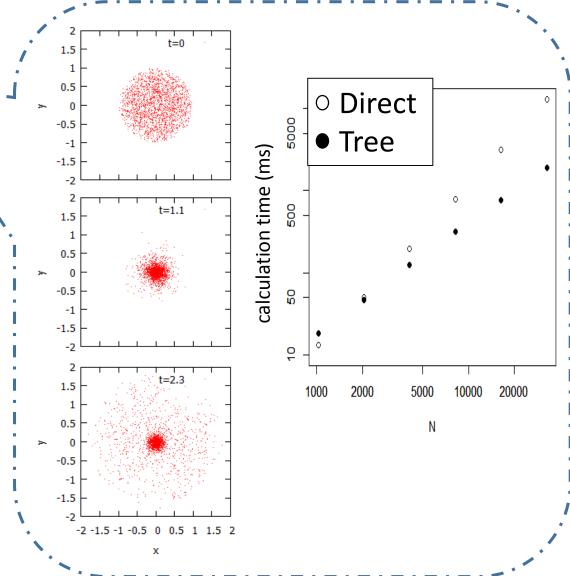
## 銀河形成シミュレーションに向けて

筑波大学 理工学群 物理学類4年 藤原隆寬

# 銀河形成シミュレーション

- N体重力計算
  - Tree法
- 流体計算
  - SPH法
- 放射冷却
- 星形成
- 超新星爆発



## 流体の基礎方程式(ラグランジュ形式)

$$\frac{d\rho}{dt} = -\rho \nabla \cdot \boldsymbol{v}$$

$$\frac{d\boldsymbol{v}}{dt} = -\frac{1}{\rho} \boldsymbol{\nabla} P$$

$$\frac{du}{dt} = -\frac{P}{\rho} \nabla \cdot \boldsymbol{v}$$

$$P = (\gamma - 1)\rho u$$

ρ: 密度

v: 速度

P: 圧力

u: 単位質量当たりの内部エネルギー

γ: 比熱比

## SPH法

**Smoothed Particle Hydrodynamics** 

## SPH法

- ・ 粒子法的な流体計算法
- ・ラグランジュ的描像
- ・宇宙物理学の分野で幅広く使用されている

### 今回参考にした論文等

- Monaghan (1992)
- Hernquist & Katz (1989)
- Springel (2010)

## SPH法の長所と短所

- •長所
  - 高密度領域で高解 像度
  - ・N体重力計算との組 み合わせが容易
  - アルゴリズムが易しい
  - 多次元化が容易

- •短所
  - 低密度領域で低解 像度
  - ・不連続面が適切に 扱えない
  - 計算が破綻しにくいので間違っていても気づきにくい

## 定式化

• ある位置rにおける物理量 $F_s(r)$ を,カーネル関数 W(r,h)を用いて,次のように表す.

$$F_{S}(\mathbf{r}) = \int d\mathbf{r}' F(\mathbf{r}') W(\mathbf{r} - \mathbf{r}', h)$$

• 離散化  $\Delta r_i \sim m_i/\rho_i$ 

$$F_{S}(\mathbf{r}) \cong \sum_{i} \frac{m_{i}}{\rho_{i}} F_{i} W(\mathbf{r} - \mathbf{r}_{i}, h), \qquad F_{i} = F(\mathbf{r}_{i})$$

• 密度

$$\rho_{s}(\mathbf{r}) \cong \sum_{i} m_{i} W(\mathbf{r} - \mathbf{r}_{i}, h)$$

## 微分

$$\nabla F_{S}(\boldsymbol{r}) = \int d\boldsymbol{r}' \{ \nabla' F(\boldsymbol{r}') \} W(\boldsymbol{r} - \boldsymbol{r}', h)$$

$$= -\int d\boldsymbol{r}' F(\boldsymbol{r}') \nabla' W(\boldsymbol{r} - \boldsymbol{r}', h)$$

$$= \int d\boldsymbol{r}' F(\boldsymbol{r}') \nabla W(\boldsymbol{r} - \boldsymbol{r}', h)$$

$$\Rightarrow \nabla F_{S}(\mathbf{r}) \cong \sum_{i} \frac{m_{i}}{\rho_{i}} F_{i} \nabla W(\mathbf{r} - \mathbf{r}_{i}, h)$$

# カーネル関数W(r,h)

• 個々のSPH粒子の広がりを表す

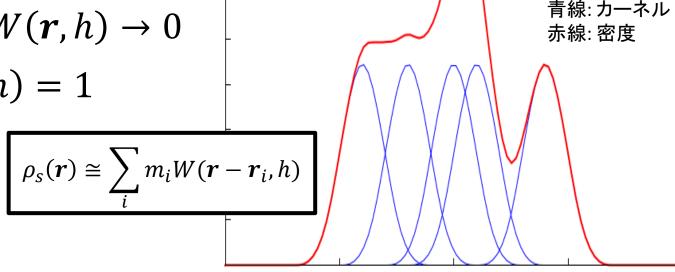
• h: smoothing length. カーネル関数の広がりを表す

パラメータ

•  $h \rightarrow 0$ で $W(\boldsymbol{r}, h) \rightarrow \delta^3(\boldsymbol{r})$ 

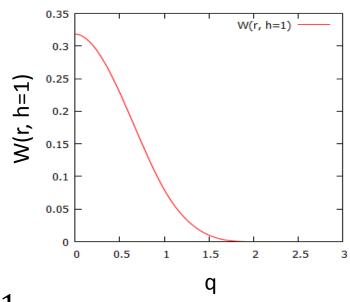
•  $|r| \to \infty \mathcal{C}W(r,h) \to 0$ 

•  $\int d\mathbf{r} W(\mathbf{r}, h) = 1$ 



# カーネル関数W(r,h)

- 球対称  $(W(\mathbf{r},h) = W(|\mathbf{r}|,h))$
- Gauss関数やSpline関数を使用



cubic spline (3D)

$$W(\mathbf{r},h) = \frac{3}{2\pi h^3} \begin{cases} \frac{2}{3} - q^2 + \frac{1}{2}q^3 & (0 \le q < 1) \\ \frac{1}{6}(2 - q)^3 & (1 \le q < 2) \\ 0 & (q \ge 2) \end{cases}$$

## 流体の基礎方程式(ラグランジュ形式)

$$\frac{d\rho}{dt} = -\rho \nabla \cdot \boldsymbol{v} \quad \longrightarrow \quad \rho(\boldsymbol{r}) = \sum_{i} m_{i} W(\boldsymbol{r} - \boldsymbol{r}_{i}, h)$$

$$\frac{d\boldsymbol{v}}{dt} = -\frac{1}{\rho}\boldsymbol{\nabla}P$$

$$egin{aligned} rac{doldsymbol{v}}{dt} &= -rac{1}{
ho}oldsymbol{\nabla} P \ & \frac{du}{dt} &= -rac{P}{
ho}oldsymbol{\nabla} \cdot oldsymbol{v} \ & \frac{
ho: \, ext{org}}{\ v: \, ext{is} \, ext{g}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{u: \, ext{II} \, ext{U} \, ext{U} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{u: \, ext{II} \, ext{U} \, ext{U} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{U} \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{u: \, ext{II} \, ext{U} \, ext{U} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{U} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{U} \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{U} \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{U} \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{E} \, ext{D}}{v: \, ext{E} \, ext{D}} \ & \frac{P: \, ext{D}}{v: \, ext{D}$$

$$P = (\gamma - 1)\rho u$$

#### • 運動方程式

$$\frac{d\boldsymbol{v}}{dt} = -\frac{1}{\rho}\boldsymbol{\nabla}P = -\left(\frac{P}{\rho^2}\boldsymbol{\nabla}\rho + \boldsymbol{\nabla}\left(\frac{P}{\rho}\right)\right)$$

$$\frac{d\boldsymbol{v}_i}{dt} = -\sum_j m_j \left\{ \frac{P_i}{\rho_i^2} + \frac{P_j}{\rho_j^2} \right\} \nabla_i W(\boldsymbol{r}_i - \boldsymbol{r}_j, h)$$

対称性. 作用反作用

### ・エネルギー方程式

$$\frac{du}{dt} = -\frac{P}{\rho} \nabla \cdot \boldsymbol{v} = -\frac{P}{\rho^2} \nabla \cdot (\rho \boldsymbol{v}) + \frac{P}{\rho^2} \boldsymbol{v} \cdot \nabla \rho$$

$$\frac{du_i}{dt} = \frac{P_i}{\rho_i^2} \sum_j m_j (\boldsymbol{v}_i - \boldsymbol{v}_j) \cdot \nabla_i W(\boldsymbol{r}_i - \boldsymbol{r}_j, h)$$

# 人工粘性(Artificial Viscosity)

- 衝撃波を扱うために必要な散逸を記述
- ・ 粒子の突き抜けを防ぐ

これらの項を 方程式に追加

$$\frac{d\boldsymbol{v}_{i}}{dt}\Big|_{visc} = -\sum_{j} m_{j} \Pi_{ij} \nabla_{i} W(\boldsymbol{r}_{i} - \boldsymbol{r}_{j}, h)$$

$$\frac{du_{i}}{dt}\Big|_{visc} = \frac{1}{2} \sum_{j} m_{j} \Pi_{ij} (\boldsymbol{v}_{i} - \boldsymbol{v}_{j}) \cdot \nabla_{i} W(\boldsymbol{r}_{i} - \boldsymbol{r}_{j}, h)$$

$$\Pi_{ij} = \begin{cases} (-\alpha c_{ij} \mu_{ij} + \beta \mu_{ij}^{2}) / \rho_{ij}, & (\boldsymbol{v}_{i} - \boldsymbol{v}_{j}) \cdot (\boldsymbol{r}_{i} - \boldsymbol{r}_{j}) < 0 \\ 0, & \text{otherwise} \end{cases}$$

$$\mu_{ij} = \frac{h(\boldsymbol{v}_i - \boldsymbol{v}_j) \cdot (\boldsymbol{r}_i - \boldsymbol{r}_j)}{(\boldsymbol{r}_i - \boldsymbol{r}_j)^2 + \epsilon h^2}$$

 $c_{ij}$ ,  $\rho_{ij}$ : 音速, 密度の平均値  $\alpha$ ,  $\beta$ ,  $\epsilon$ : パラメータ  $\alpha=1.0$ ,  $\beta=2\alpha$ ,  $\epsilon=0.01$ 

# その他

- Smoothing length: h
  - 今回は時間的・空間的に固 定のhを使用
  - ⇒ 高密度領域で近傍粒子数 大, 低密度領域で近傍粒子 数小となってしまう.
  - ⇒ 今後、hを可変にしたい

# 固定 可変

#### • 時間ステップ

波によって情報が伝わるため, 粒子が近傍粒子からの情報を受けとる時間より, 短い時間ステップΔtにする必要がある (Courant条件)

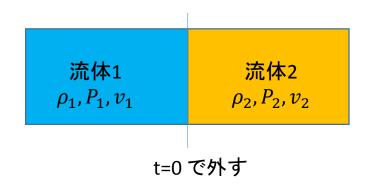
$$\Delta t = \min\{C_{CFL} \frac{h}{c_i}\},$$
 $c_i$ : 音速
 $C_{CFL} = 0.3$ 

- 時間積分
  - 2次のRunge-Kutta法を使用

## 1D Test Problems

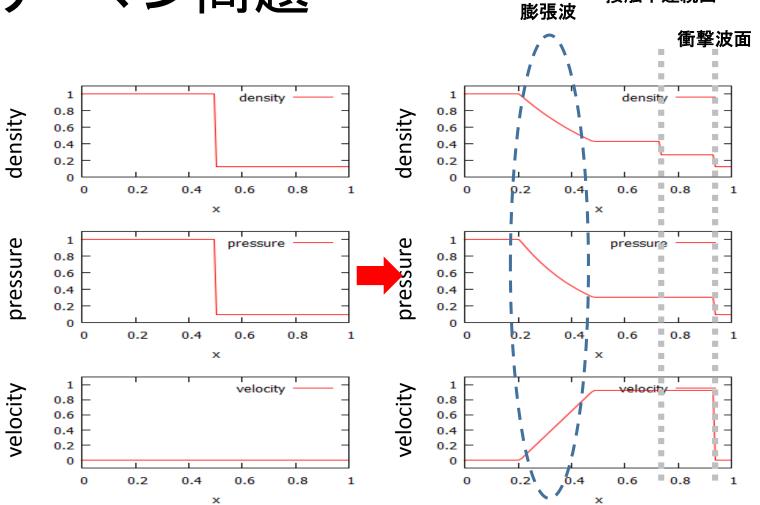
#### • リーマン問題

- ・異なる密度,圧力,速度を持つ流体1と流体2が薄膜で仕切られている.
- t=0 でその仕切りを外したあとの, 流体の時間発展は厳密に求めることができる.



# リーマン問題

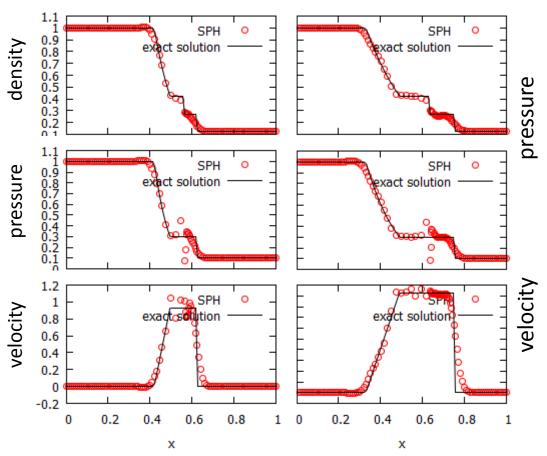
#### 接触不連続面

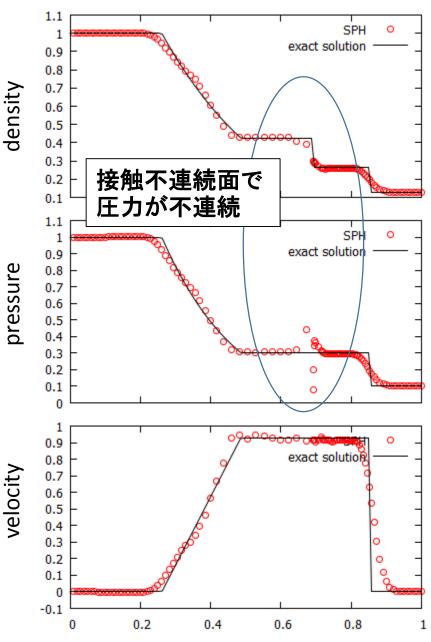


## Problem 1 (弱い衝撃波)

	LEFT	RIGHT
密度	1.0	0.125
圧力	1.0	0.1
速度	0.0	0.0

γ = 1.4 <u>左から</u> t = 0.068, 0.14, 0.20

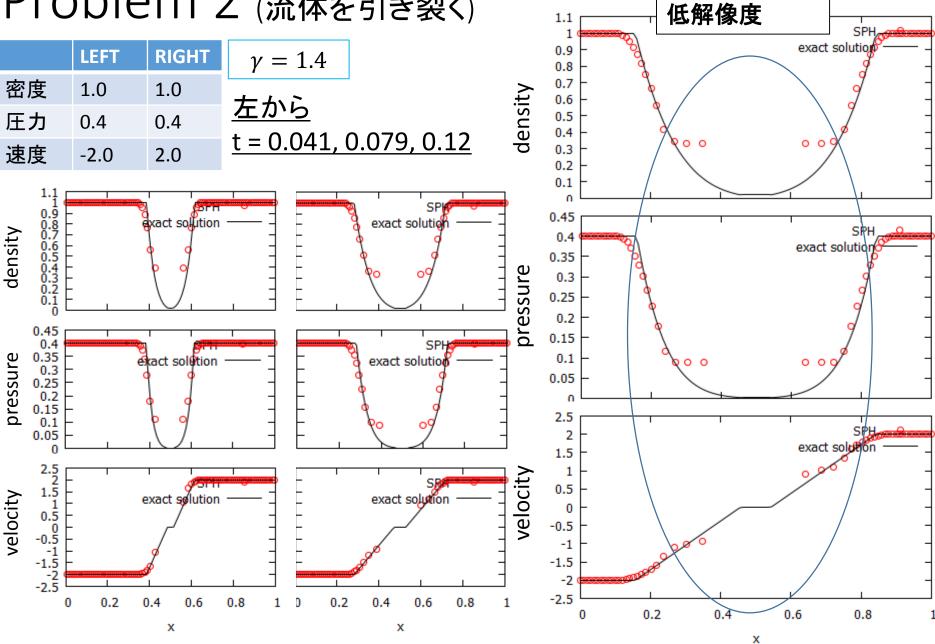




Х

## Problem 2 (流体を引き裂く)

	LEFT	RIGHT
密度	1.0	1.0
圧力	0.4	0.4
速度	-2.0	2.0



1.1

低密度領域で

## Problem 3 (強い衝撃波)

SPH

SPH

SPH

0.8

0.2

0.4

х

0.6

0.8

act solution

Х

exact solution

	LEFT	RIGHT
密度	1.0	1.0
圧力	1000	0.01
速度	0.0	0.0

density

1200

200

20

15 10

0.2

velocity

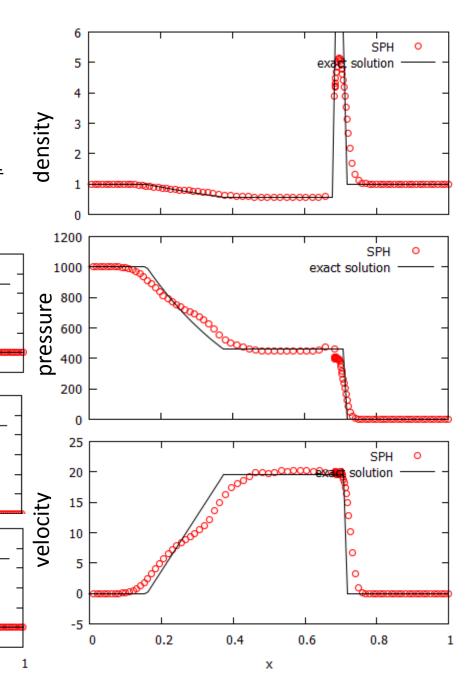
 $\gamma = 1.4$ 

<u>左から</u> t = 0.0031, 0.0061, 0.0091

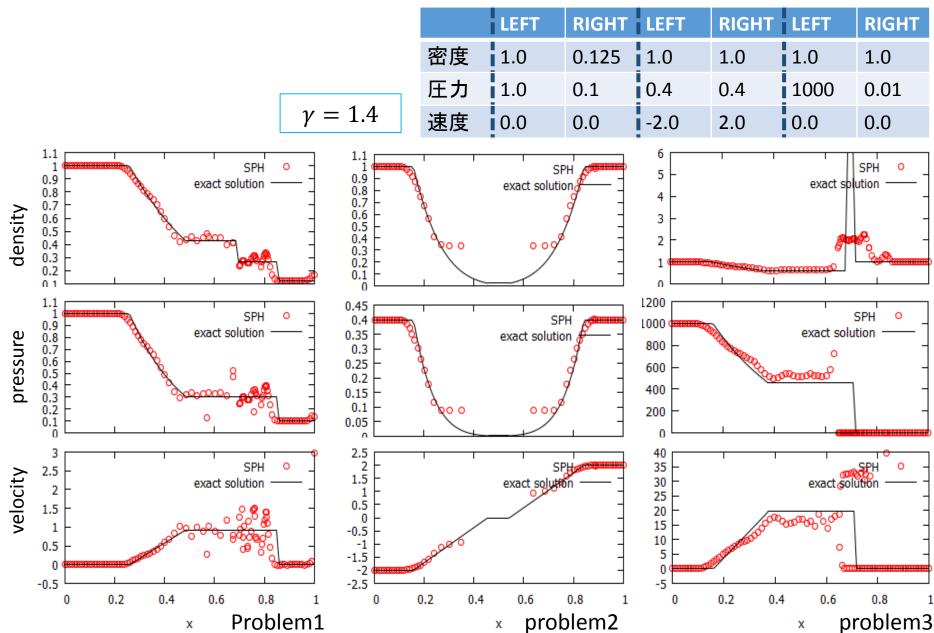
exact solution

SPH

exact solution

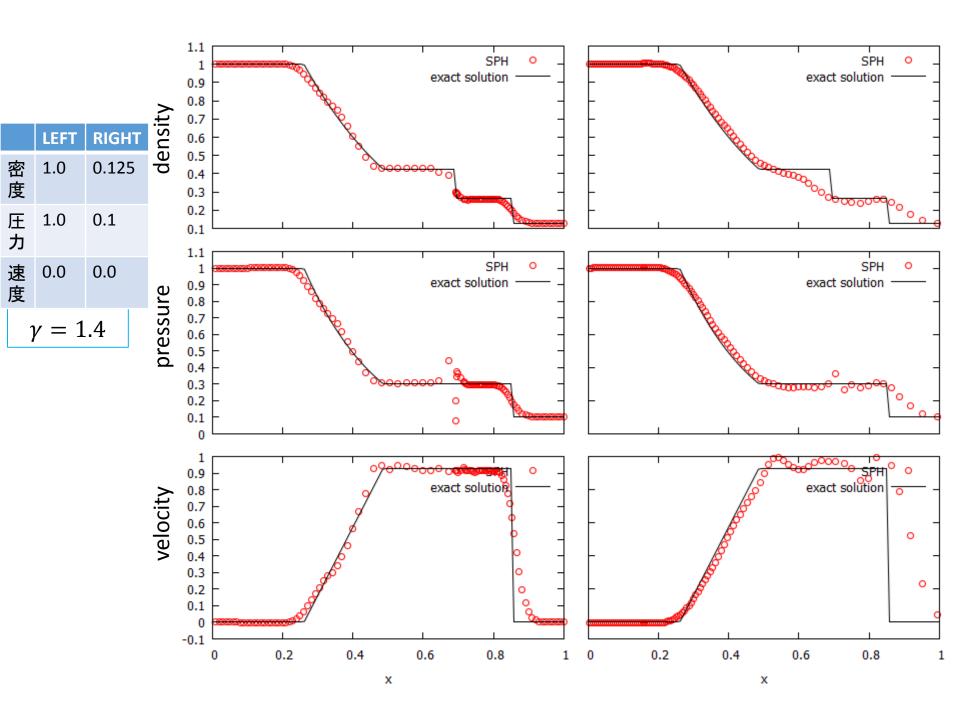


## Test1: 人工粘性を外す Problem1 problem2 problem3



## Test2: 粒子数で初期密度を変化

- Problem1(弱い衝撃波) はSPH粒子の持つ質量で 密度を設定していた
- ⇒それぞれのSPH粒子の持つ質量を一定にし,粒子間隔を変えて密度を設定
- ⇒LEFTの粒子間隔をRIGHTの1/8



## 3D Test Problem

Evrard collapse

$$\rho = \frac{M_T}{2\pi R^2} \frac{1}{r}, \qquad u = \frac{0.05GM_T}{R}, \qquad \gamma = \frac{5}{3}$$

$$N = 4096, \qquad \epsilon = 0.1$$

ρ: 密度

u: 単位質量当たり熱エネルギー

 $\gamma$ : 比熱比N: 粒子数 $M_T$ : 全質量

R:ガス球の半径

 $\epsilon$ : ソフトニング パラメータ

$$G = M_T = R = 1$$

## 重カソフトニング

カーネル関数を用いてソフトニング

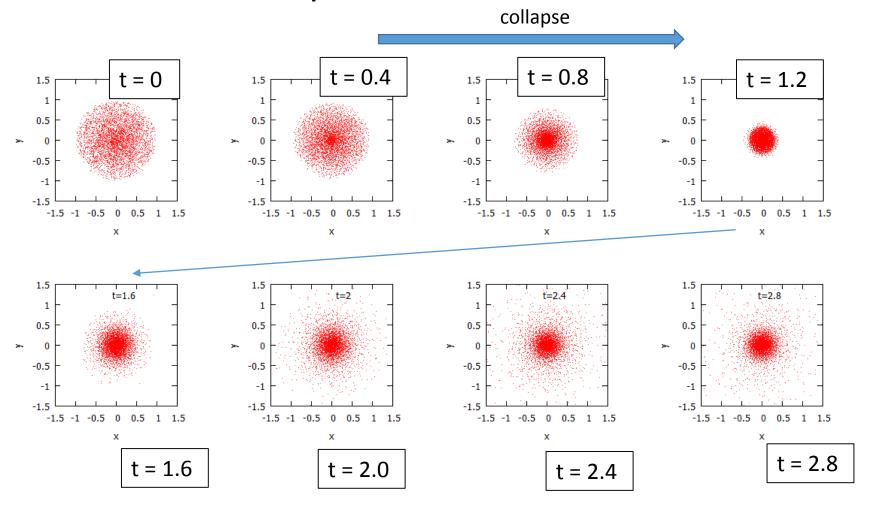
$$a_{grav} = \begin{cases} -\frac{Gmr}{\epsilon^3} \cdot 4\pi \int_0^r dr' r'^2 W(\mathbf{r}', h), & 0 \le u \le 1 \\ -\frac{Gmr}{r^3} \cdot 4\pi \int_0^r dr' r'^2 W(\mathbf{r}', h), & u > 1 \end{cases}$$

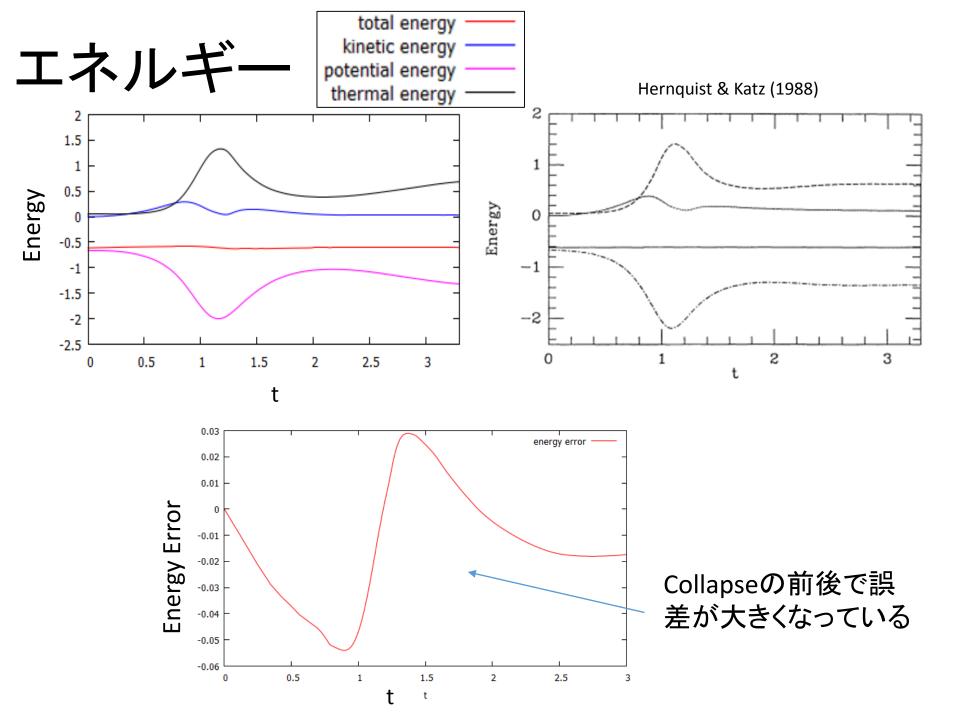
$$= \begin{cases} -\frac{Gmr}{\epsilon^3} \left[ \frac{4}{3} - \frac{6}{5}u^2 + \frac{1}{2}u^3 \right], & 0 \le u \le 1 \\ -\frac{Gmr}{r^3} \left[ -\frac{1}{15} + \frac{8}{3}u^3 - 3u^4 + \frac{6}{5}u^5 - \frac{1}{6}u^6 \right], & 1 < u \le 2 \\ -\frac{Gmr}{r^3}, & u > 2 \end{cases}$$

Hernquist & Katz (1988)

 $u = r/\epsilon$ 

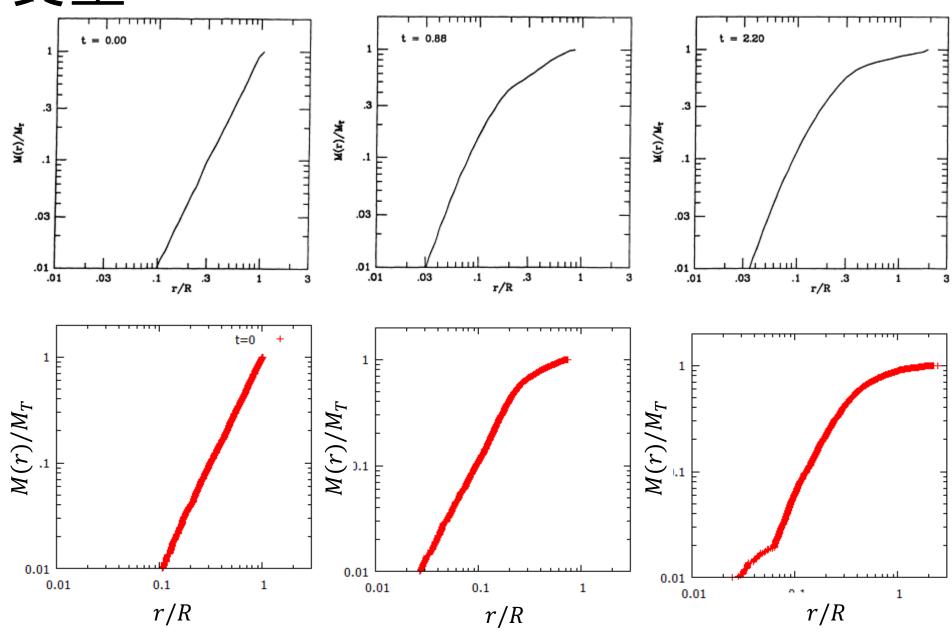
## Evrard collapse





上段: Hernquist & Katz (1988) 左から t=0, 0.88, 2.20. 下段: 自分

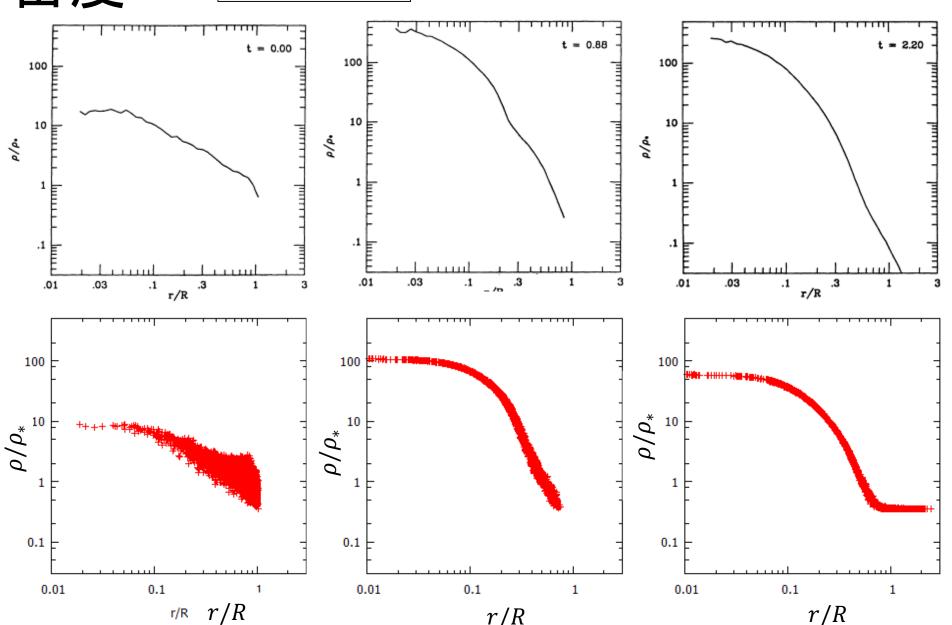
ただし t は自由落下時間  $t_{ff}=(\pi^2/8)^{1/2}$  で割って規格化

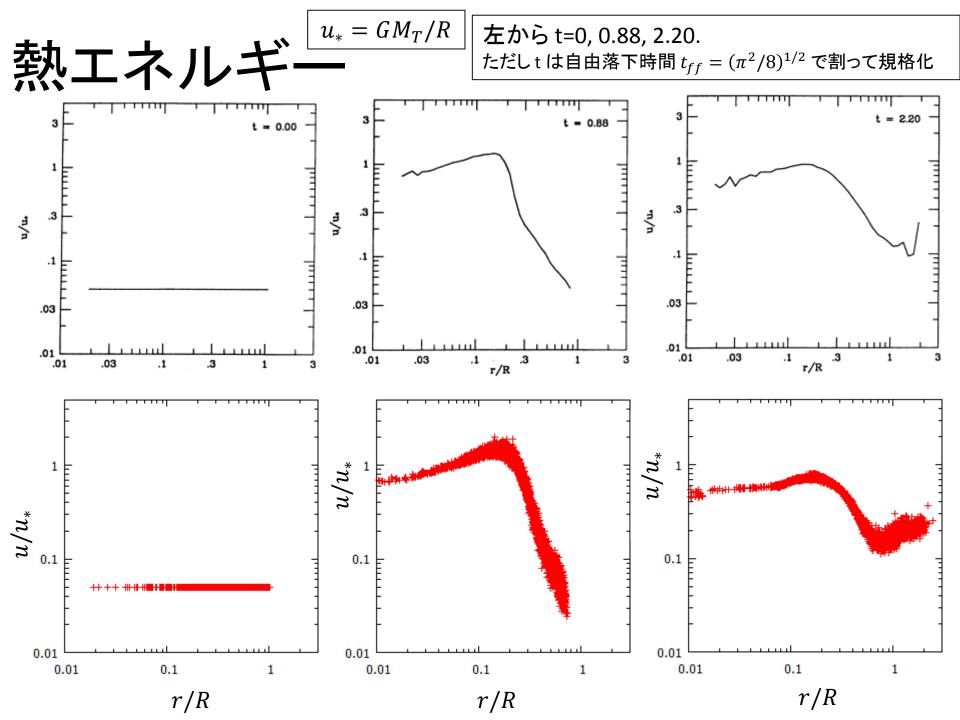


密度

 $\rho_* = 3M_T/4\pi R^2$ 

左から t=0, 0.88, 2.20. ただしt は自由落下時間  $t_{ff}=(\pi^2/8)^{1/2}$  で割って規格化





左から t=0, 0.88, 2.20.  $p_* = \rho_* u_*$ 圧力 ただし t は自由落下時間  $t_{ff}=(\pi^2/8)^{1/2}$  で割って規格化 t = 0.88t = 0.00100 100 100 10 P/P. .3 .01 .01 .03 .1 .3 .03 .1 .03 .1 r/R r/R r/R 100 100 100 10 10 10 1 0.1 0.1 0.1 0.1 0.01 0.1 0.01 0.1 0.01 r/Rr/R

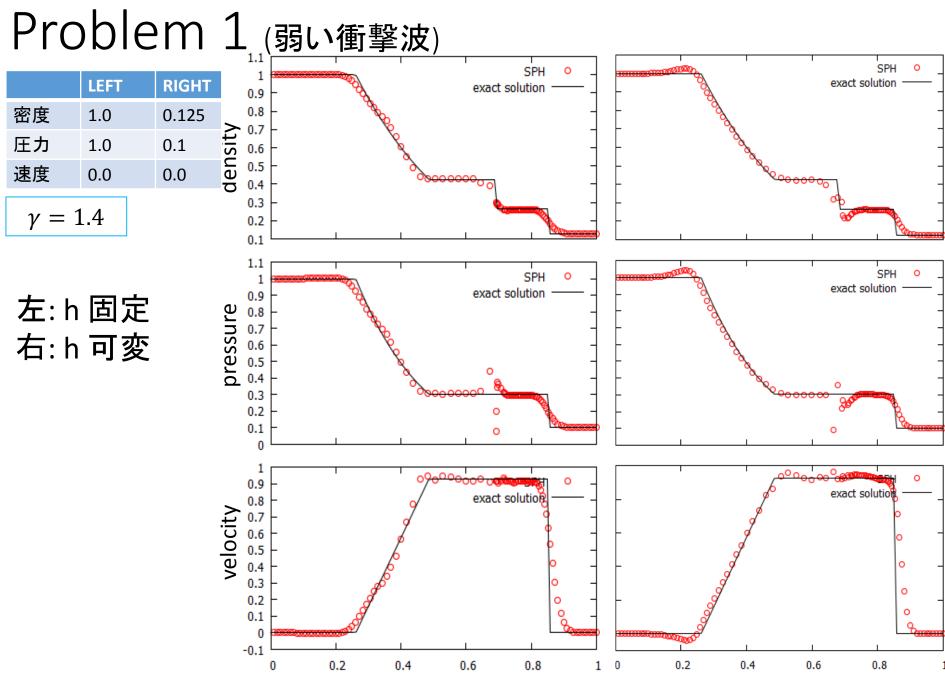
## Smoothing length

- 時間的・空間的に可変
- $\rho_i h_i^{\nu} = const.$  ( $\nu$ : 次元) をNewton法で解く.

LEFT **RIGHT** 密度 0.125 1.0 density 圧力 1.0 0.1 速度 0.0 0.0

 $\gamma = 1.4$ 

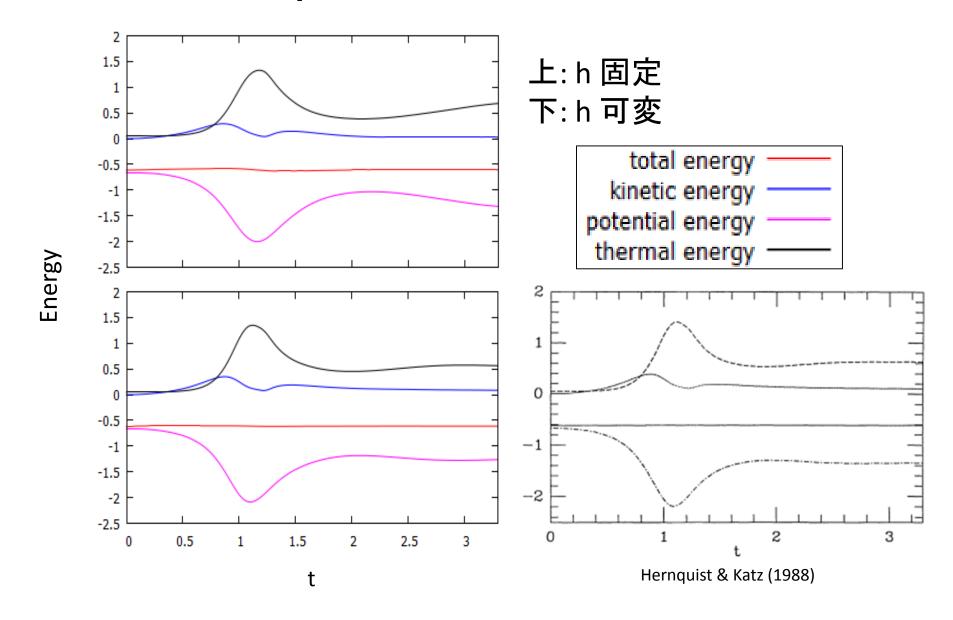
左: h 固定 右: h 可変



Х

Х

## Evrard collapse



## Summary

• SPH法を用いて, 概ね正しく流体の運動を記述することができた. ただし, 課題も.

#### ・ 今後の課題

- ◆(smoothing length を時間的・空間的に固定から可変にする.)
- ◆時間ステップの見直し
- ◆近傍粒子の探索にTreeを使用して計算量を抑える.
  - ◆計算量をO(N^2)からO(N logN)に
- ◆SPH法 + N体重力計算
- ◆銀河形成シミュレーション