

Dos. Dr. Derya Burcu ÖZKAN $tumer@yildiz.edu.tr$

\downarrow yildiz@edu.tr / Derya Burcu Tümer Özkan / Dosdr NEKL Klima / 2.Sınıfıma ait
• Taze hava debisi: (ASHRAE 62.2010)

Üflemek havası = hâme giren

Evin havası = hâmi terk eden

TTM'den Recknagel'in
kitabının bul
(Türk Testisat Mühendisleri)

ASHRAE her zamanı boyunca
kaynaklıdır.

ASHRAE 62.1-2010

TAZE HAVA MİKTARI (2007)'den sonra kesin zekli (ASHRAE)

$$V_{b2} = (R_p \times P_2) + (R_A \times A_2) \quad \downarrow \text{Tablo değerleri 2010'da güncellendi.}$$

R_p = Kişi başına dizi hava gerekliliği ($l/s \text{ kişi}$)

E_2 = Fotokopi sf 5
tablo 6-2.

P_2 = Mahalledeki kişi sayısı (kişi)

R_A = Birim alan için dizi hava gerekliliği ($l/s \text{ m}^2$)

A_2 = Mahal taban alanı (m^2)

$$V_{b2} = V_{b2}/E_2$$

E_2 = Mahal hava döfülmü verimliliği

V_{b2} = Mahal dizi hava miktarı

* Üflemek merkezi ve evin merkezleri arasında en az 3m mesafe olmalıdır.
 \rightarrow Üflediğiniz havayı evin merkezi alıp götüremem dikkat.

%100 Taze havalı Tek mahalleler oluşturan sistemler

$$V_{ot} = V_{b2}$$

%100 Taze havalı Gölk mahalli sistemler

$$V_{ot} = Etim mahalleler V_{b2}$$

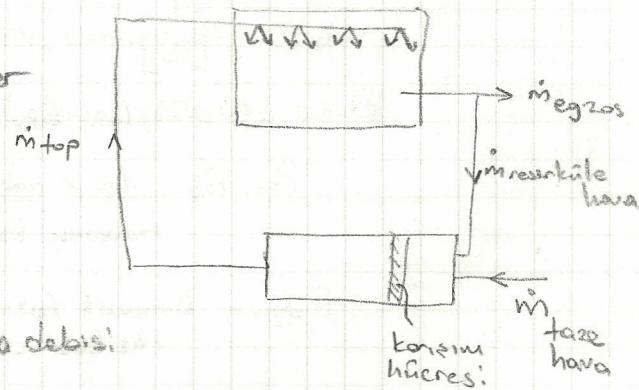
Hava karışımı sistemi.

$$Z_P = V_{b2} / V_{p2} \rightarrow \text{sf 5 tablo 6-3}$$

V_{p2} : Mahale üflemelerinin toplam havası debisi.

$$V_{ot} = V_{b2} / E_v$$

E_v : Sistemin havalandırma verimli



Karışım Sistemi

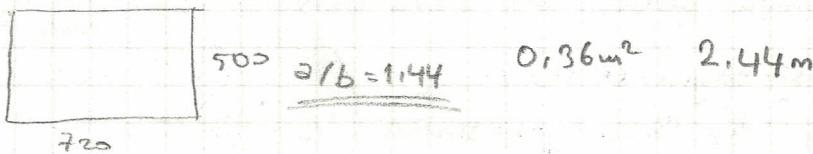
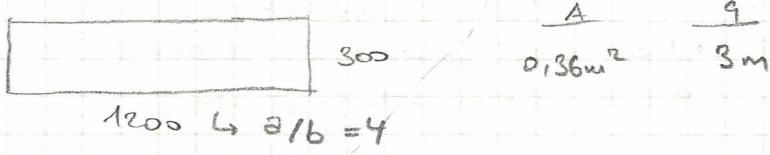
* Konfor Klima Sistemi Tasarımında Hizler 10m/s'linin altındadır.

* Kenar boyut oranının $1/4$ den büyük olmamasına dikkat edilir.
Makul bir merkeze kare kanala gönderebilir.

$$2(a+b) \cdot L$$

$$Q = U \cdot A \cdot \Delta T$$

↳ antikara ısı kaybı ya da okyanus antarı.



KANAL SİSTEMİ TASARIMI

3 yarımle yapılır.

- 1) Hiz aralığı
- 2) Esitliklerde kaybı (Görelik hizların yarımıdır)
- 3) Static basincın gen katınlıması yarımı

Basincı hesabi yapılırkere Bernoulli denklemin kullanılır

$$\Delta P = (P_{s1} + \frac{\rho V_1^2}{2}) - (P_{s2} + \frac{\rho V_2^2}{2})$$

\downarrow
[Pa]

ΔP = Toplam basinc kaybı

P_{s1}, P_{s2} = 1 ve 2 noktalardaki static basinc [Pa]

Havaunun kanal eiderlerine uygunlaşmış basincı

P_{dyn} = Dinamik basinc [Pa]
Hiz basinci

$\rho = 1,2 \text{ kg/m}^3$ (havaunun yoğunluğu)

$$\left. \begin{array}{l} \\ \\ \end{array} \right\} \begin{array}{l} \text{sunis} \\ P_{dyn} = 0,602 \cdot V^2 \\ (\text{J/s}) \end{array}$$

$$P_t = P_s + P_v (\text{Pa})$$

$$P_v = 0,602 V^2$$

$$1 \text{ m/s} = 9810 \text{ Pa}$$

6.3.2013

$$\Delta P = \Sigma R \cdot l + \Sigma z$$

↑ ↗
 [Pa] [Pa] [Pa]

R = Birim sırttümme kaybı (Pa/m)

l = Kanal uzunluğu (m)

$$\left\{ z = \text{Özel direnç kaybı} \right\}$$

$$z = P_{d,yn} \times \frac{l}{l_y}$$

$$z = 0,602 \times \frac{l}{l_y} \quad \rightarrow \text{Özel direnç kaybı katsayısi,}$$

$$[Pa]$$

$$\Omega_m = \text{Debi} = 200 \text{ l/s}$$

$$H_{1,2} = 6 \text{ m/s}$$

$$\text{Kanal Çapı} = ? \text{ } \varnothing 210 \text{ mm}$$

$$R = ? \text{ } 2,2 \text{ Pa/m}$$

Sp26 Havalanma Tesisatı Kitabı,

$$\text{Not: } a \times b \Rightarrow a = 60 \text{ mm} \\ b = 75 \text{ mm}$$



$$\rightarrow \text{Formülle} \Rightarrow Q = A \cdot V$$

$$0,2 \text{ m}^3/\text{s} = \frac{\pi D^2}{4} \cdot 6 \text{ m/s} \Rightarrow D = \sqrt{\frac{0,2 \text{ m}^3/\text{s} \times 4}{6 \text{ m/s} \times \pi}} \approx 210 \text{ mm} \text{ çıkar}$$

$\varnothing 210 \text{ mm}$ 'nın kare-dik dörtgen kanal olması durumunda sonuçları:

$l_1 = 150 \text{ mm}$ olursa $\rightarrow l_2 = 250 \text{ mm}$ bulunur. tablodan sp27.

Klima sentrali ile ırtılardırması yapılan 450 m^2 taban alanlı
 250 karelik bir restoran için tozlu hava debisini hesaplayınız
 (Klima sentrali: hava debisi: $13.500 \text{ m}^3/\text{h}$)

$$V_{b2} = R_p \times P_e + R_d \times d_2 \\ = 3,8 \times 250 + 0,9 \times 450 \\ = 1355 \text{ l/s}$$

$$V_{o2} = V_{b2} / E_2 \\ = 1355 \text{ l/s} / 1,0 = 1355 \text{ l/s}$$

$$V_{p2} = 13.500 \text{ m}^3/\text{h} / 3,6 = 3750 \text{ l/s}$$

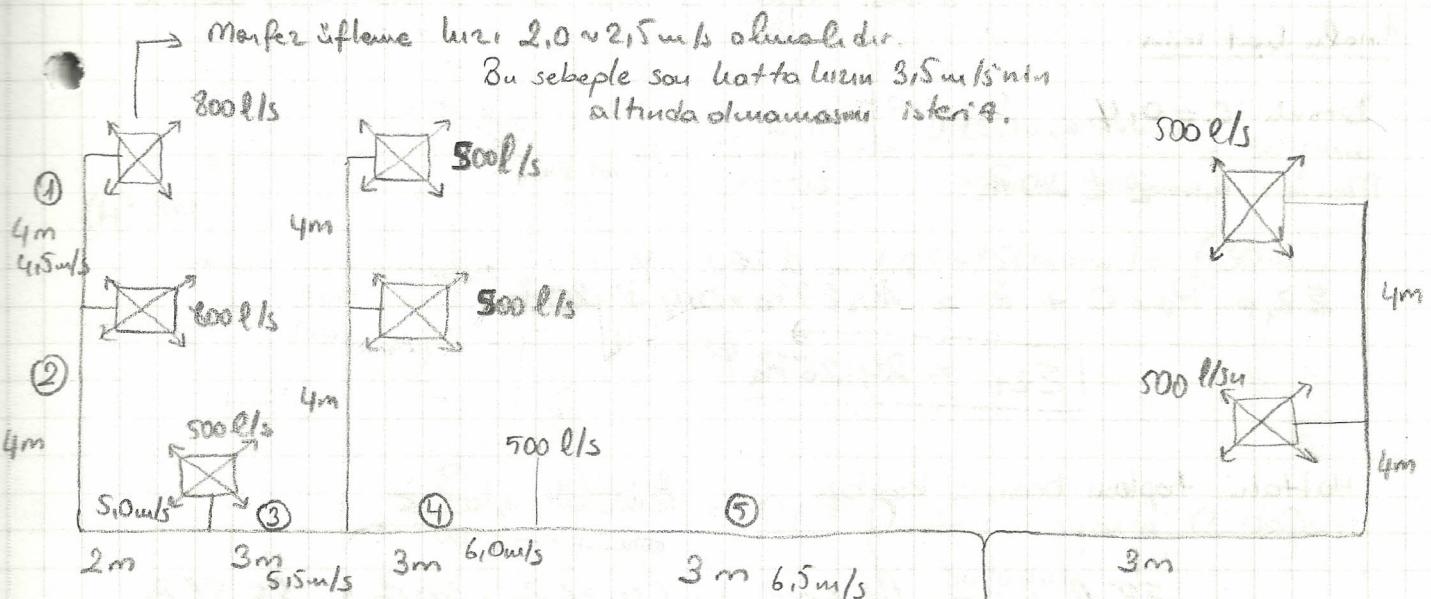
$$Z_p = 1355 \text{ l/s} / 3750 \text{ l/s} = 0,361 \approx 0,36 \text{ tablo 6-3'den } E_v \text{ bulunur.}$$

$$E_v = 0,789$$

$$V_{ot} = V_{o2} / E_v = 1355 \text{ l/s} / 0,789 = \underline{\underline{1717 \text{ l/s}}} \quad \begin{matrix} \text{içeriye verilen} \\ \text{gerileken hava} \\ \text{miktari,} \end{matrix}$$

Sf 28 - Tablo 2-2 \Rightarrow Kanal kurşun hesaplarken bu tabloya dikkate
 almak gereklidir.

H₂ AZALMASI METODU



Ötel lobisi ıgın verilmip olan kanal sisteminde
for seviyi ıgın gereklili olan $\Delta P = ?$ ve $Q = ?$
hesaplayınız.

→ lob ıgın ıncasına
hiz 7,5 m/s'dir. Tablodan

* H₂ azalmasi yontamine gore.

$$\Delta P = \underline{\underline{E}}R \cdot l + \underline{\underline{E}}Z$$

Fotokopideki
tabloda hesaplandi

Ötel direk kayiplari:

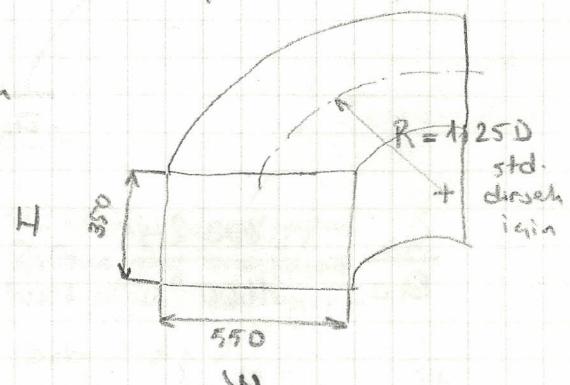
- 1) Direk + menfez (Menfez sadece en son hatta yararlı deferlerin icin yoldur)
- 2) Ayrilma + direk
- 3) Ayrilma
- 4) Ayrilma
- 5) Ayrilma
- 6) Pantolon

ÖRNEK = 550mmx350mm

$$R = 1,25D$$

$$D = \frac{d \cdot H \cdot W}{H + W}$$

$$D = \frac{2(550\text{mm})(350\text{mm})}{550\text{mm} + 350\text{mm}}$$



* $\frac{R}{W} = \frac{H}{W}$ deferlerini

tellanarak interpolasyon
yapip net deferin bulabilmiz

$$D = 427\text{ mm}$$

$$R = 1,25 D$$

$$R = 1,25 \cdot (427\text{mm})$$

$$R = 533\text{mm}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{R}{D \cdot K} = \frac{533}{550} = 0,9 \in \frac{R}{W} = 0,9 \\ \frac{D \cdot K}{D \cdot I \cdot K} = \frac{350}{550} = 0,63 \in \frac{H}{W} = 0,63 \end{array} \right.$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{R}{D \cdot K} = \frac{533}{550} = 0,9 \in \frac{R}{W} = 0,9 \\ \frac{D \cdot K}{D \cdot I \cdot K} = \frac{350}{550} = 0,63 \in \frac{H}{W} = 0,63 \end{array} \right.$$

Direk iğin hesaplaması sonucu $\gamma(C) = 0,4$ bulunur.

1 nolu hat iğin

Direk $C = 0,4$

Merfer iğin $Z = 20 \text{ Pa}$

$$\Sigma z_1 = P_0 \times C + Z = 10,67 \text{ Pa} \times 0,4 + 20 \text{ Pa}$$

$$\boxed{\Sigma z_1 = 24,26 \text{ Pa}}$$

Hattalı toplam basing kaybı $\overset{\circ}{\text{Özel dirençler}} Z$

$$\Sigma R \cdot l + \Sigma z = (1,60 \text{ Pa}) + (4,26 \text{ Pa} + 20 \text{ Pa}) = 25,86 \text{ Pa}$$

Kanalda
gelen
sürtünme
kaybı
 $(R \cdot l)$

Direk
merfer
iğin
hesaplaması
basing
kaybı

olarak
kullanılan
basing kaybı degeri

2. NOLU HAT İĞİN BASING KAYBı HESABI

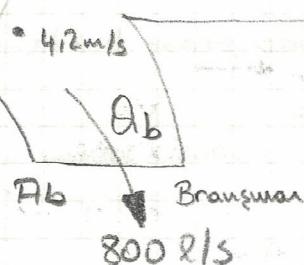
1 nolu hat ayrıntılar iğin C hesabi.

(2 nolu hat)

A_c

1600 l/s

A_c



$$\frac{Q_s}{A_c} = \frac{800 \text{ l/s}}{1600 \text{ l/s}} = 0,5$$

$$\frac{A_b}{A_c} = 1 \quad \left\{ \begin{array}{l} \text{kesit orantısı} \\ \text{değil} \end{array} \right.$$

$$\frac{A_b}{A_c} = \frac{0,19 \text{ m}^2}{0,32 \text{ m}^2} = 0,6$$

\rightarrow Kanal ölçütü $= 550 \text{ mm} \times 350 \text{ mm}^2$ idir.

$$Q_s \text{ (1 nolu hat)} \rightarrow \text{kesit alanı} 0,19 \text{ m}^2$$

800 l/s

A_s

$\hookrightarrow Q_s = Q_b$ oldufundan dolayı,

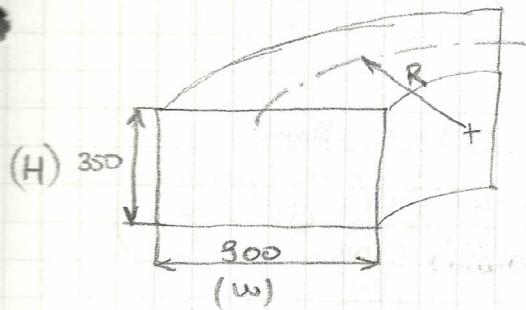
$A_b = A_s$ olabilir

yani $A_b = 0,19 \text{ m}^2$ olabiliriz.

Sf 645 EK2'de

$C = 0,052$ olarak bulunur.

2.nolu hat için diresek iain C hesabi



$$D = \frac{2 \cdot H \cdot W}{H + W} = \frac{2(350\text{mm} \cdot 900\text{mm})}{350\text{mm} + 900\text{mm}} = 504\text{mm}$$

$$R = 1,25D = 1,25 \times 504\text{mm} = 630\text{mm}$$

$$R = 630\text{ mm}$$

$$\frac{R}{W} = \frac{630\text{mm}}{900\text{mm}} = 0,7$$

$$\frac{H}{W} = \frac{350\text{mm}}{900\text{mm}} = 0,38$$

} interpolasyonla C degeri bulunur.

Cdiresek = 0,6 bulunur. (Kabul yapilarak bulunur.)

2.nolu hat icin

$$\begin{cases} Cdiresek = 0,600 \\ Cognitma = 0,052 \end{cases} \quad \left. \begin{array}{l} \\ C_2 = 0,652 \end{array} \right\}$$

3.Nolu HAT BASINCI KALIBI HESABI

Aylukta icin C hesabi

$$\begin{aligned} Q_c &\rightarrow & \xrightarrow{5\text{m/s}} & Q_s = 1600 \text{ l/s} \\ 2100 \text{ l/s} &\rightarrow & 900 \times 350 \text{ mm} & A_s = 0,32 \text{ m}^2 \\ 900 \times 450 \text{ mm} &\rightarrow & 5\text{m/s} & V_s = V_b \text{ olarak hesap yapan} \\ A_c = 0,14 \text{ m}^2 && \text{olarak tabul edilecek} & \text{ve ana göre bransum} \\ && & \text{kesit alan hesaplayin.} \end{aligned}$$

$$\frac{Q_s}{Q_c} = \frac{1600 \text{ l/s}}{2100 \text{ l/s}} = 0,76$$

$$\begin{aligned} & Debi = A \times V \\ & 0,15 \frac{\text{m}^3}{\text{s}} = A \times 5 \text{ m/s} \end{aligned}$$

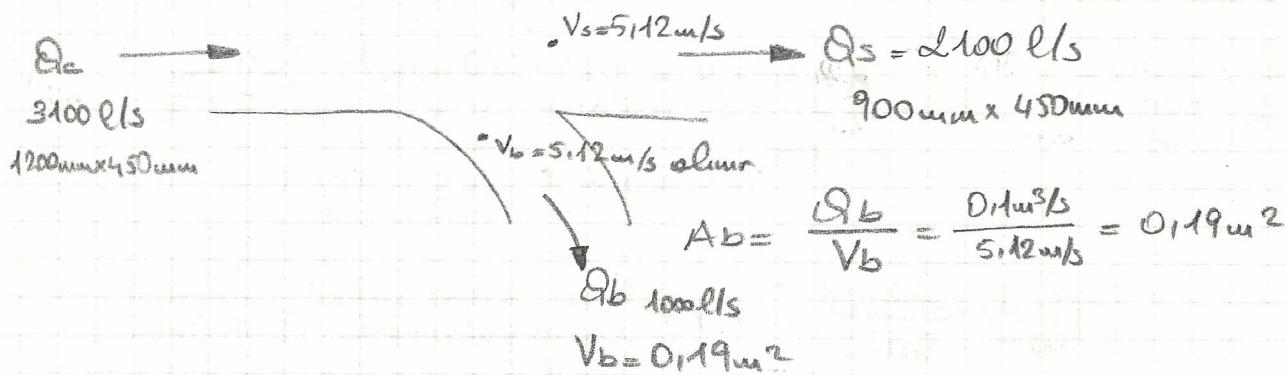
$$\frac{A_b}{A_s} = \frac{0,1 \text{ m}^2}{0,32 \text{ m}^2} = 0,312 \text{ bu degerden} \\ \Rightarrow 645 \text{ tablo EK}^2 \text{ de} \\ \text{bir tane olmasi sebebiyle}$$

$$A_b = 0,1 \text{ m}^2$$

A_b/A_c 'gi bulmaya gerek yok $\Rightarrow C = 0,2$ bulunur
interpolasyonla

BASING AYRILMA KAMBI HESABI

1 tane ayrılmış mercut



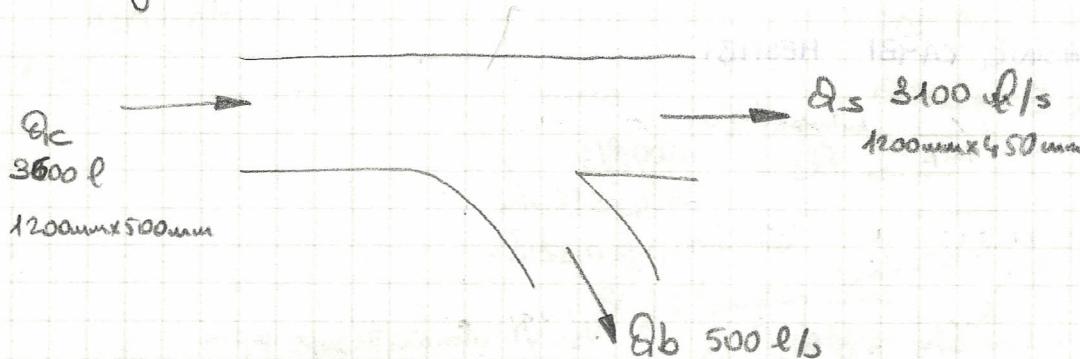
$$\frac{Q_s}{Q_c} = \frac{2100 \text{ l/s}}{3100 \text{ l/s}} = 0,67 \quad \left. \begin{array}{l} \\ \end{array} \right\} \text{SF 645 EK2'den}$$

$$\frac{A_b}{A_s} = \frac{0,19 \text{ m}^2}{0,41 \text{ m}^2} = 0,46 \quad \left. \begin{array}{l} \\ \end{array} \right\} C = 0,18 \text{ olarak} \\ \text{tabul edilebilir.}$$

Bu değer tabloya ıslersorak
Optimum basing kaybına ulaşılır.

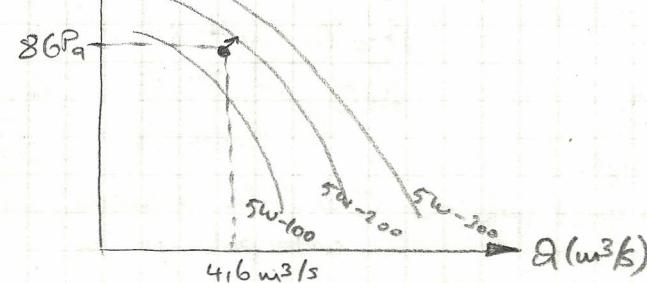
5 NOLU HAT İÇİN BASING KAMBI HESABI

1 ayrılmış mercut

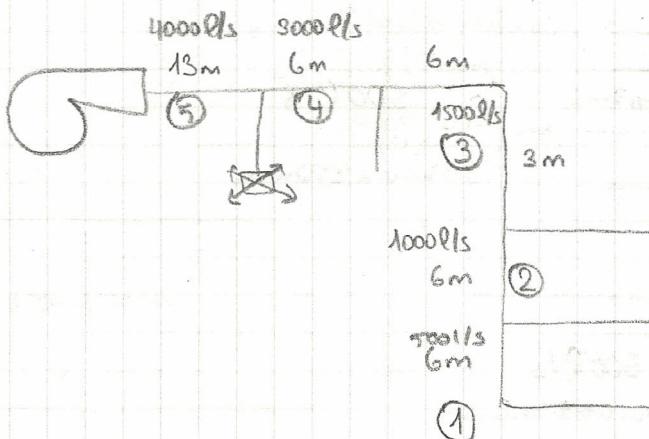


FAN SECİMLİ

$\Delta P(\text{Pa})$ \uparrow Çalışma noktasıının bir üstündeli fan seçilir.



ES SÜRTÜNLME KATIBI YONTEMİNE GÖRE FİZİKALİS ÖRNEK



Burka için verilen olası havalanı
dırma devresinin for seviyemi
icin gerekli olar Δz ve ΔP 'i
es sürtünme katibi yontemine
göre bulunuz.

R degeri $\approx 0,6 - 1,6$ Pa/m arasında belirlenecektir

(0,8 - 1,2 Pa/m) arasi epitemler tavsiye ediyor.

Hat

$$1) P_{\text{at}} = 0,602 \times 2^2 = 0,602 \times (4,170 \text{ m/s})^2 = 13,63 \text{ Pa}$$

$$2) P_{\text{at}2} = 0,602 \times 2^2 = 0,602 \times (5,170 \text{ m/s})^2 = 19,63 \text{ Pa}$$

$$3) P_{\text{at}3} = 0,602 \times 2^2 = 0,602 \times (6,172 \text{ m/s})^2 = 22,55 \text{ Pa}$$

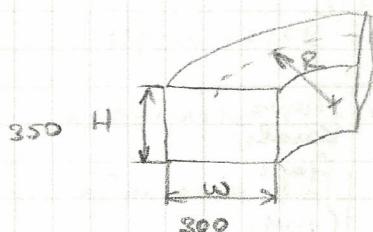
$$4) P_{\text{at}4} = 0,602 \times 2^2 = 0,602 \times (7,18 \text{ m/s})^2 = 36,63 \text{ Pa}$$

$$5) P_{\text{at}5} = 0,602 \times 2^2 = 0,602 \times (8,08 \text{ m/s})^2 = 39,30 \text{ Pa}$$

1 NOVU HAT İÇİN BASINCA KATIBİ HESABI

1 novuhatta 1 adet merter + 1 adet dirsek

Dirsek içiin basincı katibi hesabi



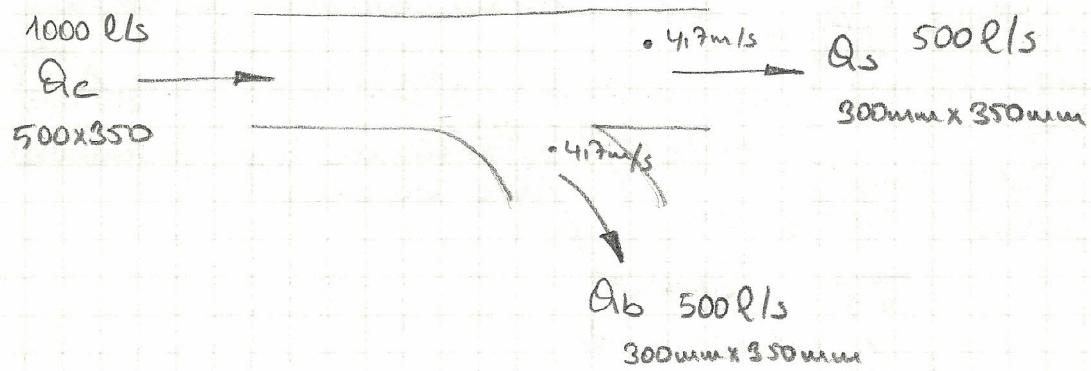
$$D = \frac{2 \cdot H \cdot W}{H + W} = \frac{2 (350 \text{ mm} \cdot 300 \text{ mm})}{(350 \text{ mm} + 300 \text{ mm})} = 323 \text{ mm}$$

$$R = 1,25 D = 404 \text{ mm}$$

$$\left. \begin{aligned} \frac{R}{W} &= \frac{404 \text{ mm}}{300 \text{ mm}} = 1,34 \\ \frac{H}{W} &= \frac{350 \text{ mm}}{300 \text{ mm}} = 1,16 \end{aligned} \right\} C = 0,19 \text{ olarak} \\ \text{bulunur.}$$

2 NOLU HAT İKİNCİ BASINQ KAYBı HESABI

Ayrılıkta 1912 C katsayısı hesabi:



$$\frac{Q_s}{Q_c} = \frac{500 \text{ l/s}}{1000 \text{ l/s}} = 0,5 ; \quad \frac{A_b}{A_s} = \frac{0,105 \text{ m}^2}{0,105 \text{ m}^2} = 1 ; \quad \frac{A_b}{A_c} = \frac{0,105}{0,175} = 0,6$$

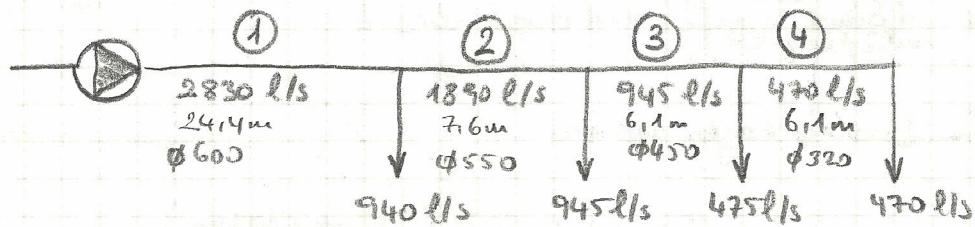
*interpolasyon yapılarak

Buradan ST 645 Ek 2'den $C = 0,052$ olarak bulunur.

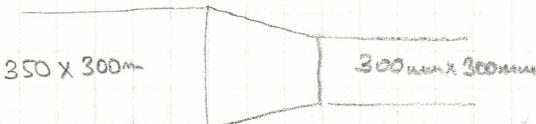
STATİK

GERİ KAZANIM YÖNTEMİ

Hat üzerinde facta seel akış perkolasyon bilesen yoksa ve dırz kanal ve manfetlerden olusan sistemler için kullanılmıştır.

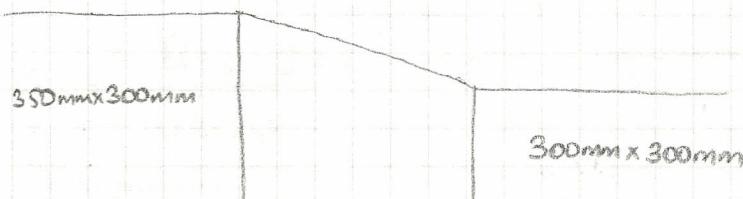


Parça No	Eşdeğer Kanal Uzunluğu (m)	Hava Değisi (l/s)	L/Q	Kanal Hava hızı (m/s)	Hava Kanalı Çapı (mm)
1	24,4	2830	—	9,00	600
2	7,6	1890	5	7,85	550
3	6,1	945	6	6,75	450
4	6,1	470	9	5,70	320



$$\frac{50}{\frac{2}{L}} = \frac{1}{7} \geq 175 \text{ mm}$$

→ çift taraflı redüksiyon.



$$\frac{50}{L} = \frac{1}{7} \Rightarrow L \geq 350 \text{ mm olmalı}$$

- * Kanalların içinde temizlik yapılması gereklidir.
- * Havaya (sortlandırılan havaya) koku katırmak genelde. Alerjik reaksiyon gösteren kişiler olabilir.
- * 0,2 m/s'den daha yüksek olmamalıdır. (Yaşam alanlarında menfezlerden hava akış hızı)

menfezin öflediği: primer hava

Oda da menfezler etkileren hava sekonder hava.

Yaşam odalarında yan duvarların üst kısımlarına konular menfez öflemeye 2-2,5 m/s olarak kabul edilmesi.

MENFEZLER İLE İLGİ SORU ÇELİYOR Öğrenciler ögren

* SEMATİK KLİMA SANTRAL' GİZİMİ SOLVABİLİTÖR

* FANLARLA İLGİLİ 5 PLANLIK SORU GÖRECEK

* FILTRELERİ İLGİLİ SORU GÖRECEK. (SEÇİM PARAMETRELERİ)