a) Aus Gl. (9-22):

$$p_{d,II}^2 = (\dot{m}_{II}/\dot{m}_{I})^2 \cdot (p_{d,I}^2 - p_{S,I}^2) + p_{S,II}^2$$
 Mit:

Druckverlust in Dampfzuleitung zu 10 % geschätzt, also $p_{d,I} = p_{D^*}0.9 = 30.0.9 = 27$ bar

 $p_{S,II} = p_{S,I} = 2.5$ bar

 $\dot{m}_{I} = 50$ t/h sowie $\dot{m}_{II} = 35.3$ t/h

Ausgewertet:

$$p_{d,II}^2 = (35,5/50)^2 \cdot (27^2 - 2,5^2) + 2,5^2 [bar^2]$$

 $p_{d,II}^2 = 364,34 bar^2 - p_{d,II} = 19,09 bar$

b) Aus (h,s)-Diagramm: Tafel 20

Frischdampf 30 bar, 420 °C — h_{FDa} = 3280 kJ/kg
Da Drosselung in Zuleitung — h = konst, also
h_{d,II} = h_{d,I} = h_{FDa}

Abdampf 2,5 bar bei isentroper Entspannung für

$$P_{e} = P_{th} \cdot \eta_{e} = \dot{m} \cdot \Delta h_{th} \cdot \eta_{e} = \dot{m} \cdot \Delta h_{s} \cdot \eta_{e} = \dot{m} \cdot (h_{d} - h_{s,s}) \cdot \eta_{e}$$

Bei
$$p_S = 27$$
 bar:

$$\Delta h_{s,I} = h_{FDa} - h_{S,s,I} = 3280 - 2715 = 565 \text{ kJ/kg}$$

$$P_{s,I} = (50000/3600) \cdot 565 \cdot 0.82 \text{ [kg/s·kJ/kg]} = 6435 \text{ kW}$$

Bei 19,09 har

$$\Delta h_{s,II} = h_{FDa} - h_{S,s,II} = 3280 - 2775 = 505 \text{ kJ/kg}$$

$$P_{e,II} = (35500/3600) \cdot 505 \cdot 0.82 \text{ [kg/s·kJ/kg]} = 4084 \text{ kW}$$

Leistungsabfall:

$$\Delta P_e = P_{e,I} - P_{e,II} = 6435 - 4084 = 2351 \text{ kW}$$

 $\Delta P_e/P_{e,I} = 2351/6435 = 0.365 \triangleq 36.5 \%$

e)
$$\eta_{\text{therm}} = \frac{w_{\text{t}}}{q} = \frac{\Delta h_{\text{s}}}{h_{\text{FDa}} - h_{\text{FWa}}}$$
 (Abschnitt 8.5.8) Mit

Frischwasser
$$h_{FWa} = c_{Wa} \cdot t_{Wa} = 4,187 \cdot 20 \left[kJ/(kg \cdot {}^{\circ}C) \cdot {}^{\circ}C \right]$$

= 84 kJ/kg

Damit
$$h_{FDa} - h_{FWa} = 3280 - 84 = 3196 \text{ kJ/kg}$$

Bei 27 bar
$$\eta_{\text{therm,I}} = 565/3196 = 0,177 \approx 0,18$$

Bei 19 bar
$$\eta_{\text{therm,II}} = 505/3196 = 0,158 \approx 0,16$$

Abfall
$$\Delta \eta_{\text{therm}} = 0.02$$

$$\Delta \eta_{\text{therm}} / \eta_{\text{therm,I}} = 0.02/0.18 = 0.11 \triangleq 11 \text{ %}$$