

Modelantwoord vraag 1 stat. fys 4-11-2015

$$1 a) W(\vec{v}) = C e^{-\beta \frac{1}{2} m (v_x^2 + v_y^2 + v_z^2)} \quad (\text{Boltzmann})$$

$$\text{met } \int d\vec{v} W(\vec{v}) = 1 \quad \text{dus } C = \frac{1}{\int d\vec{v} e^{-\beta \frac{1}{2} m \vec{v}^2}}$$

$$\Rightarrow C = \frac{1}{\left(\int_{-\infty}^{\infty} dv_x e^{-\frac{1}{2} \beta m v_x^2} \right)^3} = \left(\frac{1}{\sqrt{2\pi m k_B T}} \right)^3$$

max 3

$$= \left(\frac{m}{2\pi k_B T} \right)^{3/2}$$

$$\langle \frac{1}{2} m \vec{v}^2 \rangle = 3 \langle \frac{1}{2} m v_x^2 \rangle = 3 \cdot \frac{1}{2} k_B T \quad (\text{equipartitie})$$

$$\text{of berekenen } \langle \frac{1}{2} m \vec{v}^2 \rangle = \int d\vec{v} W(\vec{v}) \frac{1}{2} m \vec{v}^2 = \dots = \frac{3}{2} k_B T$$

max 2

$$b) \langle v_x^2 \rangle - \langle v_x \rangle^2 = \langle v_x^2 \rangle = \frac{k_B T}{m}$$

$$\text{dus de standaard deviatie } \sim \sqrt{\langle v_x^2 \rangle - \langle v_x \rangle^2} = \sqrt{\frac{k_B T}{m}} \sim 10-10 \text{ m/s}$$

$$\text{De typische afstand} = \left(\frac{V}{N} \right)^{1/3} \approx \left(\frac{k_B T}{P} \right)^{1/3} = \left(\frac{4 \cdot 10^{-21}}{10^5} \right)^{1/3} \text{ m}$$

want N_2 is vrijwel ideaal

$$\approx (40)^{1/3} \cdot 10^{-9} \text{ m} = 3-4 \text{ nm}$$

c) $f=3$ voor puntdeeltjes

$f \neq 3$ voor deeltjes met interne vrijheidsgraden zoals vibraties en rotaties

$$C_p = \left(\frac{dQ}{dT} \right)_p = \left(\frac{dU + p dV}{dT} \right)_p = \frac{f}{2} N k_B + p \frac{d}{dT} \left(\frac{N k_B T}{p} \right)$$
$$= \left(\frac{f}{2} + 1 \right) N k_B$$

Modelantwoord vraag 1 (vervolg) 8tal fys 4-11-2015

d) $dQ = dU + p dV$ met $dU = \frac{f}{2} N k_B dT = 0$
want isotherm

dus $dQ = p dV = \frac{N k_B T}{V} dV$ want reversibel

$\Rightarrow Q = N k_B T \int_V^{5V} \frac{1}{V} dV = N k_B T \ln 5$

e) Adiabatisch $dQ = dU + p dV = 0 = \frac{f}{2} N k_B dT + \frac{N k_B T}{V} dV$

$\Rightarrow \frac{f}{2} \frac{dT}{T} + \frac{dV}{V} = 0 = d(\ln(T^{f/2} V))$

$\Rightarrow T V^{2/f}$ is constant dus $T_e V_e^{2/f} = T_b V_b^{2/f}$

$\Rightarrow \left(\frac{T_e}{T_b}\right) = \left(\frac{V_b}{V_e}\right)^{2/f} = \left(\frac{1}{\gamma}\right)^{2/f} (= \gamma^{-2/f})$

Modelantwoord vraag 3 stat. fys 4-11-2015

3 a) $dG = -SdT + Vdp + \mu dN$ 5 (teken fout: max 3, (-2)
term fout: (-2)

of afleiding beginnend met $dU = TdS - pdV + \mu dN$
(1^{er} Hfd wet) 2

geeft $d(\underbrace{U + pV - SdT}_{= G}) = dU + pdV + Vdp - SdT - TdS$

$= dG = -SdT + Vdp + \mu dN$ 1

b) $\left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V \stackrel{1}{=} - \frac{\partial}{\partial T} \left(\frac{\partial F}{\partial V}\right)_T \stackrel{1}{=} - \frac{\partial}{\partial V} \left(\frac{\partial F}{\partial T}\right)_V \stackrel{1}{=} \left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_T$ Maxwell (=S)

$\stackrel{2}{=} - \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_V \left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_S$ reciprocity

c) $T \stackrel{1}{=} \left(\frac{\partial U}{\partial S}\right)_V = c \frac{3}{2} (S/V)^{1/2} \Rightarrow (S/V)^{1/2} = \frac{2T}{3c}$ 1

$p \stackrel{1}{=} - \left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_S = c \frac{1}{2} (S/V)^{3/2} = c \frac{1}{2} \left(\frac{2T}{3c}\right)^3 = \frac{4}{27c^2} T^3$ 1

d) Machine is reversibel en werkt alleen tussen T_k en T_h , en heeft dus dezelfde efficiëntie als een Carnot machine 3 (want elke reversibele machine heeft dezelfde efficiëntie bij dezelfde T's).

Dus $W/Q_h = 1 - \frac{T_k}{T_h}$ 2

e) Carnot machine dus $\frac{dQ_1}{T_1} = \frac{dQ_2}{T_2}$ |

Dus $\frac{-C_1 dT_1}{T_1} = \frac{C_2 dT_2}{T_2}$ | met C_1 en C_2 de
warmte caps van
heet en koud bad, resp.

Dus $C_1 d \ln T_1 + C_2 d \ln T_2 = 0$ |

$$d \ln T_1 + \frac{C_2}{C_1} d \ln T_2 = 0$$

$$d(\ln T_1) + 2 d \ln T_2 = 0$$

$$T_1 T_2^2 = \text{constant} = T_e^3 = T_h T_k^2$$

$$\Rightarrow T_e = T_h^{1/3} T_k^{2/3}$$
 |