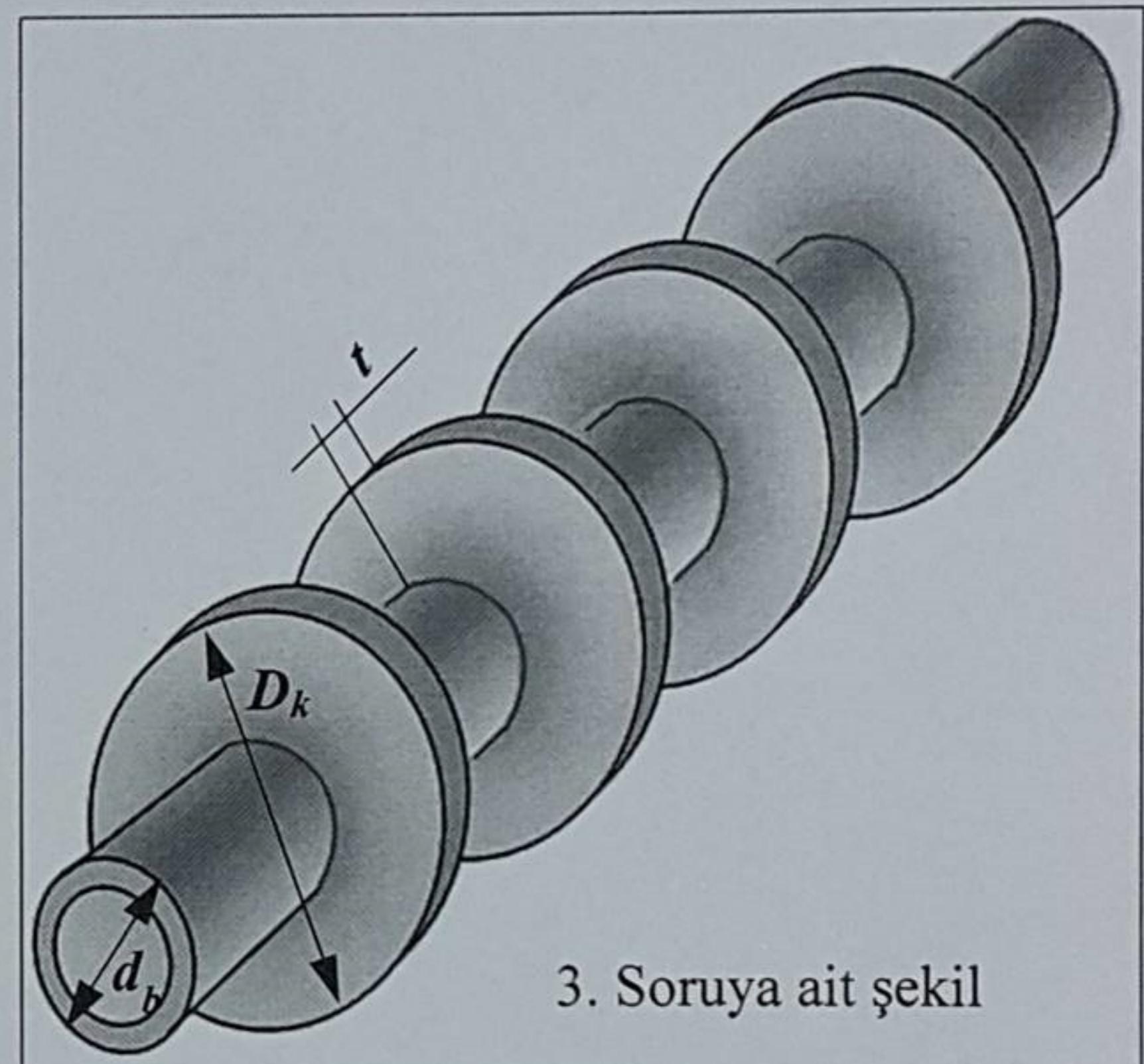


SORULAR

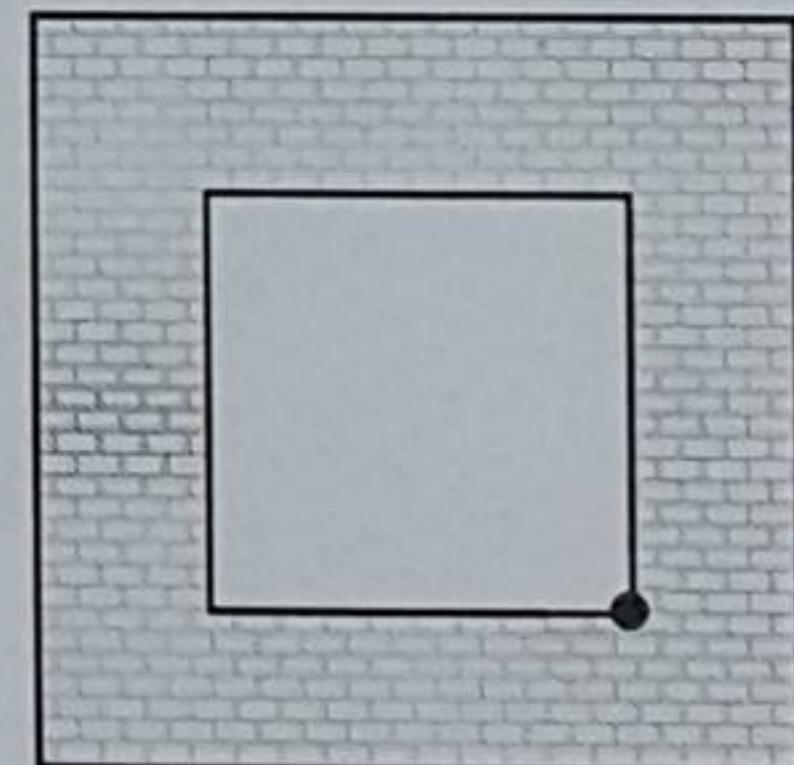
- 1) Bir bölgelik ısıtma sisteminde ani ısı talebini karşılamak üzere 6 m çapında ve 20 m yükseklikte bir sıcak su tankı yapılmıştır. Tankın alt yüzeyi özel olarak hazırlanmış bir zemine oturtulmuş olup ısı kaybı ihmal edilecek kadar küçüktür. Tankın yan ve üst yüzeyleri ise dış yüzey sıcaklığı 27°C 'yi geçmeyecek şekilde yalıtılmıştır. Yan ve üst yüzeyde taşınım katsayısı birbirinden farklıdır (Yan yüzeyde $8 \text{ W/m}^2\cdot\text{K}$, üst yüzeyde $11 \text{ W/m}^2\cdot\text{K}$). Bu bilgilere göre dış ortam sıcaklığını -5°C kabul ederek, tanktan atmosfere kaybolan ısı miktarını hesaplayınız. **NOT:** İşinim etkileri taşınım katsayıları içine dahil edilmiştir. (30 puan)
- 2) İçinde homojen ısı üretimi olan çok geniş bir düzlem levhanın her iki yüzeyi de mükemmel şekilde yalıtılrsa levha içindeki sıcaklık değişimi nasıl olur? Kısaca açıklayınız. (10 puan)

- 3) İçinde 100°C 'de buhar yoğunlaşmakta olan bir borunun boyu 0.8 m ve dış çapı (d_b) 25 mm'dir. Bu borunun dışına 50 adet dikdörtgen kesitli dairesel kanatçık yerleştirilmiştir (şekile bakınız). Her bir kanatçığın dış çapı (D_k) 65 mm ve kalınlığı (t) 2 mm'dir. Boru dış yüzeyi ve kanatçık taban sıcaklığı, boru içinde yoğunlaşan buharın sıcaklığı ile aynı alınabilir. Kanatçıkların ve borunun dış yüzeyi ile ortam havası arasında ısı taşınım katsayısı $35 \text{ W/m}^2\cdot\text{K}$ olduğuna göre bu kanatlı borudan 22°C 'lik ortama verilen ısıyı hesaplayınız. (Kanat malzemesi karbon çeliğidir, $k = 62 \text{ W/m}\cdot\text{K}$) (30 puan)



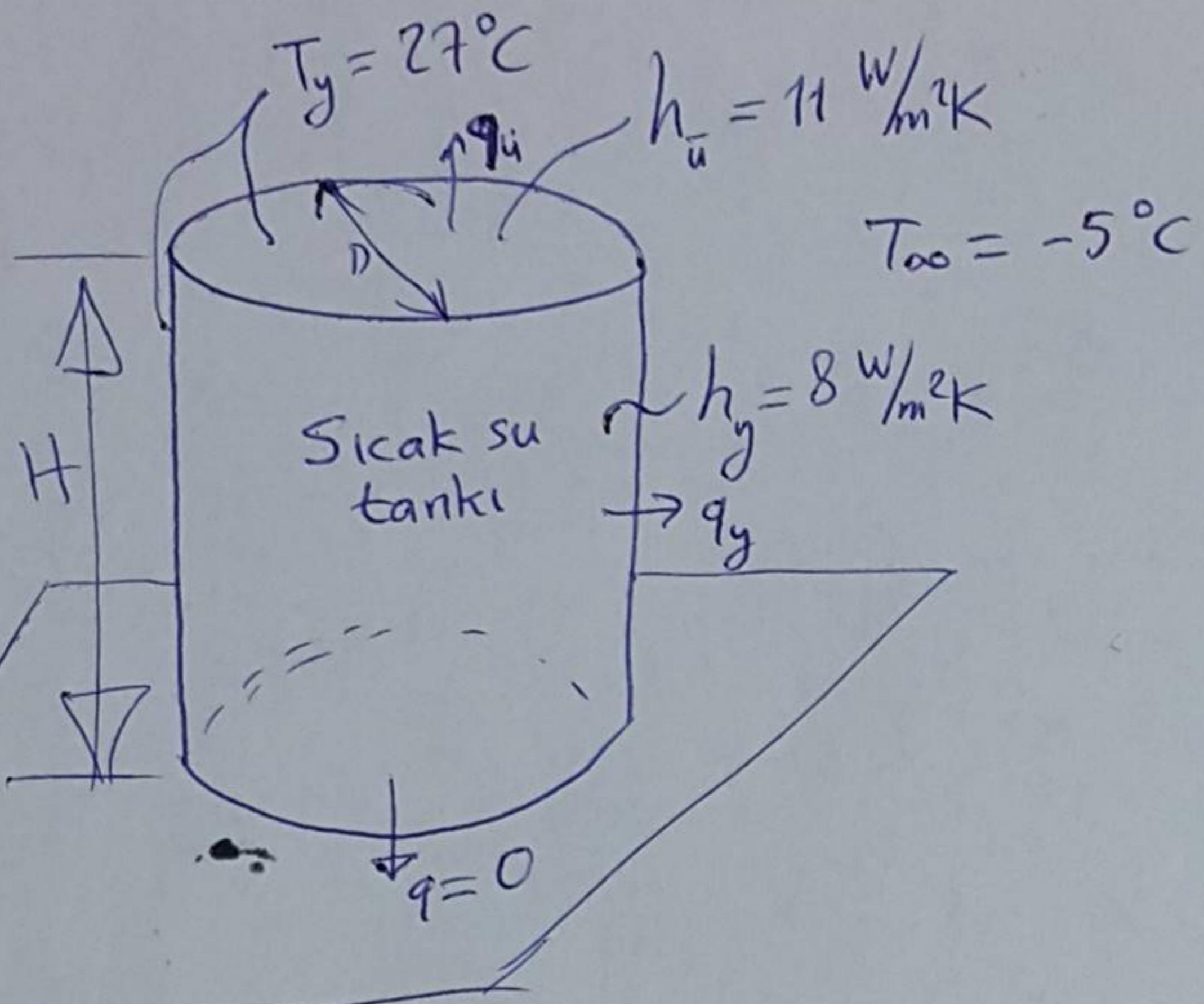
3. Soruya ait şekil

- 4) Şematik şekli yanda görülen ateş tuğlasından yapılmış kalın cidarlı, kare kesitli bir bacaanın iç cidarında; sürekli rejimde sıcaklık değerini veren sonlu fark eşitliği çıkartılacaktır. Baca kesitinde gerekli ağ yapısını çizerek, (●) işaretli köşe düğümü için istenen denklemi, tüm ara işlemleri de yazarak çıkartınız. Bu problemde baca malzemesi ısı iletim katsayısı k , iç yüzey sıcaklığı $T_{\infty 1}$, dış yüzey sıcaklığı $T_{\infty 2}$, iç yüzeyde taşınım katsayısı h_i , dış yüzeyde h_o alınabilir. (15 puan)



- 5) Karbonlu çelikten ($k = 60 \text{ W/m}\cdot\text{K}$, $c_p = 435 \text{ J/kg}\cdot\text{K}$, $\rho = 7830 \text{ kg/m}^3$) yapılmış, 12 mm çapında ve 20 mm boyunda silindirik parçalar başlangıçta uniform olarak 25°C sıcaklıkta iken birdenbire $T_{\infty}=600^{\circ}\text{C}$ 'lik fırına konulmaktadır. Fırın atmosferi ile parça yüzeyi arasındaki ısı taşınım katsayısı $75 \text{ W/m}^2\cdot\text{K}$ ise,
- a) Parça sıcaklığının 375°C değerine düşmesi ^{yükselmesi} için fırında kalma süresi kaç saniyedir? (10 puan)
- b) Fırında, bir saatte 3000 adet parça ısıtıliyorsa, bu parçalara verilen ısı miktarı ne kadardır? (5 puan)

1)



$$D = 6 \text{ m}, r = 3 \text{ m}$$

$$H = 20 \text{ m}$$

$$q_{\text{kayip}} = q_y + q_u$$

$$q_y = h_y A_y (T_y - T_{\infty})$$

$$q_u = h_u A_u (T_y - T_{\infty})$$

$$A_y = \pi D \cdot H = \pi \times 6 \times 20 = 376.99 \cong 377 \text{ m}^2$$

$$A_u = \pi r^2 = \pi \times 3^2 = 28.274 \text{ m}^2$$

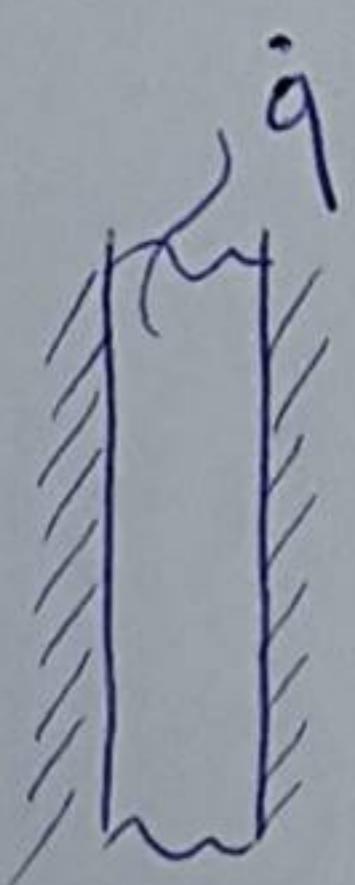
$$q_y = 8 \times 377 (27 - (-5)) = 96512 \text{ W}$$

$$q_u = 11 \times 28.274 (27 - (-5)) = 9952.448 \text{ W} \cong 9952 \text{ W}$$

$$q_t = q_{\text{kayip}} = 96512 + 9952 = 106484 \text{ W}$$

$$q_{\text{kayip}} \cong 106.5 \text{ kW}$$

2)



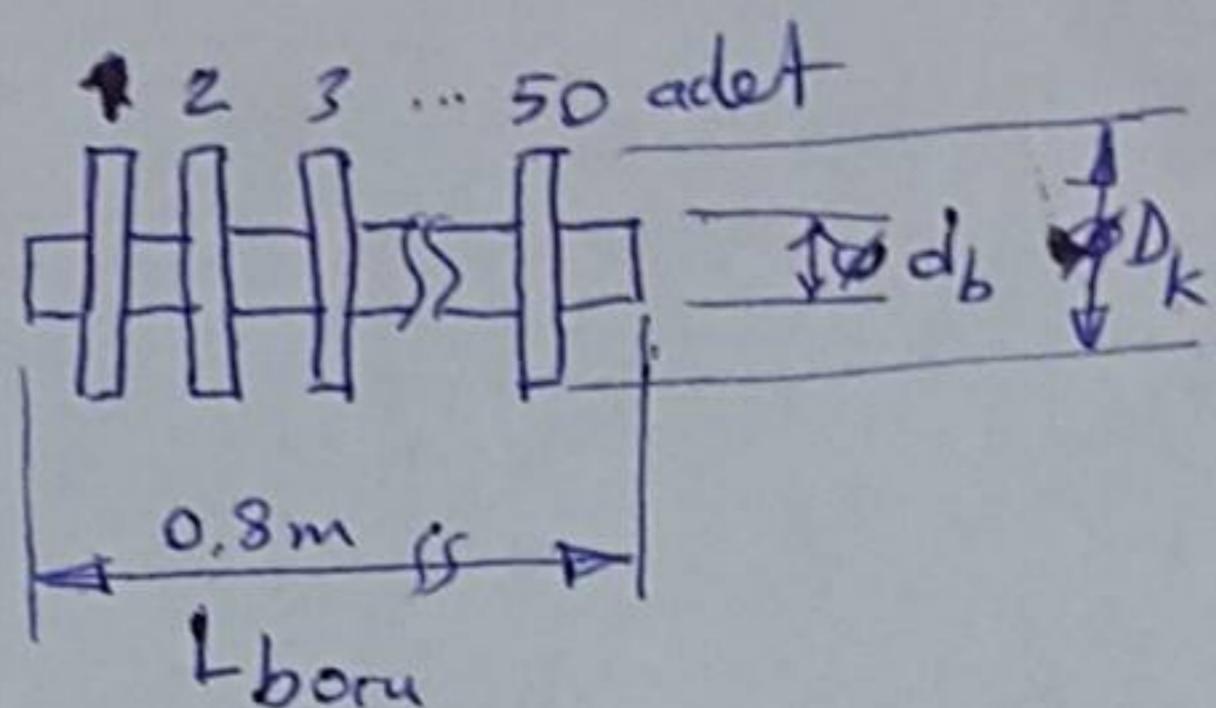
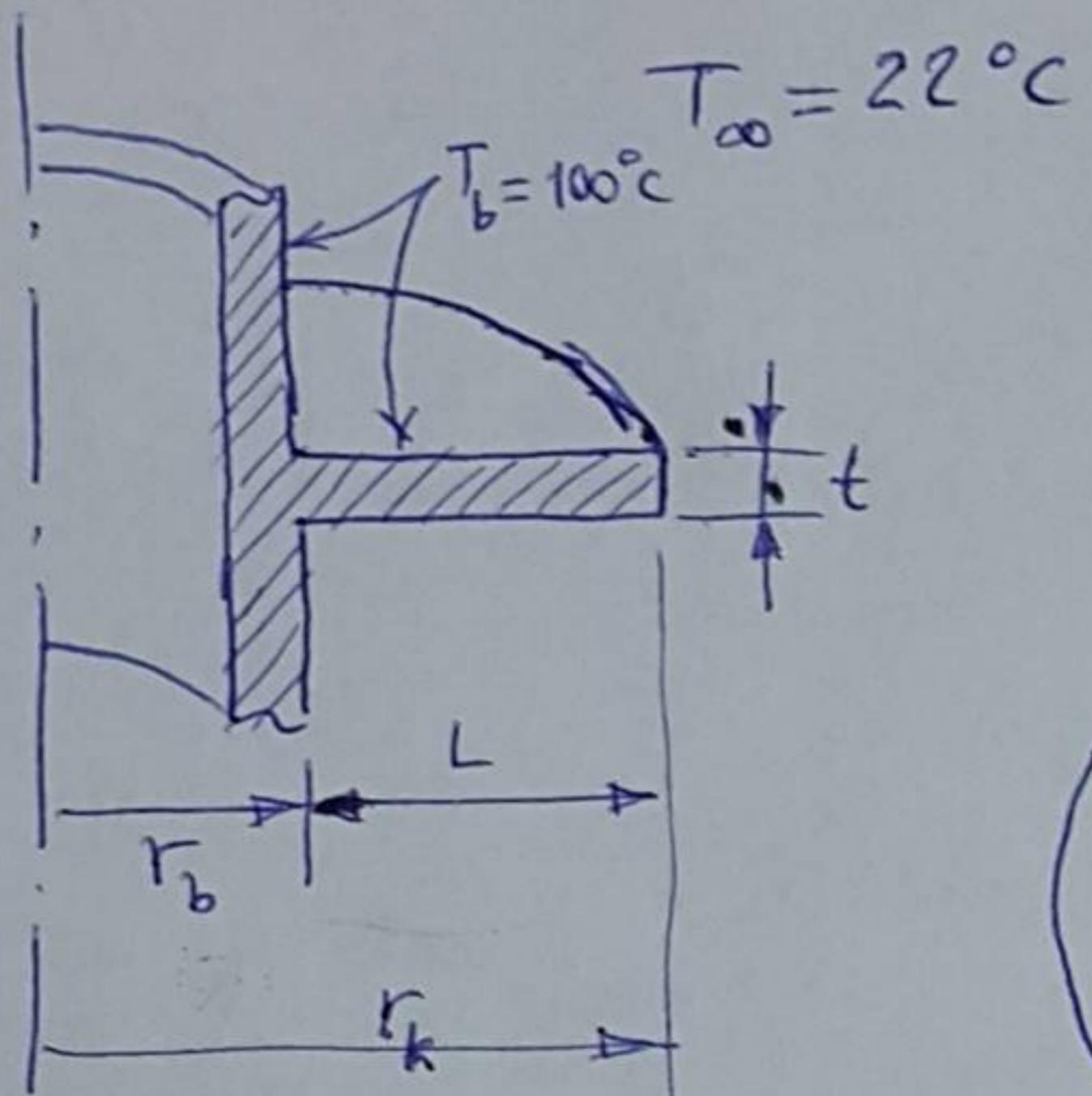
Levhanın her iki yüzeyi de mükemmel yalıtılmış olduğuna göre yanı adyabatik olduğuna göre levha içinde üreyen ısı disarıya aktaramayacaktır. Bunun sonucu olarak da levha sıcaklığı sürekli artacaktır.

$$\dot{E}_i + \dot{E}_g - \dot{E}_o = \dot{E}_{st}$$

$$\dot{E}_g = \dot{E}_{st}$$

Üreyen enerji ısı enerji değişimine (artışına) sebep olacaktır.

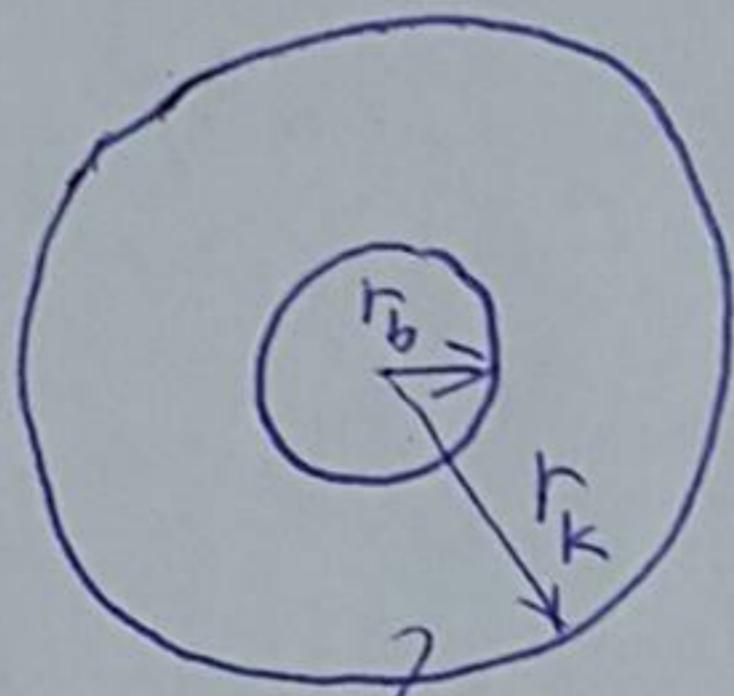
3) Silindir etrafında dikdörtgen konaktaqlar:



$$L = r_k - r_b = 32.5 - 12.5$$

$$L = 20 \text{ mm} = 0.020 \text{ m}$$

$$t = 2 \text{ mm} \quad N = 50 \text{ adet} \quad h = 35 \frac{\text{W}}{\text{m}^2 \text{K}}$$



$$k = 62 \frac{\text{W}}{\text{mK}}$$

$$r_b = \frac{d_b}{2} = \frac{25}{2} = 12.5 \text{ mm}$$

$$r_b = 0.0125 \text{ m}$$

$$r_k = \frac{D_k}{2} = \frac{65}{2} = 32.5 \text{ mm}$$

$$r_k = 0.0325 \text{ m}$$

Konakta borudan ortamda verilen isi: $q_t = q_{f,t} + q_b = N \cdot q_f + q_b$

Bir konaktaftan transfer olana isi $q_f = \gamma_f \times q_{\max}$

$$q_{\max} = h A_f (T_b - T_\infty)$$

$$A_f = 2 (\pi r_k^2 - \pi r_b^2) + 2\pi r_k t = 2\pi [(r_k^2 - r_b^2) + r_k t]$$

$$A_f = 2\pi \left[\underbrace{(32.5^2 - 12.5^2)}_{900} + \underbrace{32.5 \times 2}_{65} \right] = 6063.27 \text{ mm}^2$$

$$A_f = 6.0633 \times 10^{-3} \text{ m}^2$$

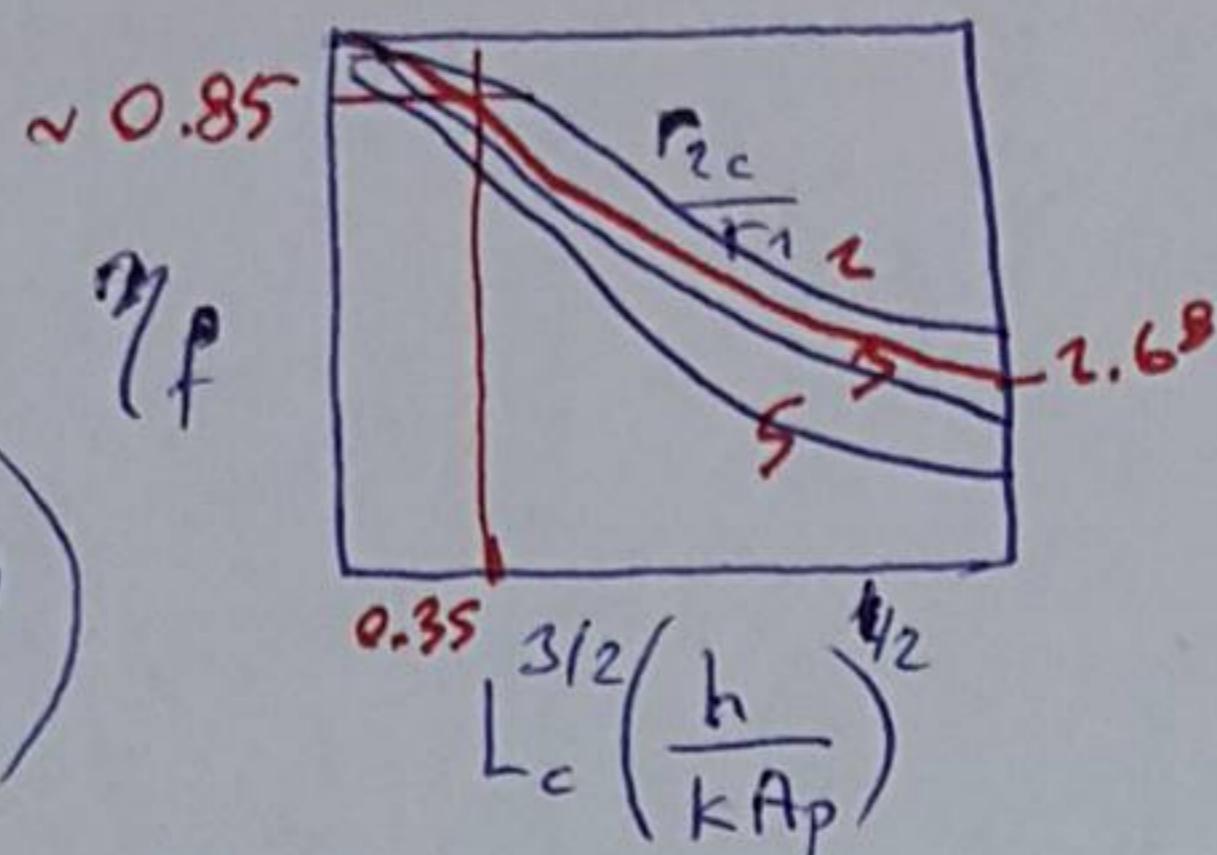
$$q_{\max} = 35 \times 6.0633 \times 10^{-3} (100 - 22) = 16.553 \text{ W}$$

$$\boxed{q_{\max} = 16.553 \text{ W}}$$

3.-Devam)

$$\eta_f = ?$$

Incegabe
4. Basım
(Sabitil 3.19)
(Sayfa 132)



$$L_c^{3/2} \left(\frac{h}{KA_p} \right)^{1/2} = ?$$

$$L_c = L + \frac{t}{2} = 20 + \frac{2}{2} = 21 \text{ mm}$$

$$A_p = L_c \cdot t = 21 \times 2 = 42 \text{ mm}^2$$

$$L_c^{3/2} \left(\frac{h}{KA_p} \right)^{1/2} = (0.021) \underbrace{\left(3.0432 \times 10^{-3} \right)}_{3.0432 \times 10^{-3}} \underbrace{\left(\frac{35}{62 \times 42 \times 10^6} \right)^{1/2}}_{115.9347} = \boxed{0.3528} \cong 0.35 \quad \left. \begin{array}{l} \\ \end{array} \right\} \eta_f \cong 0.85$$

$$\frac{r_{2c}}{r_1} = \frac{r_2 + \frac{t}{2}}{r_1} = \frac{r_k + \frac{t}{2}}{r_b} = \frac{32.5 + \frac{2}{2}}{12.5} = \frac{33.5}{12.5} = 2.68$$

$$q_f = \eta_f q_{\max} = 0.85 \times 16.553 = 14.07 \text{ W}$$

$$N = 50 \text{ adet kanataktan oluşan } \quad q_{f,t} = N \cdot q_f = 50 \times 14.07$$

$$\boxed{q_{f,t} = 703.5 \text{ W}}$$

Kanataklar tabanları düşündür kalan boru yüzeyinden çıkan ısı:

$$q_b = h A_b (T_b - T_{\infty})$$

$$A_b = 2\pi r_b (L_{boru} - N \cdot t) = 2\pi 0.0125 (0.800 - 50 \times 0.002)$$

$$A_b = 0.05498 \text{ m}^2$$

$$q_b = 35 \times 0.05498 (100 - 22) = 150.0954 \text{ W}$$

$$\boxed{q_b \cong 150.1 \text{ W}}$$

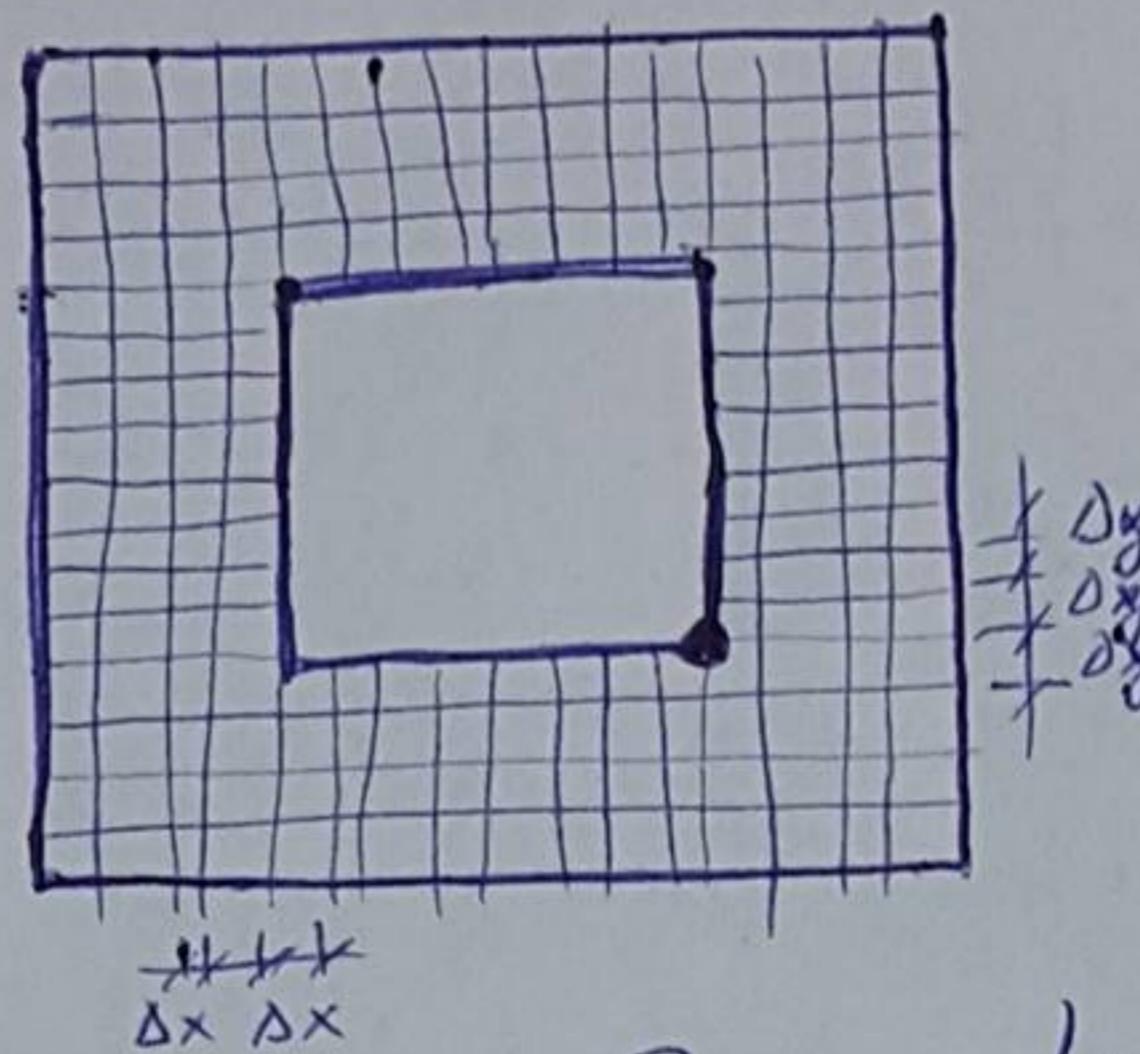
Boru ve kanatakların yüzeyinde ortaya gelen toplam ısı:

$$q_t = q_{f,t} + q_b = 703.5 + 150.1 = 853.6 \text{ W}$$

$$\boxed{q_t \cong 854 \text{ W}}$$

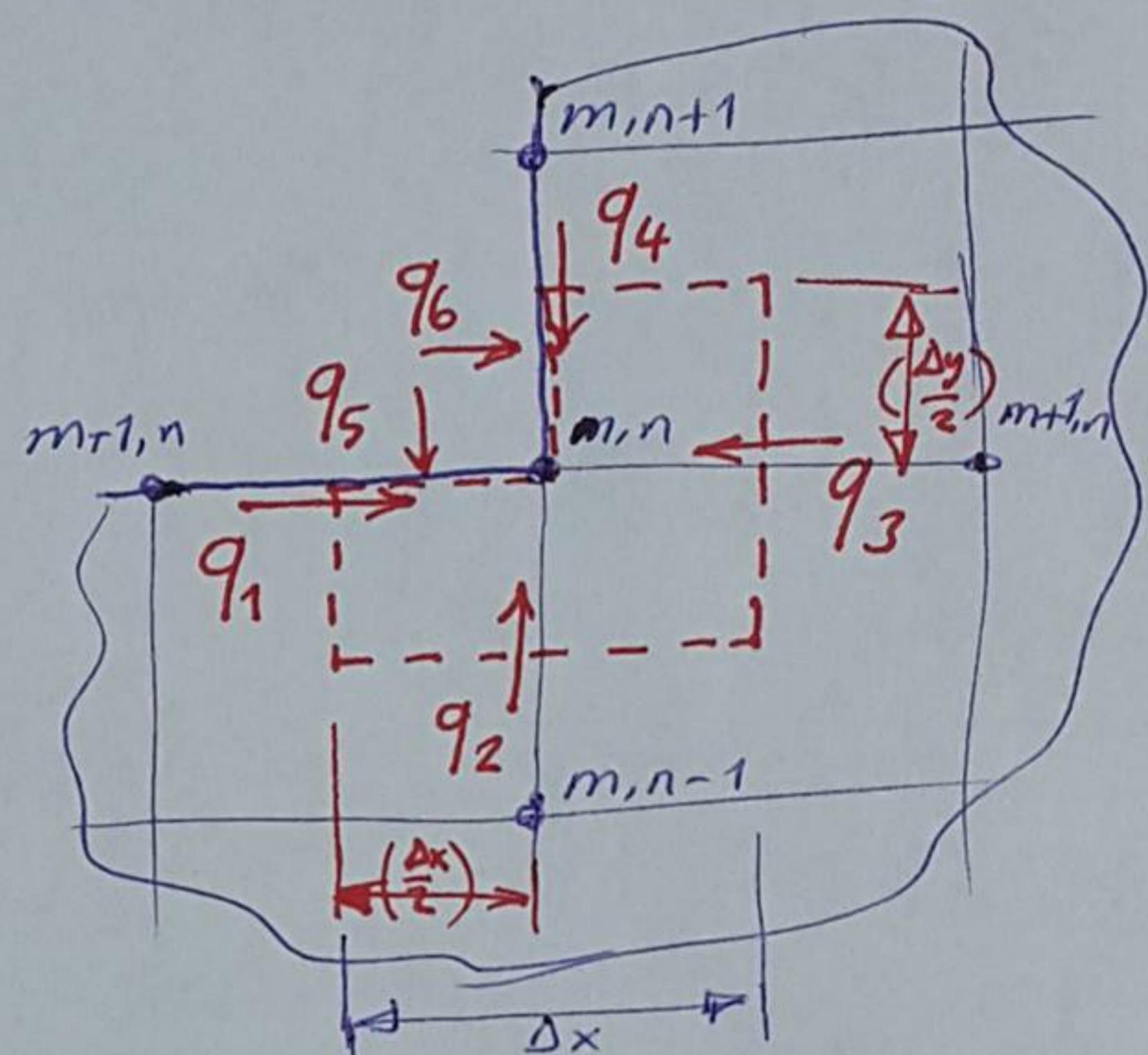
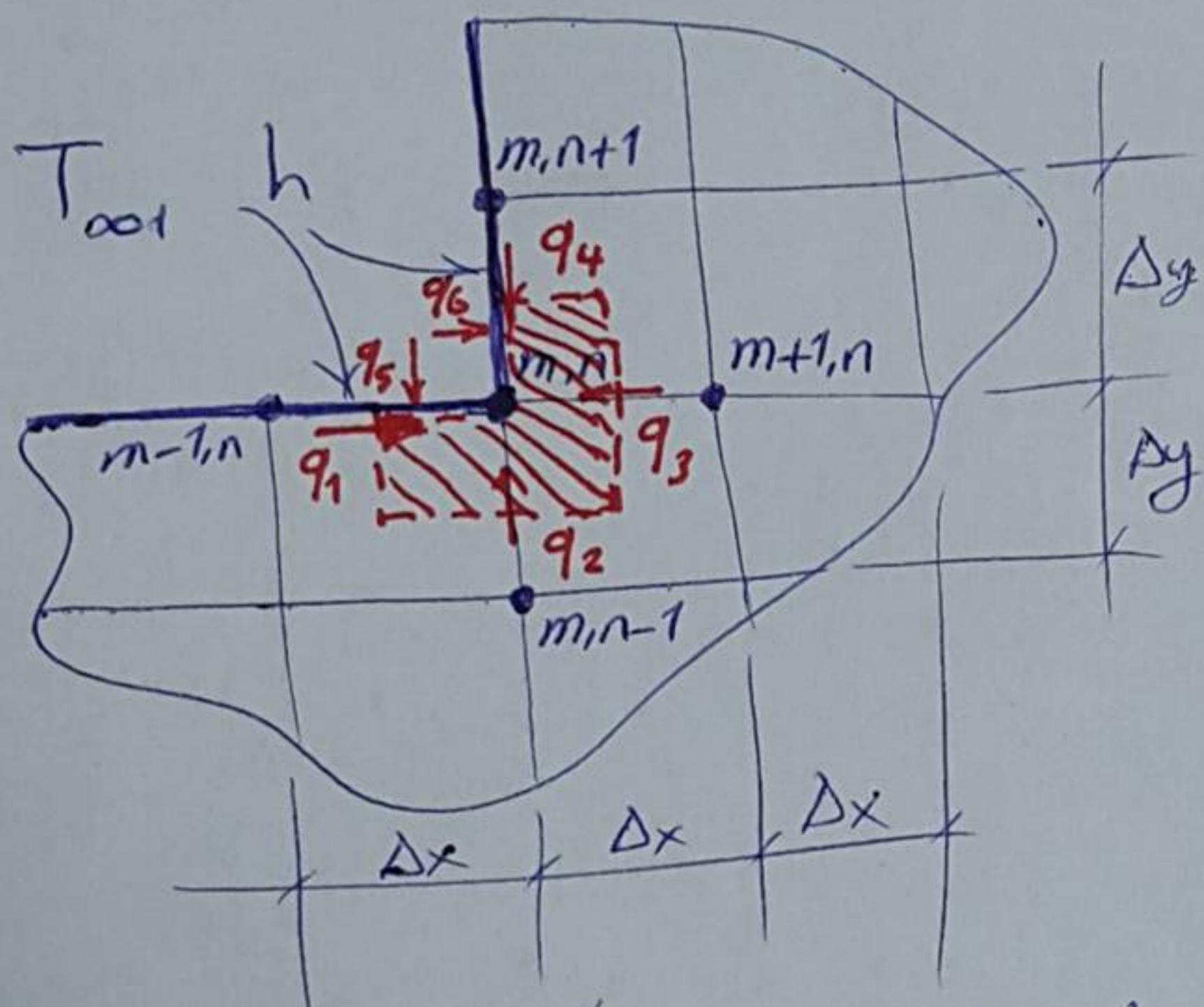
4)

Ağ yapısı :



Şeklinde olabilir.

(•) Zayıflı düğüm izni : Buran bir iż köşe düşümdür.



Kirchoff toplam akımlar kuralına göre $\sum_i q_i = 0$

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

ibetim ile təsminmə ilə

Sırasıyla :

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

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

NOT : Şekili doğru çizip üzerindeki simgeleri doğru gösteren ve üstteki ısı formüllerinin açık hallerini doğru yazanlar $T_{m,n} = \dots$ şeklinde sonuca gitmemiş olsalar da tam puan alırlar.

TAM ÇÖZÜM →

4) Devam)

Her term k ile bölünür ve $\Delta x = \Delta y$ alırsa :

$$\frac{1}{2} T_{m-1,n} - \frac{1}{2} \underline{T_{m,n}} + T_{m,n-1} - \underline{T_{m,n}} + T_{m+1,n} - \underline{T_{m,n}} + \frac{1}{2} T_{m,n+1}$$

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

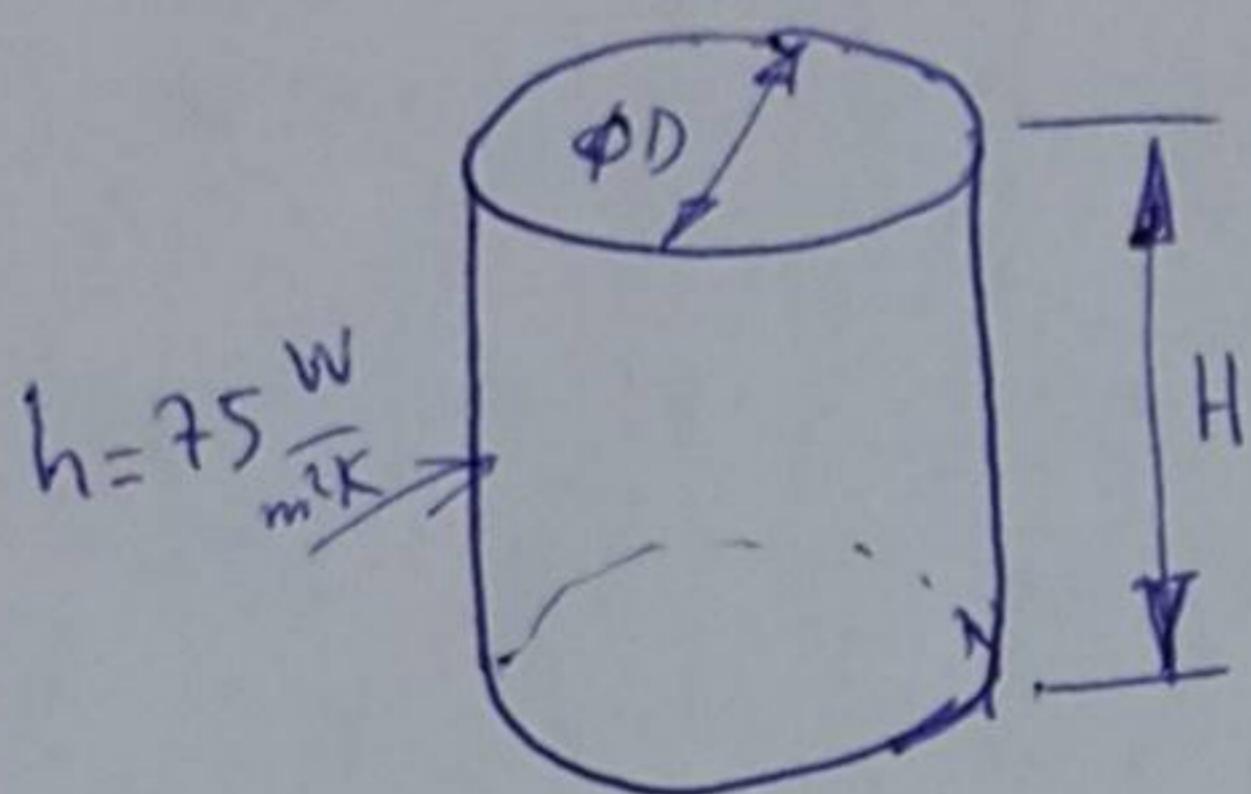
$$\frac{1}{2} T_{m-1,n} + T_{m,n-1} + T_{m+1,n} + \frac{1}{2} T_{m,n+1} + \boxed{\frac{1}{2} \frac{h \Delta x}{k} T_{\infty 1}} - \boxed{\frac{2}{2} \frac{h \Delta x}{k} T_{m,n}} \neq 0$$

$$- 3 T_{m,n} = 0$$

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

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

5) Zamana bağlı ısı transferi (transferi)...



$$D = 12 \text{ mm} \rightarrow r_o = 6 \text{ mm} = 0.006 \text{ m}$$

$$H = 20 \text{ mm} \quad H = 0.020 \text{ m}$$

$$k = 60 \text{ W/m.K}$$

$$c_p = 435 \text{ J/kgK}$$

$$\rho = 7830 \text{ kg/m}^3$$

$$T_i = 25^\circ\text{C}$$

$$T_\infty = 600^\circ\text{C}$$

$$h = 75 \text{ W/m}^2\text{K}$$

- a) $T_{son} = 375^\circ\text{C}$ olması için $t = ?$
b) Saatte 3900 adet parçanın olduğu 1s1?

Ciğim içinde sıcaklık basamaz olsa olmadığı kontrolleri:

$$Bi = \frac{hL_c}{k} \quad L_c = \frac{V}{A} = \frac{\pi r_o^2 H}{(\pi r_o^2) \times 2 + \pi D \times H} = \frac{2.2619 \times 10^{-6}}{9.8018 \times 10^{-4}} = 2.308 \times 10^{-3}$$

$$V = \pi (0.006)^2 (0.020) = 2.2619 \times 10^{-6} \text{ m}^3$$

$$A = \pi (0.006)^2 \times 2 + \pi 0.012 \times 0.020 = 9.8018 \times 10^{-4} \text{ m}^2$$

$$L_c = 2.308 \times 10^{-3} \text{ m}$$

$$Bi = \frac{75 \times 2.308 \times 10^{-3}}{60} = 2.885 \times 10^{-3} < 0.1 \Rightarrow \text{Sıcaklık basamaz yok. Yığık sistemi.}$$

$$t = \frac{\rho V c}{h A_s} \ln \frac{\theta_i}{\theta} = \frac{\rho L_c c}{h} \ln \frac{T_i - T_\infty}{T_{son} - T_\infty}$$

$$t = \frac{7830 \times 2.308 \times 10^{-3} \times 435}{75} \ln \frac{25 - 600}{375 - 600} = 104.8155 \times 0.9383$$

$$t = 98.35 \text{ s}$$

b) Bir parçanın olduğu 1s1:

$$Q = mc \Delta T = \rho V c (T_{son} - T_i) = 7830 \times 2.2619 \times 10^{-6} \times 435 (375 - 25)$$

$$Q = 2696.45 \text{ joule}$$

3000 adet parçanın olduğu 1s1:

$$Q_t = N \times Q = 3000 \times 2696.45$$

$$Q_t = 8089352 \text{ joule}$$