

Forslag til løsning.

Oppgave 1

①

a) Differensiering av enthalpien gir  $dh = C_p dT$ .

For volumet har en fra ideell gass likning

$V = RT/p$ . Innsatt i  $Tds = dh - Vdp$  finner en så

$$ds = \frac{1}{T} C_p dT - \frac{R}{p} dp$$

Integrert gir dette

$$S = \underline{C_p \ln T - R \ln p + \text{konst.}}$$

Dvs.  $A = C_p$  og  $B = R$ .

b) Som for jords plugg strømmer energien  $H_1 = U_1 + p_1 V_1$  inn mens energien  $H_2 = U_2 + p_2 V_2$  strømmer ut av systemet. Her strømmer i tillegg energien  $Q$  inn i gassen mens den befinner seg i systemet. Energi balansen blir følgende

$$\begin{aligned} H_1 + Q &= H_2 \\ C_p T_1 + Q &= C_p T_2 \\ Q &= \underline{C_p (T_2 - T_1)} \end{aligned}$$

c) Entropien  $S_1 = C_p \ln T_1 - R \ln p_1 + \text{konst}$  ②  
strømmer inn i systemet mens  $S_2 = C_p \ln T_2 - R \ln p_2 + \text{konst}$   
strømmer ut. I tillegg kommer entropien  $Q/T_1$   
ved varmeoverføring. Ved reversibel prosess er da

$$S_1 + \frac{Q}{T_1} = S_2$$

$C_p \ln T_1 - R \ln p_1 + \text{konst} + \frac{Q}{T_1} = C_p \ln T_2 - R \ln p_2 + \text{konst}$   
Varmemengden  $Q$  kan nå elimineres ved å sette inn uttrykket fra punkt b. En kan så dividere på  $R$  og finner så

$$\alpha \left( \ln \frac{T_1}{T_2} + \frac{T_2 - T_1}{T_1} \right) = \ln \frac{p_1}{p_2}$$

der  $\alpha = C_p / R$ . Ved å ta eksponentialfunksjonen av dette finner en så

$$p_1 = p_2 \left[ \frac{T_1}{T_2} \exp\left(\frac{T_2 - T_1}{T_1}\right) \right]^\alpha$$

Numerisk finner en

$$\begin{aligned} p_1 &= 1,00 \text{ atm} \left[ \frac{293}{258} \exp\left(\frac{258 - 293}{293}\right) \right]^{3,5} \\ &= 1,00 \text{ atm} (1,1356 \cdot 0,8874)^{3,5} = \underline{1,028 \text{ atm}} \end{aligned}$$

## Oppgave 2.

(3)

a) Tilført varme i et tidsrom  $dt$

$$C_p dT = P dt$$

Dette gir varmekapasiteten

$$C_p = P \frac{dt}{dT} = \frac{P}{\frac{dT}{dt}} = \frac{P}{\dot{T}}$$

Ved derivering finner en så

$$\dot{T}(t) = T_0 \frac{\gamma}{2(1+\gamma t)^{3/2}}$$

Med  $T = T_0 (1+\gamma t)^{1/2}$  kan  $t$  enkelt elimineres og en finner

$$\dot{T}(t) = T_0 \frac{\gamma}{2} \frac{T_0}{T}$$

eller

$$C_p = \frac{2P}{\gamma T_0^2} T.$$

b) Med

$$dU = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_V dT + \left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_T dV = K dT + \frac{a}{V^2} dV$$

finner en først

$$C_p = \frac{dQ}{dT} = \left(\frac{dU + p dV}{dT}\right)_p = K + \left(\frac{a}{V^2} + p\right) \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p.$$

Tilstandslikningen gir så ved differensiering

$$dp = \frac{R}{V-b} dT - \left(\frac{RT}{(V-b)^2} - \frac{2a}{V^3}\right) dV \quad (4)$$

$$\left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p = \frac{\frac{R}{V-b}}{\frac{RT}{(V-b)^2} - \frac{2a}{V^3}}$$

Med  $p + a/V^2 = RT/(V-b)$  finner en dermed

$$C_p = K + \frac{\frac{RT}{(V-b)^2}}{\frac{RT}{(V-b)^2} - \frac{2a}{V^3}} = K + \frac{R}{1 - \frac{2a(V-b)^2}{RTV^3}}.$$

c) På kritisk punkt har en horisontal tangent og vendepunkt på isotermer slik at

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

$$\frac{\partial^2 p}{\partial V^2} = \frac{2RT}{(V-b)^3} - \frac{6a}{V^4} = 0$$

Med  $V_c = 3b$  finner en fra den første likningen

$$T_c = T = \frac{2a}{V^3} \frac{(V-b)^2}{R} = \frac{2a}{(3b)^3} \frac{(2b)^2}{R} = \frac{8a}{27Rb}.$$

[Innsetting i den andre likningen gir samme resultat.]

⑤

## Oppgave 3.

a) Med de nye variable finner en

$$\frac{\partial T}{\partial t} = \frac{\partial T}{\partial \tau} \frac{\partial \tau}{\partial t} + \frac{\partial T}{\partial z} \frac{\partial z}{\partial t} = \frac{\partial T}{\partial \tau} \cdot 1$$

$$+ \frac{\partial T}{\partial z} \left( -\frac{x}{2\sqrt{D\tau}} \right) = \frac{\partial T}{\partial \tau} - \frac{z}{2\tau} \frac{\partial T}{\partial z}$$

$$\frac{\partial T}{\partial x} = \frac{\partial T}{\partial \tau} \frac{\partial \tau}{\partial x} + \frac{\partial T}{\partial z} \frac{\partial z}{\partial x} = 0 + \frac{\partial T}{\partial z} \frac{1}{\sqrt{2D\tau}}$$

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} = \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{1}{\sqrt{2D\tau}} \frac{\partial T}{\partial z} \right) = \left( \frac{1}{\sqrt{2D\tau}} \right)^2 \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} = \frac{1}{2D\tau} \frac{\partial^2 T}{\partial z^2}$$

Følgelig blir differensiallikningen

$$\frac{\partial T}{\partial \tau} - \frac{z}{2\tau} \frac{\partial T}{\partial z} = \frac{D}{2D\tau} \frac{\partial^2 T}{\partial z^2}$$

eller

$$\underline{\underline{2\tau \frac{\partial T}{\partial \tau} - z \frac{\partial T}{\partial z} = \frac{\partial^2 T}{\partial z^2}}}$$

Der, a=2:b)  $z=0$  tilsvarer  $x=0$  for alle  $t$ . $z=\infty$  tilsvarer  $t=0$  for alle  $x$ .

Grensebetingelsene blir derfor (ifølge figur)

$$T(0) = \underline{\underline{T_0 + T_1}} \quad (= T(t, 0))$$

$$T(\infty) = \underline{\underline{T_0}} \quad (= T(0, x))$$

⑥

Ved derivering finner en

$$\frac{dT}{dz} = C_1 e^{-z^2/2}$$

$$\frac{d^2T}{dz^2} = -z C_1 e^{-z^2/2} = -z \frac{dT}{dz}$$

som betyr at differensiallikningen er oppfylt siden  $T$  er uavhengig av  $\tau$ .

c) Fra løsningen og oppgitt integral finner en sammen med grensebetingelsene

$$T(0) = C_2 = \underline{\underline{T_0 + T_1}}$$

$$T(\infty) = C_1 \int_0^{\infty} e^{-u^2/2} du + C_2 = \frac{1}{2} \sqrt{2\pi} C_1 + C_2 = T_0$$

$$C_1 = \frac{2}{\sqrt{2\pi}} (T_0 - C_2) = \underline{\underline{-\frac{\sqrt{2}}{\pi} T_1}}$$

Varmestrømmen inn i veggen blir ( $x=0, z=0$ )

$$j(t) = -k \frac{\partial T}{\partial x} = -k \frac{\partial T}{\partial z} \frac{\partial z}{\partial x} = -\frac{k}{\sqrt{2D\tau}} \frac{\partial T}{\partial z}$$

$$= -\frac{k}{\sqrt{2D\tau}} C_1 = \frac{0,80 \frac{W}{m \cdot K} \cdot 12K}{(2 \cdot 0,0018 \frac{m^2}{s} \cdot 3h)^{1/2}} = \underline{\underline{92 \frac{W}{m^2}}}$$