

Übung 2

2.1 Ideales Gas

Für ein ideales Gas sind die beiden Zustandsgleichungen

$$U = \frac{f}{2} N k_b T (*) \quad , \quad PV = N k_b T (**)$$

experimentell gegeben. f ist hierbei die Zahl der Freiheitsgrade pro Molekül (Für ein einatomiges ideales Gas ist z.B. $f = 3$). Für eine adiabatische Zustandsänderung gilt

$$dS = \frac{\delta Q}{T} = 0$$

a) $zz : VT^{f/2} = const.$ und $PV^{f+2}/2 = const..$

Wir gehen von der differentiellen Form der **Fundamentalbeziehung** aus

$$dS = \frac{1}{T} dU + \frac{P}{T} dV - \frac{\mu}{T} dN$$

Wir bilden nun das Differential von (*) und lösen (**) nach P auf und setzen dies in die Fundamentalbeziehung ein. Wir erhalten so

$$dS = \frac{1}{T} \left(\frac{f}{2} N k_b dT + \frac{f}{2} k_b T dN \right) + \frac{N k_b T}{TV} dV - \frac{\mu}{T} dN.$$

Da es sich hier um eine adiabatische Zustandsänderung handelt, wissen wir das $dN = 0$. Wir bekommen damit

$$dS = \frac{1}{T} \frac{f}{2} N k_b dT + \frac{N k_b T}{TV} dV$$

Diese Gleichung integrieren wir nun.

$$\int dS = \frac{f}{2} N k_b \int_{T_0}^T \frac{dT}{T} + N k_b \int_{V_0}^V \frac{dV}{V}.$$

Mit ' $\int 0 = const.$ ' wird daraus:

$$\begin{aligned} const &= \frac{f}{2} N k_b (\ln T - \ln T_0) + N k_b (\ln V - \ln V_0) \\ &= N k_b \left(\ln \left(\frac{T}{T_0} \right)^{\frac{f}{2}} + \ln \left(\frac{V}{V_0} \right) \right) \\ &= N k_b \ln \left(\left(\frac{T}{T_0} \right)^{\frac{f}{2}} \frac{V}{V_0} \right) \end{aligned}$$

Mit $\ln x = const. \Rightarrow x = const.$, $T_0 = const.$ und $V_0 = const.$ folgt das Gewünschte:

$$T^{\frac{f}{2}} V = const. (+)$$

Löst man nun (**) nach T auf ($T = \frac{PV}{N k_b}$) setzt es in (+) ein und bringt P und V auf eine Seite, erhält man

$$\begin{aligned} T^{\frac{f}{2}} V &= const. \\ &= PV^{\frac{f}{2}} V \\ &= PV^{\frac{f+2}{2}} \end{aligned}$$

b) zz. : $S(U, V, N) = S_0 \frac{N}{N_0} + N k_b \left(\frac{f}{2} \ln \frac{U}{U_0} + \ln \frac{V}{V_0} - \frac{f+2}{2} \ln \frac{N}{N_0} \right)$ wobei S_0, U_0, V_0, N_0 Integrationskonstanten sind.

Wir überführen den 1. Hauptsatz der Thermodynamik in die molare Größen

$$s = \frac{S}{N}, \quad du = \frac{U}{N}, \quad v = \frac{V}{N}.$$

Wir erhalten unter Berücksichtigung der Tatsache, dass wir einen adiabatischen Prozess untersuchen, d.h. $dN = 0$, folgende Beziehung

$$ds = \frac{1}{T} du + \frac{P}{T} dv.$$

Nun löst man die ebenfalls in molaren Größen umgewandelten Gleichungen (*) nach $\frac{1}{T}$ und (**) nach $\frac{P}{T}$ auf und setzt beides in diese Gleichung ein. Man erhält so

$$ds = \frac{f}{2} k_b \frac{du}{u} + k_b \frac{dv}{v}$$

Mittels Integration wird diese zu

$$s = s_0 + k_b \left(\left(\ln \frac{u}{u_0} \right)^{\frac{f}{2}} + \ln \frac{v}{v_0} \right)$$

Kehren wir nun zu den 'normalen Größen zurück, formen etwas um und erhalten das Geforderte.

$$\begin{aligned} \frac{S(U, V, N)}{N} &= \frac{S_0}{N_0} + k_b \left(\left(\ln \frac{UN_0}{U_0N} \right)^{\frac{f}{2}} + \ln \frac{VN_0}{V_0N} \right) \\ &= \frac{S_0}{N_0} + k_b \left(\frac{f}{2} \ln \frac{U}{U_0} - \frac{f}{2} \ln \frac{N}{N_0} + \ln \frac{V}{V_0} - \ln \frac{N}{N_0} \right) \\ &= \frac{S_0}{N_0} + k_b \left(\frac{f}{2} \ln \frac{U}{U_0} + \ln \frac{V}{V_0} - \left(1 + \frac{f}{2} \right) \ln \frac{N}{N_0} \right) \\ \Leftrightarrow S(U, V, N) &= S_0 \frac{N}{N_0} + k_b N \left(\frac{f}{2} \ln \frac{U}{U_0} + \ln \frac{V}{V_0} - \frac{2+f}{2} \ln \frac{N}{N_0} \right) \end{aligned}$$

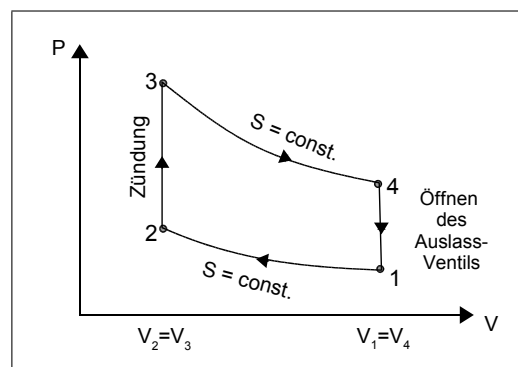


Abbildung 1: Otto-Motor als Kreisprozess

2.2 Otto-Motor

Der Otto-Verbrennungsmotor wird idealisiert durch folgenden Kreisprozess beschrieben (Abb. 1).
Berechne

$$\eta = \frac{\Delta W}{\Delta Q_{23}}$$

in Abhängigkeit des Verdichtungsverhältnisses $\epsilon = \frac{V_1}{V_2}$.

Zuerst betrachten wir die einzelnen Prozesse

1 → 2 Adiabatischer Prozess, Volumen wird verringert, Druck wird verringert

2 → 3 Isochore Erwärmung

3 → 4 Adiabatische Expansion

4 → 1 Isochore Abkühlung

Die gesamte geleistete Arbeit beträgt

$$W_{34} - W_{21} = C_V(T_3 - T_4) - C_V(T_2 - T_1).$$

Über die Zufuhrte Wärme können wir folgende Aussage treffen:

$$Q_{23} = C_V(T_3 - T_1).$$

So erhalten wir für die Effizienz:

$$\begin{aligned}\eta &= \frac{\Delta W}{Q_{23}} = \frac{T_3 - T_4 - (T_2 - T_1)}{T_3 - T_1} \\ &= 1 - \frac{T_4 - T_1}{T_3 - T_1}\end{aligned}$$

Auf Grund der adiabatischen Zustandsänderung ist

$$V_1 T_1^{f/2} = V_2 T_2^{f/2} \quad V_3 T_3^{f/2} = V_4 T_4^{f/2}$$

Mit $V_1 = V_4$ und $V_2 = V_3$ erhalten wir

$$V_1^{f/2} (T_4 - T_1) = V_2^{f/2} (T_3 - T_2)$$

setzt man dies in die letzte Formel ein, erhält man für die Effizienz

$$\eta = 1 - \left(\frac{V_1}{V_2}\right)^{f/2} = 1 - \epsilon^{f/2}$$

2.3 Thermodynamische Potentiale und Legendre Transformation

Ist $f(x_i, \dots)$ eine Funktion von n Variablen x_i . Bei der Legendre-Transformation, ersetzt man x_i durch die Variable $y_i = \frac{\partial f}{\partial x_i}$ und erhält damit die Legendre-Transformierte

$$g(y_i) = f - y_i x_i.$$

a) Berechne die Legendre-Transformierte von

$$f(x) = a + bx^2$$

und

$$g(x) = -\frac{1}{x}$$

wobei $x > 0$

$$y = \frac{\partial f(x)}{\partial x} = 2bx \Leftrightarrow x = \frac{y}{2b}$$

Wir erhalten damit für die Legendre-Transformierte

$$\tilde{f}(y) = a + b \left(\frac{y}{2b} \right)^2 - y * \frac{y}{2b} = a - \frac{y^2}{4b}$$

$$y = \frac{\partial g(x)}{\partial x} = \frac{1}{x^2} \Leftrightarrow x = \frac{1}{y^{1/2}}$$

Damit wird die Legendre-Transformierte

$$\tilde{g}(y) = -\frac{1}{y^{1/2}} - y \cdot \frac{1}{y^{1/2}} = -2y^{1/2}$$

zz.: $\tilde{\tilde{f}} = f$, d.h. f ist involutiv.

$$\begin{aligned}\tilde{\tilde{f}} &= (f - \tilde{x} f') \\ &= (f - x f') - (-x) f' \\ &= f\end{aligned}$$

b) Diese Lösung ist momentan noch ein wenig dürftig. Ich habe quasi nur das aufgeschrieben, was wir in unserer Übungsgruppe dazu vermerkt haben.

Aus $U(S, V, N)$ erhält man über Legendre-Transformationen die inneren Energien

$$H = U + PV$$

$$F = U - TS$$

$$G = U + PV - TS$$

$$\frac{\partial U}{\partial V} = -P$$

$$\frac{\partial U}{\partial S} = T$$