

opg 1<sup>a</sup> De interne energie van een gewikkeld systeem

constant

b  $C_p = \left(\frac{\partial H}{\partial T}\right)_p$

$C_v = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_v$

waaron

1/2  $H = U + pV = U + nRT$  (ideaal gas)

$C_p = \left(\frac{\partial H}{\partial T}\right)_p = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_p + nR$

$C_p - C_v = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_p + nR - \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_v = nR$

c een adiabatische reversibele expansie

d  $\Delta_f H^\circ(\text{Fe}, s) = 0 \text{ kJ mol}^{-1}$

$\Delta_f H^\circ(\text{O}_2, g) = 0 \text{ kJ mol}^{-1}$

Fe (s) en O<sub>2</sub> (g) beide elementen in hun standaard

toestand bij 1 bar

$\Delta_r H^\circ = 2\Delta_f H^\circ(\text{Fe}_2\text{O}_3, s) - 3\Delta_f H^\circ(\text{O}_2, g) - 4\Delta_f H^\circ(\text{Fe}, s)$

$= 2 \cdot -826 \text{ kJ mol}^{-1} = -1652 \text{ kJ mol}^{-1}$

-1652 kJ per 4 mol Fe (s)

-413 kJ per mol Fe (s)

Er komt 413 kJ mol<sup>-1</sup> Fe (s) vrij

Ijzer is in poedervorm aanwezig zodat het effect oppervlakte van Fe (s) vergroot wordt waar de reactie kan plaatsvinden. De verdelingsgraad is groter.

bij dezelfde hoeveelheid ijzer (in mol) in poedervorm te vast als blok/korrels komt meer warmte vrij do de verdelingsgraad groter is en reactieverhouding dus meer

e Bij een spontaan proces in een geïsoleerd systeem neemt de entropie toe:  $\Delta S > 0$

f Bij een geïsoleerd systeem kan geen energie

uitwisseling plaats vinden, bij een gesloten systeem wel (Materie uitwisseling is bij to niet mogelijk)

g  $\Delta_{fus} S^\circ = \frac{\Delta_{fus} H^\circ}{T_{fus}} = \frac{6.008 \text{ kJ mol}^{-1}}{273,15 \text{ K}} = 22,00 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$

h  $C_{p,m}$  bij dicht bij het absolute nulpunt geldt bij k

$C_{p,m} = aT^3$

dus  $S(T) = \int_0^T \frac{aT^3}{T} dT = \int_0^T aT^2 dT$  dit geeft es eindig an + worded (T is eindig).

$\int_0^T aT^2 dT = \frac{1}{3}aT^3 - 0 = \frac{1}{3}aT^3$

$$\frac{\partial^2 f(x,y)}{\partial x \partial y} = \frac{\partial^2 f(x,y)}{\partial y \partial x}$$

i) Bij de functie  $f(x,y)$  geldt  $\frac{\partial^2 f(x,y)}{\partial x \partial y} = \frac{\partial^2 f(x,y)}{\partial y \partial x}$   
 De volgorde van differentiatieën maakt dus niet uit;  $\left(\frac{\partial a}{\partial b}\right)_c = d$  geeft  $\left(\frac{\partial a}{\partial c}\right)_b = a$

j)  $G(p,T)$   
 $dG = \left(\frac{\partial G}{\partial p}\right)_T dp + \left(\frac{\partial G}{\partial T}\right)_p dT$

$$\left. \begin{aligned} \left(\frac{\partial G}{\partial p}\right)_T &= V \\ \left(\frac{\partial G}{\partial T}\right)_p &= -S \end{aligned} \right\} \Rightarrow -\left(\frac{\partial S}{\partial p}\right)_T = \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p$$

1  $\frac{1}{T} = \frac{dq}{dS} \Rightarrow dS = \frac{dq}{T}$   
 $\frac{1}{T} = \frac{nR}{pV}$  (ideaal gas)  
 $V = \frac{nRT}{p}$  (ideale gaswet)

$$\left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p = \frac{nR}{p} = \left(\frac{\partial \frac{nRT}{p}}{\partial T}\right)_p \quad (n = \text{const})$$

1  $-\left(\frac{\partial S}{\partial p}\right)_T = \frac{nR}{p}$

$$\left(\frac{\partial S}{\partial p}\right)_T = -\frac{nR}{p}$$

d reageert (er wordt ook een vaste stof gevormd, als dit afzet tegen het opp van het ijzerblokje bevindt zich op den duur geen Fe (s) meer aan het opp en kan het dus niet verder reageren)

$$\Delta_r H^\circ = \Delta_f H^\circ(\text{CH}_2\text{O}, g) + \Delta_f H^\circ(\text{H}_2\text{O}, l) - \Delta_f H^\circ(\text{CH}_3\text{OH}, l) - \frac{1}{2} \Delta_f H^\circ(\text{O}_2, g)$$

$$= -285,8 \text{ kJ mol}^{-1} + -108,6 \text{ kJ mol}^{-1} - -203,7 \text{ kJ mol}^{-1} - \frac{1}{2} \cdot 0$$

$$= -155,7 \text{ kJ mol}^{-1}$$

$$\Delta_r S^\circ = \Delta S_m^\circ(\text{CH}_2\text{O}, g) + \Delta S_m^\circ(\text{H}_2\text{O}, l) - \Delta S_m^\circ(\text{CH}_3\text{OH}, l) - \frac{1}{2} \Delta S_m^\circ(\text{O}_2, g)$$

$$= 218,7 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} + 188,83 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} - 126,80 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} - \frac{1}{2} \cdot 205,14 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$$

$$= 0,17823 \text{ kJ K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$$

$$\Delta_r G^\circ = \Delta_r H^\circ - T \Delta_r S^\circ$$

$$= -155,7 \text{ kJ mol}^{-1} - 298 \text{ K} \cdot 0,17823 \text{ kJ K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$$

$$= -208,8 \text{ kJ mol}^{-1}$$

$$\Delta_r H^\circ = \Delta_f H^\circ(\text{CH}_2, g) + \Delta_f H^\circ(\text{H}_2\text{O}, g) - \Delta_f H^\circ(\text{CH}_3\text{OH}, g) - \frac{1}{2} \Delta_f H^\circ(\text{O}_2, g)$$

$$\Delta_f H^\circ(\text{CH}_2, g) = \Delta_f H^\circ(\text{CH}_2\text{O}, g, 298 \text{ K}) + C_{p,m}^\circ(g) \cdot \Delta(T_f - T_i)$$

$$= -108,6 \text{ kJ mol}^{-1} + 35,40 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} (373,15 \text{ K} - 298 \text{ K})$$

$$= -105,06 \text{ kJ mol}^{-1}$$

$$\Delta H^\circ(\text{H}_2\text{O}, g) = \Delta_f H^\circ(\text{H}_2\text{O}, l, 298 \text{ K}) + C_{p,m}^\circ(l) \cdot (T_b - T_i) + \Delta_{\text{vap}} H^\circ + C_{p,m}^\circ(g) \cdot (T_f - T_b)$$

$$= -285,8 \text{ kJ mol}^{-1} + 75,29 \cdot 10^3 \text{ J mol}^{-1} \text{ K}^{-1} (373,15 \text{ K} - 298 \text{ K}) + 40,7 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} + 33,58 \cdot 10^3 \text{ J mol}^{-1} \text{ K}^{-1} (398 \text{ K} - 373,15 \text{ K})$$

$$= -238,6 \text{ kJ mol}^{-1}$$

$$\Delta H^\circ(\text{CH}_3\text{OH}, g) = \Delta_f H^\circ(\text{CH}_3\text{OH}, g, 298 \text{ K}) + C_{p,m}^\circ(l) \cdot (T_b - T_i) + \Delta_{\text{vap}} H^\circ + C_{p,m}^\circ(g) \cdot (T_f - T_b)$$

$$= -238,7 \text{ kJ mol}^{-1} + 81,60 \cdot 10^3 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} (337,6 \text{ K} - 298 \text{ K}) + 35,3 \text{ kJ mol}^{-1} + 43,89 \cdot 10^3 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} (398 \text{ K} - 337,6 \text{ K})$$

$$= -197,5 \text{ kJ mol}^{-1}$$

$$\Delta H^\circ(\text{O}_2, g) = C_{p,m}^\circ(g) \cdot (T_f - T_i) + \Delta_f H^\circ(\text{O}_2, g, 298 \text{ K})$$

$$= 29,36 \cdot 10^3 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} \cdot (398 \text{ K} - 298 \text{ K})$$

$$= 2,936 \text{ kJ mol}^{-1}$$

$$\Delta_r H^\circ = -105,06 \text{ kJ mol}^{-1} + -238,6 \text{ kJ mol}^{-1} - -197,5 \text{ kJ mol}^{-1} - \frac{1}{2} \cdot 2,936 \text{ kJ mol}^{-1}$$

$$= -148,6 \text{ kJ mol}^{-1}$$

$$c \Delta_{\text{vap}} S^\ominus = \frac{\Delta_{\text{vap}} H^\ominus}{T_{\text{vap}}} = \frac{\Delta_{\text{vap}} H^\ominus}{T_b}$$

$$| \Delta_{\text{vap}} S^\ominus (\text{H}_2\text{O}, \ell) = \frac{40,7 \text{ kJ mol}^{-1}}{373,2 \text{ K}} = 109,1 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$$

$$\Delta_{\text{vap}} S^\ominus (\text{CH}_3\text{OH}, \ell) = \frac{35,3 \text{ kJ mol}^{-1}}{337,6 \text{ K}} = 104,6 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$$

$$d \Delta S_m^\ominus (\text{O}_2) = S_m^\ominus (\text{O}_2, 298 \text{ K}, \text{g}) + \int_{298}^{398} \frac{C_{p,m}^\ominus}{T} dT$$

$$= 205,14 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} + C_{p,m}^\ominus \ln(398/298) \cdot 29,36 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$$

$$= 213,6 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$$

$$\Delta S_m^\ominus (\text{CH}_3\text{OH}, \text{g}) = S_m^\ominus (\text{CH}_3\text{OH}, \text{g}, 298 \text{ K}) + \int_{298}^{337,6} \frac{C_{p,m}^\ominus(\ell) dT}{T}$$

$$+ \Delta_{\text{vap}} S^\ominus (\text{CH}_3\text{OH}, \ell) + \int_{337,6}^{398} \frac{C_{p,m}^\ominus(\text{g}) dT}{T}$$

2

$$= 26,80 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} + 81,60 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} \ln(337,6/298)$$

$$+ 104,6 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} + 43,89 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} \ln(398/337,6)$$

$$= 248,8 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$$

$$S_m^\ominus (\text{CH}_2\text{O}, \text{g}) = S_m^\ominus (\text{CH}_2\text{O}, \text{g}, 298 \text{ K}) + \int_{298}^{398} \frac{C_{p,m}^\ominus(\text{g}) dT}{T}$$

$$= 218,77 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} + 35,40 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} \cdot \ln(398/298)$$

$$= 229,0 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$$

$$S_m^\ominus (\text{H}_2\text{O}, \text{g}) = S_m^\ominus (\text{H}_2\text{O}, \ell, 298 \text{ K}) + \int_{298}^{373,2} \frac{C_{p,m}^\ominus(\ell) dT}{T}$$

$$+ \Delta_{\text{vap}} S (\text{H}_2\text{O}, \ell) + \int_{373,2}^{398} \frac{C_{p,m}^\ominus(\text{g}) dT}{T}$$

~~317,0~~

$$= 188,83 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} + 75,29 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} \ln(373,2/298)$$

$$+ 109,1 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} + 33,58 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} \ln(398/373,2)$$

$$= 317,0 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$$

$$e \Delta_R S^\ominus = S_m^\ominus (\text{H}_2\text{O}, \text{g}) + S_m^\ominus (\text{CH}_2\text{O}, \text{g}) - S_m^\ominus (\text{CH}_3\text{OH}, \text{g})$$

$$- \frac{1}{2} S_m^\ominus (\text{CO}_2, \text{g})$$

1

$$= 317,0 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} + 229,0 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} - 248,8 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$$

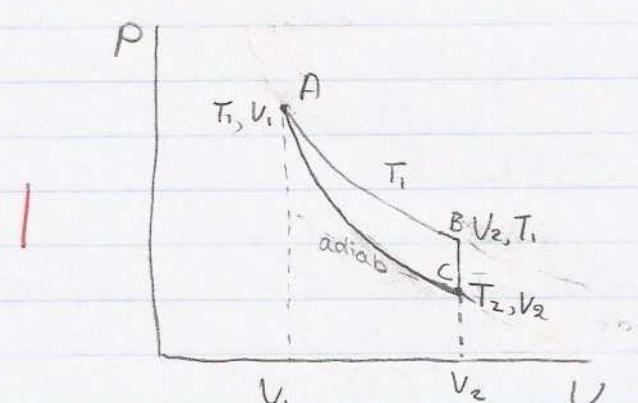
$$- \frac{1}{2} \cdot 213,6 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1} = 190,4 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$$

Thermodynamica (tentamen) 23 okt 2007

opg 2<sup>e</sup>  $\Delta_r G^\ominus = \Delta_r H^\ominus - T \Delta_r S^\ominus$   
 $= -147,6 \text{ kJ mol}^{-1} - 298 \text{ K} \cdot 190,4 \cdot 10^3 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$   
 $= -223,3 \text{ kJ mol}^{-1}$

(op te tellen formules)  
 $dS(T) = S(\omega) + \int_{T_b}^T \frac{C_{p,m}(T) dT}{T} + \frac{\Delta_{\text{fus}} H}{T_b} + \int_{T_b}^T \frac{C_{p,m}(l) dT}{T}$   
 $\frac{\Delta_{\text{vap}} H}{T_b} + \int_{T_b}^T \frac{C_{p,m}(g) dT}{T}$   
 $\int_a^b \frac{C_p dT}{T} = C_p \ln \frac{b}{a}$   
 mits  $C_p$  onafh van  $T$  op het interval

opg 3<sup>a</sup>



11

2

b  $\Delta U = 0$   $\Delta S = 0$   
 $\Delta U$  en  $\Delta S$  zijn toestandsfuncties, na het doorlopen van de kringloop is het gas weer in toestand A en dus  $\Delta U = 0$  en  $\Delta S = 0$  (afh van toestandsvariabelen)

c isotherme expansie  
 $\Delta U = C_v \Delta T$  (ideaal gas)  
 $\Delta T = 0 \Rightarrow \Delta U = 0$   
 $\Delta U = q_h + w$   
 $w = - \int p_{\text{ex}} dV = - \int p dV = - \int \frac{nRT}{V} dV = nRT \int \frac{dV}{V}$   
 reversibel ideaal gas isotherm, n constant

2

$-nRT \int_{V_1}^{V_2} \frac{dV}{V} = w = -nRT \ln(V_2/V_1) = -nRT \ln(V_2) + nRT \ln(V_1)$   
 $q_h = -w = nRT \ln(V_2/V_1)$

d  $\Delta U = q + w = C_v \Delta T = C_v (T_2 - T_1)$   
 $w = 0$  (volume constant  $\Rightarrow dV = 0$ ; geen extra arbeid)  
 $\Rightarrow q_c = C_v (T_2 - T_1) = \Delta U$

e adiabat:  $q = 0$   
 $dU = w = C_v dT = - \int p_{\text{ex}} dV = - \int p dV = -nR \int \frac{dV}{V}$   
 $dU = dq + dw = dw = C_v dT = -p_{\text{ex}} dV = -p dV$   
 adiabat reversibel

$$C_v dT = -pdV \stackrel{\text{ideaal gas}}{=} -\frac{nRT}{V} dV$$

$$C_v \frac{dT}{T} = -nR \frac{dV}{V}$$

$$\int C_v \frac{dT}{T} = C_v \int \frac{dT}{T} = C_v \ln\left(\frac{T_2}{T_1}\right) = C_v \ln\left(\frac{T_1}{T_2}\right) \quad \frac{T_2}{T_1} = \frac{T_1}{T_2}$$

mits  $C_v$  graaf van  $T$  op het gekozen interval

$$-\int \frac{nR dV}{V} = -nR \int \frac{dV}{V} = -nR \ln(V_2/V_1) = -nR \ln(V_1/V_2)$$

$V_f = V_1 \quad V_i = V_2$

$$\Rightarrow C_v \ln\left(\frac{T_1}{T_2}\right) = -nR \ln(V_1/V_2) = nR \ln(V_2/V_1)$$

2 invullen in vergelijking 1

$$q_h = nRT_1 \ln \frac{V_2}{V_1} = C_v T_1 \ln \frac{T_1}{T_2}$$

f  $w = \Delta U - q = 0 - q_c - q_h = -q_c - q_h$

$|w| = q_c + q_h$

$$= C_v T_1 \ln\left(\frac{T_1}{T_2}\right) + C_v (T_2 - T_1)$$

g  $\epsilon = \frac{\text{geleverde arbeid}}{\text{opgenomen warmte}} = \frac{|w|}{q_h} = \frac{q_c + q_h}{q_h} = 1 + \frac{q_c}{q_h} = 1 + \frac{C_v (T_2 - T_1)}{C_v T_1 \ln\left(\frac{T_1}{T_2}\right)}$

$$= 1 + \frac{T_2 - T_1}{T_1 \ln\left(\frac{T_1}{T_2}\right)} = 1 - \frac{T_1 - T_2}{T_1 \ln\left(\frac{T_1}{T_2}\right)}$$

h  $\lim_{T_2 \rightarrow T_1} 1 - \frac{T_1 - T_2}{T_1 \ln\left(\frac{T_1}{T_2}\right)} = \lim_{a \rightarrow 0} 1 - \frac{a}{T_1 \ln\left(1 + \frac{a}{T_2}\right)} = \lim_{a \rightarrow 0} \frac{a}{T_1 \frac{a}{T_2}} = \lim_{a \rightarrow 0} 1 - \frac{T_2 a}{T_1 a}$

$\ln(x+1) = x$  voor  $x$  voldoende klein

$-T_2 + T_1 = a \quad T_1 \cdot \frac{1}{T_2} = \frac{a}{T_2} + 1 = \frac{T_2 + a}{T_2}$

$$\lim_{a \rightarrow 0} 1 - \frac{T_2 a}{T_1 a} = \lim_{T_2 \rightarrow T_1} 1 - \frac{T_2}{T_1} = 0$$

$\left(\frac{T_2}{T_1} \rightarrow 1\right)$  voor  $T_2 \rightarrow T_1$

i  $\epsilon = 1 - \frac{T_c}{T_h} = 1 - \frac{T_2}{T_1}$  Carnot kringloop

l  $\epsilon(\text{cond. g}) = 1 - \frac{2T_2 - T_2}{2T_2 \ln\left(\frac{2T_2}{T_2}\right)} = 1 - \frac{T_2}{2T_2 \ln(2)} = 1 - \frac{1}{2 \ln(2)} = \frac{2 \ln(2) - 1}{2 \ln(2)}$

$\epsilon(\text{cond. g}) = 1 - \frac{T_2}{2T_2} = 1 - \frac{1}{2} = \frac{1}{2}$

De efficiëntie bij cond g is lager omdat bij de Carnot kringloop steeds maximale arbeid verricht is en bij ~~de~~ cond g niet <sup>het proces van C → A is</sup> ~~wanneer~~ <sup>is</sup> ~~is~~ <sup>w</sup> niet max

... <sup>het proces van</sup> ~~de~~ <sup>wa</sup> ~~waarom~~ <sup>met</sup>