平成24年度 全学教育 自然界の構造 生体内の流れ

最新の測定技術や、スーパーコンピュータによるシミュレーションに より、生体内の複雑な血液の流れを理解する。

第2回 数値シミュレーション

2012年4月25日

流体科学研究所 流体融合研究センター

早瀬敏幸

自然界の構造 講義予定

4月11日 |生体内の流れ(1) 概論 1回目 早瀬敏幸教授 休講 2回目 4月18日 早瀬敏幸教授 3回目 4月25日 生体内の流れ(2)シミュレーション 4回目 5月 2日 伊藤高敏教授 5回目 伊藤高敏教授 5月 9日 伊藤高敏教授 6回目 5月16日 西山秀哉教授 7回目 5月23日 8回目 5月30日 西山秀哉教授 西山秀哉教授 9回目 6月 6日 10回目 6月13日 丸田 薫教授 丸田 薫教授 11回目 6月20日 丸田 薫教授 12回目 6月27日 久保田智広准教授 13回目 7月 4日 久保田智広准教授 14回目 7月11日 久保田智広准教授 15回目 7月18日

第2回 講義内容

- 1.はじめに
- 2.動的システムと微分方程式
- 3. 偏微分方程式
- 4. 常微分方程式の数値解法
- 5. 偏微分方程式の数値解法
- 6.数値シミュレーションの例
- 7.おわりに

1.はじめに

コンピュータの発展

1946年 世界初のデジタル計算機ENIACが完成

Electronic Numerical Integrator and Computer

ペンシルベニア大学(米国) 18000本の真空管 毎秒5000回の加算、14回の10桁乗算 (当時 最新の機械式リレーコンピュータでに



ペンシルベニア大学HP

(当時、最新の機械式リレーコンピュータでは、毎秒50回の加算が可能)

2002年 世界最速の地球シミュレータが完成(56年後)

地球シミュレータセンター(日本) 3000億個のトランジスター(CPUのみ) (1500万倍) 毎秒40兆回の乗算 (3兆倍)

2011年 京速コンピュータ「京」が世界最速に(65年後)

理化学研究所(日本) 672筐体(CPU数68,544個) 毎秒8,162兆回の乗算(583兆倍)



理化学研究所HP

シミュレーション手法の発展

1666年 微積分学(ニュートン)

1845年 ナビエ・ストークス方程式(流れの基礎方程式)1900年頃 ルンゲ・クッタ法(常微分方程式の数値解法)

1960年頃 有限要素法(構造解析)

1965年 MAC法(差分法による流体解析)

1972年 SIMPLE法(有限体積法による流体解析)

人体のモデリング



循環系シミュレーションモデル

バーチャルハート

国立循環器病センター,東京大学医学部

バーチャルハートを実現するためには、神経の興奮から始まる電位場解析、sarcomere(筋節)の収縮モデル、 流体・構造連成解析、などを組み合わせた大きなシステムを構築する必要がある。今後、心臓全体、システム全体のモデル化を進める。各種心臓疾患の治療薬・治療 法開発、手術計画、遺伝子治療へのブレークスルーを 与えることを目指した計算科学の真価が問われる研究





脳動脈の血流シミュレーション

流体科学研究所と医学部との共同研究



Tamer HASSAN*1, Tsutomu SAITO*2, Eugene TIMOFEEV*2, Akira TAKAHASHI*1,

Kazuyoshi TAKAYAMA*2, Takashi YOSHIMOTO *3

The Fifth JSME-KSME Fluids Engineering Conference Nov. 17-21, 2002, Nagoya, Japan



Fig. 6 The image of a giant vertebrobasilar aneurysm created with 3D DSA.



Fig. 7 Volume mesh modeling giant vertebrobasilar aneurysm, created from the DSA image in Fig. 6.

2.動的システムと微分方程式

線形システムと非線形システム

システム(関数、写像、···) Y = F(X)



線形システムは $F(X_1+X_2) = F(X_1) + F(X_2)$ を満たすもの(特殊)



非線形システムは $F(X_1+X_2) = F(X_1) + F(X_2)$ を満たさないもの

線形システムの例(1)

a) 時速a kmで走る自動車の走行時間x(入力)と距離y(出力) の関係

 $y = \mathbf{a} \cdot x$ (正比例)

b) 横ベクトル $\mathbf{a} = \begin{bmatrix} a_1 & a_2 \end{bmatrix}$



$$\mathbf{x} = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} \in \mathbf{R}^2 \quad (2次元ベクトル、入力) \quad \underline{y \in \mathbf{R}} \quad (\mathbf{z} \mathbf{z} \mathbf{z} \mathbf{z} \mathbf{z} \mathbf{z}, \mathbf{z} \mathbf{z})$$

$$y = a_1 x_1 + a_2 x_2 = \begin{bmatrix} a_1 & a_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \mathbf{ax}$$
 (線形汎関数)



線形システムの例(3)

d) 積分変換



14

非線形システム

線形システムでないものは全て非線形 (ほとんど全てのシステム)

動的システム(1)

システムの現在の状態が、システムの過去の状態と関連するシステム((重要))



微分方程式は動的システムの数学的表現((重要))

動的システム(2)

微分方程式(動的システム)の解は、システムの状態×が、時間と共にどのように変化するかを示す。 ↑ ↑



dt



全て、 $x = X_0 e^{\lambda t}$ の形で表せる(複素数の場合は、sin t、cos t)

2) fが非線形の場合(現実の世界)は、一般に解析的に解けない





線形近似(非線形システムは局所的に線形システムとみなせる)

まとめ

▶ 線形システム

▶ 動的システム

▶ 微分方程式

3. 偏微分方程式

偏微分方程式

独立変数が2つ以上の場合

 $u(x_1,\cdots,x_n)$

1階の線形偏微分方程式は連立常微分方程式と等価である $a_1 \frac{\partial u}{\partial x_1} + \dots + a_n \frac{\partial u}{\partial x_n} = a$

2階の偏微分方程式は以下の標準形に分類できる

楕円型
$$\frac{\partial^2 u}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial x_2^2} + ku = a$$
 圧力場、非圧縮定常粘性流、
ポテンシャル場
双曲型 $\frac{\partial^2 u}{\partial x_1^2} - \frac{\partial^2 u}{\partial x_2^2} + ku = a$ 弾性波、音波、脈波の伝播

放物型
$$\frac{\partial^2 u}{\partial x_1^2} - \frac{\partial u}{\partial x_2} = a$$
 熱伝導、物質の拡散

偏微分方程式で記述される対象

血流速度、圧力分布 血管変形、応力分布 骨のひずみ、応力分布

非圧縮粘性流体の運動を記述する基礎方程式は,運動量の保存を表すナビ エ・ストークス方程式と質量の保存を表す連続方程式である. ナビエ・ストークス式は次の一般化保存則の特別な場合と考えられる.

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho\phi) = -\operatorname{div}(\rho\mathbf{u}\phi) + \operatorname{div}(\Gamma\operatorname{grad}\phi) + S \tag{1}$$

表 2-3 種々の保存式

	未知数	拡散係数	生成項S
流れ場 (ナビエ・ストークス)	u (x 方向速度) v (y 方向速度)	μ (粘度)	- p/ x (x 方向の圧力勾配) - p/ y (y 方向の圧力勾配)
	w (z 方向速度)		- p/ z (z 方向の圧力勾配)
温度場	Т	k	Sl
(エネルギ方程式)	(温度)	(熱伝導率)	(単位体積あたりの 熱発生率)
化学種の保存式	m _i (質量分率)	」 (拡散係数)	R _i (反応による発生率)

式(1)は、3次元の流れ場[速度ベクトルはu=(u, v, w). 下図参照]における 任意の量φの保存則を表している、従属変数φとして、各速度成分u, v, wを考 えた場合に得られる3つの式が、ナビエ・ストークス方程式である、 式中の各項のもつ物理的意味を以下に説明する.

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho\phi) = -\operatorname{div}(\rho\mathbf{u}\phi) + \operatorname{div}(\Gamma\operatorname{grad}\phi) + S$$



一般化保存則(3)

-

Α

時間微分項

式(1)の左辺の項(A)は,微小体積ΔVの中のφの時間変化を表している. 同式はこれが右辺の各項の和で与えられることを表している.

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho\phi) = -\operatorname{div}(\rho\mathbf{u}\phi) + \operatorname{div}(\Gamma\operatorname{grad}\phi) + S$$



一般化保存則(4)

対流項

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho\phi) = -\operatorname{div}(\rho\mathbf{u}\phi) + \operatorname{div}(\Gamma\operatorname{grad}\phi) + S$$
B

式(1)の右辺の(B)は,対流項と呼ばれる.座標を用いて書くと,次式となる.

$$(\mathbf{B}) = -\operatorname{div}(\rho \mathbf{u}\phi) = -\frac{\partial}{\partial x}(\rho u\phi) - \frac{\partial}{\partial y}(\rho v\phi) - \frac{\partial}{\partial z}(\rho w\phi) \qquad (2)$$

下図を参照すれば, (B)は, x軸方向の速度uによって,境界を通して運ばれ るφの流入量と流出量の差を表し,これが微小体積中の(ρφ)の単位時間当た りの増加量を与える.y方向,z方向についても同様で,速度vとwによって運 ばれる量の収支を考えればよい.



25

一般化保存則(5)

対流項(補足)

なお,非圧縮性流体の場合,式(2)は次のようにも書かれる.

$$-\operatorname{div}(\rho \mathbf{u}\phi) = -\rho u \frac{\partial \phi}{\partial x} - \rho v \frac{\partial \phi}{\partial y} - \rho w \frac{\partial \phi}{\partial z} - \phi \frac{\partial (\rho u)}{\partial x} - \phi \frac{\partial (\rho v)}{\partial y} - \phi \frac{\partial (\rho w)}{\partial z}$$

上式の下線部は連続式より0となる.

一般化保存則(6)

拡散項

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho\phi) = -\operatorname{div}(\rho\mathbf{u}\phi) + \operatorname{div}(\Gamma\operatorname{grad}\phi) + S$$

式(1)の右辺の(C)は,拡散項と呼ばれる.座標を用いて書くと,次式となる.

$$(C) = \operatorname{div}(\Gamma \operatorname{grad} \phi) = \frac{\partial}{\partial x} \left(\Gamma \frac{\partial \phi}{\partial x} \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left(\Gamma \frac{\partial \phi}{\partial y} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(\Gamma \frac{\partial \phi}{\partial z} \right)$$





27

一般化保存則(7)

生成項

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho\phi) = -\operatorname{div}(\rho\mathbf{u}\phi) + \operatorname{div}(\Gamma\operatorname{grad}\phi) + S$$

式(1)中の(D)は生成項と呼ばれ,上で述べた対流項,拡散項以外の効果を 全てこの項で評価する.ナビエ・ストークス式の場合,この項に相当するのは 圧力の効果に関するものである.これをx方向成分について書けば,下図を 参照して次のようになる.

$$S = -\frac{\partial p}{\partial x}$$

y方向, z方向成分についても同様に, pの各方向への勾配を用いて表される.



まとめ

偏微分方程式 楕円型 双曲型 放物型

一般化保存則

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho\phi) = -\operatorname{div}(\rho\mathbf{u}\phi) + \operatorname{div}(\Gamma\operatorname{grad}\phi) + S$$

4. 常微分方程式の数値解法

はじめに



常微分方程式の解

時刻 $t = t_0$ のとき の状態 x_0 (初期条件) に対するその後の状態x(t)

常微分方程式の数値解

時刻 $t = t_0$ のとき の状態 x_0 (初期条件) に対するその後の状態

 \mathbf{x}_1 , \mathbf{x}_2 , \mathbf{x}_3 , \mathbf{x}_4 , \cdots

オイラー法

 $\mathbf{x}_{i+1} = \mathbf{x}_i + \Delta t \times \mathbf{f} (\mathbf{x}_i, t_i)$





誤差が累積して、精度のよい解が得られない

ルンゲクッタ法

常微分方程式の標準的な数値解法

微分方程式

$$\frac{d\mathbf{x}}{dt} = \mathbf{f}(\mathbf{x}, t)$$

テーラー展開を応用して、時間刻み △tの4次の項まで一致する解を得る。

$$\mathbf{k}_{1} = \Delta t \times \mathbf{f} (\mathbf{x}_{i}, t_{i})$$

$$\mathbf{k}_{2} = \Delta t \times \mathbf{f} (\mathbf{x}_{i} + \mathbf{k}_{1}/2, t_{i} + \Delta t/2)$$

$$\mathbf{k}_{3} = \Delta t \times \mathbf{f} (\mathbf{x}_{i} + \mathbf{k}_{2}/2, t_{i} + \Delta t/2)$$

$$\mathbf{k}_{4} = \Delta t \times \mathbf{f} (\mathbf{x}_{i} + \mathbf{k}_{3}, t_{i} + \Delta t)$$

 $\mathbf{x}_{i+1} = \mathbf{x}_i + (1/6)(\mathbf{k}_1 + 2\mathbf{k}_2 + 2\mathbf{k}_3 + \mathbf{k}_4)$



まとめ

≻常微分方程式の解

≻常微分方程式の数値解

≻オイラー法

≻ルンゲクッタ法

5. 偏微分方程式の数値解法

数値解法

有限差分法、有限体積法 有限要素法 境界要素法 粒子法 格子ボルツマン法

.

6.数値シミュレーションの例



脈波伝播のシミュレーション

偏微分方程式をx方向に差分化した後、ルンゲクッタ法でシミュレーション



マウス頸動脈の超音波計測融合シミュレーション



7.おわりに

まとめ

シミュレーションの歴史 動的システムと微分方程式 常微分方程式の数値解法 備微分方程式の数値解法 数値シミュレーションの例