

応用力学演習資料（応用物理学科）(Version 2020, 2Q)

物理学の基幹である力学については既にいくつかの科目で学習しているが、力学、熱力学の理解を着実に定着させるために設計されたのがこの科目である。本格的に物理学を学んでいくために、演習を通じてより深い理解を獲得し、これらの内容を自由に使いこなせるようにすることが眼目である。

この科目は「応用力学」、「応用力学序論」、「熱力学序論」、「熱・統計力学」などの科目に対応する演習であり、それらの基礎となる「物理学 1, 2」についても修得済みであることを前提とする。また数学的技術については、高校レベルでの微積分とベクトル、1 年次で学んだ「微分」、「積分」、「偏微分」、「重積分」を前提とする。「線形代数」の基礎的な知識を必要とするものもある。

この科目において、学生は積極的に問題を解き、授業に参加することが肝要である。理解を深めるために学生同士での積極的な議論は重要であるが、他の解答を単に写すだけでは何の意味もないことには留意して頂きたい。教員に質疑したり、学習支援センターを活用することも良いが、センターを利用する際は、必ず、教材、ノート、教科書を持参し、どこまで考えたか、どこが分らなかったかを明確にしてから訪問してもらいたい。センターの先生には、問題も十分読み込まずに、単純に答えを教わるような態度の学生の指導は必要ないと伝えてあることを記しておく。

資料の内容は、演習の時間内だけで学習する量より少し多めになっている。授業で取り上げられなかった問も各自の鍛錬のために自主的に取り組んで頂きたい。また、新しい教科であるので、もし資料に誤りや不明な点があれば担当者に指摘して頂きたい。

氏名		学籍番号							
----	--	------	--	--	--	--	--	--	--

Part-1 解析力学

1 質点の力学的物理量

教科書 1 章, 2 章, 3 章参照。運動量, 角運動量, 力のモーメントは 3.3.1 節参照。ベクトルの計算, 特に外積は付録 A.5 参照。(以下 1~4 節で, 「教科書」とは, 加藤潔「理工系物理学講義」(培風館)を指す。

問 1 質量 m の質点が, xy 平面内で原点を中心とする半径 r の円周上を角速度 ω で等速円運動している。時刻 $t = 0$ での位置は $(r, 0)$ である。

ベクトルを成分で表すときは x, y 成分を示して答える。

- (1) 時刻 t における, この質点の位置 \vec{r} , 速度 \vec{v} , 加速度 \vec{a} をベクトルの成分を示して答えよ。
- (2) 位置ベクトル \vec{r} と速度ベクトル \vec{v} が直交することを示せ。
- (3) 速度ベクトルの大きさ $v = |\vec{v}|$ と加速度ベクトルの大きさ $a = |\vec{a}|$ の関係を答えよ。
- (4) 運動の様子を図で表し, そこに, 位置, 速度, 加速度をベクトルとして図示せよ。
- (5) この質点に働いている力の大きさと向きを答えよ。この力をなんと呼ぶか答えよ。
- (6) この質点の運動エネルギーを答えよ。
- (7) この質点の運動量 \vec{p} と角運動量 $\vec{\ell}$ を答えよ。ベクトルの成分を示して答えること。この問では x, y, z 成分を示して答える。

問 2 x, y 軸を水平方向に, z 軸を鉛直上向き方向にとる。 $t = 0$ に原点から, 初速度 $(v_0, 0, u_0)$ で質量 m の質点を斜めに投射した ($v_0, u_0 > 0$)。重力加速度の大きさは g とする。

ベクトルを成分で表すときは x, y, z 成分を示して答える。

- (1) 時刻 t における, この質点の位置 \vec{r} , 速度 \vec{v} , 加速度 \vec{a} をベクトルの成分を示して答えよ。
- (2) 時刻 t における, この質点の運動量 \vec{p} と角運動量 $\vec{\ell}$, および, この質点に働く力 \vec{F} と力のモーメント \vec{N} をベクトルの成分を示して答えよ。
- (3) それらの間に $\frac{d\vec{p}}{dt} = \vec{F}$, $\frac{d\vec{\ell}}{dt} = \vec{N}$ が成り立つことを示せ。
- (4) 時刻 t における, この質点の運動エネルギー K とポテンシャルエネルギー U を答えよ。後者は $z = 0$ を基準とする。そして, 両者の和が時間的に一定であることを示せ。

問 3 xy 平面内を $\vec{r} = (R(ct - \sin ct), R(1 - \cos ct))$ という運動をしている質量 m の質点がある ($c > 0, R > 0$)。

ベクトルを成分で表すときは x, y 成分を示して答える。

- (1) 定数 c, R の SI における単位を答えよ。
- (2) この質点の運動を $0 \leq t \leq 2\pi/c$ の範囲で図で示せ。このグラフが表す図形の名前を答えよ。
- (3) この質点の速度と加速度をベクトルの成分を示して答えよ。また (2) で扱った範囲で速度の大きさが最大となる位置とその大きさを答えよ。

問 4 $\vec{r} = (R \cos \omega t, R \sin \omega t, \alpha t)$ という運動をしている質量 m の質点がある ($R, \omega, \alpha > 0$)。

ベクトルを成分で表すときは x, y, z 成分を示して答える。

(1) 定数 R, ω, α の SI における単位を答えよ。

(2) この質点の運動の軌跡はどのようなものか説明せよ。

(3) この質点の運動量 \vec{p} と角運動量 $\vec{\ell}$ を答えよ。ベクトルの成分を示して答えること。

(4) 物理的にみて、この質点の角運動量は z 軸の方向と考えられるが、前項 (3) で得られた $\vec{\ell}$ は時間とともに増大するように見える。適切な時間平均をとると、この平均の意味で ℓ_x, ℓ_y はゼロと考えることができる。どのような時間平均をとればよいか答えよ。

問 5 質量 m の質点が x 軸上を運動している。この質点は $t = 0$ のとき、位置と速度は $x = 0, v = V$ である ($V > 0$)。この質点には力 $F = -bv$ が働いている ($b > 0$)。

(1) 時刻 t での質点の速度と位置を運動方程式を解いて答えよ。

(2) この質点の運動を表す、横軸を時間 t とし、縦軸を速度 v としたグラフを描け。

この質点の運動を表す、横軸を時間 t とし、縦軸を位置 x としたグラフを描け。

(3) $t = 0$ における質点の運動エネルギーを答えよ。

(4) $0 \leq t < \infty$ の間にこの質点に働く力がなした仕事を計算し、それが (3) を相殺することを示せ。

問 6 質量 m の質点が x 軸上を運動している。この質点は $t = 0$ のとき、位置と速度は $x = x_0, v = v_0$ である ($x_0 > 0, v_0 > 0$)。この質点には力 $F = -kx$ が働いている ($k > 0$)。

(1) 時刻 t での質点の速度と位置を運動方程式を解いて答えよ。

(2) 解を $x = A \sin(\omega t + \phi_0)$ の形に表したとき、 ω および振動の周期を m, k を用いて答えよ。また、振幅 A 、初期位相 ϕ_0 を答えよ。

(3) この質点の運動を表す、横軸を時間 t とし、縦軸を速度 v としたグラフを描け。

この質点の運動を表す、横軸を時間 t とし、縦軸を位置 x としたグラフを描け。

(4) $t = 0$ における質点の運動エネルギー K と働く力によるポテンシャルエネルギー U を答えよ。後者は $x = 0$ を基準とする。そして、両者の和が時間的に一定であることを示せ。

2 ラグランジュ形式の力学 (1)

以下、2~4 節では、時間微分を $\frac{dF}{dt}$ を \dot{F} と表す記法を必要に応じ活用すること。

問 1 平面上のデカルト座標 (x, y) と極座標 (r, ϕ) を考える。図 1 の (1) 参照。図の点 P の座標を扱う。

(1) (x, y) を (r, ϕ) を用いて表せ。

(2) (r, ϕ) を (x, y) を用いて表せ。

(3) 面積分におけるヤコビアン J を求めよ。 $dx dy = J dr d\phi$ となる量である。

(4) 質量 m の質点が平面上を運動するとき、運動エネルギー K を極座標 (r, ϕ) とその時間微分を用いて答えよ。

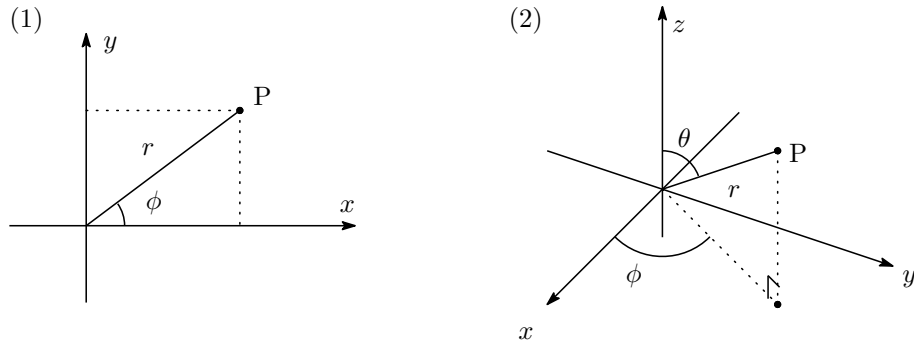


図 1: (1) 極座標 (2次元), (2) 球座標 (3次元)

問 2 空間内のデカルト座標 (x, y, z) と球座標 (r, θ, ϕ) を考える。図 1 の (2) 参照。図の点 P の座標を扱う。

- (1) (x, y, z) を (r, θ, ϕ) を用いて表せ。
- (2) (r, θ, ϕ) を (x, y, z) を用いて表せ。
- (3) 体積積分におけるヤコビアン J を求めよ。 $dx dy dz = J dr d\theta d\phi$ となる量である。
- (4) 質量 m の質点が空間内を運動するとき、運動エネルギー K を球座標 (r, θ, ϕ) とその時間微分を用いて答えよ。

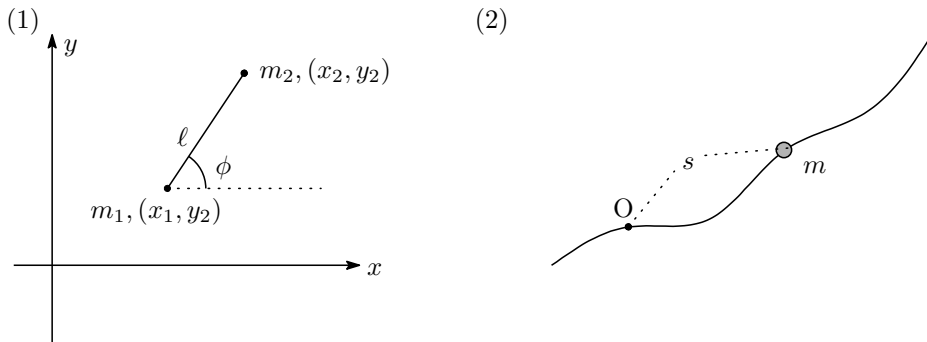


図 2: (1) 連結された 2 つの質点, (2) 空間内の曲線に沿って運動する質点

問 3 xy 平面を質量 m_1 , デカルト座標 (x_1, y_1) の質点 1, 質量 m_2 , デカルト座標 (x_2, y_2) の質点 2 が運動する。両者は長さ ℓ の変形しない軽い棒で連結されている。図 2 の (1) 参照。

- (1) $q_1 = x_1, q_2 = y_1, q_3 = x_2, q_4 = y_2$ とする。この力学系は 4 自由度のように見えるが束縛条件が 1 つあるので 3 自由度である。4 つの座標の間に成り立つ束縛条件を答えよ。
- (2) この力学系の運動エネルギー K を q_1, q_2, q_3 およびこれらの時間微分を用いて答えよ。
- (3) 一般座標の割り当てを変更し, 3 自由度の座標として, $q_1 = x_1, q_2 = y_1, q_3 = \phi$ とする。ここで ϕ は質点 1 から質点 2 へ向かうベクトルと x 軸がなす角度である。この力学系の運動エネルギー K を q_1, q_2, q_3 およびこれらの時間微分を用いて答えよ。

問 4 ある曲線に沿って質量 m の質点が運動する。これは 1 自由度の運動である。図 2 の (2) 参照。曲線上のある点 O を原点とし, 曲線に沿った点 O から質点までの曲線の長さを s とする。

(1) この曲線が $x = f(\theta), y = g(\theta), z = h(\theta)$ と表されているとする。 θ は媒介変数 (パラメタ) であり, $\theta = 0$ が点 O となるようにとられている。質点の位置が θ であるとし, s をこれらを用いて答えよ。

注: 上では分かり易いように f, g, h という関数記号を使ったが, 通常物理では, $x = x(\theta), y = y(\theta), z = z(\theta)$ と関数記号と物理量を同一視した記法を用いることが多い。

(2) 座標を $q = s$ とする。また, θ は任意のパラメタなので, s 自身を曲線を記述するパラメタと考えることもできるので ($s = 0$ が点 O に対応するのは自明), 以下, $\theta = s$ とする。この質点の運動エネルギーを答えよ。

問 5 半径 r の薄い円板が直線上を運動する。図 3 の (1) 参照。円板は図の平面内を運動する。円板の運動を記述する座標として直線に沿った円板の中心の位置 $q_1 = x$ と円板の中心のまわりの回転角 $q_2 = \phi$ を考える。

この円板がすべらずに転がるとする。

(1) 円板の接地点の速度を答えよ。(接地点とは, その瞬間に円板が x 軸に接触している点であり, 円板の特定の点ではない。)

(2) \dot{q}_1 と \dot{q}_2 の間の関係式を答えよ。

(3) この系の自由度はいくつか。

(4) 上の (2) で求めた束縛条件は座標だけの関係式で表すことができるか考え, 可能な場合はその関係式を答えよ。(このようなときホロノミックな束縛条件という。)

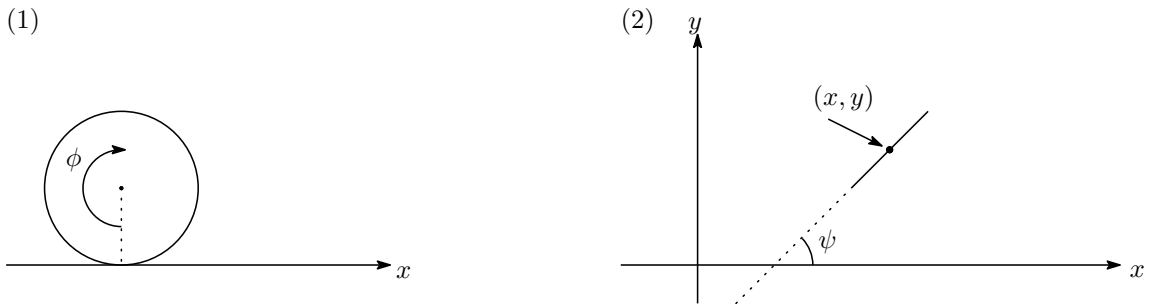


図 3: (1) 転がる円板 (1 次元), (2) 転がる円板 (2 次元)

問 6 半径 r の薄い円板が xy 平面上を運動する。図 3 の (2) 参照。円板は常に図のように xy 平面に垂直な姿勢を保つ。円板の運動を記述する座標として中心の平面上の位置 $(q_1, q_2) = (x, y)$, 円板の中心のまわりの回転角 $q_3 = \phi$, 円板を含む平面が xy 平面と交わる線が x 軸となす角度 $q_4 = \psi$ を考える。

この円板がすべらずに転がるとする。接地点に関しては前問を参照すること。

(1) q_1, q_2, q_3, q_4 あるいはこれらの時間微分の中に成り立つ関係式を 2 つ答えよ。

(2) この系の自由度はいくつか。

(3) 上の (2) で求めた束縛条件は座標だけの関係式で表すことができるか考え, 可能な場合はその関係式を答えよ。

3 ラグランジュ形式の力学 (2)

問 1 質量 m の質点の鉛直方向の運動を考える。重力加速度の大きさを g とする。鉛直上向きに x 軸をとり、 $q = x$ とする。図 4 の (1) 参照。

- (1) この系を記述するラグランジアン \mathcal{L} を答えよ。
- (2) オイラー・ラグランジュの運動方程式を答えよ。
- (3) この運動方程式が、ニュートンの運動方程式の与えるものと同等であることを確認せよ。
- (4) $t = 0$ で $x = x_0, \dot{x} = v_0$ であるとき、 q を時間の関数として答えよ。

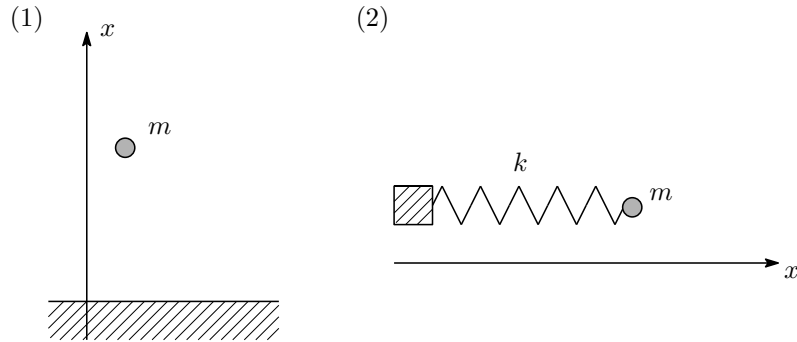


図 4: (1) 重力による運動, (2) ばねによる運動

問 2 質量 m の質点がばね定数 k の一端を固定されたばねに接続されており、 x 軸に沿って運動する。ばねが自然長のとき、質点は $x = 0$ にある。 $q = x$ とする。図 4 の (2) 参照。

- (1) この系を記述するラグランジアン \mathcal{L} を答えよ。
- (2) オイラー・ラグランジュの運動方程式を答えよ。
- (3) この運動方程式が、ニュートンの運動方程式の与えるものと同等であることを確認せよ。

問 3 図 5 の (1) に表される振り子を考える。質点の質量は m 、紐の長さは ℓ である。紐は伸び縮みせず、質量は無視できる。デカルト座標は図に示すように、水平方向を x 、鉛直下向きを y とし、紐の支点 O を原点とする。支点からみた鉛直方向と紐のなす角度を θ とする。

- (1) 質点の x, y 座標を ℓ, θ を用いて答えよ。
- (2) この系は自由度は 1 である。 $q = \theta$ とし、この系を記述するラグランジアン \mathcal{L} を答えよ。
- (3) オイラー・ラグランジュの運動方程式を答えよ。
- (4) 振幅が ℓ に比べて十分小さいとき、振動の周期を答えよ。

問 4 図 5 の (2) に表される二重振り子を考える。質点の質量は m_1, m_2 、紐の長さは ℓ_1, ℓ_2 である。紐は伸び縮みせず、質量は無視できる。デカルト座標は図 (1) と同様に、水平方向を x 、鉛直下向きを y とし、紐の支点 O を原点とする。支点からみた鉛直方向と紐のなす角度を θ_1, θ_2 とする。

- (1) 2 つの質点の座標 x_1, y_1, x_2, y_2 を $\ell_1, \theta_1, \ell_2, \theta_2$ を用いて答えよ。
- (2) この系は自由度は 2 である。 $q_1 = \theta_1, q_2 = \theta_2$ とし、この系を記述するラグランジアン \mathcal{L} を答えよ。
- (3) オイラー・ラグランジュの運動方程式を各自由度に対して答えよ。

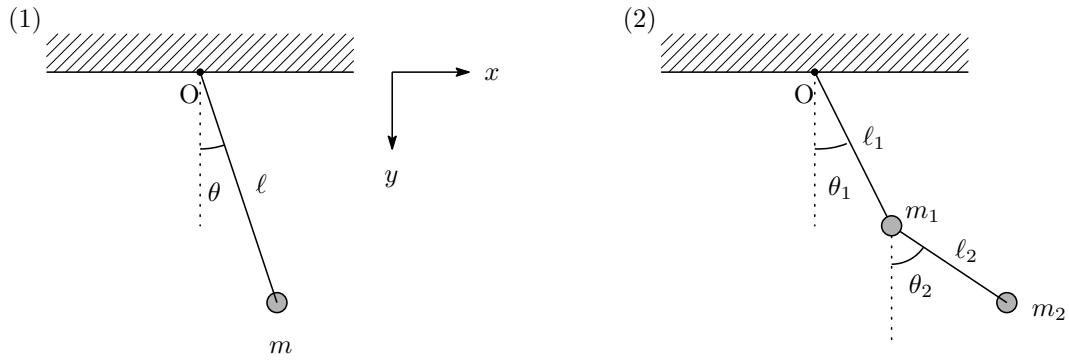


図 5: (1) 単振り子, (2) 二重振り子

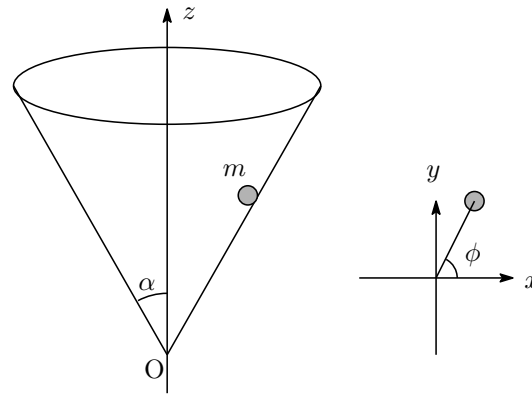


図 6: 円錐面内を運動する質点

問 5 図 6 のように、中心軸が鉛直であり、中心線と母線のなす角度が α の滑らかな円錐面がある。この円錐面の上を質量 m の質点が運動する。中心軸を z 軸とし、円錐の頂点が $z = 0$ であるとする。また、中心軸に垂直な xy 面内の回転角を ϕ とし、この z, ϕ で質点の位置を表す。座標を $q_1 = z, q_2 = \phi$ とする。重力加速度の大きさを g とする。

(1) この系を記述するラグランジアン \mathcal{L} を答えよ。

(2) 結果から、 q_2 は循環座標なので保存量が存在する。保存量 $\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{q}_2}$ を答えよ。この保存量は何を表すのか答えよ。

(3) q_1 についてのオイラー・ラグランジュの運動方程式を答えよ。このとき、(2) の保存量は $\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{q}_2} = L$ として、定数 L を用いて表してよい。

(4) この質点が $z = z_0$ の位置で、 $\dot{z} = v_0, \dot{\phi} = \omega_0$ の速度を持っていたとする。エネルギー保存則から、この質点が運動できる z の範囲は有限で $z_1 \leq z \leq z_2$ の範囲であることが示される。 z_1, z_2 を求める計算の方針を答えよ。(z_1, z_2 そのものを閉じた形で答えるのはやや難しいので方針のみで良い。)

問 6 図 7 のように、3 つの質点と 4 つのばねが直線状に連結されている。質点の質量はいずれも m であり、ばねはいずれも質量は無視でき自然長が ℓ でばね定数は k である。これらに沿って x 軸があり、その座標で質点の位置はそれぞれ x_1, x_2, x_3 と表される。左のばねの左端は $x = 0$ の

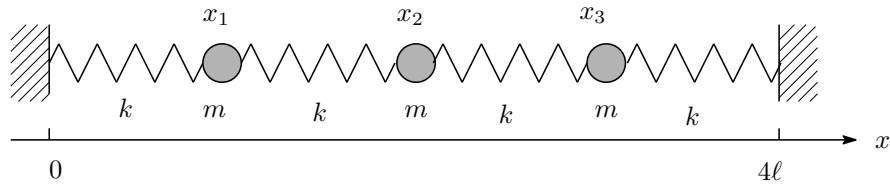


図 7: 3つの質点と4つのばねの系

位置で、右のばねの右端は $x = 4\ell$ の位置で固定されている。

- (1) この系のポテンシャルエネルギーを k, x_1, x_2, x_3, ℓ で表せ。
- (2) この系は3自由度であり、つりあいの位置でゼロになる座標のほうが都合がよいので $q_1 = x_1 - \ell, q_2 = x_2 - 2\ell, q_3 = x_3 - 3\ell$ とし、以降はこれらを用いる。この力学系のラグランジアンを q_1, q_2, q_3 およびそれらの微分を用いて答えよ。
- (3) それぞれの自由度についてのオイラー・ラグランジュの運動方程式を答えよ。
- (4) 得られた3本の連立微分方程式の解を求める。解の形として、 $q_1 = A_1 e^{i\omega t}, q_2 = A_2 e^{i\omega t}, q_3 = A_3 e^{i\omega t}$ を仮定する。ここで ω, A_1, A_2, A_3 はまだ未知の定数であり、以降でこれらを決定するのが目的である。(なお、最終的には上の表現の実数部分をとったものが、現実の解である。)式を見やすくするため $\frac{k}{m} = \omega_0^2$ とし、仮定した解の式を(3)に代入し、結果を A_1, A_2, A_3 に対する連立方程式として答えよ。

注：以下、線形代数で学んだ考え方や用語が出てくるので、理解が不十分なものは復習すること。線形代数は物理学を学ぶ上で不可欠のアイテムで、この問はその一例である。

- (5) $\vec{A} = \begin{pmatrix} A_1 \\ A_2 \\ A_3 \end{pmatrix}$ とおく。(4)で得られた連立方程式は $M\vec{A} = \vec{0}$ と書くことができる。ここで M は3次の正方行列である。 M を答えよ。

- (6) まだ未知である \vec{A} を求めたいのだが、単純に $M\vec{A} = \vec{0}$ を $\vec{A} = M^{-1}\vec{0}$ と変形すると、ゼロの解しか得られない。これでは系が運動しないことになってしまうので、 M は正則行列ではないとしたい。すると $\det M = 0$ が要求されるので、この式から ω が決まる。この $\det M = 0$ を固有方程式(特性方程式)と呼ぶ。固有方程式を ω^2 を変数として解き、3つの固有振動数を答えよ。

注： $\omega/2\pi$ が振動数だが、角振動数 ω も単に「振動数」と呼んでいる。

- (7) 前項で得られた振動数がどのような振動モード(基準振動)を表しているのかを調べる。解を ω_j^2 ($j = 1, 2, 3$) とし、それを M に代入したものを M_j とする。 $M_j \vec{A} = \vec{0}$ を解くのだが、この連立方程式は不定であるので、 q_1, q_2, q_3 の振幅である A_1, A_2, A_3 の比だけが定まることになる。 $M_j \vec{A} = \vec{0}$ を解き、得られた結果から振動モードがどのような振動か、図で示して答えよ。

問 7 問4の二重振り子で、振幅が小さいとして、 $\sin \theta = \theta, \cos \theta = 1 - \theta^2/2$ と近似し、ラグランジアンから θ^3 以上の項を消す。簡単のため $\ell_1 = \ell_2 = \ell, m_1 = m_2 = m$ とし、問6と同様に運動方程式を解いて、運動を求めよ。固有振動数と振動モードを答えよ。

問 8 問3の振り子で、支点Oが固定されているのではなく、 y 方向に時間とともに $B \cos \beta t$ で振動する場合を考える ($B > 0, \beta > 0$)。

- (1) この系を記述するラグランジアン \mathcal{L} を答えよ。

(2) 単純に作ったラグランジアンには不要な項が含まれている。(あるラグランジアン \mathcal{L} とそれに時間の完全微分が付け加えられた $\mathcal{L}' = \mathcal{L} + df/dt$ は同等である。このようにラグランジアンには任意性がある。) 不要な項を除いたものを答えよ。

(3) オイラー・ラグランジュの運動方程式を答えよ。

注：結果として得られる方程式はかなり難解である。 β と ω が一定の関係を満たすと共振現象がおきる。

4 ラグランジュ形式の力学 (3)

この節の後半の問題は万有引力に関するもので、ニュートン力学による取り扱いになっている。教科書 4 章も参照のこと。

問 1 質量 m_1, m_2 の 2 つの質点がある。座標としてデカルト座標をとる。 $\vec{r}_1 = (x_1, y_1, z_1) = (q_1, q_2, q_3)$, $\vec{r}_2 = (x_2, y_2, z_2) = (q_4, q_5, q_6)$. ポテンシャルエネルギー U は一般には $U = U(\vec{r}_1, \vec{r}_2)$ であるが、これが座標の差にのみ依存するとする、つまり $U = U(\vec{r}_2 - \vec{r}_1)$ であるとする。

(1) この系を記述するラグランジアン \mathcal{L} を答えよ。

(2) 重心座標 $\vec{R} = \frac{m_1\vec{r}_1 + m_2\vec{r}_2}{m_1 + m_2}$ と相対座標 $\vec{r} = \vec{r}_2 - \vec{r}_1$, および、全質量 $M = m_1 + m_2$ と換算質量 $\mu = \frac{m_1m_2}{m_1 + m_2}$ を用いてラグランジアンを書き換え、運動方程式を答えよ。

以下では中心力、特に万有引力を考える。中心力のポテンシャルは相対座標の大きさ $r = |\vec{r}| = |\vec{r}_2 - \vec{r}_1|$ にのみ依存するので、問 1 の結果から重心運動と相対運動が分離でき、重心運動は自明となる。そこで中心力の働いているときは、2 体の運動を考察するには、相対座標で表される換算質量をもつ 1 つの質点の運動を扱えばよいことになる。以下の問 2~4 では、1 つの質点の運動を主として考えるが、考察の対象になっているのは、実際には、太陽と惑星とか地球とロケットといった 2 体問題であることに留意されたい。

問 2 中心力のもとで運動する質量 m の質点を考える。座標は $\vec{r} = (x, y, z)$ である。ポテンシャルエネルギーは $r = |\vec{r}|$ のみの関数 $U(r)$ である。

(1) 座標としてデカルト座標を用いる。 $q_1 = x, q_2 = y, q_3 = z$. この系を記述するラグランジアン \mathcal{L} を答えよ。そして、オイラー・ラグランジュの運動方程式を答えよ。

(2) 座標として球座標を用いる。 $q_1 = r, q_2 = \theta, q_3 = \phi$. 2 節の問 2 参照。この系を記述するラグランジアン \mathcal{L} を答えよ。そして、オイラー・ラグランジュの運動方程式を答えよ。

(3) 初期条件として与えられる、ある時刻におけるこの質点の速度ベクトルと原点を含む平面を考えると、中心力の性質から、質点の運動はこの平面内で行われる。そこで、この平面を xy 平面、あるいは、 $\theta = \pi/2$ とすると、 $\dot{\theta} = 0, \sin \theta = 1$ と運動方程式でおくことができる。[注意：ラグランジアンでこの置き換えを行ってはいけない。] 項 (2) で得られた運動方程式は以下となることを示せ。

$$m\ddot{r} - mr\dot{\phi}^2 + \frac{\partial U}{\partial r} = 0, \quad \frac{d}{dt}(mr^2\dot{\phi}) = 0 \quad (1)$$

なお、ここでは以下の議論を明確にするため、座標としては r, ϕ を使用する。

(4) 上で得られた式 (1) の第 2 式は、括弧の中身が保存量であることを示している。この保存量は何を表すか答えよ。

問 3 万有引力のもとでの質量 m の天体の運動を考える。中心にある重力源の質量を M 、万有引力定数を G とすると、 $U(r) = -\frac{GmM}{r}$ となる。式 (1) の第 2 式の保存量を $\ell = mr^2\dot{\phi}$ とする。

(1) 式 (1) の第 1 式に上記の保存量を代入した微分方程式を考える。軌道の形を求めるために、 r を ϕ の関数と考え、時間微分を

$$\frac{d}{dt} = \frac{d\phi}{dt} \frac{d}{d\phi} = \frac{\ell}{mr^2} \frac{d}{d\phi}$$

で置き換える。さらに

$$\rho = \frac{1}{r}$$

と変換する。その結果、式 (1) の第 1 式は

$$\frac{d^2\rho}{d\phi^2} + \rho = \frac{1}{r_0} \quad (2)$$

となることを示せ。また、定数 r_0 を G, M, m, ℓ を用いて答えよ。

(2) 式 (2) は単振動の方程式と類似のものなので、その解は容易に得られ、初期条件による定数 C_1, C_2 を用いて

$$\rho = \frac{1}{r_0} + C_1 \cos \phi + C_2 \sin \phi \quad (3)$$

となる。ここで、 $\phi = 0$ が近日点 (r の極小となる位置) と仮定すると、式 (3) は

$$r = \frac{r_0}{1 + e \cos \phi} \quad (4)$$

となることを示せ。ここで $e = C_1 r_0$ は初期条件に依存するパラメタである。

(3) $\phi = 0$ が近日点であれば、 $\frac{d^2 r}{d\phi^2} \geq 0$ が成り立つはずである。このことから $e \geq 0$ であることを示せ。

(4) 式 (4) の軌道がどのような形を現すか答えよ。

$e = 0, 0.5, 1.0, 1.5$ の場合に、式 (4) の軌道がどのような形になるかグラフで示せ。簡単のため $r_0 = 1$ としてよい。Excel などのツールを使ってよい。

以上でケプラーの第 1, 第 2 法則が示された。

(5) 式 (4) の軌道で $0 \leq e < 1$ の場合に、周期 T を答えよ。周期とは軌道を 1 周する時間、すなわち、 $\phi = 0$ から $\phi = 2\pi$ となる時間であるまた、軌道の長径 a ($\phi = 0$ と $\phi = \pi$ のときの位置の差) を答えよ。そして、周期 T と長径 a の間の関係を答えよ。

周期は $\ell = mr^2\dot{\phi}$ の関係式から計算でき、次の積分公式を利用して良い。

$$\int_0^{2\pi} \frac{dx}{(a + b \cos x)^2} = \frac{2\pi a}{(a^2 - b^2)^{3/2}} \quad (a > |b|)$$

以上でケプラーの第 3 法則が示された。

問 4 万有引力のもとでの質量 m の天体の運動を考える。中心にある重力源の質量を M 、万有引力定数を G とすると、 $U(r) = -\frac{GmM}{r}$ となる。

このとき,

$$\vec{A} = \frac{1}{m} \vec{p} \times \vec{\ell} - \frac{GmM}{r} \vec{r} \quad (5)$$

で定義されるベクトルが保存する $\left(\frac{d\vec{A}}{dt} = 0 \right)$ ことを示せ。 $\vec{p}, \vec{\ell}$ は運動量, 角運動量である。

ヒント: 教科書の式 (A.31), $d\vec{r}/dt = \vec{p}/m$, $d\vec{p}/dt = \vec{F}$ などを活用せよ。

参考: このベクトルは Runge-Lenz ベクトル (Laplace-Runge-Lenz ベクトルともいう) と呼ばれ, 中心力で距離の逆自乗に比例する力 (万有引力やクーロン力) に特有の保存量であり, このような力に隠されたある対称性を表す。量子力学において水素原子のエネルギーレベルに現れる通常の角運動量だけでは説明できない縮退はこの対称性に起因する。

問 5 万有引力のもとで 3 つ以上の物体が運動しているときの解は「3 体問題」と呼ばれ一般には解析的に解けない。以下では, 条件を限定して, ラグランジュ点 (L1, L2, L3, L4, L5) と呼ばれる安定点 (厳密には安定ではない) の位置を調べる。

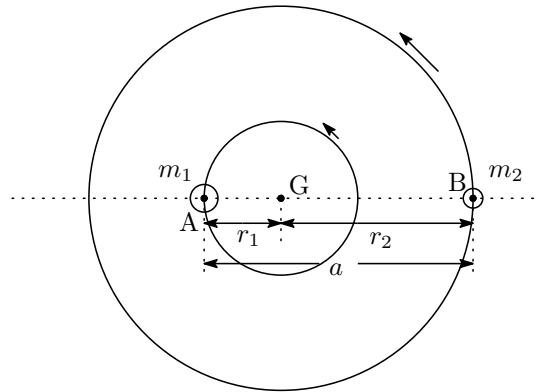


図 8: 天体 A, B の軌道

3 つの天体を A (質量 m_1), B (質量 m_2), X (質量 m) とする。第 3 の天体 X の質量は他の 2 つに比べて小さく ($m_1 \gg m, m_2 \gg m$), その重力が他の 2 者には影響を与えないと仮定する。また $m_1 > m_2$ としておく。イメージとしては, 地球, 月, 人工衛星といった組を想定されたい。A, B の質量の和を $M = m_1 + m_2$ とする。質量比を $\alpha = \frac{m_2}{m_1}$, A, B の間の距離を a とする。3 つの天体が相対位置を相互に変化させずに, ある平面内で円運動を行う解を探す。このことは 3 つの天体の円運動の角速度 ω_0 が同一であることを意味する。以下で図は, この 3 つの天体が運動する平面を表す。

(1) まず, 図 8 にあるように, 天体 A, B のみを考える。点 G は両者の重心である。両者は G を中心として, それぞれ半径 r_1, r_2 で同一の角速度 ω_0 で円運動をしている。従って, 相対位置は変化せず, $a = r_1 + r_2$ は一定である。

i) m_1, m_2, r_1, r_2 の間の関係式を答えよ。

ii) 角速度の自乗 ω_0^2 を G, M, a を用いて答えよ。

(2) 直線解とよばれるものを考える。質量 m の天体 X が天体 A, B と直線をなして相対位置を変えずに存在できる場所が図 9 に示す L1, L2, L3 と 3 つある。それらの位置を, 図に示すように, 天体 A あるいは天体 B からの距離 x_1, x_2, x_3 で表す。その位置は, 天体 X が A, B と同じ角速度 ω_0 で重心 G のまわりを円運動する条件から決まる。

$x_1 = za$ とおくと, L1 の位置を決める z は

$$\frac{1}{(1-z)^2} - \frac{\alpha}{z^2} = 1 - (1+\alpha)z$$

という方程式の解であることを示せ。

さらに, L2, L3 について, 上で示したものと同じような位置を決める方程式を答えよ。

注: この方程式は, z の高次方程式のため, 閉じた形では解けないが, 2つの天体の質量比 α の数値を与えれば z の値は数値的に求めることができる。 α の値をいくつか与えて, そのときの z を求めてみることを勧める。情報処理演習の 11 章などを参照されたい。

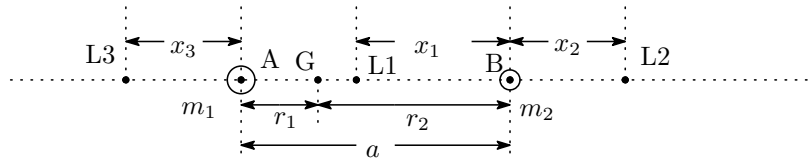


図 9: ラグランジュ点, 直線解 L1, L2, L3

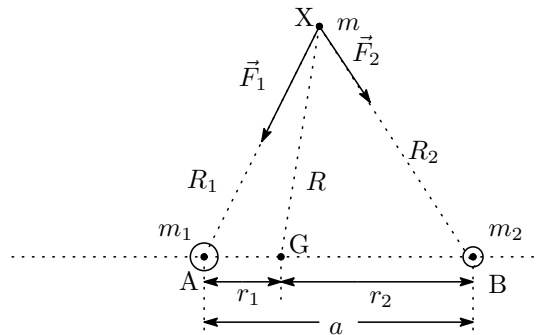


図 10: ラグランジュ点, 三角形解 L4

(3) 三角形解とよばれるものを考える。質量 m の天体 X が天体 A, B と三角形をなして相対位置を変えずに存在できる場所が L4, L5 と 2 つあり, L4 を図 10 に示す。(L5 はこの図の下のような対称な位置である。) その位置は, 天体 X が同じ角速度 ω_0 で重心 G のまわりを円運動する条件から決まる。 $XA = R_1$, $XB = R_2$, $XG = R$ とし, $\vec{XA} = \vec{r}_1$, $\vec{XB} = \vec{r}_2$, $\vec{XG} = \vec{r}$ としよう。

i) \vec{r} を $\vec{r}_1, \vec{r}_2, m_1, m_2$ を用いて答えよ。

ii) 図で \vec{F}_1, \vec{F}_2 は天体 X に天体 A, B から働く万有引力を表す。上記の解が存在するためには, 天体 X に働く力のベクトルが重心 G を向いていなくてはならない。スカラー量 C を用いて $\vec{r} = C(\vec{F}_1 + \vec{F}_2)$ となることから, $R_1 = R_2$ を導け。

iii) 前項で C も決まる。天体 X の角速度が ω_0 であることから, $R_1 = R_2 = a$ を導け。

結果として 3 つの天体は正三角形を構成して相対的に位置を保ち運動する。

5 変分法

ラグランジュ形式の力学を定式化するときに変分法と呼ばれる数学を用いた。この節ではそれに関係した演習問題を取り上げる。

要点を簡単に記述しておく。関数とは数値から数値への対応を与えるものであるが、汎関数とは関数から数値への対応を与えるものである。ここでは以下のような汎関数を考える。

$$F[y] = \int_a^b G(x, y, y', \dots) dx \quad (6)$$

この汎関数は関数 $y = f(x)$ を INPUT として、数 $F[y]$ を OUTPUT として与える。関数記号と区別するために引数を $[]$ で表している。 G は（任意の）多変数関数である。

内容としては、固定境界条件に限定する。また、2 階微分以上の高階微分は含まないものとする。

以下では 1 つの関数 $y = f(x)$ の汎関数の場合を示すが、複数の関数の汎関数の場合（つまり、 G が $G(x, y_1, y_2, \dots, y'_1, y'_2, \dots)$ となる時）も同様である。そのときは、関数の数だけオイラー方程式ができる。

変分法

関数 $y = f(x)$ の $x = a, b$ での値 $y_1 = f(a), y_2 = f(b)$ を固定した条件で次の汎関数

$$F[y] = \int_a^b G(x, y, y') dx \quad (7)$$

の極値を与える関数は、次のオイラー方程式の解である。

$$\frac{d}{dx} \left(\frac{\partial G}{\partial y'} \right) - \frac{\partial G}{\partial y} = 0 \quad (8)$$

（注意： y' は y の微分であるが、オイラー方程式を計算するときは、 y と y' は独立な量として G を偏微分する。オイラー方程式を具体的に計算する段階では、もちろん、 $y' = dy/dx$ としてよい。）

条件付変分法と未定乗数法

関数 $y = f(x)$ の $x = a, b$ での値 $y_1 = f(a), y_2 = f(b)$ を固定した条件で汎関数 式 (7) の極値を考えるが、そのとき、

$$F_1[y] = \int_a^b H(x, y, y') dx = c = \text{定数} \quad (9)$$

という束縛条件がついているとする。（束縛条件は複数あってもよいが、ここでは 1 つとする。）このときは次の手順で、その極値を与える関数を求める。

1. \tilde{G} を次式で定義する。

$$\tilde{G} = G + \lambda H \quad (10)$$

ここで、 λ はラグランジュの未定乗数と呼ばれる未定の定数である。（束縛条件が複数あるときは、その数だけ未定乗数を導入し、 $\tilde{G} = G + \lambda_1 H_1 + \lambda_2 H_2 + \dots + \lambda_n H_n$ とする。）

2. \tilde{G} を G と考え、束縛条件のない変分法を適用するとオイラー方程式（式 (8)）が得られる。それを解く。

3. 得られた解は未定乗数 λ を含んでいる。その解を式 (9) に代入すると、 λ に関する方程式になるので、それを解いて λ の値を決定する。（ λ の値はもちろん c に依存する。）

4. オイラー方程式の解に上の結果を代入して λ を消去したものが、最終的な解である。

問 1 図 11 の平面内での光の経路を考える。図の上の媒質 1、下の媒質 2 では光の速度が、それぞれ、 v_1 および v_2 である。光が点 A から点 B に進むときの、光線の経路を考える。AC, BD は境界面に垂直であり、距離 a, b, c は図で定義されている。

(1) 上下のそれぞれの領域では光線は直進する。境界面で点 P を光が通るとする。CP = x とするとき、光が点 A から点 B に進むときの時間 T を a, b, c, x, v_1, v_2 を用いて答えよ。

(2) Fermat の原理「2 点間を通る光の経路はその間の伝播時間が最小となる線である」が成り立てば、光の経路は $\frac{dT}{dx} = 0$ から決まるはずである。これから次の屈折の法則を導け。角度 α, β は図 11 に定義されている。

$$\frac{\sin \alpha}{\sin \beta} = \frac{v_1}{v_2} \quad (11)$$

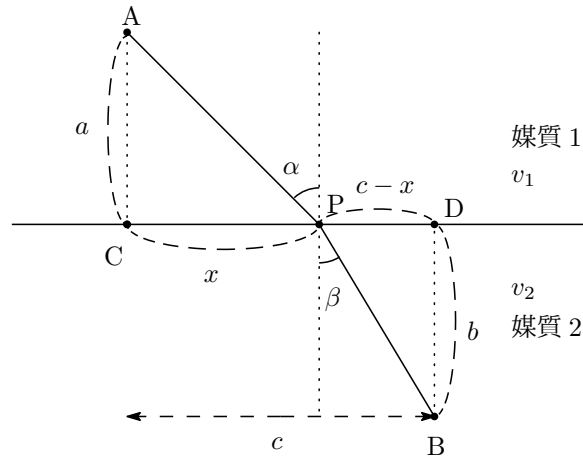


図 11: 光の屈折

問 2 次の量 A がある。関数 $y = f(x)$ は境界条件として, $f(0) = 0, f(a) = b$ ($a > 0, b > 0$) をみたす。

$$A = \int_0^a (yy')^2 dx$$

(1) A の極値を与える関数 $y = f(x)$ を答えよ。(ヒント: 微分方程式が解けないときは, $(yy')'$ を計算してみよ。)

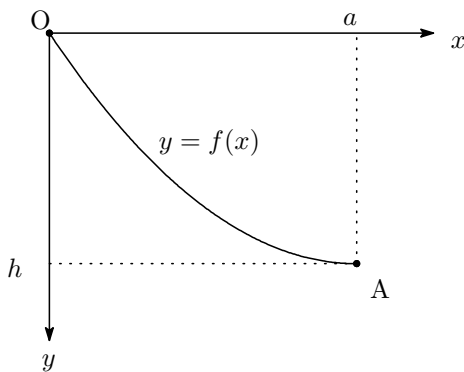
(2) 上で求めた極値は極大ではなく極小である。その理由を考えて, できるだけ簡明に説明せよ。

問 3 次の量 A, B がある。関数 $y = f(x)$ は境界条件として, $f(-a) = 0, f(a) = 0$ をみたす ($a > 0$)。

$$A = \int_{-a}^a (yy')^2 dx, \quad B = \int_{-a}^a y^2 dx$$

k を正の定数とし, $B = k$ の条件のもとで, A の極値を与える関数 $y = f(x)$ を答えよ。(ヒント: 微分方程式を解くときは問 2 のヒント参照。)

(1)



(2)

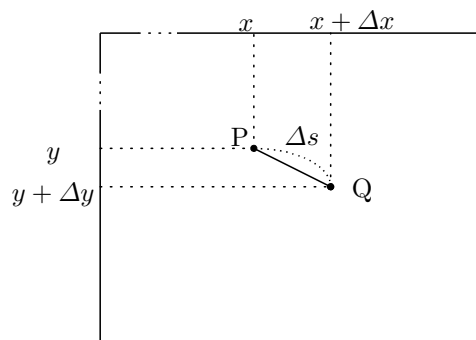


図 12: (1) 最速降下線, (2) 曲線の一部を線分で近似

問 4 図 12 はある鉛直面を表す。この斜面内にある曲線 (坂道の断面) を考える。図 12(1) にあるように y 軸は下向きにとる。点 $O(0, 0)$ と点 $A(a, h)$ は固定された点であり, 質点は摩擦なしに点 O から点 A まで滑り降りる。点 O での速度は 0 とする。滑り降りる時間が最も短くなるような

斜面の形状を最速降下線という。それを表す関数 $y = f(x)$ を求めたい。重力加速度の大きさを g とする。

- (1) O と A を結ぶ直線を斜面とした場合の落下時間 T_0 を答えよ。
- (2) 図 12(2) に示す点 P, Q は関数 $y = f(x)$ 上の非常に近接した 2 点を拡大して示している。関数 $y = f(x)$ はこのような微小な線分の集まり（折れ線）で近似できる。点 P における質点の速さを y, g を用いて答えよ。
- (3) 微小な距離なので, PQ の上での質点の速さは一定と見なせる。線分 PQ を質点が移動するのに要する時間を $y, g, \Delta x, \Delta y$ を用いて答えよ。
- (4) 点 O から点 A まで質点が滑り降りるのに要する時間 T は前項で求めた時間の総和である。 $\Delta x, \Delta y$ を無限小とした極限をとり, $\frac{\Delta y}{\Delta x} = y'$ とみなして, T を x についての積分の式で答えよ。
- (5) 点 O から点 A まで質点が滑り降りるのに要する時間 T を最小とする斜面の形状を表す関数 $y = f(x)$ を答えよ。（ヒント：この節末尾の「数学的補遺〈1〉」を参照すること。式 (12), 式 (13) を活用する。オイラー方程式は式 (14) の形になる。微分方程式を解く方法はいろいろあるが, $y' = \cot(\theta/2)$ と変数変換することを利用する方法がある。）
- (6) 点 O から点 A まで質点が滑り降りるのに要する時間 T を $a = \pi r, h = 2r$ の場合に答えよ (r は定数)。そして, (1) の直線の斜面の場合の落下時間との比を求め, 最速降下線の場合何% 速くなるか答えよ。

問 5 図 13(1) のように, 2 点 $(-a, b), (a, b)$ を結ぶ曲線 $y = f(x)$ を考える ($a > 0, b > 0$)。この曲線は $y > 0$ の領域にあるものとする。その曲線を x 軸のまわりに回転させてできる回転体の表面積（側面積）を考える。この面積を最小とするような曲線の形を決定したい。

- (1) Δx を微小な長さとして, この曲面の $x \sim x + \Delta x$ の間の面積を $y, \Delta s$ を用いて答えよ。問 4 の図 12(2) に関する説明を参考とせよ。 Δs は図に定義されている。
- (2) 回転曲面の面積 S を x についての積分の式で答えよ。
- (3) 面積 S を最小とする関数 $y = f(x)$ を答えよ。（ヒント：この節末尾の「数学的補遺〈1〉」を参照すること。式 (12), 式 (13) を活用する。オイラー方程式は式 (14) の形になる。微分方程式を解く方法はいろいろあるが, 「数学的補遺〈2〉」の双曲線関数を用いて $Cy = \cosh t, y' = \sinh t$ と変数変換することを利用する方法がある。）

なお, 解が意味を持つために a, b の大きさの間に適切な関係があるとする。

（参考）石鹼膜は表面張力のため, できるだけ膜の面積が小さくなるような形をなす。だからシャボン玉は球面となる。半径 b の円形の枠を 2 つ並行に距離 $2a$ で相対させ, その間に石鹼膜を張る。この間で得られるものがその膜の形である。

問 6 $-a < x < a$ で $y > 0$ である関数 $y = f(x)$ を考える。この関数は $x = -a, x = +a$ で x 軸と交差するとする。つまり $f(-a) = f(a) = 0$ である。この関数と x 軸で囲まれる面積 S を最大としたい。ただし, $x = -a \sim x = +a$ までの曲線の長さ L は一定値 ℓ であるとする ($\ell > 2a$)。

- (1) 面積 S および長さ L を与える x についての積分の式を答えよ。
- (2) 長さが一定の条件のもとで, 面積を最大とする曲線を答えよ。

問 7 一様な線密度 ρ で長さ ℓ の綱（あるいは鎖）がある。（線密度とは長さあたりの質量である。）綱は伸び縮みしないとする。鉛直な壁の 2 点（釘など）に両端をとりつけたときの綱の形を懸垂線と呼ぶ。これを決定したい。重力加速度の大きさを g とする。

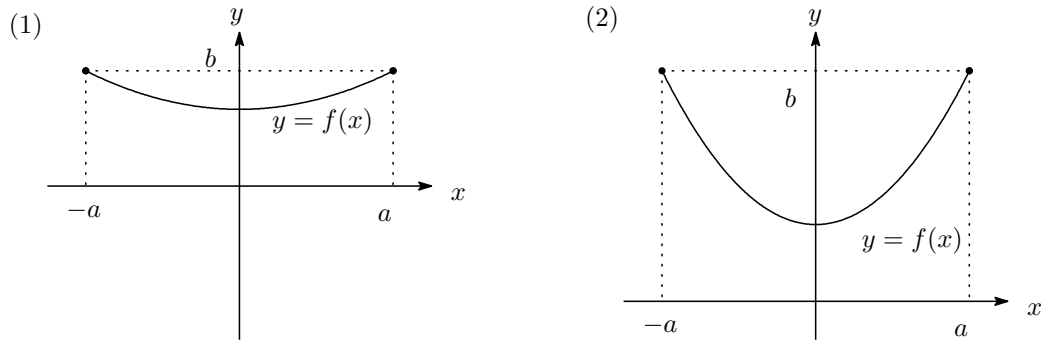


図 13: (1) 回転曲線面。この関数を x 軸の周りに回転する。(2) 懸垂線

ここでは両端の位置は同じ水平線上にあると仮定する。図 13(2) に示すように座標軸をとる。両端の位置（釘）は $(-a, b), (a, b)$ であるとしよう。また、綱の長さは ℓ とする。 $(\ell > 2a)$

(1) 綱の重力のポテンシャルエネルギー（位置エネルギー）を U とする。ここでポテンシャルエネルギーは $y = 0$ でゼロとする。 U を表す x についての積分の式を答えよ。（問 4 と同じように考えよ。）

また、綱の長さ L を積分で表す式を答えよ。（問 6 と同じである。）

(2) 綱の形は重力のポテンシャルエネルギー（位置エネルギー）が最も小さくなったときが安定であると考えられる。 $L = \ell$ を一定として U を極小とすることから、綱の形を表す関数を答えよ。（ヒント：問 5 のヒント参照。）

数学的補遺

(1) 良く現れる以下の量を σ という文字で表す。

$$\sigma = \sqrt{1 + (y')^2}, \quad \sigma^2 - (y')^2 = 1 \quad (12)$$

これの微分は以下のように扱える。

$$\frac{\partial \sigma}{\partial y'} = \frac{y'}{\sigma}, \quad \frac{d\sigma}{dx} = \sigma' = \frac{y' y''}{\sigma} \quad (13)$$

さて、次の微分方程式を考える。ここで α は定数である。

$$y y'' - \alpha \sigma^2 = 0 \quad (14)$$

この式 (14) は次式と等価である。

$$\left(\frac{\sigma}{y^\alpha} \right)' = 0 \quad (15)$$

よって、

$$\sigma = C y^\alpha \quad (C \text{ は積分定数}) \quad (16)$$

となる。この式は $y' = \dots$ と変形すれば、もう一度積分できるのでそれから式 (14) の解が決まる。

(2) 以下で定義される関数を双曲線関数とよぶ。三角関数と似た性質を持つ。

$$\cosh x = \frac{1}{2}(e^x + e^{-x}), \quad \sinh x = \frac{1}{2}(e^x - e^{-x}), \quad \tanh x = \frac{e^x - e^{-x}}{e^x + e^{-x}}. \quad (17)$$

次のような三角関数と類似の性質がある（確認せよ）。加法定理なども同様に導かれる。

$$(\cosh x)^2 - (\sinh x)^2 = 1 \quad \tanh x = \frac{\sinh x}{\cosh x}. \quad (18)$$

$$(\cosh x)' = \sinh x, \quad (\sinh x)' = \cosh x, \quad (\tanh x)' = \frac{1}{(\cosh x)^2}. \quad (19)$$

Part-2 剛体の力学

6～8 節で、必要であれば重力加速度の大きさは g とする。「一様な」とは密度が一定であることを意味する。棒や球などの基本的な形の一様な物体で、教科書などに記述されている慣性モーメントは、その式を利用してよい。期末試験の場合、必要な慣性モーメントの公式は問題文に与える。

図のない問もあるが、剛体の演習で図は必須である。問題文を正確に読み、それに従って図を描くことも演習の一部である。

6 剛体を記述する量

問 1 以下の剛体の重心の位置を求めよ。

- (1) 一様な薄い直角三角形の板。直角をなす辺の長さは a および b である。
- (2) 一様な薄い扇形の板。半径は r , 中心角は θ である。
- (3) 薄い一様な円錐面。円錐面とは直円錐から底面の円と内部を除いた面である。半径は r , 高さは h である。
- (4) 中心が原点で半径 r の球体を考えたとき, その $x \geq 0, y \geq 0, z \geq 0$ の部分。つまり球の 8 分の 1 の一様な物体である。
- (5) 中心が原点にある半径 R の一様な球。この球には $(R/2, 0, 0), (0, R/2, 0), (0, 0, R/2)$ を中心とする 3 つの半径 r の球の形をした穴がある ($r < R/8$)。

問 2 図 14 に示す剛体の, 指定された軸のまわりの慣性モーメントを答えよ

- (1) 細い一様な質量 M の棒を 4 本組み合わせた正方形。回転軸は正方形の中心 O をとおり正方形のなす面に垂直な直線。
- (2) 一様な質量 M の薄い板。上辺は半径が b の半円で下辺は半径が a の半円である。回転軸は半円の中心 O をとおり板のある面に垂直な直線。
- (3) 一様な質量 M の円錐台。上面は半径 a の円, 下面は半径 b の円, 高さは h 。回転軸はそれぞれの円の中心 O_1 と O_2 をとおる直線。

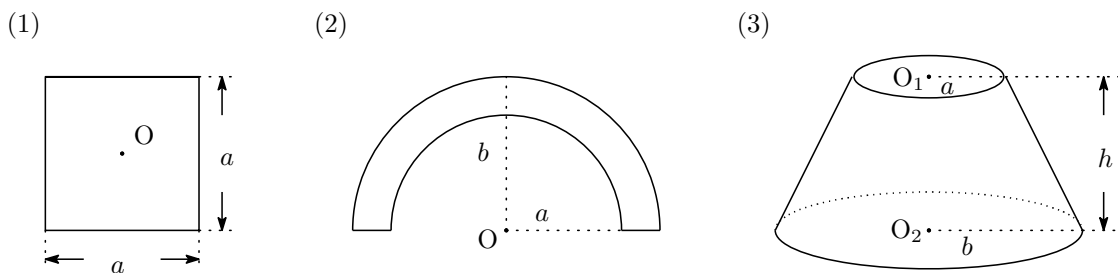


図 14: (1) 正方形をなす 4 本の棒, (2) 板, (3) 円錐台

問 3 剛体を, 相互の位置関係が不変な, n 個の質点の集まりとみなす。それらの質点の質量と位置を $m_1, m_2, \dots, m_n, \vec{r}_1, \vec{r}_2, \dots, \vec{r}_n$ とする。以下では, n 個の質点に対する和が必要なときは和記号 $\sum_{k=1}^n$ を使うものとし, これを単に \sum と略記してよい。各位置ベクトルを成分で表すときは $\vec{r}_k = (x_k, y_k, z_k)$ とする。

- (1) 剛体の全質量 M , および, 重心の位置ベクトル \vec{R} を答えよ。
- (2) $\vec{R} = 0$ となるように座標軸が選ばれているとする。このとき, z 軸のまわりの慣性モーメント I_G , および, $(a, 0, 0)$ を通り z 軸に平行な軸のまわりの慣性モーメントを I とする ($a > 0$)。 I_G および I を答えよ。それから, 平行軸の定理 $I = I_G + Ma^2$ が成り立つことを示せ。
- (3) 剛体が板状であるとする。重心の位置の条件はない。剛体が xy 面にあるとして, $z_k = 0$ ($k = 1, \dots, n$) とする。 x, y, z 軸のまわりの慣性モーメントを, それぞれ, I_x, I_y, I_z とする。 I_x, I_y, I_z を答えよ。それから, 直交軸の定理 $I_z = I_x + I_y$ が成り立つことを示せ。

問 4 質量 M , 半径 r , 高さ h の一様な円柱がある。図 15 の左の図のように, 回転軸を円柱の重心 O をとおり, 円柱の中心軸に垂直な直線としたとき, この回転軸のまわりの慣性モーメントを以下の手順で計算せよ。

- (1) まず, 質量が m で半径が r の薄い円板を考える。図 15 の中央のように, 円板の中心をとおり, 円板と同一の面内にある直線を考えてとき, この回転軸のまわりの慣性モーメントを前の問の (3) の直交軸の定理を利用して答えよ。なお, 円板の中心をとおり, 円板に垂直な回転軸のまわりの慣性モーメントは $\frac{1}{2}mr^2$ である。
- (2) 円柱を多数の薄い円板に分割して考える。図 15 の右のように, 重心 O からの距離が x で厚みが Δx の円板を考える。平行軸の定理を使って, 図の重心 O をとおる回転軸のまわりの慣性モーメントを答えよ。
- (3) 図の重心 O をとおる回転軸のまわりの円柱の慣性モーメントを答えよ。

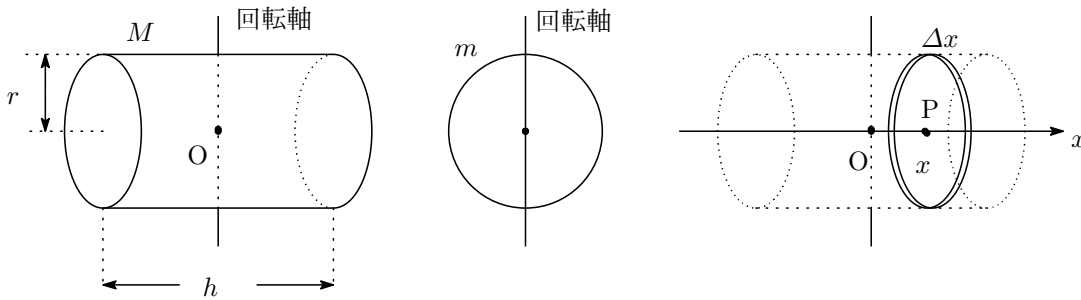


図 15: 円柱の慣性モーメント

問 5 以下の問に答えよ。

- (1) 質量 m , 半径 r の薄い球面がある。この球面の中心をとおり回転軸を考えるととき, この球面の慣性モーメント I を求めたい。

質量 M 半径 r の球の慣性モーメントを I_1 , 質量 $M + \Delta M$ 半径 $r + \Delta r$ の球の慣性モーメントを I_2 とする。両者の密度が同一であれば, $I = I_2 - I_1$ とし, ΔM を m とみなせば計算できる。 $\Delta r, \Delta M$ を微小量として, I を m, r を用いて答えよ。

- (2) 質量 M , 半径 R の密度が一様ではない球がある。その密度 ρ は中心からの距離 r に比例する。 $\rho = Cr$ とするとき, C を M, R, V を用いて答えよ。ここで V は球の体積である。

- (3) 上の (2) で与えられた球の中心をとおり回転軸のまわりの慣性モーメントを M, R を用いて答えよ。

問 6 以下の問に答えよ。

- (1) 質量が M の一様な薄い楕円形の板がある。板は xy 面上にあり、外周は $\frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} = 1$ である ($a > 0, b > 0$)。この板の面積を答えよ。
- (2) 前問 (1) の楕円形の板を考える。 z 軸を回転軸とするとき、この板の慣性モーメントを答えよ。
- (3) 質量が M の一様な楕円体がある。楕円体の表面は $\frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} + \frac{z^2}{c^2} = 1$ である ($a > 0, b > 0, c > 0$)。この楕円体の体積を答えよ。
- (4) 前問 (3) の楕円体を考える。 z 軸を回転軸とするとき、この楕円体の慣性モーメントを答えよ。

問 7 質量 M の剛体に働く重力は、実際には剛体の各部分に作用するが、それをまとめて、剛体の重心に Mg の力が働くと考えてよいとされている。その理由を説明せよ。(問 3 の考え方や結果を利用してよい。)

7 剛体の静力学

問 1 図 16(1) のように、なめらかな水平面上に辺の長さが a の正方形の形をした、質量 M の一様な薄い板がある。正方形 $ABCD$ の頂点 A, C に図の向きの同じ大きさ F の水平な力を加えた。このままだと、この板は動いてしまうので、他の力をさらに加えて板を静止させたい。加える力は水平で正方形の縁の適切な位置に加えるものとする。以下の 2 つの場合について、必要な力の大きさと加える位置を答えよ。静止できない場合は「解なし」と答え、その理由を説明せよ。

- (1) 1 つの力を加える場合
- (2) 2 つの力を加える場合

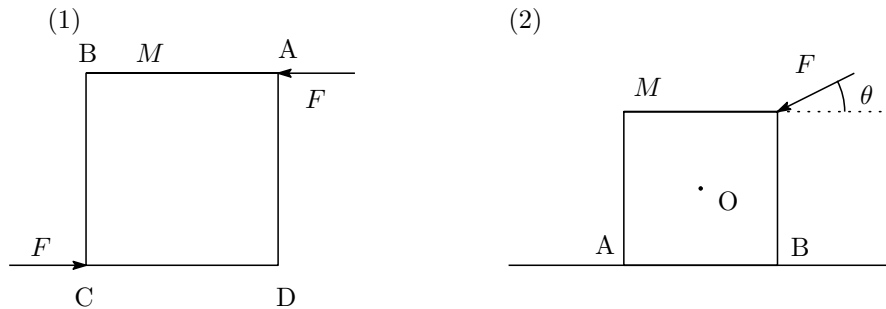


図 16: (1) 平面上の正方形の板, (2) 平面上の立方体

問 2 図 16(2) のように、あらい水平面上に辺の長さが a 、質量 M の一様な立方体がある。図は立方体の中心をとおり側面に平行な鉛直面を表している。以下で、力はこの鉛直面内にあるとしてよい。点 A, B は鉛直面内にある立方体の断面の正方形が水平面と接する頂点である。図のように大きさ F で水平方向と角度 θ をなす力を加えた。 $0 \leq \theta \leq 45^\circ$ とする。

- (1) 立方体は動かないとする。このとき、水平面からの抗力が 1 点にかかっていると考えた場合、その抗力の大きさと作用点の位置を答えよ。
- (2) 力の大きさを少しずつ大きくしていったところ、力の大きさが F_1 を超えたとき、点 A を中心として立方体が回転を始めた。 F_1 を答えよ

(3) 上記の (1), (2) のような現象がおきるとき, 立方体と水平面の間の静止摩擦係数の下限を答えよ。

問 3 一様な材質で質量 M , 半径 r の円板形の板に 3 本の長さ h の脚のついたテーブルが水平な床の上にある。テーブルの厚さ, 脚の質量と太さは無視できるものとする。図 17 は, 左がテーブルを横から, 右がテーブルを上から見た図である。図 17 のように, 3 本の脚は正三角形をなすように点 A, B, C の位置にとりつけられている。点 O は円の中心である。

(1) 点 B, C の中点に質量 m のおもりを置いた。それぞれの脚が床面から受ける抗力の大きさを答えよ。

(2) このおもりを AO の延長線に沿って, すこしずつテーブルの外周のほうに移動させたとき, ある位置でテーブルが転倒した。このようなことが起きるためには, おもりの質量はある値以上である必要がある。その値を答えよ。

(3) おもりの質量を (2) で求めたものの 2 倍とする。このおもりを AO の延長線に沿って, すこしずつテーブルの外周のほうに移動させたとき, テーブルが転倒するときのおもりの位置を点 O からの距離で答えよ。

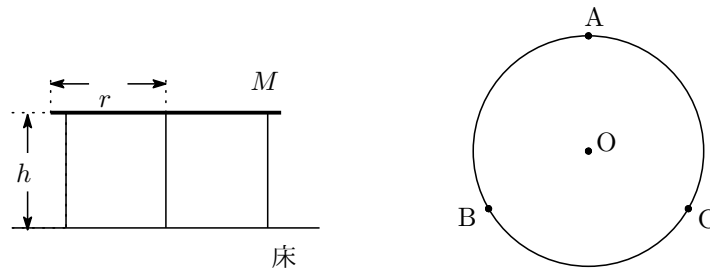


図 17: 円板形の 3 本脚のテーブル

問 4 図 18 のように, 質量 M_1 , 半径 r_1 の球と質量 M_2 , 半径 r_2 の球を伸び縮みせず質量の無視できる長さ L の糸で結びつけ, その糸を水平な釘 (点 O) にかけた。糸と鉛直方向のなす角度を θ_1, θ_2 とする。球は一樣な材質であり, 釘と糸の間の摩擦はない。糸の張力の大きさを T で表す。この糸が静止しているとする, 2 つの球を 1 つの剛体と考えて分析してよいことを注意しておく。球と球の間の抗力は互いに相殺するだけだからである。

(1) 水平方向の力の釣り合いを表す式を答え, θ_1, θ_2 の間の関係式を答えよ。

(2) 鉛直方向の力の釣り合いを表す式を答え, 張力 T の大きさを M_1, M_2, g, θ を用いて答えよ。以下は θ_2 を用いず, θ_1 を単に θ と表記して答えよ。

(3) 糸の長さで釘の左側の部分の長さを x として, 点 O のまわりの力のモーメントの釣り合いを表す式を答えよ。

(4) $\cos(\theta_1 + \theta_2)$ を L, r_1, r_2, M_1, M_2 を用いて答えよ。三角形 OAB に余弦定理を使う。

問 5 質量 M , 長さ L のはしごが水平なあらい地面から, 鉛直ななめらかな壁にたてかけられている。はしごと地面のなす角度は 60° である。はしごと地面の間の静止摩擦係数は 0.5 で, はしごと壁の間の摩擦力は無視するものとする。

このはしごを質量が $5M$ の人がゆっくりと登っていく。この人がどこまではしごを登ることができるか答えよ。はしごは一樣な細い剛体であり, 人の大きさは無視できると仮定せよ。

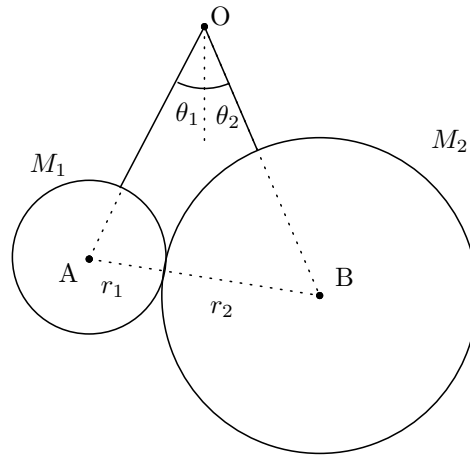


図 18: 糸でつながれて釘に吊るされた 2 つの球

問 6 質量 M ，半径 R ，高さ H の一様な薄い円筒面（円柱の側面）が水平面上に置かれている。その中に半径 r ，質量 m の 2 個の一様な球が入れている ($R < 2r < 2R < H$)。図 19 は，2 つの球の中心と円筒の中心軸を含む鉛直面である。点 P, Q が 2 つの球の中心，点 A が下の球と水平面の接点，点 B, C が球と円筒面の接点である。 θ は PQ と水平方向のなす角度である。接触点での摩擦力はないものとする。これが安定であるための条件を求めたい。

(1) 安定であれば，2 個の球を一体として考えてよい。2 個の球が静止している条件から，点 B, C における抗力の大きさを m, g, θ を用いて答えよ。

(2) 円筒面が静止するための条件を M, m, R, r, H を用いて答えよ。

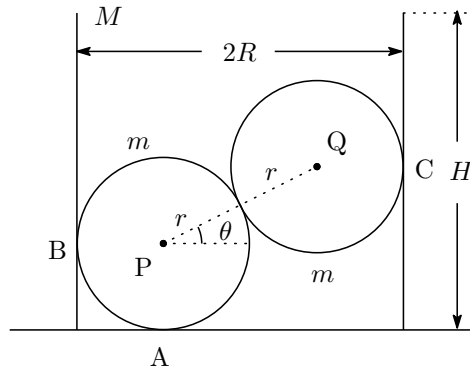


図 19: 円筒と 2 個の球

問 7 一様で薄い n 枚の同一の板を向きをそろえて水平な面上に重ねて置く。板はすべて長さが $2L$ で位置を示すために図 20 のように板の向きに x 軸をとる。それぞれの板の重心の位置座標を上から x_1, x_2, \dots, x_n とする。一番下の板の位置を原点にとるので $x_n = 0$ となる。

図 20(1) の場合， $x_1 < L$ では安定で， $x_1 > L$ では不安定になることは分るであろう。この境界の値 ($x_1 = L$) は不安定なつりあいであるが，他の場合も含め，このようなケースは安定に含めることにして以下を議論する。

(1) 図 20(2) の場合に，これらの板が安定であるための条件式を x_1, x_2, L を用いて 2 つ答えよ。($x_3 = 0$ であることに注意。) それぞれの条件式が何を意味するかも答えよ。そして，3 枚の板

が安定であるときに、一番上の板の右端の位置の最大値を答えよ。

(2) 板の枚数が n であるときに、これらの板が安定であるための条件式の組がどのようなものであるか答えよ。(全部答えるのは無理なので、説明がつくような最初のいくつかと最後のいくつかを示せばよい。) n 枚の板が安定であるときに、一番上の板の右端の位置の最大値を答えよ。

(3) n 枚の板が安定であるときに、一番上の板の右端の位置の最大値を考える。 $n = 100$ のときと、 $n = 1000$ のときを比べると、この最大値はどの程度異なるか $\int_1^x \frac{1}{x} dx = \log x$ を活用して概算し、その値を答えよ。

(1) $n = 2$

(2) $n = 3$

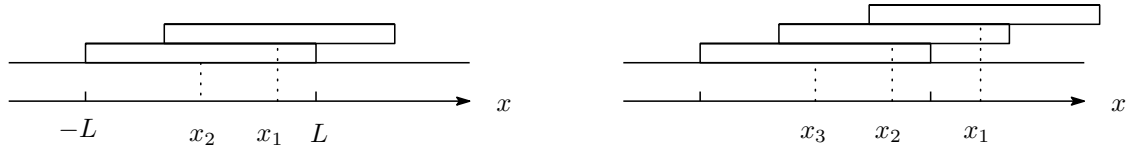


図 20: 板を重ねる。(1)2 枚のとき, (2)3 枚のとき

8 剛体の動力学

問 1 図 21 のように、定滑車に 2 つのおもりがひもでかけられている。定滑車は質量 M 、半径 r の一様な円板とみなせ自由に回転できる。おもりの質量は、それぞれ、 m_1, m_2 である ($m_1 < m_2$)。ひもは伸び縮みせず、質量は無視でき、定滑車とのあいだですべりは生じない。おもりが滑車に接触する前の運動を考える。

(1) おもりの加速度の大きさを a とし、糸の左右における張力の大きさを T_1, T_2 とするとき、2 つのおもりと、定滑車の運動方程式を答えよ。

(2) a を M, m_1, m_2, g を用いて答えよ。

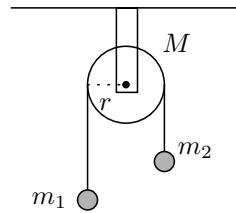


図 21: 定滑車と 2 つのおもり

問 2 質量 m 、長さ L の細い一様な棒が水平面上に直立している。時刻 $t = 0$ に、この棒が初速度ゼロで倒れ、回転をはじめた。棒と鉛直方向のなす角度を ϕ とする。

(1) この棒の水平面上の端点が動かなかったとき、棒が水平面に達する直前の棒の先端の速さを答えよ。

(2) この棒が $\phi = \phi_0$ となったときに、水平面上の端点動き始めた。棒と水平面の間の静止摩擦係数を μ とするとき、 μ を ϕ_0 を用いて答えよ。

問 3 質量 m , 長さ L の細い一様な棒の一端を天井にとりつけ, もう一端には質量 M , 半径 r の一様な球を固定する。(球の表面に棒の端を接合する。) r は L よりも十分小さい。棒は天井にとりつけられた点を中心として自由に回転できる。ある鉛直面内で, この棒と球が L より十分振幅の小さい振動をするとき, その周期を答えよ。

問 4 同一の缶コーヒーが 2 缶ある。外形はほぼ半径 r の円柱である。一方はそのまま, 一方は中身を飲み干した。水平方向に対して一定の角度 θ をもつ十分幅のある斜面の上で, この 2 つの缶を同じ高さから静止状態で放したところ, 両者ともすべらずに転がり下りた。

どちらが先に斜面の下に到達するか, 理由を明確に述べた上で答えよ。

問 5 ジャイロスコープのはずみ車のモデルを考える。均質な円柱形の物体に質量の無視できる心棒 AB がとりつけられていて, 図 22 のように, 自由に重心のまわりに回転している。点 A と点 B は円柱の重心から等距離にある。

x 軸を紙面右手方向, y 軸を紙面に垂直で奥向き, z 軸を紙面上向きとする。円柱の中心軸は z 軸に平行で, x, y 軸に直交している。

回転したまま重心の位置は変えずに, この物体の向きを次の (1), (2) のように変えるには, それぞれ, 点 A と点 B にどちら向きの力を加えればよいか考えよ。以下の文章は, 力を加え始めるときの様子である。空欄に適切なものを記入せよ。

(1) 回転軸を右にたおす。つまり \vec{BA} が x 軸に平行になるようにする。

(2) 回転軸を紙面に垂直になるようにする。つまり \vec{BA} が y 軸に平行になるようにする。

押し始めは, 点 A に大きさ F の力を 向きに, 点 B に大きさ F の力を 向きに加える。

そして動き始めても, 心棒に対して垂直に同じ向きで力を加え続ける。

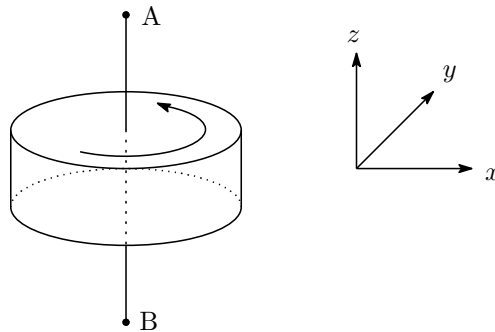


図 22: 回転するはずみ車

ヒント: 剛体の回転運動の運動方程式は, 角運動量を \vec{L} , 力のモーメントを \vec{N} とすると

$$\frac{d\vec{L}}{dt} = \vec{N}$$

である。この基本に基づき考える。

問 6 単位長さあたりの質量が ρ の十分長い細い鎖があり、水平面上に置かれている。この鎖の一端を鉛直方向に持ち上げる。水平面にある部分の鎖は静止しており、鎖の鉛直に持ち上げられている部分の速さは一定で v であるとするとき、この鎖を持ち上げるのに必要な力を f とする。 v を一定としているので、 f は一定ではない。鎖の鉛直に持ち上げられている部分の長さを x とし、 f を ρ, g, v, x を用いて答えよ。

問 7 あらい水平な床面を、質量 M 、半径 r の一様な円柱が図 23 のように向きを変えずに運動する。図は円柱の重心 O をとおり、円柱の中心軸に垂直な鉛直面である。重心の右向き速度を v 、時計回りの角速度を ω とする。円柱と床面の間の動摩擦係数を μ とする。

この円柱に $t = 0$ において $v = v_0$, $\omega = \omega_0$ の速度および角速度が与えられた。その後の運動を答えよ。なお、 $v_0 > 0$ であるが、 ω_0 の符号は正負いずれもありうるとする。



図 23: 平面を運動する円柱

Part-3 熱力学

9～12 節の文章で「温度」は特に指示がなければ絶対温度を表す。

9 熱力学の基礎

問 1 「示強性の量」, 「示量性の量」とはどのような意味か述べよ。また気体に関係した物理量の中から, 両者に属するものをそれぞれ 3 つ以上挙げよ。

問 2 鉄の原子量は 55.8 である。鉄 10kg の中には鉄の原子が何個あるか。

室温の鉄の密度は 7.86g/cm^3 である。仮に鉄の原子が格子状に等間隔に並んでいると考えた場合, 鉄の原子の間隔はいくらと推定されるか。

問 3 物質の物性値とは, その物質の特性を表現する量でさまざまなものがある。例えば「密度」は物質が重いのか軽いのかの指標であるが, 大きければ重いのは当たり前なので, 密度は「質量を体積で割ったもの」と定義される。同じ体積で比べることにより物質の軽重が判断できる。

「熱伝導率 κ 」という量を定義することを考える。熱伝導率が大きければその物質は熱をよく伝え, 小さければその物質は熱をあまりよく伝えない。この熱伝導率を図 24 に示すような状況で定義しよう。面積 S 厚み d の試料物質が温度 T_1 と温度 T_2 の熱容量の大きな物体にはさまれている ($T_1 < T_2$)。この状態が時間的に定常に保たれているとき, 時間 t の間に高温側から物質に熱量 Q が流れ込み, 物質から低温側に熱量 Q が流出した。

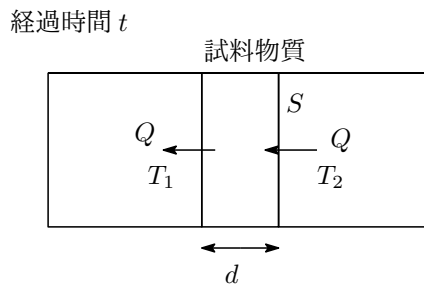


図 24: 熱伝導率

(1) 図や本文に表れた量の中から必要なものを用いて熱伝導率 κ の定義式を答えよ。

(2) 上の定義式を考える際, 熱の移動について, 妥当なこととして仮定したことがいくつかあるはずである。そのような事項を列举せよ。

問 4 下の式 (20) は, 実在気体の状態方程式としてよく使われるファン・デル・ワールスの状態方程式である。気体の量は 1 mol であるとする。ここで a, b は正の定数で気体の性質に依存する量である。

$$\left(p + \frac{a}{V^2}\right)(V - b) = RT \quad (20)$$

(1) $a = 0, b = 0$ とするとこの状態方程式は何を表すか答えよ。

(2) SI では a, b の単位は何か答えよ。

(3) 式 (20) を温度 T が一定という条件で pV 図 (横軸 V , 縦軸 p) で表したい。概形を知るために, $\frac{dp}{dV}$ を求めよ。

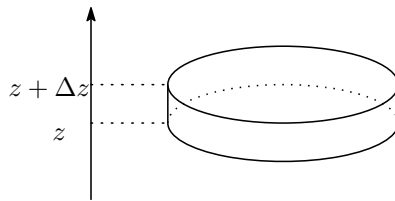
(4) 以下では, $V > b$ の領域を考える。温度 T の値により, (A) $V > b$ で $\frac{dp}{dV} = 0$ となる V が存在しない場合, (B) $V > b$ で $\frac{dp}{dV} = 0$ となる V が2つある場合がある。(A), (B) それぞれの場合について pV 図を描け。

(5) 上の (A), (B) の境界となる温度を臨界温度 T_c と呼ぶ。これを定めるために, 次のように考える。上で描いた pV 図から臨界温度では $\frac{dp}{dV} = 0$ および $\frac{d^2p}{dV^2} = 0$ となる V_c が存在する。 V_c を答えよ。その V_c を $\frac{dp}{dV} = 0$ に代入し臨界温度を答えよ。

(6) $T < T_c$ 以下の状態は (B) の図で表されるが, このとき, 実際にはどのような現象が起きているか考察せよ。

問 5 気温は 100m 高度が上がると約 0.6°C 低くなると言われる。地上付近の暖められた空気が上昇しながら断熱的に膨張すると考えることでこの値を説明する。空気を単一成分の理想気体と仮定する。地上を原点とした上向きの座標を z とする。空気の圧力 p , 温度 T , 密度 ρ は z の関数となる。重力加速度の大きさ g は考えている範囲で一定とする。

(1) 空気のある位置での圧力 p は自分自身の上にある空気に働く重力で決まる。図のような厚みが Δz で上下の面が z 軸に平行な空気のかたまりを考え, z と $z + \Delta z$ の間の圧力差を考える。 $\frac{dp}{dz}$ を答えよ。



(2) 断熱変化であることから, $\frac{dT}{dp}$ を答えよ。断熱変化の場合の温度と圧力の関係は $\frac{T^\gamma}{p^{\gamma-1}} = \text{一定}$ である。ここで γ は比熱比である。

(3) $\frac{dT}{dz}$ を答えよ。

(4) 地上での空気の密度, 圧力, 温度, 比熱比の値をそれぞれ 1.2kg/m^3 , $1.0 \times 10^5\text{Pa}$, 300K , 1.4 として, 前項の式から, 地上付近では 100m 高度が上がるとにどれだけ温度降下があると推定されるか, その数値を答えよ。

(5) 前項の数値は上記の値 (0.6°C) より少し大きい。実際の値との差の原因を推定せよ。

問 6 以下の考察から音速 c を計算せよ。

図 25 のように断面積 S の管に理想気体が詰まっており, それをピストンで押すことを考える。気体の密度を ρ , 分子量を M , 温度を T , 比熱比を γ とする。気体定数は R である。簡単のため, すべての分子は静止していると考え。(正確には熱ですべての分子は乱雑な運動をしているが, 平均すれば右と左に動く分子の数は同数程度である。この平均的な速度分布からのずれが音波になる。)

$t = 0$ にピストンは位置 A にあり、一定の速さ v で右にピストンを押し、 Δt 後にピストンは位置 B に来た。この結果、位置 B から Q までの分子がすべて右に速さ v で動いたとする。(Q から右ではまだ静止している。) つまり、 Δt の間にピストンの動きが Q まで伝達されたことになる。 Δt は小さく、また、音速はピストンの速さ v よりもはるかに大きいとする。従って、AB の距離は AQ に比べれば微小であるので、 $AQ = BQ$ として良い。よって、音速は $c = \frac{AQ}{\Delta t}$ と考えられる。

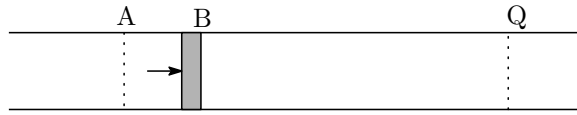


図 25: 管の中の気体とピストン

- (1) 考察の対象である体積 V は管の AQ の間の体積である。 V を $S, c, \Delta t$ を用いて答えよ。
- (2) Δt の時間ピストンを動かしたことによる体積変化 ΔV を V, v, c を用いて答えよ。なお、体積が減少したのだから ΔV は負の量である。
- (3) B から Q までの間の分子の運動量の増加は、圧力の変化 Δp に関係している。断面積 S のピストンが Δt だけ働いた際の力積が運動量の増加に等しい。これから圧力の変化 Δp を ρ, c, v を用いて答えよ。
- (4) 以上の 3 つの項の結果から、 $\frac{\Delta p}{\Delta V}$ を ρ, c, V を用いて答えよ。
- (5) ピストンによる気体の圧縮は断熱変化であると考えられる。断熱変化では、 $pV^\gamma = \text{一定}$ が成り立つ。この式の両辺を V で微分して、 $\frac{dp}{dV}$ を答えよ。
- (6) 体積 V 内に、分子量 M , n モルの気体があるとき、密度 ρ はそれらでどのように表されるか答えよ。
- (7) $\frac{\Delta p}{\Delta V}$ を (5) の微分でおきかえ、さらに (6) と状態方程式を使って、音速 c を R, γ, T, M を用いて答えよ。
- (8) 空気の分子量を 29g/mol , 比熱比を 1.4 として 0°C での音速の値を答えよ。
- (9) 常温での気体の音速の温度依存性を $c = c_0 + \alpha(T - T_0)$ と書くことができる。ここで c_0 は (8) で計算した速度であり、 $T_0 = 0^\circ\text{C} = 273\text{K}$ である。 α を式で表し、更に数値を答えよ。

問 7 均質で自在に分離・接合することのできる等量の同じ物質 A, B がある。最初、物体 A, B の温度は T_A, T_B である。

- (1) 以下で操作 $P_1(A, B)$ を定義する。図 26 参照。これらの記号で括弧の中の引数は操作対象を表す。

$$\text{操作 } P_1(A, B) = \begin{cases} 1) A, B \text{ をそれぞれ等分して } A_1, A_2 \text{ および } B_1, B_2 \text{ とする} \\ 2) A_1, B_1 \text{ を接触させて熱平衡とし, また離す} \\ 3) A_1, B_2 \text{ を接触させて熱平衡とし, また離す} \\ 4) A_2, B_1 \text{ を接触させて熱平衡とし, また離す} \\ 5) A_2, B_2 \text{ を接触させて熱平衡とし, また離す} \\ 6) A_1, A_2 \text{ および } B_1, B_2 \text{ を合体させて, それぞれ元の} \\ \quad A, B \text{ とし, それぞれ熱平衡とする} \end{cases} \quad (21)$$

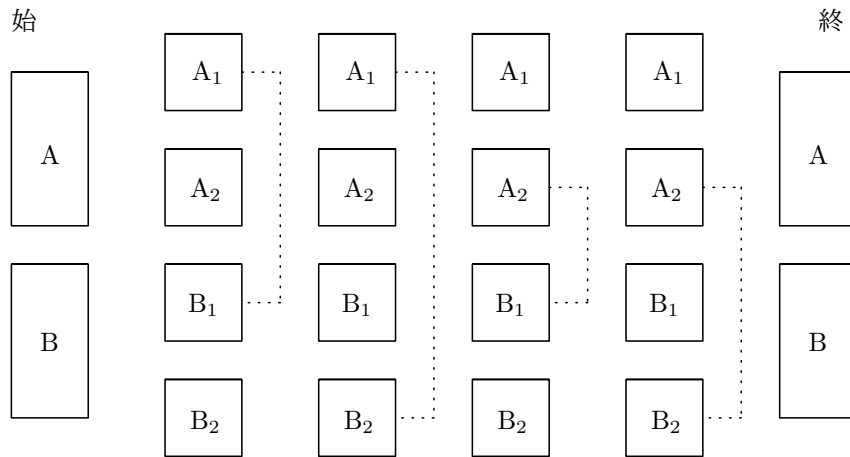


図 26: 操作 P_1 。点線は接触させて熱平衡とし離す操作を表す。

操作 $P_1(A, B)$ を行った後の物体 A, B の温度を答えよ。

(2) 上の操作は再帰的に繰り返すことができる。 $n \geq 1$ として以下で、操作 $P_2(A, B)$, 操作 $P_3(A, B)$, \dots を順次帰納的に定義する。

$$\text{操作 } P_{n+1}(A, B) = \begin{cases} 1) A, B \text{ をそれぞれ等分して } A_1, A_2 \text{ および } B_1, B_2 \text{ とする} \\ 2) \text{ 操作 } P_n(A_1, B_1) \text{ を行う} \\ 3) \text{ 操作 } P_n(A_1, B_2) \text{ を行う} \\ 4) \text{ 操作 } P_n(A_2, B_1) \text{ を行う} \\ 5) \text{ 操作 } P_n(A_2, B_2) \text{ を行う} \\ 6) A_1, A_2 \text{ および } B_1, B_2 \text{ を合体させて, それぞれ元の} \\ \quad A, B \text{ とし, それぞれ熱平衡とする} \end{cases} \quad (22)$$

操作 $P_n(A, B)$ を行った後の物体 A, B の温度を $a_n T_A + b_n T_B$, $c_n T_A + d_n T_B$ と表す。 $(n = 1$ ならば, a_1, b_1, c_1, d_1 は前の問で与えられている。) $a_{n+1}, b_{n+1}, c_{n+1}, d_{n+1}$ を, それぞれ, a_n, b_n, c_n, d_n を用いて答えよ。

(3) 操作 $P_1(A, B)$ では $a_1 + c_1 = 1$, $b_1 + d_1 = 1$, $a_1 = d_1$ などが成り立っている。これらの関係は熱量の保存などを考慮すれば成り立つべき関係式である。

前項で得られた関係式を用いて, 任意の n で $a_n + c_n = 1$, $b_n + d_n = 1$, $a_n = d_n$ が成り立つことを帰納的に示せ。(これは前項のやや複雑な計算が正しいかどうかの検算ともなる。)

(4) 現実の物質では無限に細分化することは不可能であるが, 数学的な極限として n が非常に大きい操作を行ったときの物体 A, B の温度を考える。

前項までの結果から a_n に対して以下の漸化式を得る。(確認せよ。)

$$a_{n+1} = a_n - a_n^2 + a_n^3$$

これを用いて, a_n が単調減少な数列であることを示し, n が無限大のときに数列が収束するならば, その極限值が何であるかを考えて, 操作 $P_n(A, B)$ で n が非常に大きくなったときの物体 A, B の温度を答えよ。

10 熱力学第1法則

問 1 「状態量」とはどんな意味か答えよ。気体が堆積変化により外部に対してなす仕事 W が状態量でないことを具体的な例を示して説明せよ。

問 2 内部エネルギーが状態量であることから、図 27(1) を用いて、マイヤーの関係式 $C_p = C_V + R$ を導け。

状態変化をなす物質は 1 mol の理想気体とし、状態変化 $A \rightarrow C \rightarrow B$ と状態変化 $A \rightarrow D \rightarrow B$ を比較する。 C_p , C_V は温度などの量によらない定数と仮定してよい。

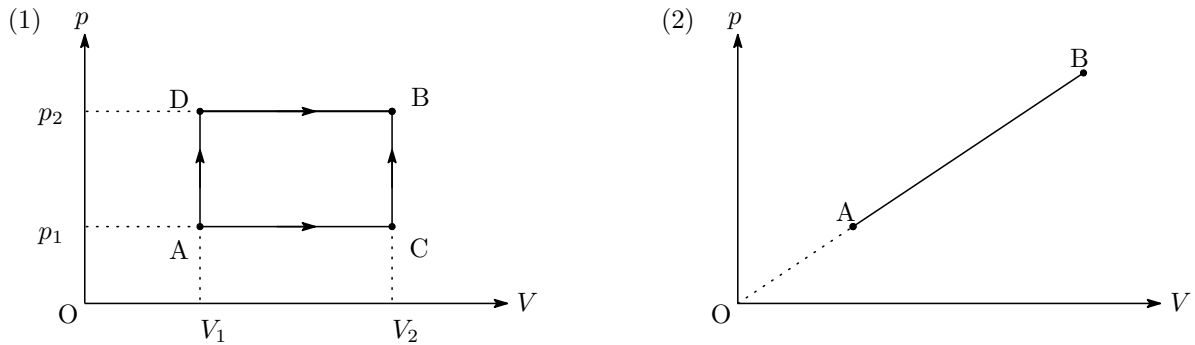


図 27: (1) マイヤーの関係式の導出, (2) $p = kV$

問 3 1 mol の理想気体が図 27(2) に示すように状態 A から状態 B まで $p = kV$ という経路に沿って状態変化した。この状態変化における比熱を R , C_V を用いて表せ。

問 4 1mol の気体に対して,

$$\kappa = -\frac{1}{V} \left(\frac{dV}{dp} \right)$$

を圧縮率と呼ぶ

(1) なぜ、この量が「圧縮率」と呼ばれるのか、日常的な「硬い、柔らかい」という感覚と対応させて説明してみよ。

(2) 理想気体を考え、等温変化のときの圧縮率 κ_T と、断熱変化のときの圧縮率 κ_A を求めよ。

問 5 図 28 に示す密閉されたシリンダが鉛直に立てられている。このシリンダは下部の高さ $3h$ の部分の断面積が S で、上部の断面積が $2S$ である。下部の部分に質量と厚さの無視できるピストンが入っている。ピストンは摩擦なしに運動でき、ピストンの隙間から物質が移動することはない。また、熱がピストンやシリンダを通じて出入りすることもない。

ピストンの下部には空気が入っており、図 28(1) に示す最初の状態では高さは h 、圧力は p_0 である。空気は定積比熱が $C_V = \frac{5}{2}R$ の理想気体とみなしてよい。気体の内部には体積と熱容量の無視できるヒーターが入っており、気体を加熱することができる。ピストンの上には高さが h の液体が入っており、その上部は真空である。液体が蒸発することはない、液体と壁面の間の摩擦は無視できるものとする。

重力加速度の大きさを g とする。

(1) 液体の密度を ρ , g , h を用いて答えよ。

(2) 図 28(1) の状態からヒーターでゆっくりと加熱して、図 28(2) の気体の高さが $2h$ の状態とした。このとき、気体が外部になした仕事と、気体に流入した熱量を p_0, S, h を用いて答えよ。

(3) 図 28(2) の状態の気体の温度を T_0 とする。この状態から、さらにヒーターでゆっくりと加熱して、気体の高さが図 28(3) の $2h + x$ の状態となったとする。ただし、 $x < h$ とする。そのときの圧力を p 、温度を T とする。 p を p_0, h, x を用いて答えよ。また、 T を T_0, h, x を用いて答えよ。

(本当は、 x は (5) で導入する x_0 よりも小さいとすべきだが、ここでは、その点は考えず解答せよ。)

(4) 前項の図 28(2) の状態から図 28(3) の状態への変化において、気体が外部になした仕事、および、内部エネルギーの変化量を p_0, h, x, S を用いて答えよ。

(5) x が増えてある x_0 となると、ヒーターの加熱を止めても、気体の高さはさらに増えていった。図 28(2) の状態から図 28(3) の状態への変化において、気体に流入した熱量と x の関係から、この x_0 を h を用いて答えよ。

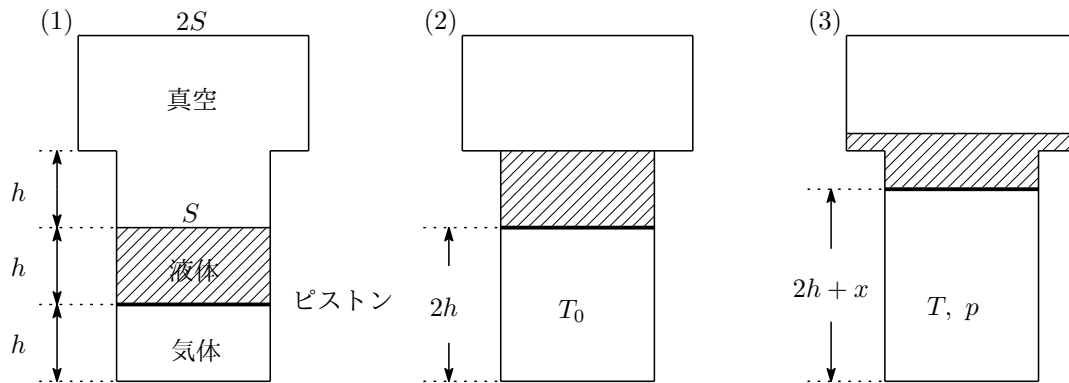


図 28: シリンダ内の気体

問 6 理想気体 1 mol が断熱変化するとき、ポアッソンの法則、すなわち、 $pV^\gamma = \text{一定}$ 、という関係が導かれることを示せ。

問 7 空洞内の熱輻射の全体は物質ではないが、気体と同様に、その温度、圧力、体積、内部エネルギーなどの物理量で記述される。それは、光子気体と呼んでもよい。シュテファン・ボルツマンの法則によれば、光子気体の内部エネルギーは $U = \sigma T^4 V$ で表される。ここで σ はシュテファン・ボルツマン定数と呼ばれる定数で値は $\sigma = 5.67 \times 10^{-8} \text{ W}/(\text{m}^2 \cdot \text{K}^4)$ である。また、光子気体の状態方程式は $pV = \frac{1}{3}U$ となる。

これから、光子気体が断熱変化するとき、 $pV^{4/3} = \text{一定}$ 、あるいは、 $T^3 V = \text{一定}$ 、という関係が導かれることを示せ。

問 8 体積、圧力、温度が V_0, p_0, T_0 である 1 モルの理想気体が 3 つある。気体の定積比熱は $C_V = (3/2)R$ である。これらの気体が、(A) 等温変化、(B) 定圧変化、(C) 断熱変化の条件のもとで、それぞれ体積が始めの 2 倍となった。 $(\sqrt[3]{2} = 1.26)$

(1) 横軸を V 、縦軸を T とした状態図で、この 3 つの状態変化を表せ。状態変化は実線で、始状態、終状態は黒丸で表せ。区別するため終状態の黒丸には A, B, C の文字を傍につけること。

(2) 横軸を p , 縦軸を T とした状態図で, この 3 つの状態変化を表せ。表現の規約は前問と同じである。

問 9 温度 T , 圧力 p , 体積 V_0 の 1mol の理想気体が x 倍に膨張して, 体積が xV_0 となった。気体の比熱比は γ である。

- (1) 等温的に膨張したときの外界になした仕事の大きさ W_T を R, T, x で答えよ。
- (2) 断熱的に膨張したときの外界になした仕事の大きさ W_A を R, T, x, γ で答えよ。
- (3) 前 2 項 (1, 2) の仕事の大きさ W_T, W_A はどちらが大きいかを, 結果の数式を比較して答えよ。
- (4) 前項 (3) で答えた仕事の大小関係がある理由を, pV 図を使って分りやすく説明せよ。

11 熱力学第 2 法則

本節では効率を η で表す。

問 1 以下の 3 つの表現が論理的に同等であることを説明せよ。

- (a) 熱機関の効率は 1 よりも小さい
- (b) 仕事 that 熱に変わり, それ以外に何の変化もないならば, その過程は不可逆である (トムソン)
- (c) 熱を低温の物体から高温の物体に移し, それ以外に何の変化もないようにすることは不可能である (クラウジウス)

(a) と (c) の同等性を説明するとき, 図 29(1) を使うとよい。この図で A は通常の熱機関, X はクラウジウスが不可能としたことを可能とする装置である。

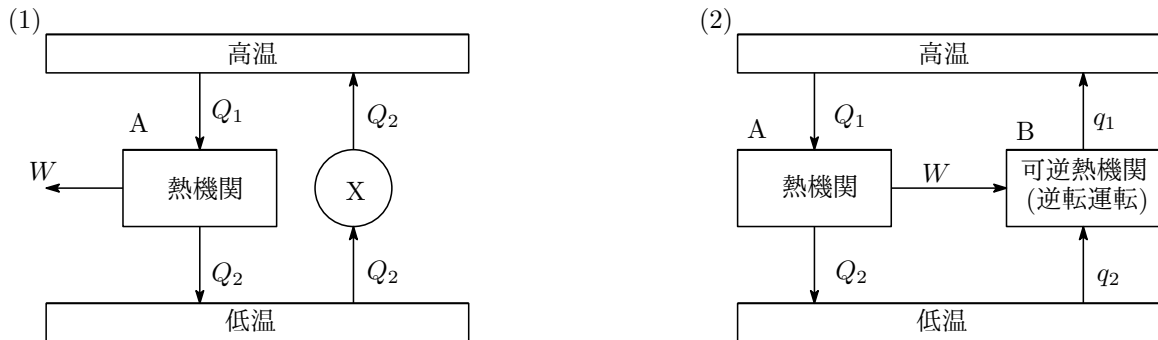


図 29: (1) 問 1 で (a) と (c) の関係の議論の図, (2) 問 2 の議論の図

この前後の間では証明に「思考実験」が使われる。

思考実験とは、一定の実験器具や設定を組み合わせ、それを用いて実験すればこれこれのような結果が得られるので、と論ずる議論の方法である。

実際に実験をしても良いのだが、思考実験では、通常は不可能な理想的な状況を設定できる。また、思考実験では背理法と組み合わせ、実験が不可能な事柄をも可能であるかのようになり、それから、理論を証明することができる。例えば、図 29(1) では、クラウジウスにより存在が不可能とされた装置が、あたかも存在するかのように導入され議論を進めている。

問 2 問 (1) の (c) (クラウジウス) を利用して、カルノーの定理が正しいことを説明せよ。カルノーの定理とは「可逆な熱機関の効率は極大である。つまり、ある熱機関の効率を η 、可逆な熱機関の効率を η_0 とすると、 $\eta_0 \geq \eta$ である。」というものである。

図 29(2) を使って議論せよ。ここで、A は一般の (可逆を含む) 熱機関、B は可逆な熱機関を (その可逆性を使って) 逆転運転している。両者の熱機関の仕事出力と仕事入力は同一の値となるように調整してあるとする。

問 3 次の 3 つの過程から成る熱サイクルの動作をする熱機関がある。

1. $A \rightarrow B$ 温度 800K の熱源に接触し、400kJ の熱量を受け取る。
2. $B \rightarrow C$ 断熱的に膨張し仕事 100kJ をする。
3. $C \rightarrow A$ 温度 300K の熱源に接触し、 Q kJ の熱量を排出する。

- (1) 3 ステップ目の熱量 Q は何 kJ か。
- (2) この熱機関の効率を求めよ。
- (3) この熱機関は可逆かどうか判定せよ。

問 4 ある発明家が、90% の効率を持つエンジンを開発したと発表した。このエンジンは空冷式であり、その主要部分は鉄でできている。鉄の融点は 1536°C である。あなたは、この発明家を信じるか。理由を明示して答えよ。

問 5 カルノーサイクルの効率 η を T_1, T_2 を用いて答えよ。計算の際、サイクルで表される状態変化をなす物質は 1 mol の理想気体とする。

カルノーサイクルは図 30(1) に示されている。

- 1) $A \rightarrow B$ 高温 (T_1) の熱源により等温膨張
- 2) $B \rightarrow C$ 断熱変化で膨張
- 3) $C \rightarrow D$ 低温 (T_2) の熱源により等温圧縮
- 4) $D \rightarrow A$ 断熱変化で圧縮

問 6 スターリングサイクルの効率 η を T_1, T_2 を用いて答えよ。計算の際、サイクルで表される状態変化をなす物質は 1 mol の理想気体とする。

スターリングサイクルは図 30(2) に示されている。

- 1) $A \rightarrow B$ 高温 (T_1) の熱源により等温膨張

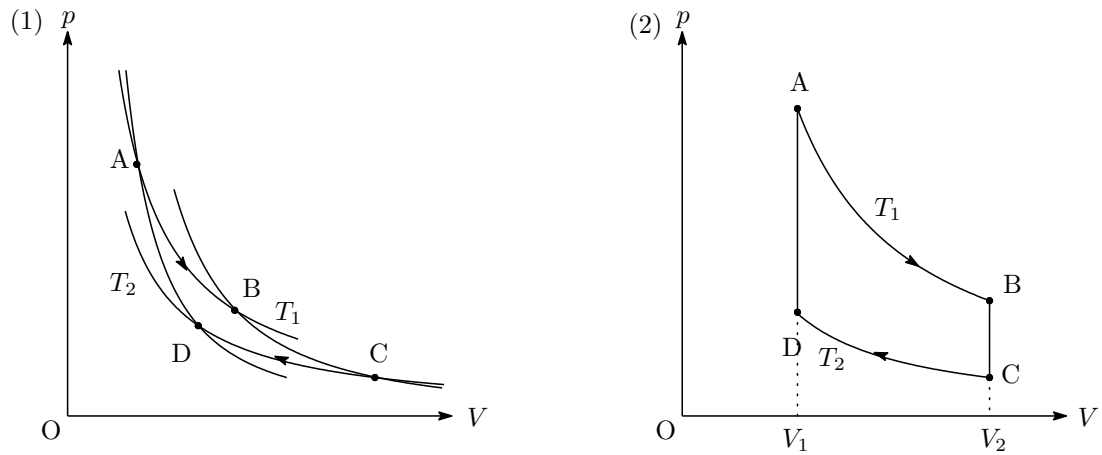


図 30: (1) カルノーサイクル, (2) スターリングサイクル

- 2) $B \rightarrow C$ V_2 の定積変化で熱 Q_0 を排出
- 3) $C \rightarrow D$ 低温 (T_2) の熱源により等温圧縮
- 4) $D \rightarrow A$ V_1 の定積変化で熱 Q_0 を吸収

なお、2) で排出された熱 Q_0 は理想的な熱交換器により 4) ですべて吸収されると仮定する。このため、この 2), 4) での熱の出入りは効率の計算には算入しない。

問 7 オットーサイクルの効率 η を γ, ρ を用いて答えよ。ここで $\rho = \frac{V_2}{V_1}$ は圧縮比と呼ばれる 1 より大きい量である。計算の際、サイクルで表される状態変化をなす物質は 1 mol の理想気体とする。

オットーサイクルは図 31(1) に示されている。

- 1) $A \rightarrow B$ 高温の熱源により定積変化
- 2) $B \rightarrow C$ 断熱変化で膨張
- 3) $C \rightarrow D$ 低温の熱源により定積変化
- 4) $D \rightarrow A$ 断熱変化で圧縮

オットーサイクルは自動車のガソリンエンジンなどにも使われる熱サイクルの理想モデルである。

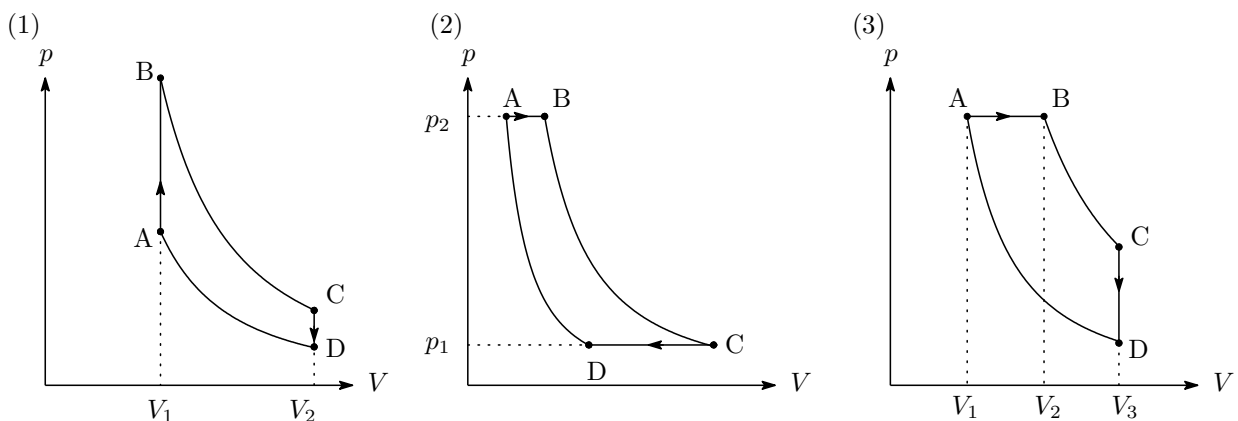


図 31: (1) オットーサイクル, (2) ブレイトンサイクル, (3) ディーゼルサイクル

問 8 ブレイトンサイクルの効率 η を γ, ϕ を用いて答えよ。ここで $\phi = \frac{p_2}{p_1}$ は圧力比と呼ばれる 1 より大きい量である。計算の際、サイクルで表される状態変化をなす物質は 1 mol の理想気体とする。

ブレイトンサイクルは図 31(2) に示されている。

- 1) A→B 高温の熱源により定圧膨張
- 2) B→C 断熱変化で膨張
- 3) C→D 低温の熱源により定圧圧縮
- 4) D→A 断熱変化で圧縮

ブレイトンサイクルは航空機のジェットエンジンなどにも使われるガスタービン機関の熱サイクルの理想モデルである。

問 9 ディーゼルサイクルの効率 η を $\gamma, \rho, \varepsilon$ を用いて答えよ。ここで $\rho = \frac{V_2}{V_1}$, $\varepsilon = \frac{V_3}{V_1}$ は定圧膨張比（噴射締切比）、断熱圧縮比と呼ばれる 1 より大きい量である。計算の際、サイクルで表される状態変化をなす物質は 1 mol の理想気体とする。

ディーゼルサイクルは図 31(3) に示されている。

- 1) A→B 高温の熱源により定圧膨張
- 2) B→C 断熱変化で膨張
- 3) C→D 低温の熱源により定積変化
- 4) D→A 断熱変化で圧縮

ディーゼルサイクルはディーゼルエンジンなどにも使われる熱サイクルの理想モデルである。

問 10 10 節の問 7 で説明されている光子気体を作業物質として、カルノーサイクルを考える。

カルノーサイクルは以下であるが、光子気体では等温変化は定圧変化でもあるので図 30(1) に示されているものとは少し異なる。

- 1) A→B 高温 (T_1) の熱源により等温膨張
- 2) B→C 断熱変化で膨張
- 3) C→D 低温 (T_2) の熱源により等温圧縮
- 4) D→A 断熱変化で圧縮

まず、この場合のカルノーサイクルの pV 図を描け。そして、効率 η を T_1, T_2 を用いて答えよ。

12 エントロピー，熱力学の関数

問 1 理想気体 1 mol が状態 (p_A, V_A, T_A) から状態 (p_B, V_B, T_B) に準静的に変化したときのエントロピーの変化が

$$S_B - S_A = C_V \log \frac{T_B}{T_A} + R \log \frac{V_B}{V_A} \quad (23)$$

であることを示せ。

問 2 理想気体 1 mol が作業物質の図 30(1) のカルノーサイクルを考える。

- (1) 横軸を S ，縦軸を T の図でサイクルとして表せ。
- (2) このサイクルが囲む面積の単位を SI で答えよ。
- (3) このサイクルの面積は何を意味するか答えよ。

次の 2 つの間では，エントロピーを計算する際の大事な点が出てくる。エントロピーの変化量を $\Delta S = \delta Q/T$ で計算することができるのは可逆的な変化に限られている。不可逆変化ではこの式は使えない。

重要なことはエントロピーが状態量であるということである。従って，与えられた変化とは別の可逆な状態変化で始状態と終状態をつなぐことができるのであれば，その経路を利用してエントロピーの変化を計算してよいということになる。このようにして不可逆な状態変化におけるエントロピーの変化量を定めることができる。

これもまた一種の思考実験である。

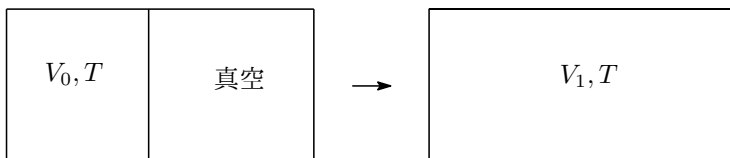
問 3 図 32(1) の左のように，断熱材でできた容積が V_1 の箱があり，中央に仕切り板があって 2 つの部分に分けられている。箱の左の部分には物質質量 n ，体積 V_0 ，温度 T の理想気体が入っており，右の部分は真空である。

仕切り板を取り除いたところ，図 32(1) の右のように容器全体が気体で占められた。

- (1) この過程で気体の温度は変化しない理由を説明せよ。
- (2) この前後の気体のエントロピーを S_0, S_1 とする。 $S_1 - S_0$ を答えよ。
- (3) この不可逆変化により，エントロピーが増加したことを確認せよ。

エントロピー変化を求めるときは，図 32(2) のように，適切に気体をゆっくりと加熱し，可逆的な等温膨張でゆっくりと仕切り板を右に動かす過程を考えて求める。

(1)



(2)

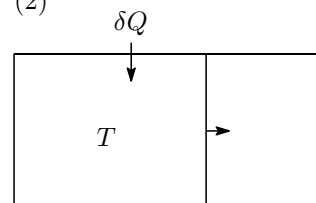


図 32: 気体の自由膨張

問 4 断熱材でできた容積が $2V$ の箱があり、中央に仕切り板があって、それぞれ体積 V の 2 つの部分に分けられている。左右の部分には、同一の理想気体が、それぞれ、物質質量 n だけ入っており、箱の左の気体は温度 T_1 、箱の右の気体は温度 T_2 である。この状態で仕切り板を取り除き、全体が熱平衡状態となった。

- (1) 混合後の気体の温度を答えよ。
- (2) 混合前と混合後の気体のエントロピーを S_0, S_1 とする。 $S_1 - S_0$ を答えよ。
- (3) この不可逆変化により、エントロピーが増加したことを確認せよ。

エントロピー変化を求めるときは、それぞれを、(1) の温度になるように、適切に気体をゆっくりと加熱あるいは冷却し、それから仕切り板を取り除けばよい。

偏微分の場合 $z = f(x, y)$ を x, y で微分するときは、 $\frac{\partial z}{\partial x}, \frac{\partial z}{\partial y}$ と記す。

熱力学の量は通常 2 つ以上の量の関数だが、さまざまな量が使われるので、何を一定として微分したかを明示するために、微分に括弧をつけて一定とした量を右下に明記することにする。このため、以降では上記の微分は

$$\frac{\partial z}{\partial x} \rightarrow \left(\frac{\partial z}{\partial x} \right)_y, \quad \frac{\partial z}{\partial y} \rightarrow \left(\frac{\partial z}{\partial y} \right)_x$$

と表記する。

問 5 気体の場合、一般に圧力 p 、体積 V 、温度 T の間には関係があり、それを状態方程式と呼ぶ。状態方程式はある物質質量の気体に対して $f(p, V, T) = 0$ と表現されるとする。

注意：例えば、1 mol の理想気体の場合なら $f(p, V, T) = pV - RT$ である。ただし、この問以降はこの式ではない一般的な関係式の場合も含めて考察する。

- (1) x, y, z の間に関係式 $f(x, y, z) = 0$ が成り立つとき以下の式を証明せよ。

$$\left(\frac{\partial x}{\partial y} \right)_z \left(\frac{\partial y}{\partial z} \right)_x \left(\frac{\partial z}{\partial x} \right)_y = -1 \quad (24)$$

(注： $f(x, y, z) = 0$ が成り立つなら、この式を変形して、 $x = F(y, z), y = G(x, z), z = H(x, y)$ といった関係式が導けるものとする。)

- (2) 気体に対して次の量を定義する。

$$\text{定圧膨張率 } \beta = \frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p, \quad \text{等温圧縮率 } \kappa = -\frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial p} \right)_T \quad (25)$$

このとき、

$$\left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V = \frac{\beta}{\kappa} \quad (26)$$

が成り立つことを導け。(左辺は定積圧力係数と呼ばれる。)

問 6 内部エネルギー U 、エンタルピー H 、ヘルムホルツの自由エネルギー F 、ギブスの自由エネルギー G はそれぞれ以下のように 2 つの物理量の関数として定義されている。

$$U = U(S, V), \quad dU = TdS - pdV$$

$$H = U + pV = H(S, p), \quad F = U - TS = F(T, V), \quad G = U - TS + pV = G(T, p) \quad (27)$$

(1) H, F, G の全微分が以下となることを導け。

$$dH = TdS + Vdp, \quad dF = -pdV - SdT, \quad dG = Vdp - SdT \quad (28)$$

(2) このとき、以下のマクスウェルの関係式が成り立つことを導け。

$$\begin{aligned} \left(\frac{\partial p}{\partial S}\right)_V &= -\left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_S, & \left(\frac{\partial V}{\partial S}\right)_p &= \left(\frac{\partial T}{\partial p}\right)_S, \\ \left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_T &= \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V, & \left(\frac{\partial S}{\partial p}\right)_T &= -\left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p \end{aligned} \quad (29)$$

問 7 理想気体とは限らない一般の 1 mol の気体を考える。

(1) 関係式 $dU = TdS - pdV$ と、前問のマクスウェルの関係式を利用して以下の式を導け。

$$\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_T = T\left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V - p \quad (30)$$

(2) 理想気体の場合、式 (30) が成り立つことを示せ。

(3) 気体が式 (20) のファン・デル・ワールスの状態方程式に従うとする。状態方程式があるので、 U を T, V の関数と考えると $dU = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_V dT + \left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_T dV$ となる。これと上の (1) の結果を組み合わせると、

$$dU = C_V dT + \frac{a}{V^2} dV \quad (31)$$

を導け。ただし、 $C_V = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_V$ で定義される定積比熱 C_V は定数としてよい。

(4) 式 (20) のファン・デル・ワールス気体の断熱変化では $(V - b)T^{\gamma-1} = \text{一定}$ が成り立つことを導け。ここで $\gamma = \frac{R}{C_V} + 1$ である。

また、理想気体の場合のポアッソンの法則に対応する関係式を導け。

問 8 以下を示せ。熱力学の関数の定義とその関数の独立変数は前の問を参照せよ。

(1) 等温変化において、外になすことのできる仕事 δW はヘルムホルツの自由エネルギーの減少分 $-\Delta F$ 以下であることを示せ。

(2) エンタルピー H は定圧変化において熱量の変化分を表すこと、つまり、 $\Delta H = \delta Q$ であることを示せ。

(参考: 飽和蒸気圧における融解熱、蒸発熱は融解エンタルピー、蒸発エンタルピーと呼ばれる。)

(3) 等温定圧変化において、平衡状態ではギブスの自由エネルギー G が極小になる、つまり $\Delta G \leq 0$ であることを示せ。

(4) 等温定積変化において、平衡状態ではヘルムホルツの自由エネルギー F が極小になる、つまり $\Delta F \leq 0$ であることを示せ。

略解

略解はあなたが問題を解いた後で結果を確認するためのものである。略解はあくまで「略」解であり、これをそのまま演習の解答として提示したり、試験のときにこれだけを覚えて書いても極めて低い評価にしかない。

演習問題の解答は基本的に 文章 でなければいけない。あなたの考えた内容が、解答として読み手に伝わり、理解できるように記述しなくてはならないのである。だから、解答は文章と数式が適度な割合で混ざっているのが普通である。時々、数式だけを書き連ねて解答とする困った人がいるが、そういう解答を作成するのはやめてもらいたい（下の例）。また、問題によっては図がないと説明が困難なものもあるので、そのようなときは適切な図をきちんと示して解答とすべきである。

例題と解答の例

質点が x 軸上を運動する。 $t = 0$ において静止している質点に、加速度 $a = A \sin \omega t$ が働く。時刻 t における質点の速度 v を求めよ。

悪い解答 (30 点)

$$v = \int a dt$$

$$v = \int A \sin \omega t dt = -\frac{A}{\omega} \cos \omega t + C$$

$$t = 0, v = 0 \Rightarrow 0 = -\frac{A}{\omega} \cos 0 + C \Rightarrow C = \frac{A}{\omega}$$

$$v = \frac{A}{\omega} (1 - \cos \omega t)$$

良い解答 (100 点)

速度と加速度の関係は以下である。

$$v = \int a dt$$

与えられた加速度を代入して積分する。

$$v = \int A \sin \omega t dt = -\frac{A}{\omega} \cos \omega t + C$$

積分定数を決めるために初期条件を使う。

$$t = 0 \text{ のとき } v = 0 \Rightarrow 0 = -\frac{A}{\omega} \cos 0 + C$$

これから積分定数は $C = \frac{A}{\omega}$ となる。
以下が結果である。

$$v = \frac{A}{\omega} (1 - \cos \omega t)$$

13 質点の力学的物理量

問 1 (1) $\vec{r} = (r \cos \omega t, r \sin \omega t)$, $\vec{v} = (-r\omega \sin \omega t, r\omega \cos \omega t)$, $\vec{a} = (-r\omega^2 \cos \omega t, -r\omega^2 \sin \omega t)$

(2) $\vec{r} \cdot \vec{v}$ を計算する。ゼロなら直交している。

(3) $a = v^2/r$

(4) 略

(5) $\vec{F} = m\vec{a} = -m\omega^2 \vec{r}$. 向心力, 大きさ $mr\omega^2$, 向き 円の中心向き

(6) $K = \frac{1}{2}mv^2 = \frac{1}{2}mr^2\omega^2$

(7) $\vec{p} = (-mr\omega \sin \omega t, mr\omega \cos \omega t, 0)$, $\vec{\ell} = (0, 0, mr^2\omega)$

問 2 (1) $\vec{r} = (v_0 t, 0, u_0 t - \frac{1}{2}gt^2)$, $\vec{v} = (v_0, 0, u_0 - gt)$, $\vec{a} = (0, 0, -g)$

(2) $\vec{p} = (mv_0, 0, mu_0 - mgt)$, $\vec{\ell} = (0, \frac{1}{2}mgv_0 t^2, 0)$

$\vec{F} = (0, 0, -mg)$, $\vec{N} = (0, mgv_0 t, 0)$

(3) (2) の結果から計算する。

(4) $K = \frac{1}{2}m[v_0^2 + (u_0 - gt)^2]$, $U = mg(u_0 t - \frac{1}{2}gt^2)$

$K + U = \frac{1}{2}m(v_0^2 + u_0^2) = \text{一定}$

問 3 (1) $C : \text{s}^{-1}$, $R : \text{m}$

(2) 図略。サイクロイド。

(3) $\vec{v} = (Rc(1 - \cos ct), Rc \sin ct)$, $\vec{a} = (Rc^2 \sin ct, Rc^2 \cos ct)$

$|\vec{v}|^2$ の最大を考えればよい。 $|\vec{v}|^2 = 2(Rc)^2(1 - \cos ct) \leq 4(Rc)^2$ より, 最大は $t = \pi/c$ のときで $2Rc$ 。

問 4 (1) $R : \text{m}$, $\omega : \text{s}^{-1}$, $\alpha : \text{m/s}$

(2) z 軸方向の半径 r の螺旋 (弦巻線)。

(3) $\vec{p} = (-mR\omega \sin \omega t, mR\omega \cos \omega t, m\alpha)$,

$\vec{\ell} = (m\alpha R(\sin \omega t - \omega t \cos \omega t), m\alpha R(-\cos \omega t - \omega t \sin \omega t), mR^2\omega)$

(4) $\vec{\ell} = (\ell_x, \ell_y, \ell_z)$ として ℓ_x, ℓ_y を積分すると, 以下がでてくる。

$$\int (\sin \omega t - \omega t \cos \omega t) dt = \frac{1}{\omega}(-2 \cos \omega t - \omega t \sin \omega t), \int (-\cos \omega t - \omega t \sin \omega t) dt = \frac{1}{\omega}(-2 \sin \omega t + \omega t \cos \omega t)$$

ℓ_x は $t = 2\pi n/\omega \sim 2\pi(n+1)/\omega$ で平均する (n は負でない整数) とゼロになる。

ℓ_y は $t = (2\pi n + \pi/2)/\omega \sim (2\pi(n+1) + \pi/2)/\omega$ で平均する (n は負でない整数) とゼロになる。

問 5 (1) $m \frac{dv}{dt} = -bv$, $v = Ve^{-(b/m)t}$, $x = \frac{mv}{b}(1 - e^{-(b/m)t})$

(2) 略

(3) $K = \frac{1}{2}mV^2$

(4) $x_0 = x(t = \infty)$ とする。

$$W = \int_0^{x_0} F dx = \int_0^\infty F \frac{dx}{dt} dt = \int_0^\infty (-bv)v dt = -bV^2 \int_0^\infty e^{-2(b/m)t} dt = -\frac{1}{2}mV^2$$

よって $K + W = 0$ 。

- 問 6 (1) $m \frac{d^2 x}{dt^2} = -kv$, $v = -x_0 \omega \sin \omega t + v_0 \cos \omega t$, $x = x_0 \cos \omega t + \frac{v_0}{\omega} \sin \omega t$
 (2) $\omega = \sqrt{k/m}$.
 $A = \sqrt{x_0^2 + (v_0/\omega)^2}$, $\phi_0 = \arctan(x_0 \omega / v_0)$.
 (3) 略
 (4) $K = \frac{1}{2} m (-x_0 \omega \sin \omega t + v_0 \cos \omega t)^2$, $U = \frac{1}{2} k (x_0 \cos \omega t + \frac{v_0}{\omega} \sin \omega t)^2$
 合計すると $K + U = \frac{1}{2} m v_0^2 + \frac{1}{2} k x_0^2 = \text{一定}$

14 ラグランジュ形式の力学 (1)

- 問 1 (1) $x = r \cos \phi$, $y = r \sin \phi$
 (2) $r = \sqrt{x^2 + y^2}$, $\phi = \arctan \frac{y}{x}$
 (3) $J = \left| \frac{\partial(r, \phi)}{\partial(x, y)} \right| = r$
 (4) $K = \frac{1}{2} (\dot{x}^2 + \dot{y}^2) = \frac{1}{2} m (\dot{r}^2 + r^2 \dot{\phi}^2)$
- 問 2 (1) $x = r \sin \theta \cos \phi$, $y = r \sin \theta \sin \phi$, $z = r \cos \theta$
 (2) $r = \sqrt{x^2 + y^2 + z^2}$, $\theta = \arctan \frac{\sqrt{x^2 + y^2}}{z}$, $\phi = \arctan \frac{y}{x}$
 (3) $J = \left| \frac{\partial(r, \theta, \phi)}{\partial(x, y, z)} \right| = r^2 \sin \theta$
 (4) $K = \frac{1}{2} m (\dot{x}^2 + \dot{y}^2 + \dot{z}^2) = \frac{1}{2} m (\dot{r}^2 + r^2 \dot{\theta}^2 + r^2 \dot{\phi}^2 \sin^2 \theta)$

- 問 3 (1) $(x_2 - x_1)^2 + (y_2 - y_1)^2 = \ell^2$
 $(q_3 - q_1)^2 + (q_4 - q_2)^2 = \ell^2$
 (2) q_4 を (1) を用いて消去。

$$K = \frac{1}{2} m_1 (\dot{q}_1^2 + \dot{q}_2^2) + \frac{1}{2} m_2 \left[\dot{q}_3^2 + \left(\dot{q}_2 - \frac{(q_3 - q_1)(\dot{q}_3 - \dot{q}_1)}{\sqrt{\ell^2 - (q_3 - q_1)^2}} \right)^2 \right]$$

- (3) $x_1 = q_1$, $y_1 = q_2$, $x_2 = q_1 + \ell \cos q_3$, $y_2 = q_2 + \ell \sin q_3$

$$K = \frac{1}{2} m_1 (\dot{q}_1^2 + \dot{q}_2^2) + \frac{1}{2} m_2 (\dot{q}_1^2 + \dot{q}_2^2 + \ell^2 \dot{q}_3^2 + 2\ell \dot{q}_3 (-\dot{q}_1 \sin q_3 + \dot{q}_2 \cos q_3))$$

- 問 4 (1) $\Delta s = \sqrt{(\Delta x)^2 + (\Delta y)^2 + (\Delta z)^2}$

$$s = \sum \Delta s = \int_0^\theta \sqrt{\left(\frac{dx}{d\theta}\right)^2 + \left(\frac{dy}{d\theta}\right)^2 + \left(\frac{dz}{d\theta}\right)^2} d\theta$$

- (2) $K = \frac{1}{2} m (\dot{x}^2 + \dot{y}^2 + \dot{z}^2) = \frac{1}{2} m \dot{s}^2$

- 問 5 (1) 0
 (2) $\dot{x} = r \dot{\phi}$ つまり $\dot{q}_1 = r \dot{q}_2$
 (3) 1
 (4) 積分して $q_1 = r q_2 + C$ (C は初期条件から決める)

- 問 6 (1) $\dot{q}_1 = r\dot{q}_3 \cos q_4, \dot{q}_2 = r\dot{q}_3 \sin q_4$
 (2) 2
 (3) 不可能 (きちんと説明するのは少し難しい。)

15 ラグランジュ形式の力学 (2)

- 問 1 (1) $\mathcal{L} = \frac{1}{2}m\dot{q}^2 - mgq$
 (2) $m\ddot{q} + mg = 0$
 (3) $F = -mg$ と同等。
 (4) $q = -\frac{1}{2}gt^2 + v_0t + x_0$

- 問 2 (1) $\mathcal{L} = \frac{1}{2}m\dot{q}^2 - \frac{1}{2}kq^2$
 (2) $m\ddot{q} + kq = 0$
 (3) $F = -kx$ と同等。

- 問 3 (1) $x = \ell \sin \theta, y = \ell \cos \theta$
 (2) $\mathcal{L} = \frac{1}{2}m(\dot{x}^2 + \dot{y}^2) - (-mgy) = \frac{1}{2}m\ell^2\dot{q}^2 + mg\ell \cos q$
 (3) $m\ell^2\ddot{q} + mg\ell \sin q = 0$
 (4) $\ddot{q} = -(g/\ell)q$ と振動の方程式となる。 $T = \frac{2\pi}{\omega} = 2\pi\sqrt{\frac{\ell}{g}}$

- 問 4 (1) $x_1 = \ell_1 \sin \theta_1, y_1 = \ell_1 \cos \theta_1, x_2 = \ell_1 \sin \theta_1 + \ell_2 \sin \theta_2, y_2 = \ell_1 \cos \theta_1 + \ell_2 \cos \theta_2$
 (2) $\mathcal{L} = \frac{1}{2}m_1(\dot{x}_1^2 + \dot{y}_1^2) + \frac{1}{2}m_2(\dot{x}_2^2 + \dot{y}_2^2) - (-mgy_1 - mgy_2)$
 $\mathcal{L} = \frac{1}{2}m_1\ell_1^2\dot{q}_1^2 + \frac{1}{2}m_2(\ell_1^2\dot{q}_1^2 + \ell_2^2\dot{q}_2^2 + 2\ell_1\ell_2\dot{q}_1\dot{q}_2 \cos(q_1 - q_2)) + m_1g\ell_1 \cos q_1 + m_2g(\ell_1 \cos q_1 + \ell_2 \cos q_2)$
 (3) q_1 に対して: $m_1\ell_1^2\ddot{q}_1 + m_2[\ell_1^2\ddot{q}_1 + \ell_1\ell_2(\ddot{q}_2 \cos(q_1 - q_2) - \dot{q}_2(\dot{q}_1 - \dot{q}_2) \sin(q_1 - q_2))]$
 $+ m_2\ell_1\ell_2\dot{q}_1\dot{q}_2 \sin(q_1 - q_2) + (m_1\ell_1 + m_2\ell_2)g \sin q_1 = 0$
 $\Rightarrow m_1\ell_1^2\ddot{q}_1 + m_2[\ell_1^2\ddot{q}_1 + \ell_1\ell_2(\ddot{q}_2 \cos(q_1 - q_2) + \dot{q}_2^2 \sin(q_1 - q_2))] + (m_1\ell_1 + m_2\ell_2)g \sin q_1 = 0$
 q_2 に対して: $m_2\ell_2^2\ddot{q}_2 + m_2\ell_1\ell_2[\ddot{q}_1 \cos(q_1 - q_2) + \dot{q}_1(\dot{q}_1 - \dot{q}_2) \sin(q_1 - q_2)]$
 $- m_2\ell_1\ell_2\dot{q}_1\dot{q}_2 \sin(q_1 - q_2) + m_2\ell_2g \sin q_2 = 0$
 $\Rightarrow m_2\ell_2^2\ddot{q}_2 + m_2\ell_1\ell_2[\ddot{q}_1 \cos(q_1 - q_2) + \dot{q}_1^2 \sin(q_1 - q_2)] + m_2\ell_2g \sin q_2 = 0$

- 問 5 (1) $x = \tan \alpha z \cos \phi, y = \tan \alpha z \sin \phi$

$$\mathcal{L} = \frac{1}{2}m \left(\frac{\dot{q}_1^2}{\cos^2 \alpha} + \tan^2 \alpha q_1^2 \dot{q}_2^2 \right) - mgq_1$$

- (2) $m \tan^2 \alpha q_1^2 \dot{q}_2$ z 軸のまわりの角運動量
 (3) $\dot{q}_2 = L / (m \tan^2 \alpha q_1^2)$

運動方程式

$$\frac{1}{\cos^2 \alpha} \ddot{q}_1 - \left(\frac{L^2}{m \tan^2 \alpha q_1^3} - g \right) = 0$$

(4) エネルギー

$$E = K + U = \frac{1}{2}m \left(\frac{\dot{q}_1^2}{\cos^2 \alpha} + \frac{L^2}{m^2 \tan^2 \alpha q_1^2} \right) + mgq_1$$

$$E_0 = \frac{1}{2}m \left(\frac{v_0^2}{\cos^2 \alpha} + \frac{L^2}{m^2 \tan^2 \alpha z_0^2} \right) + mgz_0$$

$$E_0 \geq \frac{L^2}{2m \tan^2 \alpha} \frac{1}{q_1^2} + mgq_1$$

から $z = q_1$ の運動可能範囲が求められる。上の式をグラフで表して示すとよい。

問 6 (1) $U = \frac{1}{2}k(x_1 - \ell)^2 + \frac{1}{2}k(x_2 - x_1 - \ell)^2 + \frac{1}{2}k(x_3 - x_2 - \ell)^2 + \frac{1}{2}k(4\ell - x_3 - \ell)^2$

(2) $\dot{x}_1 = \dot{q}_1$ などが成り立つ。

$$\mathcal{L} = \frac{1}{2}m(\dot{q}_1^2 + \dot{q}_2^2 + \dot{q}_3^2) - \left[\frac{1}{2}kq_1^2 + \frac{1}{2}k(q_2 - q_1)^2 + \frac{1}{2}k(q_3 - q_2)^2 + \frac{1}{2}kq_3^2 \right]$$

(3) 運動方程式

$$\begin{cases} m\ddot{q}_1 & +2kq_1 & -kq_2 & & = 0 \\ m\ddot{q}_2 & -kq_1 & +2kq_2 & -kq_3 & = 0 \\ m\ddot{q}_3 & & -kq_2 & +2kq_3 & = 0 \end{cases}$$

(4)

$$\begin{cases} -\omega^2 A_1 & +2\omega_0^2 A_1 & -\omega_0^2 A_2 & & = 0 \\ -\omega^2 A_2 & -\omega_0^2 A_1 & +2\omega_0^2 A_2 & -\omega_0^2 A_3 & = 0 \\ -\omega^2 A_3 & & -\omega_0^2 A_2 & +2\omega_0^2 A_3 & = 0 \end{cases}$$

(5)

$$M = \begin{pmatrix} 2\omega_0^2 - \omega^2 & -\omega_0^2 & 0 \\ -\omega_0^2 & 2\omega_0^2 - \omega^2 & -\omega_0^2 \\ 0 & -\omega_0^2 & 2\omega_0^2 - \omega^2 \end{pmatrix}$$

(6) $\omega^2 = 2\omega_0^2, (2 \pm \sqrt{2})\omega_0^2$

(7) 図略

$$\omega = \omega_1 = \sqrt{2}\omega_0$$

$$M_1 = \omega_0^2 \begin{pmatrix} 0 & -1 & 0 \\ -1 & 0 & -1 \\ 0 & -1 & 0 \end{pmatrix}, \quad \begin{pmatrix} A_1 \\ A_2 \\ A_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ -1 \end{pmatrix}$$

$$\omega = \omega_{2,3} = \sqrt{2 \pm \sqrt{2}}\omega_0$$

$$M_{2,3} = \omega_0^2 \begin{pmatrix} \mp\sqrt{2} & -1 & 0 \\ -1 & \mp\sqrt{2} & -1 \\ 0 & -1 & \mp\sqrt{2} \end{pmatrix}, \quad \begin{pmatrix} A_1 \\ A_2 \\ A_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 \\ \mp\sqrt{2} \\ 1 \end{pmatrix}$$

問 7 $\mathcal{L} = \frac{m}{2}\ell^2(2\dot{q}_1^2 + 2\dot{q}_1\dot{q}_2 + \dot{q}_2^2) - mg\ell(q_1^2 + \frac{q_2^2}{2}) + \text{定数}$

運動方程式

$$\begin{cases} m\ell^2(2\ddot{q}_1 + \ddot{q}_2) + 2mg\ell q_1 = 0 \\ m\ell^2(\ddot{q}_1 + \ddot{q}_2) + mg\ell q_2 = 0 \end{cases}$$

固有振動数 $\omega^2 = (2 \pm \sqrt{2})\omega_0^2$

振動モード $\omega = \omega_{1,2} = \sqrt{2 \pm \sqrt{2}}\omega_0$

$$M_{1,2} = \omega_0^2 \begin{pmatrix} -2 \mp 2\sqrt{2} & -2 \mp \sqrt{2} \\ -2 \mp \sqrt{2} & -1 \mp \sqrt{2} \end{pmatrix}, \quad \begin{pmatrix} A_1 \\ A_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 \\ \mp\sqrt{2} \end{pmatrix}$$

問 8 (1) $x = \ell \sin \theta, y = \ell \cos \theta + B \cos \beta t$

$$\mathcal{L} = \frac{m}{2}(\ell^2\dot{\theta}^2 + 2\ell B\dot{\theta}\sin\theta\sin\beta t + B^2\dot{\beta}^2\sin^2\beta t) + mg(\ell\cos\theta + B\cos\beta t)$$

$$(2) \mathcal{L} = \frac{m}{2}(\ell^2\dot{\theta}^2 + 2\ell B\dot{\theta}\sin\theta\sin\beta t) + mg\ell\cos\theta$$

(3)

$$\ddot{\theta} + \frac{g}{\ell} \left(1 + \frac{B\beta^2}{g} \cos\beta t \right) \sin\theta = 0$$

16 ラグランジュ形式の力学 (3)

問 1 (1)

$$\mathcal{L} = \frac{m_1}{2}(\dot{q}_1^2 + \dot{q}_2^2 + \dot{q}_3^2) + \frac{m_2}{2}(\dot{q}_4^2 + \dot{q}_5^2 + \dot{q}_6^2) - U(q_4 - q_1, q_5 - q_2, q_6 - q_3)$$

(2)

$$\vec{r}_1 = \vec{R} + \frac{m_2}{m_1 + m_2}(\vec{r}_1 - \vec{r}_2), \quad \vec{r}_2 = \vec{R} + \frac{m_1}{m_1 + m_2}(\vec{r}_2 - \vec{r}_1)$$

$$\mathcal{L} = \frac{M}{2}\dot{\vec{R}}^2 + \frac{\mu}{2}\dot{\vec{r}}^2 - U(\vec{r})$$

運動方程式

$$\vec{R}: \quad M\ddot{\vec{R}} = 0$$

$$\vec{r}: \quad \mu\ddot{\vec{r}} + \nabla U(\vec{r}) = 0$$

問 2 (1)

$$\mathcal{L} = \frac{m}{2}(\dot{q}_1^2 + \dot{q}_2^2 + \dot{q}_3^2) - U(r) \quad (r = \sqrt{q_1^2 + q_2^2 + q_3^2})$$

運動方程式

$$m\ddot{q}_1 + \frac{q_1}{r}U'(r) = 0, \quad m\ddot{q}_2 + \frac{q_2}{r}U'(r) = 0, \quad m\ddot{q}_3 + \frac{q_3}{r}U'(r) = 0.$$

(2)

$$\mathcal{L} = \frac{m}{2}(\dot{q}_1^2 + q_1^2\dot{q}_2^2 + q_1^2\sin^2 q_2\dot{q}_3^2) - U(q_1)$$

運動方程式。(U は第 1 式にのみ入る点に着目。)

$$1) \quad m\ddot{q}_1 + U'(q_1) - mq_1\dot{q}_2^2 - mq_1\sin^2 q_2\dot{q}_3^2 = 0,$$

$$2) \quad m(q_1^2\ddot{q}_2 + 2q_1\dot{q}_1\dot{q}_2^2) - mq_1^2\sin q_2\cos q_2\dot{q}_3^2 = 0,$$

$$3) \quad m(q_1^2\sin^2 q_2\ddot{q}_3 + 2q_1\dot{q}_1\sin^2 q_2\dot{q}_3 + 2q_1^2\dot{q}_2\sin q_2\cos q_2\dot{q}_3) = 0.$$

(3) $\dot{q}_2 = 0$, $\sin q_2 = 1$, $\cos q_2 = 0$ とおく。

運動方程式

$$1) \quad m\ddot{q}_1 + U'(q_1) - m q_1 \dot{q}_3^2 = 0,$$

$$2) \quad 0 = 0,$$

$$3) \quad m(q_1^2 \ddot{q}_3 + 2q_1 \dot{q}_1 \dot{q}_3) = 0 \Rightarrow \frac{d}{dt} (m q_1^2 \dot{q}_3) = 0$$

(4) z 軸のまわりの角運動量

問 3 (1)

$$U' = \frac{GmM}{r^2} = GmM\rho^2, \quad \dot{\phi} = \frac{\ell}{mr^2} = \frac{\ell}{m}\rho^2$$

$$\ddot{r} = \frac{\ell}{mr^2} \frac{d}{d\phi} \left(\frac{\ell}{mr^2} \frac{dr}{d\phi} \right) = \frac{\ell^2}{m^2} \rho^2 \frac{d}{d\phi} \left(\rho^2 \frac{d(1/\rho)}{d\phi} \right) = -\frac{\ell^2}{m^2} \rho^2 \frac{d^2 \rho}{d\phi^2}$$

これらより以下を得る。以下の式から r_0 も分かる。

$$\frac{d^2 \rho}{d\phi^2} + \rho = \frac{Gm^2 M}{\ell^2} = \frac{1}{r_0}$$

(2) r の極小は ρ の極大なので, $\phi = 0$ で $d\rho/d\phi = 0$ を要求すると $C_2 = 0$ となる。

(3)

$$\frac{dr}{d\phi} = \frac{r_0 e \sin \phi}{(1 + e \cos \phi)^2}$$

$$\frac{d^2 r}{d\phi^2} = r_0 e \frac{\cos \phi (1 + e \cos \phi)^2 - \sin \phi \times 2(1 + e \cos \phi)(-e \sin \phi)}{(1 + e \cos \phi)^4}$$

$\phi = 0$ で評価する。

(4) $e = 0 \quad \dots \quad \text{円}$

$1 > e > 0 \quad \dots \quad \text{楕円}$

$e = 1 \quad \dots \quad \text{放物線}$

$e > 1 \quad \dots \quad \text{双曲線}$

(5)

$$T = \int_0^T dt = \int_0^{2\pi} \frac{dt}{d\phi} d\phi = \int_0^{2\pi} \frac{mr^2}{\ell} d\phi = \int_0^{2\pi} \frac{m}{\ell} \frac{r_0^2}{(1 + e \cos \phi)^2} d\phi = \frac{2\pi}{\sqrt{GM}} \left(\frac{r_0}{1 - e^2} \right)^{3/2}$$

軌道の長径は

$$a = r(\phi = 0) + r(\phi = \pi) = \frac{2r_0}{1 - e^2}$$

となる。

以上から T は $a^{3/2}$ に比例する。

問 4 まず外積の公式を使って変形しておく。

$$\vec{A} = \frac{1}{m} ((\vec{p} \cdot \vec{p})\vec{r} - (\vec{p} \cdot \vec{r})\vec{r}) - \frac{GmM}{r} \vec{r}$$

あとは, 単純に t で微分し

$$\frac{d\vec{r}}{dt} = \frac{\vec{p}}{m}, \quad \frac{d\vec{p}}{dt} = \vec{F} = -\frac{GmM}{r^3} \vec{r}, \quad \vec{p} \cdot \vec{r} = m r \dot{r}$$

といった関係式を順次活用していけば $d\vec{A}/dt = 0$ が示せる。

問 5 (1)

$$m_1 r_1 \omega_0^2 = m_2 r_2 \omega_0^2 = \frac{G m_1 m_2}{a^2}$$

i) $m_1 r_1 = m_2 r_2$

ii) $\omega_0^2 = \frac{GM}{a^3}$

以上の式を以下で活用する。

(2) L1 にある質量 m の天体に対して以下の力の関係が成り立つ。

$$m(r_2 - x_1)\omega_0^2 = \frac{Gm_1 m}{(a - x_1)^2} - \frac{Gm_2 m}{x_1^2}$$

これを変形すると問の関係式が得られる。

L2: $x_2 = za$

$$1 + (1 + \alpha)z = \frac{1}{(1 + z)^2} + \frac{\alpha}{z^2}$$

L3: $x_3 = za$

$$\alpha + (1 + \alpha)z = \frac{1}{z^2} + \frac{\alpha}{(1 + z)^2}$$

(3)

i)

$$\vec{r} = \frac{m_1 \vec{r}_1 + m_2 \vec{r}_2}{m_1 + m_2}$$

ii)

$$\vec{F}_1 = \frac{Gm_1 m}{R_1^3} \vec{r}_1, \quad \vec{F}_2 = \frac{Gm_2 m}{R_2^3} \vec{r}_2$$

なので、導かれる。

iii) 前項から $\frac{1}{M} = CGm \frac{1}{R_1^2}$ であり、 $\vec{F}_1 + \vec{F}_2 = \frac{1}{C} \vec{r} = m \vec{r} \omega_0^2$ なので、導かれる。

17 変分法

問 1 (1) $T = \frac{1}{v_1} \sqrt{x^2 + a^2} + \frac{1}{v_2} \sqrt{(c - x)^2 + b^2}$

(2) $\frac{dT}{dx} = \frac{1}{v_1} \frac{x}{\sqrt{x^2 + a^2}} + \frac{1}{v_2} \frac{-(c - x)}{\sqrt{(c - x)^2 + b^2}} = 0$ から得られる。

問 2 (1) $y^2 = \frac{b^2}{a} x$

(2) A の極大が存在しないことを適切に説明する。 y は任意の関数だから、被積分関数 $(yy')^2$ はいくらでも大きくできる。

問 3 $y^2 = \frac{3}{4} \frac{B}{a^3} (a^2 - x^2)$

問 4 (1) $T_0 = \sqrt{\frac{2(a^2 + h^2)}{gh}}$

(2) $v = \sqrt{2gy}$

(3) $\Delta t = \frac{\Delta s}{v} = \frac{\sqrt{(\Delta x)^2 + (\Delta y)^2}}{\sqrt{2gy}}$

(4) $T = \sum \Delta t = \int_0^a \frac{\sqrt{1 + (y')^2}}{\sqrt{2gy}} dx$

(5) オイラー方程式は変形すると以下となる。(σなどは数学的補遺参照。)

$$\frac{d}{dx} \left(\frac{1}{\sqrt{y}} \frac{y'}{\sigma} \right) - \left(-\frac{\sigma}{2y^{3/2}} \right) = 0 \Rightarrow yy'' + \frac{1}{2}\sigma^2 = 0$$

これを解いて以下を得る。(問のヒント参照。) θ は媒介変数である。 r は初期条件から決まる定数である。($C^2/2 = r$)

$$\begin{cases} x = r(\theta - \sin \theta) \\ y = r(1 - \cos \theta) \end{cases}$$

(6)

$$T = \int_0^a \frac{\sigma}{\sqrt{2gy}} dx = \frac{\sqrt{2r}}{\sqrt{2g}} \int_0^\pi d\theta = \sqrt{\frac{r}{g}} \pi$$

$$T_0 = \sqrt{\frac{2((\pi r)^2 + (2r)^2)}{g(2r)}} = \sqrt{\frac{r}{g}} \sqrt{\pi^2 + 4} \text{ なので, } T/T_0 = 0.84.$$

問 5 (1) $2\pi y \Delta s$

(2) $S = \int_{-a}^a 2\pi y \sigma dx$

(3) オイラー方程式は $yy'' - \sigma^2 = 0$ となる。これを解く。(問のヒント参照。)

$$y = \frac{1}{C} \cosh Cx \quad \text{ただし} \quad b = \frac{1}{C} \cosh Ca \text{ から } C \text{ が決まる}$$

(注: C を $C = \dots$ と a, b の閉じた式で表現できれば, それを代入するのだが, それができないので, このように表現している。)

問 6 (1) $S = \int_{-a}^a y dx, L = \int_{-a}^a \sigma dx$

(2) 円弧となる。

問 7 (1) $U = \int_{-a}^a g\rho y \sigma dx, L = \int_{-a}^a \sigma dx$

(2) $y + \lambda/(\rho g)$ を新たに y とすると, 問 5 と同様, オイラー方程式は $yy'' - \sigma^2 = 0$ となる。これを解く。

$$y = \frac{1}{C} \cosh Cx - \frac{\lambda}{\rho g} \quad \text{ただし} \quad \ell = \frac{2}{C} \sinh Ca, \quad b = \frac{1}{c} \cosh Ca - \frac{\lambda}{\rho g} \text{ から } C, \lambda \text{ が決まる}$$

(問 5 の略解の注を参照。)

18 剛体を記述する量

問 1 (1) 直角の頂点を原点としたとき $(\frac{a}{3}, \frac{b}{3})$

(2) 対称軸（頂角を $\theta/2$ にわけける線）に沿って中心から $\frac{2}{3}r$ の位置

(3) 頂点から対称軸（中心軸）に沿って $\frac{2}{3}r$ の位置

(4) 対称軸に沿って中心から $\frac{3}{4}r$ の位置

(5) $\vec{R} = \frac{-r^3 R}{2(R^3 - 3r^3)}(1, 1, 1)$

問 2 (1) 1 本分が $I_1 = \frac{1}{3}Ma^2$, 全体で $I = \frac{4}{3}Ma^2$

(2) $I = \frac{1}{2}M(a^2 + b^2)$

(3) $I = \frac{3}{10}M\frac{b^5 - a^5}{b^3 - a^3}$ (分子と分母で $(b - a)$ を打ち消したものを答えとしても可)

問 3 (1) $M = \sum m_k$, $\vec{R} = \frac{1}{M} \sum m_k \vec{r}_k$

(2) $I_G = \sum m_k(x_k^2 + y_k^2)$

$I = \sum m_k((x_k - a)^2 + y_k^2) = \sum m_k(x_k^2 + y_k^2) - 2a \sum m_k x_k + a^2 \sum m_k = I_G + 0 + Ma^2$

(3) $I_z = \sum m_k(x_k^2 + y_k^2)$, $I_x = \sum m_k y_k^2$, $I_y = \sum m_k x_k^2$

よって $I_z = I_x + I_y$

問 4 (1) 公式より $I_z = \frac{1}{2}mr^2$ とし, 対称性から $I_x = I_y$ と考えて求める。

$\frac{1}{4}mr^2$

(2) $m = (\Delta x/h)M$ より $\Delta I = \frac{1}{4} \frac{\Delta x}{h} Mr^2 + \frac{\Delta x}{h} Mx^2$

(3) $I = \sum \Delta I = \int_{-h/2}^{h/2} \left(\frac{1}{4} \frac{M}{h} r^2 + \frac{M}{h} x^2 \right) dx = \frac{1}{4} Mr^2 + \frac{1}{12} Mh^2$

問 5 (1) 公式より質量 M , 半径 r の球 $I_1 = \frac{2}{5}Mr^2$, 質量 $M + \Delta M$, 半径 $r + \Delta r$ の球 $I_2 = \frac{2}{5}(M + \Delta M)(r + \Delta r)^2$ である。密度が同じなので $\frac{M + \Delta M}{M} = \frac{(4\pi/3)(r + \Delta r)^3}{(4\pi/3)r^3}$ も成り立つ。これらの差を考え, 微小量の一次までを残す。

$\frac{2}{3}mr^2$

(2) $C = \frac{4}{3} \frac{M}{RV}$

(3) $I = \frac{4}{9}MR^2$

問 6 $\frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} = 1$ の領域を S とし, そこで積分をするとき,

$x = ar \cos \phi, y = br \sin \phi$ とし, $\int_S dx dy \cdots = ab \int_0^1 r dr \int_0^{2\pi} d\phi \cdots$ と変換するやり方がある。

(1) πab

(2) $M \frac{a^4 + b^4}{ab}$

(3) $\frac{4\pi}{3} abc$

(4) $\frac{1}{5} M \frac{a^4 + b^4}{ab}$

問 7 z 軸を鉛直方向として, 質点 m_k にかかる力が $\vec{f}_k = (0, 0, -mg)$ である。

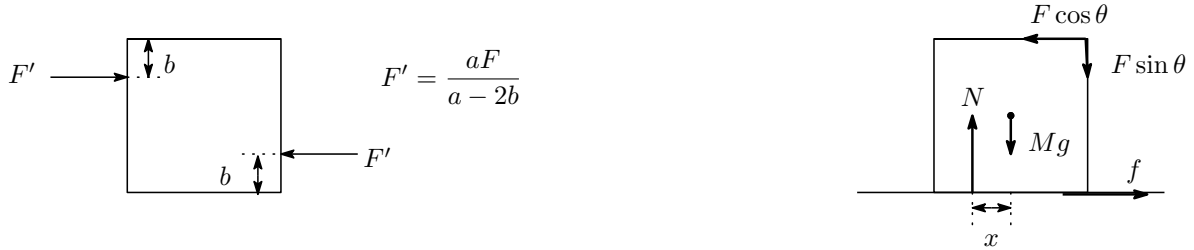
重力による力の合計: $\sum \vec{f}_k = -Mg$

重力による力のモーメントの合計: $\sum \vec{r}_k \times \vec{f}_k = \vec{R} \times (0, 0, -Mg)$

19 剛体の静力学

問 1 (1) 不可。 $\sum \vec{F} \neq 0$ となるから。

(2) いろいろな解がありえる。下図（左）以外にも、上下の辺に対になっている力を加えることもできる。下図などでも力を斜めにかけることも可能である。



問 2 (1) F を水平成分と鉛直成分にわけて考える。抗力の大きさを N ，摩擦力の大きさを f とする。また、抗力の作用点と AB の中点との間の距離を x とする。上図（右）参照。

力のつりあい。 $N = F \sin \theta + Mg$, $f = F \cos \theta$

力のモーメントのつりあい（重心を中心） $\frac{a}{2}F \cos \theta + \frac{a}{2}f = \frac{a}{2}F \sin \theta + xN$

$$x = \frac{a(2 \cos \theta - \sin \theta)}{2(F \sin \theta + Mg)}$$

(2)

$$F_1 = \frac{Mg}{2(\cos \theta - \sin \theta)}$$

なお、 $F = F_1$ のときは、抗力の作用点は $x = a/2$ となる、つまり、点 A となる。

(3)

$$\mu \geq \frac{\cos \theta}{2 \cos \theta - \sin \theta}$$

問 3 (1) 抗力の大きさを N_A, N_B, N_C とする。

$$N_A = \frac{1}{3}Mg, N_B = N_C = \frac{1}{3}Mg + \frac{1}{2}mg$$

(2) $m \geq M$

(3) $\frac{3}{4}r$

問 4 (1) $\theta_1 = \theta_2$

(2)

$$T = \frac{(M_1 + M_2)g}{2 \cos \theta}$$

(3) $M_1 g(r_1 + x) \sin \theta = M_2 g(L - x + r_2) \sin \theta$

(4)

$$\cos(\theta_1 + \theta_2) = \frac{\ell^2(M_1^2 + M_2^2) - (r_1 + r_2)^2(M_1 + M_2)^2}{2\ell^2 M_1 M_2}$$

問 5 はしごの下端から人までの距離を x とすると、 $x/L = (6\sqrt{3} - 1)/10 = 0.94$ の位置でつりあいが破れる。

問 6 (1) 抗力の大きさを N_B, N_C と表すと, $N_B = N_C = mg \cot \theta$ となる。

(2)

$$\frac{M}{m} \geq \frac{2(R-r)}{r}$$

問 7 (1)

$x_1 \leq x_2 + L$ \cdots 1 番上の板が安定な条件

$\frac{1}{2}(x_1 + x_2) \leq x_3 + L$ ($x_3 = 0$) \cdots 1 番上と 2 番目の板の全体が安定な条件

これから, x_1 の最大値は $\frac{3}{2}L$ となるので右端の位置の最大値は $\frac{5}{2}L$ 。

(2) 前項と同様に $n-1$ 本の不等式が成り立つ。

$$x_1 \leq x_2 + L$$

$$\frac{1}{2}(x_1 + x_2) \leq x_3 + L$$

$$\frac{1}{3}(x_1 + x_2 + x_3) \leq x_4 + L$$

:

$$\frac{1}{n-1}(x_1 + x_2 + \cdots + x_{n-1}) \leq x_n + L \quad (x_n = 0)$$

上の式で不等号を等号に読み替え, 連立方程式とする。上の式で $k-1$ 番目の式を k 番目の式に代入すると

$$x_k - x_{k+1} = \frac{1}{k}L$$

を得る。この式を $k=1$ から $k=n-1$ まで全部並べて加算すると以下となる。

$$x_1 - x_n = \left(\frac{1}{1} + \frac{1}{2} + \cdots + \frac{1}{n-1} \right) L$$

$x_n = 0$ であり, これにより以下を得る。

$$\text{右端の位置の最大値} = \left(1 + \sum_{k=1}^{n-1} \frac{1}{k} \right) L$$

(3) $n=100$ と $n=1000$ のときの差の L の係数は

$$\frac{1}{100} + \frac{1}{101} + \cdots + \frac{1}{999} \sim \int_{100}^{1000} \frac{dx}{x} = \log 10 \simeq 2.3026$$

つまり, 900 枚使ってやっと 1 枚分と少々右に伸びる。

なお, 左辺の値を正確に求めると, 2.3071 である。

20 剛体の動力学

問 1 (1)

$$m_1 a = T_1 - m_1 g, \quad m_2 a = m_2 g - T_2, \quad I \frac{a}{r} = -r T_1 + r T_2$$

(2)

$$a = \frac{m_2 - m_1}{\frac{1}{2}M + m_1 + m_2} g$$

問 2 (1) $\sqrt{3gL}$

(2) $\mu = \tan \phi_0$

問 3 $I = I_A + I_B$

棒 $I_A = \frac{1}{3}mL^2$

球 $I_B = \frac{2}{5}Mr^2 + M(L+r)^2$

運動方程式 $I\ddot{\phi} = -(L/2)\sin\phi mg - (L+r)\sin\phi Mg$

$$T = \frac{2\pi}{\omega} = 2\pi \sqrt{\frac{\frac{1}{3}mL^2 + \frac{2}{5}Mr^2 + M(L+r)^2}{\frac{L}{2}m + (L+r)M} \frac{1}{g}}$$

問 4 缶の質量を M , 慣性モーメントを I とすると, 坂を下る運動は斜面に沿った加速度 a が

$$a = \frac{g \sin \theta}{1 + (I/Mr^2)}$$

の等加速度運動となる。 I/Mr^2 が小さいほど加速度が大きくなり先に下につくので, そのままの缶のほうが空き缶より早い。

問 5 始状態では, 角運動量 \vec{L} の向きは z 軸方向である。これを (1) では x 軸方向に, (2) では y 軸方向に変えるように力を働かせる。問題文にある条件から, 偶力を加えれば重心の位置は変えずに力のモーメントをはずみ車に加えることができる。

ヒントにあるように, 角運動量の変化は $\Delta \vec{L} = \vec{N} \Delta t$ である。

(1) $-z$ 軸/紙面に垂直で手前, z 軸/紙面に垂直で奥

(2) x 軸/紙面右, $-x$ 軸/紙面左

問 6 持ち上がっている長さを x とし, そこから Δt の間にさらに長さ Δx だけ持ち上がるとする。

v は一定なので, 長さ Δx だけの部分が獲得した運動量は $\Delta p = (\rho \Delta x)v$ である。

長さ Δx だけの部分に働く力を f' とすると, $f = \rho g x + f'$ である。よって ($v = \Delta x / \Delta t$)

$$\Delta p = f' \Delta t \rightarrow (\rho \Delta x)v = (f - \rho g x)\Delta x \rightarrow \rho v^2 = f - \rho g x \rightarrow f = \rho v^2 + \rho g x$$

となる。

なお, この問の状況は非弾性衝突のような現象なのでエネルギー保存則は使えず, 運動量保存則で考えている。

問 7 運動方程式は以下である。 $I = (1/2)Mr^2$ である。

$$M\frac{dv}{dt} = F, \quad I\frac{d\omega}{dt} = N$$

すべっているときは動摩擦力が働く。そうでないとき（転がっているとき）は動摩擦は働かず、運動は時間的に一定となる。また、すべっているときの動摩擦力の向きはすべっている向きと逆向きである。

(i) $v_0 = r\omega_0$ すべらずに転がっている。速度，角速度は一定である。 $v = v_0, \omega = \omega_0$.

(ii) $v_0 > r\omega_0$ 右にすべっている。

$$t < T \quad v = v_0 - \mu gt, \quad r\omega = r\omega_0 + 2\mu gt \quad T = \frac{v_0 - r\omega_0}{3\mu g}$$

$$t \geq T \quad v = V, \quad r\omega = V \quad V = \frac{2v_0 + r\omega_0}{3}$$

(iii) $v_0 < r\omega_0$ 左にすべっている。

$$t < T \quad v = v_0 + \mu gt, \quad r\omega = r\omega_0 - 2\mu gt \quad T = \frac{-v_0 + r\omega_0}{3\mu g}$$

$$t \geq T \quad v = V, \quad r\omega = V \quad V = \frac{2v_0 + r\omega_0}{3}$$

21 熱力学の基礎

問 1 説明略。以下記号で書いたが名前を添えること。

示強性： p, T, ρ, \dots

示量性： V, U, Q, \dots

問 2 1.08×10^{26} 個

2.28×10^{-10} m

問 3 (1)

$$\kappa = \frac{Qd}{St(T_2 - T_1)}$$

(2) 移動する熱の量は以下に比例するであろう。

- ・ 熱伝導率
- ・ 断面積
- ・ 時間
- ・ 温度勾配 ($(T_2 - T_1)/d$)

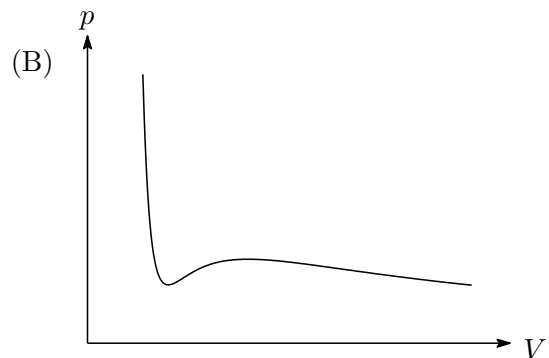
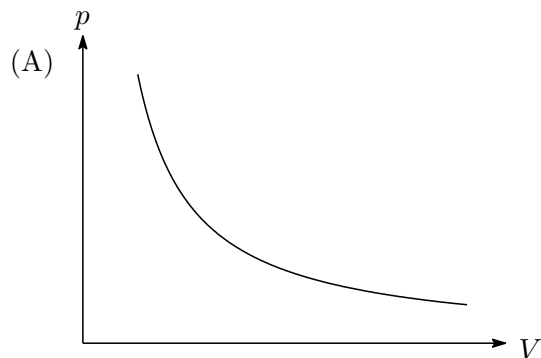
問 4 (1) 理想気体

(2) a: $\text{Pa} \cdot \text{m}^6 = \text{kgm}^5/\text{s}^2$ b: m^3

(3)

$$\frac{dp}{dV} = -\frac{RT}{(V-b)^2} + \frac{2a}{V^3}$$

(4)



(5) $RT_c = \frac{8a}{27b}$

(6) 略

問 5 (1) $\frac{dp}{dz} = -\rho g$

(2) $\frac{dT}{dp} = \frac{\gamma - 1}{\gamma} \frac{T}{p}$

(3) $\frac{dT}{dz} = -\frac{\gamma - 1}{\gamma} \rho g \frac{T}{p}$

(4) $\frac{dT}{dz} = -0.01 \text{ K/m}$

100m あたり 1 度下がる。

(5) 温度低下で空気中に含まれる水蒸気が水になるときに熱（凝縮熱）を放出する。

問 6 (1) $V = Sc\Delta t$

(2) $\Delta V = -Sv\Delta t$

(3) $\Delta p = \rho vc$

(4) $\frac{\Delta p}{\Delta V} = -\frac{\rho c^2}{V}$

(5) $\frac{dp}{dV} = -\gamma \frac{p}{V}$

(6) $\rho = \frac{nM}{V}$

(7) $c = \sqrt{\frac{\gamma RT}{M}}$

(8) 331 m/s

(9) $\alpha = \frac{c_0}{2T_0} = 0.61$

問 7 (1)

	A ₁	A ₂	B ₁	B ₂
1)	T_A	T_A	T_B	T_B
2)	$(T_A + T_B)/2$	↓	$(T_A + T_B)/2$	↓
3)	$(T_A + 3T_B)/4$	↓	↓	$(T_A + 3T_B)/4$
4)	↓	$(3T_A + T_B)/4$	$(3T_A + T_B)/4$	↓
5)	↓	$(T_A + T_B)/2$	↓	$(T_A + T_B)/2$
6)	$(3T_A + 5T_B)/8$		$(5T_A + 3T_B)/8$	

(2)

$$a_{n+1} = a_n^2 + a_n b_n c_n$$

$$b_{n+1} = (1/2)(b_n + b_n a_n + b_n d_n + a_n b_n d_n + b_n^2 c_n)$$

$$c_{n+1} = (1/2)(c_n + c_n d_n + c_n a_n + a_n c_n d_n + c_n^2 b_n)$$

$$d_{n+1} = d_n^2 + b_n c_n d_n$$

(3) 前提となる関係式 $a_n + c_n = 1, b_n + d_n = 1, a_n = d_n$ を繰り返し $a_{n+1} + c_{n+1}$ などに適用していくと証明できる。

(4) この式は

$$a_{n+1} = a_n^2 + a_n b_n c_n = a_n^2 + a_n(1 - d_n)(1 - a_n) = a_n^2 + a_n(1 - a_n)(1 - a_n)$$

としてでてくる。

$a_{n+1} = a_n - a_n(1 - a_n)$ なので

$$0 < a_n < 1 \text{ であれば } \rightarrow 0 < a_{n+1} < 1 \text{ および } a_{n+1} < a_n$$

$\lim_{n \rightarrow \infty} a_n = x$ とすると $x = x - x^2 + x^3$ より $x = 0$ あるいは $x = 1$ 。減少数列なので $\lim_{n \rightarrow \infty} a_n = 0$ となる。

A と B の温度が逆転する。

22 熱力学第1法則

問 1 「状態量」の説明は略。

pV 図での2つの状態の間を結ぶ線が無数にあり、その下の面積が仕事 W になる。

問 2 4つの状態の温度を T_A, T_B, T_C, T_D とする。

	Q	W
A \rightarrow C	$C_p(T_C - T_A)$	$p_1(V_2 - V_1) = R(T_C - T_A)$
C \rightarrow B	$C_V(T_B - T_C)$	0
A \rightarrow D	$C_V(T_D - T_A)$	0
D \rightarrow B	$C_p(T_B - T_D)$	$p_2(V_2 - V_1) = R(T_D - T_B)$

状態量なので $\Delta U(A \rightarrow C \rightarrow B) = \Delta U(A \rightarrow D \rightarrow B)$ とおき、式を整理すると以下となる。

$$(C_p - C_V - R)(T_C - T_A - T_B + T_D) = 0$$

任意の長方形をなす A, B, C, D についてこれが成り立つのでマイヤーの関係式が導かれた。

問 3 $C = C_V + (R/2)$

問 4 (1) 略

$$(2) \kappa_T = \frac{1}{p}, \quad \kappa_A = \frac{1}{\gamma p}.$$

問 5 (1) $\rho = \frac{p_0}{hg}$

$$(2) \text{仕事} : W = Sp_0h, \quad \text{熱量} : Q = \frac{7}{2}Sp_0h$$

$$(3) p = p_0 \left(1 - \frac{x}{2h}\right), \quad T = T_0 \left(1 - \left(\frac{x}{2h}\right)^2\right)$$

(4)

$$W = \int_0^x Sp(x')dx' = Sp_0 \left(x - \frac{x^2}{4h}\right)$$

$$\Delta U = nC_V(T - T_0) = -\frac{5}{2}Sp_0(2h) \left(\frac{x}{2h}\right)^2$$

(5)

$$Q = \Delta U + W = 2Sp_0h \left[-\frac{5}{2} \left(\frac{x}{2h}\right)^2 + \frac{x}{2h} - \frac{x^2}{8h^2} \right] = 2Sp_0h \left[-3 \left(\frac{x}{2h} - \frac{1}{6}\right)^2 + \frac{1}{12} \right]$$

これから、 Q は $x = \frac{h}{3}$ で極大となる。これ以降はヒーターを切ってもピストンは上昇する。これが x_0 である。

問 6 断熱変化なので、第1法則から $\Delta U = C_V \Delta T = -p \Delta V$ 。

状態方程式の微小変化から以下となる。

$$pV = RT \quad \Rightarrow \quad \Delta pV + p \Delta V = R \Delta T = -\frac{R}{C_V} p \Delta V$$

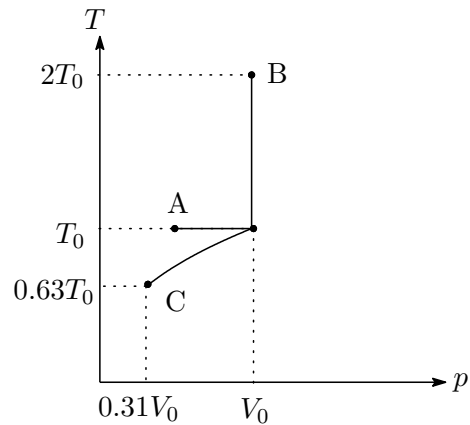
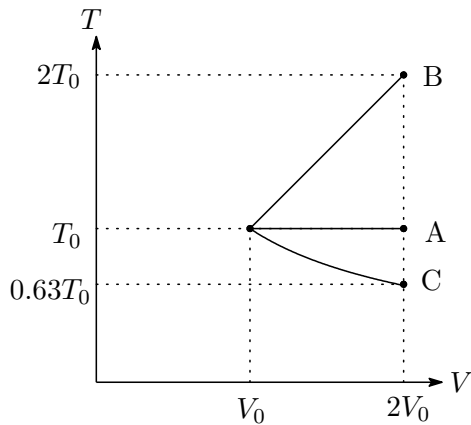
これから

$$\frac{dp}{dV} = -\gamma \frac{p}{V} \quad \left(\gamma = 1 + \frac{R}{C_V} \right)$$

となり，積分して $pV^\gamma = C = \text{定数}$ ，を得る。

問 7 前の問いと同様，断熱変化なので，第 1 法則から $\Delta U = -p\Delta V$ 。これと状態方程式から出てくる $dU = 3d(pV) = 3(pdV + Vdp)$ を組み合わせて，あとは前の問と同様に計算する。

問 8 (1) 左， (2) 右



問 9 (1) $W_T = RT \log x$

$$(2) W_A = \frac{RT}{\gamma - 1} (1 - x^{1-\gamma})$$

(3) $x = 1$ では $W_T = W_A = 0$ で等しい。

$x > 1$ では

$$\frac{d(W_T - W_A)}{dx} = RT \left(\frac{1}{x} - \frac{1}{x^\gamma} \right)$$

となって， $\gamma > 1$ だから，この右辺は正である。ということは $x > 1$ で $W_T - W_A$ は増加関数なのだから $W_T > W_A$ である。

(4) 略

23 熱力学第2法則

問 1 (a) と (b) の関係は自明。

(a) と (c) は図を使って議論する。背理法の議論とする。

(c) を否定すると図のような装置が可能となり、結果的に $\eta = 1$ の熱機関が実現されてしまうから (a) に矛盾する … と考える。

問 2 図を使って議論する。

クラウジウス (問 1 (c)) から $Q_1 - q_1 = Q_2 - q_2 \geq 0$ となる。また $\eta = \frac{W}{Q_1}$, $\eta_0 = \frac{W}{q_1}$ である。これらから導く。

問 3 (1) 300 kJ

(2) $\eta = 0.25$

(3) クラウジウスの不等式を計算する。(単位は揃っていればよい。)

$$\frac{400}{800} + \frac{-300}{300} = -0.5 < 0$$

よって不可逆である。

問 4 熱機関が壊れないためには、高温の熱源の温度は $T_H < 1536\text{ }^\circ\text{C} = 1809\text{ K}$ でないといけない。

また、効率の理論的な上限から、 $\eta \leq 1 - \frac{T_L}{T_H}$ なので、 $\eta = 0.9$ であれば、低温の熱源の温度に対して $T_L \leq 0.1T_H$ が要求される。これは空冷式では無理である。(海王星あたりなら可能かもしれません。)

問 5 高温の熱源から「入る」熱量を Q_{in} , 低温の熱源に「出る」熱量を Q_{out} とする。

$$\text{ステップ 1) } Q_{in} = RT_1 \log \frac{V_B}{V_A}$$

$$\text{ステップ 3) } Q_{out} = -RT_2 \log \frac{V_D}{V_C} = RT_2 \log \frac{V_C}{V_D}$$

$$\text{ステップ 2) } T_1 V_B^{\gamma-1} = T_2 V_C^{\gamma-1}$$

$$\text{ステップ 4) } T_1 V_A^{\gamma-1} = T_2 V_D^{\gamma-1}$$

$$2), 4) \text{ から } \frac{V_B}{V_A} = \frac{V_C}{V_D}。$$

$$\eta = 1 - \frac{Q_{out}}{Q_{in}} = 1 - \frac{T_2}{T_1}$$

問 6 高温の熱源から「入る」熱量を Q_{in} , 低温の熱源に「出る」熱量を Q_{out} とする。

$$\text{ステップ 1) } Q_{in} = RT_1 \log \frac{V_2}{V_1}$$

$$\text{ステップ 3) } Q_{out} = -RT_2 \log \frac{V_1}{V_2} = RT_2 \log \frac{V_2}{V_1}$$

ステップ 2) Q_0 が出る

ステップ 4) Q_0 が入る

$$\eta = 1 - \frac{Q_{out}}{Q_{in}} = 1 - \frac{T_2}{T_1}$$

問 7 高温の熱源から「入る」熱量を Q_{in} , 低温の熱源に「出る」熱量を Q_{out} とする。

$$\text{ステップ 1)} \quad Q_{in} = C_V(T_B - T_A)$$

$$\text{ステップ 3)} \quad Q_{out} = -C_V(T_D - T_C)$$

$$\text{ステップ 2)} \quad T_B V_1^{\gamma-1} = T_C V_2^{\gamma-1} \quad \rightarrow \quad T_C = \left(\frac{V_1}{V_2}\right)^{\gamma-1} T_B$$

$$\text{ステップ 4)} \quad T_A V_1^{\gamma-1} = T_D V_2^{\gamma-1} \quad \rightarrow \quad T_D = \left(\frac{V_1}{V_2}\right)^{\gamma-1} T_A$$

$$\eta = 1 - \frac{Q_{out}}{Q_{in}} = 1 - \left(\frac{V_1}{V_2}\right)^{\gamma-1} = 1 - \frac{1}{\rho^{\gamma-1}}$$

問 8 高温の熱源から「入る」熱量を Q_{in} , 低温の熱源に「出る」熱量を Q_{out} とする。

$$\text{ステップ 1)} \quad Q_{in} = C_p(T_B - T_A)$$

$$\text{ステップ 3)} \quad Q_{out} = -C_p(T_D - T_C)$$

$$\text{ステップ 2)} \quad \frac{T_B^\gamma}{p_2^{\gamma-1}} = \frac{T_C^\gamma}{p_1^{\gamma-1}} \quad \rightarrow \quad T_C = \left(\frac{p_1}{p_2}\right)^{(\gamma-1)/\gamma} T_B$$

$$\text{ステップ 4)} \quad \frac{T_A^\gamma}{p_2^{\gamma-1}} = \frac{T_D^\gamma}{p_1^{\gamma-1}} \quad \rightarrow \quad T_D = \left(\frac{p_1}{p_2}\right)^{(\gamma-1)/\gamma} T_A$$

$$\eta = 1 - \frac{Q_{out}}{Q_{in}} = 1 - \left(\frac{p_1}{p_2}\right)^{(\gamma-1)/\gamma} = 1 - \frac{1}{\phi^{(\gamma-1)/\gamma}}$$

問 9 高温の熱源から「入る」熱量を Q_{in} , 低温の熱源に「出る」熱量を Q_{out} とする。

$$\text{ステップ 1)} \quad Q_{in} = C_p(T_B - T_A) \quad \text{および} \quad T_B = \frac{V_2}{V_1} T_A \quad \text{が成り立つ。}$$

$$\text{ステップ 3)} \quad Q_{out} = -C_V(T_D - T_C)$$

$$\text{ステップ 2)} \quad T_B V_2^{\gamma-1} = T_C V_3^{\gamma-1} \quad \rightarrow \quad T_C = \left(\frac{V_2}{V_3}\right)^{\gamma-1} \frac{V_2}{V_1} T_A$$

$$\text{ステップ 4)} \quad T_A V_1^{\gamma-1} = T_D V_3^{\gamma-1} \quad \rightarrow \quad T_D = \left(\frac{V_1}{V_3}\right)^{\gamma-1} T_A$$

$$\eta = 1 - \frac{Q_{out}}{Q_{in}} = 1 - \frac{\rho^\gamma - 1}{\gamma(\rho - 1)\varepsilon^{\gamma-1}}$$

問 10 pV 図はブレイトンサイクルと似たようなものとなる。状態 A, B の圧力を p_2 , 状態 C, D の圧力を p_1 とする。

高温の熱源から「入る」熱量を Q_{in} , 低温の熱源に「出る」熱量を Q_{out} とする。

$$\text{ステップ 1)} \quad Q_{in} = \Delta U + W = 3(p_2 V_B - p_2 V_A) + p_2(V_B - V_A) = \frac{4\sigma}{3} T_1^4 (V_B - V_A)$$

$$\text{ステップ 3)} \quad Q_{out} = -\frac{4\sigma}{3} T_2^4 (V_D - V_C)$$

$$\text{ステップ 2)} \quad T_1^3 V_B = T_2^3 V_C$$

$$\text{ステップ 4)} \quad T_1^3 V_A = T_2^3 V_D$$

$$\eta = 1 - \frac{Q_{out}}{Q_{in}} = 1 - \frac{T_2}{T_1}$$

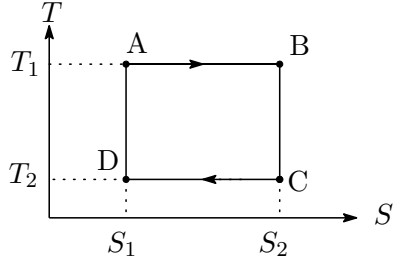
24 エントロピー，熱力学の関数

問 1 第 1 法則と状態方程式から

$$dS = \frac{\delta Q}{T} = \frac{dU + pdV}{T} = C_V \frac{dT}{T} + R \frac{dV}{V}$$

となり，これを始状態から終状態まで積分する。

問 2 (1) 図の状態 A, B, C, D は 11 節の問 4 参照。



(2) J

(3) (pV 図と同様に) 1 サイクルで外部にした仕事。

$$\oint dU = 0 = \oint TdS - \oint pdV$$

問 3 (1) 内部エネルギーが変化していないため。

(2) 等温膨張で考える。

$$\delta Q = p\Delta V = \frac{nRT}{V}\Delta V \Rightarrow \Delta S = \frac{\delta Q}{T} = nR \frac{\Delta V}{V}$$

積分して以下となる。

$$S_1 - S_0 = nR \log \frac{V_1}{V_0}$$

(3) $V_1 > V_0$ から明らか。

問 4 (1) $(T_1 + T_2)/2$, これを T_f と記す。

(2)

$$S_1 - S_0 = nC_V \log \frac{T_f}{T_1} + nC_V \log \frac{T_f}{T_2} = nC_V \log \frac{(T_1 + T_2)^2}{4T_1T_2}$$

(3) $(T_1 + T_2)^2 - 4T_1T_2 = (T_1 - T_2)^2 \geq 0$ より明らか。

問 5 (1) $f(x, y, z) = 0$ で微小変化を考える。

$$\frac{\partial f}{\partial x} \Delta x + \frac{\partial f}{\partial y} \Delta y + \frac{\partial f}{\partial z} \Delta z = 0$$

すると，

$$\left(\frac{\partial x}{\partial y} \right)_z = \lim_{\Delta y \rightarrow 0} \frac{\Delta x}{\Delta y} \bigg|_{\Delta z=0} = - \frac{\frac{\partial f}{\partial y}}{\frac{\partial f}{\partial x}}$$

という関係が得られる。このような式をあと 2 つ書き，掛け合わせる。

(2)

$$\left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p \left(\frac{\partial T}{\partial p} \right)_V \left(\frac{\partial p}{\partial V} \right)_T = -1 \Rightarrow (\beta V) \left(\frac{\partial T}{\partial p} \right)_V \left(\frac{1}{-\kappa V} \right) = -1$$

問 6 (1) 普通に計算する。

$dH = d(U + pV) = dU + d(pV) = TdS - pdV + dpV + pdV$ など。他の 2 つも同様。

(2) 関数 $z = f(x, y)$ が「まとも」ならば、微分の順序を入れ替えることができ、

$$\frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{\partial f}{\partial y} \right) = \frac{\partial}{\partial y} \left(\frac{\partial f}{\partial x} \right) \quad \dots \text{この節の記法では} \left(\frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{\partial f}{\partial y} \right) \right)_y = \left(\frac{\partial}{\partial y} \left(\frac{\partial f}{\partial x} \right) \right)_x$$

である。(どのような関数かといった正確な話は数学の先生に聞く。) 熱力学の関数もこのような性質を持っているとする。

内部エネルギーは $dU = TdS - pdV$ なので

$$\left(\frac{\partial U}{\partial S} \right)_V = T, \quad \left(\frac{\partial U}{\partial V} \right)_S = -p$$

である。

$$\frac{\partial}{\partial V} \left(\frac{\partial U}{\partial S} \right) = \frac{\partial}{\partial S} \left(\frac{\partial U}{\partial V} \right) \Rightarrow \left(\frac{\partial T}{\partial V} \right)_S = \left(\frac{\partial(-p)}{\partial S} \right)_V$$

H, F, G について同様の計算を行うと他の 3 つも得られる。

問 7 (1) T 一定として U を V で微分し、マクスウェルの関係式の 3 番目を使う。

(2) 理想気体では左辺はゼロである。右辺を具体的に計算する。

(3) 状態方程式を $p =$ の形に変形して右辺に代入すれば出てくる。

(4) 10 節の問 6, 7 と同様。

p, V の関係は以下である。

$$\left(p + \frac{a}{V^2} \right) (V - b)^\gamma = \text{一定}$$

問 8 (1)

$$\Delta S \geq \frac{\delta Q}{T} \rightarrow T\Delta S \geq \delta Q$$

となる。すると等温変化 ($T = \text{一定}$) のとき、 $\Delta U = \delta Q - \delta W \leq T\Delta S - \delta W$ となるので

$$-\Delta F = -\Delta(U - TS) \geq \delta W \quad (T = \text{一定})$$

を得る。このことは、等温変化において、外になすことのできる仕事 δW はヘルムホルツの自由エネルギーの減少分 $-\Delta F$ 以下である、ということを表す。つまりヘルムホルツの自由エネルギー F は等温変化における利用可能なエネルギーを表している。

なお、 \geq は最初から追いかければ、等号が可逆変化、不等号が不可逆変化に対応していることに留意されたい。

(2) $H = U + pV$ なので、 $\Delta H(\text{定圧}) = \Delta U + p\Delta V = \delta Q$ となる。

(3) $G = U - TS + pV$ なので、 $\Delta G(\text{等温, 定圧}) = \Delta U - T\Delta S + p\Delta V$, この右辺は可逆のとき 0。詳しくは (1) の議論も参照のこと。

(4) $F = U - TS$ なので、 $\Delta F(\text{等温, 定積}) = \Delta U - T\Delta S$, この右辺は可逆のとき $= p\Delta V = 0$ 。詳しくは (1) の議論も参照のこと。