### 0.1 はじめに

本章ではプラズマの**流体モデル** (Fluid Model) によるモデル化を進める.流体モデルは一般に以下の 3 つの方程式及び Maxwell 方程式に基礎を置く.

- 1. 密度連続の式
- 2. 運動方程式
- 3. エネルギー方程式

流体モデルはプラズマの集団的・巨視的な振る舞いの理解に役立つ.

## 0.2 密度連続の式

プラズマの存在する空間内に、閉曲面 S を考え、その体積を V とする.体積中の粒子の総数 N を考える.密度を n とする.粒子 (数) 密度の連続の式は

$$\frac{\partial n}{\partial t} + \nabla \cdot (n\boldsymbol{u}) = 0 \tag{0.2.1}$$

である.ここで,u はプラズマの流れの平均速度ベクトルである.粒子の生成あるは消滅がある場合は生成消滅項  $S_i$  を右辺に加える $^1$ .

$$\frac{\partial n}{\partial t} + \nabla \cdot (n\boldsymbol{u}) = S_i \tag{0.2.2}$$

また、質量密度の連続の式は

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \mathbf{u}) = 0 \tag{0.2.3}$$

である.

場の考え方に慣れるために、波形を保ったまま、一定速度で海岸に打ち寄せる波を例に考える。簡単のために 1 次元とし  $\rho(x,t)$ 、流体の速度は空間的、時間的に変化しないとする  $u_x={\rm const.}^2$ . これらを粒子密度の連続の式に代入すると.

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + u_x \frac{\partial \rho}{\partial x} = 0 \tag{0.2.4}$$

が得られる. 図 0.2.4 の解は

$$\rho(x,t) = \rho(x - u_x t) = \text{const.} \tag{0.2.5}$$

である.これは波形を保ったまま,x 方向に伝わる波を表している.**図 0.2.4** の第 1 項は固定した位置における密度の時間変化,第 2 項は流体の対流による密度の変化を表している.つまり,生成・消滅がないとき,空間の各点での密度変化は流体の対流による流入・流出によって生じる.

また,波の頂点にいる観測者から見ると,

$$\frac{\mathrm{d}\rho}{\mathrm{d}t} = 0\tag{0.2.6}$$

なので,

$$\frac{\mathrm{d}\rho}{\mathrm{d}t} = \frac{\partial\rho}{\partial t} + u_x \frac{\partial\rho}{\partial x} = 0 \tag{0.2.7}$$

つまり,

$$\left[\frac{\partial}{\partial t} + u_x \frac{\partial}{\partial x}\right] \rho = 0 \tag{0.2.8}$$

 $<sup>{}^{1}</sup>S_{i} > 0$  で生成.  $S_{i} < 0$  で消滅.

<sup>2</sup>一般的には空間と時間に依存する.

である. この,

$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} = \frac{\partial}{\partial t} + u_x \frac{\partial}{\partial x} \tag{0.2.9}$$

を対流微分 (Convective Derivative) という.

より一般的には,

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \mathbf{u}) = 0 \tag{0.2.10}$$

である. ここで、非圧縮性流体  $\nabla \cdot \mathbf{u} = 0$  を考えると、

$$\nabla \cdot (\rho \mathbf{u}) = \mathbf{u} \cdot \nabla \rho \tag{0.2.11}$$

よって,

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \boldsymbol{u} \cdot \nabla \rho = 0 \tag{0.2.12}$$

である.

また、次節では以下の Euler 方程式を導出する.

$$mn\left[\frac{\partial}{\partial t} + (\boldsymbol{u} \cdot \nabla)\right] \boldsymbol{u} = nq(\boldsymbol{E} + \boldsymbol{u} \times \boldsymbol{B}) - \nabla p$$
(0.2.13)

また、対流微分は

$$\frac{\mathbf{D}}{\mathbf{D}t} = \frac{\partial}{\partial t} + \mathbf{u} \cdot \nabla \tag{0.2.14}$$

とも書かれる.

# 0.3 流体の運動方程式

粒子 1 個当たりの運動量は  $m{m u}$  である.単位体積当たりの運動量は  $nm{m u}$  である.ここで,粒子の質量を m,粒子の数密度を n とする.体積 V に含まれる粒子が持つ全体の運動量  ${m M}$  は  ${m M}=\int_V nm{m u}\,\mathrm{d}V$  である.

M の時間変化を考える. 時間変化に寄与するのは,(1) 外力による運動量の変化 (2) 面 S を通しての流体の流入・流出 (3) 面 S を介して,面の外側の流体が及ぼす圧力,がある.

# 0.3.1 外力による運動量の時間変化

位置  $m{r}$  時刻 t において流体粒子 1 個あたりに働く力を  $m{f}^{\mathrm{ext}}(m{r},t)$  とする $^3$ . 体積 V 全体に働く力は,流体密度を  $n(m{r},t)$  とすると,  $\int_V n(m{r},t) m{f}^{\mathrm{ext}}(m{r},t) \, \mathrm{d}V$  である.よって, $m{M}$  の時間変化は,

$$\frac{\partial \mathbf{M}}{\partial t} = \int_{V} \frac{\partial}{\partial t} (nm\mathbf{u}) \, dV = \int_{V} n(\mathbf{r}, t) \mathbf{f}^{\text{ext}}(\mathbf{r}, t) \, dV$$
 (0.3.1)

である. したがって、この式が恒等的に成り立つのは

$$\frac{\partial}{\partial t}(nm\boldsymbol{u}) = n\boldsymbol{f}^{\text{ext}} \tag{0.3.2}$$

が満たされるときである. 密度が時間的に変化しない時,

$$\frac{\partial}{\partial t}(m\boldsymbol{u}(\boldsymbol{u},t)) = \boldsymbol{f}^{\text{ext}}(\boldsymbol{r},t) \tag{0.3.3}$$

である.

 $^3$ 例: $oldsymbol{f}^{ ext{ext}}(oldsymbol{r},t)=q[oldsymbol{E}+oldsymbol{v} imesoldsymbol{B}]$ 

#### 0.3.2 運動量の流入・流出

体積V中の粒子総数Nの時間変化を考える.

$$\frac{\partial N}{\partial t} = \int_{S} n\boldsymbol{u} \cdot d\boldsymbol{S} \tag{0.3.4}$$

である. ここで,  $\Gamma=nu$  を**粒子束密度** (Particle Flux Density) という. 表面を通しての運動量の流入・流出は,  $(mu)(nu\cdot \mathrm{d}S)$  である. したがって, M の時間変化は,

$$\frac{\partial \mathbf{M}}{\partial t} = -\int_{S} (m\mathbf{u})(n\mathbf{u} \cdot d\mathbf{S}) \tag{0.3.5}$$

である. 左辺は  $\int_V \frac{\partial}{\partial t} (nm \boldsymbol{u}) \, \mathrm{d}V$  と書けるので,x 成分で考えると,Gauss の定理を使うと,

$$\int_{V} \left[ \frac{\partial}{\partial t} (mnu_{x}) + \nabla \cdot (mnu_{x} \boldsymbol{u}) \right] dV = 0$$
(0.3.6)

である. よって, 各成分は

$$\frac{\partial}{\partial t}(mnu_x) + \nabla \cdot (mnu_x \boldsymbol{u}) = 0 \tag{0.3.7}$$

$$\frac{\partial}{\partial t}(mnu_y) + \nabla \cdot (mnu_y \mathbf{u}) = 0 \tag{0.3.8}$$

$$\frac{\partial}{\partial t}(mnu_z) + \nabla \cdot (mnu_z \mathbf{u}) = 0 \tag{0.3.9}$$

である. ここで  $\nabla \cdot (mnu_x \mathbf{u})$  の物理的意味を考察する. 右辺に移項すると,

$$\frac{\partial}{\partial t}(mnu_x) = -\nabla \cdot (mnu_x \boldsymbol{u}) \tag{0.3.10}$$

と書けるので, $-\nabla \cdot (mnu_x \mathbf{u})$  は,流体の単位体積当たりに働く力に相当する.さらにベクトル解析の公式を用いて展開すると,

$$\nabla \cdot (mnu_x \mathbf{u}) = \frac{\partial}{\partial x} (mnu_x u_x) + \frac{\partial}{\partial y} (mnu_x u_y) + \frac{\partial}{\partial z} (mnu_x u_z)$$
(0.3.11)

となる. ここで、運動量流速密度 (Momentum Flux Density) を  $P_{ij} = mnu_iu_j$  を用いると、

$$\nabla \cdot (mnu_x \mathbf{u}) = \frac{\partial}{\partial x} P_{xx} + \frac{\partial}{\partial y} P_{xy} + \frac{\partial}{\partial z} P_{xz}$$

$$(0.3.12)$$

レ聿は24

次に,  $P_{xy}, P_{xz}, \frac{\partial P_{xy}}{\partial y}, \frac{\partial P_{xz}}{\partial z}$  の物理的意味を考えよう.

 $<sup>\</sup>frac{1}{4}P_{xx}=mnu_xu_x=(mu_x)(nu_x)$  と書けるので,これは単位時間に x 軸に垂直な単位面積を横切る x 方向の運動量を表している.また,  $\frac{\partial P_{xx}}{\partial x} \left[ \frac{\mathrm{N}}{\mathrm{m}^3} \right]$  は流体の単位体積当たりに働く力に相当する.