

3 以下の文中の (1) ~ (11) に適切な数式, または数値を入れよ。

図1は, 半径 r [m] の球形の中空容器で, 質量 m [kg] の単原子分子 1 mol からなる理想気体が入っている。容器は断熱材でできており, 球形を保ったまま大きさを変化させることができ, 気体分子は器壁と完全弾性衝突する。容器の質量は分子の質量と比べ十分に大きく, 分子の衝突によって容器の位置が変わることはなく, 球の中心 O は動かない。また, 分子同士の衝突は考えない。

すべての分子の速さを v [m/s] とすると, 理想気体の内部エネルギー U [J] は分子の運動エネルギーの総和 $\frac{1}{2} mv^2 N_A$ [J] である。ここで, N_A はアボガドロ数である。気体定数は R [J/(mol·K)] とする。

問 1 図 1 のように、半径を r (m) に固定した球形の中空容器内で速さ v (m/s) の分子が器壁の点 P に、点 P と球の中心 O とを結ぶ線と角度 θ (rad) で衝突した。衝突前、速度の OP 方向成分が (m/s) であった分子は器壁との衝突により、速度の OP 方向成分が $-\text{$ (m/s) となる。ただし、OP 方向成分は O から P の方向を正とする。この衝突により器壁が分子から受ける力積の OP 方向成分は (N·s) である。この分子が次に器壁に衝突するまでに (m) 移動するので、この分子は 1 秒間に $v/\text{$ 回器壁に衝突する。したがって、器壁がこの分子から 1 秒間に受ける力の大きさの平均は (N) である。容器内の分子の速さがすべて v (m/s) であるとしたとき、全分子が器壁に与える力の大きさは $\times N_A$ (N) となる。この気体の圧力 p (Pa) は気体の内部エネルギー U (J) および球形容器の体積 V (m³) を用いて $\frac{U}{V}$ (Pa) となる。この関係と理想気体の状態方程式より、内部エネルギー U は、絶対温度 T (K) を用いて $U = \text{$ RT となる。

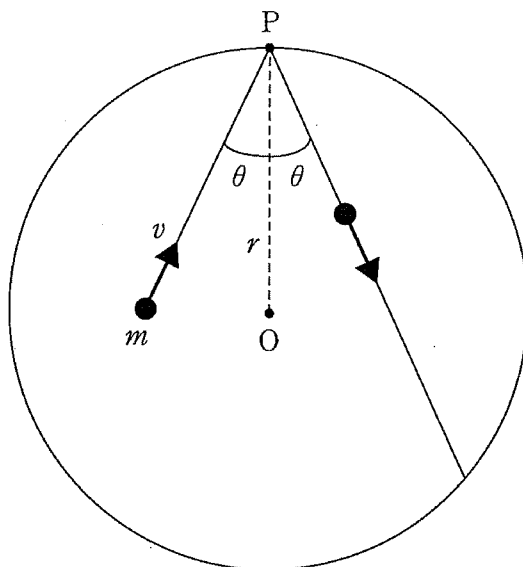


図 1

問 2 つぎに断熱圧縮における体積、圧力、内部エネルギー、温度の変化について考えてみよう。図 2 のように、器壁が一定の速さ w (m/s) で Δt 秒間収縮し、球形容器の半径が r (m) から $r - w\Delta t$ (m) に減少した。ただし、器壁の収縮の速さ w (m/s) は分子の速さより十分に小さい。また、器壁が収縮した距離 $w\Delta t$ (m) は半径 r (m) と比べ十分に小さく、器壁が収縮している間に分子は何度も器壁と衝突する。

球形の中空容器内で速さ v (m/s) の分子が速さ w (m/s) で収縮する器壁の点 P に、点 P と球の中心 O とを結ぶ線と角度 θ (rad) で衝突した。衝突前、速度の OP 方向成分が $\boxed{(1)}$ (m/s) であった分子は器壁との衝突により、跳ね返り係数が 1 であることから、速度の OP 方向成分が $-\boxed{(7)}$ (m/s) となる。この分子の運動エネルギーの増分は、 w が v より十分に小さいことから、 w の 2 乗に比例する項を無視すると、 $\boxed{(8)}$ [J] となる。

Δt 秒間に球形容器の体積が V (m³) から $V + \Delta V$ (m³) に変化した。器壁の収縮距離 $w\Delta t$ (m) が半径 r (m) と比べ十分に小さいので、 ΔV を $\frac{w\Delta t}{r}$ の 1 乗の項まで求めると、 $\boxed{(9)}$ $\frac{w\Delta t}{r} V$ (m³) である。分子が間 1 と同様に 1 秒間に $v/\boxed{(3)}$ 回器壁に衝突するものとする、器壁が収縮している Δt 秒間に気体の内部エネルギーは、 $\Delta U = \boxed{(10)}$ $\frac{U}{V} \Delta V$ 増加する。

一方、理想気体の状態方程式より、気体の圧力上昇分を Δp (Pa) とすると、 $V\Delta p + p\Delta V = R\Delta T$ の関係があるので、温度変化 ΔT (K) と圧力上昇分 Δp には $\Delta T = \boxed{(11)}$ $\frac{T}{p} \Delta p$ の関係があることがわかる。

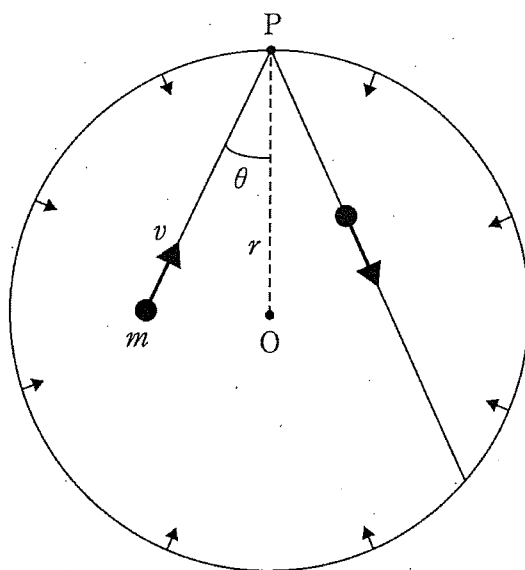


图 2