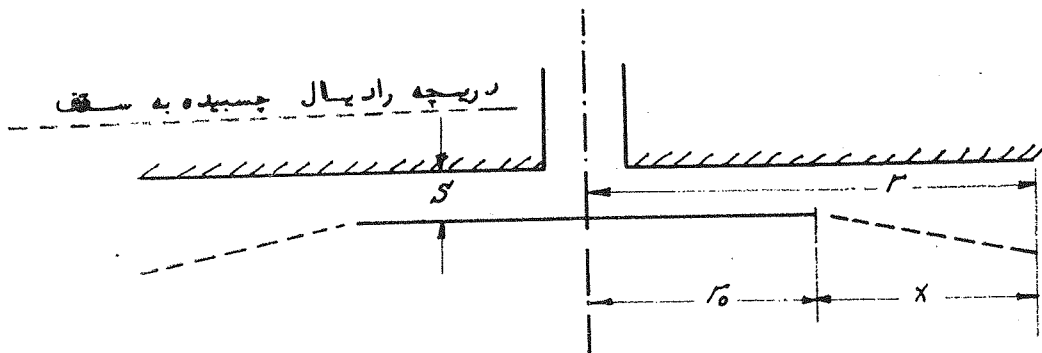
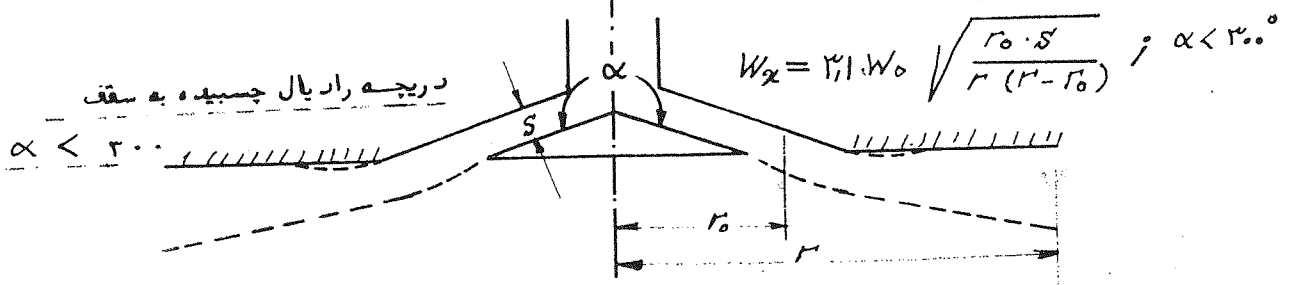
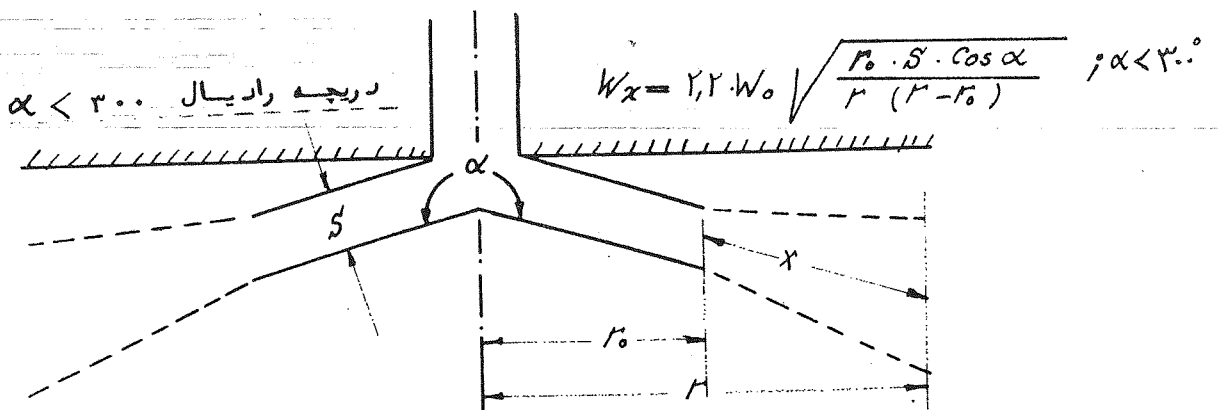


$$W_x = 2,2 \cdot W_0 \sqrt{\frac{r_0 \cdot s}{r \cdot x}}$$



$$W_x = 2,1 \cdot W_0 \sqrt{\frac{r_0 \cdot s}{r \cdot x}}$$

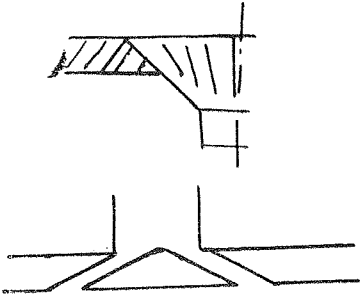
شکل شماره ۹



$$W_x = 0.172 \frac{\sqrt{\frac{dp}{X} \left(\frac{dp}{X} + 1 \right)}}{W_0}$$

فوردونل زبیر بندست میتاید .
سرعت تیرینی هوایا در درخته آناستاتی توسط

شکل شماره ۱۰



(شکل شماره ۱۰)

شود و با هوای تازه مخلوط شده و بخارج رانده گزرد
می آید که باعث میشود هوای محیط بنا داخل کشیده
بناط داخل درخته فشار کمتری نسبت باطل خارج وجود
دارد پرمه های مدور بی صورت قیف میباشند . در بعضی
گروه ها درخته های آناستاتی که در داخل

شکل شماره ۹



(شکل شماره ۹)

تایوی با هوای تازه در داخل درخته کشیده است .
بودن ساختمان داخلی شان امکان مخلوط شدن هوای
صورت تکمیلی درخته های بنشینانی اند . بنظر کوه
مخروطی متعددی وجود دارند . این نوع درخته ها
گروه اول - درخته های که داخل آنها پرمه های

Konische بنوعی میباشند

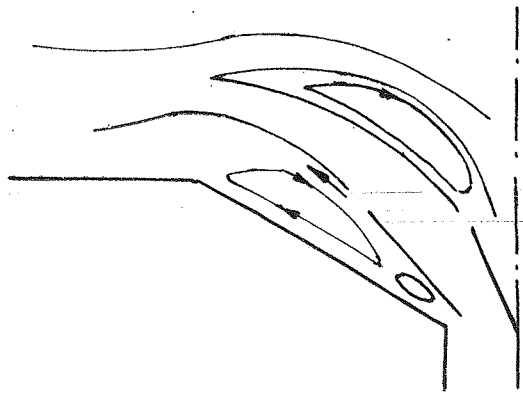
Luftverteiler مخروطی میباشند

توقف اشخاص در آن زیاد نباشد .
حالت در آن کمی مورد استفاده قرار میگردد که
طرز و طرح هوا پوی حالت آلف ایده آل است

جلوط جریان وجود دارد باید قسمتی از درخته را
۳- اگر مابقی از قیف استون در دسترس نرسد

کمتر از نصف فاصله تا درخته دیگر باشد .
درخته تا دیوار تجاوز نمایند . همچنین این فاصله باید
۲- طول برود خطوط جریان باید از فاصله

شکل شماره ۱۱



در بینه من گزی سقیف نصب گردد .
بمطابق تیرونه پاک اطراف حد الامکان باید این درخته
۱- در موقع استفاده از درخته آناستاتی
بکات زبیر رعایت شوند



در موقع بکار بردن درخته های آناستاتی باید

(شکل شماره ۱۱)
تولید گردید توسط هوای تازه
خداخته در شکل هم نشان داده میشود فقط
مخروطی معالی میسر نیست زیرا بکات وجود آمدن
هوای مبتدل از درخته های آناستاتی با رنگ های
درمقاله ای از نشر Becher نوشته شده که ورود
میباشد .
محیط بنا داخل درخته (استون) غیر ممکن
مطابق شکل شماره ۱۱ می توانست و امکان ورود هوای
جلا از بقی محلی در اثر سرعت زیاد ، خطوط جریان

گرفت تا از برخورد هوا با مانع جلوگیری گردد.

۵ - دراما کن مکعب مستطیل شکل که نسبت اضلاع آن از ۳ بر ۲ تجاوز می نماید صلاح نیست از يك دريچه آنامستاتی استفاده شود. در اینجا از تعداد بیشتری دريچه استفاده میشود

۵ - اگر طول اطاق بیشتر از چهار برابر ارتفاع آن باشد نباید فقط از يك دريچه آنامستاتی استفاده شود.

جدول شماره ۶

محل	سرعت
استودیو رادیو - سالن عمل	۳-۳/۵
خانه مسکونی - اداره - بیمارستان	۴-۵
کتابخانه - اداره بزرگ - کلاس، درس - سالن غذا خوری	۵-۶
رستوران - تئاتر بزرگ - فروشگاه	۶-۷/۵
کارخانه - آشپزخانه - انبار، سالن ورزشی	۷/۵

برای جلوگیری از تولید صدای ناراحت کننده با در نظر گرفتن نوع محل در جدول شماره ۶ سرعت مناسب جریان هوا در کانالی که بیک دريچه آنامستاتی خاتمه پیدا میکند ذکر شده.

عامل دیگری که در امر تهویه مطبوع بآن توجه زیاد میشود جلوگیری از کوران میباشد.

در جدول شماره ۷ سرعت مناسب جریان هوا در کانالی که باین نوع دريچهها ختم میشود بادر نظر گرفتن ارتفاع محل ذکر شده

ارتفاع محل	سرعت
۲۷ ÷ ۲۱	۵/۵
۴۱ ÷ ۳۰	۷/۵
> ۴۵	۹/۰

۱-۲ صفحات سوراخ سوراخ

نوع دیگر از دريچههای سقفی صفحات سوراخ سوراخ می باشند که امروزه استفاده زیادی از آن میشود. این نوع صفحات دراما کنی مورد استفاده قرار میگیرند که مقدار هوای ورودی کم است معذالك بعلمت خوبی پخش هوا و بالا نگاه داشتن اختلاف درجه حرارت توسط این نوع دريچهها هیچ گونه عیبی در امر تهویه بوجود نمی آید بیست الی پنجاه درصد مساحت این صفحات آزاد میباشد در بعضی موارد نیز مجهز به دستگاه تنظیم مقدار هوا و جهت جریان میباشد.

۲-۲ سقف سوراخ سوراخ

قبل از شروع به محاسبات اساسی سقف سوراخ سوراخ که راجع به جهت سرعت هوا از سوراخهای کوچک داخل سقف و اشاره مختصر راجع به اطاقك تحت فشار و غیره میباشد بچند شرح مختصر میپردازیم، سعی ما بر این است که هنگام ورود هوا از سقف سوراخ سوراخ اولاً جهت آن عمودی بوده و دوماً مقدار هوای ورودی در همه جا یکسان باشد. مطابقت بعضی از عوامل با یکدیگر باین خواسته ما صورت عمل میدهد که عبارتند از

- سطح مقطعی که هوای تازه از آن خارج میگردد

- سرعت هوای ورودی باطاقك تحت فشار

- شکل هندسی این اطاقك

- نسبت عددی ضخامت صفحه به قطر سوراخ سقفی

طرز خروج خطوط جریان از يك صفحه سوراخ

سوراخ باریك مایل میباشد. علت آن بر اساس ترکیب

فشار استاتیک (P) و فشار دینامیک ($\frac{W^2}{2g}$) میباشد. در

عمل مشاهده شده است که با بیشتر شدن نسبت عددی

ضخامت صفحه (S) به قطر سوراخ (d) جهت

جریان هوا از حالت مایل خارج شده و بحالت نسبتاً

عمودی میرسد. در حالتی که نسبت ضخامت صفحه به

قطر سوراخ ($\frac{S}{d}$) برابر و یا بزرگتر از عدد ۲

اول با نسبت عددی ضماحت صفحه به قطر سوراخ
افت فشار در صفحات سوراخ در حوله

سوراخ

$$W_0 = \sqrt{\frac{P_0 - P_0 + P_0 \cdot W_0^2}{P_0 \cdot (1 + \theta u)}}$$

سرعت متوسط W_0 حاصل میشود
از روابط فوق فورمول زیر برای محاسبه

$$\xi_{u1} = 1,0$$

$$\xi_{u0} = 0,5$$

باقی اعداد زیر بطور آزمایشی بدست آمده است
برای صفحه‌ای که دارای سوراخهای با اندازه تیز

$$\xi_u = \xi_{u0} + \xi_{u1} \left(\frac{W_0}{W_D}\right)^2$$

برای تعیین ξ_u رابطه زیر برقرار است

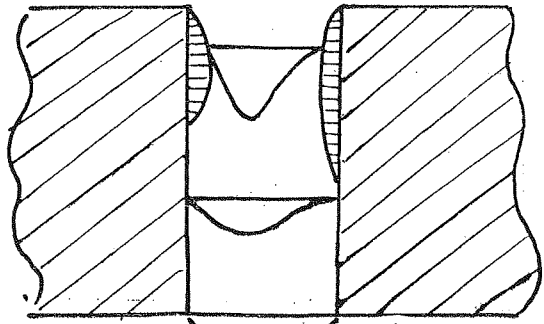
$$(P_D - P_0) + \frac{P_0}{2} W_D^2 = \frac{P_0}{2} W_0^2 (1 + \xi_u)$$

$$P_D + \frac{P_0}{2} W_D^2 = P_0 + \frac{P_0}{2} W_0^2 (1 + \xi_u)$$

از

افت فشار در اثر تغییر خطوط جریان عبارت است
صورت تکمیلی فورمول زیر برای محاسبه

شکل شماره ۱۴



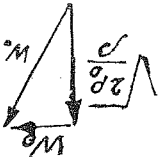
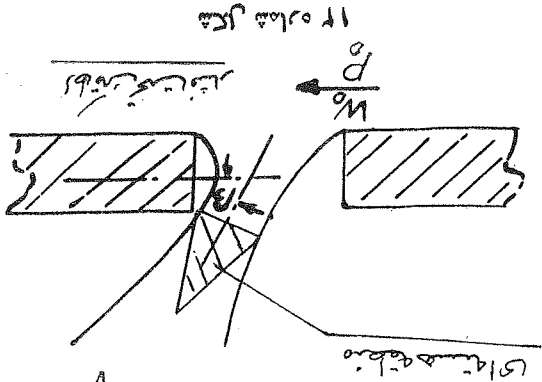
مشخص می‌نمایم

ضریب افت فشار برابر با ξ_u ضریب افت فشار است

خطوط جریان از حالت مایل به عمودی می‌شوند.

همراه با افت فشار می‌شود که بیشتر بخاطر تغییر جهت

در یک صفحه ضخیم هر یک از خطوط جریان



$$\beta = \arctan \sqrt{\frac{2 P_D}{P_0 \cdot W_D^2}}$$

این زاویه توسط فورمول زیر بدست می‌آید.
مقدار β مشخص می‌نمایم. مقدار
در اینجا زاویه‌ای را که زیر آن خطوط جریان
از سوراخها خارج می‌شوند، نشان می‌دهد.

$$T = \mu \cdot A_0 \cdot W_0$$

است با

بنابراین مقدار μ که ضریب می‌شود برابر

$$\mu = \frac{P}{P_0}$$

می‌باشد.

مستطابق آنکه نسبت فشار متناسب
شده که ضریب مقدار μ برابر با
ابتدا و اطراف می‌باشد بطور
میشود و مقدار آن سرعت متوسط
سرعت هوا در اطراف تحت فشار ثابت
سرعت هوا در اطراف تحت فشار ثابت

$$W_0 = \sqrt{\frac{P_0}{2(P_D) + W_D^2}}$$

سوراخ از فورمول زیر استفاده میشود.

برای تعیین سرعت اولیه هوا از سوراخ

از عدد یک باشد ضخیم را ضریب می‌نمایم.

از عدد یک باشد صفحه نازک و اگر این نسبت بزرگتر

صفحاتی را که دارای نسبت عددی $(\frac{P}{S})$ کوچکتر

بشود جهت خطوط جریان نسبتاً عمود می‌گردد.

همبستگی دارد

میباشد. از روابط فوق فورمول زیر بدست میآید

$$\xi = \frac{P_1 - P_3}{W_2^2 \frac{\gamma}{2g}} + \frac{W_1^2 - W_3^2}{2g W_2^2} = \frac{P_1 - P_3}{\rho/2 W_2^2} + \left(\frac{W_1}{W_2}\right)^2 - \left(\frac{W_3}{W_2}\right)^2 \quad (1)$$

رابطه کونتینوئیت در این

حالت بخصوص عبارت است از

$$A_3 \cdot W_3 = n \cdot A_2 \cdot W_2 \quad (2)$$

$A_2 =$ سطح يك سوراخ داخل صفحه

$A_3 =$ سطح کلی سقف

رابطه شماره (۲) را میتوان بدینصورت نوشت

$$\frac{W_3}{W_2} = n \cdot \frac{A_2}{A_3} = i \quad (3)$$

فورمول ضریب افت فشار را با استفاده از روابط

(۱) و (۳) میتوان چنین نوشت

$$\xi = \frac{P_1 - P_3}{\rho/2 W_2^2} + \left(\frac{W_1}{W_2}\right)^2 - i^2$$

۴-۲ ورود هوا از سقف سوراخ سوراخ

هنگام ورود هوا از سقف سوراخ سوراخ دو

نکته اساسی تمیز داده میشود.

الف - ورود هوای گرم و یا هوایی که درجه

حرارت آن برابر با درجه حرارت محیط باشد.

ب - ورود هوای سرد

راجع باین دو نکته اساسی در اینجا توضیح

بیشری داده میشود.

الف - مسلم است که اگر بخاطر ورود هوای

گرم و یا هوایی که درجه حرارت آن برابر با درجه

حرارت هوای داخل باشد از صفحات سوراخ سوراخ

استفاده نمائیم، سرعت خطوط جریان بشدت کاسته

میشود. اگر تمام سقف را صفحات نامبرده بپوشاند

(که در اینحالت بخصوص قابل توصیه میباشد)

میتوان اطاق را بصورت يك کانال وسیع فرض نمود.

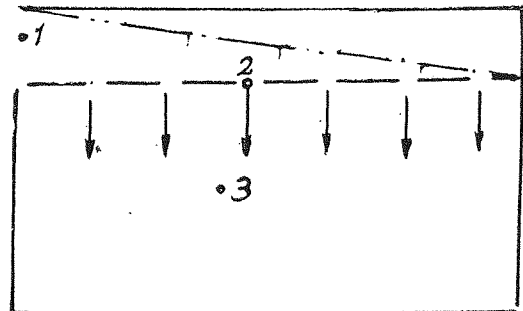
هوای تازه از سوراخهای کوچک داخل شده و بعد

برای محاسبه مثالی که درپائین آورده شده است

فرض میشود که هوا بطور افقی به صفحات میرسد.

در اینحالت افت فشار نسبت به حالتی که هوا بطور قائم

بآنها برسد بخاطر تغییر جهت جریان بیشتر است.



شکل شماره ۱۴

نقاطی بشرح زیر فرض میشوند

نقطه ۱ در ابتدای کانال تقسیم کننده هوا. نقطه

۲ بلافاصله بعد از سقف. نقطه ۳ در فاصله معینی از سقف

کانال تقسیم کننده هوا را میتوان بشکل مکعب

مستطیل وهم بشکل گوه فرض نمود.

مطابق فورمول بر نولی میتوان نوشت

$$\frac{P_1}{\gamma} + \frac{W_1^2}{2g} = \frac{P_2}{\gamma} + \frac{W_2^2}{2g} + h_{v1 \rightarrow 2}$$

$$\frac{P_2}{\gamma} + \frac{W_2^2}{2g} = \frac{P_3}{\gamma} + \frac{W_3^2}{2g} + h_{v2 \rightarrow 3}$$

حرف h_v مقدار افت فشار بر حسب میلیمتر

آب را نمایش میدهد. مثلاً $h_{v1 \rightarrow 2}$ برابر افت فشار

از نقطه ۱ الی ۲ میباشد.

مقدار $h_{v2 \rightarrow 3}$ نسبتاً خیلی کم است بطوریکه

میتوان از آن صرف نظر نمود.

مقدار $h_{v1 \rightarrow 2}$ ناشی از کنتراکسیون-اصطکاک

و تغییر جهت خطوط جریان میباشد و میتوان توسط

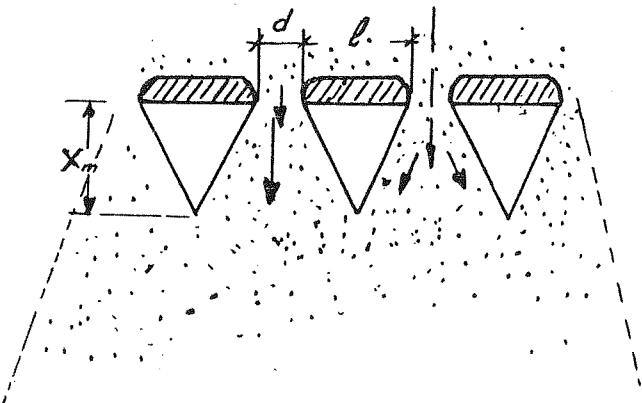
فورمول زیر بدست آورد.

$$h_{v1 \rightarrow 2} = \xi \cdot \frac{W_2^2}{2g}$$

مقدار W_2 برابر با سرعت متوسط در يك سوراخ

دیگر از روی جدول شماره ۵ بدست میآوریم .

برای اثبات صحت فورمول سرعت در این مورد کافی است که بگوئیم که خطوط جریان کوچک بیشمار از سقف سوراخ در فاصله X_m بهم پیوسته و تشکیل جریان کاملی رامیدهند . طرزمخلوط شدن این جریان با هوای محیط مطابق معمول صورت میگیرد .



شکل شماره ۱۵

مقدار X_m توسط فورمول زیر بدست میآید

$$X_m \approx \frac{l-d}{2} \cdot \frac{1}{\tan l2} \quad (5)$$

$$\approx 2/67(l-d)$$

ب - ورود هوای سرد

در این حالت توصیه میشود فقط قسمتی از سقف را برای داخل شدن هوا استفاده نمود. در غیر این صورت یعنی اگر تمام سقف از صفحات سوراخ پوشانند کم کم در قسمت بالا طبقه ای از هوای خنک بوجود میآید . این وضع ناپایدار میباشد یعنی بعد از مدت کوتاهی در يك نقطه از این طبقه هوای خنک بطرف پایین سرازیر شده و تولید کوران مینماید . نتیجه مثبت طبق مشاهدات وقتی حاصل میشود که فقط ۵۰ الی ۷۰ درصد سطح کل سقف را صفحات سوراخ - سوراخ پوشانند . در اینجا اکثراً از صفحاتی استفاده میشود که طول ابعاد آن ۱۵ متر باشد . سعی ما در اینجا بر این است که هوای خنک بمحض خروج از سقف اولاً از سرعت آن کاسته شود و دوماً تا اندازه ای

اختلاف درجه حرارت آن نسبت بمحیط کم شود . در صورتی که فقط قسمتی از سقف را که از روی تقسیم بندی صحیح صفحات بدست آمده ، برای استفاده از ورود هوای خنک در نظر بگیریم این امکان وجود دارد که هوای گرم محیط بطرف بالا رفته و با هوای خنک مخلوط گردد . این عمل موجب کاسته شدن سرعت و اختلاف درجه حرارت میگردد .

در انستیتو شوفاژ و تهویه مطبوع مدرسه عالی شهر استکهلم در این زمینه آزمایشاتی توسط مدل انجام گرفته . بدین ترتیب که هوای سرد ۱۰ درجه سانتی - گراد را از سقف اتاقکی بداخل هدایت کرده و توسط بخاری کوچک برقی هوای داخل را گرم نموده و حالت ثابتی بآن داده اند . با اضافه نمودن مقداری دود به هوای سرد مشاهده میشود که هوا بطور یکسان وارد شده و فضای بالا را پر مینماید . بلافاصله بعد از ۱۰ ثانیه در يك نقطه از این طبقه هوای سرد فوقانی بصورت آبشار بطرف پایین سرازیر میشود و در این حالت باقی میمانند . این نوع ریزش هوا برای سقفهای تقسیم شده به صفحات سوراخ و غیر سوراخ نیز وجود دارد ولی بندرت پیش میآید . برای جلوگیری از ریزش ناگهانی هوا باید حد الامکان قسمت بیشتری از سقف را پوشیده در نظر گرفت - ضخامت صفحه نیز در این زمینه بی تاثیر نیست . در آغاز این فصل گفته شد که خطوط جریان از صفحات نازک تحت يك زاویه خارج میشوند که خود نیز بر ریزش هوا کمک مینماید . حد الامکان باید از صفحات ضخیم چوبی استفاده کرد . منبع تولید گرما در محیط و جریان هوای ثانوی و بلندی ارتفاع محل نیز در امر ریزش هوا بی تاثیر نیست .

اگر بخواهیم هوای ورودی بنحو احسن با هوای محیط مخلوط گردد میتوان در يك صفحه - سوراخ سوراخ تعداد سوراخهای هر ردیف را که با

در این رابطه مقادیر $\frac{A_1}{A_x} g^2$ را برابر γ و

$$K$$

و دو م یاب که نیم بست آورد . برای رابطه شماره ۱۰ میتوان بعد از اشتقاق اول

$$\frac{A_x}{K} g^2 = 0.24 \cdot 3600 \cdot \gamma \cdot \frac{(t_r - t_o)}{W_o} + 8$$

حاصل میگردد .

فهرست زیر از کتب روانه ۶ الی ۹ -

(۹) $\theta = t_r - t_x + 8W_x$

(۷) $A_x W_x^2 = A_o' W_o^2$

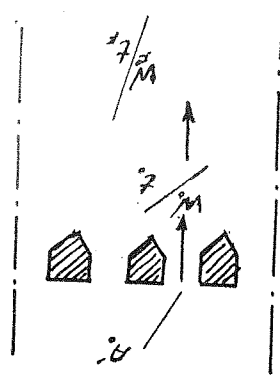
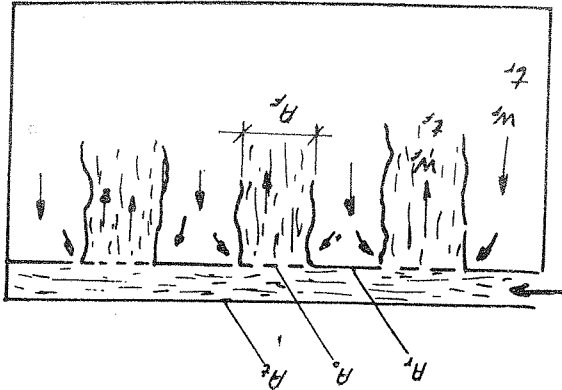
در این صورت رابطه زیر را میتوان نوشت
پایه میآید . این فرجه با اندازه ای صحیح است
برای با سطح مقطع جریان هوای میانه که طرف
فرض میکنیم که سطح صفحات سوراخ سوراخ

تایید است .
جریان در سطح مقطعی مختلف جریان هوا

(۹) $K \cdot A t = 0.24 \cdot 3600 \cdot \gamma \cdot A_o' W_o (t_r - t_o)$

زیر بر قرین است .
داریم . اگر فرض کنیم که این رابطه
فرض میکنیم سطحی مطابق شکل شماره ۱۷

شکل شماره ۱۷



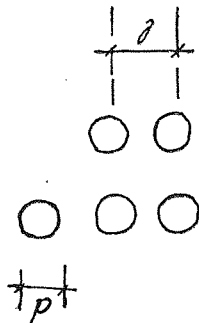
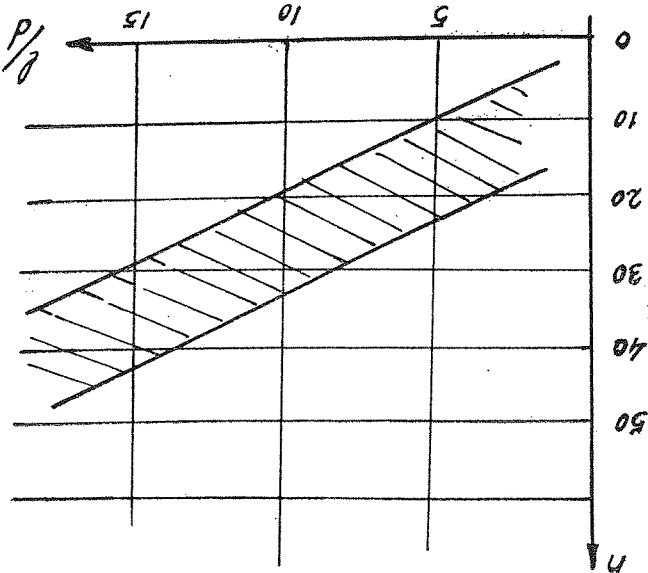
(۸) $\frac{W_x}{t_r - t_x} = \frac{W_o}{t_r - t_o}$

(۸)

دو فهرست زیر را نیز در صفحات پشت یادآور

شماره ۱۷
مستقیم
از آنجا که فاصله شان از
آوریم . در اینجا قطر سوراخها و فاصله شان از
یکدیگر ۱ میباشد .

شکل شماره ۱۹



با در نظر گرفتن این نکته که اختلاف درجه گرمای موثر در دو جریان هوای بطرف بالا (هوای محیط) و بطرف پائین (هوای سرد ورودی) باید برابر باشند میتوانیم رابطه زیر را بنویسیم .

$$t_R - t_x + 8W_x = 8W_R \quad (12)$$

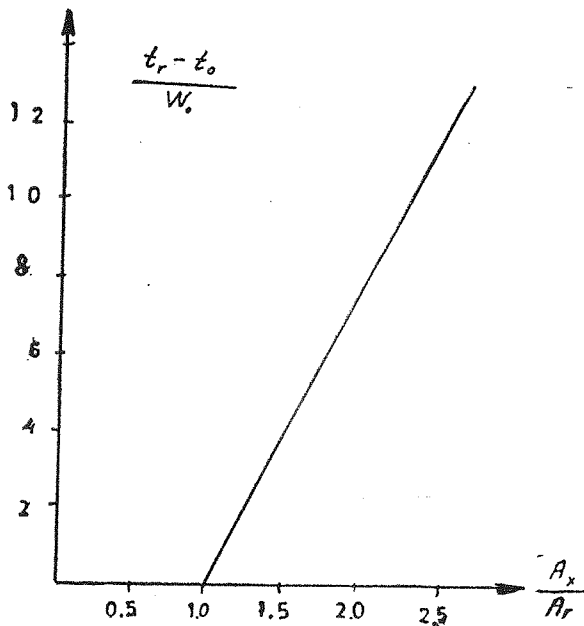
مقدار هوایی که بطرف بالا در جریان است $(A_x \cdot W_x)$ با مقدار هوایی که داخل میشود $(A_R \cdot W_R)$

تقریباً برابر میباشد

$$A_R \cdot W_R = A_x \cdot W_x \quad (13)$$

از روابط ۷ و ۸ و ۱۳ رابطه زیر بدست میآید

$$\frac{A_x}{A_R} \leq 1 + \left[\frac{t_R - t_0}{8W_0} \right] \quad (14)$$



شکل شماره ۱۹

در موارد عادی سطح A_R بزرگتر و یا برابر با سطح A_x انتخاب میشود .

نسبت $\frac{1}{d}$ که طول فواصل سوراخها به قطر آنها میباشد چنین محاسبه مینمائیم .

a) $\vartheta = t_R - t_x + 8W_x$

b) $\frac{t_R - t_x}{W_x} = \frac{t_R - t_0}{W_0}$

c) $A_x W_x^2 = A_0 W_0^2$

رابطه زیر نیز برقرار است

را $\frac{t_R - t_0}{W_0}$ برابر X انتخاب مینمائیم .

مقدار عددی وزن مخصوص هوای ۱۰ درجه سانتیگراد که برابر با ۱/۲۴ میباشد در این رابطه قرار میدهیم

$$y = 1070 \frac{X}{(X+8)^2}$$

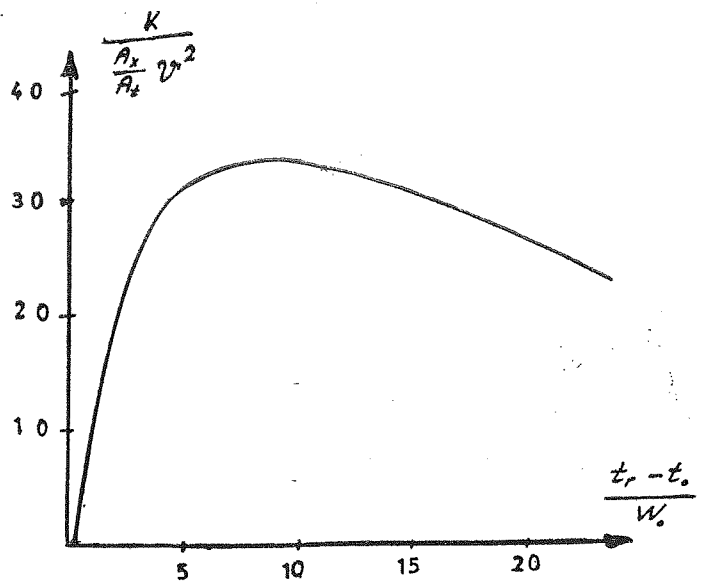
$$y' = \frac{1 \cdot (x+8)^2 - x(2x+16)}{(x+8)^2} =$$

$$\frac{-x^2 + 64}{(x+8)^2}$$

$$y' = 0 \rightarrow x^2 = 64$$

$$X = \frac{t_R - t_0}{W_0} = 8 \quad (11)$$

با توجه باین نکته که مقدار y'' کوچکتر از صفر میباشد باین نتیجه میرسیم که اگر عبارت $\frac{t_R - t_0}{W_0}$ برابر با عدد ۸ باشد قدرت سرمائی بجدا کثر مقدار خود میرسد .



شکل شماره ۱۸

رابطه $\frac{t_R - t_0}{W_0}$ را نمیتوان برابر عدد ۸ انتخاب

نمود زیرا درجه اختلاف حرارت $t_R - t_0$ بخاطر کند نواسیون محدود بوده و سرعت W_0 بلعکس نباید خیلی کم در نظر گرفته شود . در عمل برای رابطه $\frac{t_R - t_0}{W_0}$ اعداد بین ۳ الی ۴ را انتخاب مینمائند .

6. Klimatechnik 9; Jahrgang 67, 12
Luftverteilung im Raum im
Abstimmung mit den betrie-
blichen Erfordernissen.
'KURTH'
5. G.I. 78. Jahrgang 57, 12
Hygienische Grundlagen der
Klimatechnik 'ROEDLER'
4. G.I. 86. Jahrgang 65, 12
Strömungsvorgänge bei
Verteilkanälen mit eiber
perforierten Wand
'HUESMANN'
3. G.I. 87. Jahrgang 66, 6
Druckverlust u -Koeffizienten
von parallel angeströmten
perf. platten 'HUESMANN'
2. G.I. 81. Jahrgang - 63, 6
Max. Kühlleistungen . u
Luftmengen bei verschie-
denen Einblaseinrichtungen
'RYDBERG'
1. G.I. 84. Jahrgang - 63, 2
Luftinblasung auch perf-
orierte Decken 'RYDBERG'

شده است:
برای تطبیق این مقاله از نشریات فنی زیر استفاده
گفته می‌شود.
در اینجا ارتفاع h فاصله از سقف تا ۱/۵ متر
 $\theta' = t_r - t_x = 8W'_x$
فردمول زیر بدست می‌آوریم.
اجزای درجه که مای که در ارتفاع h' را طبق

$$W'_x = W_o \cdot \frac{1}{\sqrt{\pi}} \cdot \frac{1}{2}$$

$$W_x' = \sqrt{W_x^2 + 2g \frac{t_r - t_x}{h} \frac{1}{\sqrt{\pi}}}$$

$$W_x = W_x' \quad h = h'$$

$$\int_{h=h'}^{h=0} W_x' W_x' dh = \int_{h=h'}^{h=0} W_x' W_x' dh$$

$$W_x \cdot dw = \frac{t_r - t_x}{\sqrt{\pi}} \cdot g dh$$

سرعت برای یک ذره هوا چنین بدست آورد
این تغییر سرعت را میتوان طبق فرمول -
فرقیلر میشود.
در ارتفاع کمتر از ۳ متر از شتابی که بوجود می‌آید
بناظر نیروی حرارتی سرعت حرارتی اضافه میشود
که هوای ورودی سردی از هوای محیط باشد

$$T = \frac{0.124 \cdot \gamma (t_r - t_o)}{K}$$

$$T = 3600 \frac{A_o W_o}{A_x} \left[\frac{m^3}{m^2 h} \right]$$

زیر استفاده میشود
برای تعیین مقدار هوا به متر مربع از فرمول

$$\frac{1}{P} = 0.1886 \cdot \frac{1}{t_r - t_o + 8W_o}$$

$$C = \sqrt{\frac{4}{\pi}} = 0.886$$

$$\frac{1}{P} = \sqrt{\frac{4}{\pi}} \cdot \sqrt{\frac{A_x}{A_o}} = C \sqrt{\frac{A_x}{A_o}}$$

$$\frac{A_x}{A_o} = \frac{1}{C^2} = \frac{1}{0.886^2}$$

معانی حروف

واحد اندازه گیری

کیلو گرم نیرو بر متر مربع	$P =$ فشار استاتیک
کیلو گرم نیرو بر متر مربع	$P_g =$ فشار دینامیک و استاتیک
کیلو گرم نیرو بر متر مربع	$P_D =$ فشار در اطاقك تحت فشار
کیلو گرم نیرو بر متر مربع	$P_o =$ فشار در محل سر پوشیده
متر بر ثانیه	$W_D =$ سرعت متوسط هوا در اطاقك تحت فشار
متر	$S =$ ضخامت صفحه سوراخ سوراخ
-	$\mu =$ ضریب مقدار جریان
-	$\mu_o =$ ضریب مقدار جریان در حالتی که خطوط جریان عمود بر صفحه باشد
متر مربع	$\Lambda_o =$ سطح آزاد صفحه سوراخ سوراخ
-	$\xi =$ ضریب افت فشار
-	$\xi_u =$ ضریب افت فشار برای تغییر جهت خطوط جریان
مترستون آب	$h_v =$ افت فشار
-	$n =$ تعداد سوراخهای سقفی جهت ورود هوا
-	$i =$ نسبت سطح آزاد صفحه به سطح کل آن
کیلو کالری بر ساعت و متر مربع	$K =$ قدرت سرمائی
کیلو گرم نیرو بر متر مکعب	$\gamma =$ وزن مخصوص
کیلو گرم نیرو بر متر مکعب	$\gamma_R =$ وزن مخصوص هوای محل سر پوشیده
کیلو گرم نیرو بر متر مکعب	$\gamma_x =$ وزن مخصوص هوای ورودی
کیلو گرم بر متر مکعب	$\rho =$ جرم مخصوص (در شماره قبل هم تصحیح شود)