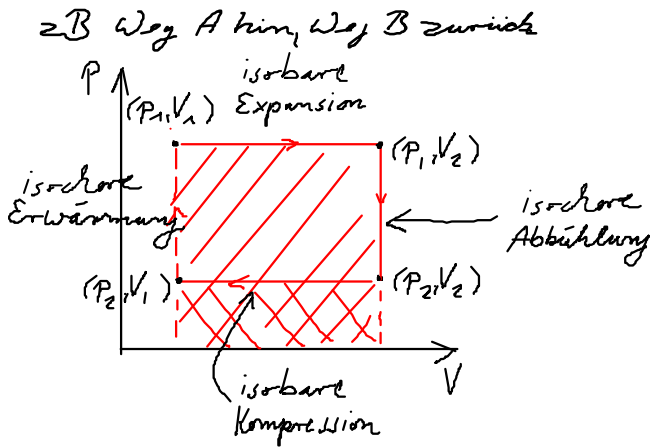


# Volumenarbeit beim zyklischen Prozess (Wärme-Kraft-Maschine)



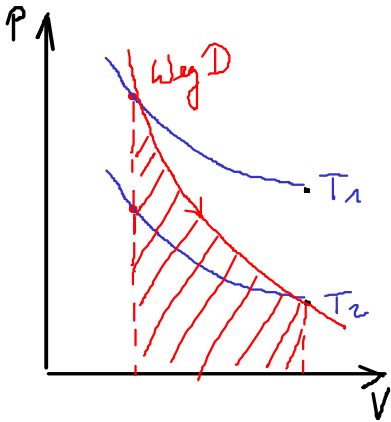
abgegebene Arbeit  
 zugeführte Arbeit  
 netto verrichtete Volumenarbeit

$$W_p = (P_1 - P_2)(V_2 - V_1)$$

## Adiabatische Expansion eines id. Gases (bei therm. Isolation $\rightarrow \Delta Q = 0$ )

da 1. HS  $\Delta U - \Delta W = \Delta Q = 0$   
 $\Rightarrow \Delta U + p dV = 0$

$\Rightarrow$  Expansionsarbeit wird der inneren Energie entnommen.  
 $T_1 \rightarrow T_2$  (Gasabkühlung)



$$W_{12} = - \int_{V_1}^{V_2} p dV$$

da  $p dV = -dU = -n c_v dT$

$$\Rightarrow W_{12} = n c_v \int_{T_1}^{T_2} dT = -n c_v (T_1 - T_2)$$

$$\Rightarrow W_{12} = -n \frac{R}{\kappa - 1} (T_1 - T_2) = - \frac{p_1 V_1}{\kappa - 1} \frac{1}{T_1} (T_1 - T_2)$$

NR  $c_p - c_v = R$

$$c_v = c_p - R$$

$$= \frac{c_p}{\kappa} - R$$

$$= \kappa c_v - R$$

$$c_v - \kappa c_v = -R$$

$$c_v = \frac{R}{\kappa - 1}$$

$$\Rightarrow \frac{R}{c_v} = \kappa - 1$$

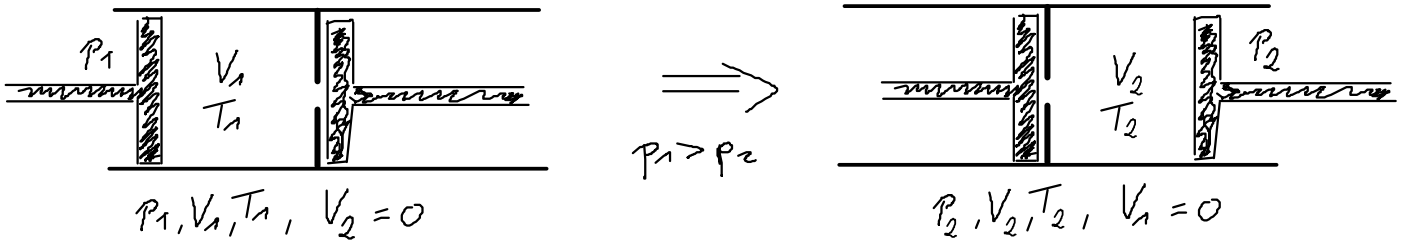
(mit  $\kappa = \frac{c_p}{c_v}$  adiabaten exponent)

$$= - \frac{p_1 V_1}{\kappa - 1} \left( \frac{T_1}{T_1} - \frac{T_2}{T_1} \right) = - \frac{p_1 V_1}{\kappa - 1} \left\{ 1 - \left( \frac{V_1}{V_2} \right)^{\kappa - 1} \right\}$$

Übungsaufgabe

# Joule Thomson Effekt

Adiabatische Expansion eines Gases über eine Drossel bei thermischer Isolierung ( $\Delta Q = 0$ )



## Volumenarbeit

$$W_1 = -p_1 \cdot \int_{V_1}^0 dV = p_1 V_1$$

Arbeit vor der Drossel

$$W_2 = -p_2 \cdot \int_0^{V_2} dV = -p_2 V_2$$

Arbeit hinter der Drossel

## Gesamtarbeit

$$W = W_1 + W_2 = p_1 V_1 - p_2 V_2$$

(adiabatisch:  $\Delta Q = \Delta W$  da  
 $\Delta Q = \Delta W + \Delta Q$  mit  $\Delta Q = 0$ )

$$\Rightarrow \Delta u = u_2 - u_1 = p_1 V_1 - p_2 V_2$$

$$\Rightarrow \underbrace{u_1 + p_1 V_1}_{H_1} = \underbrace{u_2 + p_2 V_2}_{H_2}$$

$$\rightarrow H_1 = H_2 \Rightarrow dH = 0$$

$\rightarrow$  isenthalpische Expansion

# Wie groß ist die T-Änderung bei diesem Prozess?

Meßgröße:  
T-Änderung  
pro  
Druckeinheit

→ Abkühlung: technische Gasverflüssigung  
"Linde Verfahren"

$\epsilon$  (isotherme  
Druckeffektivität)

$$\left(\frac{\partial T}{\partial p}\right)_H = -\left(\frac{\partial T}{\partial H}\right)_p \left(\frac{\partial H}{\partial p}\right)_T = -\frac{\left(\frac{\partial H}{\partial p}\right)_T}{\left(\frac{\partial H}{\partial T}\right)_p} = -\frac{1}{c_p} \left(\frac{\partial H}{\partial p}\right)_T = \mu \quad \text{Joule Thomson Koeffizient}$$

"Wedler"

$$\mu = \dots = -\frac{1}{c_p} \left\{ T \left(\frac{\partial V_m}{\partial T}\right)_p - V_m \right\}$$

Ausdruck mit leicht meßbaren Größen

id Gas:  $V_m = \frac{RT}{p} \Rightarrow \mu = 0$

Tabhängigkeit der  
Enthalpie bei konst p

p abhängigkeit der  
Enthalpie bei konst T

$$\left(\frac{\partial H}{\partial T}\right)_p \gg \left(\frac{\partial H}{\partial p}\right)_T$$

↓  
wird oft vernachlässigt, aber nur  
wenn  $\left(\frac{\partial H}{\partial p}\right)_T \neq 0$  funktioniert Kältebank  
+ Gasverflüssigung

## Eigenschaften von $\mu$

- T abhängig
  - kann  $< 0$  oder  $> 0$  sein!
- d.h.: Erwärmung oder Abkühlung  
bei Expansion des realen Gases
- } für  $\left(\frac{\partial T}{\partial p}\right)_H = 0$  Inversionstemperatur