

- A1) Definieren Sie den Wärmeübergangskoeffizienten α . Bezeichnen Sie die verwendeten Größen und geben Sie deren Einheiten sowie die des Wärmeübergangskoeffizienten an.

$$\alpha = \frac{\dot{q}}{\Delta T} \text{ [W/m}^2\text{K]},$$

mit \dot{q} ... Wärmestromdichte [W/m²], ΔT ... Temperaturdifferenz zwischen der Wand und der Umgebung (einem Punkt fern von der Wand) [K].

- A2) Wie lautet die Wärmeleitungsgleichung im ein-dimensionalen Fall?

$$\frac{\partial T}{\partial t} = a \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} \quad \text{oder} \quad \rho c_p \frac{\partial T}{\partial t} = \lambda \frac{\partial^2 T}{\partial x^2}.$$

- A3) Die Wärmeleitung von zwei Stäben im thermischen Kontakt wird durch die Größen $T-T_1$, T_1-T_2 , ρc_p , λ , x und t beeinflusst. Wie viele dimensionslose Kennzahlen können Sie damit bilden? Geben Sie diese Kennzahlen an.

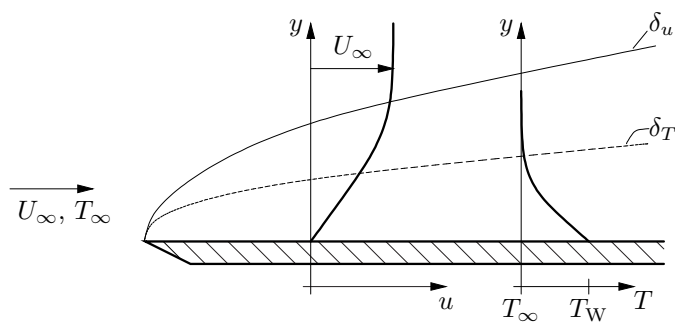
6 Einflussgrößen – 4 Grundgrößen (Länge, Zeit, Masse, Temperatur) = 2 dimensionslose Kennzahlen:

$$\theta = \frac{T - T_1}{T_1 - T_2}, \quad \frac{\lambda t}{\rho c_p x^2} \quad \text{oder} \quad \frac{\sqrt{at}}{x}.$$

- A4) Wie ist die Mischtemperatur in einer Rohrströmung definiert?

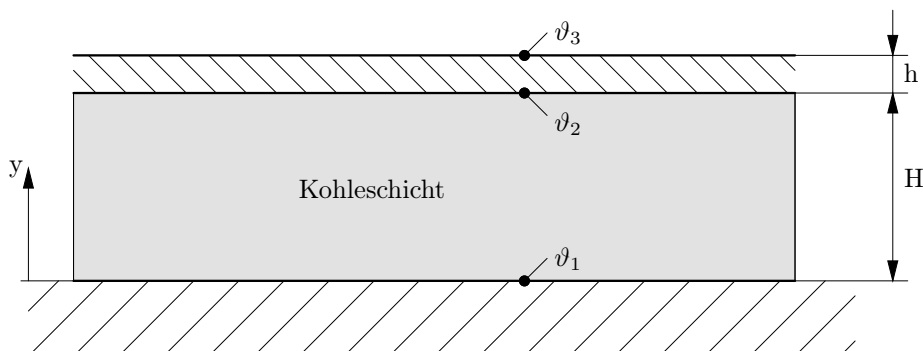
$$T_M = \frac{\dot{H}}{\dot{m} c_p}$$

- A5) Skizzieren Sie an der parallel angeströmten, beheizten, ebenen Platte den Verlauf der Dicken der Geschwindigkeits- und der Temperaturgrenzschicht für den laminaren Fall. Tragen Sie in die Skizze auch ein Geschwindigkeits- und ein Temperaturprofil ein.



Hier für $Pr > 1$ gezeichnet.

Eine $H = 2\text{ m}$ dicke Schicht von Kohlestaub der Wärmeleitfähigkeit $\lambda_K = 0,2\text{ W/mK}$ ist auf einem adiabaten Fundament gelagert. Aufgrund von chemischen Reaktionen wird gleichmäßig über die gesamte Kohleschicht die Reaktionswärme von 30 W/m^3 frei. Die Kohleschicht wird von einer Betonplatte der Dicke $h = 8\text{ cm}$ und der Wärmeleitfähigkeit $\lambda_B = 1,6\text{ W/mK}$ abgedeckt. Die Temperatur an der Oberseite der Platte beträgt $\vartheta_3 = 22\text{ }^\circ\text{C}$.



- Berechnen Sie die nach oben an die Umgebung abgegebene Wärmestromdichte \dot{q}_3 .
- Berechnen Sie die Temperatur ϑ_2 an der Grenzfläche zwischen der Unterseite der Betonplatte und der Kohleschicht.
- Berechnen Sie die Temperaturverteilung $\vartheta(y)$ in der Kohleschicht.
 - Geben Sie die Randbedingungen an, die Sie für die Berechnung der Temperaturverteilung benötigen.
 - Berechnen Sie die Temperatur ϑ_1 an der Unterseite der Kohleschicht, an der Stelle $y = 0$.
- Skizzieren sie die Temperaturverteilung $\vartheta(y)$ in Kohleschicht und Betonplatte. Achten Sie auf die korrekten Steigungen der Kurve!
- Geben Sie die maximale Temperatur an. In welcher Höhe y erreicht die Temperatur den maximalen Wert?

Lösungen bitte hier eintragen:

a) $\dot{q}_3 = 60\text{ W/m}^2$ b) $\vartheta_2 = 25\text{ }^\circ\text{C}$ c) $\vartheta(y) = -\frac{\dot{q}_R^{(V)} H^2}{2\lambda_K} \left(1 - \left(\frac{y}{H}\right)^2\right) + \vartheta_2$

.....

c) RB: adiabates Fundament: $\dot{q}(y = 0) = 0$; $\vartheta(y = H) = \vartheta_2$ $\vartheta_1 = 325\text{ }^\circ\text{C}$

.....

e) $\vartheta_{\max} = 325\text{ }^\circ\text{C}$ bei $y = 0$

.....

a)

Mit $\dot{q}_2 = \dot{q}_3$ ergibt die Energiebilanz über die gesamte Kohleschicht $q_3 = \dot{q}_R^{(V)} H = 30 \cdot 2 = 60 \text{ W/m}^2\text{K}$.

b)

Fouriersches Gesetz, $\dot{q}_3 = -\lambda_B \frac{\vartheta_3 - \vartheta_2}{h}$,

$$\vartheta_2 = \frac{\dot{q}_3 h}{\lambda_B} + \vartheta_3 = \frac{60 \cdot 0,08}{1,6} + 22 = 25 \text{ }^\circ\text{C}.$$

c)

Lokale Energiebilanz, i.e., Energiebilanz an einem infinitesimal kleinen Kontrollvolumen,

$$\dot{q} - (\dot{q} + d\dot{q}) + \dot{q}_R^{(V)} dy = 0,$$

$$\frac{d\dot{q}}{dy} = \dot{q}_R^{(V)}, \quad \text{Integration: } \dot{q}(y) = \dot{q}_R^{(V)} y + c_1.$$

Randbedingung adiabates Fundament: $\dot{q}(y = 0) = 0$, daher: $c_1 = 0$.

Fouriersches Gesetz für $\dot{q}(y)$ einsetzen, weiter integrieren,

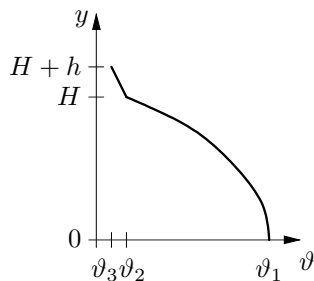
$$-\lambda_K \frac{dT}{dy} = \dot{q}_R^{(V)} y, \quad T(y) = -\frac{\dot{q}_R^{(V)} y^2}{2\lambda_K} + c_2.$$

Randbedingung: $\vartheta(y = H) = \vartheta_2$, $\vartheta_2 = -\frac{\dot{q}_R^{(V)} H^2}{2\lambda_K} + c_2$, somit

$$\vartheta(y) = \frac{\dot{q}_R^{(V)} H^2}{2\lambda_K} \left(1 - \left(\frac{y}{H} \right)^2 \right) + \vartheta_2.$$

$$\vartheta_1 = \vartheta(y = 0) = \frac{30 \cdot 2^2}{2 \cdot 0,2} + 25 = 325 \text{ }^\circ\text{C}.$$

d)



Merkmale: Der Temperaturgradient ist in der Betondecke wesentlich geringer als in der Kohleschicht, wegen $\lambda_B \gg \lambda_K$. An der Grenzfläche hat die Temperaturverteilung einen Knick. Weiters ist die Temperaturverteilung in der Kohleschicht parabelförmig. Wegen des adiabaten Fundamentes ist die Tangente bei $y = 0$ senkrecht.

e)

$$\vartheta_{\max} = \vartheta_1 = 325 \text{ }^\circ\text{C}, \quad y(\vartheta = \vartheta_{\max}) = 0.$$

Weitere Lösungen:

ϑ_3	$\dot{q}_R^{(V)}$	H	h	λ_B	λ_K	\dot{q}_3	ϑ_2	ϑ_1
20 °C	30 W/m ²	2 m	6 cm	1,8 W/mK	0,3 W/mK	60 W/m ²	22 °C	222 °C
21 °C	30 W/m ²	2 m	5 cm	1,5 W/mK	0,3 W/mK	60 W/m ²	23 °C	223 °C
23 °C	30 W/m ²	2 m	7 cm	1,4 W/mK	0,4 W/mK	60 W/m ²	26 °C	176 °C
24 °C	20 W/m ²	3 m	8 cm	1,6 W/mK	0,3 W/mK	60 W/m ²	27 °C	327 °C
25 °C	20 W/m ²	3 m	5 cm	1,5 W/mK	0,3 W/mK	60 W/m ²	27 °C	327 °C
26 °C	20 W/m ²	3 m	7 cm	1,4 W/mK	0,2 W/mK	60 W/m ²	29 °C	479 °C