

**Thermodynamik II**  
**Sessionsprüfung Herbst 2007**  
**3. September 2007**

**Lösung**

Aufg. 1)

a)

Wärmestrom durch die gesamte Wand:

$$\begin{aligned}\dot{Q}' &= \frac{2\pi}{\frac{1}{\alpha_i \cdot r_1} + \frac{\ln(r_2/r_1)}{\lambda_{Rohr}} + \frac{\ln(r_3/r_2)}{\lambda_{Isolierung}} + \frac{1}{\alpha_a \cdot r_3}} (T_{i,\infty} - T_{a,\infty}) = \\ &= \frac{2\pi}{\frac{10^3}{10 \cdot 5} + \frac{\ln(7/5)}{15} + \frac{\ln(15/7)}{0.1} + \frac{10^3}{5 \cdot 15}} \cdot 175 = 26.83 \text{ W/m}\end{aligned}$$

Wärmestrom durch Konvektion im Rohr:

$$\dot{Q}' = \frac{2\pi}{\frac{1}{\alpha_i \cdot r_1}} (T_{i,\infty} - T_1) = 26.83 \text{ W/m} \rightarrow T_1 = T_{i,\infty} - \frac{\dot{Q}'}{2\pi \cdot \alpha_i \cdot r_1} = 114.59^\circ\text{C}$$

Wärmestrom durch Wärmeleitung im Rohr:

$$\dot{Q}' = \frac{2\pi}{\frac{\ln(r_2/r_1)}{\lambda_{Rohr}}} (T_1 - T_2) = 26.83 \text{ W/m} \rightarrow T_2 = T_1 - \frac{\dot{Q}' \cdot \ln(r_2/r_1)}{2\pi \cdot \lambda_{Rohr}} = 114.49^\circ\text{C}$$

Wärmestrom durch Wärmeleitung in der Isolierung:

$$\dot{Q}' = \frac{2\pi}{\frac{\ln(r_3/r_2)}{\lambda_{Isolierung}}} (T_2 - T_3) = 26.83 \text{ W/m} \rightarrow T_3 = T_2 - \frac{\dot{Q}' \cdot \ln(r_3/r_2)}{2\pi \cdot \lambda_{Isolierung}} = 81.94^\circ\text{C}$$

Zulässige Betriebstemperatur ist nicht überschritten, Zustand ist erlaubt:

$$T_2 = 114.49^\circ\text{C} < T_{\max} = 120^\circ\text{C}$$

b)

Wärmestrom durch die gesamte Wand = freigesetzte Wärme im Gasgemisch:

$$\dot{Q}' = \dot{Q}''' \cdot A = \dot{Q}''' \cdot r_1^2 \pi \rightarrow \dot{Q}''' = \frac{\dot{Q}'}{r_1^2 \pi} = \frac{26.83}{0.005^2 \pi} = 341.65 \text{ kW/m}^3$$

c)

Energiebilanz:

$$0 = \frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left( \lambda_{Gas} \cdot r \cdot \frac{dT}{dr} \right) + \dot{Q}_{Quellen}'''$$

$$\lambda_{Gas} \cdot r \cdot \frac{dT}{dr} = -\dot{Q}_{Quellen}''' \cdot \frac{r^2}{2} + C_1 \quad \rightarrow \quad \frac{dT}{dr} = -\dot{Q}_{Quellen}''' \cdot \frac{r}{2\lambda_{Gas}} + \frac{C_1}{\lambda} \frac{1}{r}$$

$$T(r) = -\dot{Q}_{Quellen}''' \cdot \frac{r^2}{4\lambda_{Gas}} + \frac{C_1}{\lambda_{Gas}} \ln(r) + C_2$$

Randbedingung 1:

$$\left. \frac{dT}{dr} \right|_{r=0} = 0 \quad \rightarrow \quad \left. \frac{C_1}{\lambda} \frac{1}{r} \right|_{r=0} = 0 \quad \rightarrow \quad C_1 = 0$$

Randbedingung 2:

$$T(r = r_1) = T_1 \quad \rightarrow \quad T_1 = -\dot{Q}_{Quellen}''' \cdot \frac{r_1^2}{4\lambda_{Gas}} + C_2 \quad \rightarrow \quad C_2 = T_1 + \dot{Q}_{Quellen}''' \cdot \frac{r_1^2}{4\lambda_{Gas}}$$

Lösung der Temperaturverteilung:

$$T(r) = \frac{\dot{Q}_{Quellen}'''}{4\lambda_{Gas}} \cdot (r_1^2 - r^2) + T_1 = 167.97^\circ\text{C} - r^2 \cdot 2.135 \cdot 10^6 \frac{\text{°C}}{\text{m}^2}$$

d)

Temperatur in der Mitte des Gasgemisches  $r = 0$ :

$$T(r = 0) = T_1 + \frac{\dot{Q}_{Quellen}'''}{4\lambda_{Gas}} \cdot r_1^2 = 167.97^\circ\text{C}$$

Aufg. 2)

Betrachtung des halbierten Systems:  
1 Chip plus eine halbe Rippe:

Energiebilanz für einen Chip:

$$\dot{Q}''' \cdot V_{Chip} = \underbrace{A_{Chip} \cdot \alpha \cdot (T_F - T_\infty)}_{\text{Wärmeübergang durch Konvektion über freie Oberfläche des Chips}} + \underbrace{-\lambda \cdot S \cdot \frac{d\theta}{dx} \Big|_{x=0}}_{\text{Wärmeübergang durch Wärmeleitung über den Rippenfuss}}$$

Temperaturverteilung in der Rippe:

$$\text{Randbedingung 1: } \theta(x=0) = \theta_F = T_F - T_\infty$$

$$\text{Randbedingung 2: adiabater Kopf: } \left. \frac{d\theta}{dx} \right|_{x=L/2} = 0$$

$$\Rightarrow \theta(x) = \theta_F \cdot \frac{\cosh[m \cdot (L/2 - x)]}{\cosh(m \cdot L/2)}$$

$$\Rightarrow \left. \frac{d\theta}{dx} \right|_{x=0} = -\theta_F \cdot m \cdot \tanh(m \cdot L/2)$$

Die resultierende Energiebilanz lautet:

$$\dot{Q}''' \cdot V_{Chip} = A_{Chip} \cdot \alpha \cdot \theta_F + \lambda \cdot S \cdot m \cdot \theta_F \cdot \tanh(m \cdot L/2)$$

$$\theta_F = \frac{\dot{Q}''' \cdot V_{Chip}}{A_{Chip} \cdot \alpha + \lambda \cdot S \cdot m \cdot \tanh(m \cdot L/2)}$$

$$T_F = \frac{\dot{Q}''' \cdot V_{Chip}}{A_{Chip} \cdot \alpha + \frac{\pi}{2} \cdot \sqrt{\lambda \cdot D^3 \cdot \alpha} \cdot \tanh\left(\sqrt{\frac{\alpha}{D \cdot \lambda}} \cdot L\right)} + T_\infty$$