

[1] 図 1-1 のように、質量  $m$  のボールを初期速さ  $v_0$  で水平面から角度  $\theta$  ( $0 < \theta < \frac{\pi}{2}$ ) で投げ上げる。  $x$  軸を水平方向に、  $y$  軸を鉛直方向上向きに取り、ボールの初期位置を原点にする。重力加速度を  $g$  とする。ボールは鉛直下向きの重力  $mg$  および速さ  $v$  に比例した空気抵抗  $mkv$  ( $k$ : 単位質量あたりの比例係数) を受けながら図のように運動する。時刻  $t$  でのボールの速度と位置を考える。

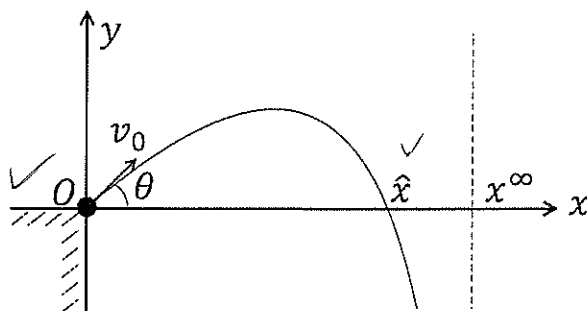


図 1-1

以下の文章を読んで、 ~  に適した式か値を埋めよ。なお、 は  と同じものを表す。速度の  $x$  軸方向、  $y$  軸方向の成分をそれぞれ  $v_x$ ,  $v_y$  とする。

$x$  軸方向の運動方程式を  $v_x$  を用いて表すと

$$m \frac{dv_x}{dt} = \text{} \quad (1-1)$$

となる。同様に、  $y$  軸方向の運動方程式を  $v_y$  を用いて表すと

$$m \frac{dv_y}{dt} = \text{} \quad (1-2)$$

となる。式 (1-1) の微分方程式を解き、初期条件を適用すると、時刻  $t$  での速度の  $x$  軸方向の成分  $v_x$  は

$$v_x = \text{} \quad (1-3)$$

物理（力学）

6 枚の内 2

となる。同様に、式 (1-2) の微分方程式を解くと、時刻  $t$  での速度の  $y$  軸方向の成分  $v_y$  は

$$v_y = \boxed{\hspace{2cm}} \text{ (D)} \tag{1-4}$$

と表される。式 (1-3) と式 (1-4) の両辺をそれぞれ  $t$  で積分することにより、時刻  $t$  での位置  $x$  および  $y$  は

$$x = \boxed{\hspace{2cm}} \text{ (E)} \tag{1-5}$$

$$y = \boxed{\hspace{2cm}} \text{ (F)} \tag{1-6}$$

となる。

時間が十分に経ったとき、式 (1-3) と式 (1-4) からボールの速度は終端速度  $\boxed{\text{(G)}}$  に近づく。このとき、水平方向の位置は式 (1-5) より  $x^\infty = \boxed{\text{(H)}}$  に近づき、これより遠くへは飛ばない。

次に、ボールが投射地点と同じ高さを通過するときの水平到達距離  $\hat{x}$  を考える。式 (1-5) と式 (1-6) から  $t$  を消去することで、以下の式によってボールの軌道を得ることができる。

$$y = \left( \boxed{\text{(I)}} \right) x + \frac{g}{k^2} \ln \left( \boxed{\text{(J)}} \right) \tag{1-7}$$

式 (1-7) において  $y = 0$  を  $x$  について解くと水平到達距離  $\hat{x}$  が得られる。

空気抵抗の比例係数  $k$  が十分小さいとき、水平到達距離  $\hat{x}$  を最大にする投射角を考える。対数関数のテイラー展開  $\ln(1-z) = -z - z^2/2 - z^3/3 - \dots$  を 2 次の項まで用いて式 (1-7) を近似すると、ボールの軌道は  $y = \boxed{\text{(K)}} x - \boxed{\text{(L)}} x^2$  の放物線を描く。したがって、水平到達距離  $\hat{x} = \boxed{\text{(M)}}$  が最大となるのは投射角が  $\theta = \boxed{\text{(N)}}$  のときであり、空気抵抗がないときと同じ結果になる。

物理（力学）	6 枚の内 3
<p>式 (1-7) の対数関数のテイラー展開を 3 次の項まで考慮した場合を考える。水平到達距離 <math>x</math> が投射角 <math>\theta</math> に関して最大となるとき、条件式 <math>\frac{dx}{d\theta} = \text{(O)}</math> を満たす必要がある。ところが、これを実際に計算してみると、<math>\theta = \text{(N)}</math> のときにこの条件式は満たされない。この場合、この投射角では水平到達距離を最大にできないことがわかる。</p>	

[2]  $xy$  平面内で運動する剛棒に関して、以下の問いに答えよ。重力の影響は無視できるものとする。記号の上のドットひとつは一階の時間微分を、ふたつのドットは二階の時間微分を表す。

[2-1] 以下の文章を読んで  から  に適した式を埋めよ。

図 2-1 のように、 $x$  軸上に長さ  $L$  の剛棒  $OA$  を設置する。剛棒の端点  $O$  をヒンジで固定し、滑らかに回転できるようにする。もう一方の端点  $A$  には、バネ定数  $k$  のバネを取り付ける。

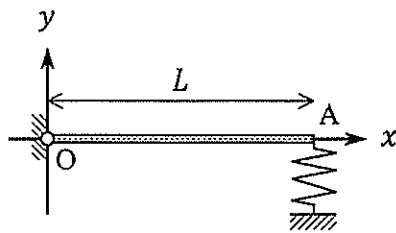


図 2-1

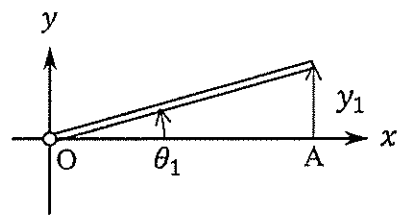


図 2-2

図 2-2 に示すように、点  $A$  の  $y$  方向変位を  $y_1$ 、剛棒の回転角を  $\theta_1$  とする。回転角は反時計まわりを正とする。変位  $y_1$  が剛棒の長さ  $L$  と比較して十分小さいと仮定すると、回転角  $\theta_1$  は  $y_1$  を用いて、 と近似できる。バネの復元力が  $ky_1$  で与えられるとき、点  $O$  まわりの剛棒の回転の運動方程式は、点  $O$  まわりの剛棒の慣性モーメント  $I_0$  を用いて、次のように書ける。

$$I_0 \ddot{\theta}_1 = \text{$$

この剛棒は周期運動をする。周期運動の角振動数は  $\omega = \text{$  である。

図 2-3 のように、図 2-1 の剛棒 OA の延長線上に、剛棒 AB を設置する。剛棒 AB は剛棒 OA と同一の寸法および密度分布を有する。2 本の剛棒は点 A においてヒンジで接続され、滑らかに回転できるようにする。また、剛棒 AB の端点 B には、バネ定数  $k$  のバネを取り付ける。

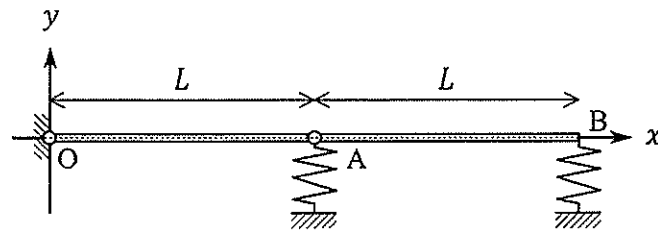


図 2-3

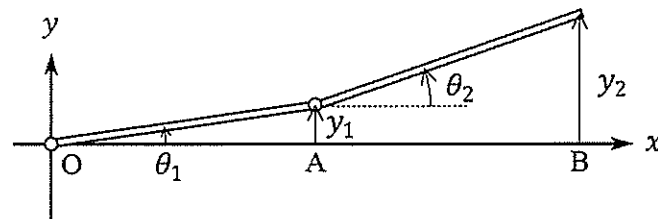


図 2-4

図 2-4 に示すように、点 B の  $y$  方向変位を  $y_2$ ，剛棒 AB の回転角を  $\theta_2$  とする。変位  $y_1$ 、 $y_2$  が剛棒の長さ  $L$  と比較して十分小さいと仮定すると、回転角  $\theta_2$  は、  
 (d) と近似できる。

点 A に作用する復元力  $ky_1$  は、剛棒 OA に対して作用する力  $F_1$  と剛棒 AB に作用する力  $F_2$  に分けることができる。これらの力は、 $F_1 + F_2 = ky_1$  を満足する。点 B には復元力  $ky_2$  が作用する。

このとき、点 O まわりの剛棒 OA の回転の運動方程式は、

$$I_0 \ddot{\theta}_1 = \text{(e)} \quad (2-1)$$

となる。剛棒 AB の質量中心が剛棒の midpoint にあるとき、剛棒の質量中心まわりの慣性モーメント  $I_C$  を用いて、質量中心まわりの回転の運動方程式は、

$$I_C \ddot{\theta}_2 = \text{(f)} \quad (2-2)$$

物理（力学）

6 枚の内 6

となる。剛棒 AB の質量中心の  $y$  方向変位は、 $(y_1 + y_2)/2$  と書けるので、剛棒の質量  $M$  を用いて、質量中心の運動方程式は、

$$M \frac{\ddot{y}_1 + \ddot{y}_2}{2} = \boxed{\quad} \text{ (g)} \quad (2-3)$$

となる。式 (2-1), (2-2), (2-3) から  $F_1$  および  $F_2$  を消去すると次の 2 式を得る。

$$\boxed{\text{(h)}} \ddot{y}_1 + \boxed{\text{(i)}} \ddot{y}_2 = -ky_1 \quad (2-4)$$

$$\boxed{\text{(j)}} \ddot{y}_1 + \boxed{\text{(k)}} \ddot{y}_2 = -ky_2 \quad (2-5)$$

この 2 式から 2 つの剛棒は連成振動することが分かる。

[2-2] 2 つの慣性モーメント  $I_0$  と  $I_C$  の間に成立する関係式を書け。

[2-3] 式 (2-4), (2-5) は、Lagrange の運動方程式を用いて導出することもできる。この導出に必要な運動エネルギー  $K$  とポテンシャルエネルギー  $U$  の差  $L = K - U$  を書け。ただし、 $\theta_1$  および  $\theta_2$  を用いずに書くこと。

[2-4] 式 (2-4), (2-5) から、この連成振動の 2 つの固有角振動数とそのそれぞれに対応する固有振動モードを得ることができる。その計算手順を述べよ。具体的に値を求める必要はない。なお、式 (2-4), (2-5) は、行列  $A$  とベクトル  $\mathbf{y}$  を用いて  $MA\ddot{\mathbf{y}} = -k\mathbf{y}$  と表されるものとする。ベクトル  $\mathbf{y}$  は次式で表される。

$$\mathbf{y} = \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \end{bmatrix}$$