

Prof. Dr.-Ing. habil. Jadran Vrabec Fachgebiet Thermodynamik Fakultät III – Prozesswissenschaften

Gas-Dampf-Mischungen: Feuchte Luft

Wir betrachten Gas-Dampf-Mischungen (zwei Komponenten):

- eine Komponente (bei uns: tr. Luft) liegt stets als Gas vor
- eine andere Komponente (bei uns: Wasser) kann als Dampf oder als auskondensierte Flüssigkeit vorliegen.

Zur Betrachtung solcher Systeme sind folgende Konzepte wichtig:

- Partialdrücke: $p_{\text{ges}} = p_{\text{wd}} + p_{\text{L}}$
 - Wasserdampf: $p_{\text{wd}} = \psi_{\text{wd}} \cdot p_{\text{ges}}$
 - trockene Luft: $p_{\rm L} = \psi_{\rm L} \cdot p_{\rm ges}$
- Wassergehalt x:
 - Wassermasse bezogen auf die Luftmasse: $x := \frac{m_{\text{H}_2\text{O}}}{m_{\text{L}}}$
- Absolute Feuchte:
 - Wassermasse bezogen auf Gesamtvolumen: $\rho_{\text{wd}} := \frac{m}{2}$

Relative Feuchte φ

$$\varphi := \frac{p_{\text{wd}}}{p_{\text{s,wd}}}$$

- eindeutig nur für ungesättigte Systeme ($\varphi < 1$).
- $\bullet\,$ mit Sättigungsdampfdruck $p_{\rm s,wd}$
- Für gesättigte Systeme gilt somit $\varphi=1$
- In anderen Quellen wird φ teilweise anders definiert. Dies hat i.d.R. nur Auswirkungen auf das Verhalten von φ für gesättigte Systeme.



Prof. Dr.-Ing. habil. Jadran Vrabec Fachgebiet Thermodynamik Fakultät III – Prozesswissenschaften

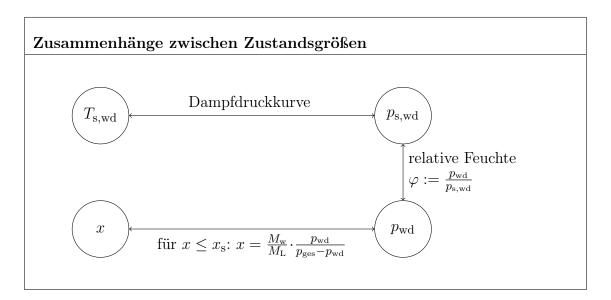
Spezifische Enthalpie h_{1+x}

Häufig nutzen wir das "1 + x"-Konzept. Dabei beziehen wir die Enthalpie nicht auf die Gesamtmasse, sondern nur auf die Masse der trockenen Luft:

$$\boxed{h_{1+x} := \frac{H_{\text{ges}}}{m_{\text{L}}} = \frac{m_{\text{L}}h_{\text{L}} + m_{\text{H}_2\text{O}}h_{\text{H}_2\text{O}}}{m_{\text{L}}} = h_{\text{L}} + xh_{\text{H}_2\text{O}}}$$

Für gewöhnlich geben wir mit h_{1+x} die (spez.) Enthalpiedifferenz zu einem Referenzpunkt an (für den $h_{1+x} = 0$ festgelegt wird). Die Differenz aus der Temperatur T und der Referenztemperatur T_0 bezeichnen wir mit t.

Wenn wir als Referenzpunkt den Nullpunkt der Celsiusskala (273.15 K) wählen, entspricht t numerisch der Temperatur T in °C (hat aber die Einheit Kelvin). Wir legen außerdem fest, dass das nicht als Dampf gelöste Wasser im Referenzpunkt flüssig vorliegt.



Aufgabe 18.1 - Lösung

gegeben: $p_{\text{wd}} = 0.031 \,\text{bar}; \ p_{\text{ges}} = 1 \,\text{bar}$

a) **ges:** Wassergehalt x

$$x = \frac{m_{\text{wd}}}{m_{\text{L}}} = \frac{\frac{p_{\text{wd}} \cdot V}{R_{\text{W}} \cdot T}}{\frac{p_{\text{L}} \cdot V}{R_{\text{L}} \cdot T}} = \frac{R_{\text{L}}}{R_{\text{W}}} \cdot \frac{p_{\text{wd}}}{p_{\text{L}}}$$

$$(1)$$

mit:
$$R_{\rm L} = \frac{R_{\rm m}}{M_{\rm I}}$$
 ; $R_{\rm W} = \frac{R_{\rm m}}{M_{\rm W}}$ (2)

Prof. Dr.-Ing. habil. Jadran Vrabec Fachgebiet Thermodynamik Fakultät III – Prozesswissenschaften

$$\boxed{x} = \frac{M_{\rm W}}{M_{\rm L}} \cdot \frac{p_{\rm wd}}{p_{\rm ges} - p_{\rm wd}} \tag{3}$$

$$= \frac{18.02 \text{ kgWasser/kmol}}{28.96 \text{ kgLuft/kmol}} \cdot \frac{0.031 \text{ bar}}{(1 - 0.031) \text{bar}} = \boxed{0.0199 \text{ kgWasser/kgTr Luft}}$$
(4)

b) **ges:** Partialdruck p_{wd}^* bei $x^* = 0.04$

$$x^* = \frac{M_{\rm W}}{M_{\rm L}} \cdot \frac{p_{\rm wd}^*}{p_{\rm ges} - p_{\rm wd}^*} \tag{5}$$

$$\iff \frac{p_{\text{ges}} - p_{\text{wd}}^*}{p_{\text{wd}}^*} = \frac{1}{x^*} \cdot \frac{M_{\text{W}}}{M_{\text{L}}}$$
 (6)

$$\Rightarrow \boxed{p_{\text{wd}}^*} = \frac{p_{\text{ges}}}{1 + \frac{1}{x^*} \cdot \frac{M_{\text{W}}}{M_{\text{L}}}} = \frac{1 \,\text{bar}}{1 + \frac{1}{0.04} \cdot \frac{18.02}{28.96}} = \boxed{0.0604 \,\text{bar}}$$
(7)

c) **ges:** Sättigungstemperatur T_{s^*}

Sättigung für $p_{\mathrm{wd}} = p_{\mathrm{s,wd}} \implies$ aus Dampfdruckkurve

$$\implies \ln\left(\frac{p_{\rm s,wd}}{p_0}\right) = 14.091 - \frac{5232\,\mathrm{K}}{T_{\rm s}} \quad \text{mit: } p_{\rm s,wd} = p_{\rm wd^*} \tag{8}$$

$$\implies \boxed{T_{s^*}} = \frac{5232 \,\mathrm{K}}{14.091 - \ln\left(\frac{0.0604 \,\mathrm{bar}}{1 \,\mathrm{bar}}\right)} = \boxed{309.63 \,\mathrm{K}} \tag{9}$$

d) **ges:** spezifische Enthalpie bezogen auf trockene Luft h_{1+x} ; h_{1+x}^*

$$h_{1+x} = \frac{H}{m_{\rm L}} = \frac{m_{\rm L} \cdot h_{\rm L} + m_{\rm wd} \cdot h_{\rm wd}}{m_{\rm L}} = h_{\rm L} + x \cdot h_{\rm wd}$$
 (10)

Berechnung von $h_{\rm L}$:

$$h_{\rm L} - \underbrace{h_0}_{=0} = c_{p,\rm L} \cdot (T - T_0)$$
 Bezugszustand 0 °C $\Longrightarrow h_0 = 0$ (11)

$$\implies h_{\rm L} = c_{p,\rm L} \cdot (T - T_0) \tag{12}$$

$$= 1.007 \frac{\text{kJ}}{\text{kg K}} \cdot (309.65 - 273.15) \text{K} = 36.76 \frac{\text{kJ}}{\text{kg}}$$
 (13)

Berechnung von h_{wd} :

$$h_{\text{wd}} - h_0 = r_0 + c_{p,\text{wd}} \cdot (T - T_0)$$
 (14)

$$\implies h_{\text{wd}} = 2500 \, \frac{\text{kJ}}{\text{kg}} + 1.86 \, \frac{\text{kJ}}{\text{kg K}} \cdot (309.65 - 273.15) \text{K} = 2567.89 \, \frac{\text{kJ}}{\text{kg}}$$
 (15)

Einsetzen von $h_{\rm L}$ und $h_{\rm wd}$ in Gleichung (10):

$$h_{1+x} = (36.76 + 0.0199 \cdot 2567.89) \frac{kJ}{kg} = 87.86 \frac{kJ}{kg}$$
(16)



Fachgebiet Thermodynamik Fakultät III - Prozesswissenschaften

$$h_{1+x}^* = (36.76 + 0.04 \cdot 2567.89) \frac{kJ}{kg} = 139.48 \frac{kJ}{kg}$$
 (17)

Aufgabe 18.2 – Lösung

gegeben: $\dot{V} = 5000 \,\mathrm{m}^3/\mathrm{h}$; $p_{\mathrm{ges}} = 1.013\,25\,\mathrm{bar}$; $t = 15\,^{\circ}\mathrm{C}$; $\varphi = 0.6$

a) **ges:** Partialdruck Wasserdampf p_{wd}

$$\varphi = \frac{p_{\rm wd}}{p_{\rm s,wd}} \tag{18}$$

$$\iff p_{\text{wd}} = \varphi \cdot p_{\text{s,wd}}(T)$$
 (19)

$$\ln\left(\frac{p_{\text{s,wd}}}{p_0}\right) = 14.091 - \frac{5232 \,\text{K}}{T} \tag{20}$$

$$\implies p_{\text{s,wd}} = \exp\left(14.091 - \frac{5232 \,\text{K}}{(273.15 + 15)\text{K}}\right) \cdot 1 \,\text{bar} = 0.017 \,14 \,\text{bar}$$
 (21)

$$\implies p_{\text{wd}} = 0.6 \cdot 0.01714 \,\text{bar} = 0.01029 \,\text{bar}$$
 (22)

b) **ges:** Massenstrom Wasserdampf $\dot{m}_{\rm wd}$

$$x = \frac{\dot{m}_{\text{wd}}}{\dot{m}_{\text{L}}} \; ; \; v_{1+x} = \frac{\dot{V}}{\dot{m}_{\text{L}}}$$
 (23)

$$\implies \dot{m}_{\text{wd}} = x \cdot \frac{\dot{V}}{v_{1+x}}$$
 (24)

$$x = \frac{M_{\rm W}}{M_{\rm L}} \cdot \frac{p_{\rm wd}}{p_{\rm ges} - p_{\rm wd}}$$

$$= 0.622 \cdot \frac{0.01029 \,\text{bar}}{(1.01325 - 0.01029) \,\text{bar}} = 0.00638 \,\frac{\text{kg Wasser}}{\text{kg Luft}}$$
(25)

$$= 0.622 \cdot \frac{0.01029 \,\text{bar}}{(1.01325 - 0.01029) \text{bar}} = 0.00638 \,\frac{\text{kg Wasser}}{\text{kg Luft}}$$
(26)

$$v_{1+x} = \frac{\dot{V}_{L} + \dot{V}_{wd}}{\dot{m}_{L}} = \frac{\dot{m}_{L} \cdot v_{L} + \dot{m}_{wd} \cdot v_{wd}}{\dot{m}_{L}} = v_{L} + x \cdot v_{wd}$$

$$(27)$$

mit
$$p \cdot v = R \cdot T \implies v = \frac{R \cdot T}{p}$$
 (28)

$$\implies v_{1+x} = v_{L} + x \cdot v_{wd} = \frac{R_{L} \cdot T}{p_{ges}} + x \cdot \frac{R_{W} \cdot T}{p_{ges}}$$
(29)

$$v_{1+x} = (R_{\rm L} + x \cdot R_{\rm W}) \cdot \frac{T}{p_{\rm ges}} \tag{30}$$

$$= \left(\frac{1}{M_{\rm L}} + \frac{x}{M_{\rm W}}\right) \cdot \frac{R_{\rm m} \cdot T}{p_{\rm ges}} \tag{31}$$

$$= \left(\frac{1}{28.96} + \frac{0.00638}{18.02}\right) \frac{1}{\text{kg/kmol}} \cdot \frac{8.3145 \,\text{kJ/(kmol K)} \cdot (273.15 + 15) \text{K}}{1.01325 \cdot 10^2 \,\text{kPa}}$$
$$= 0.8248 \,\frac{\text{m}^3}{\text{kg}} \tag{32}$$



Prof. Dr.-Ing. habil. Jadran Vrabec Fachgebiet Thermodynamik Fakultät III – Prozesswissenschaften

$$\implies \left[\dot{m}_{\rm wd} \right] = 0.00638 \frac{\text{kg Wasser}}{\text{kg Luft}} \cdot \frac{5000 \,\text{m}^3/\text{h}}{0.8248 \,\text{m}^3/\text{kg}} = \boxed{38.67 \,\frac{\text{kg}}{\text{h}}}$$
(33)