

曲線と曲面

Curves and surfaces

三浦明香子, 岸紘子, 會川義寛

MIURA Sayaka, KISHI Hiroko, AIKAWA Yoshihiro

(お茶の水女子大学大学院ライフサイエンス)

1. はじめに

1次元空間 R^1 (直線) 中の点

$$l(t) = e_1 t \quad (1)$$

を, 3次元空間 R^3 中の点

$$r(t) = e_x x(t) + e_y y(t) + e_z z(t) \quad (2)$$

に対応させる写像

$$l(t) \xrightarrow{f} r(t) \quad (3)$$

を考へる.

もしこの写像 f が連続であれば, 点 $l(t)$ が t とともに直線上を動くと, 点 $r(t)$ は3次元空間中のある曲線 C 上を動くことになる. よつてこれを, t 直線から曲線 C への写像といふ.

同様に, 2次元空間 R^2 (平面) 中の点

$$l(u, v) = e_u u + e_v v \quad (4)$$

を, 3次元空間 R^3 中の点

$$r(u, v) = e_x x(u, v) + e_y y(u, v) + e_z z(u, v) \quad (5)$$

に対応させる連続な写像

$$l(u, v) \xrightarrow{g} r(u, v) \quad (6)$$

を考へ, この平面上の点 $l(u, v)$ が u, v の変化により uv 平面上を動かせば, 点 $r(t)$ は3次元空間中のある曲面 S 上を動く. これを, uv 平面から曲面 S への写像といふ.

本稿では曲線や曲面の性質を, この $r(t)$ や $r(u, v)$ を用いて表はすことについて解説する.

2. 曲線 C

(1) 線素ベクトル dr と曲線の長さ s

$r(t)$ で表はされる曲線 C を考へる. ここで, t を時間と見做すと, 点 $r(t)$ はこの曲線 C 上を走るようになるので, この点の動きを運動といひ, 曲線 C を軌道といふ.

点 $r(t)$ が走る軌道の長さを s とすると, 曲線 C の微小長さ ds は,

$$ds = |dr| \quad (7)$$

で表はされるので, 軌道上を点 $r(t)$ が走る速さ v は,

$$v = ds/dt \quad (8)$$

となる.

(7)式で表はされる軌道長さは, (2)式を用いて,

$$\begin{aligned} ds &= \sqrt{dx^2 + dy^2 + dz^2} \\ &= \sqrt{\left(\frac{dx}{dt}\right)^2 + \left(\frac{dy}{dt}\right)^2 + \left(\frac{dz}{dt}\right)^2} dt \quad (9) \end{aligned}$$

と計算される.

この曲線 C が (xy) 平面上の平面曲線の場合にはさらに, (9)式におけるパラメータ t として x を用いて,

$$ds = \sqrt{1 + \left(\frac{dy}{dx}\right)^2} dx$$

が得られる.

(2) 軌道基底ベクトル

曲線 C のパラメータ t の替りに, 曲線長さ s を用いて, 曲線 $r(t)$ を $r(s)$ として表現しよう. これは, 点 $r(t)$ が単位速さで軌道上を運動してゐることに相当する. これを等速軌道運動といふ.

ここで, $r(t)$ の s による微分を prime 記号 $'$ を用いて, $r' \equiv dr/ds$, $r'' \equiv d^2r/ds^2$ と表はさう. このとき, 上記の等速軌道運動における速度ベクトル r' と加速度ベクトル r'' と同じ方向の単位ベクトルをそれぞれ e_t , e_n , とし, この両単位ベクトルと直交する単位ベクトル e_b を (10)式の様 に定義する:

$$\begin{aligned} e_t &\equiv r' / |r'| = r' \\ e_n &\equiv r'' / |r''| \quad (10) \end{aligned}$$

$$e_b \equiv e_t \times e_n = (r' \times r'') / |r''|$$

この3つの単位ベクトル e_t , e_n , e_b をそれぞれ接線ベクトル, 法線ベクトル, 陪法線ベクトルといひ, e_t , e_n , e_b がなす右手系基底による座標系を軌道座標系といふ.

(3) 曲率と捩率

法線ベクトル e_n は r'' の単位ベクトルであるが, r'' の長さ $|r''|$ を

$$\kappa = |r''| \quad (11)$$

と表はせば, r'' は

$$r'' = \kappa e_n \quad (12)$$

と表はされる. この κ を曲率 curvature といふ.

周知の通り, 直交基底の微分は反対称行列を用いて表はされる. 3次の反対称行列は3つのパラメータで規定されるが, この (e_t, e_n, e_b) 系の場合は, de_t が

$$de_t = \kappa e_n ds$$

であることが分かつてをり, e_b 成分がないことを考慮すると, 3つのパラメータのうちの1つは0といふことになるので, パラメータはあとひとつ, 曲率 κ のほかに, τ があれば, 行列を

$$d \begin{pmatrix} e_t \\ e_n \\ e_b \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & \kappa & \\ -\kappa & 0 & \tau \\ & -\tau & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} e_t \\ e_n \\ e_b \end{pmatrix} ds \quad (13)$$

の形に表はすことができる. この新たなパラメータ τ を捩率 torsion といひ, (13)式右辺の反対称行列を Frenet-Serret 行列, (13)式を Frenet-Serret の公式といふ.

この公式を見ると, いま軌道に沿つて前 e_t を向いて走つてゐるとき, もし軌道が左 e_n に曲率 κ で曲がると, 進行方向 e_t は κ で左 (e_n) に, 法線は κ で後 ($-e_t$) にずれる. また, もし進行方向左に見る法線が上 (e_b) に捩率 τ で浮き上がるとすると, 陪法線は τ で右

$(-e_n)$ に振られることがわかる。したがって、曲率 κ は軌道単位長さ当りの曲がり角を、振率 τ は軌道単位長さ当りの振れ角を表はしてある。

曲線長さ s による軌道位置 $r(s)$ の 1 次および 2 次微分はそれぞれ、 $r' = e_t$ 、 $r'' = \kappa e_n$ であつたが、さらに、3 次微分は $r''' = -\kappa^2 e_t + \kappa' e_n + \kappa \tau e_b$ なので、これらをまとめると、

$$\begin{pmatrix} r' \\ r'' \\ r''' \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & & \\ & \kappa & \\ -\kappa^2 & \kappa' & \kappa \tau \end{pmatrix} \begin{pmatrix} e_t \\ e_n \\ e_b \end{pmatrix} \quad (14)$$

となる。これより直ちに

$$\begin{aligned} |r'| &= 1 \\ |r' \times r''| &= \kappa \\ |r' r'' r'''| &= \kappa^2 \tau \end{aligned} \quad (15)$$

が得られる。この(15)式の計算より、曲率 κ と振率 τ が容易に求められる。

例へば、曲率 κ は、(15)式を s 微分から t 微分に変換すれば、直ちに

$$\kappa = |v \times a| / v^3 \quad (16)$$

となる。

また、平面曲線 $r(t) = e_x x(t) + e_y y(t)$ の場合を考えると、(16)式より

$$\kappa = |\dot{x}\ddot{y} - \dot{y}\ddot{x}| / v^3$$

となるが、 $t = x$ とおけば、

$$\kappa = \frac{\left| \frac{d^2 y}{dx^2} \right|}{\left(1 + \left(\frac{dy}{dx} \right)^2 \right)^{\frac{3}{2}}} \quad (17)$$

が得られる。この式より、もし傾き dy/dx が小さければ、曲率 κ を 2 次微分係数 $d^2 y/dx^2$ で近似できることが分かる。

円筒座標で表はした平面曲線 $r(t) = e_\rho \rho(t)$ の場合は、

$$\begin{aligned} v &= e_\rho \dot{\rho} + e_\phi \rho \dot{\phi} \\ a &= e_\rho (\ddot{\rho} - \rho \dot{\phi}^2) + e_\phi (2\dot{\rho} \dot{\phi} + \rho \ddot{\phi}) \end{aligned}$$

となるので、その外積を取り、かつ $t = \phi$ とおけば、

$$\kappa = \frac{\left| \rho^2 + 2 \left(\frac{d\rho}{d\phi} \right)^2 - \rho \frac{d^2 \rho}{d\phi^2} \right|}{\left(\rho^2 + \left(\frac{d\rho}{d\phi} \right)^2 \right)^{\frac{3}{2}}} \quad (18)$$

が得られる。この様な計算ができるのも(15)、(16)式の効用である。

(4) 法平面

e_t 、 e_n 、 e_b に垂直な平面をそれぞれ、法平面、展直平面、接触平面といふ。軌道はこれらの平面上に射影を落とす。

いま、軌道 $r(s)$ 上のある点を $r(0) = 0$ とし、ここで s に関して $r(s)$ を級数展開してみよう。すると、(14)式を使つて直ちに s の 3 次の項まで展開できる。すなはち

$$\begin{aligned} r(s) &\approx e_t s + (1/2!) \kappa e_n s^2 + (1/3!) (-\kappa^2 e_t + \kappa' e_n + \kappa \tau e_b) s^3 \\ &= t(s) e_t + n(s) e_n + b(s) e_b \end{aligned}$$

ただし、

$$\begin{aligned} t(s) &= s - (\kappa^2/6) s^3 \\ n(s) &= (\kappa/2) s^2 + (\kappa'/6) s^3 \\ b(s) &= (\kappa \tau/6) s^3 \end{aligned} \quad (19)$$

となるので、この式から s を消去して、 t 、 n 、 b との相互関係

$$\begin{aligned} b^2 &= (2\tau^2/9\kappa) n^3 \\ b &= (\kappa \tau/6) t^3 \\ n &= (\kappa/2) t^2 \end{aligned} \quad (20)$$

を求めれば、これらがそれぞれ法平面 (n - b)、展直平面 (b - t)、接触平面 (t - n) 上の軌道射影となる。

(5) 運動

運動する点 $r(t)$ の速度 v と加速度 a は、(14)式の s に関する微分を、(16)式のとおりと同様に、 $v = ds/dt$ を使つて変換すれば、

$$\begin{pmatrix} v \\ a \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} v & 0 \\ \dot{v} & \kappa v^2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} e_t \\ e_n \end{pmatrix} \quad (21)$$

が得られる。行列右下の項は、軌道の曲率 κ に基づく法線加速度 $a_n = \kappa v^2$ である。

(6) 各種曲線

【直線 ($\kappa = \tau = 0$)】

曲率 κ も振率 τ も 0 の場合 ($\kappa = \tau = 0$) を考える。すなはち、曲がりもしなければ振れもしない曲線である (これは直感的に直線であることが分かる)。

$\kappa = \tau = 0$ なので、(13)式右辺の Frenet-Serret 行列は 0 になり、左辺の 3 つの軌道基底ベクトルの変化はない。したがって、進行方向が一定なので、直線である。

【振れ直線 ($\kappa = 0$)】

振れることはできるが ($\tau \neq 0$)、曲がることはできない ($\kappa = 0$) 曲線を考へてみよう。曲がることが出来ないのが当然直線である。ただし、この直線は振れられてゐる。しかし、直線に太さがなければ振れがあるのかないのかは実際には見分けられない。

【平面曲線 ($\tau = 0$)】

逆に、曲がることは出来るが ($\kappa \neq 0$)、振られることはない ($\tau = 0$) 曲線を考へてみよう。これは直感的には平面曲線である。

$\tau = 0$ の Frenet-Serret 行列は、第 3 行要素がすべて 0 になるので、Frenet-Serret 式(13)より陪法線ベクトル e_b が一定となる。この e_b の方向を z 方向とすると、 e_t と e_n はいづれも xy 平面内にあることになるので、明らかにこれは平面曲線である。

【円軌道 ($\kappa = 1/a, \tau = 0$)】

上の平面曲線の条件に加へて、さらに、曲率 κ が一定である場合を考へよう。直感的には、平面上で同じ曲がり続けてゐれば円になることは容易に想像できる。

いま, $\tau=0$ なので, Frenet-Serret 式(13)は2次元となる. すなはち,

$$d \begin{pmatrix} e_i \\ e_n \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & \kappa \\ -\kappa & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} e_i \\ e_n \end{pmatrix} ds \quad (22)$$

ところが, 円筒座標系の基底ベクトル微分は,

$$d \begin{pmatrix} e_\rho \\ e_\varphi \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & d\varphi \\ -d\varphi & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} e_\rho \\ e_\varphi \end{pmatrix} \quad (23)$$

であつたので, 両式を較べて,

$$\begin{aligned} e_i &= e_\varphi \\ e_n &= -e_\rho \\ e_b &= e_z \end{aligned} \quad (24)$$

とし, かつ, $d\varphi = \kappa ds$ とすれば, 両式は同じになる.

また, 円筒座標系での変位 dr は,

$$dr = e_\rho d\rho + e_\varphi \rho d\varphi + e_z dz$$

なので, $\rho = a$ として $d\rho = 0$ であれば ($dz = 0$ なので), $ds = a d\varphi$ となり, これと先の式 $d\varphi = \kappa ds$ より, $\kappa = 1/a$ であることがわかる.

$\rho = a$ といふことは, 半径 a の円軌道

$$r(\varphi) = e_\rho \rho = e_\rho a \quad (25)$$

を意味する.

ここで, 円軌道 (半径 a) 上での等速運動を考へれば, 角速度 ω が一定であるから, 方位角 φ は

$$\varphi = \omega t$$

と, 時間 t をパラメータに用ゐて表はすことができる. したがつて速度 v と加速度 a はそれぞれ

$$\begin{aligned} v(\varphi) &= e_\varphi a\omega \\ a(\varphi) &= -e_\rho a\omega^2 \end{aligned}$$

と表はされる.

【螺旋軌道 ($\kappa = a/(a^2 + b^2)$, $\tau = b/(a^2 + b^2)$)】

曲率 κ も捩率 τ もともに一定不変の曲線を考へる. これは, 一定曲率で曲げれば円になるところを, さらに一定捩率で捩るのである.

いま, 左に曲がる曲線を考へる. 曲線を左に曲げつつ, 右に捩れば, 曲線は上に昇つていく. 逆に左に捩れば, 曲線は下に降つていく. 左に曲がりながら上に昇つて行くのであるから, これは右巻螺旋である.

この螺旋の螺旋円周を $2\pi a$ (螺旋半径 a), 螺旋波長を $2\pi b$ とすれば, a と b は, 曲率 κ と捩率 τ と,

$$\begin{aligned} a &= \kappa / (\kappa^2 + \tau^2) \\ b &= \tau / (\kappa^2 + \tau^2) \end{aligned} \quad (26)$$

の関係にある. また, 逆に

$$\begin{aligned} \kappa &= a / (a^2 + b^2) \\ \tau &= b / (a^2 + b^2) \end{aligned} \quad (27)$$

である. a, b が実空間の概念であるのに対し, κ, τ が逆空間の概念であり, 互ひに対称であることが, この両式からよくわかる.

螺旋軌道は, 円筒座標系を使つて,

$$r(\varphi) = e_\rho a + e_z b\varphi \quad (28)$$

と表はされる. すなはち,

$$\rho = a, z = b\varphi$$

である.

(28)式を微分すると,

$$dr = (e_\rho a + e_z b) d\varphi \quad (29)$$

なので,

$$ds = (a + b)^{1/2} d\varphi \quad (30)$$

となる.

ここで, 螺旋角 θ を

$$\begin{aligned} \cos \theta &= a / (a + b)^{1/2} \\ \sin \theta &= b / (a + b)^{1/2} \end{aligned} \quad (31)$$

と定義すれば,

$$\begin{aligned} e_i &= e_\varphi \cos \theta + e_z \sin \theta \\ e_n &= -e_\rho \end{aligned} \quad (32)$$

$$e_b = -e_\varphi \sin \theta + e_z \cos \theta$$

となるが, これはまとめれば,

$$\begin{pmatrix} e_i \\ e_b \\ e_n \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos \theta & \sin \theta \\ -\sin \theta & \cos \theta \\ & & -1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} e_\varphi \\ e_z \\ e_\rho \end{pmatrix} \quad (33)$$

となるので, 進行方向 (e_i) は水平面より θ だけ上向きになつてをり, それにつられて e_b は θ だけ後にのけぞつてゐることがわかる. したがつて, 螺旋角 θ は, 円筒座標系と螺旋軌道座標系との間の角度を表はすものとして,

$$\cos \theta = e_n \cdot e_i = e_z \cdot e_b$$

とも定義できる.

e_n が常に水平面上にあつて向軸方向に向いてゐる ($e_n = -e_\rho$) ことは, 円軌道と同様である. この e_n を基準に, 忠実に左に曲がり ($de_i = \kappa e_n$), 右に捩ぢれ ($de_b = -\tau e_n$) である.

すなはち, 曲がりは e_i の, 捩ぢれは e_b の, 曲がり及び捩ぢれを指すことが, ここでも明らかになつた. これを明確にするには, Frenet-Serret の公式を

$$d \begin{pmatrix} e_i \\ e_b \\ e_n \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & \kappa & \\ & 0 & -\tau \\ -\kappa & \tau & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} e_i \\ e_b \\ e_n \end{pmatrix} ds \quad (34)$$

とした方が, その左曲がり (κe_n) と右捩ぢれ ($-\tau e_n$) がいづれも左法線 (e_n) に依存してゐることが明確になつて, かへつてよいかも知れない.

3. 曲面 S

(1) 面素ベクトル dS と曲面の面積 S

$r(u, v)$ で表はされる曲面 S を考へる. ここで, uv 平面上の微小長方形 (点 (u, v) と点 $(u + du, v + dv)$ を対角とする長方形) が, 3次元空間内のどの様な曲面片に対応するかを考へる.

元の uv 平面上の長方形の下の辺を, uv 平面上の点

$$l(u, v) = e_u u + e_v v$$

が, (u, v) から $(u + du, v)$ まで動いたとする. するとこれに伴ひ, 3次元空間中の点

$$r(u, v) = e_x x(u, v) + e_y y(u, v) + e_z z(u, v) \quad (5)$$

は, $r(u, v)$ から

$$\frac{\partial r}{\partial u} du$$

だけ動く. 同様に点 $l(u, v)$ が長方形の左の辺を, (u, v) から $(u, v + dv)$ まで動くと, 点 $r(u, v)$ は

$$\frac{\partial r}{\partial v} dv$$

だけ動く。したがって、この2つの変位ベクトルの張る平行四辺形が、元の uv 平面上の微小長方形に対応する曲面片であることがわかる。

2つのベクトルの張る平行四辺形の面ベクトルはその2つのベクトルの外積なので、この微小長方形に対応する曲面片の面素ベクトル dS は

$$dS = \frac{\partial r}{\partial u} \times \frac{\partial r}{\partial v} du dv \tag{35}$$

である。

この式の右辺に(5)式を代入して各基底ベクトルごとにまとめると

$$dS = \left(e_x \frac{\partial(y,z)}{\partial(u,v)} + e_y \frac{\partial(z,x)}{\partial(u,v)} + e_z \frac{\partial(x,y)}{\partial(u,v)} \right) du dv$$

となる。ここで、

$$dy \times dz \equiv \frac{\partial(y,z)}{\partial(u,v)} du dv \tag{36}$$

なる記号を定義すると、面素ベクトルは

$$dS = e_x dy \times dz + e_y dz \times dx + e_z dx \times dy \tag{37}$$

と簡潔に表はされる。

もし、平面パラメータを $u = x, v = y$ と取り、高さ z を平面 (x, y) の関数として、 $z = z(x, y)$ として表はすとすれば、Jacobian が簡単になり、

$$dy \times dz = -(\partial z / \partial x) dx dy$$

$$dz \times dx = -(\partial z / \partial y) dx dy$$

$$dx \times dy = dx dy$$

なので、面素ベクトルは

$$dS = (-e_x \partial z / \partial x - e_y \partial z / \partial y + e_z) dx dy \tag{38}$$

となり、その面積 dS は

$$dS = \sqrt{\left(\frac{dz}{dx}\right)^2 + \left(\frac{dz}{dy}\right)^2 + 1} dx dy \tag{39}$$

と計算しやすくなる。

(2) 接平面

これから先、曲面上の各点における接平面を求め、それからこの接平面を2つの曲率でそれぞれの方向に曲げて、曲面に近づけることを考えるのだが、これはまた稿を改めることにしたい。

4. おわりに

接平面の途中で龍頭蛇尾に終ることはまことに遺憾である。ここに楕円軌道に関して少々付け加へ、その弊を稍緩和したいと思ふ。

楕円は色々な観点から考察することができるが、最も簡単には、円(半径 a) を縦に (b/a 倍に) つぶしたものと見做すことができる。この観点から楕円を表はした式が

$$(x/a)^2 + (y/b)^2 = 1 \tag{40}$$

である。

これは、楕円の対称心を楕円の象徴としたものであり、これを原点に取つてゐる。

軌道上の点 $r(\varphi) = e_x x(\varphi) + e_y y(\varphi)$ は

$$r(\varphi) = e_x a \cos \varphi + e_y b \sin \varphi \tag{41}$$

と、パラメータ φ を以て表はされる。

このとき ds は、(9)式より、

$$ds = \sqrt{a^2 \sin^2 \varphi + b^2 \cos^2 \varphi} d\varphi$$

であるから、順序よく計算していくと、法線ベクトル e_n と曲率 κ はそれぞれ

$$e_n = \frac{-1}{\sqrt{a^2 \sin^2 \varphi + b^2 \cos^2 \varphi}} (e_x b \cos \varphi + e_y a \sin \varphi)$$

$$\kappa = \frac{ab}{(a^2 \sin^2 \varphi + b^2 \cos^2 \varphi)^{3/2}} \tag{42}$$

である。曲率 κ は $\sin \varphi$ が0のときが最も大きく、 $\cos \varphi$ が0のときが最も小さい。

これに対し、対称心が楕円の象徴点ではない。円の中心は、楕円になることにより離心した2つの焦点 f に分かれたのだ、といふ観点もある。この観点に立つて、楕円の長径 a に対し、離心した割合 ε

$$\varepsilon \equiv f/a = \sin \theta \tag{43}$$

を、離心率といふ。 θ は離心角である。

楕円の3つの径、すなはち、長径 a 、短径 b 、弦径 h は、それぞれ長径との比を離心角を用いて、

$$b/a = \cos \theta = \delta$$

$$h/a = \cos^2 \theta = \delta^2 \tag{44}$$

と表はされるので、 $\varepsilon = \sin \theta$ が離心率であつたのに対し、 $\delta = \cos \theta$ は扁平率であることがわかる。すなはち、

$$\delta = \cos \theta$$

$$\varepsilon = \sin \theta \tag{45}$$

であり、縦に扁平につぶした(扁平率 δ) ので、横に焦点が離心した(離心率 ε) と考へることができる。

さて、この楕円軌道を、ひとつの焦点を原点として円筒座標系で表はせば、

$$r(\varphi) = e_\rho \rho(\varphi) \tag{46}$$

$$\rho(\varphi) = h / (1 + \varepsilon \cos \varphi) = a \delta^2 / (1 + \varepsilon \cos \varphi)$$

である。これを(18)式に代入すれば、曲率 κ が、

$$\kappa = \frac{(1 + \varepsilon \cos \varphi)^3}{(1 + 2\varepsilon \cos \varphi + \varepsilon^2)^{3/2}} \tag{47}$$

と求まる。これもかなり複雑な式である。

謝辞

御指導頂きました白鳥高行先生に感謝致します。

参考文献

1. 寺澤寛一「自然科学者のための数学概論(増訂版)」, 岩波書店, 1954.
2. 中原一郎「材料力学(上・下)」養賢堂, 1965.
3. C.R. Calladine, H.R. Drew 「なぜ遺傳子は螺旋を巻くのか」共立出版(譯), 1992.
4. M. Ougizawa et al., "A twisted filament and its helix structure formation", *Textile Res. J.*, 74, 629 - 633 (2004).