

物理学 A 章末問題解答

Anonymous Coward

2006 年 7 月 16 日

1 ベクトルとその演算

[1.1]

(1)

$$\begin{aligned}\frac{d}{dt}(\mathbf{A} \cdot \mathbf{B}) &= \frac{d}{dt}(A_x B_x + A_y B_y + A_z B_z) \\ &= \dot{A}_x B_x + A_x \dot{B}_x + \dot{A}_y B_y + A_y \dot{B}_y + \dot{A}_z B_z + A_z \dot{B}_z = \frac{d\mathbf{A}}{dt} \cdot \mathbf{B} + \mathbf{A} \cdot \frac{d\mathbf{B}}{dt}\end{aligned}$$

(2)

$\mathbf{A} = \mathbf{0}$ のときは明白ゆえ, $\mathbf{A} \neq \mathbf{0}$ として考える.

$$\frac{d\mathbf{A}}{dt} \cdot \mathbf{A} = (\dot{A}_x, \dot{A}_y, \dot{A}_z) \cdot (A_x, A_y, A_z) = \dot{A}_x A_x + \dot{A}_y A_y + \dot{A}_z A_z$$

ここで, $|\mathbf{A}| = \text{const.}$ より,

$$\frac{d|\mathbf{A}|}{dt} = \frac{d}{dt} \sqrt{A_x^2 + A_y^2 + A_z^2} = \frac{\dot{A}_x A_x + \dot{A}_y A_y + \dot{A}_z A_z}{\sqrt{A_x^2 + A_y^2 + A_z^2}} = 0 \quad \therefore \dot{A}_x A_x + \dot{A}_y A_y + \dot{A}_z A_z = 0$$

したがって,

$$\frac{d\mathbf{A}}{dt} \cdot \mathbf{A} = \dot{A}_x A_x + \dot{A}_y A_y + \dot{A}_z A_z = 0$$

となり, $d\mathbf{A}/dt$ と \mathbf{A} は直交する.

[1.2]

(1)

$\mathbf{v} = u\mathbf{i} + v\mathbf{j}$, $\mathbf{a} = \mathbf{0}$ より, 点 (a, b) を通り傾きが v/u である直線上での 等速直線運動 である.

(2)

$\mathbf{v} = u\mathbf{i} + (v - gt)\mathbf{j}$, $\mathbf{a} = -g\mathbf{j}$ より, 初速度が (u, v) である原点からの 斜方投射 である.

(3)

$\phi(t)$ は簡単のため ϕ と表記する .

$$\begin{aligned}\mathbf{v} &= -\dot{\phi}A \sin \phi \mathbf{i} + \dot{\phi}A \cos \phi \mathbf{j} \\ \mathbf{a} &= (-\ddot{\phi}A \sin \phi - \dot{\phi}^2 A \cos \phi) \mathbf{i} + (\ddot{\phi}A \cos \phi - \dot{\phi}^2 A \sin \phi) \mathbf{j} \\ &= \ddot{\phi}(-A \sin \phi \mathbf{i} + A \cos \phi \mathbf{j}) - \dot{\phi}^2(A \cos \phi \mathbf{i} + A \sin \phi \mathbf{j}) \\ &= \frac{\ddot{\phi}}{\dot{\phi}} \mathbf{v} - \dot{\phi}^2 \mathbf{r}\end{aligned}$$

より , 点 $(A, 0)$ を起点とする半径 A の 円運動 である .

2 運動方程式

[2.1]

運動方程式

$$\begin{cases} m\ddot{x} = 0 \\ m\ddot{y} = -A \sin \omega t \end{cases}$$

より ,

$$\begin{cases} \ddot{x}(t) = 0 \\ \ddot{y}(t) = -\frac{A}{m} \sin \omega t \end{cases}$$

である . いま , $\dot{x}(0) = v_0, \dot{y}(0) = 0$ ゆえ

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = v_0 \\ \dot{y}(t) = \frac{A}{m\omega} \cos \omega t - \frac{A}{m\omega} \end{cases}$$

$x(0) = 0, y(0) = 0$ ゆえ

$$\begin{cases} x(t) = v_0 t \\ y(t) = \frac{A}{m\omega^2} \sin \omega t - \frac{A}{m\omega} t \end{cases}$$

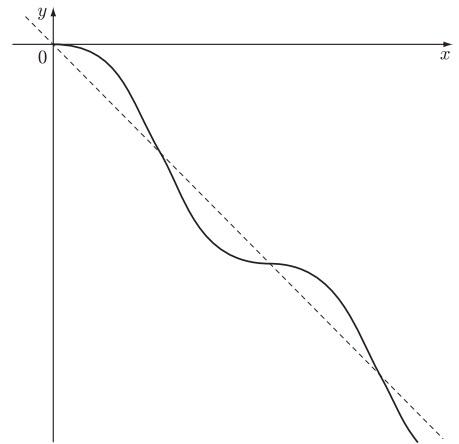
である . したがって ,

$$\mathbf{v}(t) = \left(v_0, \frac{A}{m\omega} \cos \omega t - \frac{A}{m\omega} \right) , \quad \mathbf{r}(t) = \left(v_0 t, \frac{A}{m\omega^2} \sin \omega t - \frac{A}{m\omega} t \right)$$

となる . ここで $\mathbf{r}(t)$ より t を消去すると

$$y = -\frac{A}{m\omega v_0} x + \frac{A}{m\omega^2} \sin \frac{\omega}{v_0} x$$

となり , 運動の様子として右上図を得る .



[2.2]

S : ケーブルカー固定系 (xy 直交系) , S' : 地上固定系 ($x'y'$ 直交系) とする .

このとき , (x, y) と (x', y') には

$$\begin{cases} x'(t) = x(t) + ut \cos \theta \\ y'(t) = y(t) + ut \sin \theta \end{cases}$$

の関係がある .

(1)

小球の運動方程式は , $\ddot{x} = \ddot{x}', \ddot{y} = \ddot{y}'$ より

$$\text{S 系} \begin{cases} m\ddot{x} = 0 \\ m\ddot{y} = -mg \end{cases}$$

$$\text{S' 系} \begin{cases} m\ddot{x}' = 0 \\ m\ddot{y}' = -mg \end{cases}$$

である .

(2)

初期条件 $\dot{x}(0) = 0, \dot{y}(0) = 0$ と , $\dot{x}' = \dot{x} + u \cos \theta, \dot{y}' = \dot{y} + u \sin \theta$ より

$$\text{S 系} \begin{cases} \dot{x}(t) = 0 \\ \dot{y}(t) = -gt \end{cases} \quad \therefore \boldsymbol{v}(0) = (0, 0)$$

$$\text{S' 系} \begin{cases} \dot{x}'(t) = u \cos \theta \\ \dot{y}'(t) = -gt + u \sin \theta \end{cases} \quad \therefore \boldsymbol{v}'(0) = (u \cos \theta, u \sin \theta)$$

である .

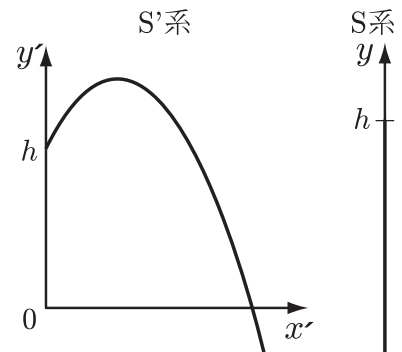
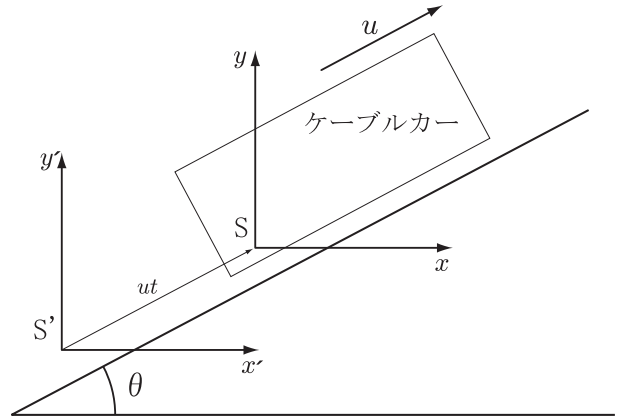
(3)

初期条件 $x(0) = x'(0) = 0, y(0) = y'(0) = h$ より

$$\text{S 系} \begin{cases} x(t) = 0 \\ y(t) = -\frac{1}{2}gt^2 + h \end{cases} \quad \therefore \boldsymbol{r}(t) = (0, -\frac{1}{2}gt^2 + h)$$

$$\text{S' 系} \begin{cases} x'(t) = u \cos \theta t \\ y'(t) = -\frac{1}{2}gt^2 + u \sin \theta t + h \end{cases} \quad \therefore \boldsymbol{r}'(t) = (u \cos \theta t, -\frac{1}{2}gt^2 + ut \sin \theta + h)$$

である .



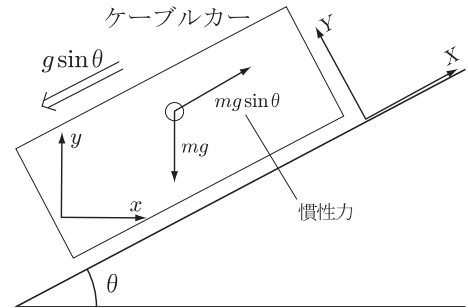
[2.3]

xy ケーブルカー固定系, XY 斜面固定系を設定する.

ケーブルカーの質量を M としたときのケーブルカーの運動方程式は

$$\begin{cases} M\ddot{X} = -Mg \sin \theta \\ M\ddot{Y} = 0 \end{cases}$$

より, ケーブルカーは斜面下向きに $\alpha = -g \sin \theta$ の加速度で運動している.



(1)

物体に働く慣性力は, ケーブルカー - 固定系自身の加速度の向きを考慮して, 斜面平行上向きに $mg \sin \theta$ となる.

(2)

慣性力を加味した運動方程式は,

$$\begin{cases} m\ddot{x} = mg \sin \theta \cos \theta \\ m\ddot{y} = mg \sin^2 \theta - mg = -mg \cos^2 \theta \end{cases}$$

となる.

(3)

初期条件 $\dot{x}(0) = \dot{y}(0) = 0, x(0) = 0, y(0) = h$ より

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = gt \sin \theta \cos \theta \\ \dot{y}(t) = -gt \cos^2 \theta \end{cases} \quad \therefore \mathbf{r}(t) = \left(\frac{1}{2}gt^2 \sin \theta \cos \theta, -\frac{1}{2}gt^2 \cos^2 \theta + h \right)$$

$$\begin{cases} x(t) = \frac{1}{2}gt^2 \sin \theta \cos \theta \\ y(t) = -\frac{1}{2}gt^2 \cos^2 \theta + h \end{cases}$$

となる. ところで, $x(t), y(t)$ から t を消去すると

$$y = -\frac{\cos \theta}{\sin \theta}x + h$$

であるから, 小球は 斜面垂直方向への落下運動 をする.

3 運動方程式の解法

(1)

運動方程式は, 抵抗力の向きに注意して

$$m\ddot{z} = mg - kv^2$$

である.

(2)

$v = \dot{z}$ より, 運動方程式は

$$m\dot{v} = mg - kv^2$$

と変形できる.

いま, この微分方程式を $v(0) = v_0$ の初期条件のもとで解こう. $\dot{v} = dv/dt$ より, 上式を変数分離すると

$$\frac{dv}{dt} = g - \frac{k}{m}v^2 \iff \frac{1}{g - \frac{k}{m}v^2}dv = dt$$

となる. 両辺積分して

$$\int_{v_0}^v \frac{1}{g - \frac{k}{m}v^2}dv = \int_0^t dt \iff \int_{v_0}^v \frac{1}{v^2 - \frac{mg}{k}}dv = -\int_0^t \frac{k}{m}dt$$

ここで,

$$\begin{aligned} \int_{v_0}^v \frac{1}{v^2 - \frac{mg}{k}}dv &= \frac{1}{2}\sqrt{\frac{k}{mg}} \int_{v_0}^v \frac{1}{v - \sqrt{\frac{mg}{k}}} - \frac{1}{v + \sqrt{\frac{mg}{k}}}dv \\ &= \frac{1}{2}\sqrt{\frac{k}{mg}} \left\{ \ln \left| \frac{v - \sqrt{\frac{mg}{k}}}{v_0 - \sqrt{\frac{mg}{k}}} \right| - \ln \left| \frac{v + \sqrt{\frac{mg}{k}}}{v_0 + \sqrt{\frac{mg}{k}}} \right| \right\} \\ &= \frac{1}{2}\sqrt{\frac{k}{mg}} \left\{ \ln \left| \frac{v_0 + \sqrt{\frac{mg}{k}}}{v_0 - \sqrt{\frac{mg}{k}}} \cdot \frac{v - \sqrt{\frac{mg}{k}}}{v + \sqrt{\frac{mg}{k}}} \right| \right\} \\ &\quad - \int_0^t \frac{k}{m}dt = -\frac{k}{m}t \end{aligned}$$

より,

$$-2\sqrt{\frac{kg}{m}}t = \ln \left| \frac{v_0 + \sqrt{\frac{mg}{k}}}{v_0 - \sqrt{\frac{mg}{k}}} \cdot \frac{v - \sqrt{\frac{mg}{k}}}{v + \sqrt{\frac{mg}{k}}} \right|$$

である. したがって,

$$\frac{v_0 + \sqrt{\frac{mg}{k}}}{v_0 - \sqrt{\frac{mg}{k}}} \cdot \frac{v - \sqrt{\frac{mg}{k}}}{v + \sqrt{\frac{mg}{k}}} = \exp \left(-2\sqrt{\frac{kg}{m}}t \right)$$

である.

いま, $\alpha = \sqrt{mg/k}$ とすれば

$$\frac{v - \alpha}{v + \alpha} = \frac{v_0 - \alpha}{v_0 + \alpha} \exp \left(-2\sqrt{\frac{kg}{m}}t \right)$$

となる. 上式右辺を β とすれば, 上式はさらに

$$v - \alpha = \beta(v + \alpha) \iff v = \alpha \frac{1 + \beta}{1 - \beta}$$

と変形できる．ここに α, β を代入して，

$$v(t) = \sqrt{\frac{mg}{k}} \cdot \frac{1 + \frac{v_0 - \sqrt{\frac{mg}{k}}}{v_0 + \sqrt{\frac{mg}{k}}} \exp\left(-2\sqrt{\frac{kg}{m}}t\right)}{1 - \frac{v_0 - \sqrt{\frac{mg}{k}}}{v_0 + \sqrt{\frac{mg}{k}}} \exp\left(-2\sqrt{\frac{kg}{m}}t\right)}$$

を得る．

(3)

$t \rightarrow \infty$ では， $\exp\left(-2\sqrt{\frac{kg}{m}}t\right) \rightarrow 0$ より，終端速度は

$$v_\infty = \sqrt{\frac{mg}{k}}$$

となる．

発展問題

双曲線関数：hyperbolic function

一般に，双曲線正弦関数 $\sinh x$ (hyperbolic sine x)，双曲線余弦関数 $\cosh x$ (hyperbolic cosine x) は次のように定義される．

$$\sinh x = \frac{\exp(x) - \exp(-x)}{2} \quad \cosh x = \frac{\exp(x) + \exp(-x)}{2}$$

$\sinh x, \cosh x$ などを総称して双曲線関数と呼ぶ．^{*1}

双曲線関数には次のような性質がある．

- $\cosh^2 x - \sinh^2 x = 1$
- $\sinh(\alpha + \beta) = \sinh \alpha \cosh \beta + \cosh \alpha \sinh \beta$ ， $\cosh(\alpha + \beta) = \cosh \alpha \cosh \beta + \sinh \alpha \sinh \beta$
- $(\sinh \lambda x)' = \lambda \cosh \lambda x$ ， $(\cosh \lambda x)' = \lambda \sinh \lambda x$ (λ ：任意定数)

以下の問では双曲線関数を用いて解答を記述することがある．

(i)

$v_\infty = \sqrt{mg/k}$ として， $z(0) = z_0$ の初期条件のもとで

$$\frac{dz}{dt} = v_\infty \frac{1 + \frac{v_0 - v_\infty}{v_0 + v_\infty} \exp\left(-2\sqrt{\frac{kg}{m}}t\right)}{1 - \frac{v_0 - v_\infty}{v_0 + v_\infty} \exp\left(-2\sqrt{\frac{kg}{m}}t\right)}$$

を解く．

^{*1} これに対し正弦関数 $\sin x$ ，余弦関数 $\cos x$ などは円関数と総称される．

分子・分母に $(v_0 + v_\infty) \exp(t\sqrt{kg/m})$ をかけると ,

$$\begin{aligned}
(\text{右辺}) &= v_\infty \frac{(v_0 + v_\infty) \exp(t\sqrt{kg/m}) + (v_0 - v_\infty) \exp(-t\sqrt{kg/m})}{(v_0 + v_\infty) \exp(t\sqrt{kg/m}) - (v_0 - v_\infty) \exp(-t\sqrt{kg/m})} \\
&= v_\infty \frac{v_0 \left\{ \exp(t\sqrt{kg/m}) + \exp(-t\sqrt{kg/m}) \right\} + v_\infty \left\{ \exp(t\sqrt{kg/m}) - \exp(-t\sqrt{kg/m}) \right\}}{v_0 \left\{ \exp(t\sqrt{kg/m}) - \exp(-t\sqrt{kg/m}) \right\} + v_\infty \left\{ \exp(t\sqrt{kg/m}) + \exp(-t\sqrt{kg/m}) \right\}} \\
&= v_\infty \frac{2v_0 \cosh(t\sqrt{kg/m}) + 2v_\infty \sinh(t\sqrt{kg/m})}{2v_0 \sinh(t\sqrt{kg/m}) + 2v_\infty \cosh(t\sqrt{kg/m})} \\
&= v_\infty \frac{v_0 \cosh(t\sqrt{kg/m}) + v_\infty \sinh(t\sqrt{kg/m})}{v_0 \sinh(t\sqrt{kg/m}) + v_\infty \cosh(t\sqrt{kg/m})} \\
&= v_\infty \sqrt{\frac{m}{kg}} \frac{\left\{ v_0 \sinh(t\sqrt{kg/m}) + v_\infty \cosh(t\sqrt{kg/m}) \right\}'}{v_0 \sinh(t\sqrt{kg/m}) + v_\infty \cosh(t\sqrt{kg/m})} \\
&= \frac{m}{k} \frac{\left\{ v_0 \sinh(t\sqrt{kg/m}) + v_\infty \cosh(t\sqrt{kg/m}) \right\}'}{v_0 \sinh(t\sqrt{kg/m}) + v_\infty \cosh(t\sqrt{kg/m})}
\end{aligned}$$

であるから , 両辺を積分すると

$$\begin{aligned}
\int_{z_0}^z dz &= \int_0^t \frac{m}{k} \frac{\left\{ v_0 \sinh(t\sqrt{kg/m}) + v_\infty \cosh(t\sqrt{kg/m}) \right\}'}{v_0 \sinh(t\sqrt{kg/m}) + v_\infty \cosh(t\sqrt{kg/m})} dt \\
&= \frac{m}{k} \left[\ln \left| v_0 \sinh(t\sqrt{kg/m}) + v_\infty \cosh(t\sqrt{kg/m}) \right| \right]_0^t \\
&= \frac{m}{k} \left\{ \ln \left| v_0 \sinh(t\sqrt{kg/m}) + v_\infty \cosh(t\sqrt{kg/m}) \right| - \ln \left| v_0 \underbrace{\sinh(0)}_0 + v_\infty \underbrace{\cosh(0)}_1 \right| \right\} \\
&= \frac{m}{k} \ln \left| \frac{v_0}{v_\infty} \sinh(t\sqrt{kg/m}) + \cosh(t\sqrt{kg/m}) \right| \\
&= \frac{m}{k} \ln \left| v_0 \sqrt{\frac{k}{mg}} \sinh \left(\sqrt{\frac{kg}{m}} t \right) + \cosh \left(\sqrt{\frac{kg}{m}} t \right) \right|
\end{aligned}$$

となる . したがって ,

$$z(t) = \frac{m}{k} \ln \left| v_0 \sqrt{\frac{k}{mg}} \sinh \left(\sqrt{\frac{kg}{m}} t \right) + \cosh \left(\sqrt{\frac{kg}{m}} t \right) \right| + z_0$$

である .

(ii)

(3) の結果より , 終端速度 v_∞ は

$$v_\infty = \sqrt{\frac{mg}{k}} \propto \sqrt{\frac{g \cdot 4\pi a^3/3}{\pi a^2}} \propto \sqrt{a} \quad \therefore v_\infty \propto \sqrt{a}$$

となる .

(iii)

質点の運動方程式は

$$m\ddot{z} = mg + kv^2$$

である． $\dot{z} = dv/dt$ ゆえ，

$$\frac{dv}{dt} = g + \frac{k}{m}v^2 \iff dt = \frac{1}{g + \frac{k}{m}v^2}dv \iff \frac{k}{m}dt = \frac{1}{v^2 + \frac{mg}{k}}dv$$

これを $v(0) = v_0 (< 0)$ の初期条件のもとで解く．

$$(\text{左辺}) = \int_0^t \frac{k}{m}dt = \frac{k}{m}t$$

一方， $v_\infty = \sqrt{mg/k}$ とすると

$$\begin{aligned}(\text{右辺}) &= \int_{v_0}^v \frac{dv}{v^2 + v_\infty^2} = \int_{v_0}^v \frac{1}{2iv_\infty} \left(\frac{1}{v - iv_\infty} - \frac{1}{v + iv_\infty} \right) dv = \frac{1}{2iv_\infty} \left[\ln \left| \frac{v - iv_\infty}{v + iv_\infty} \right| \right]_{v_0}^v \\ &= \frac{1}{2iv_\infty} \ln \left| \frac{v - iv_\infty}{v + iv_\infty} \cdot \frac{v_0 + iv_\infty}{v_0 - iv_\infty} \right|\end{aligned}$$

である．したがって，

$$\frac{v - iv_\infty}{v + iv_\infty} \cdot \frac{v_0 + iv_\infty}{v_0 - iv_\infty} = \exp \left(2iv_\infty \frac{k}{m}t \right) \equiv \exp(2i\lambda t) \quad \left(\lambda = \frac{v_\infty k}{m} = \sqrt{\frac{kg}{m}} \right)$$

となる．(2) と同様に考えれば，

$$v(t) = iv_\infty \frac{1 + \frac{v_0 - iv_\infty}{v_0 + iv_\infty} \exp(2i\lambda t)}{1 - \frac{v_0 - iv_\infty}{v_0 + iv_\infty} \exp(2i\lambda t)}$$

分子・分母に $(v_0 + iv_\infty) \exp(-i\lambda t)$ をかけて，

$$\begin{aligned}&= iv_\infty \frac{(v_0 + iv_\infty) \exp(-i\lambda t) + (v_0 - iv_\infty) \exp(i\lambda t)}{(v_0 + iv_\infty) \exp(-i\lambda t) - (v_0 - iv_\infty) \exp(i\lambda t)} \\ &= iv_\infty \frac{v_0 \{ \exp(-i\lambda t) + \exp(i\lambda t) \} + iv_\infty \{ \exp(-i\lambda t) - \exp(i\lambda t) \}}{v_0 \{ \exp(-i\lambda t) - \exp(i\lambda t) \} + iv_\infty \{ \exp(-i\lambda t) + \exp(i\lambda t) \}}\end{aligned}$$

$\exp(i\lambda t) + \exp(-i\lambda t) = 2 \cos \lambda t$, $\exp(i\lambda t) - \exp(-i\lambda t) = 2i \sin \lambda t$ ($\because \exp(i\theta) = \cos \theta + i \sin \theta$) ゆえ，

$$\begin{aligned}&= iv_\infty \frac{2v_0 \cos \lambda t + 2v_\infty \sin \lambda t}{-2iv_0 \sin \lambda t + 2iv_\infty \cos \lambda t} \\ &= v_\infty \frac{v_0 \sin \lambda t + v_\infty \cos \lambda t}{v_\infty \cos \lambda t - v_0 \sin \lambda t} \\ &= \sqrt{\frac{mg}{k}} \frac{\sqrt{\frac{mg}{k}} \sin \sqrt{\frac{kg}{m}} t + v_0 \cos \sqrt{\frac{kg}{m}} t}{\sqrt{\frac{mg}{k}} \cos \sqrt{\frac{kg}{m}} t - v_0 \sin \sqrt{\frac{kg}{m}} t}\end{aligned}$$

を得る .

次に $z(t)$ を求める . $v = dz/dt$ より ,

$$\frac{dz}{dt} = v_{\infty} \frac{v_{\infty} \sin \lambda t + v_0 \cos \lambda t}{v_{\infty} \cos \lambda t - v_0 \sin \lambda t} = v_{\infty} \cdot \frac{-1}{\lambda} \frac{(v_{\infty} \cos \lambda t - v_0 \sin \lambda t)'}{v_{\infty} \cos \lambda t - v_0 \sin \lambda t}$$

である .

これを $z(0) = z_0$ の初期条件のもとで解く .

$$\begin{aligned} \int_{z_0}^z dz &= \int_0^t -\frac{v_{\infty}}{\lambda} \frac{(v_{\infty} \cos \lambda t - v_0 \sin \lambda t)'}{v_{\infty} \cos \lambda t - v_0 \sin \lambda t} dt \\ &= -\frac{v_{\infty}}{\lambda} [\ln |v_{\infty} \cos \lambda t - v_0 \sin \lambda t|]_0^t \\ &= -\frac{v_{\infty}}{\lambda} (|v_{\infty} \cos \lambda t - v_0 \sin \lambda t| - \ln |v_{\infty}|) \\ &= -\frac{v_{\infty}}{\lambda} \ln \left| \cos \lambda t - \frac{v_0}{v_{\infty}} \sin \lambda t \right| \\ &= -\frac{m}{k} \ln \left| \cos \sqrt{\frac{kg}{m}} t - v_0 \sqrt{\frac{k}{mg}} \sin \sqrt{\frac{kg}{m}} t \right| \end{aligned}$$

より ,

$$z(t) = -\frac{m}{k} \ln \left| \cos \sqrt{\frac{kg}{m}} t - v_0 \sqrt{\frac{k}{mg}} \sin \sqrt{\frac{kg}{m}} t \right| + z_0$$

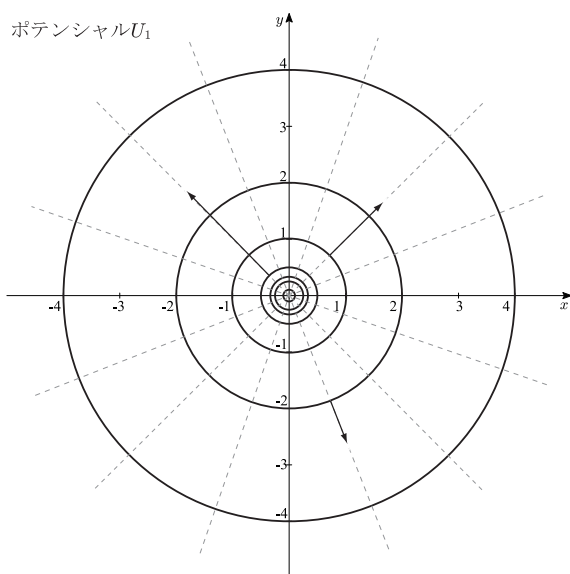
を得る .

4 保存力 , ポテンシャル

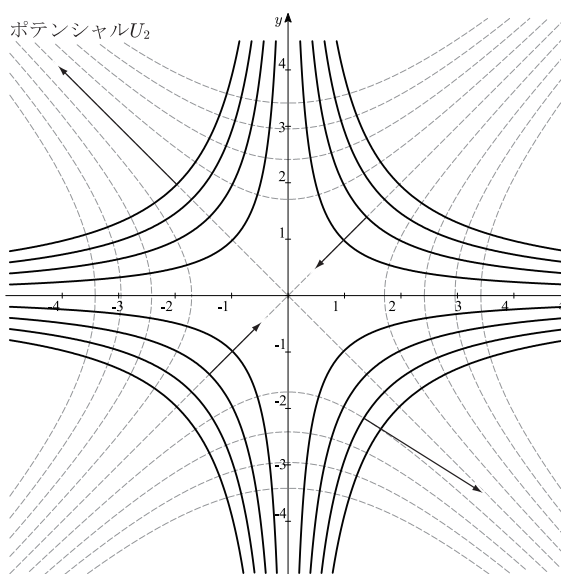
[4.1]

(1)

ポテンシャル U_1



ポテンシャル U_2



上図左では内側から $U_1 = 10, 4, 3, 2, 1, 1/2, 1/4$ である．上図右では第 1, 3 象限では内側から $U_2 = 1, 2, 3, 4$, 第 2, 4 象限では内側から $U_2 = -1, -2, -3, -4$ である． $U_2 = 0$ は x, y 軸と一致している．

(2)

力とポテンシャルとの間には

$$F(\mathbf{r}) = -\nabla U(\mathbf{r})$$

の関係が成立することから，

$$\mathbf{F}_1 = -\nabla U_1 = -\left(\frac{\partial U_1}{\partial x}, \frac{\partial U_1}{\partial y}\right) = \left(\frac{x}{(x^2 + y^2)^{\frac{3}{2}}}, \frac{y}{(x^2 + y^2)^{\frac{3}{2}}}\right)$$

$$\mathbf{F}_2 = -\nabla U_2 = -\left(\frac{\partial U_2}{\partial x}, \frac{\partial U_2}{\partial y}\right) = -(y, x)$$

となる．

(3)

(1) 参照．

参考：力線

力線とは力 $F(\mathbf{r})$ の方向を各場所場所でつなげてできる曲線のことであり，その接線方向はその場所での F の方向に一致する．これより接線上の微小ベクトルを $d\mathbf{r} = (dx, dy, dz)$ とすれば，それは $F(\mathbf{r})$ に平行である．これを式で表現すると，

$$\frac{dx}{F_x(x, y, z)} = \frac{dy}{F_y(x, y, z)} = \frac{dz}{F_z(x, y, z)}$$

となる．上式を用いて， U_1, U_2 のポテンシャル場における力線の表式を求めてみよう．(1) の図の破線が力線である．

U_1 のポテンシャル場における力線

(2) より，

$$F_{1x} = \frac{x}{(x^2 + y^2)^{\frac{3}{2}}}, \quad F_{1y} = \frac{y}{(x^2 + y^2)^{\frac{3}{2}}}$$

であるから，力線の満たすべき方程式は，

$$\frac{dx}{F_{1x}} = \frac{dy}{F_{1y}} \iff \frac{dx}{\frac{x}{(x^2 + y^2)^{\frac{3}{2}}}} = \frac{dy}{\frac{y}{(x^2 + y^2)^{\frac{3}{2}}}} \iff \frac{dx}{x} = \frac{dy}{y}$$

である．この両辺を不定積分すると積分定数を C として

$$\int \frac{dx}{x} = \int \frac{dy}{y} \iff \ln |y| = \ln |x| + C \iff \ln \left| \frac{y}{x} \right| = C \iff y = cx$$

となる．したがって，求める力線は $y = cx$ (c : 任意定数) である．

U_2 のポテンシャル場における力線

(2) より ,

$$F_{2x} = -y \quad , \quad F_{2y} = -x$$

であるから , 力線の満たすべき方程式は ,

$$\frac{dx}{F_{2x}} = \frac{dy}{F_{2y}} \quad \Longleftrightarrow \quad \frac{dx}{-y} = \frac{dy}{-x} \quad \Longleftrightarrow \quad xdx = ydy$$

である . この両辺を不定積分すると積分定数を C として

$$\int xdx = \int ydy \quad \Longleftrightarrow \quad \frac{1}{2}x^2 = \frac{1}{2}y^2 + C \quad \Longleftrightarrow \quad x^2 - y^2 = c$$

となる . したがって , 求める力線は $x^2 - y^2 = c$ (c : 任意定数) である .

[4.2]

(1)

力 \mathbf{F} が行う仕事 W は , $W = \int \mathbf{F}(\mathbf{r})d\mathbf{r} = \int F_x(x, y, z)dx + \int F_y(x, y, z)dy + \int F_z(x, y, z)dz$ である .

力 A について

$$\begin{aligned} W_{\text{I}} &= \underbrace{\int_0^1 xydx}_{y=0} + \underbrace{\int_0^2 \frac{x^2}{2}dy}_{x=1} = 0 + \int_0^2 \frac{1}{2}dy = 1 \\ W_{\text{II}} &= \underbrace{\int_0^1 xydx + \int_0^2 \frac{x^2}{2}dy}_{y=2x \Leftrightarrow x=y/2} = \int_0^1 2x^2dx + \int_0^2 \frac{(y/2)^2}{2}dy = 1 \\ W_{\text{III}} &= \underbrace{\int_0^2 \frac{x^2}{2}dy}_{x=0} + \underbrace{\int_0^1 xydx}_{y=2} = 0 + \int_0^1 2xdx = 1 \end{aligned}$$

力 B について

$$\begin{aligned} W_{\text{I}} &= \underbrace{\int_0^1 \frac{x^2}{2}dx}_{y=0} + \underbrace{\int_0^2 xydy}_{x=1} = \int_0^1 \frac{x^2}{2}dx + \int_0^2 ydy = \frac{1}{6} + 2 = \frac{13}{6} \\ W_{\text{II}} &= \underbrace{\int_0^1 \frac{x^2}{2}dx + \int_0^2 xydy}_{y=2x \Leftrightarrow x=y/2} = \int_0^1 \frac{x^2}{2}dx + \int_0^2 \frac{y}{2}ydy = \frac{1}{6} + \frac{4}{3} = \frac{3}{2} \\ W_{\text{III}} &= \underbrace{\int_0^2 xydy}_{x=0} + \underbrace{\int_0^1 \frac{x^2}{2}dx}_{y=2} = 0 + \int_0^1 \frac{x^2}{2}dx = \frac{1}{6} \end{aligned}$$

(2)

$\text{rot } \mathbf{F} = \nabla \times \mathbf{F} = \mathbf{0}$ であれば, 力 \mathbf{F} は保存力である.

力 A について

$$\frac{\partial F_y}{\partial x} - \frac{\partial F_x}{\partial y} = x - x = 0$$

より, 力 A は 保存力 である.

力 B について

$$\frac{\partial F_y}{\partial x} - \frac{\partial F_x}{\partial y} = y - 0 = y \neq 0$$

より, 力 B は 非保存力 である.

(3)

保存力である力 A について考える.

求めるポテンシャルは任意の点 (x, y) まで原点から力 A で動かしたときの仕事の符号逆であることと, 仕事は経路によらないことを利用すると,

$$U(x, y) = -W_I = -\left(\underbrace{\int_0^x xy dx}_{y=0} + \underbrace{\int_0^y \frac{x^2}{2} dy}_{x=x} \right) = -\frac{1}{2}x^2y$$

となる.

別解

力 A は保存力であることから,

$$F_x = xy = -\frac{\partial U}{\partial x}, \quad F_y = \frac{x^2}{2} = -\frac{\partial U}{\partial y}$$

である. この連立偏微分方程式を $U(0, 0) = 0$ の初期条件のもとで解く.

第 1 式: $\partial U / \partial x = -xy$ の両辺を x で不定積分すると,

$$U = -\frac{1}{2}x^2y + f(y) \quad (f(y): y \text{ の任意関数})$$

となる. これを第 2 式に代入すると,

$$\frac{\partial U}{\partial y} = \frac{\partial}{\partial y} \left(-\frac{1}{2}x^2y + f(y) \right) = -\frac{1}{2}x^2 + \frac{df(y)}{dy} = -\frac{1}{2}x^2$$

より,

$$\frac{df(y)}{dy} = 0 \iff f(y) = C = \text{const.}$$

である. したがって,

$$U = -\frac{1}{2}x^2y + C$$

となり，初期条件 $U(0,0) = 0$ を加味すれば

$$U = -\frac{1}{2}x^2y$$

を得る．

5 振動現象

[5.1]

全エネルギー E は，

$$E = \frac{1}{2}m\dot{x}^2 + U(x) = \frac{1}{2}mv_0^2 - U_0$$

である．いま，質点が $x = \pm a$ に速度 v で達するとすると， $U(\pm a) = 0$ より

$$E = \frac{1}{2}mv^2 + 0 = \frac{1}{2}mv_0^2 - U_0 \geq 0 \quad \therefore v_0^2 \geq \frac{2U_0}{m} \quad \Longleftrightarrow \quad |v_0| \geq \sqrt{\frac{2U_0}{m}}$$

またこのとき，

$$v = \sqrt{v_0^2 - \frac{2U_0}{m}}$$

である．

一方， $|v_0| < \sqrt{2U_0/m}$ では質点は $x = \pm a$ に達しない．いま，質点の可動範囲を $-x_{\max} \leq x \leq x_{\max}$ とすれば，

$$E = \frac{1}{2}mv_0^2 - U_0 = 0 + \frac{U_0}{a}|x_{\max}| - U_0 \quad \therefore |x_{\max}| = \frac{mav_0^2}{2U_0}$$

である．

以上より，質点の運動は次のようになる．

$$\begin{cases} |v_0| > \frac{2U_0}{m} & \Rightarrow \text{質点は } x = a, -a \text{ を超えて，} |v| = \sqrt{v_0^2 - \frac{2U_0}{m}} \text{ で等速直線運動をする．} \\ |v_0| = \frac{2U_0}{m} & \Rightarrow \text{質点は } x = a, -a \text{ まで達し，そこで静止する．} \\ |v_0| < \frac{2U_0}{m} & \Rightarrow \text{質点は } -\frac{mav_0^2}{2U_0} \leq x \leq \frac{mav_0^2}{2U_0} \text{ の範囲で往復運動．} \end{cases}$$

[5.2]

(1)

$F_0 = 0$ より，与式の両辺を m で割れば

$$\ddot{x} + 2\beta\dot{x} + \omega^2x = 0$$

となる．この解として $x = \exp(\lambda t)$ を仮定する． $\dot{x} = \lambda \exp(\lambda t)$, $\ddot{x} = \lambda^2 \exp(\lambda t)$ ゆえ

$$\lambda^2 \exp(\lambda t) + 2\beta\lambda \exp(\lambda t) + \omega^2 \exp(\lambda t) = 0$$

両辺 $\exp(\lambda t) \neq 0$ で割って

$$\lambda^2 + 2\beta\lambda + \omega^2 = 0$$

これを $\beta^2 - \omega^2 < 0$ に注意してとけば,

$$\begin{aligned}\lambda &= -\beta \pm \sqrt{\beta^2 - \omega^2} \\ &= -\beta \pm i\sqrt{\omega^2 - \beta^2}\end{aligned}$$

以上より求める一般解 $x(t)$ は,

$$\begin{aligned}x(t) &= C_1 \exp(-\beta t + it\sqrt{\omega^2 - \beta^2}) + C_2 \exp(-\beta t - it\sqrt{\omega^2 - \beta^2}) \\ &= \exp(-\beta t) \left(A \cos \sqrt{\omega^2 - \beta^2} t + B \sin \sqrt{\omega^2 - \beta^2} t \right) \\ &= D \exp(-\beta t) \sin \left(\sqrt{\omega^2 - \beta^2} t + \delta \right) \quad , \quad D = \sqrt{A^2 + B^2} \quad , \quad \tan \delta = \frac{B}{A}\end{aligned}$$

などとかける.

(2)

(1) より,

$$\begin{aligned}\dot{x}(t) &= -\beta \exp(-\beta t) \left(A \cos \sqrt{\omega^2 - \beta^2} t + B \sin \sqrt{\omega^2 - \beta^2} t \right) \\ &\quad + \exp(-\beta t) \sqrt{\omega^2 - \beta^2} \left(-A \sin \sqrt{\omega^2 - \beta^2} t + B \cos \sqrt{\omega^2 - \beta^2} t \right)\end{aligned}$$

したがって, 初期条件を加味すると定数 A, B は

$$\begin{cases} x(0) = A = 0 \\ \dot{x}(0) = -\beta A + B\sqrt{\omega^2 - \beta^2} = B\sqrt{\omega^2 - \beta^2} = v_0 \end{cases} \quad \therefore B = \frac{v_0}{\sqrt{\omega^2 - \beta^2}}$$

と定まる. よって

$$x(t) = \frac{v_0}{\sqrt{\omega^2 - \beta^2}} \exp(-\beta t) \sin \sqrt{\omega^2 - \beta^2} t$$

となる.

(3)

$F_0 \neq 0$ より, 与式の両辺を m で割れば

$$\ddot{x} + 2\beta\dot{x} + \omega^2 x = \frac{F_0}{m} \cos \omega_0 t$$

となる. この解として $x = A \sin \omega_0 t + B \cos \omega_0 t$ を仮定する.

$$\dot{x} = \omega_0 (A \cos \omega_0 t - B \sin \omega_0 t) \quad , \quad \ddot{x} = -\omega_0^2 (A \sin \omega_0 t + B \cos \omega_0 t) = -\omega_0^2 x$$

ゆえ

$$\begin{aligned}-\omega_0^2 (A \sin \omega_0 t + B \cos \omega_0 t) + 2\beta\omega_0 (A \cos \omega_0 t - B \sin \omega_0 t) \\ + \omega^2 (A \sin \omega_0 t + B \cos \omega_0 t) = \frac{F_0}{m} \cos \omega_0 t\end{aligned}$$

これを $\sin \omega_0 t, \cos \omega_0 t$ について整理すれば

$$((\omega^2 - \omega_0^2)A - 2\beta\omega_0 B) \sin \omega_0 t + \left((\omega^2 - \omega_0^2)B + 2\beta\omega_0 A - \frac{F_0}{m} \right) \cos \omega_0 t = 0$$

となる．上式がすべての t について成立することから，

$$\begin{cases} (\omega^2 - \omega_0^2)A - 2\beta\omega_0 B = 0 \\ (\omega^2 - \omega_0^2)B + 2\beta\omega_0 A - \frac{F_0}{m} = 0 \end{cases}$$

これを解けば，

$$\begin{cases} A = \frac{2\beta\omega_0}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + 4\beta^2\omega_0^2} \frac{F_0}{m} \\ B = \frac{\omega^2 - \omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + 4\beta^2\omega_0^2} \frac{F_0}{m} \end{cases}$$

を得る．