints
- 5 Numerical implementation
- 6 Weaknesses
- Extensions to the original paper

()

- 47 ▶

- The **image** is a mapping $I : \mathbb{R}^2 \to \mathbb{R}$.
- The curve is a mapping $v : R \to R^2$.
- We may form composite functions from these two mappings

For example:

- I(v(p)) is the intensity of the image at the point v(p) on the curve.
- $\nabla I(v(p))$ is the image gradient at the point v(p) on the curve.

Consider the weighted sum of two energy terms:

$$E_{image} = w_{line}E_{line} + w_{edge}E_{edge}$$

We will ignore the termination functional from the paper.

< ロ > < 同 > < 三 > < 三 >

Line Functional

$$w_{line}E_{line} = w_{line}I(v(s))$$

- if $w_{line} > 0$ the snake will be attracted to dark contours
- if $w_{line} < 0$ the snake will be attracted to light contours

Edge Functional

$$E_{edge(1)} = -||\nabla I(v(s))||^2$$

The snake will be attracted to large image gradients.

• • • • • • • • • • • •

Scale Space

- We can use scale space to enlarge the convergence region of the snake.
- Recall that linear scale spaces result in blurred edges at coarse scales.
- This will propagate edge information far from the edge.

$$E_{edge(2)} = -||\nabla(G_{\sigma} * I(v(s)))||^2$$

Marr-Hildreth

• Edges : zero crossings of the Laplacian ($\nabla^2 = I_{xx} + I_{yy}$)



$$E_{edge(3)} = (G_{\sigma} * \nabla^2 I(v(s)))^2$$

The snake will be attracted to zero crossings of the smoothed Laplacian.

CS 778 / 578 (West Virginia University)

Medical Image Analysis

Outline

Basic active contour behavior
 Geometry of curves

2 Internal forces

- Membrane spline energy
- Thin-plate spline energy

Image-based forces

- 4 Constraints
- 5 Numerical implementation
- 6 Weaknesses
- Extensions to the original paper

()

- 47 ▶

User Applied Constraints

Spring Energy

The user may connect virtual springs between fixed point p, and contour position v:

$$E_{spring} = k||p - v||^{2}$$

= $k((p_{x} - x)^{2} + (p_{y} - y)^{2})$

where k is a constant (spring stiffness)

$$\nabla E_{spring} = \begin{bmatrix} -2k(p_x - x) \\ -2k(p_y - y) \end{bmatrix} = -2k(p - v)$$

In the evolution equation

$$\frac{\partial v}{\partial t} = \alpha v_{ss} - \beta v_{ssss} - \nabla E_{ext}$$

User Applied Constraints

Repulsive Energy

Forces *v* away from fixed position *p*:

$$E_{repulsion} = \frac{1}{||p - v||} \\ = \frac{1}{\sqrt{(p_x - x)^2 + (p_y - y)^2}}$$

$$\frac{\partial E_{repulsion}}{\partial x} = (p_x - x)((p_x - x)^2 + (p_y - y)^2)^{-\frac{3}{2}}$$
$$\frac{\partial E_{repulsion}}{\partial y} = (p_y - y)((p_x - x)^2 + (p_y - y)^2)^{-\frac{3}{2}}$$

< ロ > < 同 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ >

User Applied Constraints

$$\frac{\partial E_{repulsion}}{\partial x} = (p_x - x)((p_x - x)^2 + (p_y - y)^2)^{-\frac{3}{2}}$$
$$\frac{\partial E_{repulsion}}{\partial y} = (p_y - y)((p_x - x)^2 + (p_y - y)^2)^{-\frac{3}{2}}$$

$$\nabla E_{repulsion} = \frac{1}{r^2} \frac{p-v}{r}$$

where r = ||p - v||. In the evolution equation, this term pushes v in the direction v - p with magnitude $\frac{1}{r^2}$.

(日)

Outline

Basic active contour behavior
 Geometry of curves

2 Internal forces

- Membrane spline energy
- Thin-plate spline energy
- 3 Image-based forces
- 4 Constraints
- 5 Numerical implementation
- 6 Weaknesses
- Extensions to the original paper

-

Discretized Curve

Store the curve as a vector of samples of v(s) at evenly spaced intervals in *s*. For v(s) = (x(s), y(s)),

where h is the parameter step size.

Compute derivatives of v(s) using finite difference formulas.

< ロ > < 同 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ >

For non-constant $\alpha(s)$, $\beta(s)$

$$-\frac{\partial}{\partial s}(\alpha(s)x'(s)) + \frac{\partial^2}{\partial s^2}(\beta(s)x''(s)) + \frac{\partial E_{ext}}{\partial x} = 0$$

$$-\frac{\partial}{\partial s}(\alpha(s)y'(s)) + \frac{\partial^2}{\partial s^2}(\beta(s)y''(s)) + \frac{\partial E_{ext}}{\partial y} = 0$$

Witkin, Kass, Terzopoulos discretize the Euler-Lagrange equations at this point.

First, they discretize (x', x'', y', y'') using backward and central differences:

$$-\frac{\partial}{\partial s}(\alpha(s)(x_{i}-x_{i-1})) + \frac{\partial^{2}}{\partial s^{2}}(\beta(s)(x_{i-1}-2x_{i}+x_{i+1})) + f_{x}(i) = 0$$

$$-\frac{\partial}{\partial s}(\alpha(s)(y_{i}-y_{i-1})) + \frac{\partial^{2}}{\partial s^{2}}(\beta(s)(y_{i-1}-2y_{i}+y_{i+1})) + f_{y}(i) = 0$$

• • • • • • • • • • • •

Then, they discretize $(\frac{\partial}{\partial s}, \frac{\partial^2}{\partial s^2})$ using forward and central differences:

$$- (\alpha_{i+1}(x_{i+1} - x_i) - \alpha_i(x_i - x_{i-1})) + \beta_{i-1}(x_{i-2} - 2x_{i-1} + x_i) - 2\beta_i(x_{i-1} - 2x_i + x_{i+1}) + \beta_{i+1}(x_i - 2x_{i+1} + x_{i+2}) + f_x(i) = 0$$

By doing the same for *y*, we can write two linear systems for the snake model...

• • • • • • • • • • • • •

The two Euler-Lagrange equations can be written in matrix form

$$Ax + f_x(x, y) = 0$$

$$Ay + f_y(x, y) = 0$$

where A is $(n \times n)$ sparse matrix with 5 nonzero diagonals.

- A represents the smoothness of the curve
- f_x, f_y represent the external forces

The system of evolution equations is

$$\begin{array}{rcl} \frac{\partial x}{\partial t} & = & -Ax - f_x(x,y) \\ \frac{\partial y}{\partial t} & = & -Ay - f_y(x,y) \end{array}$$

The linearized evolution equation

The authors present a mixed explicit/implicit method: **implicit** with respect to internal forces, and **explicit** with respect to external forces. Writing the finite difference in time as $\gamma(v^t - v^{t-1})$

$$Ax^{t} + f_{x}(x^{t-1}, y^{t-1}) = -\gamma(x^{t} - x^{t-1})$$

$$Ay^{t} + f_{y}(x^{t-1}, y^{t-1}) = -\gamma(y^{t} - y^{t-1})$$

These equations can be rewritten as

$$(A + \gamma I)x^{t} = \gamma x^{t-1} + f_{x}(x^{t-1}, y^{t-1})$$

$$(A + \gamma I)y^{t} = \gamma y^{t-1} + f_{y}(x^{t-1}, y^{t-1})$$

 $(A + \gamma I)$ is constant over time, so this matrix may be factorized/inverted once.

< ロ > < 同 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ >

Outline

Basic active contour behavior
 Geometry of curves

2 Internal forces

- Membrane spline energy
- Thin-plate spline energy
- 3 Image-based forces
- 4 Constraints
- 5 Numerical implementation
- 6 Weaknesses
- D Extensions to the original paper

→ 3 → < 3</p>

Weaknesses

- Snakes are prone to getting stuck in local minima (they only see local image data)
- Topologically limited
- Only a 2D model
- Parameterization dependent
- Snakes may self-intersect, or become degenerate.

Outline

Basic active contour behavior
 Geometry of curves

2 Internal forces

- Membrane spline energy
- Thin-plate spline energy
- 3 Image-based forces
- 4 Constraints
- 5 Numerical implementation
- 6 Weaknesses
- D Extensions to the original paper

A B > A B

- 47 ▶

Inflation Force

Also called the "Balloon model"

L. D. Cohen, "On active contour models and balloons", CVGIP: Image Understanding, 1991.

 $\nabla E = f(v(s))N(v(s))$

- The snake expands in the normal direction.
- f may be intensity-based, edge-based, or constant
- This force can push the snake past local minima of the energy functional

Adding mass to the snake

$$\mu \frac{\partial^2 v}{\partial t^2} + \gamma \frac{\partial v}{\partial t} = \alpha v_{ss} - \beta v_{ssss} - \nabla E_{ext}$$

- Introducing mass gives the model inertia.
- This model can overshoot local minima.
- Equilibrium when $\frac{\partial^2 v}{\partial t^2} = \frac{\partial v}{\partial t} = 0$

Reparameterization

$$E_{param} = \int_{\Omega} (||v'(s)||^2 - c)^2 \, ds$$

- $v'(s) \cdot v'(s) = 1$ for an arclength parameterization.
- This energy can maintain an arclength parameterization
- Some degeneracies can be avoided

Avoided in the level-set formulation by representing the curve/surface implicitly.

伺き くまき くまき

Subdivision

Ivins, J., Porrill, J., "Statistical snakes: Active region models.", Proc. 5th British Machine Vision Conf., 1994.

also proposed by others.



- Add more sample points as v(s) grows longer.
- Reparameterize so that high curvature regions are samples more densely.

T-snakes

McInerney, T. and Terzopoulos, D., "T-snakes: Topology adaptive snakes", Medical Image Analysis, 2000.



The level-set formulation is also topologically adaptive.

Gradient Vector Field

- The gradient of *I* does not provide useful information when the image is smooth.
- We would like to know the direction to the nearest edge.



Gradient Vector Field

Xu, C. and Prince, J.L., "Gradient Vector Flow: A New External Force for Snakes", CVPR, 1997.

The gradient vector field, $\mathbf{g}(x, y) = [u(x, y), v(x, y)]$ minimizes the energy

$$E_{gvf} = \int_{\Omega} \mu(u_x^2 + u_y^2 + v_x^2 + v_y^2) + ||\nabla I||^2 ||\mathbf{g} - \nabla I||^2 \, ds$$

- First term: membrane spline smoothness on *u*, *v*.
- Second term: **g** is near ∇I when $||\nabla I||$ is large
- When $||\nabla I||$ is small, the smoothness term dominates

Gradient Vector Field

- Determine the evolution equation for minimizing E_{gvf} .
- Given I(x, y) compute the gvf, $\mathbf{g}(x, y)$.
- Use $\mathbf{g}(x, y)$ in the evolution equation for v(s).

$$\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} = \alpha \mathbf{v}_{ss} - \beta \mathbf{v}_{ssss} + \mathbf{g}(\mathbf{v}(s))$$

Next Class

Level Set Methods : implicit active contours.

Read

Malladi, R., Sethian, J., Vemuri, B., "Shape Modeling with Front Propagation : A Level Set Approach.", IEEE PAMI, 1995.