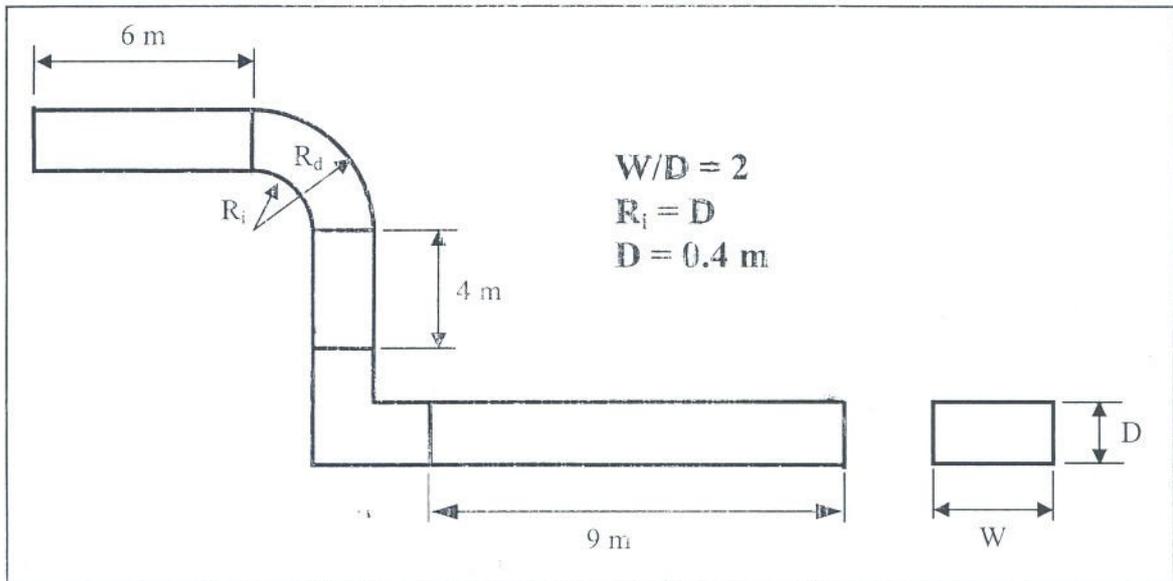


## MAK-440 İKLİMLENDİRME VE SOĞUTMA

### SORULAR:

- Yazın dış sıcaklığın  $35\text{ }^{\circ}\text{C}$ 'ye kadar çıktığı bir yerde  $-18\text{ }^{\circ}\text{C}$ 'de et saklamak amacıyla yapılmış bir soğuk deponun ısı kazancı (mal, cihaz ve ekipmanlar, aydınlatma, insanlar, duvarlar ve çatıdan gelen toplam ısı),  $120\text{ kW}$  olarak hesaplanmıştır. Soğutkan olarak R-22 kullanılacağına göre, çevrimi teorik kabul ederek,
  - Sistemde dolaşması gereken R-22 debisini, (10 puan)
  - Yoğuşturucu kapasitesini, (10 puan)
  - Kompresör gücünü hesaplayınız. (10 puan)
  - Kompresör çıkışındaki sıcaklığı bulunuz. (5 puan)
- Dış hava kuru termometre sıcaklığı  $34\text{ }^{\circ}\text{C}$ , yaş termometre  $28\text{ }^{\circ}\text{C}$  olan bir yerde, iklimlendirmesi yapılacak bir mahalın şartları  $24\text{ }^{\circ}\text{C}$  KT ve %50 bağıl nemde tutulmaktadır. Soğutucu girişindeki havanın kütleli olarak 3 birimi dış, 1 birimi dönüş havasıdır. Oda Duyulu Isısı =  $80000\text{ kJ/h}$ , ÇÇN sıcaklığı  $8\text{ }^{\circ}\text{C}$  ve By-Pass oranı %15'dir. Soğutucudan çıkan hava odaya giderken, veriş kanalında içine, menfez sıcaklık farkını  $10\text{ }^{\circ}\text{C}$  yapacak şekilde dönüş havası karıştırılmaktadır. Buna göre,
  - Odaya gönderilmesi gereken hava debisini (10 puan)
  - Soğutucu serpantin gücünü (10 puan)
  - Soğutucu serpantininde yoğuşan nem miktarını bulunuz. (10 puan)
  - Veriş kanalında nemi alınmış hava ile dönüş havası karışım oranını bulunuz. (5 puan)
- Zonguldak'ta  $23\text{ }^{\circ}\text{C}$  iç dizayn sıcaklığına sahip bir salonun ısı kazancı hesabında kullanılmak üzere, salonun güneye bakan duvarı için Temmuz'un 21. günü saat 15:00'te soğutma yükü sıcaklık farkı değerlerini (CLTD) bularak, geçen ısı miktarını hesaplayınız. Gerekli diğer bilgiler aşağıda verilmiştir: (Zonguldak'ı  $40^{\circ}$  Kuzey enleminde olarak alınız.)  
Verilen güneye bakan duvarın özellikleri: Temel duvar malzemesi 400 mm adi tuğla (C4), Ana kütle ve yalıtımın iç içe, ince sıvalı, toplam ısı geçiş katsayısı,  $U=1.25\text{ W/m}^2\cdot\text{K}$ , ( $R=0.8\text{ m}^2\cdot\text{K/W}$ ), Alanı  $20\text{ m}^2$  (pencereler hariç). (20 puan)
- Şekli aşağıda verilen basit bir kanalda, birim boydaki sürtünme kaybı  $1.6\text{ Pa/m}$  ise toplam sürtünme kaybını hesaplayınız. Her iki dirseğin içinde düzeltici kanatlar bulunmaktadır. (10 puan)



1) a)  $q_L = \dot{m}(h_1 - h_4) \Rightarrow \dot{m}_c = \frac{q}{h_1 - h_4} = \frac{120 \frac{\text{kJ}}{\text{s}}}{394 - 250 \frac{\text{kJ}}{\text{kg}}} = 0,8333 \text{ kg/s}$

$\dot{m}_c = 0,8333 \text{ kg/s}$

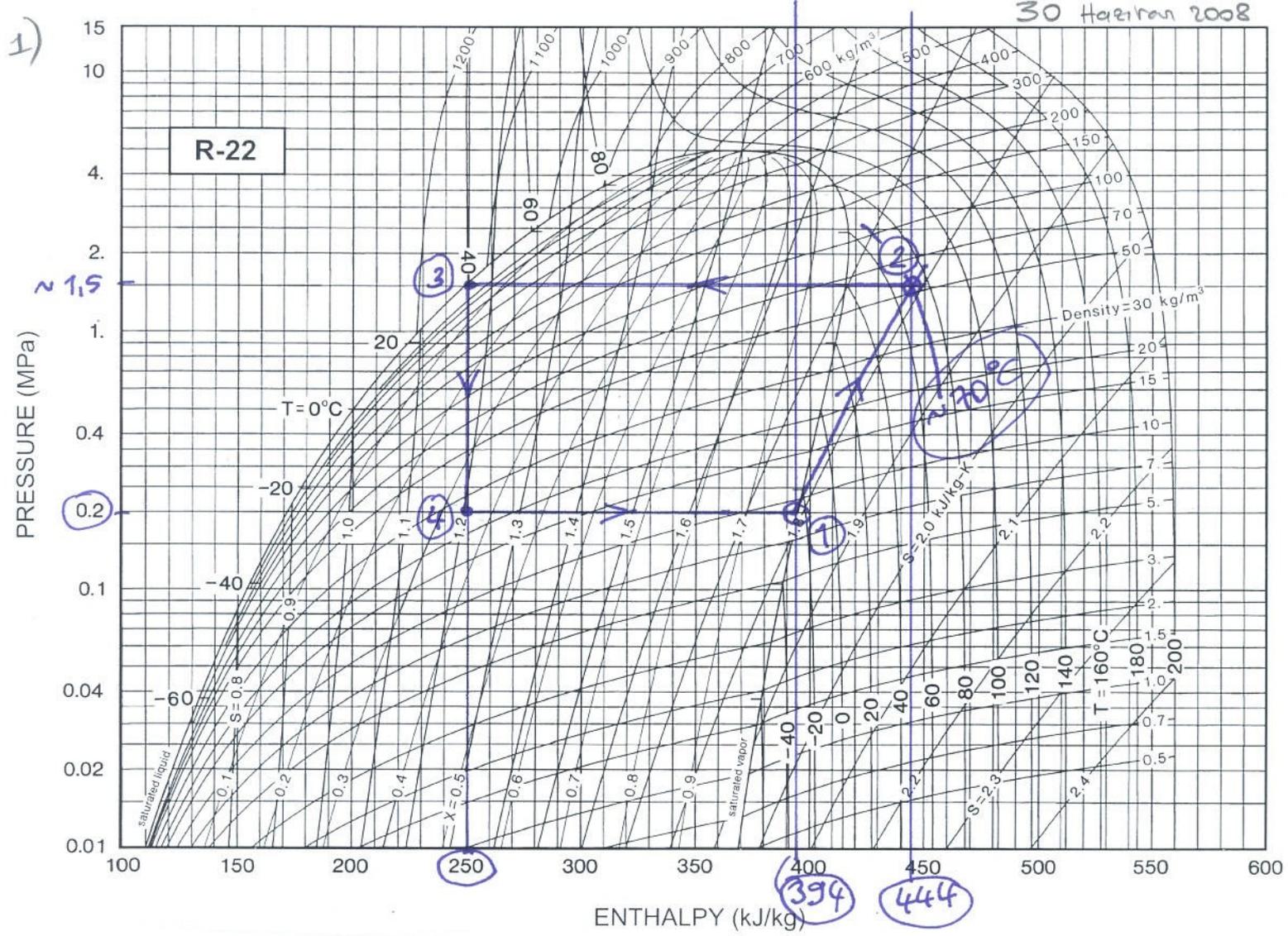
b)  $q_H = ?$   $q_H = \dot{m}(h_2 - h_3) = 0,8333(444 - 250)$   
 $q_H = 161,66 \text{ kW}$

$q_H = 161,66 \text{ kW}$

c)  $W_{net} = q_H - q_L = 161,66 - 120 = 41,66 \text{ kW}$   
 (Teorik şerrim)

$W_{net} = 41,66 \text{ kW}$

d)  $T_2 \approx 70^\circ\text{C}$  bu P-h diyagramından



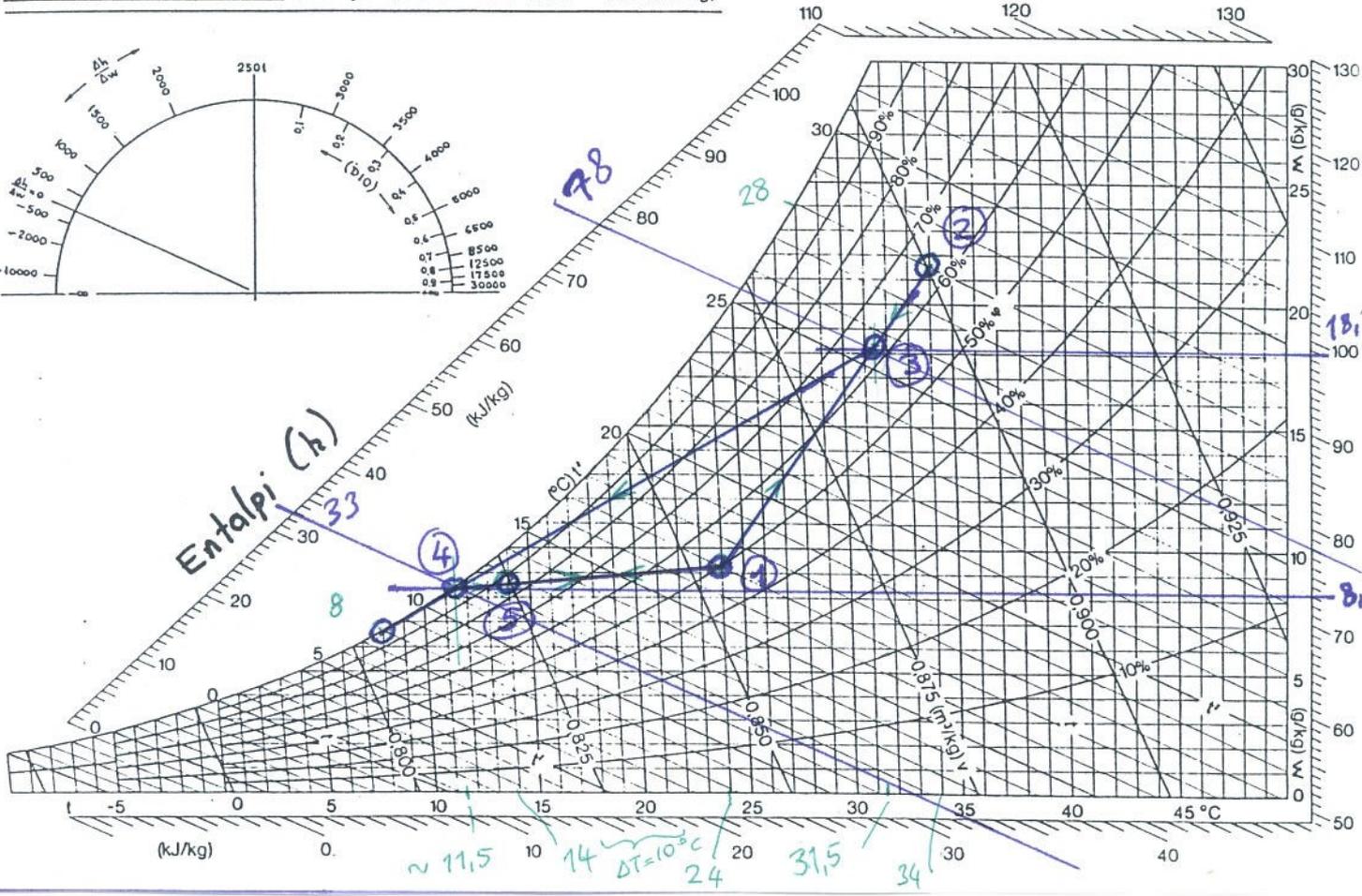
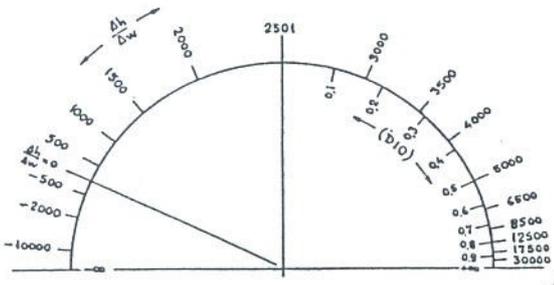
2)

30 Haziran 2008

**KLİMA ve HAVALANDIRMA**

**Psikrometrik Diyagram**

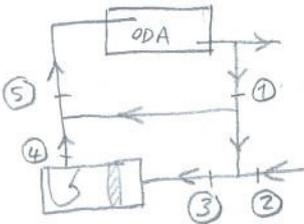
(Basınç 101,3 kPa = 1013 m bar = 760 mm Hg)



MAK 444 İklimlendirme (Bütünlüme)

30 Haziran 2008

2) a)  $\dot{m}_a = ?$   $ODI = \dot{m}_a c_p (T_1 - T_5) \Rightarrow \dot{m}_a = \frac{ODI}{c_p (T_1 - T_5)} = \frac{80000 \frac{kJ}{h}}{1,04 \frac{kJ}{kgK} \cdot 10K} = 7692,3 \frac{kg}{h}$



$\dot{m}_a = 7692,3 \frac{kg}{h} \Rightarrow \dot{Q}_a = \dot{m}_a \vartheta_5 = 7692,3 \cdot 0,825 = 6346 \frac{m^3}{h}$

$\dot{Q}_a = 6346 \frac{m^3}{h}$
$\dot{m}_a = 7692,3 \frac{kg}{h}$
$\dot{m}_a = 2,137 \frac{kg}{s}$

$T_3 = \frac{3 \cdot 34 + 1 \cdot 24}{3 + 1} = 31,5^\circ C$

$T_4 = \frac{0,15 \cdot 31,5 + 0,85 \cdot 8}{0,15 + 0,85} = 11,525 \approx 11,5^\circ C$

$T_5 = 24 - 10 = 10^\circ C$  olmalı.

$T_5 = \frac{x \cdot 24 + (1-x) \cdot 11,5}{x + (1-x)} = \frac{24x + 11,5 - 11,5x}{1} = 12,5x = 14 - 11,5 = 2,5$   
 $x = \frac{2,5}{12,5} = 0,2$

$x = \%20$

5) Hava %20 dönüş + %80 nemi alınmış havadan oluşuyor.  
 Cihazdan geçen hava (nemi alınmış hava) debisi =  $0,80 \times \dot{m}_a$   
 $\dot{m}_{na} = 0,8 \cdot 7692,3 \approx 6154 \frac{kg}{h}$

b)  $\dot{q}_4 = \dot{m}_{na} (h_3 - h_4) = 6154 (78 - 33)$

$\dot{q}_4 = 276930 \frac{kJ}{h}$

c)  $\dot{m}_w = \dot{m}_{na} (w_3 - w_4) = 6154 (0,0182 - 0,0083)$

$\dot{m}_w = 60,92 \approx 61 \frac{kg}{h}$

$= 76,925 \approx 77 \text{ kW}$

d) Daha önce bulunmuştuk: %20 Dönüş + %20 Nemi Alın.

3) Zonguldak  $T_{iç} = 23^\circ\text{C}$  (KT), Temmuz 21, Saat 15:00, Güney duvarı (E7), Ana kütle ile yalıtım izize, ince sıvalı

$$R = 0,8 \frac{\text{m}^2\text{K}}{\text{W}} \left. \begin{array}{l} \\ \text{C7 Duvarı} \end{array} \right\} \text{ Duvar tipi: 4 (Tablo 5.10 B) } \\ \text{ Sayfa 88}$$

Tablo 5.9'dan (sayfa 84) 21 Temmuz, Saat: 15:00,  $T_{iç} = 25,5^\circ\text{C}$  ve diğer belirli koşullarda Güney duvarı, 4 numaralı duvar için  $\text{CLTD} = 19^\circ\text{C}$

$$\text{Düzeltilmiş CLTD} = \text{CLTD} + (25,5 - t_i) + (t_o - 29,4)$$

$$t_o = T_{\text{max}} - \frac{\text{Günlük Sıcaklık Farkı}}{2}$$

Zonguldak için değerler:  $T_{dış} = 32^\circ\text{C}$  (KT)  $T_{dış} = 25^\circ\text{C}$  (YT)  
(Tablo 5.13A)  $\text{Günlük } \Delta T = 8,1^\circ\text{C}$   $t_o = 32 - \frac{8,1}{2} = 27,95$

$$\text{Düzeltilmiş CLTD} = 19 + (25,5 - 23) + (27,95 - 29,4) = 20,05 = \text{CLTD}$$

$$q = UA(\text{CLTD}) = 1,25 \times 20 \times 20,05 = 501,25 \text{ W}$$

$$q = 501,25 \text{ W}$$

4)

$$\frac{W}{D} = 2$$

$$R_i = D$$

Düzeltilmiş var

Daire kenarlı dirsek  
esdeğer boyu

$$7D$$

Dik kenarlı dirsek  
esdeğer boyu

$$15D$$

Tablo 1.1 (Sayfa 152)

$$\text{Dairesel dirsek esdeğer boyu} = 7D = 7 \cdot 0,4 = 2,8 \text{ m}$$

$$\text{Dik dirsek esdeğer boyu} = 15 \cdot D = 15 \cdot 0,4 = 6 \text{ m}$$

$$\text{Toplam esdeğer boy} = 6 + 2,8 + 4 + 6 + 9 = 27,8 \text{ m}$$

$$\text{Toplam Sürünme Kaybı} = 27,8 \text{ m} \times 1,6 \frac{\text{Pa}}{\text{m}} = 44,48 \text{ Pa}$$

$$\Delta P = 44,48 \text{ Pa}$$