

Cvičení z termodynamiky a statistické fyziky

autoři: Jakub Fišák a další

1. Necht' $F(x, y) = x \cdot e^{x^2+y^2}$. Spočítejte (a) $\frac{\partial F}{\partial x}$, (b) $\frac{\partial F}{\partial y}$, (c) $\frac{\partial^2 F}{\partial x^2}$, (d) $\frac{\partial^2 F}{\partial x \partial y}$, (e) $\frac{\partial^2 F}{\partial y \partial x}$, (f) $\frac{\partial^2 F}{\partial y^2}$.

Řešení:

$$(a) \frac{\partial(x \cdot e^{x^2+y^2})}{\partial x} = \exp(x^2 + y^2) + 2x^2 \exp(x^2 + y^2) = \exp(x^2 + y^2)(1 + 2x^2),$$

$$(b) \frac{\partial(x \cdot e^{x^2+y^2})}{\partial y} = 2xy \exp(x^2 + y^2),$$

$$(c) \frac{\partial^2(x \cdot e^{x^2+y^2})}{\partial x^2} = 4x \exp(x^2 + y^2) + (1 + 2x^2) 2x \exp(x^2 + y^2) = \exp(x^2 + y^2)(4x + 2x + 4x^3) = \exp(x^2 + y^2)(6x + 4x^3) = 2x(3 + 2x^2) \exp(x^2 + y^2)$$

$$(d) \frac{\partial^2(x \cdot e^{x^2+y^2})}{\partial x \partial y} = 2y(1 + 2x^2) \exp(x^2 + y^2),$$

$$(e) \frac{\partial^2(x \cdot e^{x^2+y^2})}{\partial y \partial x} = 2y \exp(x^2 + y^2) + 4x^2 y \exp(x^2 + y^2) = 2y \exp(x^2 + y^2)(1 + 2x^2),$$

$$(f) \frac{\partial^2(x \cdot e^{x^2+y^2})}{\partial y^2} = 2x \exp(x^2 + y^2) + 4xy^2 \exp(x^2 + y^2) = 2x \exp(x^2 + y^2)(1 + y^2).$$

2. Bud' $d\omega = A(x, y)dx + B(x, y)dy$ libovolná diferenciální forma (Pfaffián). Ukažte, že v případě, že $d\omega$ je úplný diferenciál (existuje funkce $F(x, y)$ tak, že $d\omega = dF$), musí platit

$$a) \quad \frac{\partial A}{\partial y} = \frac{\partial B}{\partial x}, \quad b) \quad \oint d\omega = 0,$$

(b) pro každou uzavřenou integrační cestu.

Řešení:

(a) Za splněního předpokladu

$$dF = \frac{\partial F}{\partial x} dx + \frac{\partial F}{\partial y} dy = A(x, y)dx + B(x, y)dy$$

jelikož platí záměnnost druhých derivací:

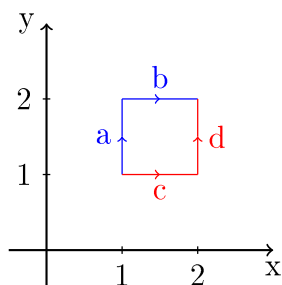
$$\frac{\partial}{\partial x} \frac{\partial F}{\partial y} = \frac{\partial}{\partial y} \frac{\partial F}{\partial x} = \frac{\partial B(x, y)}{\partial x} = \frac{\partial A(x, y)}{\partial y}$$

jelikož zřejmě platí

$$A(x, y) = \frac{\partial F}{\partial x}, B(x, y) = \frac{\partial F}{\partial y}$$

(b) Pro výpočet využijeme Stokesův teorém, který je ve tvaru

$$\int_V d\omega = \int_{\partial V} \omega$$



Obrázek 1: Znázornění kruhového děje k úloze 3.

Spočítáme levou stranu

$$\oint_{\mathcal{C}} dF = \oint_{\mathcal{C}} \left(dx \frac{\partial F}{\partial x} + dy \frac{\partial F}{\partial y} \right) = \int_{\mathcal{S}(\partial\mathcal{S}=\mathcal{C})} d \left(dx \frac{\partial F}{\partial x} + dy \frac{\partial F}{\partial y} \right) = \int_{\mathcal{S}(\partial\mathcal{S}=\mathcal{C})} d(dF) = 0,$$

nebot' vnější derivace z vnější derivace libovolné formy je vždy nulová.

Alternativní řešení: parametrizujeme integrační cestu

$$\begin{aligned} \oint d\omega &= \int_{s_0}^{s_1} \left(\frac{\partial F}{\partial x}(x(s), y(s)) \frac{dx}{ds} ds + \frac{\partial F}{\partial y}(x(s), y(s)) \frac{dy}{ds} ds \right) = \\ &= \int_{s_0}^{s_1} \frac{dF}{ds} ds = F(x(s_1), y(s_1)) - F(x(s_0), y(s_0)) = 0. \end{aligned}$$

3. Bud' $d\omega_1 = (x^2 - y) dx + x dy$. Je to úplný diferenciál, je $d\omega_2 = d\omega_1/x^2$ úplný diferenciál? Vypočtete integrál $\int d\omega$ mezi body $(1, 1)$ a $(2, 2)$ podél přímek $(1, 1) \rightarrow (1, 2) \rightarrow (2, 2)$ a $(1, 1) \rightarrow (2, 1) \rightarrow (2, 2)$.

Řešení:

Jelikož derivace členu udx podle y je rovna -1 a derivace druhého členu podle x je rovna 1 , není tento výraz úplný diferenciál. Po podělení x^2 dostaneme obě derivace rovny $-\frac{1}{x^2}$, takže to úplný diferenciál je. Výpočet křivkového integrálu provedeme následovně: integrál můžeme rozdělit na dvě části

$$\int_{\mathcal{C}} d\omega_1 = \int_{\mathcal{C}_1} d\omega_1 + \int_{\mathcal{C}_2} d\omega_1$$

Následně parametrizujeme integrační cestu, která je znázorněna na obrázku 1. Pro cestu a a b jsou parametry následující:

$$(a): x = 1, y = t, t \in [1, 2],$$

$$(b): x = t, y = 2, t \in [1, 2].$$

Můžeme tedy spočítat příslušné integrály:

$$\int_{\mathcal{C}_1} d\omega_1 = \int_1^2 dt = 1$$

nebot' $dx = 0$. Druhá část:

$$\int_{\mathcal{C}_2} d\omega_1 = \int_1^2 dt (t^2 - 2) = \left[\frac{t^3}{3} - 2t \right]_1^2 = -\frac{2}{3}$$

Výsledek je tedy roven

$$\int_{\mathcal{C}} d\omega_1 = \frac{1}{3}$$

V případě integrace po modré integrační cestě dostaneme výsledek $\frac{10}{3}$. Pokud integrujeme $d\omega_1/x^2$, dostaneme pro oba případy stejný výsledek 1.

4. Je $d\omega = p dV + V dp$ úplný diferenciál? Pokud ano, určete funkci F jejímž úplným diferenciálem je $d\omega$. Spočtete integrál $\int d\omega$ mezi body (V_1, p_1) a (V_2, p_2) podél přímek $(V_1, p_1) \rightarrow (V_1, p_2) \rightarrow (V_2, p_2)$ a $(V_1, p_1) \rightarrow (V_2, p_1) \rightarrow (V_2, p_2)$.

Řešení:

Z podmínek integrability plyne, že se jedná o úplný diferenciál. Funkci ω najdeme snadno. Víme, že

$$\frac{\partial F}{\partial V} = p$$

potom

$$F = pv + g(p)$$

derivace této funkce podle tlaku je rovna V , odtud

$$\frac{\partial F}{\partial p} = V = V + \frac{dg(p)}{dp}$$

pro derivaci funkce $g(p)$ dostaneme, že je nulová, a proto musí být funkce $g(p)$ nějaká konstanta. Funkce F je tedy rovna

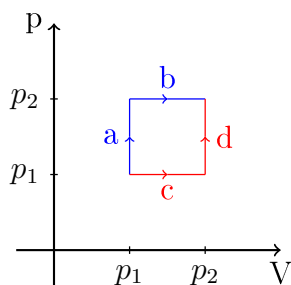
$$F(p, V) = pV + \text{konst}$$

Křivkový integrál spočítáme analogicky předchozímu případu. Na obr. 2 jsou znázorněny integrační cesty. křivkový integrál po modré cestě vyjde $-V_1p_1 + V_2p_2$ a po červené cestě samozřejmě úplně stejně.

5. Je $dQ = c dT + R\frac{T}{V} dV$ úplný diferenciál? Spočtete integrál $\int d\omega$ mezi body (V_1, T_1) a (V_2, T_2) podél přímek $(V_1, T_1) \rightarrow (V_1, T_2) \rightarrow (V_2, T_2)$ a $(V_1, T_1) \rightarrow (V_2, T_1) \rightarrow (V_2, T_2)$. Jakou funkcí $f(V, T)$ musíme dQ vynásobit, aby součin $f dQ$ byl úplným diferenciálem? Určete funkci S pro níž $dS = f dQ$. c a R jsou konstanty.

Řešení:

Jelikož derivace prvního členu podle objemu je nulová a derivace druhého členu podle teploty je rovna $\frac{R}{V}$, nejedná se o úplný diferenciál. Integrace probíhá po podobných integračních cestách jako je znázorněno v 2, integrál po modré integrační cestě je roven $RT_2 \ln \frac{V_2}{V_1} + c(T_2 - T_1)$ a po červené integrační cestě: $RT_1 \ln \frac{V_2}{V_1} + c(T_2 - T_1)$.



Obrázek 2: Znázornění kruhového děje k úloze 4.

Následuje mírně složitější část. Musíme najít takovou funkci $f(T, V)$, aby byla splněna podmínka

$$\frac{\partial(f(T, V)c)}{\partial V} = \frac{\partial(f(T, V)R\frac{T}{V})}{\partial T}$$

Spočítáme derivaci na obou stranách:

$$c \frac{\partial f}{\partial V} = R \frac{T}{V} \frac{\partial f}{\partial T} + fR$$

po vynásobení V dostaneme rovnici se separovanými proměnnými

$$cV \frac{\partial f}{\partial V} = RT \frac{\partial f}{\partial T} + fR$$

funkci f pak můžeme předpokládat ve tvaru

$$f(T, V) = g(T) \cdot h(V)$$

Dosadíme a vydělíme $V \cdot g(T) \cdot h(V)$

$$cV \frac{1}{h(V)} \frac{\partial h(V)}{\partial V} = RT \frac{1}{g(T)} \frac{\partial g(T)}{\partial T} + R$$

Levá strana nyní závisí pouze na objemu, pravá strana zase pouze na teplotě. Aby bylo možné splnit rovnost pro libovolné V i T , musí být obě dvě strany konstantní. Z této rovnice tedy vypadnou dvě diferenciální rovnice pro objem a teplotu:

$$cV \frac{1}{h(V)} \frac{\partial h(V)}{\partial V} = \text{konst.}$$

řešením je, po vydělení rovnice objemem

$$c \ln(h(V)) = \text{konst} \cdot \ln(V)$$

potom je funkce $h(V)$ rovna

$$h(V) = V^{\frac{\text{konst.}}{c}}.$$

Zaměříme se na pravou stranu:

$$RT \frac{1}{g(T)} \frac{\partial g(T)}{\partial T} + R = \text{konst}$$

řešíme též separací proměnných:

$$\frac{1}{g(T)} \frac{\partial g(T)}{\partial T} = \frac{k}{R} - 1$$

a výsledek je

$$\ln(g(T)) = \left(\frac{\text{konst.}}{R} - 1 \right) \ln(T)$$

potom

$$g(T) = T^{\frac{\text{konst.}}{R} - 1}$$

Vzpomeneme si nyní na funkci $f(T, V) = g(T) \cdot h(V)$, do které dosadíme výsledek našich výpočtů

$$f(T, V) = V^{\frac{\text{konst.}}{c}} \cdot T^{\frac{\text{konst.}}{R} - 1}$$

kde konst. je libovolné. Proto zvolíme nejjednodušší řešení konst. = 0:

$$f(V, T) = \frac{1}{T}$$

6. Necht' x, y a z jsou 3 stavové veličiny, spojené stavovou rovnicí $f(x, y, z) = 0$. Ukažte platnost vztahů

$$\left(\frac{\partial x}{\partial y} \right)_z = \left(\frac{\partial y}{\partial x} \right)_z^{-1} \quad (1)$$

$$\left(\frac{\partial x}{\partial y} \right)_z = - \left(\frac{\partial x}{\partial z} \right)_y \left(\frac{\partial z}{\partial y} \right)_x \quad (2)$$

a

$$\left(\frac{\partial x}{\partial y} \right)_z = \left(\frac{\partial x}{\partial y} \right)_w + \left(\frac{\partial x}{\partial w} \right)_y \left(\frac{\partial w}{\partial y} \right)_z \quad (3)$$

přičemž dolní index označuje konstantní veličinu a w je další stavovou veličinou, $w = w(x, y, z)$.

Řešení:

Spočítáme parciální derivace podle x a y za předpokladu, že je z konstantní:

$$\begin{aligned} \frac{df}{dx} &= \left(\frac{\partial f}{\partial x} \right)_{y,z} + \left(\frac{\partial y}{\partial x} \right)_z \left(\frac{\partial f}{\partial y} \right)_{x,z} = 0 \\ \frac{df}{dy} &= \left(\frac{\partial f}{\partial y} \right)_{x,z} + \left(\frac{\partial x}{\partial y} \right)_z \left(\frac{\partial f}{\partial x} \right)_{y,z} = 0 \end{aligned}$$

z každé rovnice vyjádříme člen neobsahující f :

$$\left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)_z = -\frac{\left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)_{y,z}}{\left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)_{x,z}}, \quad \left(\frac{\partial x}{\partial y}\right)_z = -\frac{\left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)_{x,z}}{\left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)_{y,z}}$$

po vynásobení obou dvou výrazů máme:

$$\left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)_z \cdot \left(\frac{\partial x}{\partial y}\right)_z = \frac{\left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)_{y,z}}{\left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)_{x,z}} \cdot \frac{\left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)_{x,z}}{\left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)_{y,z}} = 1$$

což dokazuje (1). Rozepišme nyní pravou stranu výrazu

$$\left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)_z = -\frac{\left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)_{y,z}}{\left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)_{x,z}}$$

derivace na pravé straně transformujeme do z -ových souřadnic

$$\left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)_z = -\frac{\left(\frac{\partial z}{\partial x}\right)_y \left(\frac{\partial f}{\partial z}\right)_{y,z}}{\left(\frac{\partial z}{\partial y}\right)_x \left(\frac{\partial f}{\partial z}\right)_{x,z}} = -\frac{\left(\frac{\partial z}{\partial x}\right)_y}{\left(\frac{\partial z}{\partial y}\right)_x} = -\left(\frac{\partial z}{\partial x}\right)_y \left(\frac{\partial y}{\partial z}\right)_x$$

tímto je dokázán výraz (2). Připomeňme si vzorec transformace souřadnic $(x, y, z) \rightarrow (u, v, w)$ pro derivaci:

$$\left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)_z = \left(\frac{\partial y}{\partial u}\right)_{v,w} \left(\frac{\partial u}{\partial x}\right)_{y,z} + \left(\frac{\partial y}{\partial v}\right)_{u,w} \left(\frac{\partial v}{\partial x}\right)_{y,z} + \left(\frac{\partial y}{\partial w}\right)_{u,v} \left(\frac{\partial w}{\partial x}\right)_{y,z}$$

využijeme tohoto vztahu za předpokladu, že transformujeme pouze jedinou souřadnici $z \rightarrow w$

$$\left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)_z = \left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)_{y,w} + \left(\frac{\partial y}{\partial w}\right)$$

7. Stavová rovnice $pV = NkT$ váže proměnné p, V a T , přičemž N a k jsou konstanty. Příímým výpočtem ověřte, že

$$\begin{aligned} \left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_T &= \left(\frac{\partial V}{\partial p}\right)_T^{-1} \\ \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V &= \left(\frac{\partial T}{\partial p}\right)_V^{-1} \\ \left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_T &= -\left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V \left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_p \end{aligned}$$

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

Řešení:

Podívejme se tedy postupně na jednotlivé rovnice:

$$\begin{aligned} \left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_T &= -\frac{NkT}{V^2} = -\frac{p}{V}, \quad \left(\frac{\partial V}{\partial p}\right)_T = \left(-\frac{NkT}{p^2}\right)^{-1} = \left(-\frac{V}{p}\right)^{-1} = -\frac{p}{V} \\ \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V &= \frac{Nk}{V} = \frac{p}{T}, \quad \left(\frac{\partial T}{\partial p}\right)_V = \left(\frac{V}{Nk}\right)^{-1} = \left(\frac{T}{p}\right)^{-1} = \frac{p}{T} \\ \left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_T &= -\frac{NkT}{V^2} = -\frac{p}{V}, \quad -\left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V \left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_p = -\frac{p}{T} \frac{p}{Nk} = -\frac{p}{T} \cdot \frac{T}{V} = -\frac{p}{V} \\ \left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_p &= \frac{T}{V}, \quad -\left(\frac{\partial T}{\partial p}\right)_V \left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_T = \frac{T}{p} \left(-\frac{p}{V}\right) = -\frac{T}{V} \end{aligned}$$

8. Stavová rovnice ideálního plynu může být zapsána jako

- $pV = NkT$,
- $pV = n_1RT$,
- $p = \frac{\rho kT}{\mu}$,
- $p = nkT$,

kde p, V, T jsou tlak, objem a teplota, N je počet částic, n jejich koncentrace, k je Boltzmannova konstanta ($k = 1,38 \cdot 10^{-23} \text{ m}^2 \text{ kg s}^{-2} \text{ K}^{-1}$), R je plynová konstanta ($R = 8,31 \text{ J mol}^{-1} \text{ K}^{-1}$), n_1 je látkové množství, ρ je hustota plynu a μ molekulová hmotnost. Ověřte rozměr k a R . Jaký rozměr má n ? Ukažte, že jednotlivé rovnice jsou ekvivalentní ($N_A = 6.022 \cdot 10^{23} \text{ mol}^{-1}$).

Řešení:

Rozměry jednotlivých konstant určíme z příslušných stavových rovnic

$$\begin{aligned} [k] &= \frac{[p][V]}{[N][T]} = \frac{\text{kg} \cdot \text{m}^{-1} \cdot \text{s}^{-2} \cdot \text{m}^3}{\text{K}} = \text{kg} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{s}^{-2} \\ [R] &= \frac{[p][V]}{[n_1][T]} = \frac{\text{kg} \cdot \text{m}^{-1} \cdot \text{s}^{-2} \cdot \text{m}^3}{\text{mol} \cdot \text{K}} = \text{kg} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{s}^{-2} \cdot \text{mol}^{-1} \end{aligned}$$

n má rozměr m^{-3} . Je to koncentrace částic. Nyní k odvození ekvivalence mezi jednotlivými tvary rovnice: Druhou rovnicí odvodíme z té první velmi snadno: pravou stranu rovnice rozšíříme Avogadrovou konstantou

$$pV = N \frac{N_A}{N_A} kT$$

jelikož je $N_A k = R$ - molární plynová konstanta a $N/N_A = n$, dostáváme hledanou druhou rovnici

$$pV = nRT$$

Pro odvození třetí rovnice vyjděme opět z první rovnice. Předpokládejme, že známe střední molekulovou hmotnost μ , se kterou rozšíříme pravou stranu stavové rovnice

$$pV = N \frac{\mu}{\mu} kT$$

zde opět $N\mu$ je střední hmotnost N částic. Rovnici ještě podělíme objemem

$$p = \frac{m}{V} \frac{1}{\mu} kT$$

a vidíme, že jsme dostali ve výrazu hledanou hustotu

$$p = \frac{\rho}{\mu} kT$$

Odvození poslední stavové rovnice je vskutku jednoduché. První rovnici totiž stačí vydělit objemem a uvědomit si, že $N/V = n$, tj. koncentrace částic

$$p = nkT$$

Tot' vše.

9. Při konstantní teplotě 20°C se ideální plyn kvazistaticky rozpíná ze stavu s tlakem 20 atm do stavu s tlakem 1 atm. Jakou práci vykoná 1 mol plynu?

Řešení:

Práce je obecně rovna

$$W = \int_{V_1}^{V_2} dV p(T) = \int_{V_1(p_1)}^{V_2(p_2)} dV \frac{nRT}{V} = nR \ln(V) \Big|_{V_1(p_1)}^{V_2(p_2)} =$$

$$nRT \ln \frac{V_2(p_2)}{V_1(p_1)} = nRT \ln \frac{\frac{nRT}{p_2}}{\frac{nRT}{p_1}} = nRT \ln \frac{p_1}{p_2} \approx 8.31 \cdot 293.15 \cdot \ln(10) \text{ J} \approx 5.6 \text{ kJ} \quad (4)$$

10. Při kvazistatické adiabatické expanzi 6 litrů hélia o teplotě 350 K klesá tlak ze 40 atm na 1 atm. Vypočtete výsledný objem a teplotu (předpokládejte platnost stavové rovnice ideálního plynu). Získané výsledky srovnajte s hodnotami, které by vyšly pro izotermickou expanzi ($\kappa = 1, 63$). Předpokládejte, že se jedná o ideální plyn.

Řešení:

Pro adiabatický děj platí

$$pV^\kappa = \text{konst.}$$

potom

$$p_0 V_0^K = p_1 V_1^K$$

tj. nový objem je roven

$$V_1 = \sqrt[\kappa]{\frac{p_0}{p_1}} V_0 = \sqrt[1.63]{40} \cdot 61 \approx 571$$

Pro výpočet teploty musíme nejprve zjistit látkové množství plynu. To provedeme snadno ze stavové rovnice ideálního plynu, kde využijeme veličiny z počátečního stavu plynu

$$p_0 V_0 = nRT_0 \rightarrow n = \frac{p_0 V_0}{RT_0}$$

samotnou teplotu spočítáme též ze stavové rovnice, ale pro konečný stav

$$p_1 V_1 = nRT_1 \rightarrow T_1 = \frac{p_1 V_1}{nR} = \frac{p_1 V_1}{p_0 V_0} T_0 = \frac{p_1 V_1}{p_0 V_0} T_0 = \frac{p_1}{p_0} \sqrt[\kappa]{\frac{p_0}{p_1}} T_0 = \left(\frac{p_0}{p_1}\right)^{\frac{1}{\kappa}-1} T_0 \approx 40^{\frac{1}{1.63}-1} \cdot 350 \text{ K} = 84.11 \text{ K}$$

Nyní se zaměříme na srovnání s izotermickou expanzí. Teplota je stejná, tou se zabývat nemusíme. Z rovnice $p_0 V_0 = p_1 V_1$ snadno zjistíme, že objem bude

$$V_1 = \frac{p_0}{p_1} V_0 = 40 \cdot 61 = 2401$$

konečný objem je tedy přibližně čtyřikrát větší než v případě adiabatické expanze.

11. Spočtete práci vykonanou ideálním plynem při kvazistatické adiabatické expanzi ze stavu charakterizovaného p_1, V_1 do stavu p_2, V_2 . Určete práci, kterou plyn vykoná, přechází-li z počátečního do koncového stavu nejdříve izochorickým dějem a poté izobarickým, nebo nejdříve izobarickým dějem a poté izochorickým.

Řešení:

Pro adiabatický děj platí, že $pV^K = \text{konst.} = p_1 V_1^K = p_2 V_2^K$. Práci pak snadno spočítáme

$$\begin{aligned} W &= \int_{V_1}^{V_2} dV p = \int_{V_1}^{V_2} dV \frac{p_1 V_1^\kappa}{V^\kappa} = p_1 V_1^\kappa \frac{V^{1-\kappa}}{1-\kappa} \Big|_{V_1}^{V_2} = \frac{p_1 V_1^\kappa}{1-\kappa} (V_2^{1-\kappa} - V_1^{1-\kappa}) \\ &= \frac{p_1 V_1}{1-\kappa} \left[\left(\frac{V_2}{V_1}\right)^{1-\kappa} - 1 \right] \end{aligned}$$

Druhou část příkladu snadno spočítáme úvahou. Vykonaná práce je rovna ploše mezi křivkou a osou V . Podíváme-li se na pV diagram jednotlivých procesů 2 je zřejmé, že při izochorických dějích se práce nekoná, takže hlavní příspěvek budou mít izobarické děje. Výpočet práce se tedy omezuje na výpočet obsahu obdélníku. Je-li nejprve izochorický a potom izobarický děj, vykonaná práce je rovna

$$W_1 = p_2 (V_2 - V_1)$$

pro druhý případ

$$W_1 = p_1 (V_2 - V_1).$$

12. Při výměně vzduchu mezi spodními a horními vrstvami troposféry dochází k expanzi, popř. kompresi vzduchu: stoupající vzduch se rozepíná v oblasti menšího tlaku. Vzhledem k malé tepelné vodivosti vzduchu je možno pokládat procesy expanze a komprese za adiabatické. Vypočtěte změnu teploty s výškou následkem těchto procesů. (Vzduch považujte za ideální plyn.)

Řešení:

Nejprve si zopakujme základní rovnice, které použijeme: jedná se o ideální plyn, a proto se bude hodit jeho stavová rovnice

$$pV = nRT$$

a rovněž z informace, že děj můžeme považovat za adiabatický

$$pV^\kappa = \text{konst.}$$

Tuto rovnici však chceme vyjádřit pomocí teploty místo objemu, využijeme tedy stavovou rovnici a dostaneme

$$p \left(\frac{RT}{p} \right)^\kappa = p^{1-\kappa} R^\kappa T^\kappa = p^{1-\kappa} T^\kappa = \text{konst.}$$

výraz diferencujeme

$$(1 - \kappa)p^{-\kappa} R^\kappa T^\kappa dp = p^{1-\kappa} R^\kappa \kappa T^{\kappa-1} dT = 0$$

něco se tu pokrátí a rovnice se pak zjednoduší na

$$(1 - \kappa)dp + \frac{p\kappa}{T} dT = 0 \quad (5)$$

Nás nyní bude zajímat, kde vzít závislost na výšce. Proto si vzpomeneme na Eulerovu rovnici proudění tekutin (která se bude hodit i v některých dalších příkladech)

$$\frac{d\mathbf{v}}{dt} + (\mathbf{v} \cdot \nabla)\mathbf{v} = -\frac{\nabla p}{\rho} - g \quad (6)$$

Předpokládejme stacionární proudění a též zanedbejme nelineární člen. Potom dostaneme rovnici hydrostatické rovnováhy ve tvaru

$$\nabla p = -\rho g$$

což můžeme přepsat na

$$dp = -\rho g dh$$

a dosadit do (5)

$$-\rho g \frac{\kappa - 1}{\kappa} \frac{dh}{p} = \frac{dT}{T} = \frac{1}{T} \frac{dT}{dh} dh$$

v rovnici nám ještě překáží tlak, kterého se zbavíme pomocí stavové rovnice ideálního plynu ve tvaru

$$p = \frac{\rho}{\mu} kT$$

potom

$$\frac{dT}{dh} = -\frac{\mu g}{k} \frac{\kappa - 1}{\kappa}$$

Pro $g = 9.81 \text{ m} \cdot \text{s}^{-2}$, $\mu = 29m_{\text{H}}$ a $\kappa = 1.4$ vyjde

$$\frac{dT}{dh} \approx 10 \text{ K} \cdot \text{km}^{-1}$$

13. Předpokládejme, že atmosféra planety Venuše obsahuje $k_1 = 96.5\%$ molekul CO_2 a $k_2 = 3.5\%$ molekul N_2 . Ostatní složky můžeme zanedbat. Teplota atmosféry je $t = 464^\circ\text{C}$ a atmosférický tlak na povrchu Venuše obsahuje $p_0 = 9.1\text{MPa}$. Hmotnost planety je $M = 4.87 \cdot 10^{24} \text{ kg}$ a poloměr $R = 6052 \text{ km}$.

(a) Určete hustotu ρ_0 atmosféry a gravitační zrychlení g_v u povrchu Venuše.

(b) K výzkumu atmosféry planety použijeme otevřený „horkovzdušný balon“ (plněný ovšem atmosférou planety) o objemu $V = 50 \text{ m}^3$. Hmotnost konstrukce je $m = 100 \text{ kg}$. Na jakou teplotu t_1 musíme ohřát plyn v balonu, aby začal stoupat nad povrch planety? Při které teplotě t_2 uvnitř balonu dosáhneme výšky 1 km ?

Rotaci Venuše a pokles gravitačního zrychlení při výstupu balonu zanedbejte. Teplotu atmosféry do výšky 1 km považujte za konstantní. Molární hmotnosti obou hlavních složek atmosféry Venuše jsou $M_m(\text{CO}_2) = 44.0 \cdot 10^{-3} \text{ kg} \cdot \text{mol}^{-1}$, $M_m(\text{N}_2) = 28.0 \cdot 10^{-3} \text{ kg} \cdot \text{mol}^{-1}$.

Řešení:

(a) Hustotu atmosféry určíme pomocí stavové rovnice ve tvaru

$$p = \frac{\rho k_{\text{B}} T}{\mu}$$

kde μ je střední molekulová hmotnost, kterou spočítáme pomocí vzorce

$$\mu = \frac{k_1 M_{m_1} + k_2 M_{m_2}}{N_{\text{A}}} = 7.21 \times 10^{-24} \text{ kg}$$

Hustota atmosféry je potom rovna

$$\rho = \frac{\mu p}{k_{\text{B}} T} = 64.518 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$$

Velikost gravitačního zrychlení spočítáme přímým dosazením do vzorce

$$a_g = \frac{GM}{R^2} = 8.87 \text{ m} \cdot \text{s}^{-2}$$

(b) K výpočtu teploty využijeme Archimedova zákona. Velikost vztlakové síly musí být větší nebo rovna velikosti síly tíhové, rozepsáno

$$\rho_{\text{atm.}} V_{\text{bal}} g \geq mg = (m_{\text{bal}} + m_{\text{plyn}}) g = \frac{m}{V} + \frac{\mu p}{k_{\text{B}} T}$$

z této rovnice snadno vyjádříme teplotu ve tvaru

$$T \geq \frac{T_{\text{atm}}}{1 - \frac{mk_{\text{B}}T_{\text{atm.}}}{V\mu p}} = 760.73 \text{ K}$$

Pro výpočet teploty potřebné k tomu, aby mohl balon vzletnout do výšky 1 km potřebujeme určit hustotu/tlak atmosféry v příslušné výšce. Barometrickou rovnici můžeme odvodit z rovnice hydrostatické rovnováhy, kterou zapíšeme ve tvaru

$$\frac{\partial p}{\partial h} = -\rho g$$

do které dosadíme stavovou rovnici ideálního plynu

$$\frac{\partial p}{\partial h} = -\frac{p\mu}{k_{\text{B}}T}g$$

řešení této rovnice je ve tvaru

$$p(h) = p_0 \exp\left(-\frac{\mu}{k_{\text{B}}T}h\right)$$

resp. hustota (dosazení do stavové rovnice)

$$\rho(h) = \frac{\mu p_0}{k_{\text{B}}T} \exp\left(-\frac{\mu}{k_{\text{B}}T}h\right) = 64.063 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$$

Předpokládejme, že plyn v balonu má stejný tlak jako plyn v atmosféře, potom můžeme pomocí stavové rovnice napsat

$$p = \frac{\rho_{\text{ball}}}{\mu} k_{\text{B}} T = \frac{\rho_{\text{atm.}}}{\mu} k_{\text{B}} T_{\text{atm}}$$

odkud dostaneme

$$\rho_{\text{bal.}} = \rho_{\text{atm.}} \frac{T_{\text{atm.}}}{T_{\text{bal.}}}$$

Podmínka pro teplotu potom je

$$T_2 \geq \frac{T}{1 - \frac{m}{V\rho_0} \exp\left(\frac{\mu}{k_{\text{B}}T}h\right)} = 762 \text{ K}$$

14. Plyn je popsán stavovou rovnicí $p = p(V, T)$. Ukažte přímým výpočtem, že δQ není úplným diferenciálem.

Řešení:

Vyjdeme z první věty termodynamické $dE = \delta Q - p dV$, ze které vyjádříme δQ

$$\delta Q = dE + p dV$$

diferenciál energie můžeme rozepsat v proměnných teploty a objemu, potom

$$\delta Q = \left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_V dT + \left[\left(\frac{\partial E}{\partial V}\right)_T + p\right] dV$$

Vzpomeneme si, jaká podmínka musí platit pro úplný diferenciál a použijeme ji na příslušný vzorec

$$\frac{\partial}{\partial V} \left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_V = \frac{\partial}{\partial T} \left(\frac{\partial E}{\partial V}\right)_T + \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V$$

vzhledem k záměnnosti parciálních derivací dostaneme

$$\left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V = 0$$

což je však ve sporu s předpokladem, že je tlak funkcí objemu. Tato podmínka tedy není splněna a zřejmě se nejedná o úplný diferenciál.

15. Energie částice uzavřené v nekonečně vysoké potenciálové jámě s rozměry $L_x \times L_y \times L_z$ je dána vztahem

$$E = \frac{\hbar^2}{2m} \pi^2 \left(\frac{n_x^2}{L_x^2} + \frac{n_y^2}{L_y^2} + \frac{n_z^2}{L_z^2} \right)$$

Předpokládejte, že $L_x = L_y = L_z = L$. Předpokládejte, že systém jako celek je charakterizován energií systému. Jak je určen mikrostav, jak makrostav? Spočítejte sílu, kterou částice působí na stěny nádoby. Určete vztah energie systému a tlaku.

Řešení:

Makrostav je popsán makroskopickými charakteristikami systému, kterou můžeme přímo měřit. V tomto případě je makrostav charakterizován energií $E(L, n_x, n_y, n_z)$. Pro daný makrostav existuje několik mikrostavů, které však nemůžeme odlišit. Zde je mikrostav charakterizován hodnotami n_x, n_y, n_z .

Napišme, jak se změní energie systému při posunutí o pidi pidi kousek dx . Jelikož předpokládáme skutečně pidi pidi změnu, provedeme pak rozvoj pouze do prvního řádu

$$E(L + dx, L, L) = E(L, L, L) - \frac{\hbar^2 \pi^2}{mL^3} n_x^2 dx$$

Potom

$$dE = -\frac{\hbar^2 \pi^2}{mL^3} n_x^2 dx$$

Jelikož je v platnosti relace $dE = -\mathbf{F} \cdot d\mathbf{r}$, dostaneme pro působící sílu vzorec

$$F_x = \frac{\hbar^2 \pi^2 n_x^2}{mL^3}$$

tlak je roven $p = F/S$, a proto

$$p = \frac{\hbar^2 \pi^2 n_x^2}{mL^5}$$

Střední hodnoty jsou následující: tlak:

$$\langle p_x \rangle = \left\langle \frac{\hbar^2 \pi^2 n_x^2}{mL^5} \right\rangle = \frac{\hbar^2 \pi^2}{mL^5} \langle n_x^2 \rangle$$

a energie

$$\langle E \rangle = \frac{\hbar^2 \pi^2}{mL^3} (\langle n_x^2 \rangle + \langle n_y^2 \rangle + \langle n_z^2 \rangle) = \frac{\langle p \rangle}{2L^3}.$$

16. Odvod'te z existence stavové rovnice $f(p, V, T) = 0$ vztah

$$\alpha = p \cdot \beta \cdot \kappa$$

mezi termickým koeficientem roztažnosti $\alpha := \frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p$, koeficientem izochorické rozptavenosti $\beta := \frac{1}{p} \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V$ a koeficientem izotermické kompresibility $\kappa := -\frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial p} \right)_T$.

Řešení:

Dosadíme příslušné výrazy do pravé strany

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

17. Stavová rovnice má tvar $p = f(V) \cdot T$. Dokažte:

(a) $\left(\frac{\partial E}{\partial V} \right)_T = 0$

(b) pokud platí a), pak $\left(\frac{\partial E}{\partial p} \right)_T = 0$.

Řešení:

(a) Z první věty termodynamické vyjádříme výraz $\delta Q/T$

$$\frac{\delta Q}{T} = \frac{1}{T} \left(\frac{\partial E}{\partial T} \right)_V dT + \frac{1}{T} \left[\left(\frac{\partial E}{\partial V} \right)_T + p \right] dV$$

Následující vzorec bude používán hodně často, proto je nutné odvození udělat pořádně! Jelikož se jedná o úplný diferenciál, musí být derivace prvního členu podle objemu roven

derivaci druhého členu podle teploty, tedy Využijeme druhou větu termodynamickou pro kvazistatické procesy, kterou dosadíme do první věty termodynamické

$$dS = \frac{dE}{T} + \frac{p}{T} dV \quad (7)$$

Víme, že dE je úplný diferenciál, který rozepíšeme v proměnných teploty a objemu

$$dE = \left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_V dT + \left(\frac{\partial E}{\partial V}\right)_T dV \quad (8)$$

dostaneme

$$dS = \frac{1}{T} \left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_T dT + \frac{1}{T} \left[\left(\frac{\partial E}{\partial V}\right)_T + p \right] dV \quad (9)$$

Víme, že dS je též úplný diferenciál, a proto musí platit

$$\left\{ \frac{\partial}{\partial V} \left[\frac{1}{T} \left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_V \right] \right\}_T = \left\{ \frac{\partial}{\partial T} \left[\frac{1}{T} \left[\left(\frac{\partial E}{\partial V}\right)_T + p \right] \right] \right\}_V$$

odkud

$$\frac{1}{T} \left[\frac{\partial}{\partial V} \left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_T \right]_V = -\frac{1}{T^2} \left[\left(\frac{\partial E}{\partial V}\right)_T + p \right] + \frac{1}{T} \left\{ \left[\frac{\partial}{\partial T} \left(\frac{\partial E}{\partial V}\right)_V \right]_T + \left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V \right\}.$$

Druhé derivace zmizí a výraz na závěr vynásobíme T^2 . Dostaneme

$$\left(\frac{\partial E}{\partial V}\right)_T + p = T \left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V \quad (10)$$

Nyní stačí spočítat příslušné parciální derivace

$$\left(\frac{\partial E}{\partial V}\right)_T = T f(V) - f(V)T = 0$$

(b) Derivaci energie podle objemu přepíšeme následujícím způsobem

$$\left(\frac{\partial E}{\partial p}\right)_T = \left(\frac{\partial E}{\partial V}\right)_T \left(\frac{\partial V}{\partial p}\right)_T = 0$$

18. Pro ideální plyn spočtete $\left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_{\text{ad}}$, $\left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_T$.

Řešení:

19. Ukažte, že pro plyn popsaný stavovou rovnicí $f(p, V, T) = 0$ platí

$$\left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_{\text{ad}} = \left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_T \frac{c_p}{c_v}$$

Řešení:

Levou stranu si rozepíšeme pomocí nové proměnné T

$$\left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_S = \left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_T + \left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V \left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_S \quad (11)$$

Nyní dokážeme tři důležité vzorce vyplývající z první věty termodynamické, ze které si vyjádříme teplo

$$\delta Q = dE + p dV \quad (12)$$

Nejprve si odvodíme další důležitý vzorec popisující rozdíl c_p a c_V . Vyjdeme opět z (12), kde opět rozepíšeme dE

$$\delta Q = \left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_T dT + \left[\left(\frac{\partial E}{\partial V}\right)_T + p\right] dV$$

Nyní rozepíšeme objem jako funkci tlaku a teploty

$$dV = \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p dT + \left(\frac{\partial V}{\partial p}\right)_T dp$$

Jelikož chceme vyjádřit tepelnou kapacitu za konstantního tlaku, položíme $dp = 0$. Navíc platí

$$c_V = \left(\frac{\delta Q}{\partial T}\right)_V \quad (13)$$

Dosadíme do vztahu pro δQ

$$\delta Q = c_V dT + \left[\left(\frac{\partial E}{\partial V}\right)_T + p\right] \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p dT = \left[c_V + T \left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p\right] dT$$

kde jsme využili vzorec (10). Z tohoto vzorce již vyplývá

$$c_p = \left(\frac{\delta Q}{\partial T}\right)_p = c_V + T \left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p \quad (14)$$

Před samotným výpočtem bude ještě nutné vyjádřit adiabatickou derivaci. Začneme opět s (12). Zajímají nás adiabatické děje, a proto $\delta Q = 0$

$$0 = dE + p dV$$

dE klasicky rozepíšeme v proměnných objemu a teploty. Využijeme první odvozený vzorec pro derivaci energie podle objemu. Dostaneme

$$0 = T \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V dV + c_V dT$$

kde nyní dT rozepíšeme jako funkci objemu a entropie. Zajímají nás procesy, při kterých je entropie konstantní, a proto můžeme vzít člen sdS nulový

$$0 = T \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V dV + c_V \left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_S dV$$

Odtud zřejmě dostáváme

$$\left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_S = -\frac{T}{c_V} \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V \quad (15)$$

Máme odvozeny všechny důležité identity, které nyní stačí správně zkombinovat. Vzorec (14) dosadíme do (15) za derivaci tlaku podle teploty

$$\left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_S = -\frac{c_p - c_V}{c_V} \left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_p$$

Tento vzorec můžeme dosadit do (11), obdržíme

$$\left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_S = \left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_T - \frac{c_p - c_V}{c_V} \left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V \left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_p$$

Součin parciálních derivací můžeme upravit

$$\left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V \left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_p = -\left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_T$$

Po dosazení

$$\left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_S = \left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_T + \frac{c_p - c_V}{c_V} \left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_T = \left[1 + \frac{c_p - c_V}{c_V}\right] \left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_T = \frac{c_p}{c_V} \left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_T$$

a konečně dostáváme hledaný výraz. Při použití Maxwellových relací je postup jednodušší.

20. Ukažte platnost relace $c_p - c_V = R$ mezi izobarickým a izochorickým specifickým teplem jednoho molu ideálního plynu. Vnitřní energie ideálního plynu nezávisí na jeho objemu.

Řešení:

Tuto rovnici stačí spočítat z dříve dokázaného vzorce (14). Dosadíme rovnici ideálního plynu

$$c_p - c_V = T \left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p = T \frac{p}{T} \frac{V}{T} = \frac{pV}{T} = nR$$

Pro 1 mol plynu je toto rovno právě R , Mayerova relace je tedy dokázána.

21. Vypočtěte entropii ideálního plynu při $c_p = \text{konst.}$, $c_V = \text{konst.}$ Ukažte, že δQ není úplný diferenciál.

Řešení:

Vyjdeme ze vzorce (9), kam dosadíme (10), máme

$$dS = \frac{c_V}{T} dT + \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V dV$$

Dosadíme derivaci platnou pro ideální plyn

$$dS = \frac{c_V}{T} dT + \frac{nR}{V} dV$$

Je zřejmé, že se jedná o úplný diferenciál. Z první rovnice

$$\left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_V = \frac{c_V}{T}$$

dostaneme

$$S(V, T) = c_V \ln(T) + C(V)$$

zderivujeme nyní podle objemu

$$\left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_T = \left(\frac{\partial C(V)}{\partial V}\right)_T = \frac{nR}{V}$$

potom

$$C(V) = nR \ln(V) + \text{konst.}$$

Hledaná entropie je rovna

$$S(T, V) = c_V \ln(T) + nR \ln(V) + \text{konst.}$$

22. Ukažte platnost relace $pV^\kappa = \text{konst.}$ ($\kappa = c_p/c_V$ je adiabatickým exponentem) v kvazistatickém adiabatickém procesu ideálního plynu. Spočtete κ za předpokladu, že $c_V = \frac{3}{2}R$.

Řešení:

Vyjdeme ze spočítané entropie ideálního plynu, která je konstantní

$$S(T, V) = c_V \ln(T) + nR \ln(V) + \text{konst.} = \text{const.}$$

konst. schováme do const. a dále upravíme

$$\ln(T) + \ln\left(V^{\frac{nR}{c_V}}\right) = \ln\left(TV^{\frac{nR}{c_V}}\right) = \text{konst.}$$

z této rovnice

$$TV^{\frac{nR}{c_V}} = \text{konst.}$$

Dosad'me nyní za teplotu ze stavové rovnice ideálního plynu

$$\frac{pV}{nR} V^{\frac{nR}{c_V}} = \text{konst.}$$

nR se může zahrnout do konst.

$$pV^{1+\frac{nR}{c_V}} = \text{konst.}$$

Využijeme Mayerovy relace

$$pV^{1+\frac{c_p-c_v}{c_v}} = pV^{\frac{c_p}{c_v}} = pV^K = \text{konst.}$$

Máme tedy dokázanou rovnici adiabaty pro ideální plyn. Je dobré zdůraznit, že to platí skutečně jen pro ideální plyn a ne např. pro van-der Waalsův plyn.

23. Pro plyn bylo experimentálně zjištěno, že součin tlaku a objemu je funkcí pouze teploty, $pV = f(T)$ a že vnitřní energie závisí také pouze na teplotě. Jaký tvar má $f(T)$?

Řešení:

Výpočet funkce provedeme dosazením stavové rovnice $p = f(T)/V$ do

$$\left(\frac{\partial E}{\partial V}\right)_T + p = T \left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V \quad (16)$$

po dosazení

$$\frac{f(T)}{V} = T \left(\frac{\partial \frac{f(T)}{V}}{\partial T}\right)_V = \frac{T}{V} \left(\frac{\partial f(T)}{\partial T}\right)_V$$

a integraci

$$f(T) = \text{konst.} \cdot T \quad (17)$$

24. U fotonového plynu je hustota energie pouze funkcí teploty a tlak je dán vztahem $p = \frac{1}{3}u(T)$, kde $u(T) = E/V$. Spočtete

- (a) Funkci $u(T)$,
- (b) entropii,
- (c) rovnici izotermy a adiabaty.

Řešení:

(a) Výpočet funkce u provedeme dosazením stavové rovnice do

$$\left(\frac{\partial E}{\partial V}\right)_T + p = T \left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V \quad (18)$$

jelikož víme, že $E = Vu(T)$, potom

$$u(T) + \frac{1}{3}u(T) = T \frac{1}{3} \frac{\partial u(T)}{\partial T} \quad (19)$$

jejíž řešením je

$$u(T) = \text{konst.} \cdot T^4 \quad (20)$$

(b) Entropie je rovna

$$dS = \frac{c_v}{T} dT + \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V dV$$

ze zadání spočítáme tepelnou kapacitu

$$c_V = \left(\frac{\partial E}{\partial T} \right)_V = 4V \text{ konst. } T^3$$

potom pro dS dostaneme

$$dS = 4V \text{ konst. } T^2 dT + \frac{4}{3} \text{ konst. } T^3 dV$$

Jedná se o úplný diferenciál, takže jednoduchou integrací (resp. dvěma integracemi a jednou derivací) nám vyjde entropie rovna

$$S(T, V) = \frac{8}{3} V \text{ konst. } T^3 + \text{konst. } 2. \quad (21)$$

(c) Rovnici adiabaty určíme snadno z posledně spočítaného výrazu pro entropii, ta totiž musí být v případě kvazistatických dějů konstantní:

$$S(T, V) = \text{konst.}$$

z výrazu můžeme všechny konstanty podělením nebo odečtením zahrnout do konstanty na pravé straně, potom

$$V \cdot T^3 = \text{konst} \quad (22)$$

Rovnici izotermy zjistíme ze stavové rovnice, která říká, že pokud je teplota konstantní, musí být konstantní i tlak. Rovnice totiž nezávisí na objemu.

25. Tyč je zkroucena momentem síly M o úhel φ . (a) Dokažte, že první věta termodynamická je v tomto případě ve tvaru:

$$dE = \delta Q + M d\varphi. \quad (23)$$

(b) Odvod'te z definice tepelné kapacity (a první věty termodynamické) vyjádření c_M a c_φ .

(c) Najděte vztah mezi $\left(\frac{\partial M}{\partial \varphi} \right)_{\text{adiab}}$ a $\left(\frac{\partial M}{\partial \varphi} \right)_{\text{izoterm}}$.

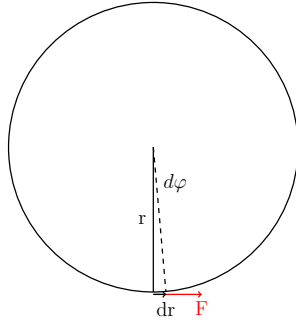
Řešení:

(a) Z vyjádření práce ve tvaru

$$dW = \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r} = -\mathbf{F} \cdot (\mathbf{r} \times d\varphi), \quad (24)$$

kde \mathbf{F} je působící síla, $d\mathbf{r}$ je element posunu bodu a $d\varphi$ vektor otočení o úhel $d\varphi$ v ose rotace. Ukážeme, že $dW = -(\mathbf{F} \times \mathbf{r}) \cdot d\varphi$, např. pomocí vyjádření přes antisymetrický tenzor ε_{ijk} . Element práce dW vyjádříme pomocí zápisu pomocí antisymetrického epsilon tenzoru

$$-\mathbf{F} \cdot (\mathbf{r} \times d\varphi) = -F_i \cdot (\varepsilon_{ijk} \cdot r_j \cdot d\varphi_k) = -\varepsilon_{kij} \cdot F_i \cdot r_j \cdot d\varphi_k = -(\mathbf{F} \times \mathbf{r}) \cdot d\varphi = \mathbf{M} \cdot d\varphi$$



Obrázek 3: Kroucení tyče.

kde jsme použili definici momentu síly $\mathbf{M} = -\mathbf{F} \times d\varphi$. Při vhodné volbě souřadnicové soustavy: hlavní osa kartézské soustavy souřadnic splývá s osou symetrie tyče, potom se skalární součin zjednoduší na součin dvou skalárů a my první větu termodynamickou můžeme zapsat ve tvaru

$$dE = \delta Q + M d\varphi \quad (25)$$

(b) c_φ vyjádříme analogicky c_V , pro $\varphi = \text{konst.}$ máme 1 VT:

$$dE = \delta Q$$

odkud

$$\left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_\varphi = \left(\frac{\delta Q}{\partial T}\right)_\varphi = c_\varphi \quad (26)$$

c_M je trochu složitější, z 1VT vyjádříme δQ a dE rozepíšeme jako funkci teploty a úhlu:

$$\delta Q = \left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_\varphi dT + \left(\frac{\partial E}{\partial \varphi}\right)_T d\varphi - M d\varphi = c_\varphi dT + \left[\left(\frac{\partial E}{\partial \varphi}\right)_T - M\right] d\varphi$$

Dalším úkolem je spočítat parciální derivaci podle úhlu za konstantní teploty. To se provede analogicky s předchozím případem, kdy jsme měli proměnné tlaku a objemu. Víme, že $\delta Q/T$ je úplným diferenciálem, a tak po podělení obou stran rovnice teplotou využijeme podmínku nutnou pro úplný diferenciál, potom

$$\left(\frac{\partial E}{\partial \varphi}\right)_T - M = -T \left(\frac{\partial M}{\partial T}\right)_\varphi \quad (27)$$

dosadíme do upravené 1VT

$$\delta Q = c_\varphi dT - T \left(\frac{\partial M}{\partial T}\right)_\varphi d\varphi$$

zajímá nás tepelná kapacita, která je dána podílem δQ a diferenciálu teploty za konstantní M , proto přepíšeme vše v proměnných teploty a momentu síly; členy s momentem síly vypadnou, neboť je M konstantní

$$\left(\frac{\delta Q}{\partial T}\right)_M dT = \left[c_\varphi - T \left(\frac{\partial M}{\partial T}\right)_\varphi \left(\frac{\partial \varphi}{\partial T}\right)_M \right] dT$$

parciální derivace na levé straně rovnice je definice c_M , jelikož rovnice platí pro libovolné dT , můžeme psát

$$c_M = c_\varphi - T \left(\frac{\partial M}{\partial T} \right)_\varphi \left(\frac{\partial \varphi}{\partial T} \right)_M \quad (28)$$

(c) Nejprve musíme vyjádřit nějakou parciální derivaci pro adiabatické děje, tu získáme z 1VT, adiabatické (kvazistatické) děje jsou za konstantní Q , tj.

$$0 = c_\varphi dT - T \left(\frac{\partial M}{\partial T} \right)_\varphi d\varphi = -T \left(\frac{\partial M}{\partial T} \right)_\varphi \left(\frac{\partial \varphi}{\partial T} \right)_{\text{ad.}} dT$$

potom

$$\left(\frac{\partial \varphi}{\partial T} \right)_{\text{ad.}} = \frac{c_\varphi}{T} \left(\frac{\partial T}{\partial M} \right)_\varphi$$

dosadíme 28) za $\left(\frac{\partial T}{\partial M} \right)_\varphi$ a vyjádříme $\left(\frac{\partial T}{\partial \varphi} \right)_a$.

$$\left(\frac{\partial T}{\partial \varphi} \right)_{\text{ad.}} = \left(1 - \frac{c_M}{c_\varphi} \right) \left(\frac{\partial T}{\partial \varphi} \right)_M$$

nyň využijeme vzorce (odvozeného na začátku)

$$\left(\frac{\partial M}{\partial \varphi} \right)_{\text{ad.}} = \left(\frac{\partial M}{\partial \varphi} \right)_T + \left(\frac{\partial M}{\partial T} \right)_\varphi \left(\frac{\partial T}{\partial \varphi} \right)_{\text{ad.}}$$

a dosadíme za poslední parciální derivaci

$$\left(\frac{\partial M}{\partial \varphi} \right)_T + \left(\frac{\partial M}{\partial T} \right)_\varphi \left(1 - \frac{c_M}{c_\varphi} \right) \left(\frac{\partial T}{\partial \varphi} \right)_M = \left(\frac{\partial M}{\partial \varphi} \right)_T + \left(\frac{\partial M}{\partial \varphi} \right)_T \left(1 - \frac{c_M}{c_\varphi} \right) = \frac{c_M}{c_\varphi} \left(\frac{\partial M}{\partial \varphi} \right)_T$$

Hledaný vzorec tedy je

$$\left(\frac{\partial M}{\partial \varphi} \right)_{\text{ad.}} = \frac{c_M}{c_\varphi} \left(\frac{\partial M}{\partial \varphi} \right)_T \quad (29)$$

26. (a) 1 kg vody s teplotou 0°C je přiveden do tepelného kontaktu s velkým rezervoárem s teplotou 100°C . Spočítejte změnu entropie vody, rezervoáru a celé soustavy po ustavení rovnováhy.

(b) Spočítejte změnu entropie celé soustavy, pakliže voda byla nejprve v kontaktu s rezervoárem s teplotou 50° a poté s rezervoárem s teplotou 100°C .

(c) Jak zajistit, aby se při ohřevu vody entropie soustavy nezměnila?

Řešení:

(a) Při výpočtu předpokládáme, že těleso je oproti vodě tak velké, že se jeho teplota změní zanedbatelně. Změna entropie je potom rovna

$$\begin{aligned}\Delta S_R &= \frac{\Delta Q}{T} = \frac{mc_V(T_1 - T_2)}{T_2} = mc_V \left(\frac{T_1}{T_2} - 1 \right) = -1125.6 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \\ \Delta S_T &= \int_{T_1}^{T_2} dT \frac{mc_V(T_2 - T_1)}{T} = mc_V(T_2 - T_1) \ln(T) \Big|_{T_1}^{T_2} \\ &= mc_V(T_2 - T_1) \ln \left(\frac{T_2}{T_1} \right) = 131022 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1}\end{aligned}$$

celková změna entropie soustavy tedy je

$$\Delta S = \Delta S_R + \Delta S_T = 1298896.4 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1}$$

(b) Dosadíme opět do předchozích vzorců, avšak s rozdílnými teplotami. Při prvním ohřevu dojde k následující změně entropie:

$$\Delta S_{R1} = -649.9 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1}, \Delta S_{R2} = -562.8 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1}$$

a těleso

$$\Delta S_{T1} = 35300 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1}, \Delta S_{T2} = 30211 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1}$$

(c) Uvažme, že máme $N+1$ rezervoárů. Nultý rezervoár je v tepelné rovnováze s tělesem. Těleso budeme postupně přikládat k jednotlivým rezervoárům postupně podle zvyšující se teploty, dokud se neohřeje na teplotu T_2 . Teplota rezervoárů se zvyšuje vždy o stejnou teplotu, takže teplota i -tého rezervoáru je rovna

$$T(i) = \frac{T_2 - T_1}{N}i - T_1 \quad (30)$$

řekněme, že má nyní těleso teplotu $T(i)$ a budeme ho ohřívat na teplotu $T(i+1)$. Změnu entropie rezervoáru spočítáme analogicky k předchozímu příkladu

$$\Delta S_R = mc_V \frac{T(i) - T(i+1)}{T(i+1)} \quad (31)$$

a těleso

$$\Delta S_T = mc_V \ln \frac{T(i+1)}{T(i)} \quad (32)$$

po dosazení konkrétních $T(i)$ obdržíme, označme výraz $a = \frac{T_2 - T_1}{N}$

$$\Delta S_R = mc_V \frac{-a}{a(i+1) - T_2} \quad (33)$$

a těleso

$$\Delta S_T = mc_V a \ln \frac{a(i+1) - T_2}{a - T_2} \quad (34)$$

celkovou změnu entropie získáme součtem změn entropií přes všechny cykly

$$\Delta S_R = mc_V \sum_{i=1}^N \frac{-a}{a(i+1) - T_2} \quad (35)$$

a těleso

$$\Delta S_T = mc_V a \sum_{i=1}^N \ln \frac{a(i+1) - T_2}{a - T_2} \quad (36)$$

Součet logaritmů je jednoduchý, prostřední členy se odečtou a zbydou pouze krajní členy, tj.

$$\Delta S_T = mc_V a \ln \frac{a(N+1) - T_2}{a - T_2} \quad (37)$$

konečný součet harmonické řady nelze spočítat analyticky, víme, že sumu lze přibližně nahradit integrálem a potom

$$\begin{aligned} \Delta S_R &= mc_V \sum_{i=1}^N \frac{-a}{a(i+1) - T_2} \approx - \int_1^N \dim c_V a \frac{1}{a(i+1) - T_2} \\ &= -mc_V a \ln \frac{a(N+1) - T_2}{a - T_2} \end{aligned}$$

pro dostatečně vysoká N to platí přesně. Je zřejmé, že to je přesně opačná hodnota ke změně entropie tělesa, součet se tedy blíží nule se zvyšujícím se N , protože se zpřesňuje aproximace sumace integrací provedená v posledním kroku.

27. Ukažte, že pro malé odchylky $\delta\rho$, δp od rovnovážných hodnot hustoty ρ_0 a tlaku p_0 je možné šíření zvukových vln popsat vlnovou rovnicí

$$\frac{\partial^2 \delta p}{\partial t^2} = c^2 \frac{\partial^2 \delta p}{\partial x^2}, \quad (38)$$

kde rychlost zvuku je dána vztahem $c = \sqrt{(\partial p / \partial \rho)_{\text{ad}}}$ předpokládáme-li, že děje jsou natolik rychlé, že nedochází k výměně tepla mezi jednotlivými elementy vzduchu. Ukažte, že rychlost zvuku může být spočtena také jako $c = \sqrt{\kappa_{\text{ad}} / \rho_0}$, kde adiabatická kompresibilita $\kappa_{\text{ad}} := -V \left(\frac{\partial p}{\partial V} \right)_{\text{ad}}$. Spočtete rychlost zvuku ve vzduchu za předpokladu, že vzduch je tvořen pouze molekulami N_2 a že $\kappa = c_p / c_V = 7/5$.

Řešení:

Vyjdeme z Eulerovy rovnice pro pohyb tekutin

$$\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + (\mathbf{v} \cdot \nabla) \mathbf{v} = -\frac{\nabla p}{\rho}$$

případ zjednodušíme na 1 D, předpokládáme, že se vlny pohybují po přímce a osu x nasměrujeme ve směru vektoru grupové rychlosti těchto vln, Eulerova rovnice potom bude

$$\rho \frac{\partial v}{\partial t} + \rho v \frac{\partial v}{\partial x} = -\frac{\partial p}{\partial x} \quad (39)$$

a rovnice kontinuity

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial(\rho v)}{\partial x} = 0 \quad (40)$$

Následně budeme předpokládat, že hustota se mění o malou hodnotu oproti její střední hodnotě, což zapíšeme jako

$$\rho = \rho_0 + \delta\rho = \rho_0 + \left(\frac{\partial\rho}{\partial p}\right)_{\text{ad.}} \delta p \quad (41)$$

na pravé straně rovnice předpokládáme, že je zvukové vlnění adiabatický děj. Podobně rozepíšeme rychlost v , u které můžeme vhodně zvolit souřadnou soustavu tak, aby $v_0 = 0$, potom

$$v = \delta v \quad (42)$$

příslušné rozvoje dosadíme do jednotlivých rovnic, potom:

$$\begin{aligned} \rho_0 \frac{\partial \delta v}{\partial t} + \delta\rho \frac{\partial \delta v}{\partial t} + \rho_0 \delta v \frac{\partial \delta v}{\partial x} + \delta\rho \delta v \frac{\partial \delta v}{\partial x} = \\ \rho_0 \frac{\partial \delta v}{\partial t} + \left(\frac{\partial\rho}{\partial p}\right)_{\text{ad.}} \delta p \frac{\partial \delta v}{\partial t} + \rho_0 \delta v \frac{\partial \delta v}{\partial x} + \left(\frac{\partial\rho}{\partial p}\right)_{\text{ad.}} \delta v \frac{\partial \delta v}{\partial x} = -\frac{\partial(p_0 + \delta p)}{\partial x} = \frac{\partial \delta p}{\partial x}, \end{aligned}$$

v rovnici zanedbáme na levé straně druhý, třetí a čtvrtý člen, protože jsou výrazně menší než člen první, na pravé straně zbude pouze derivace fluktuace tlaku

$$\rho_0 \frac{\partial \delta v}{\partial t} = -\frac{\partial \delta p}{\partial x} \quad (43)$$

to samé dosadíme do rovnice kontinuity

$$\left(\frac{\partial\rho}{\partial p}\right)_{\text{ad.}} \frac{\partial \delta p}{\partial t} + \rho_0 \frac{\partial \delta v}{\partial x} + \left(\frac{\partial\rho}{\partial p}\right)_{\text{ad.}} \frac{\partial(\delta p \delta v)}{\partial x} = 0$$

třetí člen opět zanedbáme, protože násobek fluktuace je výrazně nižší než první dva členy, pak

$$\left(\frac{\partial\rho}{\partial p}\right)_{\text{ad.}} \frac{\partial \delta p}{\partial t} = -\rho_0 \frac{\partial \delta v}{\partial x} \quad (44)$$

rovnici (51) zderivujeme podle času, rovnici (52) zase podle souřadnice x , pravé strany se rovnají díky záměnnosti derivací potom dostaneme

$$\left(\frac{\partial\rho}{\partial p}\right)_{\text{ad.}} \rho_0 \frac{\partial^2 \delta v}{\partial t^2} = \rho_0 \frac{\partial^2 \delta v}{\partial x^2} \quad (45)$$

a nakonec po jednoduché úpravě dostaneme hledanou rovnici

$$\frac{\partial^2 \delta p}{\partial t^2} = c^2 \frac{\partial^2 \delta p}{\partial x^2} \quad (46)$$

Pro přepsání rychlosti zvuku pomocí adiabatické kompresibility parciální derivaci upravíme

$$c = \sqrt{\left(\frac{\partial p}{\partial \rho}\right)_{\text{ad.}}} = \sqrt{\left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_{\text{ad.}} \left(\frac{\partial V}{\partial \rho}\right)_{\text{ad.}}} = \sqrt{\left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_{\text{ad.}} \left(-\frac{m}{\rho^2}\right)}$$

zlomek přepíšeme jako

$$\frac{m}{\rho^2} = \frac{V}{\rho}$$

protože $m = \rho V$. Nakonec

$$c = \sqrt{-\frac{V}{\rho} \left(\frac{\partial p}{\partial V} \right)_{\text{ad.}}} = \sqrt{\frac{\kappa_{\text{ad}}}{\rho}}. \quad (47)$$

Pro výpočet rychlosti zvuku využijeme znalosti rovnice adiabaty ideálního plynu

$$pV^\kappa = p \frac{\mu^\kappa}{\mu^\kappa} V^\kappa = \frac{p\mu^\kappa}{\rho^\kappa} = \text{konst.} = K$$

odtud snadno určíme derivaci

$$\left(\frac{\partial p}{\partial \rho} \right)_{\text{ad}} = \kappa K \frac{\rho^{\kappa-1}}{\mu^\kappa} = \kappa K \frac{\rho^\kappa}{\mu^\kappa} \rho^{-1} = \kappa \frac{p}{\rho} = \kappa \frac{k_B T}{\mu}$$

kam jsme dosadili stavovou rovnici ideálního plynu $p = \rho k_B T / \mu$. Rychlost zvuku je potom

$$c = \sqrt{\kappa \frac{k_B T}{\mu}} = 493.67 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1} \quad (48)$$

28. Ideální plyn se adiabaticky rozšiřuje z objemu V_1 do vakua. Spočítejte růst entropie, pokud plyn v konečném stavu má objem V_2 a dokažte, že proces rozšiřování je nevratný.

Řešení:

Nejprve vypíšu vzorce, které při výpočtu použijeme. Jejich odvození byste měli najít v sešitě. První vzorec vyplývá z první věty termodynamické

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

dalším důležitým vzorcem je vyjádření entropie (resp. úplného diferenciálu) z první věty termodynamické

$$dS = \frac{c_V}{T} dT + \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V dV$$

Energie je stavová veličina. Proto je její změna dána jen počátečními a koncovými podmínkami bez ohledu na mezistavy, kterými plyn prošel. Proto změnu energie můžeme zapsat ve tvaru

$$\Delta E = \left(\frac{\partial E}{\partial T} \right)_V \Delta T + \left(\frac{\partial E}{\partial V} \right)_T \Delta V = c_V \Delta T + \left[T \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V - p \right] \Delta V$$

Jelikož se jedná o izolovanou soustavu, musí být celková energie konstantní, tedy $\Delta E = 0$. Odtud snadno zjistíme, že

$$\Delta T = \frac{1}{c_V} \left[p - T \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V \right] \Delta V$$

Entropie je rovněž stavová veličina, proto můžeme ze stejných důvodů napsat

$$\Delta S = \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_V \Delta T + \left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_T \Delta V = \frac{c_V}{T} \Delta T + \left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V \Delta V$$

kam dosadíme za ΔT a dostaneme

$$\Delta S = \frac{p}{T} \Delta V$$

29. Van der Waalsova stavová rovnice pro 1 mol plynu má tvar

$$\left(p + \frac{a}{V^2}\right)(V - b) = RT \quad (49)$$

kde a, b jsou konstanty. Pro dané T může mít křivka dva extrémy dané rovnicí

$$\left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_T = 0$$

V kritickém bodě určeném parametry T_c, p_c a V_c navíc platí

$$\left(\frac{\partial^2 p}{\partial V^2}\right)_T = 0$$

Spočítejte hodnoty T_c, p_c a V_c . Zapište stavovou rovnici pomocí proměnných $T' = T/T_c$, $p' = p/p_c$ a $V' = V/V_c$.

Řešení:

Nejprve spočítáme první a druhou derivaci tlaku podle objemu za konstantní teploty:

$$\left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_T = -\frac{RT}{(V-b)^2} + \frac{2a}{V^3} = 0 \quad (50)$$

a

$$\left(\frac{\partial^2 P}{\partial V^2}\right)_T = \frac{2RT}{(V-b)^3} - \frac{6a}{V^4} = 0 \quad (51)$$

Z obou rovnic vyjádříme výraz $\frac{RT}{(V-b)^2}$, tedy

$$\frac{3a}{V^4} = \frac{2a}{V^3(V-b)}$$

odtud vychází kritický objem $V_c = 3b$. Dosazením do (40) získáme hodnotu kritické teploty, která je rovna

$$T_C = \frac{8a}{27Rb}$$

a kritický objem a kritickou teplotu dosadíme do stavové rovnice, odkud nám pro kritický tlak vyjde

$$p_C = \frac{a}{27b^2}$$

Do stavové rovnice stačí dosadit $T = T' \cdot T_c$, apod.

$$p' = \frac{8T'}{V' - 1} - \frac{3}{V'^2} \quad (52)$$

30. Určete:

- (a) vnitřní energii a entropii van der Waalsova plynu,
- (b) práci van der Waalsova plynu při vratné izotermické expanzi,
- (c) změnu teploty van der Waalsova plynu při adiabatické expanzi do vakua.

Řešení:

(a) Vnitřní energii spočítáme dosazením do vzorce

$$dE = c_V dT + \left[T \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V - p \right] dV = c_V dT + \frac{a}{V^2} dV$$

odtud snadno zjistíme, že

$$E = c_V T - \frac{a}{V} + \text{konst.}$$

Entropii určíme ze vzorce

$$dS = \frac{c_V}{T} dT + \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V dV = \frac{c_V}{T} dT + \frac{R}{V - b} dV$$

Potom

$$S = c_V \ln(T) + R \ln(V - b) + \text{konst.}$$

(b) Práci určíme dosazením stavové rovnice do

$$\begin{aligned} W &= \int_{V_1}^{V_2} dV p(T, V) = \int_{V_1}^{V_2} dV \left(\frac{RT}{V - b} - \frac{a}{V^2} \right) = \\ &RT \ln(V - b) + \frac{a}{V} \Big|_{V_1}^{V_2} = RT \ln \frac{V_2 - b}{V_1 - b} + a \left(\frac{1}{V_2} - \frac{1}{V_1} \right) \end{aligned}$$

(c) Vyjdeme pro rovnici entropie, změna entropie samotného plynu závisí jen na počátečním a konečném stavu, proto můžeme napsat:

$$\Delta S = \frac{c_V}{T} \Delta T + \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V \Delta V \quad (53)$$

jelikož počítáme adiabatický děj, je $\Delta S = 0$ a po dosazení ze stavové rovnice:

$$0 = \frac{c_V}{T} \Delta T + \frac{R}{V - b} \Delta V \quad (54)$$

odtud

$$\Delta T = -\frac{T}{c_V} \frac{R}{V - b} \Delta V \quad (55)$$

31. Jouleův-Thomsonův koeficient je definován pomocí parametru

$$\lambda = - \left(\frac{\partial T}{\partial p} \right)_H$$

(a) Ukažte, že

$$dH = T dS + V dp$$

a

$$\lambda = \frac{V}{C_p} (1 - T\alpha_p)$$

$\alpha_p := \frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p$ je koeficientem izobarické roztažnosti.

(b) Ukažte, že

$$\lambda = \frac{T \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V + V \left(\frac{\partial p}{\partial V} \right)_T}{C_p \cdot \left(\frac{\partial p}{\partial V} \right)_T}$$

(c) Ověřte, že $\lambda = 0$ pro klasický ideální plyn.

(d) Ukažte, že pro van der Waalsův plyn platí

$$\lambda = \frac{bp + \frac{3ab}{V^2} - \frac{2a}{V}}{\left(p - \frac{a}{V^2} + \frac{2ab}{V^3} \right) \cdot C_p}$$

(e) Vyjádřete rovnici inverzní křivky, která v $p-V$ diagramu představuje rozhraní mezi oblastí $\lambda > 0$ a $\lambda < 0$ pro případ van der Waalsova plynu.

Řešení:

(a) Jelikož je $H = H(S, p)$, je logické, že Legendrovou transformací dostaneme $dH = T dS + V dp$. Z tohoto vzorce také víme, že

$$\left(\frac{\partial H}{\partial S} \right)_p = T, \quad \left(\frac{\partial H}{\partial p} \right)_S = V \quad (56)$$

Začneme upravovat výraz pro λ , do kterého dosadíme zadané α_p a

$$c_p = T \left(\frac{\partial S}{\partial T} \right)_p$$

začneme upravovat postupně pravou stranu výrazu, použijeme identity pro parciální derivace, které známe

$$\begin{aligned} \frac{V}{C_p} (1 - T\alpha_p) &= \frac{V}{T \left(\frac{\partial S}{\partial T} \right)_p} \left[1 - \frac{T}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p \right] = \frac{V}{T} \left(\frac{\partial T}{\partial S} \right)_p - \left(\frac{\partial T}{\partial S} \right)_p \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p = \\ &= \left(\frac{\partial H}{\partial p} \right)_S \left(\frac{\partial S}{\partial H} \right)_p \left(\frac{\partial T}{\partial S} \right)_p - \left(\frac{\partial T}{\partial S} \right)_p \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p = \\ &= - \left(\frac{\partial S}{\partial p} \right)_H \left(\frac{\partial T}{\partial S} \right)_p - \left(\frac{\partial V}{\partial S} \right)_p = \\ &= - \left(\frac{\partial S}{\partial p} \right)_H \left(\frac{\partial T}{\partial S} \right)_p - \left(\frac{\partial T}{\partial p} \right)_S = - \left(\frac{\partial T}{\partial p} \right)_H = \lambda \end{aligned}$$

(b) Postup je stejný, jako v předchozím případě: rozepíšeme si pravou stranu a postupně upravujeme parciální derivace:

$$\begin{aligned}
\frac{T \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V + V \left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_T}{C_p \cdot \left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_T} &= \frac{T \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V + V \left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_T}{T \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_p \left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_T} = \\
\left(\frac{\partial T}{\partial S}\right)_p \left(\frac{\partial V}{\partial p}\right)_T \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V + \frac{V}{T} \left(\frac{\partial T}{\partial S}\right)_p \left(\frac{\partial V}{\partial p}\right)_T \left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_T &= \\
-\left(\frac{\partial T}{\partial S}\right)_p \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p + \frac{V}{T} \left(\frac{\partial T}{\partial S}\right)_p &= \\
-\left(\frac{\partial T}{\partial S}\right)_p \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p + \left(\frac{\partial H}{\partial p}\right)_S \left(\frac{\partial S}{\partial H}\right)_p \left(\frac{\partial T}{\partial S}\right)_p &= \\
-\left(\frac{\partial T}{\partial S}\right)_p \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p - \left(\frac{\partial S}{\partial p}\right)_H \left(\frac{\partial T}{\partial S}\right)_p &= \\
-\left(\frac{\partial V}{\partial S}\right)_p - \left(\frac{\partial S}{\partial p}\right)_H \left(\frac{\partial T}{\partial S}\right)_p &= -\left(\frac{\partial T}{\partial p}\right)_S - \left(\frac{\partial S}{\partial p}\right)_H \left(\frac{\partial T}{\partial S}\right)_p = -\left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_H = \lambda
\end{aligned}$$

(c) pro ideální plyn známe stavovou rovnici $pV = nRT$. Využijeme proto výraz pro λ z předchozího podúkol. Pokud má být λ nulové, bude buď čitatel nulový, nebo jmenovatel jdoucí k nekonečnu. Podívejme se nejprve na čitatel:

$$T \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V + V \left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_T = T \frac{nR}{V} - V \frac{nRT}{V^2} = \frac{nRT}{V} - \frac{nRT}{V} = 0 = \lambda$$

(d) Nejprve do požadovaného tvaru upravíme jmenovatel:

$$\begin{aligned}
C_p \cdot \left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_T &= C_p \cdot \left[\frac{RT}{(V-b)^2 - \frac{2a}{V^3}} \right] = \\
-C_p \frac{1}{V-b} \left[\frac{RT}{V-b} - \frac{2a(V-b)}{V^3} \right] &= -C_p \frac{1}{V-b} \left[\frac{RT}{V-b} - \frac{2a}{V^2} + \frac{2ab}{V^3} \right] = \\
&= -C_p \frac{1}{V-b} \left(p - \frac{a}{V^2} + \frac{2ab}{V^3} \right)
\end{aligned}$$

Analogicky upravíme čitatel

$$\begin{aligned}
\frac{RT}{V-b} - \frac{V}{V-b} \left(p - \frac{a}{V^2} + \frac{2ab}{V^3} \right) &= \frac{1}{V-b} \left[RT - V \left(p - \frac{a}{V^2} + \frac{2ab}{V^3} \right) \right] = \\
\frac{1}{V-b} \left[\left(p + \frac{a}{V^2} \right) (V-b) - pV + \frac{a}{V^2} - \frac{2ab}{V^3} \right] &= \frac{1}{V-b} \left(-bp - \frac{3ab}{V^2} + \frac{2a}{V} \right) = \\
&= -\frac{1}{V-b} \left(bp + \frac{3ab}{V^2} - \frac{2a}{V} \right)
\end{aligned}$$

Ve zlomku se podělí faktory $-1/(V-b)$, a získáme tak hledaný vzorec.

(e) Z podmínky, že čitatel musí být roven nule spočítáme rovnici

$$p = a \left(\frac{2}{bV} - \frac{3}{V^2} \right) \quad (57)$$

32. Ukažte, že termický koeficient roztažnosti

$$\alpha := \frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p$$

splňuje relaci

$$\left(\frac{\partial S}{\partial p} \right)_T = - \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p = -V\alpha$$

Řešení:

První rovnost je Maxwellova relace vyplývající z Gibbsova potenciálu. Rozšíříme-li prostřední výraz o objem, vypadne výraz pro α a dostaneme hledanou pravou stranu.

33. Ukažte, že specifické teplo při konstantním tlaku, c_p , a při konstantním objemu, c_V , splňují vztah

$$c_p - c_V = T \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p = -T \left(\frac{\partial S}{\partial V} \right)_T \left(\frac{\partial S}{\partial p} \right)_T.$$

Řešení:

Levá a prostřední strana jsou odvozeny již dříve, viz (14). Jednotlivé parciální derivace je možné přepsat pomocí Maxwellových relací na pravou stranu.

34. Volná energie systému $F(V, T) = -\frac{1}{3} \cdot \text{const} \cdot VT^4$. Určete jeho tlak, vnitřní energii, entropii, entalpii a Gibbsův potenciál.

Řešení:

- tlak: z rovnice pro volnou energii

$$dF = -S dT - p dV$$

snadno zjistíme, že

$$p = - \left(\frac{\partial F}{\partial V} \right)_T = \frac{1}{3} \cdot \text{const} \cdot T^4$$

- entropie: analogicky k předchozímu bodu:

$$S = - \left(\frac{\partial F}{\partial T} \right)_V = \frac{4}{3} \cdot \text{const} \cdot VT^3$$

- vnitřní energii spočítáme z volné energie snadno:

$$E = F + TS = \text{const} \cdot VT^4 = \left(\frac{4}{3} \right)^{\frac{4}{3}} \frac{V}{C^{\frac{1}{3}}} S^{\frac{4}{3}}$$