

数学・物理 回憶錄

最終更新日: 2023 年 09 月 08 日

第1章 偏微分法

1.1 関数の極限

関数 $f(x, y)$ に於いて、点 (x, y) が点 (a, b) 以外の点を取りながら (a, b) に限りなく近づくとき、関数の値が C に限りなく近づくならば、 $f(x, y)$ は C に収束するといひ、

$$\lim_{(x, y) \rightarrow (a, b)} f(x, y) = C \quad (1.1)$$

と表す。 C を極限值といひ、

このとき、 (x, y) がどんな近づき方で (a, b) に近づいても極限值がある一定の値 C になることが必要である。

例えば、 $f(x, y) = \frac{xy}{x^2 + y^2}$ について、 $\lim_{(x, y) \rightarrow (0, 0)} f(x, y)$ を考える。

- (i) 点を直線 $y = x$ 上で近づけると $f(x, y) = \frac{x \cdot x}{x^2 + x^2} = \frac{1}{2}$ であるから $\frac{1}{2}$ に収束する。
- (ii) 点を直線 $y = 2x$ 上で近づけると $f(x, y) = \frac{x \cdot 2x}{x^2 + (2x)^2} = \frac{2}{5}$ であるから $\frac{2}{5}$ に収束する。

よって、極限值はない。

関数 $f(x, y)$ の定義域内の点 $P(a, b)$ について、

$$\lim_{(x, y) \rightarrow (a, b)} f(x, y) = f(a, b) \quad (1.2)$$

が成り立つとき、 $f(x, y)$ は点 P で連続であるといひ、

1.2 偏導関数

関数 $z = f(x, y)$ に於いて

$$\frac{\partial f}{\partial x} = \lim_{\Delta x \rightarrow 0} \frac{f(x + \Delta x, y) - f(x, y)}{\Delta x} \quad (1.3)$$

を $f(x, y)$ の x についての偏導関数といひ、 $f_x(x, y)$ とも表す。 また、

$$\frac{\partial f}{\partial y} = \lim_{\Delta y \rightarrow 0} \frac{f(x, y + \Delta y) - f(x, y)}{\Delta y} \quad (1.4)$$

を $f(x, y)$ の y についての偏導関数といひ、 $f_y(x, y)$ とも表す。

偏微分係数 $f_x(a, b)$, $f_y(a, b)$ はそれぞれ点 (a, b) の x 軸方向の傾き、 y 軸方向の傾きを表す。

第2章 ベクトル解析

【注意】

- 特に断りがない限り、ベクトル $\mathbf{a} = \begin{bmatrix} a_x \\ a_y \\ a_z \end{bmatrix}$ とする。 $\mathbf{b}, \mathbf{c}, \dots$ も同様。
- 行列 A の転置行列は A^\top と表す。ここでは列ベクトルに分数が入って縦に長くなったときに使う。

例 $\mathbf{a} = \begin{bmatrix} a_x \\ a_y \\ a_z \end{bmatrix} = [a_x \ a_y \ a_z]^\top$

- $\mathbf{i}, \mathbf{j}, \mathbf{k}$ はそれぞれ x 軸, y 軸, z 軸方向の基本ベクトルとする。

2.1 内積（スカラー積）

0 でない 2 つのベクトル \mathbf{a}, \mathbf{b} のなす角が θ ($0 \leq \theta \leq \pi$) のとき、

$$\mathbf{a} \cdot \mathbf{b} = |\mathbf{a}| |\mathbf{b}| \cos \theta \quad (2.1)$$

$$= \begin{bmatrix} a_x & a_y & a_z \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} b_x \\ b_y \\ b_z \end{bmatrix} = a_x b_x + a_y b_y + a_z b_z \quad (2.2)$$

を内積またはスカラー積という。

内積の性質

- [1] $\mathbf{a} \cdot \mathbf{b} = \mathbf{b} \cdot \mathbf{a} \quad \mathbf{a} \cdot \mathbf{a} = |\mathbf{a}|^2$
- [2] $\mathbf{a} \cdot (\mathbf{b} + \mathbf{c}) = \mathbf{a} \cdot \mathbf{b} + \mathbf{a} \cdot \mathbf{c} \quad (\mathbf{a} + \mathbf{b}) \cdot \mathbf{c} = \mathbf{a} \cdot \mathbf{c}$
- [3] $k(\mathbf{a} \cdot \mathbf{b}) = (k\mathbf{a}) \cdot \mathbf{b} = \mathbf{a} \cdot (k\mathbf{b}) \quad (k \in \mathbb{R})$
- [4] (i) $\mathbf{i} \cdot \mathbf{i} = \mathbf{j} \cdot \mathbf{j} = \mathbf{k} \cdot \mathbf{k} = 1$
(ii) $\mathbf{i} \cdot \mathbf{j} = \mathbf{j} \cdot \mathbf{k} = \mathbf{k} \cdot \mathbf{i} = 0$
- [5] $\mathbf{a} \neq \mathbf{0}, \mathbf{b} \neq \mathbf{0}$ のとき, $\mathbf{a} \perp \mathbf{b} \iff \mathbf{a} \cdot \mathbf{b} = 0$

2.2 外積（ベクトル積）

0 でない 2 つのベクトル \mathbf{a}, \mathbf{b} のなす角が θ ($0 < \theta < \pi$) のとき、

$$\mathbf{a} \times \mathbf{b} = (|\mathbf{a}| |\mathbf{b}| \sin \theta) \mathbf{e} \quad (2.3)$$

$$= \begin{vmatrix} \mathbf{i} & a_x & b_x \\ \mathbf{j} & a_y & b_y \\ \mathbf{k} & a_z & b_z \end{vmatrix} \quad (2.4)$$

を外積またはベクトル積という。 \mathbf{e} は、 $\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{e}$ がこの順で右手系を成す向き。行列式は形式的な表現である。

$\mathbf{a} = \mathbf{0}, \mathbf{b} = \mathbf{0}$ のとき、又は $\theta = 0, \pi$ のときは $\mathbf{a} \times \mathbf{b} = \mathbf{0}$ とする。

外積の性質

- [1] $\mathbf{a} \times \mathbf{b} = -\mathbf{b} \times \mathbf{a}$
- [2] (i) $\mathbf{a} \times (\mathbf{b} + \mathbf{c}) = \mathbf{a} \times \mathbf{b} + \mathbf{a} \times \mathbf{c}$
(ii) $(\mathbf{a} + \mathbf{b}) \times \mathbf{c} = \mathbf{a} \times \mathbf{c}$
- [3] $k(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) = (k\mathbf{a}) \times \mathbf{b} = \mathbf{a} \times (k\mathbf{b}) \quad (k \in \mathbb{R})$
- [4] (i) $\mathbf{i} \times \mathbf{i} = \mathbf{j} \times \mathbf{j} = \mathbf{k} \times \mathbf{k} = \mathbf{0}$
(ii) $\mathbf{i} \times \mathbf{j} = \mathbf{k}, \mathbf{j} \times \mathbf{k} = \mathbf{i}, \mathbf{k} \times \mathbf{i} = \mathbf{j}$
- [5] $\mathbf{a} \neq \mathbf{0}, \mathbf{b} \neq \mathbf{0}$ のとき, $\mathbf{a} \parallel \mathbf{b} \iff \mathbf{a} \times \mathbf{b} = \mathbf{0}$

\mathbf{a} と \mathbf{b} の成す平行四辺形の面積 S は

$$S = |\mathbf{a} \times \mathbf{b}| \quad (2.5)$$

で求められる.

2.3 三重積

◆ A ◆ スカラー三重積

3つのベクトル \mathbf{a} , \mathbf{b} , \mathbf{c} について

$$\mathbf{a} \cdot (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = |\mathbf{a}| |\mathbf{b} \times \mathbf{c}| \cos \varphi \quad (2.6)$$

$$= \begin{vmatrix} \mathbf{a} & \mathbf{b} & \mathbf{c} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} a_x & b_x & c_x \\ a_y & b_y & c_y \\ a_z & b_z & c_z \end{vmatrix} \quad (2.7)$$

をスカラー三重積という. φ は \mathbf{a} と $\mathbf{b} \times \mathbf{c}$ の成す角である.

スカラー三重積の性質

$$[1] \quad \mathbf{a} \cdot (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = \mathbf{b} \cdot (\mathbf{c} \times \mathbf{a}) = \mathbf{c} \cdot (\mathbf{a} \times \mathbf{b})$$

$$[2] \quad \mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c} \text{ が同一平面上にないとき, この順で右手系を成すとき, } \mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c} \text{ の成す平行六面体の体積 } V \text{ は}$$

$$V = \mathbf{a} \cdot (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) \quad (2.8)$$

で求められる.

[1] は, 行列式の性質から分かる. [2] について, $\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}$ がこの順で左手系を成すとき $\left(\frac{\pi}{2} < \varphi \leq \pi\right)$, V は

$$V = -\mathbf{a} \cdot (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) \quad (2.9)$$

である.

◆ B ◆ ベクトル三重積

3つのベクトル \mathbf{a} , \mathbf{b} , \mathbf{c} について

$$\mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) \quad (2.10)$$

をベクトル三重積という.

Lagrange の公式

$$[1] \quad \mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = (\mathbf{a} \cdot \mathbf{c})\mathbf{b} - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{b})\mathbf{c}$$

$$[2] \quad (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \times \mathbf{c} = (\mathbf{a} \cdot \mathbf{c})\mathbf{b} - (\mathbf{b} \cdot \mathbf{c})\mathbf{a}$$

2.4 ベクトル関数の微分法

◆ A ◆ ベクトル関数の極限と連続

t_0 を定数, $\mathbf{c} = \begin{bmatrix} c_1 \\ c_2 \\ c_3 \end{bmatrix}$ を定ベクトルとする. t をスカラー変数とするベクトル関数 $\mathbf{f}(t) = \begin{bmatrix} f_1(t) \\ f_2(t) \\ f_3(t) \end{bmatrix}$ について, t が t_0 に限りなく

近づくときの $\mathbf{f}(t)$ の極限は次で定義される.

$$\lim_{t \rightarrow t_0} |\mathbf{f}(t) - \mathbf{c}| = 0 \iff \lim_{t \rightarrow t_0} \mathbf{f}(t) = \mathbf{c} \quad (2.11)$$

$$\iff \lim_{t \rightarrow t_0} f_1(t) = c_1, \quad \lim_{t \rightarrow t_0} f_2(t) = c_2, \quad \lim_{t \rightarrow t_0} f_3(t) = c_3 \quad (2.12)$$

また, $\lim_{t \rightarrow t_0} \mathbf{f}(t) = \mathbf{f}(t_0)$ が成立するとき, $\mathbf{f}(t)$ は $t = t_0$ で連続であるという.

◆ B ◆ ベクトル関数の微分法

ベクトル関数 $\mathbf{f}(t)$ に於いて, 次式を $\mathbf{f}(t)$ の導関数という.

$$\frac{d\mathbf{f}(t)}{dt} = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{\mathbf{f}(t + \Delta t) - \mathbf{f}(t)}{\Delta t} = \begin{bmatrix} \frac{df_1(t)}{dt} & \frac{df_2(t)}{dt} & \frac{df_3(t)}{dt} \end{bmatrix}^T \quad (2.13)$$

微分法の公式

$f(t)$, $g(t)$ をベクトル関数, $\varphi(t)$ をスカラー関数, \mathbf{c} を定ベクトルとする.

$$[1] \quad \frac{d\mathbf{c}}{dt} = \mathbf{0}$$

$$[2] \quad \frac{d(\mathbf{f} \pm \mathbf{g})}{dt} = \frac{d\mathbf{f}}{dt} \pm \frac{d\mathbf{g}}{dt} \quad (\text{複号同順})$$

$$[3] \quad \frac{d(\varphi \mathbf{f})}{dt} = \frac{d\varphi}{dt} \mathbf{f} + \varphi \frac{d\mathbf{f}}{dt}$$

$$[4] \quad \frac{d(\mathbf{f} \cdot \mathbf{g})}{dt} = \frac{d\mathbf{f}}{dt} \cdot \mathbf{g} + \mathbf{f} \cdot \frac{d\mathbf{g}}{dt}$$

$$[5] \quad \frac{d(\mathbf{f} \times \mathbf{g})}{dt} = \frac{d\mathbf{f}}{dt} \times \mathbf{g} + \mathbf{f} \times \frac{d\mathbf{g}}{dt}$$

$$[6] \quad \frac{d}{dt} \left(\frac{\mathbf{f}}{\varphi} \right) = \frac{\frac{d\mathbf{f}}{dt} \varphi - \mathbf{f} \frac{d\varphi}{dt}}{\varphi^2} \quad (\varphi \neq 0)$$

$$[7] \quad t = \psi(u) \text{ をスカラー関数とすると } \frac{d\mathbf{f}}{du} = \frac{d\mathbf{f}}{dt} \frac{d\psi}{du} \quad (\text{合成関数の微分法})$$

◆ C ◆ 接線ベクトル

点 P の位置ベクトルが $\mathbf{r} = \begin{bmatrix} x(t) \\ y(t) \\ z(t) \end{bmatrix}$ のようにベクトル関数であるとき, t が変化するにつれて P はある曲線 C を描く. この C

を $\mathbf{r} = \mathbf{r}(t)$ の表す曲線という.

以下, 特に断りが無い限り, $\mathbf{r}(t)$ は何度でも微分可能で $\frac{d\mathbf{r}}{dt} \neq \mathbf{0}$ とする.

t の微小変化 Δt に対応する $\mathbf{r}(t)$ の変化を $\Delta \mathbf{r}$ とすると $\Delta \mathbf{r} = \mathbf{r}(t + \Delta t) - \mathbf{r}(t)$ である.

$$\frac{d\mathbf{r}}{dt} = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{\Delta \mathbf{r}}{\Delta t} = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{\mathbf{r}(t + \Delta t) - \mathbf{r}(t)}{\Delta t} \quad (2.14)$$

を曲線 C の点 P における接線ベクトルという.

$$\boxed{\text{例}} \quad \mathbf{r}(t) = \begin{bmatrix} t^2 \\ t^3 \\ t^4 \end{bmatrix} \text{ ならば, 接線ベクトルは } \frac{d}{dt} \mathbf{r}(t) = \begin{bmatrix} 2t \\ 3t^2 \\ 4t^3 \end{bmatrix} \text{ である. 特に, } t = 1 \text{ の位置 } \mathbf{r}(1) = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix} \text{ における接線ベクトル}$$

$$\text{は } \frac{d}{dt} \mathbf{r}(1) = \begin{bmatrix} 2 \\ 3 \\ 4 \end{bmatrix} \text{ である.}$$

◆ D ◆ 単位接線ベクトル

接線ベクトルを自身の大きさで割った, 大きさ 1 の接線ベクトルを単位接線ベクトル \mathbf{t} という.

$$\mathbf{t} = \frac{\frac{d\mathbf{r}}{dt}}{\left| \frac{d\mathbf{r}}{dt} \right|} \quad (2.15)$$

曲線上のある定点 A を基準として, そこからの長さ s によって位置ベクトル $\mathbf{r}(s)$ を定義する方法をとる. A, P の位置ベクトルをそれぞれ $\mathbf{r}(\alpha)$, $\mathbf{r}(t)$ とすると, AP の長さ s が次のようになるので, $\frac{ds}{dt}$ が求められる.

$$s = s(t) = \int_{\alpha}^t \sqrt{\left(\frac{dx}{dt} \right)^2 + \left(\frac{dy}{dt} \right)^2 + \left(\frac{dz}{dt} \right)^2} dt \quad (2.16)$$

$$\frac{ds}{dt} = \sqrt{\left(\frac{dx}{dt} \right)^2 + \left(\frac{dy}{dt} \right)^2 + \left(\frac{dz}{dt} \right)^2} = \sqrt{\frac{d\mathbf{r}}{dt} \cdot \frac{d\mathbf{r}}{dt}} = \left| \frac{d\mathbf{r}}{dt} \right| \quad (2.17)$$

よって, $\frac{d\mathbf{r}}{ds}$ は合成関数の微分法より

$$\frac{d\mathbf{r}}{ds} = \frac{d\mathbf{r}}{dt} \frac{dt}{ds} = \frac{\frac{d\mathbf{r}}{dt}}{\frac{ds}{dt}} = \frac{\frac{d\mathbf{r}}{dt}}{\left| \frac{d\mathbf{r}}{dt} \right|} \quad (2.18)$$

これは式 (2.15) と同じ式である. よって次が成り立つ.

単位接線ベクトル

$$\mathbf{t} = \frac{\frac{d\mathbf{r}}{dt}}{\left| \frac{d\mathbf{r}}{dt} \right|} = \frac{d\mathbf{r}}{ds} \quad (2.19)$$

一方, $\mathbf{t} \cdot \mathbf{t} = |\mathbf{t}|^2 = 1$ の両辺を t で微分すると, 内積の微分公式より, $2 \frac{d\mathbf{t}}{dt} \cdot \mathbf{t} = 0$ なので, $\frac{d\mathbf{t}}{dt} \cdot \mathbf{t} = 0$ である. つまり, $\frac{d\mathbf{t}}{dt} \perp \mathbf{t}$ が成立する ($\frac{d\mathbf{t}}{dt} \neq \mathbf{0}$ ならば). よって, 次を単位主法線ベクトルとし, \mathbf{n} で表すと

$$\mathbf{n} = \frac{\frac{d\mathbf{t}}{dt}}{\left| \frac{d\mathbf{t}}{dt} \right|} \quad (2.20)$$

となる.

単位主法線ベクトル

$$\mathbf{n} = \frac{\frac{d\mathbf{t}}{dt}}{\left| \frac{d\mathbf{t}}{dt} \right|} = \frac{\frac{d\mathbf{t}}{ds}}{\left| \frac{d\mathbf{t}}{ds} \right|} \quad (2.21)$$

2.5 2変数ベクトル関数の微分法

◆ A ◆ 2変数ベクトル関数の極限と連続

u_0, v_0 を定数, $\mathbf{c} = \begin{bmatrix} c_1 \\ c_2 \\ c_3 \end{bmatrix}$ を定ベクトルとする. u, v をスカラー変数とするベクトル関数 $\mathbf{f}(u, v) = \begin{bmatrix} f_1(u, v) \\ f_2(u, v) \\ f_3(u, v) \end{bmatrix}$ について, (u, v) が (u_0, v_0) に限りなく近づくときの $\mathbf{f}(u, v)$ の極限は次で定義される.

$$\begin{aligned} \lim_{(u, v) \rightarrow (u_0, v_0)} |\mathbf{f}(u, v) - \mathbf{c}| &= 0 \\ \iff \lim_{(u, v) \rightarrow (u_0, v_0)} \mathbf{f}(u, v) &= \mathbf{c} \end{aligned} \quad (2.22)$$

$$\iff \lim_{(u, v) \rightarrow (u_0, v_0)} f_1(u, v) = c_1, \quad \lim_{(u, v) \rightarrow (u_0, v_0)} f_2(u, v) = c_2, \quad \lim_{(u, v) \rightarrow (u_0, v_0)} f_3(u, v) = c_3 \quad (2.23)$$

また, $\lim_{(u, v) \rightarrow (u_0, v_0)} \mathbf{f}(u, v) = \mathbf{f}(u_0, v_0)$ が成立するとき, $\mathbf{f}(u, v)$ は $(u, v) = (u_0, v_0)$ で連続であるという.

◆ B ◆ ベクトル関数の偏微分法

領域 D で定義されたベクトル関数 $\mathbf{f}(u, v)$ に於いて

$$\frac{\partial \mathbf{f}}{\partial u} = \lim_{\Delta u \rightarrow 0} \frac{\mathbf{f}(u + \Delta u, v) - \mathbf{f}(u, v)}{\Delta u} = \left[\frac{\partial f_1(u, v)}{\partial u} \quad \frac{\partial f_2(u, v)}{\partial u} \quad \frac{\partial f_3(u, v)}{\partial u} \right]^\top \quad (2.24)$$

を $\mathbf{f}(u, v)$ の u についての偏導関数といい, $\mathbf{f}_u(u, v)$ とも表す. また,

$$\frac{\partial \mathbf{f}}{\partial v} = \lim_{\Delta v \rightarrow 0} \frac{\mathbf{f}(u, v + \Delta v) - \mathbf{f}(u, v)}{\Delta v} = \left[\frac{\partial f_1(u, v)}{\partial v} \quad \frac{\partial f_2(u, v)}{\partial v} \quad \frac{\partial f_3(u, v)}{\partial v} \right]^\top \quad (2.25)$$

を $\mathbf{f}(u, v)$ の v についての偏導関数といい, $\mathbf{f}_v(u, v)$ とも表す.

例 $\mathbf{f}(u, v) = \begin{bmatrix} u \\ v \\ u^2 + v^2 \end{bmatrix}$ の偏導関数は

$$\frac{\partial \mathbf{f}}{\partial u} = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 2u \end{bmatrix}, \quad \frac{\partial \mathbf{f}}{\partial v} = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 2v \end{bmatrix} \quad (2.26)$$

また, 次のチェーン・ルールが成り立つ.

チェーン・ルール

[1] u, v がともにスカラー変数 t の関数のとき

$$\frac{df}{dt} = \frac{\partial f}{\partial u} \frac{du}{dt} + \frac{\partial f}{\partial v} \frac{dv}{dt} \quad (2.27)$$

[2] u, v がともにスカラー変数 s, t の変数のとき

$$\frac{\partial f}{\partial s} = \frac{\partial f}{\partial u} \frac{\partial u}{\partial s} + \frac{\partial f}{\partial v} \frac{\partial v}{\partial s}, \quad \frac{\partial f}{\partial t} = \frac{\partial f}{\partial u} \frac{\partial u}{\partial t} + \frac{\partial f}{\partial v} \frac{\partial v}{\partial t} \quad (2.28)$$

◆ C ◆ 接平面

空間内の点 P の位置ベクトルが $\mathbf{r} = \begin{bmatrix} x(u, v) \\ y(u, v) \\ z(u, v) \end{bmatrix}$ のようにベクトル関数であるとき、点 (u, v) が領域 D を動くとき、 P は1つの

曲面 S を描く。この S を $\mathbf{r} = \mathbf{r}(u, v)$ の表す曲面という。

$\mathbf{r}(u, v)$ が D で連続な偏導関数をもつとする。 v を一定にして u を変化させると \mathbf{r} は S 上で1つの曲線 (u 曲線) を描く。よって、 $\frac{\partial \mathbf{r}(u, v)}{\partial u}$ は u 曲線上の P における接線ベクトルを与える。

同様に、 u を一定にして v を変化させると \mathbf{r} は S 上で1つの曲線 (v 曲線) を描く。よって、 $\frac{\partial \mathbf{r}(u, v)}{\partial v}$ は v 曲線上の P における接線ベクトルを与える。

このとき、外積の性質より $\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u}$ と $\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v}$ が平行ならば $\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} = \mathbf{0}$ なので、 $\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} \neq \mathbf{0}$ ならば、この2つの接線ベクトルを含む平面 H が存在する。この H を S の点 P における接平面という。その法線ベクトルは

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & x_u & x_v \\ \mathbf{j} & y_u & y_v \\ \mathbf{k} & z_u & z_v \end{vmatrix} \quad (2.29)$$

である。

例 ベクトル関数 $\mathbf{r} = \mathbf{r}(u, v) = \begin{bmatrix} u \cos v \\ u \sin v \\ u^2 \end{bmatrix}$ を例にとって、詳しく見ていく。

[1] 与式の表す曲面の、 x, y, z に関する方程式

$$x = u \cos v, y = u \sin v \text{ より } x^2 + y^2 \text{ を計算すると } u^2 \text{ なので, } z = u^2 \text{ となる。よって, } z = x^2 + y^2.$$

[2] $v = \frac{\pi}{2}$ のときの u 曲線

$$x = u \cos \frac{\pi}{2} = 0, y = u \sin \frac{\pi}{2} = u \text{ なので, } z = 0^2 + y^2 = y^2. \text{ これは平面 } x = 0 \text{ 上の放物線である。}$$

[3] $u = 1$ のときの v 曲線

$$x = \cos v, y = \sin v \text{ より, } z = 1. \text{ これは平面 } z = 1 \text{ 上の半径 } 1 \text{ の円である。}$$

[4] $(u, v) = \left(1, \frac{\pi}{2}\right)$ における接線ベクトル

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} = \begin{bmatrix} \cos v \\ \sin v \\ 2u \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 2 \end{bmatrix}, \quad \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} = \begin{bmatrix} -u \sin v \\ u \cos v \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

[5] $(u, v) = \left(1, \frac{\pi}{2}\right)$ における接平面の法線ベクトル

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & x_u & x_v \\ \mathbf{j} & y_u & y_v \\ \mathbf{k} & z_u & z_v \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & 0 & -1 \\ \mathbf{j} & 1 & 0 \\ \mathbf{k} & 2 & 0 \end{vmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ -2 \\ 1 \end{bmatrix}$$

2.6 空間曲線

◆ A ◆ 曲率

曲線 $\mathbf{r} = \mathbf{r}(s)$ の単位接線ベクトル $\mathbf{t} = \frac{d\mathbf{r}}{ds}$ について次の $\kappa \in \mathbb{R}$ を曲線の曲率という。

$$\kappa = \left| \frac{d\mathbf{t}}{ds} \right| = \left| \frac{d^2 \mathbf{r}}{ds^2} \right| \quad (2.30)$$

κ は曲線の局所的な曲がり具合である。この値が大きいのほどカーブが急になる。 Δt が十分に小さいとき、 $|\Delta t| \approx \Delta \theta$ と見做すことができ、 $\kappa = \left| \frac{d\theta}{ds} \right|$ と表すこともできるので、 κ は回転角の変化率であるとも言える。

[1] 半径 a の円の曲率は $\kappa = \frac{1}{a}$ で、半径が大きくなるほど曲線の曲がり具合が小さくなる。

[2] 直線の曲率は $\kappa = 0$ である。

曲率の逆数を**曲率半径**といい、 σ で表す。

$$\sigma = \frac{1}{\kappa} \quad (2.31)$$

[1] 半径 a の曲率半径は $\sigma = a$ である。 $\kappa = 0$ のときは $\sigma = \infty$ と定義する。

[2] 直線の曲率半径は $\sigma = \infty$ である。

◆ B ◆ 振率

◆ C ◆ 速度・加速度

2.7 スカラー場の勾配

◆ A ◆ 勾配

D で定義されたスカラー場 $f(x, y, z)$ について、その偏導関数 $\frac{\partial f}{\partial x}, \frac{\partial f}{\partial y}, \frac{\partial f}{\partial z}$ を係数とするベクトル $\frac{\partial f}{\partial x} \mathbf{i} + \frac{\partial f}{\partial y} \mathbf{j} + \frac{\partial f}{\partial z} \mathbf{k}$ を考えると、領域 D にあるベクトル場が定義される。これをスカラー場 f の**勾配**といい、 $\text{grad } f$ で表す。形式的なベクトル $\nabla = \left[\frac{\partial}{\partial x} \quad \frac{\partial}{\partial y} \quad \frac{\partial}{\partial z} \right]^\top$ を使って、 ∇f で表すこともある。 ∇ を **Hamilton の演算子**と呼ばれ、**ナブラ**と読む。

スカラー場の勾配

スカラー場 $f(x, y, z)$ の勾配 $\text{grad } f$ とは次のベクトル場である。

$$\text{grad } f = \nabla f = \left[\frac{\partial f}{\partial x} \quad \frac{\partial f}{\partial y} \quad \frac{\partial f}{\partial z} \right]^\top \quad (2.32)$$

c を定数とすると、方程式 $f(x, y, z) = c$ は一般に 1 つの曲面を表す。これを f の**等位面**という。 c をパラメータとすると方程式は等位面の群を表す。点 P を通る等位面上に P を通る任意の曲線 $\mathbf{r}(t) = \begin{bmatrix} x(t) \\ y(t) \\ z(t) \end{bmatrix}$ を描くと

$$f(x(t), y(t), z(t)) = c$$

を満たす。両辺を t で微分すると、チェーン・ルールより

$$\frac{\partial f}{\partial x} \frac{dx}{dt} + \frac{\partial f}{\partial y} \frac{dy}{dt} + \frac{\partial f}{\partial z} \frac{dz}{dt} = 0$$

$$\iff \nabla f \cdot \frac{d\mathbf{r}}{dt} = 0$$

$$\iff \nabla f \perp \frac{d\mathbf{r}}{dt}$$

となる。

これは点 P に対応するベクトル場 ∇f は、 P を通る等位面上の曲線の接線ベクトル $\frac{d\mathbf{r}}{dt}$ に垂直になる。また、曲線は任意であるから次のことが言える。

勾配 ∇f の意味

点 P における勾配 ∇f は、 P における等位面の法線ベクトルになる。

任意の単位ベクトル $\mathbf{e} = \begin{bmatrix} e_x \\ e_y \\ e_z \end{bmatrix}$ について、点 P から \mathbf{e} の方向に Δs だけ動いた時の f の微分係数（接線の傾き）を調べる。これを**方向微分係数** $\frac{df}{ds}$ という。

方向微分係数

$$\frac{df}{ds} = \lim_{\Delta s \rightarrow 0} \frac{f(x + e_x \Delta s, y + e_y \Delta s, z + e_z \Delta s) - f(x, y, z)}{\Delta s} \quad (2.33)$$

$$= \nabla f \cdot \mathbf{e} \quad (2.34)$$

証明 P から \mathbf{e} の方向に Δs だけ離れた点の座標は $(x + e_x \Delta s, y + e_y \Delta s, z + e_z \Delta s)$ なので, f の変化率はチェーン・ルールより

$$\begin{aligned} & \frac{d}{ds} f(x + e_x \Delta s, y + e_y \Delta s, z + e_z \Delta s) \\ &= \frac{\partial f}{\partial x} \frac{d}{ds} (x + e_x \Delta s) + \frac{\partial f}{\partial y} \frac{d}{ds} (y + e_y \Delta s) + \frac{\partial f}{\partial z} \frac{d}{ds} (z + e_z \Delta s) \\ &= \frac{\partial f}{\partial x} e_x + \frac{\partial f}{\partial y} e_y + \frac{\partial f}{\partial z} e_z = \nabla f \cdot \mathbf{e} \end{aligned}$$

となる.

このとき, ∇f と \mathbf{e} の成す角を θ とすると

$$\nabla f \cdot \mathbf{e} = |\nabla f| |\mathbf{e}| \cos \theta = |\nabla f| \cos \theta$$

となり, $\theta = 0$ のとき正の最大値をとる. すなわち, 勾配=法線ベクトルの方向への方向微分係数が最大となる. 方程式

$$f(x, y, z) = c_i \quad (i = 1, 2, \dots)$$

で, c_1 での方向微分係数より, c_2 での方向微分係数の値の方が大きいとき,

第3章 ラプラス変換

3.1 定義と基本的性質

◆ A ◆ ラプラス変換の定義

関数 $f(t)$ は, $t \in \mathbb{R}_{>0}$ で定義され, s を t と無関係な実数とする. このとき次のような関数 $F(s)$ を考える.

$$F(s) = \int_0^{\infty} e^{-st} f(t) dt = \lim_{\substack{T \rightarrow \infty \\ \varepsilon \rightarrow +0}} \int_{\varepsilon}^T e^{-st} f(t) dt \quad (3.1)$$

これは, 関数 $f(t)$ に関数 $F(s)$ を対応させる規則を与えている. その対応を \mathcal{L} で表す. \mathcal{L} を適用させた $F(s)$ を $f(t)$ のラプラス変換といい,

$$F(s) = \mathcal{L}[f(t)] \quad \text{または} \quad f(t) \xrightarrow{\mathcal{L}} F(s) \quad (3.2)$$

と表す. $f(t)$ を原関数, $F(s)$ を像関数という. 一般に $s \in \mathbb{C}$ であるが, ここでは $s \in \mathbb{R}$ とする.

例 1 $f(t) = 1$ のラプラス変換 $\mathcal{L}[1]$

$$F(s) = \infty[1] = \lim_{T \rightarrow \infty} \int_0^T e^{-st} dt = \lim_{T \rightarrow \infty} \left[-\frac{1}{s} e^{-st} \right]_0^T = \lim_{T \rightarrow \infty} \frac{1}{s} (1 - e^{-sT}) = \frac{1}{s} \quad (s > 0)$$

$s \leq 0$ のとき, $\lim_{T \rightarrow \infty} \frac{1}{s} (1 - e^{-sT}) = \infty$ なので存在しない.

例 2 $f(t) = t$ のラプラス変換 $\mathcal{L}[t]$

$$\begin{aligned} F(s) = \mathcal{L}[t] &= \lim_{T \rightarrow \infty} \int_0^T e^{-st} t dt = \lim_{T \rightarrow \infty} \left\{ \left[-\frac{e^{-st}}{s} t \right]_0^T + \int_0^T \frac{e^{-st}}{s} dt \right\} = \lim_{T \rightarrow \infty} \left\{ -\frac{e^{-sT}}{s} T - \left[\frac{e^{-st}}{s^2} \right]_0^T \right\} \\ &= \lim_{T \rightarrow \infty} \left\{ -\frac{e^{-sT} T}{s} - \frac{e^{-sT}}{s^2} + \frac{1}{s^2} \right\} = \frac{1}{s^2} \end{aligned}$$

ここで, $s > 0$ のとき

$$\begin{aligned} \lim_{T \rightarrow \infty} \left(-\frac{e^{-sT} T}{s} \right) &= -\frac{1}{s} \lim_{T \rightarrow \infty} \frac{T}{e^{sT}} = -\frac{1}{s} \lim_{T \rightarrow \infty} \frac{1}{se^{sT}} = 0 \\ \lim_{T \rightarrow \infty} \left(-\frac{e^{-sT}}{s^2} \right) &= -\frac{1}{s^2} \lim_{T \rightarrow \infty} \frac{1}{e^{sT}} = 0 \end{aligned}$$

例 3 $f(t) = e^{\alpha t}$ (α は定数) のラプラス変換 $\mathcal{L}[e^{\alpha t}]$

$$\begin{aligned} F(s) = \mathcal{L}[e^{\alpha t}] &= \lim_{T \rightarrow \infty} \int_0^T e^{-st} e^{\alpha t} dt = \lim_{T \rightarrow \infty} \int_0^T e^{-(s-\alpha)t} dt = \lim_{T \rightarrow \infty} \left[-\frac{1}{s-\alpha} e^{-(s-\alpha)t} \right]_0^T \\ &= \lim_{T \rightarrow \infty} \left(-\frac{1}{s-\alpha} \{e^{-(s-\alpha)T} - 1\} \right) = \frac{1}{s-\alpha} \quad (s > \alpha) \end{aligned}$$

$s - \alpha \leq 0$, 即ち $s \leq \alpha$ のとき, 極限值は存在しない.

例 4 $f(t) = \sin \omega t$ のラプラス変換 $\mathcal{L}[\sin \omega t]$

$$F(s) = \mathcal{L}[\sin \omega t] = \lim_{T \rightarrow \infty} \int_0^T e^{-st} \sin \omega t dt$$

$$I_1 = \int_0^T e^{-st} \sin \omega t dt \quad \text{とする.}$$

$$\begin{aligned} I_1 &= \int_0^T e^{-st} \sin \omega t dt = \left[\frac{1}{-s} e^{-st} \sin \omega t \right]_0^T - \int_0^T \frac{1}{-s} e^{-st} \omega \cos \omega t dt \\ &= \frac{1}{-s} e^{-sT} \sin \omega T + \frac{\omega}{s} \int_0^T e^{-st} \cos \omega t dt \\ &= \frac{1}{-s} e^{-sT} \sin \omega T + \frac{\omega}{s} \left\{ \left[\frac{1}{-s} e^{-st} \cos \omega t \right]_0^T - \int_0^T \frac{1}{-s} e^{-st} (-\omega \sin \omega t) dt \right\} \\ &= \frac{1}{-s} e^{-sT} \sin \omega T + \frac{\omega}{s} \left\{ \left(\frac{1}{-s} e^{-sT} \cos \omega T + \frac{1}{s} \right) - \frac{\omega}{s} I_1 \right\} \end{aligned}$$

よって、 I_1 について解くと

$$I_1 = \frac{s^2}{s^2 + \omega^2} \left\{ -\frac{1}{s} e^{-sT} \sin \omega T - \frac{\omega}{s^2} e^{-sT} \cos \omega T + \frac{\omega}{s^2} \right\}$$

$s > 0$ のとき $\lim_{T \rightarrow \infty} e^{-sT} \sin \omega T = \lim_{T \rightarrow \infty} e^{-sT} \cos \omega T = 0$ なので、

$$\mathcal{L}[\sin \omega t] = \lim_{T \rightarrow \infty} I_1 = \frac{\omega}{s^2 + \omega^2} \quad (s > 0)$$

同様にすると、 $\mathcal{L}[\cos \omega t] = \frac{s}{s^2 + \omega^2} \quad (s > 0)$

◆ B ◆ 単位ステップ関数

次のように定義される関数 $H(t)$ を **Heaviside の階段関数** という。

$$H(t) = \begin{cases} 0 & (t < 0) \\ 1 & (t > 0) \end{cases} \quad (3.3)$$

《注》 $t = 0$ に於ける値は任意に決めることができる。

また、次のように定義される関数 $U(t)$ を**単位ステップ関数**という。

$$U(t) = \begin{cases} 0 & (t \leq 0) \\ 1 & (t > 0) \end{cases} \quad (3.4)$$

関数 $U(t-a)$ は $U(t)$ を t 軸方向に a 平行移動して得られる。

$a \geq 0$ のときの $\mathcal{L}[U(t-a)]$ を求める。 $t-a \leq 0$ 、即ち $t \leq a$ のときは $U(t-a) = 0$ 、 $t > a$ のときは $U(t-a) = 1$ なので

$$\begin{aligned} F(s) = \mathcal{L}[U(t-a)] &= \int_0^\infty e^{-st} U(t-a) dt = \int_0^a e^{-st} U(t-a) dt + \int_a^\infty e^{-st} U(t-a) dt = \int_a^\infty e^{-st} dt \\ &= \left[-\frac{1}{s} e^{-st} \right]_a^\infty = -\frac{1}{s} \lim_{t \rightarrow \infty} (e^{-st} - e^{-as}) \end{aligned}$$

ここで、 $s > 0$ のとき $\lim_{t \rightarrow \infty} e^{-st} = 0$ なので

$$F(s) = -\frac{1}{s} \cdot (-e^{-as}) = \frac{e^{-as}}{s} \quad (s > 0)$$

である。

3.2 ラプラス変換の基本的性質

◆ A ◆ ラプラス変換の線形性

関数 $f(t)$, $g(t)$, 定数 a , b に対し

$$\mathcal{L}[af(t) + bg(t)] = a\mathcal{L}[f(t)] + b\mathcal{L}[g(t)] \quad (3.5)$$

が成り立つ。これによって、項別にラプラス変換をすることで求めることができる。

◆ B ◆ ラプラス変換の相似性

関数 $f(t)$, 定数 $\lambda > 0$ に対し、 $F(s) = \mathcal{L}[f(t)]$ とする。このとき

$$\mathcal{L}[f(\lambda t)] = \frac{1}{\lambda} F\left(\frac{s}{\lambda}\right) \quad (3.6)$$

が成り立つ。即ち、 t 軸方向に $\frac{1}{\lambda}$ 倍してからラプラス変換すると、 $F(s)$ を s 軸方向に λ 倍したものを $\frac{1}{\lambda}$ 倍したものになる。

$$\begin{array}{ccc} x = f(t) & \xrightarrow[\text{ラプラス変換}]{\mathcal{L}} & X = F(s) \\ \boxed{t \text{ 軸方向に } \frac{1}{\lambda} \text{ 倍}} \quad \Downarrow & & \Downarrow \quad \boxed{s \text{ 軸方向に } \lambda \text{ 倍して } X \text{ 軸方向に } \frac{1}{\lambda} \text{ 倍}} \\ x = f(\lambda t) & \xrightarrow[\text{ラプラス変換}]{\mathcal{L}} & X = \frac{1}{\lambda} F\left(\frac{s}{\lambda}\right) \end{array}$$

◆ C ◆ 第 1 移動定理 (像関数の移動法則)

関数 $f(t)$, 定数 α に対し、 $F(s) = \mathcal{L}[f(t)]$ とする。このとき

$$\mathcal{L}[e^{\alpha t} f(t)] = F(s - \alpha) \quad (3.7)$$

が成り立つ。即ち、原関数に $e^{\alpha t}$ をかけたものをラプラス変換すると、像関数は $F(s)$ を s 軸方向に α 平行移動したものになる。

$$\begin{array}{ccc}
 x = f(t) & \xrightarrow[\text{ラプラス変換}]{\mathcal{L}} & X = F(s) \\
 \boxed{e^{\alpha t} \text{ をかける}} \quad \Downarrow & & \Downarrow \quad \boxed{s \text{ 軸方向に } \alpha \text{ 平行移動}} \\
 x = e^{\alpha t} f(t) & \xrightarrow[\text{ラプラス変換}]{\mathcal{L}} & X = F(s - \alpha)
 \end{array}$$

◆ D ◆ 第2移動定理（原関数の移動法則）

ラプラス変換は $t > 0$ の範囲で行うので、単位ステップ関数 $U(t)$ をかけても変わらない。このとき、関数 $f(t)$ 、定数 $\mu > 0$ に対し、 $F(s) = \mathcal{L}[f(t)]$ とすると

$$\mathcal{L}[f(t - \mu)U(t - \mu)] = e^{-\mu s} F(s) \quad (3.8)$$

が成り立つ。即ち、原関数を t 軸方向に μ 移動したものをラプラス変換すると、像関数は $F(s)$ に $e^{-\mu s}$ をかけたものになる。

$$\begin{array}{ccc}
 x = f(t) & \xrightarrow[\text{ラプラス変換}]{\mathcal{L}} & X = F(s) \\
 \boxed{t \text{ 軸方向に } \mu \text{ 移動}} \quad \Downarrow & & \Downarrow \quad \boxed{e^{-\mu s} \text{ をかける}} \\
 x = f(t - \mu)U(t - \mu) & \xrightarrow[\text{ラプラス変換}]{\mathcal{L}} & X = e^{-\mu s} F(s)
 \end{array}$$

◆ E ◆ 微分法則

原関数 $f(t)$ のラプラス変換を $F(s)$ とすると次が成り立つ。

1 階の微分法則

- | | |
|--|------------|
| [1] $\mathcal{L}[f'(t)] = sF(s) - f(+0)$ | (原関数の微分法則) |
| [2] $\mathcal{L}[tf(t)] = -F'(s)$ | (像関数の微分法則) |

$f(+0)$ は、 $t \rightarrow +0$ のときの $f(t)$ の極限值を表す。原関数の微分法則は微分方程式に使われることがある。

原関数や像関数の微分法則を繰り返し使うと以下を得る。

高次微分法則

- | | |
|---|--------------|
| [1] $\mathcal{L}[f^{(n)}(t)] = s^n F(s) - s^{n-1} f(+0) - s^{n-2} f'(+0) - s^{n-3} f''(+0) - \dots - f^{(n-1)}(+0)$ | (原関数の高次微分法則) |
| [2] $\mathcal{L}[t^n f(t)] = (-1)^n F^{(n)}(s)$ | (像関数の高次微分法則) |

◆ F ◆ 積分法則

原関数 $f(t)$ のラプラス変換を $F(s)$ とすると積分についての次が成り立つ。

積分法則

- | | |
|--|------------|
| [1] $\mathcal{L}\left[\int_0^t f(\tau) d\tau\right] = \frac{F(s)}{s}$ | (原関数の積分法則) |
| [2] $\mathcal{L}\left[\frac{f(t)}{t}\right] = \int_s^\infty F(\sigma) d\sigma$ | (像関数の積分法則) |

◆ G ◆ たたみこみ

区間 $[0, \infty)$ で定義された関数 $f(t)$, $g(t)$ に対し

$$(f * g)(t) = \int_0^t f(\tau)g(t - \tau) d\tau \quad (3.9)$$

を $f(t)$ と $g(t)$ のたたみこみまたは合成積という。たたみこみのラプラス変換について、次の関係が成り立つ。

たたみこみのラプラス変換

$$\mathcal{L}[(f * g)(t)] = \mathcal{L}[f(t)]\mathcal{L}[g(t)] \quad (3.10)$$

第4章 力学

4.1 ベクトル, 速度, 加速度

◆ A ◆ 点の位置の表し方

無限に広い平面にある点 P の位置を表すには、基準となる物体（基準体）が必要。基準体を 1 つの点 O とすれば、P の位置を表すものに、距離はあるが方向はない。よって、基準体は大きさを持ったものでなくてはならない。時間が経っても形が変わらないものを**剛体**という。この剛体上に 2 つの定点 A, B をとれば、AP, BP の長さによって P の位置は決まる。

点 P の位置を表すには OP の長さ r を使って、 $\overrightarrow{OP} = \mathbf{r}$ のようにベクトルで書き表す。これを**位置ベクトル**という。 x 軸と \overrightarrow{OP} の成す角を φ とすると (x, y) と (r, φ) の関係は

$$x = r \cos \varphi, \quad y = r \sin \varphi \quad (4.1)$$

座標系のとり方はいろいろある。

例 原点を共通に持つ 2 つの座標系の軸が $\frac{\pi}{4}$ の角をつくっている。(1) 任意の点 P の座標 (x, y) , (x', y') の間にはどんな関係があるか；(2) $x'^2 + y'^2 = x^2 + y^2$ を示せ；(3) $ax^2 + 2hxy + ay^2 = 1$ で示される曲線の方程式を x', y' を使って表せ。
(1) 図で、P から x 軸と x' 軸にそれぞれ垂線 PA, PB を下す。A から x' 軸に垂線 AA' を下すと

$$x' = OB + OA' + A'B = OA \cos \frac{\pi}{4} + AP \sin \frac{\pi}{4} = \frac{1}{\sqrt{2}}(x + y) \quad (4.2)$$

また

$$y' = AP \cos \frac{\pi}{4} - OA \sin \frac{\pi}{4} = \frac{1}{\sqrt{2}}(-x + y) \quad (4.3)$$

式 (4.2), 式 (4.3) が x', y' を x, y で表す式である。 x, y について解けば

$$x = \frac{1}{\sqrt{2}}(x' + y') \quad (4.4)$$

$$y = \frac{1}{\sqrt{2}}(x' - y') \quad (4.5)$$

(2) (1) より

$$x'^2 + y'^2 = x^2 + y^2 \quad (4.6)$$

(3) 与式に代入すると

$$(a + h)x'^2 + (a - h)y'^2 = 1$$

空間の直交座標系は、右手の親指、人差し指、中指の順に x, y, z 軸をとる（**右手座標系**）。**極座標**では、 x 軸と \mathbf{r} の正射影の成す角を φ 、 z 軸と \mathbf{r} の成す角を θ とする。 φ は経度、 θ は緯度にあたる。 (x, y, z) と (r, φ, θ) の関係は

$$x = r \sin \theta \cos \varphi, \quad y = r \sin \theta \sin \varphi, \quad z = r \cos \theta \quad (4.7)$$

となる。

◆ B ◆ 速度ベクトル

速度または**速度ベクトル** \mathbf{v} は

$$\mathbf{v} = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{\Delta \mathbf{r}}{\Delta t} = \frac{d\mathbf{r}}{dt} \quad (4.8)$$

で求める。

P 点の位置を辿ると曲線を描く（**軌道**または**径路**）。時間の差 Δt が小さいほど、 $|\Delta \mathbf{r}|$ と軌道に沿っての長さ Δs の比が 1 に近づくので $v = |\mathbf{v}|$ は

$$v = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{|\Delta \mathbf{r}|}{\Delta t} = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{\Delta s}{\Delta t} = \frac{ds}{dt} \quad (4.9)$$

となる。これを**速さ**という。

◆ C ◆ 加速度ベクトル

加速度または加速度ベクトル \mathbf{a} は

$$\mathbf{a} = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{\Delta \mathbf{v}}{\Delta t} = \frac{d\mathbf{v}}{dt} \quad (4.10)$$

で求める.

$$x = a \cos(\omega t + \alpha) \quad (a, \alpha \text{ は定数}) \quad (4.11)$$

で表される運動は

$$v = \frac{dx}{dt} = -\omega a \sin(\omega t + \alpha) \quad (4.12)$$

$$a = \frac{d^2x}{dt^2} = -\omega^2 a \cos(\omega t + \alpha) = -\omega^2 x \quad (4.13)$$

となる. 加速度はいつも原点の方を向いており, その大きさは原点からの距離に比例している. この運動を**単振動**という. x は $\pm a$ の間を往復する. $\omega t + \alpha$ の値によって x の値が決まるので**位相**という. α を**初期位相**という.

◆ D ◆ 1 節 問題

- [1] 空間の 1 つの点の位置の極座標を r, θ, φ とする. r, θ, φ 方向 (r 方向は θ, φ を一定にして r だけが増すような方向, 他にも同様) の方向余弦を求めよ.
- [2] 3 つのベクトル $\mathbf{A}, \mathbf{B}, \mathbf{C}$ を 1 つの点 O から引くときこれらが一平面内にあるための条件を求めよ.
- [3] 2 つの点 A, B の位置ベクトルを \mathbf{A}, \mathbf{B} とする. A, B 両方の点を通る直線の方程式は

$$\mathbf{r} = (1 - \lambda)\mathbf{A} + \lambda\mathbf{B}$$

であることを証明せよ.

- [4] 1 つの平面 (xy 平面) 内にあるベクトル \mathbf{A} の成分が $A_x = A \cos \omega t, A_y = A \sin \omega t$ (A, ω は定数) で与えられるとき \mathbf{A} と $\frac{d\mathbf{A}}{dt}$ とは互いに直角になっていることを証明せよ.

4.2 運動の法則

◆ A ◆ 慣性の法則 (運動の第 1 法則)

すべての物体は, 加えられた力によってその状態が変化させられない限り, 静止或いは等速直線運動の状態を続ける (**慣性系の存在**).

2 つの座標系 S 系: $O-xyz$ と S' 系: $O-x'y'z'$ を考える. S' 系は S 系に対して並進運動 (平行移動) をしていると考える.

このとき, 空間内に質点 m があり, 力 \mathbf{F} が作用しているとする. S 系での位置ベクトルは \mathbf{r} , S' 系での位置ベクトルは \mathbf{r}' である. また, O から見た O' の位置ベクトルを \mathbf{R} とする. すると

$$\mathbf{r} = \mathbf{R} + \mathbf{r}' \quad (4.14)$$

の関係がある. これを用いると速度, 加速度はそれぞれ

$$\frac{d\mathbf{r}}{dt} = \frac{d\mathbf{R}}{dt} + \frac{d\mathbf{r}'}{dt} \quad (4.15)$$

$$\frac{d^2\mathbf{r}}{dt^2} = \frac{d^2\mathbf{R}}{dt^2} + \frac{d^2\mathbf{r}'}{dt^2} \quad (4.16)$$

となる. 従って, 運動方程式 (C 節を参照) より

$$m \frac{d^2\mathbf{r}}{dt^2} = m \frac{d^2\mathbf{R}}{dt^2} + m \frac{d^2\mathbf{r}'}{dt^2} = \mathbf{F} \quad (4.17)$$

S 系に対して S' 系が等速直線運動をしている場合

このとき \mathbf{R} の加速度は $\mathbf{0}$ なので

$$\frac{d^2\mathbf{R}}{dt^2} = \mathbf{0}$$

よって

$$S \text{ 系} \quad m \frac{d^2\mathbf{r}}{dt^2} = \mathbf{F} \quad (4.18)$$

$$S' \text{ 系} \quad m \frac{d^2\mathbf{r}'}{dt^2} = \mathbf{F} \quad (4.19)$$

従って、どちらの系でも同様に運動を記述できる。

S系に対して S'系が加速度運動をしている場合

このとき

$$\frac{d^2 \mathbf{R}}{dt^2} \neq \mathbf{0}$$

なので

$$\text{S系} \quad m \frac{d^2 \mathbf{r}}{dt^2} = \mathbf{F} \quad (4.20)$$

$$\text{S'系} \quad m \frac{d^2 \mathbf{r}'}{dt^2} = \mathbf{F} - m \frac{d^2 \mathbf{R}}{dt^2} \quad (4.21)$$

力が働かない場合 ($\mathbf{F} = \mathbf{0}$) を考えると

$$\text{S系} \quad m \frac{d^2 \mathbf{r}}{dt^2} = \mathbf{0} \quad (4.22)$$

$$\text{S'系} \quad m \frac{d^2 \mathbf{r}'}{dt^2} = -m \frac{d^2 \mathbf{R}}{dt^2} \quad (4.23)$$

S系では等速直線運動、S'系では加速度運動が観測される。従って $-m \frac{d^2 \mathbf{R}}{dt^2}$ を見かけの力（慣性力）とする。第1法則が成り立つ系を**慣性系**、成り立たない系を**非慣性系**という。

非慣性系で運動方程式を記述するには

$$m \frac{d^2 \mathbf{r}'}{dt^2} = \mathbf{F}' = \mathbf{F} - m \frac{d^2 \mathbf{R}}{dt^2} \quad (4.24)$$

と置き換える。

慣性系の問題の解き方

- [1] 慣性系から見た動体の加速度 α を書き入れ、全ての力を書き込んで運動方程式を立てる。
- [2] 非慣性系から見た、動体の中にある物体に働く慣性力を書き込む。
- [3] 物体に働く慣性力以外の力を書き込む。
- [4] 慣性力を含む物体の運動方程式を立てる（非慣性系の運動方程式）。静止している場合はつり合いの式を書く。
- [5] 運動方程式（つり合いの式）を解く。

◆ B ◆ ガリレイ変換

2つの慣性系 S(O, x, y, z) と S'(O', x', y', z') で、 $x \parallel x', y \parallel y', z \parallel z'$ とし、O' は S の座標系で (x_0, y_0, z_0) にあり、一定の速度 $\mathbf{v}_0 = (u, v, w)$ であるとする。

任意の点 P の座標を (x, y, z), (x', y', z') とすれば

$$x = x_0 + x' \quad y = y_0 + y' \quad z = z_0 + z' \quad (4.25)$$

$$x' = x - x_0 \quad y' = y - y_0 \quad z' = z - z_0 \quad (4.26)$$

である。これらを t で微分すると

$$u = u_0 + u' \quad v = v_0 + v' \quad w = w_0 + w' \quad (4.27)$$

$$u' = u - u_0 \quad v' = v - v_0 \quad w' = w - w_0 \quad (4.28)$$

となる。式 (4.27) を更に t で微分すると $\frac{du_0}{dt} = 0, \frac{dv_0}{dt} = 0, \frac{dw_0}{dt} = 0$ なので

$$\frac{du}{dt} = \frac{du'}{dt} \quad \frac{dv}{dt} = \frac{dv'}{dt} \quad \frac{dw}{dt} = \frac{dw'}{dt} \quad (4.29)$$

となる。式 (4.25)~式 (4.29) を**ガリレイ変換**という。例えば、式 (4.28) は速度 u で飛んでいる鳥を同方向に速度 u_0 で走っている列車から見ると相対的に $u - u_0$ の速度で飛んでいるように見えるということ。

v が一定であるとき、S が慣性系ならば S' も慣性系である。

◆ C ◆ 力と加速度（運動の第2法則）

質点に他の物体から力が働いた結果、加速度が生じる。このとき

$$m \frac{d^2 \mathbf{r}}{dt^2} = \mathbf{F} \quad (4.30)$$

が成り立つ（運動方程式）。

《注》運動方程式は [結果] = [原因] というように書くことが多い。

運動の変化は、運動量 $p = mv$ を用いて

$$\Delta p = p(t_2) - p(t_1)$$

と表される。運動の変化は加えられた駆動力（＝力 × 力を加えた時間）によって起こるので、

$$\Delta p = F \Delta t \quad (4.31)$$

と書くことができる。しかし、実際 F は変化するので積分を用いることで一般化ができる。力を時間で積分したものを力積 I といい

$$I = \int_{t_1}^{t_2} F dt$$

で定義される。つまり運動の変化 Δp は力積 I に等しい。

運動の変化率は式 (4.31) から

$$\frac{\Delta p}{\Delta t} = F$$

と書ける。 $\Delta t \rightarrow 0$ のとき

$$\frac{dp}{dt} = F \quad (4.32)$$

で、質点の運動量の時間微分は、その瞬間に加えられた力に等しいことを意味する。運動量の定義式よりこれは

$$m \frac{dv}{dt} = F \quad (4.33)$$

と書くこともできる。

ここで、 F はその物体に加えられた力の合力を指し、 m はその質点の慣性質量とする。

運動方程式は

$$\frac{d^2 \mathbf{r}}{dt^2} = \frac{\mathbf{F}}{m}$$

より、 F が一定のとき質量が大きいくほど加速度の変化が小さい。物体が運動の状態を続けようとする性質を慣性ということから m は慣性質量と呼ばれる。

◆ D ◆ 作用・反作用の法則（運動の第 3 法則）

2 個の質点 1, 2 があり、互いに力を及ぼしているとき、質点 1 が質点 2 から受ける力 F_{12} は、質点 2 が質点 1 から受ける力 F_{21} と大きさが同じで向きが反対である。つまり

$$F_{12} = -F_{21} \quad (4.34)$$

である（作用・反作用の法則）。

林檎が落下しているとき、林檎が地球から受ける力（重力）と地球が林檎から受ける力は作用・反作用の関係にある。また、林檎が机の上で静止しているとき、林檎が机から受ける力（垂直抗力）と机が林檎から受ける力も作用・反作用の関係にある。しかし、林檎が地球から受ける力（重力）と林檎が机から受ける力（垂直抗力）は作用・反作用の関係ではなく、釣り合いの関係である。

◆ E ◆ 2 節 問題

- [1] 滑らかな水平面上にある板（質量 M ）の上を人（質量 m ）が板に対して加速度 a で歩くとき、板は水平面上に対してどのような加速度を持つか。また、人と板とが互いに水平に及ぼしあう力はどれだけか。
- [2] 水平な滑らかな床の上に一樣な鎖（質量 M 、長さ l ）を一直線に置いてその一端を一定の力 F で引っ張る。鎖の各点での張力を求めよ。
- [3] 惑星が太陽から惑星の質量に比例し、太陽からの距離の 2 乗に反比例する引力を受けて太陽のまわりを円運動を行うものとする。いろいろな惑星が太陽の周りを回る周期 T と、円運動の半径 a との間には

$$\frac{T^2}{a^3} = \text{惑星によらない定数}$$

の関係があることを示せ。この関係はケプラーの第 3 法則に相当する。

- [4] 太陽系は銀河系の中心から 30000 光年の距離で、およそ 250 km s^{-1} の速さで銀河系の中心を中心として等速円運動をしている。銀河系の形は図のようになっており、太陽系は銀河系の各恒星からの万有引力を受けている。銀河系の恒星は空間に散らばっているが、大雑把にいて太陽系に働く力は、銀河系全体の質量がその中心に集中していると考えても大体の程度のことはいえるであろう。太陽のまわりの地球の運動の速度は 30.0 km s^{-1} として、銀河系の総質量と太陽の質量との比を求めよ。

- [5] 中性子星と呼ばれる星は中性子が万有引力によって結び付けられてたもので、原子核と同様な密度（およそ $10^{12} \text{ g cm}^{-3}$ ）を持つ。中性子星は球形で、自転しているとして、赤道で中性子星が飛び去らないための回転の周期の最小値を求めよ。

4.3 簡単な運動

◆ A ◆ 落体の運動

鉛直上方に y 軸をとり、適当な高さの点を原点とする。質量 m の質点を y 軸上で運動させると下向きに加速度を持っているので、下向きに力が働く。よって運動方程式は

$$m \frac{d^2 y}{dt^2} = -F$$

加速度は物体によらず一定である。元々物体が慣性質量を持つことと、地球が物体を引っ張る（万有引力）ことは独立なことである。よって、「加速度が物体によらず一定であること」は、慣性質量 m と重力（ F ）が比例していなければならない。これは歴史の中で確かめられたので

$$F = mg$$

とすれば運動方程式は

$$\frac{d^2 y}{dt^2} = -g \quad (4.35)$$

となる。これを積分して

$$\frac{dy}{dt} = -gt + C$$

ここで、初速度を v_0 とすれば、 $t = 0$ を代入して

$$\frac{dy}{dt} = C \iff v_0 = C$$

なので

$$\frac{dy}{dt} = -gt + v_0$$

となる。これを更に積分して

$$y = -\frac{1}{2}gt^2 + v_0t + C'$$

投げ出した時の位置を原点とすれば、 $t = 0$ を代入して

$$0 = C'$$

よって

$$y = -\frac{1}{2}gt^2 + v_0t$$

となる。

◆ B ◆ 粘性抵抗力が働く場合の落体運動

物体の運動が遅いとき、粘性抵抗力がはたらき

$$F = -\alpha v \quad (4.36)$$

の形で与えられる。また、物体の運動が速いときは慣性抵抗力がはたらき

$$F = \begin{cases} -\beta v^2 & v > 0 \text{ のとき} \\ +\beta v^2 & v < 0 \text{ のとき} \end{cases} \quad (4.37)$$

の形で与えられる。

自由落下で、空気抵抗がある場合を考える。鉛直下向きに y 軸をとると、運動方程式は

$$m \frac{dv}{dt} = mg - \alpha v \quad (4.38)$$

である。変数分離して

$$\begin{aligned} \frac{dv}{dt} &= g - \frac{\alpha v}{m} \iff dv = \left(g - \frac{\alpha v}{m} \right) dt \\ &\iff \frac{dv}{g - \frac{\alpha}{m}v} = dt \end{aligned}$$

両辺積分すると

$$\begin{aligned}
 \int \frac{dv}{g - \frac{\alpha}{m}v} &= \int dt \iff -\frac{m}{\alpha} \log \left| g - \frac{\alpha}{m}v \right| = t + C \\
 &\iff \log \left| g - \frac{\alpha}{m}v \right| = -\frac{\alpha}{m}t + C \\
 &\iff g - \frac{\alpha}{m}v = \exp \left(-\frac{\alpha}{m}t + C \right) \\
 &\iff \frac{\alpha}{m}v = g - \exp \left(-\frac{\alpha}{m}t + C \right) \\
 &\iff v = \frac{m}{\alpha} \left\{ g - \exp \left(-\frac{\alpha}{m}t + C \right) \right\} = \frac{m}{\alpha} \left\{ g - \exp \left(-\frac{\alpha}{m}t \right) \exp(C) \right\}
 \end{aligned}$$

ここで、初期条件より $t = 0$, $v = 0$ なので

$$0 = \frac{m}{\alpha} \{g - \exp(C)\} \iff \exp(C) = g$$

よって、

$$v = \frac{mg}{\alpha} \left\{ 1 - \exp \left(-\frac{\alpha}{m}t \right) \right\} \quad (4.39)$$

となる。

式 (4.39) で、 $t \rightarrow \infty$ とすると

$$v_{\infty} = \frac{mg}{\alpha} \quad (4.40)$$

となる。 v_{∞} を終端速度といい、これより大きくなることはない。

◆ C ◆ 慣性抵抗力が働く場合の落体運動

半径が大きくなると粘性抵抗力より慣性抵抗力の方が支配的になる。よって、運動方程式は

$$m \frac{dv}{dt} = mg - \beta v^2 \quad (4.41)$$

となる。先程と同じように変数分離して

$$\frac{dv}{g - \frac{\beta}{m}v^2} = dt$$

両辺積分すると

$$\begin{aligned}
 \int \frac{dv}{g - \frac{\beta}{m}v^2} &= \int dt \\
 \text{左辺} &= \int \frac{dv}{\left(\sqrt{g} + \sqrt{\frac{\beta}{m}}v\right)\left(\sqrt{g} - \sqrt{\frac{\beta}{m}}v\right)} = \frac{1}{2\sqrt{g}} \int \left(\frac{1}{\sqrt{g} + \sqrt{\frac{\beta}{m}}v} + \frac{1}{\sqrt{g} - \sqrt{\frac{\beta}{m}}v} \right) dv \quad (\text{部分分数分解}) \\
 &= \frac{1}{2\sqrt{g}} \left(\sqrt{\frac{m}{\beta}} \log \left| \sqrt{g} + \sqrt{\frac{\beta}{m}}v \right| - \sqrt{\frac{m}{\beta}} \log \left| \sqrt{g} - \sqrt{\frac{\beta}{m}}v \right| \right) \\
 &= \frac{1}{2} \sqrt{\frac{m}{g\beta}} \left(\log \left| \sqrt{g} + \sqrt{\frac{\beta}{m}}v \right| - \log \left| \sqrt{g} - \sqrt{\frac{\beta}{m}}v \right| \right) = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{m}{g\beta}} \log \left| \frac{\sqrt{g} + \sqrt{\frac{\beta}{m}}v}{\sqrt{g} - \sqrt{\frac{\beta}{m}}v} \right|
 \end{aligned}$$

$$\text{右辺} = t + C$$

よって

$$\begin{aligned}
 \frac{1}{2} \sqrt{\frac{m}{g\beta}} \log \left| \frac{\sqrt{g} + \sqrt{\frac{\beta}{m}}v}{\sqrt{g} - \sqrt{\frac{\beta}{m}}v} \right| &= t + C \quad \stackrel{2C\sqrt{\frac{g\beta}{m}}=C'}{\iff} \log \left| \frac{\sqrt{g} + \sqrt{\frac{\beta}{m}}v}{\sqrt{g} - \sqrt{\frac{\beta}{m}}v} \right| = 2t\sqrt{\frac{g\beta}{m}} + C' \\
 &\iff \frac{\sqrt{g} + \sqrt{\frac{\beta}{m}}v}{\sqrt{g} - \sqrt{\frac{\beta}{m}}v} = e^{2t\sqrt{\frac{g\beta}{m}} + C'} \\
 &\iff \sqrt{g} + \sqrt{\frac{\beta}{m}}v = \left(\sqrt{g} - \sqrt{\frac{\beta}{m}}v \right) e^{2t\sqrt{\frac{g\beta}{m}} + C'}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
(\text{前頁の続き}) &\iff \sqrt{\frac{\beta}{m}} v + \sqrt{\frac{\beta}{m}} v e^{2t\sqrt{\frac{g\beta}{m}+C'}} = \sqrt{g} e^{2t\sqrt{\frac{g\beta}{m}+C'}} - \sqrt{g} \\
&\iff \sqrt{\frac{\beta}{m}} v \left(1 + e^{2t\sqrt{\frac{g\beta}{m}+C'}} \right) = \sqrt{g} \left(e^{2t\sqrt{\frac{g\beta}{m}+C'}} - 1 \right) \\
&\iff v = -\sqrt{\frac{mg}{\beta}} \frac{1 - e^{2t\sqrt{\frac{g\beta}{m}+C'}}}{1 + e^{2t\sqrt{\frac{g\beta}{m}+C'}}}
\end{aligned}$$

となる。初期条件より $t = 0$, $v = 0$ なので

$$0 = 1 - e^{C'} \iff C' = 0$$

よって

$$v = -\sqrt{\frac{mg}{\beta}} \frac{1 - e^{2t\sqrt{\frac{g\beta}{m}}}}{1 + e^{2t\sqrt{\frac{g\beta}{m}}}} \quad (4.42)$$

となる。ここで、分子分母に $e^{-2t\sqrt{\frac{g\beta}{m}}}$ をかけると

$$v = -\sqrt{\frac{mg}{\beta}} \frac{e^{-2t\sqrt{\frac{g\beta}{m}}} - 1}{e^{-2t\sqrt{\frac{g\beta}{m}}} + 1} = \sqrt{\frac{mg}{\beta}} \frac{1 - e^{-2t\sqrt{\frac{g\beta}{m}}}}{1 + e^{-2t\sqrt{\frac{g\beta}{m}}}}$$

なので、 $t \rightarrow \infty$ とすると

$$v_{\infty} = \sqrt{\frac{mg}{\beta}} \quad (4.43)$$

と、終端速度が求められる。

◆ D ◆ 放物運動

質量 m の物体を、仰角（地表と成す角） θ $\left(0 < \theta < \frac{\pi}{2}\right)$ 、速さ v_0 で放り投げた場合の運動を考える。

空気抵抗を無視すると、任意の点での物体に加わる力は重力だけなので運動方程式は次のようになる。

$$m \frac{d^2 x}{dt^2} = 0 \qquad m \frac{d^2 y}{dt^2} = 0 \qquad m \frac{d^2 z}{dt^2} = -mg \quad (4.44)$$

これらの微分方程式を解くと次のようになる。

$$\begin{aligned}
\frac{d^2 x}{dt^2} &= 0 & \frac{d^2 y}{dt^2} &= 0 & \frac{d^2 z}{dt^2} &= -g \\
\frac{dx}{dt} &= C_x & \frac{dy}{dt} &= C_y & \frac{dz}{dt} &= -gt + C_z \\
x &= C_x t + D_x & y &= C_y t + D_y & z &= -\frac{1}{2}gt^2 + C_z t + D_z
\end{aligned}$$

放物運動は2次元平面内の運動なので、 xz 平面内での運動と考えると、 $t = 0$ のとき $\mathbf{r} = (0, 0, 0)$, $\mathbf{v}_0 = (v_0 \cos \theta, 0, v_0 \sin \theta)$ なので、代入すると

$$\begin{aligned}
\frac{d}{dt} x(0) &= v_0 \cos \theta = C_x & \frac{d}{dt} y(0) &= 0 = C_y & \frac{d}{dt} z(0) &= v_0 \sin \theta = C_z \\
x(0) &= 0 = D_x & y(0) &= 0 = D_y & z(0) &= 0 = D_z
\end{aligned}$$

なので、特殊解は

$$x = v_0 t \cos \theta \qquad y = 0 \qquad z = v_0 t \sin \theta \quad (4.45)$$

となる。

◆ E ◆ 粘性抵抗力が働く場合の放物運動

図を描くと、任意の点での物体に加わる力は重力 $m\mathbf{g}$ と粘性抵抗 $-\alpha\mathbf{v}$ である。水平方向を x 軸、鉛直方向を z 軸とすると

$$m\mathbf{g} = -mg\mathbf{k} \qquad -\alpha\mathbf{v} = -\alpha v_x \mathbf{i} - \alpha v_z \mathbf{k}$$

となる。また、初期条件は先程と同じとする。運動方程式は

$$m \frac{dv_x}{dt} = -\alpha v_x \qquad m \frac{dv_z}{dt} = -mg - \alpha v_z \quad (4.46)$$

となる。

第5章 電磁気学 I

電磁気学に入る前に、この章で必要なベクトル解析の知識を確認する。詳しくはベクトル解析の章を見ていただきたい。

5.1 線積分、面積分、体積分

電磁気学を学ぶには、線積分、面積分、体積分の3つの積分の知識が必要不可欠である。

◆ A ◆ スカラー場の線積分

線積分とは、ある線分に沿って物理量を足していくことである。

空間上に曲線 C がある。この C を**経路**という。線積分は、その経路上の各点に存在する物理量（今から説明するのはスカラー場 f ）を足して合わせていくことを考える。経路上の位置 \mathbf{r} に存在するスカラー場 $f(\mathbf{r})$ が与えられているとする。

まず、経路 C を n 個の小区間に分割する。 C の始点を点 A 、終点を点 B として A から順に、分点

$$A = P_0, P_1, P_2, \dots, P_n = B$$

をとる。点 P_k の位置ベクトルを \mathbf{r}_k とし、 $\Delta s_k = P_k - P_{k-1}$ とする。

この小区間 Δs_k とスカラー場 $f(\mathbf{r}_k)$ をかけたものを足し合わせていく：

$$\sum_{k=1}^n f(\mathbf{r}_k) \Delta s_k$$

ここで、 n を無限大までに増やして小区間の長さを限りなく 0 に近づかせると次のように積分の形に表すことができる。これを経路 C に沿うスカラー場の線積分という。

$$\sum_{k=1}^n f(\mathbf{r}_k) \Delta s_k \xrightarrow{n \rightarrow \infty} \int_C f(\mathbf{r}) ds \quad (5.1)$$

◆ B ◆ ベクトル場の線積分

経路 C 上にベクトル場 $\mathbf{F}(\mathbf{r})$ が与えられているとする。

ベクトルの線積分も基本的な考え方はスカラーのときと同じである。ただし、ベクトル場の線積分では、**ベクトル場の経路に沿った方向の成分**を積分する。この成分は、ベクトル \mathbf{F} と単位接線ベクトル \mathbf{t} の内積で求めることができる。よって、ベクトル場 $\mathbf{F}(\mathbf{r})$ の線積分は以下の式である。

$$\int_C \mathbf{F}(\mathbf{r}) \cdot \mathbf{t} ds = \int_C \mathbf{F}(\mathbf{r}) \cdot d\mathbf{r} \quad (5.2)$$

経路の始点 A と終点 B が一致している曲線（経路）を**閉曲線**という。例えば $C: x^2 + y^2 = 1$ は円なので閉曲線である。経路が閉曲線の場合の線積分を**周回積分**といい、次のように表す。

$$\oint_C \mathbf{F}(\mathbf{r}) \cdot \mathbf{t} ds \quad (5.3)$$

◆ C ◆ スカラー場の面積分

面積分とは、ある面全体について物理量を足し合わせていくことである。

空間上に曲面 S があり、 S 上でスカラー場 $f(\mathbf{r})$ が定義されているとする。曲面を網目状の微小な面積 ΔS に分け、それにスカラー場 $f(\mathbf{r})$ を掛けたものを足し合わせることを考える。そして、分割数を増やして $\Delta S \rightarrow 0$ としていけば面積分が得られる。

$$\int_S f(\mathbf{r}) dS \quad (5.4)$$

ここで注意なのが、**青緑色**の S は、曲面 S 上の面積分という意味での S であり、**水色**の S は、面積の S という意味である。

dS は微小な長方形の面積なので $dS = dxdy$ である。よって、式 (5.4) は

$$\iint_D f(\mathbf{r}) dxdy \quad (5.5)$$

のように表すこともできる。 D は曲面 S が定義されている領域である。

◆ D ◆ ベクトル場の面積分

曲面 S 上にベクトル場 $\mathbf{F}(\mathbf{r})$ が与えられているとする。

ベクトル場の面積分では、ベクトル場の単位法線ベクトル方向の成分を積分する。この成分は、ベクトル \mathbf{F} と単位法線ベクトル \mathbf{n} の内積で求めることができる。よって、ベクトル場 $\mathbf{F}(\mathbf{r})$ の面積分は以下の式である。

$$\int_S \mathbf{F}(\mathbf{r}) \cdot \mathbf{n} dS \quad (5.6)$$

球面のような閉じた面を閉曲面という。曲面が閉曲面の場合の面積分は次のように表す。

$$\oint_S \mathbf{F}(\mathbf{r}) \cdot \mathbf{n} dS \quad (5.7)$$

◆ E ◆ 体積分

体積分とは、ある体積領域全体について物理量を足し合わせていくことである。

空間上に体積領域 V があり、 V 上でスカラー場 $f(\mathbf{r})$ が定義されているとする。この領域を微小な体積領域 ΔV に分け、それにスカラー場 $f(\mathbf{r})$ を掛けたものを足し合わせることを考える。そして、分割数を増やして $\Delta V \rightarrow 0$ としていけば体積分が得られる。

$$\int_V f(\mathbf{r}) dV \quad (5.8)$$

5.2 ベクトル場の微分：勾配、発散、回転

◆ A ◆ ハミルトンの演算子

ハミルトンの演算子は、以下のような形式的なベクトルであり、ナブラと読む。

$$\nabla = \left[\frac{\partial}{\partial x} \quad \frac{\partial}{\partial y} \quad \frac{\partial}{\partial z} \right]^\top \quad (5.9)$$

ナブラの定義や逆三角形の2辺の太さが太いことから、 ∇ はベクトルの形をしていることは明らかである。勿論、 $\frac{\partial}{\partial x}$ だけでは成り立たず、 $\frac{\partial f}{\partial x}$ のように微分される関数がないといけない。では何故こんなものがあるのかというと、後の勾配、発散、回転の式を表すのに便利だからだ。これらは電磁気学で出てくる大切な概念である。

例えば、 ∇f と表せば、ベクトルのスカラー倍と見做すことができ

$$\nabla f = \left[\frac{\partial}{\partial x} \quad \frac{\partial}{\partial y} \quad \frac{\partial}{\partial z} \right]^\top f = \left[\frac{\partial f}{\partial x} \quad \frac{\partial f}{\partial y} \quad \frac{\partial f}{\partial z} \right]^\top$$

と、スカラー関数 f を x, y, z で偏微分したものをそれぞれの成分とするベクトルを表すことができる。尚、これは勾配の定義そのものである。

また、ベクトル関数 \mathbf{F} を内積の形でかければ、

$$\nabla \cdot \mathbf{F} = \left[\frac{\partial}{\partial x} \quad \frac{\partial}{\partial y} \quad \frac{\partial}{\partial z} \right]^\top \cdot [F_x \quad F_y \quad F_z]^\top = \frac{\partial F_x}{\partial x} + \frac{\partial F_y}{\partial y} + \frac{\partial F_z}{\partial z}$$

となる。これは、発散の定義である。

外積の形でかければ

$$\begin{aligned} \nabla \times \mathbf{F} &= \left[\frac{\partial}{\partial x} \quad \frac{\partial}{\partial y} \quad \frac{\partial}{\partial z} \right]^\top \times [F_x \quad F_y \quad F_z]^\top = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \frac{\partial}{\partial x} & F_x \\ \mathbf{j} & \frac{\partial}{\partial y} & F_y \\ \mathbf{k} & \frac{\partial}{\partial z} & F_z \end{vmatrix} \\ &= \frac{\partial F_z}{\partial y} \mathbf{i} + \frac{\partial F_x}{\partial z} \mathbf{j} + \frac{\partial F_y}{\partial x} \mathbf{k} - \frac{\partial F_y}{\partial z} \mathbf{i} - \frac{\partial F_z}{\partial x} \mathbf{j} - \frac{\partial F_x}{\partial y} \mathbf{k} \\ &= \left(\frac{\partial F_z}{\partial y} - \frac{\partial F_y}{\partial z} \right) \mathbf{i} + \left(\frac{\partial F_x}{\partial z} - \frac{\partial F_z}{\partial x} \right) \mathbf{j} + \left(\frac{\partial F_y}{\partial x} - \frac{\partial F_x}{\partial y} \right) \mathbf{k} = \begin{bmatrix} \frac{\partial F_z}{\partial y} - \frac{\partial F_y}{\partial z} \\ \frac{\partial F_x}{\partial z} - \frac{\partial F_z}{\partial x} \\ \frac{\partial F_y}{\partial x} - \frac{\partial F_x}{\partial y} \end{bmatrix} \end{aligned}$$

となる。これは、回転の定義である。

◆ B ◆ 勾配 (グラディエント)

スカラー場 $\varphi(x, y, z)$ が直交座標で定義されているとする。このとき、 x についての偏微分を x 成分、 y についての偏微分を y 成分、 z についての偏微分を z 成分とするベクトル場を φ の勾配またはグラディエントといい、 $\text{grad } \varphi$ や $\nabla \varphi$ で表す。

$$\nabla \varphi = \text{grad } \varphi = \left[\frac{\partial \varphi}{\partial x} \quad \frac{\partial \varphi}{\partial y} \quad \frac{\partial \varphi}{\partial z} \right]^T \quad (5.10)$$

勾配はそれぞれの点において φ が最も増大する方向を指し示す。勾配の向きは等位面に垂直で、大きさはどれくらい増大しているかを表す。等位面の間隔が狭いとき、勾配が急峻になっているので、 $\nabla \varphi$ の大きさ (矢印の長さ) が大きく、間隔が広いとき、勾配が緩やかなので、 $\nabla \varphi$ の大きさは小さい。

《注》勾配は、入力をスカラー場として、ベクトル場を出力する。

◆ C ◆ 発散 (ダイバージェンス)

ベクトル場 $\mathbf{F}(x, y, z)$ が直交座標で定義されているとする。このとき、 \mathbf{F} の x 成分 F_x を x で、 y 成分 F_y を y で、 z 成分 F_z を z で偏微分したあと、それらを足し合わせたものを \mathbf{F} の発散またはダイバージェンスといい、 $\text{div } \mathbf{F}$ や $\nabla \cdot \mathbf{F}$ で表す。

$$\nabla \cdot \mathbf{F} = \text{div } \mathbf{F} = \frac{\partial F_x}{\partial x} + \frac{\partial F_y}{\partial y} + \frac{\partial F_z}{\partial z} \quad (5.11)$$

発散は、それぞれの点においてベクトル場 \mathbf{F} の流入出を評価する。例えば、 $\mathbf{v}(x, y, z)$ は点 (x, y, z) での流体の速度を示すとする。ある空間に 3 辺の長さが Δx , Δy , Δz の微小な直方体を考える。この直方体に流入する流体の量を V_{in} 、流出する流体の量を V_{out} とするとき、 $V_{\text{out}} - V_{\text{in}} > 0$ なら、流出量の方が多いので、この直方体の中に蛇口のようなものがあってそこから流体が「湧き出て」いることを表す。逆に $V_{\text{out}} - V_{\text{in}} < 0$ なら、流出量の方が少ないので、この直方体の中に排水溝のようなものがあってそこに流体が「吸い込まれて」いることを表す。証明は略すが、この直方体の中から流れ出る流体は

$$V_{\text{out}} - V_{\text{in}} = \left(\frac{\partial v_x}{\partial x} + \frac{\partial v_y}{\partial y} + \frac{\partial v_z}{\partial z} \right) \Delta x \Delta y \Delta z = (\text{div } \mathbf{v}) \Delta x \Delta y \Delta z$$

で表すことができる。直方体の体積は $\Delta x \Delta y \Delta z$ なので、これで割ると $\text{div } \mathbf{v}$ は単位時間における単位体積あたりでの直方体の中から流出した流体の体積を表す。 $\text{div } \mathbf{v} > 0$ のとき「湧き出し」、 $\text{div } \mathbf{v} < 0$ のとき「吸い込む」、 $\text{div } \mathbf{v} = 0$ のときは流れ入った流体はそのまま流れ出る。

《注》発散は、入力をベクトル場として、スカラー場を出力する。

◆ D ◆ 回転 (ローテーション)

ベクトル場 $\mathbf{F}(x, y, z)$ が直交座標で定義されているとする。このとき、次のように定義されるものを \mathbf{F} の回転またはローテーションといい、 $\text{rot } \mathbf{F}$ や $\nabla \times \mathbf{F}$ で表す。

$$\nabla \times \mathbf{F} = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \frac{\partial}{\partial x} & F_x \\ \mathbf{j} & \frac{\partial}{\partial y} & F_y \\ \mathbf{k} & \frac{\partial}{\partial z} & F_z \end{vmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial F_z}{\partial y} - \frac{\partial F_y}{\partial z} \\ \frac{\partial F_x}{\partial z} - \frac{\partial F_z}{\partial x} \\ \frac{\partial F_y}{\partial x} - \frac{\partial F_x}{\partial y} \end{bmatrix} \quad (5.12)$$

回転は、それぞれの点においてベクトル場 \mathbf{F} の回転の向きや強さを表している。 $\text{rot } \mathbf{F} \neq \mathbf{0}$ のとき \mathbf{F} が回転軸に対して渦巻いている、つまり回転する要素があるということになる。

《注》回転は、入力をベクトル場として、ベクトル場を出力する。

5.3 クーロン力と電場

◆ A ◆ クーロン力 (静電気力)

クーロン力が起こる原因になるものを電荷という。電荷には正負があり、正の電荷をもつ代表的なものに陽子、負の電荷をもつ代表的なものに電子がある。電荷の量を電荷量といい、 q と表す。単位は C である。

1 C は 1 A の電流を 1 秒間流した時に流れる電荷量なので

$$1 \text{ C} = 1 \text{ A} \cdot \text{s} \quad (5.13)$$

である。

陽子と電子の電荷量は大きさが同じで向きが反対である。陽子と電子の電荷の大きさを電気素量といい、 e で表す。

$$e = 1.602 \times 10^{-19} \text{ C} \quad (5.14)$$

つまり、陽子の電荷量は $+e$ 、電子の電荷量は $-e$ である。

電荷は陽子と陽子、電子と電子のように同符号であるとき、2つの電荷の間に反発する力（斥力）が働く。また、陽子と電子のように異符号であるとき、2つの電荷の間に引き合う力（引力）が働く。このような力を**クーロン力**といい、以下の法則が成り立つ。

クーロンの法則

2つの点電荷があり、それぞれの電荷量を Q, q とする。 Q から q へ向かうベクトルを \mathbf{r} とするとき、点電荷 q に働くクーロン力は

$$\mathbf{F} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{qQ}{|\mathbf{r}|^2} \cdot \frac{\mathbf{r}}{|\mathbf{r}|} \quad (5.15)$$

である。 ϵ_0 は真空の誘電率である。また、**青緑色**はクーロン力の大きさ、**水色**はクーロン力の向きを表す。

クーロン力の大きさ

$\frac{1}{4\pi\epsilon_0}$ は定数である。 ϵ_0 は真空の誘電率¹⁾ で、 $\frac{1}{4\pi\epsilon_0} \approx 8.987552 \times 10^9 \text{ V}^2/\text{N}$ である。この定数値はクーロンの法則が成り立つように辻褃合わせで決められた値であるのでそこまで深く考える必要はない。クーロン力は電荷量に比例し、2点間の距離 $|\mathbf{r}|$ の2乗に反比例する。

クーロン力の向き

Q と q が同符号の場合、 q には引力が働くので向きは \mathbf{r} と同じ向きになる。また、**水色**は向きのみを表すため、大きさが変わってはいけけないので絶対値で割って大きさを1にする。

重ね合わせの原理

電荷が q, Q_1, Q_2, \dots, Q_n と複数個あったとする。また、 Q_1 が q に及ぼすクーロン力を \mathbf{F}_1 、 \dots 、 Q_n が q に及ぼすクーロン力を \mathbf{F}_n とするとき、 q が受けるクーロン力はそれぞれのクーロン力の和で表すことができる（**重ね合わせの原理**）。

クーロン力の重ね合わせの原理

Q_i から q へ向かうベクトルを \mathbf{r}_i とするとき、点電荷 q が受けるクーロン力は、

$$\mathbf{F} = \sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i \quad (5.16)$$

$$= \mathbf{F}_1 + \mathbf{F}_2 + \dots + \mathbf{F}_n$$

$$= \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \sum_{i=1}^n \frac{Q_i}{|\mathbf{r}_i|^2} \cdot \frac{\mathbf{r}_i}{|\mathbf{r}_i|} \quad (5.17)$$

例 点 $A_1(a, 0)$ に点電荷 Q 、点 $A_2(-a, 0)$ に点電荷 Q 、点 $D(0, d)$ に点電荷 q がある。このとき、 q にかかるクーロン力を求めよ。

$$\overrightarrow{A_1D} = \mathbf{r}_1 = \begin{bmatrix} -a \\ d \end{bmatrix}, \quad \overrightarrow{A_2D} = \mathbf{r}_2 = \begin{bmatrix} a \\ d \end{bmatrix} \quad \text{とする。よって}$$

$$\begin{aligned} \mathbf{F} &= \mathbf{F}_1 + \mathbf{F}_2 \\ &= \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{qQ}{|\mathbf{r}_1|^2} \frac{\mathbf{r}_1}{|\mathbf{r}_1|} + \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{qQ}{|\mathbf{r}_2|^2} \frac{\mathbf{r}_2}{|\mathbf{r}_2|} \\ &= \frac{qQ}{4\pi\epsilon_0} \frac{\mathbf{r}_1}{|\mathbf{r}_1|^3} + \frac{qQ}{4\pi\epsilon_0} \frac{\mathbf{r}_2}{|\mathbf{r}_2|^3} \\ &= \frac{qQ}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{(\sqrt{a^2 + d^2})^3} \begin{bmatrix} -a \\ d \end{bmatrix} + \frac{qQ}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{(\sqrt{a^2 + d^2})^3} \begin{bmatrix} a \\ d \end{bmatrix} \\ &= \frac{qQ}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{(\sqrt{a^2 + d^2})^3} \left(\begin{bmatrix} -a \\ d \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} a \\ d \end{bmatrix} \right) = \frac{qQ}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{(\sqrt{a^2 + d^2})^3} \begin{bmatrix} 0 \\ d \end{bmatrix} \end{aligned}$$

◆ B ◆ 電場 (1)

クーロン力は、何かの物体に接触していなくても発生する力である。これからある点電荷 A があつたとき、その点電荷 A が周りの空間に影響を及ぼして、その空間の中に点電荷 B が置かれたときに A による影響を受けてクーロン力が働くのではない

1) 真空の誘電率についてはここでは触れない。そういうものだとして認識してもよい。なお、真空の誘電率は、 c を光の速さ、 μ_0 を真空の透磁率とすると $\epsilon_0 = \frac{1}{c^2 \mu_0}$ で求められる。

かと考えることにする。そのような影響を表す量を**電場**といい、 E で表す。

ここで、クーロンの法則による表し方を変えてみる（一先ず、クーロン力の大きさ（スカラー）だけを考える）。

$$\begin{aligned} F &= \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{Q_1 Q_2}{r^2} \\ &= Q_2 \left(\frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{Q_1}{r^2} \right) \end{aligned} \quad (5.18)$$

式(5.18)をこういう見方で考える。

- [1] Q_2 の存在は置いて、点電荷 Q_1 があることによって Q_1 が周りの空間にある影響 E を作り出す（本来はベクトル E ）。これは式(5.18)の青緑色の部分に該当する。
- [2] Q_2 は、 E を感じてクーロン力を受ける。

電場 (1)

電荷に力を作用させる電氣的な空間（このような空間のことを**場**と呼ぶ。特に、場の値がベクトルであるとき**ベクトル場**という）。

では、このことをベクトルでまとめる。

電場 (2)

原点にある電荷 Q_1 があって、この電荷が周りの空間のある1点 $\mathbf{r} = (x, y, z)$ に

$$\mathbf{E}(x, y, z) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{Q_1}{|\mathbf{r}|^2} \frac{\mathbf{r}}{|\mathbf{r}|} \quad (5.19)$$

だけの電場を作っていると考える。そして、その電場に入った電荷 Q_2 は、電場から

$$\mathbf{F} = Q_2 \mathbf{E} \quad (5.20)$$

と表せる力を受ける。電場 \mathbf{E} の単位は N/C である。よって、電場は「1C の電荷に働くクーロン力」ということもできる。

電場の向きは \mathbf{r} に平行である。 $Q_2 < 0$ であれば、 \mathbf{r} と反対向きになる。

◆ C ◆ 電荷の分布

今までは点電荷について進めてきたが、実際電荷は空間にどのように分布しているか考える。

点電荷は、空間のある1点に存在する電荷で、大きさをもたない。これでは現実味に欠けるので、空間的な広がりを与えていく。

まず、点電荷がある1方向に広がって分布する**線電荷**を考える。このとき、単位長さ（MKS 単位系では 1m）あたりの電荷量を**線電荷密度**といい、 λ で表す。単位は C/m である。経路 C 上に存在する電荷の総量、つまり経路 C にある総電荷 Q は、以下のように線積分で求めることができる。

$$Q = \int_C \lambda dl \quad (5.21)$$

しかし、この線電荷は1方向には広がりを持つが、太さを持たない線であることが条件である。これではまだ非現実的なので、もう1方向に広がって分布する**面電荷**を考える。面 H 上の面電荷について、単位面積（MKS 単位系では 1m^2 ）あたりの電荷量を**面電荷密度**といい、 σ で表す。単位は C/m^2 である。面 H 上に存在する電荷の総量（総電荷） Q は、以下のように面積分で求めることができる。

$$Q = \int_H \sigma dS \quad (5.22)$$

しかし、これも面に厚みがないものとするので、これでも現実的な電荷分布とは言えない。更にもう1方向に広がって分布する電荷を考える。これは風船のような空間の体積領域 V の内部に電荷が分布していると考え。このとき、単位体積（MKS 単位系では 1m^3 ）あたりの電荷量を**電荷密度**といい、 ρ で表す。単位は C/m^3 である。体積領域 V に存在する電荷の総量（総電荷） Q は、以下のように体積分で求めることができる。

$$Q = \int_V \rho dV \quad (5.23)$$

◆ D ◆ 電場 (2)