第3回補足

連続極限

1次元の剛体を幅 Δx ごとに N 分割し、 i 番目の微小部分の質量を Δm_i とする (図 A.4)。 $x_i = i\Delta x$ を図 A.4 のように剛体の端が $x = 0$ になるように座標をとった場合の i 番目の質点の位置座標とする。剛体の密度が一樣と限らない場合、 Δm_i は i ごとに異なる値でも良い。 Δx が十分小さければ質点系とみなせるので、全質量 M と重心座標 X は、式 (33) より

$$M = \sum_{i=1}^N \Delta m_i, \quad X = \sum_{i=1}^N \Delta m_i x_i \quad (\text{A.31})$$

で与えられる。

図 A.4: 1次元剛体の連続極限。

$\Delta x \rightarrow 0$ の極限を考えるが、全体の長さ $l = N\Delta x$ を一定に保つためには同時に $N = l/\Delta x \rightarrow \infty$ とする必要がある (刻み幅を小さくするにつれ分割数を増やす)。質量の式を

$$M = \lim_{\Delta x \rightarrow 0} \sum_{i=1}^N \frac{\Delta m_i}{\Delta x} \Delta x \quad (\text{A.32})$$

と変形し、積分の定義

$$\int dx f(x) = \lim_{\Delta x \rightarrow 0} \sum_i f(x_i) \Delta x \quad (\text{A.33})$$

と比較すると、全質量 M は $\lim_{\Delta x \rightarrow 0} \Delta m_i / \Delta x$ を x で積分したものに对应することがわかる。この量は位置 x での剛体の線密度

$$\lambda(x) \equiv \lim_{\Delta x \rightarrow 0} \frac{\Delta m_i}{\Delta x} \quad (\text{A.34})$$

に对应する。 $\Delta m_i / \Delta x$ は長さ Δx あたりの質量 Δm_i なので、 i 番目の微小区間の平均線密度に对应するので、 $\Delta x \rightarrow 0$ の極限で位置 x での線密度 $\lambda(x)$ になる。 i 番目の微小区間という番号の情報が連続変数 x になっていることに注意。これより

$$M = \sum_{i=1}^N \frac{\Delta m_i}{\Delta x} \Delta x \xrightarrow{\Delta x \rightarrow 0} \int dx \lambda(x) \quad (\text{A.35})$$

同様に重心の座標は

$$X = \sum_{i=1}^N \Delta m_i x_i = \sum_{i=1}^N \Delta x \frac{\Delta m_i}{\Delta x} x_i \xrightarrow{\Delta x \rightarrow 0} \int dx x \lambda(x) \quad (\text{A.36})$$

となる。 $x_i = i\Delta x$ は i 番目の質点の位置座標なので、 $\Delta x \rightarrow 0$ の極限では x になる。

空間3次元の場合は、剛体を微小体積 $\Delta V = \Delta x \Delta y \Delta z$ ごとに分割し、番号をつけ、 i 番目の微小部分の質量を Δm_i とする。位置座標などがベクトルになることに注意すると、全質量は

$$M = \sum_{i=1}^N \Delta m_i = \sum_{i=1}^N \frac{\Delta m_i}{\Delta V} \Delta V \xrightarrow{\Delta x \rightarrow 0} \int dV \rho(\mathbf{r}), \quad \rho(\mathbf{r}) \equiv \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \frac{\Delta m_i}{\Delta V} \quad (\text{A.37})$$

となる。このときの密度は体積密度 $\rho(\mathbf{r})$ 、積分は体積積分であることに注意。重心座標は

$$\mathbf{R} = \frac{1}{M} \sum_i \Delta m_i \mathbf{r}_i = \frac{1}{M} \sum_i \frac{\Delta m_i}{\Delta V} \mathbf{r}_i \Delta V \xrightarrow{\Delta x \rightarrow 0} \frac{1}{M} \int \rho(\mathbf{r}) \mathbf{r} dV \quad (\text{A.38})$$

となる。重積分の説明は以下の説明も参照。

偶関数と奇関数

x の関数が以下の性質を満たすとき、 $f_{\text{偶}}(x)$ は偶関数、 $f_{\text{奇}}(x)$ は奇関数と呼ばれる。

$$f_{\text{偶}}(-x) = f_{\text{偶}}(x) \quad (\text{A.39})$$

$$f_{\text{奇}}(-x) = -f_{\text{奇}}(x) \quad (\text{A.40})$$

例えば $f(x) = x^n$ は、 n が偶数のとき偶関数、奇数のとき奇関数。また、 $f_{\text{偶}}(x)$ 、 $g_{\text{偶}}(x)$ が偶関数、 $f_{\text{奇}}(x)$ 、 $g_{\text{奇}}(x)$ が奇関数のとき

$$f_{\text{偶}}(x)g_{\text{偶}}(x) : \text{偶関数}$$

$$f_{\text{奇}}(x)g_{\text{奇}}(x) : \text{偶関数}$$

$$f_{\text{偶}}(x)g_{\text{奇}}(x) : \text{奇関数}$$

が成り立つ ($-x$ を代入すれば確認できる)。どちらでもない関数 (例えば $f_{\text{偶}}(x) + g_{\text{奇}}(x)$) もあることに注意。積分区間が $x = 0$ について**対称**なとき、

$$\int_{-a}^a dx f_{\text{偶}}(x) = 2 \int_0^a dx f_{\text{偶}}(x), \quad \int_{-a}^a dx f_{\text{奇}}(x) = 0 \quad (\text{A.41})$$

となる (図 A.5 参照)。これらの性質により計算が簡単になり、間違いを減らすことにもつながる。

図 A.5: 対称区間 ($x = -a$ から a まで) の偶関数 (左)、奇関数 (右) の積分。

重積分

複数の変数に依存する多変数関数の積分を重積分という。定義は、2変数の場合

$$\int dx \int dy f(x, y) = \iint f(x, y) dx dy = \lim_{\Delta x \rightarrow 0} \lim_{\Delta y \rightarrow 0} \sum_i \sum_j f(x_i, y_j) \Delta x \Delta y$$

意味：点 (x_i, y_j) での底面積 $\Delta x \Delta y$ 、高さ $f(x_i, y_j)$ の直方体の体積を範囲内で全て足す (図 A.6 左)

使い方：**積分する変数以外は定数**とみなして一変数ずつ順番に積分

$$\begin{aligned} \int_0^a dx \int_0^b dy (Ax^2y + Bx + C) &= \int_0^a dx \left[Ax^2 \frac{y^2}{2} + (Bx + C)y \right]_{y=0}^b \\ &= \int_0^a dx \left(\frac{Ab^2}{2} x^2 + Bbx + Cb \right) \\ &= \left[\frac{Ab^2}{2} \frac{x^3}{3} + Bb \frac{x^2}{2} + Cbx \right]_{x=0}^a \\ &= \frac{Aa^3b^2}{6} + \frac{Ba^2b}{2} + Cab \end{aligned} \tag{A.42}$$

逆の順番で積分しても結果は同じ (定義が和なので順番を交換できる)

$$\begin{aligned} \int_0^b dy \int_0^a dx (Ax^2y + Bx + C) &= \int_0^b dy \left[A \frac{x^3}{3} y + B \frac{x^2}{2} + C \right]_{x=0}^a \\ &= \int_0^b dy \left(A \frac{a^3}{3} y + B \frac{a^2}{2} + C \right) \\ &= \left[A \frac{a^3}{3} \frac{y^2}{2} + \left(B \frac{a^2}{2} + C \right) y \right]_{y=0}^b \\ &= \frac{Aa^3b^2}{6} + \frac{Ba^2b}{2} + Cab \end{aligned}$$

ただし**積分範囲が別の積分変数を含む場合**は先に積分を行う。式 (A.42) の積分範囲 (図 A.6 中) の y の上限は常に b だが、式 (A.43) (図 A.6 右) では x の値ごとに上限が変わるため。

$$\begin{aligned} \int_0^a dx \int_0^x dy (Ax^2y + Bx + C) &= \int_0^a dx \left[Ax^2 \frac{y^2}{2} + (Bx + C)y \right]_{y=0}^x \\ &= \int_0^a dx \left(\frac{A}{2} x^4 + Bx^2 + Cx \right) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
&= \left[\frac{A}{2} \frac{x^5}{5} + B \frac{x^3}{3} + C \frac{x^2}{2} \right]_{x=0}^a \\
&= \frac{Aa^5}{10} + \frac{Ba^3}{3} + \frac{Ca^2}{2}
\end{aligned} \tag{A.43}$$

図 A.6: 左：重積分の定義、中：式 (A.42) の積分範囲、右：式 (A.43) の積分範囲。

極座標による半円板の重心

2次元極座標は (図 A.7)

$$x = r \cos \theta, \quad y = r \sin \theta \tag{A.44}$$

と座標を (x, y) の代わりに (r, θ) で表す。直交座標での2次元の積分 (面積分) は

$$\int dS f(x, y) = \int_{-\infty}^{\infty} dx \int_{-\infty}^{+\infty} dy f(x, y) \tag{A.45}$$

であり、極座標での積分は

$$\int dS f(r, \theta) = \int_0^{\infty} dr \int_0^{2\pi} d\theta r f(r, \theta) \tag{A.46}$$

ここで微小面積要素は

$$dS = dx dy = r dr d\theta \tag{A.47}$$

で、 r は変数変換のヤコビアンである。

図6の x, y 平面を2次元極座標であらわすと、剛体の範囲のみで積分を行うには、積分範囲を

$$0 \leq r \leq a, \quad 0 \leq \theta \leq \pi \tag{A.48}$$

図 A.7: 2次元極座標。

とすれば良いことがわかる。よって重心座標は、式 (A.44) を用いて

$$\begin{aligned}
 X &= \frac{1}{M} \int_0^a dr \int_0^\pi d\theta r \sigma x \\
 &= \frac{1}{M} \int_0^a dr \int_0^\pi d\theta r \sigma r \cos \theta \\
 &= \frac{\sigma}{M} \int_0^a dr r^2 \int_0^\pi d\theta \cos \theta \\
 &= \frac{\sigma}{M} \int_0^a dr r^2 [\sin \theta]_0^\pi \\
 &= \frac{\sigma}{M} \int_0^a dr r^2 (0 - 0) \\
 &= 0
 \end{aligned} \tag{A.49}$$

$$\begin{aligned}
 Y &= \frac{1}{M} \int_0^a dr \int_0^\pi d\theta r \sigma y \\
 &= \frac{1}{M} \int_0^a dr \int_0^\pi d\theta r \sigma r \sin \theta \\
 &= \frac{\sigma}{M} \int_0^a dr r^2 \int_0^\pi d\theta \sin \theta \\
 &= \frac{\sigma}{\pi a^2 \sigma / 2} \int_0^a dr r^2 [-\cos \theta]_0^\pi \\
 &= \frac{2}{\pi a^2} \int_0^a dr r^2 [-(-1) - 1] \\
 &= \frac{4}{\pi a^2} \left[\frac{r^3}{3} \right]_0^a \\
 &= \frac{4a}{3\pi}
 \end{aligned} \tag{A.50}$$

となり、式 (92) と一致する。

合力の作用点

合力の作用点 $\mathbf{r}$ が定義できる条件を考える。 i の和が2 のとき（剛体にはたらく力が2つのとき）

$$\mathbf{F} = \sum_i \mathbf{F}_i = \mathbf{F}_1 + \mathbf{F}_2 \quad (\text{A.51})$$

$$\mathbf{N} = \sum_i \mathbf{r}_i \times \mathbf{F}_i = \mathbf{r}_1 \times \mathbf{F}_1 + \mathbf{r}_2 \times \mathbf{F}_2 \quad (\text{A.52})$$

$$\mathbf{r} \times \mathbf{F} = \mathbf{r} \times \sum_i \mathbf{F}_i = \mathbf{r} \times (\mathbf{F}_1 + \mathbf{F}_2) = \mathbf{r} \times \mathbf{F}_1 + \mathbf{r} \times \mathbf{F}_2 \quad (\text{A.53})$$

このとき式 (A.52) が式 (A.53) のようにかけるためには $\mathbf{F}_1$ と $\mathbf{F}_2$ が平行、つまり $\mathbf{F}_1 = a\mathbf{F}_2$ (a は定数) という条件が必要である。実際この場合、式 (A.52) は

$$\begin{aligned} \mathbf{N} &= \mathbf{r}_1 \times \mathbf{F}_1 + \mathbf{r}_2 \times \mathbf{F}_2 \\ &= \mathbf{r}_1 \times a\mathbf{F}_2 + \mathbf{r}_2 \times \mathbf{F}_2 \\ &= a\mathbf{r}_1 \times \mathbf{F}_2 + \mathbf{r}_2 \times \mathbf{F}_2 \\ &= (a\mathbf{r}_1 + \mathbf{r}_2) \times \mathbf{F}_2 \\ &= \frac{(a\mathbf{r}_1 + \mathbf{r}_2)}{a+1} \times (a+1)\mathbf{F}_2 \quad (\text{以下は } a \neq -1 \text{ の場合のみ成立}) \\ &= \frac{(a\mathbf{r}_1 + \mathbf{r}_2)}{a+1} \times (a\mathbf{F}_2 + \mathbf{F}_2) \\ &= \frac{(a\mathbf{r}_1 + \mathbf{r}_2)}{a+1} \times (\mathbf{F}_1 + \mathbf{F}_2) \\ &= \frac{(a\mathbf{r}_1 + \mathbf{r}_2)}{a+1} \times \mathbf{F} \end{aligned} \quad (\text{A.54})$$

となるので、

$$\mathbf{r} = \frac{(a\mathbf{r}_1 + \mathbf{r}_2)}{a+1} \quad (a \neq -1) \quad (\text{A.55})$$

とすれば式 (A.53) の形でかける。式変形の途中で $a \neq -1$ の条件が必要であることに注意。実際式 (A.55) では分母が0になるため $a = -1$ とできない。 $a = -1$ は本文で説明した偶力の場合 ($\mathbf{F}_1 = -\mathbf{F}_2$) に対応する。

はたらく力が3以上の場合でも、全ての力が平行である場合（全ての $i > 1$ で $\mathbf{F}_i = a_i\mathbf{F}_1$ とかける場合）、合力の作用点 $\mathbf{r}$ が定義できる。第4回の重力の場合がこれに相当する。ただし例外は合力が0になる場合 ($\mathbf{F} = \sum_i \mathbf{F}_i = \mathbf{0}$) で、この場合は合力の作用点は定義できない（2つの力の偶力の一般化）。