物理学(15)

担当: 白井 英俊

Email: sirai@sist.chukyo-u.ac.jp

15章 剛体の運動

大きさをもつ剛体の運動を考える

剛体とは:大きさを持ち、変形しない物体 つまり「変形」はここでは扱わない(構造力学や材料力学 で扱う)

剛体運動の自由度

剛体運動の分類

- 並進運動
- 回転運動

並進運動では

剛体の重心の位置の指定---3つの位置座標

⇒ 自由度3

回転運動では

回転軸の方向の指定---3つの回転軸まわりの回転角

⇒ 自由度3

あわせて、剛体の運動の自由度は6

15.1 剛体の運動方程式

剛体を微小部分にわけ、それぞれを質点とみなす

⇒ 構成質点間の相互の距離が変化しない質点系としての剛体

このことから、一般的に 質点系で成り立つことは剛体でも成り立つ

15.1 剛体の運動方程式(続き)

剛体の運動 (剛体の質量をMとする)

並進運動 --- 重心(位置ベクトルを r_G とする)の運動方程式 $M\frac{d^2r_G}{dt^2} = F$ (Fは剛体にはたらく外力の総和) (15.1.1)

回転運動 --- 原点Oまわりの剛体の回転運動を考える

$$\frac{dL}{dt} = N$$

(Lは剛体の角運動量、Nは外力モーメントの総和) (15.1.2)

15.2 固定軸の周りの回転運動

固定軸のまわりで回転する場合(例: 定滑車や振り子)

固定軸をz軸とすると、(15.1.2)のz成分:

$$\frac{dL_{z}}{dt} = N_{z} \tag{15.2.3}$$

により、回転運動は決まる

剛体を微小部分に分割、i番目の部分の質量を m_i 、z軸までの距離を r_i とする

15.2 固定軸の周りの回転運動(続)

剛体を微小部分に分割、i番目の部分の質量を m_i 、z軸までの距離を r_i とする

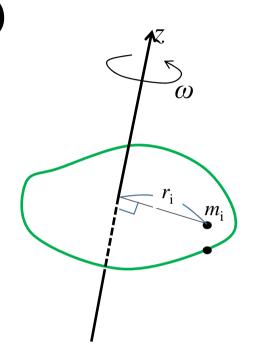
基準位置からの回転角を θ とし、剛体が角速度 $\omega(=\frac{d\theta}{dt})$ で回転するなら、これら m_i はz軸の周りに同じ角速度 ω で円運動する

それぞれの微小部分 m_i がもつ角運動量:

$$r_i p_i = r_i m_i r_i \omega$$

よって、剛体全体が持つ角運動量はこれらの和:

$$L_{z} = \sum_{i} r_{i} m_{i} r_{i} \omega = \omega \sum_{i} r_{i2} m_{i}$$



15.2 固定軸の周りの回転運動(続)

それぞれの微小部分 m_iがもつ角運動量:

$$r_i p_i = r_i m_i r_i \omega$$

よって、剛体全体が持つ角運動量:

$$L_{z} = \sum_{i} r_{i} m_{i} r_{i} \omega = \omega \sum_{i} r_{i}^{2} m_{i}$$

ここで、
$$I_z = \sum_i r_i^2 m_i = r_1^2 m_1 + r_2^2 m_2 + \dots$$
とする

 I_z は z軸周りの慣性モーメント (単位は kg・ m^2) 慣性モーメントは回転

$$L_{\rm z} = I_{\rm z} \, \omega$$

(15.2.6)

 $I_z \frac{d \omega}{dt} = N_z$ この式を(15.2.3)に代入(I,は一定)

あるいは
$$I_z \frac{d^2\theta}{dt^2} = N_z$$

対比:並進の運動方程式 $m\frac{d^2x}{dt^2} = F$ において質量 加は並進 運動のしにくさを表す

運動のしにくさを表す

回転の運動方程式

回転の運動方程式 $I_z \frac{d^2\theta}{dt^2} = N_z$ (15.2.8)

慣性モーメント

$$I_z = \sum_i r_i^2 m_i = r_1^2 m_1 + r_2^2 m_2 + \dots$$
 (15.2.5)

この式から言えること

回転軸から離れたところに大きな質量があると*I*_zが大きい

⇒ 慣性モーメントが大きい ⇒ 回転しにくい

外力モーメントの和 N_z =0 ならば角速度(ω)は一定 \Rightarrow 回転しない、もしくは等角速度の回転

例題15.1 剛体振り子

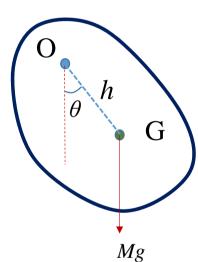
剛体を水平な固定軸の周りに自由に回転できるようにしたもの ⇒ 重力の作用によって振らせることができる 剛体振り子の微小振動の周期を求めよ。

[解] 右図のように剛体の質量をM、固定軸をO、重心をG、Gから軸Oまでの距離をh、軸Oの周りの慣性モーメントをIとする。また線分OGが鉛直下方となす角 θ によって回転角を表すことにする。

式(15.2.8) に相当する式は:

$$I\frac{d^2\theta}{dt^2} = -Mgh\sin\theta$$

これを変形して $\frac{d^2\theta}{dt^2} = -\alpha \sin\theta$ ただし $\alpha = Mgh/I$



$$\frac{d^2\theta}{dt^2} = -\omega^2 \sin\theta$$
 $\hbar \mathcal{E} U \omega^2 = Mgh/I$

ここで、微小振動の場合は(9.4.50)と同様に

$$\sin\theta = \theta$$

とみなせるので、 $\frac{d^2\theta}{dt^2} = -\omega^2 \theta$ と近似できる

これから、 $\theta = \theta_0 \cos(\omega t + \alpha)$ という一般解が得られる (α, θ_0) は初期条件によってきまる定数)

よって剛体振り子が微小振動する場合の周期Tは

$$T = \frac{2\pi}{\omega} = 2\pi \sqrt{\frac{I}{Mgh}}$$

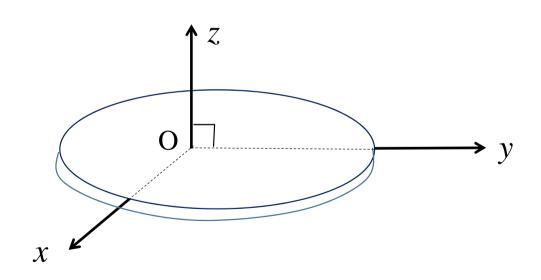
15.3 慣性モーメントの計算例

剛体の慣性モーメントの計算の役にたつ定理 薄板の直交軸定理 平行軸定理

定理15.2 薄板の直交軸定理

図のような薄板について、薄板内のO点を原点とし、互いに直交するx軸とy軸を薄板内にとり、薄板と直交する方向にz軸を取る。すると、x軸、y軸の周りの薄板の慣性モーメント I_x , I_y と、z軸の周りの慣性モーメント I_z の間には次が成り立つ:

$$I_z = I_x + I_y$$



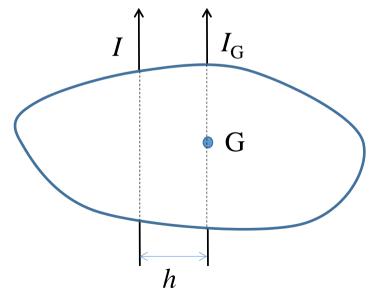
定理15.3 平行軸定理

剛体の重心Gを通る軸の周りの慣性モーメントI_Gがわかると、その軸と並行で距離hだけ離れた軸の周りの慣性モーメントIは次で与えられる:

$$I = I_{G} + Mh^{2}$$

(15.3.12)

ここでMは剛体の質量である。



ここから

重心を回転軸とした ときの慣性モーメン トが最小 がわかる!

いろいろな剛体の慣性モーメント

慣性モーメント I_z の定義式:固定軸をz軸とし、剛体を微小部分に分割、i番目の部分の質量を m_i 、z軸までの距離を r_i とする

$$I_z = \sum_i r_i^2 m_i = r_1^2 m_1 + r_2^2 m_2 + \dots$$
 (15.2.5)

d I_zを微小部分の慣性モーメント、dmを微小部分の質量、rを微小部分から回転軸までの距離とすると

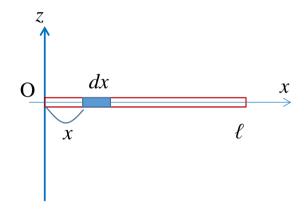
$$I_{z} = \int dI_{z} = \int r^{2} dm \qquad (15.3.13)$$

剛体の慣性モーメント (1)細い棒

剛体の質量をM、線密度を ρ 、回転軸をzとする:

(a) 棒の端O点を原点とする座標系 O点からxの位置にある微小部分の質量 $dm = \rho \ dx = \frac{M}{\ell} dx$

したがって
$$I_z = \int x^2 dm = \int_0^\ell x^2 \frac{M}{\ell} dx = \frac{1}{3} \ell^3 M$$



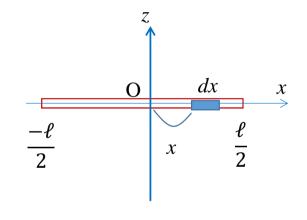
剛体の慣性モーメント (1)細い棒

- (b)棒の重心O点を原点とする座標系
- O点からxの位置にある微小部分の質量

$$dm = \rho \ dx = \frac{M}{\ell} dx$$

したがって

$$I_{z} = \int x^{2} dm = \int_{\frac{-1}{2}\ell}^{\frac{1}{2}\ell} x^{2} \frac{M}{\ell} dx = \frac{1}{12} \ell^{3} M$$



参考: 棒の端を原点とした (a)では $I = \int x^2 dm = \int_0^\ell x^2 \frac{M}{\ell} dx = \frac{1}{3} \ell^3 M$ 平行軸定理から $I = I_Z + M(\frac{\ell}{2})^2 = \frac{1}{12} \ell^3 M + \frac{1}{4} \ell^3 M = \frac{1}{3} \ell^3 M$ となり正しさが確認できる

剛体の慣性モーメント (2) 長方形の板

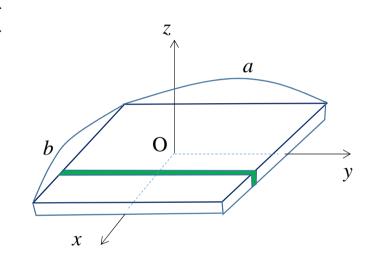
辺の長さをそれぞれa, bとする長方形の板中心O点を原点とする座標系を取る

x軸まわりの慣性モーメントI_x

質量dm、長さaの細い棒の集まりに分割して 考える:

(1)の結果を用いて緑の部分の慣性モーメント $が\frac{1}{12}a^2dm$ から

$$I_{\rm x} = \int \frac{1}{12} a^2 dm = \frac{1}{12} a^2 M$$



同様にy軸まわりの慣性モーメント $I_y = \frac{1}{12}b^2M$

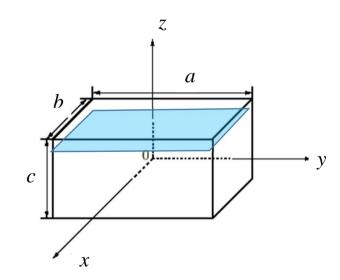
薄板の直交定理から
$$I_z = I_x + I_y = \frac{1}{12} (a^2 + b^2)M$$

剛体の慣性モーメント (3) 直方体

辺の長さをそれぞれa, b, cとする直方体 中心O点を原点とする座標系を取る 質量dm、辺の長さa, bの長方形の板の集まりに分割して考える

(2)の結果を用いて青の部分の慣性モーメント dI_z $dI_z = \frac{1}{12}(a^2 + b^2)dm$

$$I_z = \int dI_z$$
 より
($\int dm = M$ を使う)
 $I_z = \int dI_z = \int \frac{1}{12} (a^2 + b^2) dm = \frac{1}{12} (a^2 + b^2) M$

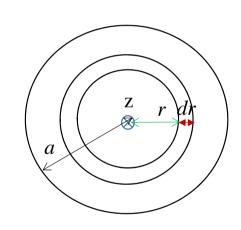


剛体の慣性モーメント (4) 円板

円板は薄く、半径をa、面密度を ρ とする (円板の質量Mを使えば $\rho = \frac{M}{\pi a^2}$)

半径rとr+drで囲まれた微小な円環部分を考えるこの部分の質量 $dm = \rho(2\pi r)dr$ とみなせるこの部分の慣性モーメント

$$dI_{z} = r^{2}dm = \frac{M}{\pi a^{2}}(2\pi r^{3})dr = \frac{2M}{a^{2}}r^{3}dr$$
 これから $I_{z} = \int dIz = \int_{0}^{a} \frac{2M}{a^{2}}r^{3}dr = \frac{2M}{a^{2}}(\frac{a^{4}}{4}) = \frac{1}{2}a^{2}M$



剛体の慣性モーメント (5) 円柱

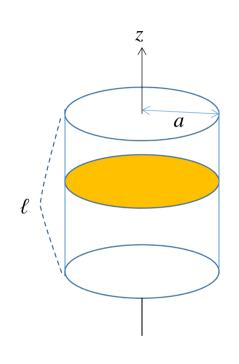
断面半径a, 高さℓの円柱。その中心点Oを原点とし、 中心軸方向にz軸を取って考える

質量dm、半径aの円板の集まりに分割して考える (4)から、この薄い円板の慣性モーメント dI_z は

$$dI_z = \frac{1}{2} a^2 dm$$

この積分を求める: (∫ dm=M を用いる)

$$I_{z} = \int dI_{z} = \int \frac{1}{2} a^{2} dm = \frac{1}{2} a^{2} M$$



剛体の慣性モーメント (6) 球

密度ρ、半径aの球に対し、その中心点Oを原点とする座標系をとる

右図のように位置z、厚さdz、半径 $\sqrt{a^2-z^2}$ の円板を考える

その質量 $dm=\pi\rho(a^2-z^2)dz$

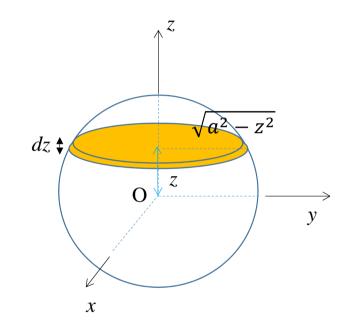
その部分の慣性モーメント

$$dI_{z} = \frac{1}{2} \sqrt{a^{2} - z^{2}}^{2} dm = \frac{1}{2} \pi \rho (a^{2} - z^{2})^{2} dz$$

これらの積分を考えると

$$I_z = \int dI_z = \int_{-a}^{a} \frac{1}{2} \pi \rho (a^2 - z^2)^2 dz = \frac{8}{15} \pi \rho a^5$$

ここで $M = \frac{4}{2} \pi a^3$ を用いると $I_z = \frac{2}{5} a^2 M$



15.4 剛体の平面運動

剛体の平面運動:

剛体が回転軸の周りに回転、

かつ、回転軸(≒重心)が<u>平行移動</u>する運動 運動方程式:

並進運動
$$M\frac{d^2x_G}{dt^2} = \mathbf{F}$$
 (15.1.1)

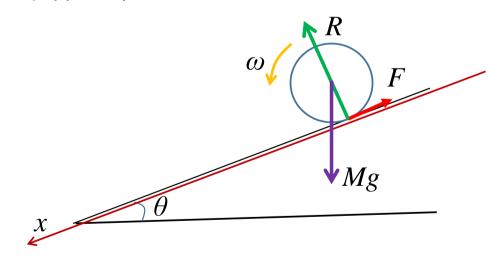
Fは剛体にはたらく外力の総和、 x_G は重心の位置

回転運動
$$I\frac{d\omega}{dt} = N$$
 (15.1.2)

Iは慣性モーメント、Nは外力モーメントの総和

半径a、質量Mの密度一様な円柱が、水平と傾角θをなす粗い斜面上を すべらずに転がり落ちるとき、重心の加速度、回転の角速度、摩擦力 の大きさをそれぞれ求めよ。

また、静止摩擦係数がµのとき、斜面に静かに置いた円柱がすべらずに転がるための条件を求めよ。



半径a、質量Mの密度一様な円柱が、水平と傾角θをなす粗い 斜面上をすべらずに転がり落ちるとき、重心の加速度、回 転の角速度、摩擦力の大きさをそれぞれ求めよ。

また、静止摩擦係数がµのとき、斜面に静かに置いた円柱がすべらずに転がるための条件を求めよ。

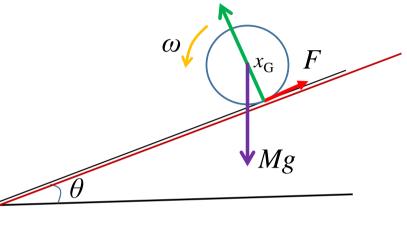
[解] 斜面にそって下方にx軸を取り、 重心の座標を x_G 、円柱の中心軸の周り の回転の角速度を ω 、斜面に沿って情 報にはたらく摩擦力をFとする。

並進運動の運動方程式:

$$M\frac{d^2x_G}{dt^2} = Mg \sin\theta - F$$
 (15.4.15)

回転運動の運動方程式(Iは慣性モーメント):

$$I\frac{d\omega}{dt} = aF \tag{15.4.16}$$



これを解くにはIを求める 必要がある: p.182-3の式 から $I = \frac{1}{2}a^2M$

半径a、質量Mの密度一様な円柱が、水平と傾角θをなす粗い 斜面上をすべらずに転がり落ちるとき、重心の加速度、回 転の角速度、摩擦力の大きさをそれぞれ求めよ。

また、静止摩擦係数がμのとき、斜面に静かに置いた円柱 がすべらずに転がるための条件を求めよ。

並進運動の運動方程式:

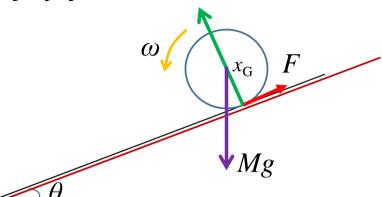
$$M\frac{d^2x_G}{dt^2} = Mg \sin\theta - F$$
 (15.4.15)

回転運動の運動方程式(Iは慣性モーメント):

$$\frac{1}{2}a^2M\frac{d\omega}{dt} = aF\tag{15.4.16}$$

斜面をすべらず回転することから

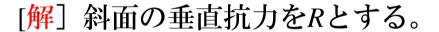
$$\frac{d^2x_G}{dt^2} = a\,\frac{d\omega}{dt} \tag{15.4.17}$$



これを解いて、

重心の加速度 $\frac{d^2x_G}{dt^2} = \frac{2}{3}g\sin\theta$ 回転の角速度 $\frac{d\omega}{dt} = \frac{2}{3a}g\sin\theta$ 摩擦力 $F = \frac{1}{3}Mg\sin\theta$

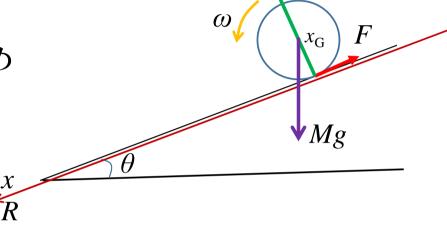
静止摩擦係数がµのとき、斜面に静かに置い た円柱がすべらずに転がるための条件を求め よ。



斜面に垂直な方向の重心の運動方程式 (つりあい)

$$R = Mg\cos\theta$$

より、最大静止摩擦力は
 $\mu R = \mu Mg\cos\theta$
これより、すべらない条件は
 $F = \frac{1}{3}Mg\sin\theta \leq \mu Mg\cos\theta$



これにより
$$\frac{1}{3} \tan \theta \le \mu$$