

h, x – Diagramm:

Grundlagen / Anwendungen

- 1. Zustandsgrößen feuchter Luft
- 2. h, x Diagramm (Mollier)
- 3. Zustandsänderungen im h, x-Diagramm

01.04.2014

M. Renner – h,x-Diagramm: Grundlagen / Anwendungen 1



1 Feuchte Luft
Zustandsgrößen

1 Zustandsgrößen der feuchten Luft

Feuchte Luft: Gas - Dampf - Mischungssystem

Mischung besteht aus

trockener Luft und Wasserdampf oder trockener Luft, Wasserdampf und fl. Wasser (Nebel) oder trockener Luft, Wasserdampf und Eis

Zustandsgrößen der feuchten Luft

р	Druck [Pa]
θ, t	Lufttemperatur [°C]
φ	relative Feuchte [%]
Χ	Wassergehalt [g/kg]
ρ	Dichte [kg/m ³]
_	

h Wärmeinhalt / spez. Enthalpie [kJ/kg]



Feuchte Luft

Mischung besteht aus trockener Luft und Wasserdampf

trockene (reine) Luft (im Bereich der Klimatechnik)

→ (näherungsweise) idealer Gas

Wasserdampf

→ (vereinfacht) ideales Gas

Zustandsgleichungen

$$p_L V = m_L R_L T$$

$$p_D V = m_D R_D T$$

es gilt
$$p = p_L + p_D$$

Partialdrücke Luft, Wasserdampf Luft- bzw. Wasserdampfmenge (Masse) Gaskonstante

Gaskonstante [J / kg K]
Volumen (gemeinsames) [m³]
Temperatur [K]

01.04.2014

M. Renner – h,x-Diagramm: Grundlagen / Anwendungen

 p_L, p_D

 m_L, m_D

 R_L, R_D

Т

3

[Pa]

[kg]



1 Feuchte Luft Zustandsgrößen

Definition Wassergehalt bzw. absolute Feuchte

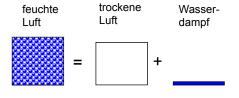
$$x = m_D / m_L$$

Gesamtmasse (= Masse der feuchten Luft) =

= konstant!

Masse der trockenen Luft + Masse des Wasserdampfes:

$$m_{ges} = m_L + m_D = m_L + x * m_L = m_L (1 + x)$$



trockene

Luft

Zustandsänderungen RLT-Anlagen:

 $Heizen, \, K\ddot{u}hlen, \, Be\text{--}, \, Entfeuchten$

Lasten im Raum: Heizlast, Kühllast, Feuchtelast

→ Klimatechnik:

Berechnungen mit **trockenem Massenstrom**, dieser bleibt konstant, auch wenn sich die

Feuchtigkeit (Masse des Wasserdampfes) ändert



1 Feuchte Luft Zustandsgrößen

Feuchtegehalt / abs. Feuchtigkeit

$$x = \frac{p_D * V * R_L * T}{p_L * V * R_D * T} = \frac{p_D * R_L}{p_L * R_D}$$

trockene Luft: $R_L = 287 \text{ J/(kg*K)}$ Wasserdampf: $R_D = 461,5 \text{ J/(kg*K)}$

$$x = 0.622 * \frac{p_D}{p_L} \qquad \text{[kg/kg]}$$

Definition relative Feuchte $\varphi = p_D / p_{D.s}$

$$x = 0.622 * \frac{\varphi * p_{D,s}}{p - \varphi * p_{D,s}}$$

Dichte feuchter Luft

trockene Luft: feuchte Luft:

$$\rho_{L} = \frac{p}{R_{L} * T} \qquad \rho_{L} = \frac{m_{L} + m_{D}}{V} = \frac{m_{L} + m_{D}}{V} = \frac{p_{L} * V}{R_{L} * T * V} + \frac{p_{D} * V}{R_{D} * T * V}$$
 Dichte bei 0°C / Meereshöhe
$$\rho_{L} = \frac{p - \varphi * p_{s}}{R_{L} * T} + \frac{\varphi * p_{s}}{R_{D} * T} = \frac{p - \varphi * p_{s}}{R_{L} * T} + \varphi * \rho_{s} \qquad \text{trockene Luft: } \rho = 1,293 \text{ kg/m}^{3}$$
 Wasserdampf: $\rho = 0.804 \text{ kg/m}^{3}$

01.04.2014

M. Renner – h,x-Diagramm: Grundlagen / Anwendungen 5



1 Feuchte Luft Zustandsgrößen

Enthalpie feuchter Luft

$$\begin{split} h &= \frac{H}{m_L} = \sum_{i=1}^k \xi_i h_i \\ H &= m_L h_L + m_{Wfl} h_{Wfl} + m_{Wf} h_{Wf} + m_{Wd} h_{Wd} \\ H &/ m_L = m_L / m_L \cdot h_L + m_{Wfl} / m_L \cdot h_{Wfl} + m_{Wf} / m_L \cdot h_{Wf} + m_{Wd} / m_L \cdot h_{Wd} \\ h &= h_L + x_{fl} h_{Wfl} + x_f h_{Wf} + x_d h_{Wd} \\ h &= h_L + x h_W \end{split}$$

Anwendungen / Berechnungen

→ Enthalpiedifferenzen

Nullpunkt willkürlich festgelegt:

trockene Luft: h = 0 kJ/kg bei t = 0 °CWasser: $h_w=0 \text{ kJ/kg bei } t = 0 \text{ °C}$



Enthalpie feuchter Luft

1. ungesättigte Luft ($x = x_D < x_s$)

$$\begin{split} h_{1+x} &= h_L + x h_D \\ h_{1+x} &= c_{p_L} t + x (c_{p_D} t + r_0) \\ \left(\frac{\partial h}{\partial x}\right)_{p,\theta} &= c_{p_D} t + r_0 = h_D \end{split}$$
 Sonderfall trockene Luft x=0

Beschreibung des Prozesses

- Erwärmung der trockenen Luft auf die Temperatur t
- Verdampfung des Feuchtegehalts x bei t = 0°C
- Erwärmung des Feuchtegehalts x (Wasserdampf) auf die Temperatur t

01.04.2014

M. Renner – h,x-Diagramm: Grundlagen / Anwendungen 7



1 Feuchte Luft Zustandsgrößen

Enthalpie feuchter Luft

2. gesättigte / übersättigte Luft mit t > 0°C: $x \ge x_s$, $x_F = 0$

$$h = c_{p_L} t + x_s (c_{p_D} t + r_0) + (x - x_s) c_W t \qquad \text{Sonderfall S\"{a}ttigungszustand}$$

$$\left(\frac{\partial h}{\partial x}\right)_{p,\theta} = c_W t = h_W \qquad \text{Wasseranteil ,Nebel'}$$

Beschreibung des Prozesses

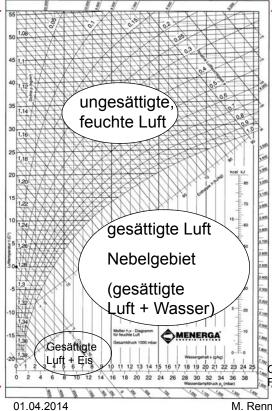
zusätzlich Erwärmung des Restwasser (x-x_s) auf die Temperatur t

3. gesättigte / übersättigte Luft mit t < 0°C: $x \ge x_s$, $x_W = 0$

$$\begin{split} h &= c_{p_L} t + x_s (c_{p_D} t + r_0) + (x - x_s) (c_E t - r_E) \\ \left(\frac{\partial h}{\partial x} \right)_{p,\theta} &= c_E t - r_E = h_E \end{split}$$
 Wasseranteil ,Eis'







Zustandsgrößen der feuchten Luft

Darstellung im h,x-Diagramm (nach Mollier)

Quelle: Menerga, Firmenunterlagen

M. Renner – h,x-Diagramm: Grundlagen / Anwendungen

9

2 h, x - Diagramm Grundlagen

Zustandsgrößen der feuchten Luft Darstellung im h,x-Diagramm

- 1 Trockenkugeltemperatur
- 2 Absolute Feuchte
- 3 Partialdruck
- 4 Sättigungsdruck
- 5 Sättigungstemperatur

Taupunkttemperatur

- 6 relative Feuchte
- 7 Enthalpie
- 8 Feuchtkugeltemperatur
- 9 Dichte
- 10 absolute Feuchte bei
- Sättigungsdruck



h, x - Diagramm

Isenhalpen =

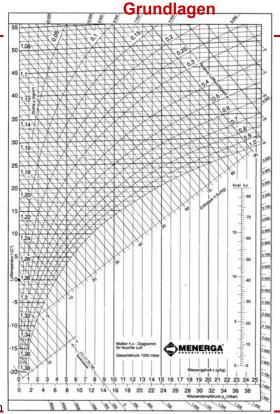
Linien konstanter Enthalpie h = konst.

Isothermen =

Linien konstanter Temperatur t = konst.

Isohumiden =

Linien konstanter rel. Feuchtigkeit φ = konst.



2 h, x - Diagramm

Quelle: Menerga, Firmenunterlagen

01.04.2014

M. Renner – h,x-Diagramm: Grundlagen / Anwendungen 11



2 h, x - Diagramm Grundlagen

Ermittlung der Richtung einer

Zustandsänderung

Steigung der Zustandsänderung Δh / Δx ('Arbeitsgerade')

Polgeraden vom Polpunkt (t=0 °C, x=0 g / kg, h=0 kJ / kg)

- → Randmaßstab, nur Endabschnitte dargestellt
- → Arbeitsgerade mit Polpunkt B
- → Parallele im Zustandspunkt 1 weitere Randbedingungen
 - \rightarrow Zustand 2

Grundlagen: Bilanzgleichungen

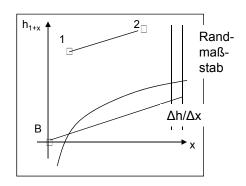
$$m_L * h_1 + \dot{Q} = m_L * h_2$$

$$m_L * x_1 + m_W = m_L * x_2$$

$$\rightarrow \text{Zustandsänderung}$$

$$\Delta h = h_2 - h_1 = \dot{Q}$$

$$\frac{\Delta h}{\Delta x} = \frac{h_2 - h_1}{x_2 - x_1} = \frac{Q}{m_W}$$



Korrektur Bezugsdruck / Höhenlage

h, x - Diagramm

 \rightarrow Bezugsdruck

anderer Umgebungsdruck / andere Höhenlage

→ Korrektur

Korrekturfaktor für Dichte ρ und relative Feuchte ϕ

$$k = \frac{p_2}{p_1}$$

Quelle: Menerga, Firmenunterlagen

 p_1 Bezugsdruck, p_2 mittlerer Druck für die betreffende Höhenlage

01.04.2014

M. Renner – h,x-Diagramm: Grundlagen / Anwendungen 13



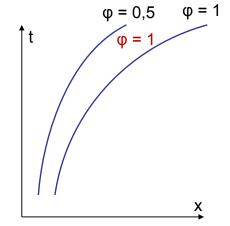
2 h, x - Diagramm Grundlagen

Korrektur Bezugsdruck / Höhenlage – Beispiele

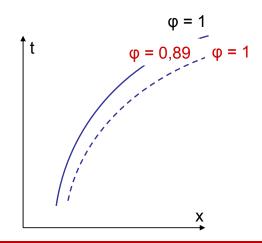
1.
$$p_1 = 1 bar$$

$$\rightarrow$$
 p₂ = 2 bar

$$\phi$$
 = 1 \rightarrow ϕ = 0,5 (=k* ϕ_{alt})



$$\rightarrow$$
 h = 1000 m (p = ca. 890 mbar)





Höhenkorrektur / Druckkorrektur (Beispiel 2)

Luftmenge im Sättigungszustand (x=1) enthält bei 1000m üNN ca. 1.2 g/kg mehr Wasserdampf im Vergleich zu gesättigter Luft bei 100 m üNN.

Für eine Luftmenge (Annahme: t und φ konstant) steigt der Wasserdampfgehalt x (absolute Feuchte) mit zunehmender Höhe.

Der Wärmeinhalt gesättigter Luft ist auf 1000 m üNN um ca. 3 kJ/kg höher im Vergleich zu 100 m üNN

Der Wärmeinhalt h einer Luftmenge (Annahme t und ϕ konstant) steigt mit zunehmender Höhe.

Luft mit ϕ = 100% r.F. auf ca. 100m üNN wird auf 1000m üNN zur Luft mit einer relativen Feuchte von ϕ =89%. Die Differenz $\Delta \phi$ beträgt 11%.

Die relative Feuchte einer Luftmenge (Annahme t und x konstant) sinkt also mit zunehmender Höhe.

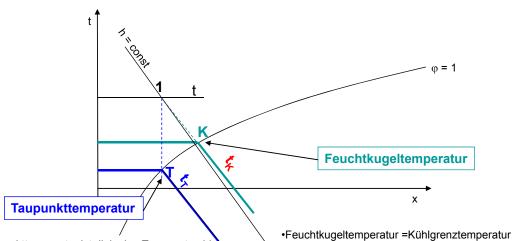
01.04.2014

M. Renner – h,x-Diagramm: Grundlagen / Anwendungen 15



2 h, x - Diagramm Grundlagen

Taupunkt - und Feuchtkugeltemperatur im h, x-Diagramm



 die Taupunkttemperatur ist diejenige Temperatur, bis zu der man feuchte Luft abkühlen muss, bis sie vollständig mit Wasser gesättigt ist

•bei der Taupunkttemperatur beginnt Wasser aus der Luft auszufallen

•wichtig bei: - Kühlung und Entfeuchtung

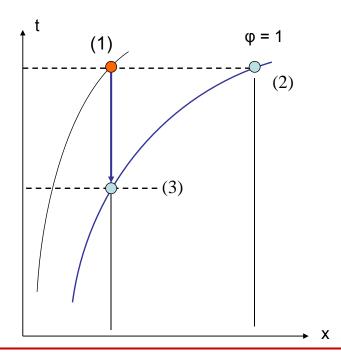
Wärmedämmung

Feuchtkugeltemperatur = Kunigrenztemperatur
 die Feuchtkugeltemperatur ist die tiefste mögliche
 Temperatur, die sich beim Wärmeaustausch zwischen Luft und Wasser einstellen kann, wenn die zur Verdunstung kommende Wärme ausschließlich von der Luft kommt
 wichtig bei: - Befeuchtung von Luft mit Wasser

- Kühlung adiabat



Bestimmung der relativen Luftfeuchtigkeit



a) mit Taupunkttemperatur:

Ein gekühlter Spiegel zeigt beim Erreichen der Taupunktemperatur (3) einen Beschlag.

Der zugehörige Sättigungsdruck (3) wird durch den Sättigungsdruck bei Lufttemperatur (= Trockenkugeltemperatur) In Punkt (2) dividiert

$$\varphi = ps3 / ps2$$

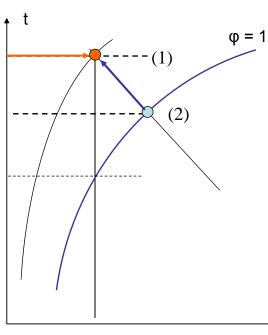
01.04.2014

M. Renner – h,x-Diagramm: Grundlagen / Anwendungen 17



2 h, x - Diagramm Grundlagen

Bestimmung der relativen Luftfeuchtigkeit



b) Feuchtkugel- Temperatur

Ein mit feuchtem Vlies umgebenes Thermometer misst zur Trockenkugeltemperatur (1) auch die Feuchtkugeltemperatur (2).

1. Nicht isenthalpe Befeuchtergerade:

$$\frac{h_f - h}{x_f - x} = \frac{\Delta h}{\Delta x} = c_W \cdot t_f$$

2. Vereinfachte Annahme einer isenthalpen Befeuchtergerade: $h = h_f$



3 Zustandsänderungen

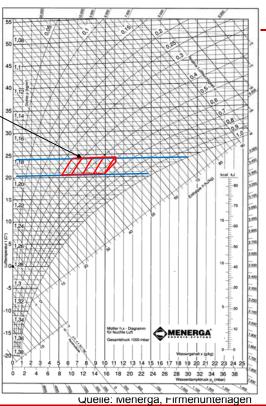
RLT Anlagen - Prozesse / h,x-Diagramm

Darstellung des Behaglichkeitsbereichs (Humanklimatisierung)

Vorgabe: Tätigkeitsgrad / Bekleidung

→ z. B. ISO 7730: Behaglichkeitstemp. $\theta = 22^{\circ}C$ / Tol. $\pm 2K$

Feuchtigkeit (30) $35\% < \phi < 65\%$ $x_{max} = 11,5 g / kg$



01.04.2014

M. Renner – h,x-Diagramm: Grundlagen / Anwendungen 19



3 Zustandsänderungen

RLT Anlagen - Prozesse / h,x-Diagramm

Aussenluftbedingungen

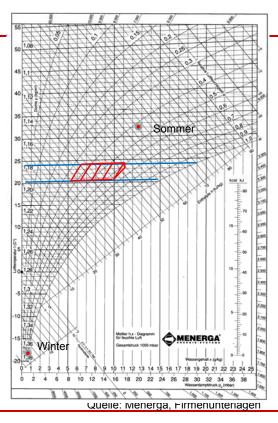
z. B. VDI 4710 Mühlberg / Inn

Sommer 32 °C / 65 kJ / kg

Winter -19 °C

Prozesse /

Zustandsänderungen?

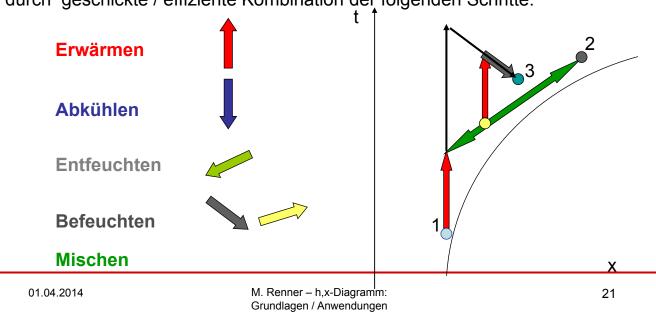




Ziel der Zustandsänderungen in einer RLT-Anlage:

Luftzustand 1 (Aussenl.) (ggf. Luftstand 2 (Uml.)) in Luftzustand 3 (Zul.) überführen

→ im Diagramm von (1) bzw. (2) nach (3) gelangen durch geschickte / effiziente Kombination der folgenden Schritte:

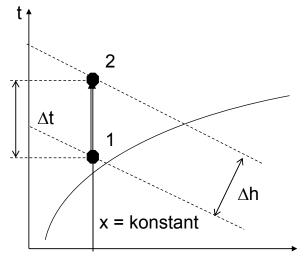




3 Zustandsänderungen

Erwärmung von Luftströmen / Heizen

Bei der Erwärmung von feuchter Luft steigt deren Temperatur, der absolute Wassergehalt $\, {\bf x} \,$ ändert sich nicht, es ändert sich jedoch der relative Wassergehalt $\, {\bf \phi} \,$.



Erhitzerleistung:

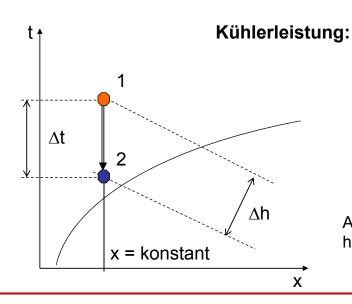
$$\dot{Q}_E = \dot{m} \cdot \Delta h$$

$$\dot{Q}_E = \dot{m} \cdot (h_2 - h_1)$$



Wandtemperatur des Kühlers > Taupunkttemperatur

Abkühlen ohne Entfeuchten



$$\overset{\bullet}{Q}_{K} = \overset{\bullet}{m} \cdot \Delta h$$

$$\overset{\bullet}{Q}_{K} = \overset{\bullet}{m} \cdot (h_2 - h_1)$$

Abkühlung eines Luftstroms im h, x-Diagramm ohne Wasserausfall

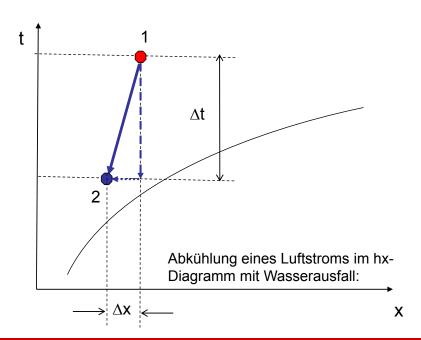
01.04.2014

M. Renner – h,x-Diagramm: Grundlagen / Anwendungen 23



3 Zustandsänderungen

Wandtemperatur des Kühlers < Taupunkttemperatur



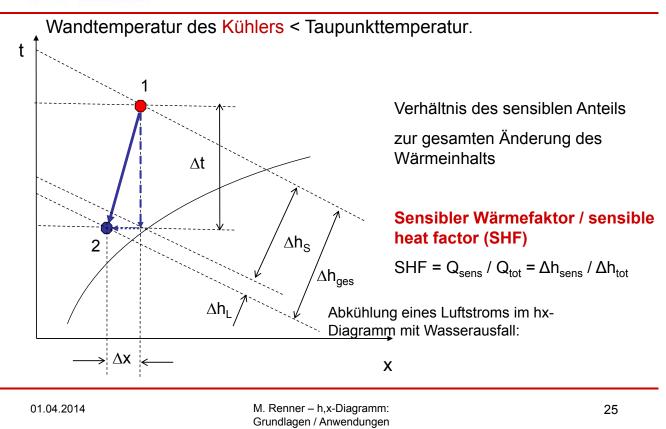
Ein Teil des Luftstroms kommt direkt mit der kalten Oberfläche in Berührung,

es fällt Wasser aus und die Luft wird

gleichzeitig entfeuchtet.

Der Effekt hängt von der Kühlerkonstruktion ab.

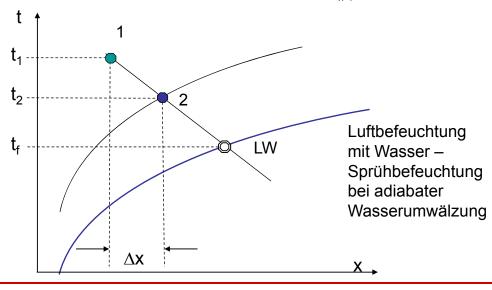




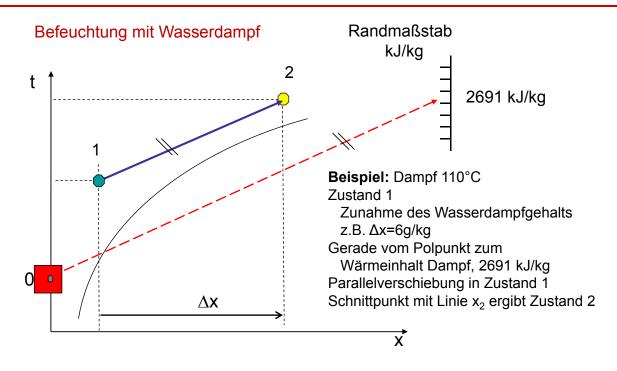


3 Zustandsänderungen

Bei adiabater Wasserumwälzung im Befeuchter (Wasserrücklauf) nimmt das Wasser immer die Feuchtkugeltemperatur der Luft an, es kommt zu einem Mischzustand zwischen eintretender Luft und Feuchtkugeltemperatur auf der zugehörigen Linie h = konst. bzw. entlang $c_w t_f$:







M. Renner – h,x-Diagramm:

Grundlagen / Anwendungen

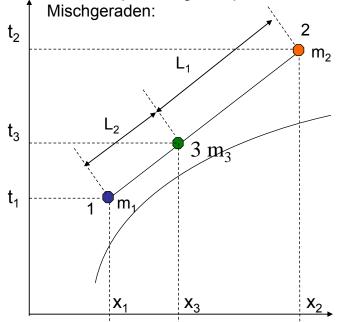


01.04.2014

3 Zustandsänderungen

Adiabatische Mischung von Luftströmen

Der Mischpunkt liegt entsprechend der abgewandten Massenverhältnisse auf der Mischgeraden:



$$\frac{L_{1}}{L_{2}} = \frac{m_{1}}{m_{2}}$$

$$t_{3} = \frac{t_{1} * m_{1} + t_{2} * m_{2}}{m_{1} + m_{2}}$$

$$x_{3} = \frac{x_{1} * m_{1} + x_{2} * m_{2}}{m_{1} + m_{2}}$$

$$h_{3} = \frac{h_{1} * m_{1} + h_{2} * m_{2}}{m_{1} + m_{2}}$$

27



Vielen Dank

für Ihre Aufmerksamkeit!

01.04.2014

M. Renner – h,x-Diagramm: Grundlagen / Anwendungen 29