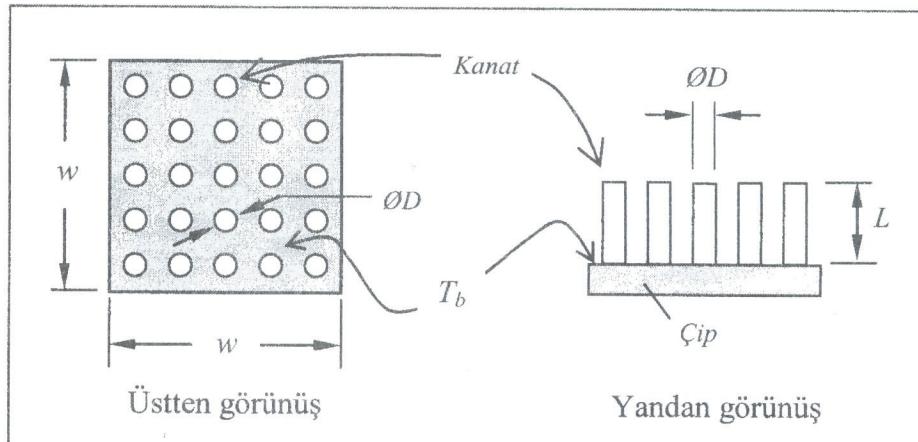
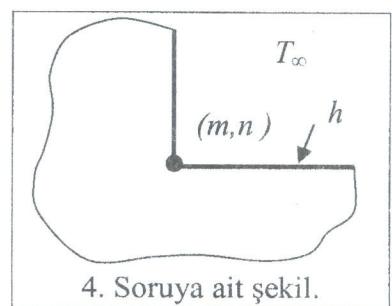


GENEL SINAV SORULARI:

- 1) Bir saç kurutucusunun 1200 W'lık direnç teli 120 cm uzunlukta ve $D = 0.2$ cm çapındadır. Telin birim hacmindeki enerji üretimini W/cm^3 olarak ve telin dış yüzeyinin birim alanından çıkan ısıyı W/m^2 olarak hesaplayınız.
- 2) İç çapı 5 cm, dış çapı 5.5 cm olan bir borudan $T_{\infty,1} = 320$ °C sıcaklıkta buhar akmaktadır. Boru malzemesinin ısı iletim katsayısı $80 \text{ W}/(\text{m}\cdot\text{K})$ olup, dışına 3 cm kalınlığında cam yünü ile yalıtılmıştır. Cam yünü ısı iletim katsayısı $k = 0.05 \text{ W}/(\text{m}\cdot\text{K})$ dir. Boru iç yüzeyindeki taşınımla ısı transfer katsayısı $h_i = 60 \text{ W}/(\text{m}^2\cdot\text{K})$, dış yüzeyinde $h_o = 18 \text{ W}/(\text{m}^2\cdot\text{K})$ olduğuna göre,
- Borunun birim boyundan, $T_{\infty,2} = 5$ °C'lik dış ortama kaybolan ısıyı hesaplayınız
 - Boru cidarı ve yalıtılmış cidarı boyunca sıcaklık düşümlerini (farklarını) hesaplayınız.
- 3) Elektronik devre elemanı soğutmak amacıyla kanatçıklı bir yüzey üretilicektir. Saf bakırden 25 adet kanatçıının her biri $D = 3$ mm çapında ve $L = 15$ mm boyunda olacaktır. Kare şeklindeki kanatlı levhanın bir kenarı 25 mm'dir. Kanat taban sıcaklığı ile levha yüzey sıcaklığı aynı olup $T_b = 80$ °C ve ortam sıcaklığı $T_{\infty} = 35$ °C'dir. Taban yüzeyi ve kanatçık yüzeyleri ile ortam arasında ısı taşınım katsayısını $h = 40 \text{ W}/(\text{m}^2\cdot\text{K})$ alarak,



- Kanatçıklı durumda transfer olan ısıyı bulunuz.
 - Levhadan, kanatsız hal ile kanatlı halde geçen ısı miktarını karşılaştırınız.
- 4) Bir katı parça içinde, şekli yanda verilen (m,n) noktası için sıcaklık hesabında kullanılmak üzere sonlu fark eşitliğini, $\Delta x = \Delta y$ alarak elde ediniz. Yüzeyde taşınım katsayısı h ve ortam sıcaklığı T_{∞} 'dur.
- 5) Bir endüstriyel tesiste, kurutma işlemine tabi tutulacak olan bir ürün, yürüyen bant sistemi ile 30 °C sıcaklıkta iken bir fırına girecektir. Çıkışta sıcaklığın 105 °C olması kuruma işlemi için yeterli olmaktadır. Ürün, 40 mm çapında, 100 mm yüksekliğinde silindirik bir parça olup ısı iletim katsayısı $k = 56 \text{ W}/(\text{m}\cdot\text{K})$ alınabilir. Fırın atmosferi, otomatik kontrol sistemi sayesinde sürekli olarak 115 °C sıcaklıkta sabit tutulmaktadır. Fırın atmosferi ile ürün yüzeyi arasındaki taşınımla ısı transferi katsayısı $120 \text{ W}/(\text{m}^2\cdot\text{K})$ ve fırının boyu 3 m olduğuna göre sistemdeki bantın hızı ne olmalıdır?
- Ürün malzemesi için: $C_p = 460 \text{ J}/(\text{kg}\cdot\text{K})$, $\rho = 7800 \text{ kg}/\text{m}^3$



4. Soruya ait şekil.

Her soru 20 puandır.

Uluyibay

1) Direkt feli içinde elektrik enerjisi'ni enerji'ne dönüşmektedir - Dolayısıyla elektriksel güçün felin hacmine bağlı olarakın de brim hacimde ureten ısı enerjisi'ni buluyoruz olur.

$$\dot{q} = \frac{P}{V} = \frac{P}{\frac{\pi D^2}{4} \cdot L}$$

$$P = 1200 \text{ W} \quad D = 0,2 \text{ cm} \quad L = 120 \text{ cm}$$

$$\dot{q} = \frac{1200}{\frac{\pi(0,2)^2}{4} \cdot 120} = 318,31 \Rightarrow \boxed{\dot{q} \approx 318,3 \frac{\text{W}}{\text{cm}^3}}$$

Aynı şekilde

$$q'' = \frac{P}{A} = \frac{P}{\pi D L} = \frac{1200}{\pi \cdot 0,2 \cdot 120} = 15,915$$

$$q'' \approx 15,9 \frac{\text{W}}{\text{cm}^2}$$

$$\boxed{q'' \approx 15,9 \times 10^4 \frac{\text{W}}{\text{m}^2}}$$

2) İçinden buhar akan borudan transfer olan 151 :

$$T_{\infty,1} = 320^\circ\text{C} \quad \text{Buhar sıcaklığı}$$

$$T_{\infty,2} = 5^\circ\text{C} \quad \text{Dış ortam sıcaklığı}$$

$$r_3 - r_2 = \delta = 3 \text{ cm} \quad (\text{Yalıtım kalınlığı})$$

$$k_{\text{boru}} = 80 \text{ W/m.K}$$

$$k_{\text{çamur}} = 0,05 \text{ W/m.K} = k_{\text{çay}}$$

$$r_1 = 2,5 \text{ cm}$$

$$h_i = 60 \text{ W/m}^2\text{K}$$

$$r_2 = 2,75 \text{ cm}$$

$$h_o = 18 \text{ "}$$

a) Boru boydan kaybolan 151 (q') $\frac{\text{W}}{\text{m}}$ nedir?

151 ve Kütle Geçitinin Temelleri, Incropera ve DeWitt Sayfa 99, Eşitlik 3.29 uyarlanarak kullanılabilir.

$$q = \frac{T_{\infty,1} - T_{\infty,2}}{\frac{1}{2\pi r_1 L h_i} + \frac{\ln(r_2/r_1)}{2\pi k_{\text{boru}} L} + \frac{\ln(r_3/r_2)}{2\pi k_{\text{çay}} L} + \frac{1}{2\pi r_3 L h_o}}$$

Boru boy izm:

$$q' = \frac{q}{L} = \frac{T_{\infty,1} - T_{\infty,2}}{\underbrace{\frac{1}{2\pi r_1 h_i}}_{R'_1} + \underbrace{\frac{\ln(r_2/r_1)}{2\pi k_{\text{boru}}}}_{R'_2} + \underbrace{\frac{\ln(r_3/r_2)}{2\pi k_{\text{çay}}}}_{R'_3} + \underbrace{\frac{1}{2\pi r_3 h_o}}_{R'_4}}$$

$$R'_1 = \frac{1}{2\pi r_1 h_i} = \frac{1}{2\pi \cdot 0,025 \cdot 60} = 0,106103 \frac{\text{m} \cdot \text{K}}{\text{W}}$$

2 devam)

$$R'_2 = \frac{\ln(r_2/r_1)}{2\pi k_{\text{boru}}} = \frac{\ln(2,75/2)}{2\pi \cdot 80} = 0,6335 \times 10^{-3} \frac{\text{m} \cdot \text{K}}{\text{W}}$$

$$R'_3 = \frac{\ln(r_3/r_2)}{2\pi k_{\text{cy}}} = \frac{\ln(5,75/2,75)}{2\pi \cdot 0,05} = 2,34785 \quad "$$

$$R'_4 = \frac{1}{2\pi r_3 h_0} = \frac{1}{2\pi \cdot 0,0575 \cdot 18} = 0,15377 \quad "$$

$$\begin{aligned} R'_{\text{topl.}} &= \sum R'_i = R'_1 + R'_2 + R'_3 + R'_4 \\ &= 0,10610 + 0,6335 \times 10^{-3} + 2,34785 + 0,15377 \end{aligned}$$

$$R'_{\text{topl.}} = 2,60835 \frac{\text{m} \cdot \text{K}}{\text{W}}$$

$$q' = \frac{320 - 5}{2,60835} = 120,766 \frac{\text{W}}{\text{m}}$$

$$q' \approx 120,8 \frac{\text{W}}{\text{m}}$$

b) $\Delta T_{\text{boru}} = ?$ $\Delta T_{\text{yahut}} = \Delta T_y = ?$

Silindirik ciladan iki yüzeyin arasında iletisimle geçen ısı:

$$q' = \frac{2\pi k \Delta T}{\ln(r_2/r_1)} \Rightarrow \Delta T = \frac{q' \ln(r_2/r_1)}{2\pi k} = q' R'$$

$$\Delta T_{\text{boru}} = q' R'_{\text{boru}} = q' R'_2 = 120,8 \cdot 0,6335 \times 10^{-3} = 0,0765$$

$$\Delta T_{\text{boru}} \approx 0,08^\circ\text{C}$$

$$\Delta T_{\text{cy}} = q' R'_{\text{cy}} = q' R'_3 = 120,8 \cdot 2,34785 = 283,62$$

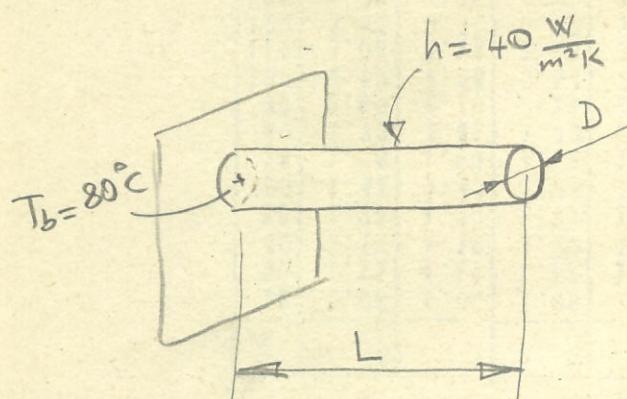
$$\Delta T_{\text{cy}} \approx 283,6^\circ\text{C}$$

3)

Saf bakırından 25 adet sığndırıktır konattırı ve tabanı.

Bir konattan transfer olan ısı bulunup 25 katı alınır ve karatsız taban alanı için de taşınımla ısı geçisi hesaplanabilir -

Bir konattan geçen ısı :



$$L = 15 \text{ mm}$$

$$D = 3 \text{ mm}$$

$$k_{Cu} = 401 \frac{W}{m \cdot K}$$

(300 K iyi)

Ucundaki sıcaklık ortam sıcaklığından yüksek olabilir.
Kısa kanat kabulüne uygun.
(Ucunda taşınımla ısı geçisi olan kanat)

Konattan geçen ısı (3.72) ifadesi ile hesaplanabileceği gibi (3.95) ifadesi ile verim bulunur ve

$$q_f = \eta_f \cdot q_{max}$$

ifadesi ile de hesaplanabilir -

$$q_{max} = h A_f \theta_b = h (\pi D L_c) (T_b - T_\infty)$$

$$L_c = L + \frac{D}{4} = 15 + \frac{3}{4} = 15,75 \text{ mm}$$

$$q_{max} = 40 (\pi 0,003 \cdot 0,01575) (80 - 35) = 0,2672 \text{ W}$$

$$\eta_f = \frac{\tanh m L_c}{m L_c}$$

$$m = \sqrt{\frac{h P}{k A_c}} = \sqrt{\frac{h (\pi D)}{k (\frac{\pi D^2}{4})}} = \sqrt{\frac{4h}{k D}}$$

$$m = \sqrt{\frac{4 \cdot 40}{401 \cdot 0,003}} = 11,5326$$

$$m L_c = 11,5326 \times 0,01575 = 0,18164$$

3-Deram)

$$\eta_f = \frac{\tanh(0,18164)}{0,18164} = \frac{0,17967}{0,18164} = 0,989$$

$$q_f = \eta_f \cdot q_{\max} = 0,989 \cdot 0,2672 = 0,2643 \text{ W}$$

25 kanattan gegen 151:

$$q_{f,t} = 25 \cdot q_f = 25 \cdot 0,2643 = 6,6075 \text{ W} \\ \approx 6,61 \text{ W}$$

Kanatsız taban alanından akan 151:

$$q_{b,ks12} = h \cdot A_{b,ks12} \cdot (T_b - T_\infty)$$

$$A_{b,ks12} = w^2 - 25 \frac{\pi D^2}{4} = 25^2 - 25 \frac{\pi 3^2}{4} = 625 - 176,775 \\ = 448,285 \text{ mm}^2 \approx 448,3 \times 10^{-6} \text{ m}^2$$

$$q_{b,ks12} = 40 \times 448,3 \times 10^{-6} \times (80-35) = 0,80694 \text{ W} \\ \approx 0,81 \text{ W}$$

$$q_t = q_{f,t} + q_{b,ks12} = 6,61 + 0,81 = 7,42 \text{ W}$$

$$q_t = 7,42 \text{ W}$$

b) Hic kanat olmasaydi aynı yüzeyden gegen 151:

$$q = h A_b (T_b - T_\infty) = h (w)^2 (T_b - T_\infty)$$

$$q = 40 (25 \times 10^{-3})^2 (80-35) = 1,125 \text{ W}$$

$$q = 1,125 \text{ W}$$

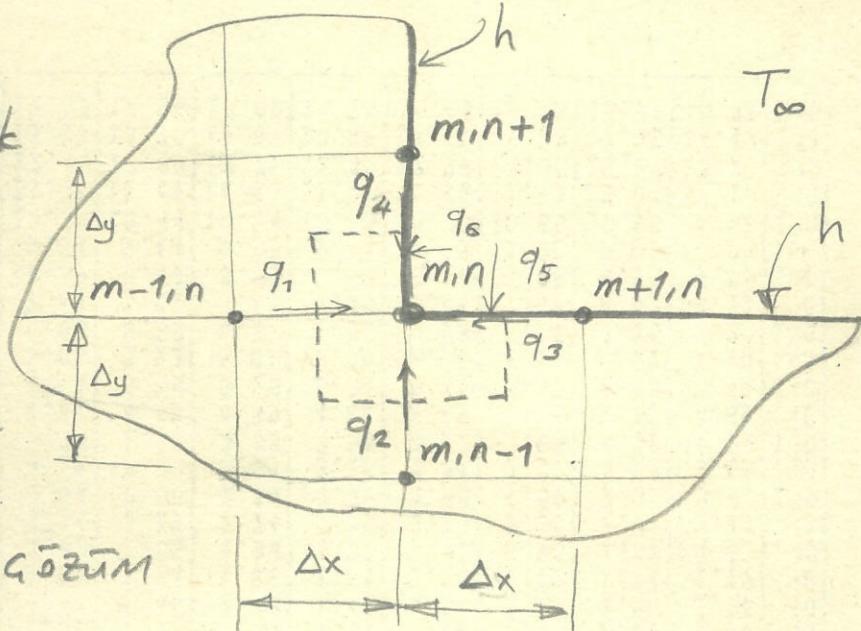
Kanat kullanulmasyla 151 fasisinde

saglanan artis : $\frac{q_t}{q} = \frac{7,42}{1,125} \approx 6,6 \text{ katdir.}$

4)

 $\Delta x = \Delta y$ alınacak

m, n etrafında oluşturulan kontrol yüzeyine enerji dengesi uygulanarak çözüm yapılabilir.



$$q_1 + q_2 + q_3 + q_4 + q_5 + q_6 = 0$$

$$q_1 = k(\Delta y \cdot 1) \frac{T_{m-1,n} - T_{m,n}}{\Delta x} = k(T_{m-1,n} - T_{m,n})$$

$\Delta x = \Delta y$
olduğundan

$$q_2 = k(\Delta y \cdot 1) \frac{T_{m,n-1} - T_{m,n}}{\Delta y} = k(T_{m,n-1} - T_{m,n})$$

$$q_3 = k\left(\frac{\Delta y}{2} \cdot 1\right) \frac{T_{m+1,n} - T_{m,n}}{\Delta x} = \frac{k}{2}(T_{m+1,n} - T_{m,n})$$

$$q_4 = k\left(\frac{\Delta x}{2} \cdot 1\right) \frac{T_{m,n+1} - T_{m,n}}{\Delta y} = \frac{k}{2}(T_{m,n+1} - T_{m,n})$$

$$q_5 = h\left(\frac{\Delta x}{2} \cdot 1\right)(T_\infty - T_{m,n}) = \frac{h \Delta x}{2}(T_\infty - T_{m,n})$$

$$q_6 = h\left(\frac{\Delta y}{2} \cdot 1\right)(T_\infty - T_{m,n}) = \frac{h \Delta x}{2}(T_\infty - T_{m,n})$$

Her terimi k 'ya bölerken hepsini toplarsak:

4 - Devam)

MAK 347 1st Transfer

7 Ocak 2008
Genel

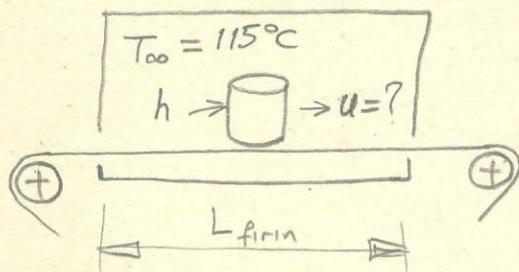
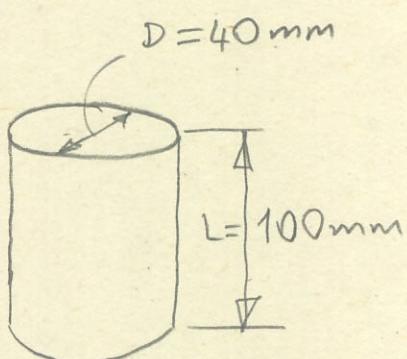
$$(T_{m-1,n} - T_{m,n}) + (T_{m,n-1} - T_{m,n}) + \frac{1}{2}(T_{m+1,n} - T_{m,n}) + \frac{1}{2}(T_{m,n+1} - T_{m,n}) + \frac{h\Delta x}{2k}(T_\infty - T_{m,n}) + \frac{h\Delta x}{2k}(T_\infty - T_{m,n}) = 0$$

$$T_{m-1,n} - T_{m,n} + T_{m,n-1} - T_{m,n} + \frac{1}{2}T_{m+1,n} - \frac{1}{2}T_{m,n} + \frac{1}{2}T_{m,n+1} - \frac{1}{2}T_{m,n} + \frac{h\Delta x}{k}T_\infty - \frac{h\Delta x}{k}T_{m,n} = 0$$

$$T_{m-1,n} + T_{m,n-1} + \frac{1}{2}T_{m+1,n} + \frac{1}{2}T_{m,n+1} + \frac{h\Delta x}{k}T_\infty - \left(3 + \frac{h\Delta x}{k}\right)T_{m,n} = 0$$

$$T_{m,n} = \frac{1}{2\left(3 + \frac{h\Delta x}{k}\right)} \left(T_{m-1,n} + T_{m,n-1} + \frac{1}{2}T_{m+1,n} + \frac{1}{2}T_{m,n+1} + \frac{h\Delta x}{k}T_\infty \right)$$

5)



$$h = 120 \frac{\text{W}}{\text{m}^2 \cdot \text{K}} \quad k = 56 \frac{\text{W}}{\text{m} \cdot \text{K}} \quad L_{\text{firin}} = 3 \text{ m}$$

$$T_{\infty} = 115^{\circ}\text{C} \quad T_i = 30^{\circ}\text{C} \quad T_{\text{son}} = 105^{\circ}\text{C}$$

$$c_p = 460 \frac{\text{J}}{\text{kg} \cdot \text{K}} \quad \rho = 7800 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3}$$

Cisim içinde sıcaklıkla başamagi yok (Diğer durumlar işlenmediği için)

$$\frac{T - T_{\infty}}{T_i - T_{\infty}} = e^{-\left(\frac{hA}{\rho V c_p}\right)t} \quad (T \equiv T_{\text{son}})$$

$$A = 2 \cdot \frac{\pi D^2}{4} + \pi D \cdot L = \frac{\pi \cdot 0,04^2}{2} + \pi \cdot 0,04 \cdot 0,1 = 0,01508 \text{ m}^2$$

$$V = \frac{\pi D^2}{4} \cdot L = \frac{\pi \cdot 0,04^2}{4} \cdot 0,1 = 1,2566 \times 10^{-4} \text{ m}^3$$

$$t = -\frac{\rho V c_p}{h A} \cdot \ln\left(\frac{T_{\text{son}} - T_{\infty}}{T_i - T_{\infty}}\right)$$

$$t = -\underbrace{\frac{7800 \cdot 1,2566 \times 10^{-4} \cdot 460}{120 \cdot 0,01508}}_{249,153} \underbrace{\ln\left(\frac{105 - 115}{30 - 115}\right)}_{-2,1401} = 533,2 \text{ s}$$

$$t = 533,2 \text{ s} \quad (\text{Ürünün firinda kalması gereken süre})$$

$$\text{Bant hızı } u = \frac{L_{\text{firin}}}{t} = \frac{3}{533,2} = 5,63 \times 10^{-3} \text{ m/s}$$

$$\text{Yada } t = 8,89 \text{ dakika}$$

$$u \approx 0,34 \frac{\text{m}}{\text{dak}}$$

$$u = \frac{3}{8,89} = 0,337 \frac{\text{m}}{\text{dak}}$$