بسمه تعالی

جزوه

تهویه مطبوع و تاسیسات

دانشگاه

تهران

مقدمہ مطلوبہ تعریفات — سبق اول

Air conditioning

comfortable condition: 75° فارن ہائیٹ، 22°c

وہ مستقل ماحولیاتی حالت جس میں مشروط کمرہ میں رہتے ہوئے انسان آرام محسوس کرے

درجہ حرارت کنٹرول رطوبت درجات 5°c زیادہ ایئر کنڈیشن مشین کا ایواپوریٹر کوئل

psychometric ماہر مساوات کا علم ہوا

T_{wb} (wet bulb T) گیلا بلب درجہ حرارت — T_{db} (dry bulb T) خشک بلب درجہ حرارت

$\omega = \frac{m_v}{m_a} = 0.622 \frac{P_v}{P_a}$ مخصوص رطوبت — $RH = \frac{P_v}{P_s} = \frac{m_v}{m_s} = \frac{P_v}{P_s} \cdot \frac{v_s}{v_v}$ رطوبت نسبی

ω (Humidity Ratio) مطلق رطوبت — R.H. (Relative humidity)

حرارتی مواد + خشک ہوا کی حرارت → (Enthalpy) انتھالپی $\frac{kJ}{kg}$

انتھالپی ہوا = محسوس حرارت + پوشیدہ حرارت

خشک ہوا کی انتھالپی = محسوس حرارت

پوشیدہ حرارت = بخارات کی انتھالپی

عام طور ممکن ہے کہ محسوس حرارت (انتھالپی ہوا) اور درجہ حرارت کم ہو لیکن نمی زیادہ ہو

انتھالپی مساوات حالت میں تبدیلی کرتی ہے

حجم مخصوص ہوا — specific volume (v) m^3/kg — ہوا کی مطلق رطوبت میں خشک ہوا کا حجم

$v = 0.754 (t_2 + 460) / (P - RH \times P_s)$

$\omega = \left[\frac{kg}{kg}\right] = \left[\frac{lb}{lb}\right] = \left[\frac{gm}{lb}\right]$

1 lb = 7000 Grain

1 kwl = 4 Btu

انگلش — متریک

محسوس حرارت (SH) — Sensible Heat (SH)

پوشیدہ حرارت (LH) — Latent Heat (LH)

گرمی کے برابر لازمی رطوبت جذب کرتی ہے — پوشیدہ حرارت کہتے ہیں [جس کے ذریعہ تبدیلی واقع ہوتی ہے]

رطوبت خواہ جذب ہو یا خارج

گرمای کل ترکیبی از گرمای حسی و گرمای نهان است (مثل گرمای هنگ استریلی)

گرمای کل (T.H)	Total Heat	T.H = S.H + L.H

ضریب گرمای حسی (SHF) Sensible Heat Factor $SHF = \frac{SH}{SH + L.H}$

دستگاههایی جهت سنگ گرمایی، کولرگازی، سیستم‌های مرکزی ← چیلرها
چیلرهای جذبی
چیلرهای تراکمی

بررسی: بار سرمایی یا گرمایی — محاسبه بار سرمایی یا گرمایی

Heating load calculation ↓ محاسبه بار گرمایی ساختمان

Cooling load calculation ↓ محاسبه بار سرمایی ساختمان

بار سرمایی: بار گرمایی که دستگاه برای ایجاد آسایش حرارتی باید خنک کرده و شرایط داخل را برای آسایش مهیا کند.

عوامل موثر بر محاسبات بار سرمایی

1) شرایط آسایش حرارتی داخل

2) شرایط محیط بیرون حرارت کنترل شده، رطوبت، گرد و غبار، آلودگی هوا

3) حرارت کنترل شده بیرون ساختمان

4) چیلرها: جذبی / تراکمی

5) UHP

تجزیه مطلب

در جدول هوا را برای ترکیب دو هوا (دو حالت) بدست آورید. حالت اول هوای خشک و حالت دوم هوای مرطوب می‌باشد. نرخ جریان هوا در هر دو حالت یکسان است. با استفاده از جدول و نمودار سایکرومتریک، خواص هوا را در هر حالت بدست آورید. سپس با استفاده از معادلات بقای جرم و انرژی، خواص هوای خروجی از مخلوط کن را بدست آورید.

دمای خشک هوای ورودی

هوای مرطوب عبارت است از مخلوط هوای خشک و بخار آب. بنابراین با استفاده از جدول هوای مرطوب و با داشتن دمای خشک و دمای مرطوب هوا، می‌توان خواص هوا را بدست آورد.

نکته: جهت بدست آوردن دمای نقطه شبنم از رابطه $T_{db} + T_{wb}$ استفاده می‌کنیم. مثلاً اگر دمای خشک هوا ۲۰ درجه سانتی‌گراد و دمای مرطوب هوا ۱۰ درجه سانتی‌گراد باشد، دمای نقطه شبنم برابر ۳۰ درجه سانتی‌گراد خواهد بود.

نکته: جهت بدست آوردن رطوبت نسبی هوا از رابطه $T_{wb} + T_{db} \Rightarrow R.H = 100\%$ استفاده می‌کنیم.

نکته: هرچه اختلاف دمای خشک و مرطوب هوا کمتر باشد، رطوبت نسبی هوا بیشتر خواهد بود.

دمای خشک هوای ورودی کندانسور را با استفاده از جدول هوای مرطوب بدست آورید. با داشتن دمای خشک و دمای مرطوب هوا، می‌توان رطوبت نسبی هوا را بدست آورد.

نکته: هرچه اختلاف دمای خشک و مرطوب هوا کمتر باشد، رطوبت نسبی هوا بیشتر خواهد بود.

نکته: رطوبت نسبی هوا در حالت اشباع برابر ۱۰۰٪ است. زیرا در این حالت هوا دیگر نمی‌تواند رطوبت بیشتری را در خود نگه دارد.

Relative Humidity

رطوبت نسبی:

$$R.H = \frac{P_v}{P_s} = \frac{m_v}{m_s}$$

m_v ← تعداد جزئی مولکول بخار آب موجود در حجم هوای مرطوب

P_v ← فشار جزئی بخار آب

m_s ← تعداد مولکول بخار آب در حالت اشباع

P_s ← فشار بخار آب در حالت اشباع

Saturated

مثال: هوا در دمای $40^\circ C$ و فشار اتمسفر دارای فشار جزئی $3.6\ kpa$ بخار آب است. رطوبت نسبی چقدر است؟

$$P_t = P_{dry\ air} + P_v = P_{atm} \qquad P_v = 3.6$$

فشار جزئی هوای خشک / فشار جزئی بخار آب

$$P_{Sat.\ H_2O\ @\ 40^\circ C} = P_s = 7.12\ kpa$$

جدول ۵

$$\Rightarrow R.H = \frac{P_v}{P_s} = \frac{3.6}{7.12} = 50\%$$

صفحه ۸۹، ۱۲، ۴

نسبت رطوبت: از هوا خشک به هوای مرطوب

واحد رطوبت مخصوص:

$$\left[\frac{kg}{kg}\right] \quad \left[\frac{gr}{kg}\right] \quad \left[\frac{lb}{lb}\right] \quad \left[\frac{Grain}{lb}\right]$$

$1\ lb = 7000\ Grain$

$$\omega = 0.622\ \frac{P_v}{P_{atm} - P_v}$$

P_v ← فشار جزئی بخار

مثال: هوای استاد اغوار با دمای خشک $30^\circ C$ و رطوبت نسبی 60% باشد. دمای خشک $30^\circ C$ با رطوبت نسبی 60% فشار اتمسفر $101.3\ kpa$ را بدست آورید.

$R.H = 60\%$ $\quad T_{db} = 30^\circ C$ $\quad P_{atm} = 101.3\ kpa$

$$R.H = \frac{P_v}{P_s} = \frac{m_v}{m_s} \qquad P_s = P_{Sat.\ H_2O\ @\ 30^\circ C} = 4.24\ kpa$$

$$R.H = 60\% \quad \frac{P_v}{4.24} \Rightarrow P_v = 2.54\ kpa$$

$$\omega = 0.622\ \frac{P_v}{P_{atm} - P_v} = 0.622\ \frac{2.54}{101.3 - 2.54} = 0.016\ \frac{kg}{kg}$$

۷

گرمای نهان : حرارتی که جسم برای تغییر حالت و بدون تغییر دما جذب یا دفع می‌کند

Latent Heat (L.H)

مثل آب جوش که با گرفتن حرارت به بخار تبدیل می‌شود یا بخار که با دادن حرارت به آب تبدیل می‌شود

گرمای کل : مجموع گرمای محسوس و گرمای نهان است .

Total Heat (T.H.)

T.H = S.H + L.H

حرارتی که در هوا باعث تغییر دما می‌شود ، مثل گرم شدن یا سرد شدن هوا

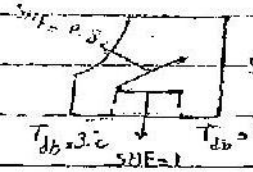
گرمای محسوس

Sensible Heat Factor

ضریب گرمای محسوس :

$$SHF = \frac{SH}{SH + L.H}$$

L.H ⟶ SHF ↓

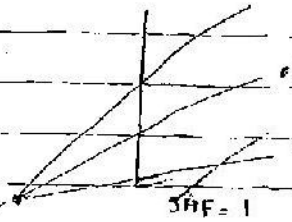


RSHF : نسبت SHF در شرایط اتاق به SHF در شرایط بیرون

Alignment circle

طریقه پیدا کردن نقطه‌ای که دستگاه باید کار کند

طریقه پیدا کردن



نقطه‌ای که SHF خط را قطع می‌کند

Year. Month. Date. ( )

۱- تعاریف پایه (۳):

نسبت رطوبت یا رطوبت مخصوص

۱- از نظر بیان مقدار یک نسبت می‌باشد

1lb = 7000 gr

$\left[\frac{kg}{kg}\right]$ یا $\left[\frac{gr}{kg}\right]$

$\left[\frac{lb}{lb}\right]$ یا $\left[\frac{Grain}{lb}\right]$

۲- از نظر بیان نسبت مقادیر عالمات است.

$W = 0.622 \times \frac{P_v}{P_{atm} - P_v}$ $\left[\frac{kg}{kg}\right]$ P_v: فشار جزئی بخار

مقدار رطوبت مخصوص هوایی که دارای دمای 30°c و رطوبت نسبی 60٪ باشد و در فشار $P_{atm} = 101.3\ kpa$ قرار گیرد.

$R.H = 60\%$ $T_{db} = 30°c$

$R.H = \frac{P_v}{P_s} = \frac{m_v}{m_s}$ P_s: فشار اشباع بخار

$P_s = P_{sat\ H_2O}$ @ $30°c = 4.24\ kpa$

$0.60 = \frac{P_v}{4.24} \Rightarrow P_v = 2.54\ kpa$

$W = 0.622 \times \frac{P_v}{P_{atm} - P_v} = \frac{2.54}{101.3 - 2.54} \times 0.622 = 0.016\ kg/kg$

BERNET

Year. Month. Date ( )

گرمای محسوس: (Sensible Heat → SH)

هنگامی که هوا گرفته یا گرم یا سرد شود مقدار رطوبت موجود در هوا تغییر نکند. آن را گرمای محسوس گویند. نسبت رطوبت ثابت است (نسبت رطوبت: مقدار رطوبت موجود در هوا است) و رطوبت نسبی تغییر می‌کند. (مثل زمانی که در آب) (برای یک فشار کل و یک جرم مشخص تقریباً ثابت است)

$W = const$

گرمای نهان: (Latent Heat → L.H)

هنگامی که هوا گرفته یا گرم یا سرد شود که مقدار رطوبت آن تغییر کند، آن را گرمای نهان گویند. نسبت رطوبت تغییر می‌کند. (مثل زمانی که در آب هوا مقدار رطوبت را تغییر داده و اختلاف انرژی آن نشان گرمای نهان است.)

گرمای کل: (Total Heat → T.H)

جمع گرمای محسوس و گرمای نهان.

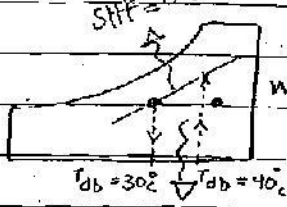
$T.H = S.H + L.H$

تفاوت انتالپی هم گرمای نهان و هم گرمای محسوس

فاکتور گرمای محسوس: (SenSible Heat Factor → SHF)

$$SHF = \frac{SH}{SH + LH} = \frac{SH}{TH}$$

شرایط کلی عبور هوا با کویل یک به صورت زیر است:



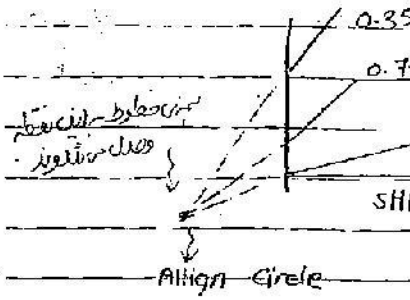
$\begin{cases} SHF = 1 & (LH = 0 \rightarrow SHF = 1) \\ W = const \end{cases}$

Year Month Date ( )

مبدأ فرآیندهایی مثل سیکل RSHF داریم. یعنی این فرآیند در داخل اتاق دارد حرکت می‌کند.
↓ Room

(حداقل جایی که باید بفهمیم چیزی که ما داریم کجاست بتوانیم مطلوب تعریف کنیم باید جایی باشد)

دایره‌ی به نام (Allign Circle)
در واقع یک نقطه است. نقطه‌ای که در آن دمای حباب خشک 80°F و رطوبت نسبی 50٪ باشد را داریم به دنبال آن می‌گردیم.



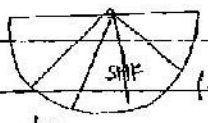
آنتالپی

$h : [kJ/kg]$ یا $[Btu/lb]$

آنتالپی کل هوا = آنتالپی هوای خشک + آنتالپی بخار موجود در هوا

$h_t = c_p T + m_v \cdot h_g$ (h بخار به صورت h_g در شرایط اشباع)
یا $h_t = c_p T + \omega \cdot h_g$ (می‌گیریم)

اگر فقط دو نقطه از یک خط راست داشته باشیم: $h_g = \frac{h_2 - h_1}{\omega_2 - \omega_1} = \frac{\Delta h}{\Delta \omega}$ ثابت



(هر SHF یعنی یک h_g مشخص را تعیین می‌کند)

Year Month Date ( )

در سیستم انگلیسی، رابطه تقریبی زیر را داریم:

$$h_t = 0.24 \times t_{db} + W h_g$$

$$h_g = 1062 + 0.44 \times t_{db}$$

t_{db} [F] h [Btu / lb]

اگر بخواهیم که دمای خشک داخلی را ثابت نگه داریم اما آنتالپی را افزایش دهیم، باید دمای گرمایش را بیشتر کنیم، افزایش رطوبت و کاهش آنتالپی است. اگر آنتالپی تغییر نکند، گرمایش و سرمایش آدیاباتیک داریم.

۱- مرجع کتاب تأسیسات ساختمان - منصور طباطبایی (کتاب بسیار خوبی که تقریباً همه مباحث آن مفصل است)

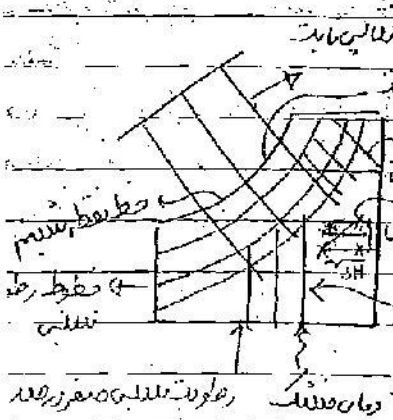
۲- کتاب Refrigeration & Air conditioning by stoecker - کتاب بسیار خوبی که مباحث آن مفصل است. ۸ فصل اول آن تقریباً فوق لیسانس و فصل ۹ به بعد لیسانس است.

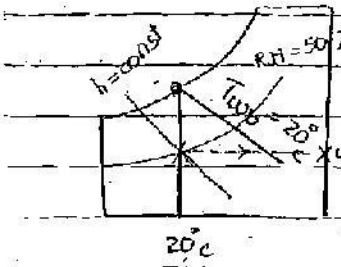
۳- Hand Book ASHRAE

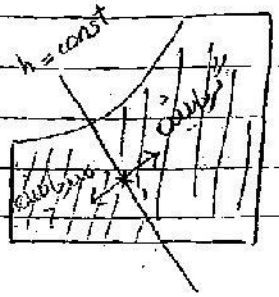
۴- کتاب carrier توضیحات کامل برای آن خالی نیست.

۵- Thumb Calculation

Year Month Date (:)







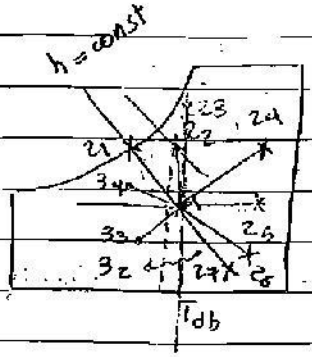
Year. Month. Date. ( )

• گرمایش: وقتی که مقدار انرژی حرارتی هوا افزایش پیدا کند آن را گرمایش گویند.

• گرمایش آدیاباتیک: مقدار رطوبت ویژه تغییر نکند (افزایش می یابد.) ولی انتالپی هوا ثابت است.

• سرمایش: وقتی که انتالپی هوا کاهش پیدا کند سرمایش اتفاق می افتد.

• سرمایش آدیاباتیک: دمای حبابی تر ثابت کاهش پیدا می کند ولی مقدار انتالپی هوا ثابت است.



سرمایش تبخیری آدیاباتیک

$1 \rightarrow z_1$:

$1 \rightarrow z_2$: $T_{db\,z_2} < T_{db_1}$ & $h_2 > h_1$

گرمایش همراه با کاهش دمای حبابی تر

$1 \rightarrow z_3$: مزایای گرمایش بخار

$T_{db\,z_3} \Rightarrow T_{db\,1}$

$h_{z_3} > h_1$

$1 \rightarrow z_4$: گرمایش با افزایش دمای حبابی تر؟

خشک

$T_{db\,z_4} > T_{db\,1}$

$h_{z_4} > h_1$

$\omega_{z_4} > \omega_1$

دمای خشک و حقیقی رطوبت هوا اضافه شده است.

Year Month Date ( )

$\omega_1 = \omega_{2s}$ گرمایش محسوس : $1 \rightarrow 2_s$

$T_{db_{2s}} > T_{db_1}$

رطوبت ثابت گرمایش همراه با مرطوب کننده : $1 \rightarrow 2_s$

$T_{db_{2T}} > T_{db_1}$ گرمایش تا دمای نقطه شبنم : $1 \rightarrow 2_T$

$h_{2T} = h_1$

سایر حالت تغییرات را در نظر نمی گیریم.

سرمایش همراه با افزایش رطوبت : $1 \rightarrow 3_2$

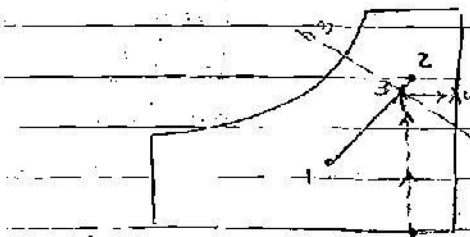
خشک

سرمایش همراه با کاهش رطوبت : $1 \rightarrow 3_3$

سرمایش همراه با افزایش رطوبت : $1 \rightarrow 3_4$

توجه کنید که آدیاباتیک است اگر بپرسند چه نوع : $1 \rightarrow 3_4$: آدیاباتیک کولینگ

ب) خط مولد :



خطی که از نقطه مولد ۱ و ۲ عبور است می گذرد

یک تفاوت خط است به دمای نقطه شبنم

می گذرد که دمای سرد شدگی است. نقطه

شبنم مولد ۱ و ۲ دارد $(\omega h_g + T_{db})$

دمای حباب خشک برای خط مولد است

* به فرض c_p ثابت. شرط مولد خط بودن این است که

دمای حباب خشک ثابت باشد. (ش)

BERKE

Year Month Date ( )

بعضاً اگر دبی حجمی داشتیم باید آن را به دبی جرمی تبدیل کنیم.

$$\dot{V} \Rightarrow \dot{m} = \rho A V = \rho \dot{V} \Rightarrow \dot{m} = \rho \dot{V} = \frac{\dot{V}}{v}$$

حجم مخصوص $\rightarrow v$

(از روی جدول یا نمودار سایکرومتریک)

حالا خلط را سوای 3 جدگانه حساب می‌کنیم:

$$t_{db_3} = \frac{\dot{m}_1 t_{db(1)} + \dot{m}_2 t_{db(2)}}{\dot{m}_1 + \dot{m}_2}$$

بقیه فرمول‌ها نیز به همین صورت

$$t_{wb_3} = \frac{\dot{m}_1 t_{wb(1)} + \dot{m}_2 t_{wb(2)}}{\dot{m}_1 + \dot{m}_2}$$

$$h_3 = \frac{\dot{m}_1 h_1 + \dot{m}_2 h_2}{\dot{m}_1 + \dot{m}_2}$$

کاربرد سوای خلط در دستگاه تهویه مطبوع است. این دستگاه معمولاً هم با سوای تازه و گردش برون کار می‌کند.

ب) جسم (ب):

مراحل آیند در کدام روش گفته شد:

مثال: هوای بیرون

$T_{db} = 40^\circ C$

$T_{wb} = 27^\circ C$

هوای داخل

$T_{db} = 25^\circ C$

$R.H = 50\%$

باید مقدار هوای تازه سایکرومتریک اولاً در این شرایط تعیین و دستگاه طوری برای هوای بیرون پیش‌بینی شود. ثانیاً مقدار گرمای محسوس و گرمای نهان گرمایی کل که باید برای واحد جرم هوا از آن گرفته شود را محاسبه کنیم. ثالثاً مقدار رطوبتی که از هوا گرفته می‌شود برای واحد جرم هوا چقدر است؟

Year. Month. Date :()

وضعیت هوا = outdoor air (1)

$\omega_1 = \omega_{oa} = 0.017\ kg/kg = 17\ gr/kg$

$(R.H)_1 = (R.H)_{oa} \simeq 37\%$

$h_1 = h_{oa} = 85\ kj/kg$

$v = 0.91\ m^3/kg$

$T_{wb_{(2)}} = 15^\circ C$

$h_2 = 51\ kj/kg$

$\omega_2 = 0.010\ kg/kg = 10\ gr/kg$

$h_3 \simeq 67\ kj/kg$

از نقطه a به خط رطوبت ثابت عمود می‌کنیم تا خط اشباع را در نقطه 3 قطع کند.

$TH = \dot{m}(h_2 - h_1)$

$LH = \dot{m}(h_1 - h_3) = 1 \times (85 - 67) = 18\ kj$

$SH = \dot{m}(h_3 - h_2) = 1 \times (67 - 51) = 16\ kj$

$TH = SH + LH = 34\ kj$

$SHF = \dfrac{SH}{SH+LH} = 0.48$

$\Delta\omega = \dot{m}_a(\omega_2 - \omega_1) = 1 \times (10 - 17) = -7\ gr/kg$

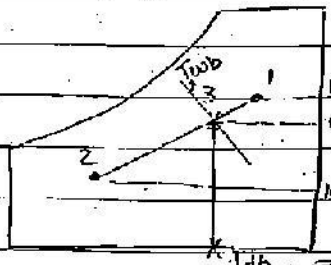
(به ازای هر kg هوا 7gr رطوبت گرفته می‌کنیم)

مثال: هوای ورودی با دبی $0.5\ m^3/s$ با دمای $40^\circ C$ و رطوبت 17% وارد دستگاهی می‌شود و با دبی $0.2\ m^3/s$ با دمای $25^\circ C$ و رطوبت نسبی 50% خارج می‌گردد. مطلوب است: الف) میزان حرارت گرفته شده توسط دستگاه

ب) میزان رطوبت گرفته شده توسط دستگاه

BERKEH

Year. Month. Date. ( )



$$\dot{m} = \rho A V = \rho \times \dot{V} = \frac{\dot{V}}{v}$$

$$\dot{m}_1 = \frac{\dot{V}_1}{v_1} = \frac{0.5}{0.91} = 0.55\ kg/s$$

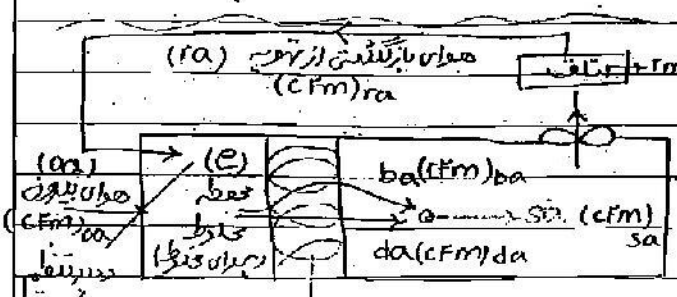
از روی نمودار

$$\dot{m}_2 = \frac{\dot{V}_2}{v_2} = \frac{0.2}{0.86} = 0.24\ kg/s$$

$$\dot{m}_3 = \dot{m}_1 + \dot{m}_2 = 0.55 + 0.24 = 0.79\ kg/s$$

$$\omega_3 = \frac{\dot{m}_1 \omega_1 + \dot{m}_2 \omega_2}{\dot{m}_1 + \dot{m}_2} = \frac{0.55 \times 17 + 0.24 \times 10}{0.55 + 0.24} = 15\ gr/kg$$

$$T_{db(3)} = \frac{\dot{m}_1 T_{db(1)} + \dot{m}_2 T_{db(2)}}{\dot{m}_1 + \dot{m}_2} \cong 36^\circ C$$



ra = Recirculated Air هوای بازگشتی از اتاق

oa = Outdoor Air هوای بیرون

da = Dehumified Air

هوای رطوبت گیری شده (هوای انشباع) : هوایی که تحت تأثیر کویل قرار گرفته.

Year. Month. Date. ( )

ba = bypass Air = هوای بای پاس

هوای ba هوایی است که دقیقاً با شرایط حالت هوای شرایط کویل وارد می‌شود. دقیقاً همان اتفاق که بدون تأثیر از کویل به جایی بای پاس می‌رود بدون تغییر از کویل عبور می‌کند. (هوایی که کنار لوله‌ها عبور کرده و با هوای خروجی از کویل مخلوط می‌شود.)

* کویل سرد است یعنی آب کویل به دمای حدود 5° است.

CFM : cubic foot per minute (ft^3/min)

Sa = Supplied Air = هوای تأمین شده

(در شرایط ایده‌آل Sa = da می‌شود یعنی ba = 0)

1. کویل خنک سرد یا گرم

کویل خنک یک ردیف

دو ردیف ← استاندارد

سه ردیف

(هر چه تعداد ردیف بیشتر شود ba کاهش پیدا می‌کند.)

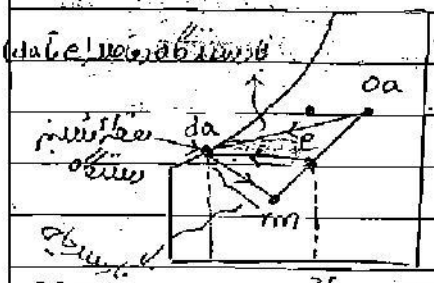
اگر یک کویل یک ردیف حدود هوای ba برابر 0.15 باشد، در یک کویل دو ردیف برابر 0.15^2 است. (در کویل سه ردیف برابر 0.15^3 است.)

$$(CFM)_{ra} + (CFM)_{oa} = (CFM)_{da} + (CFM)_{ba} = (CFM)_{sa}$$

IF $(CFM)_{ba} = 0 \rightarrow (CFM)_{da} = (CFM)_{sa}$

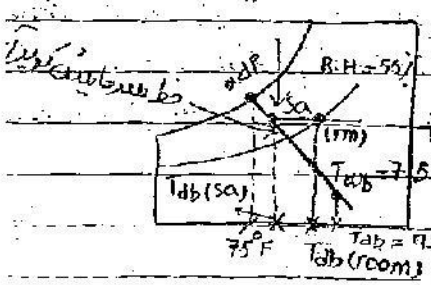
(در جایی که هوای بای پاس نداریم یعنی 100٪ هوا از کویل عبور می‌کند.)

Year Month Date ( )



13

Year. Month. Date. ( )



$$\eta_s = \frac{T_{db(i)} - T_{db(sa)}}{T_{db(i)} - T_{wb(i)}}$$

$$80\% = \frac{95 - T_{sa}}{95 - 75} \longrightarrow T_{db(sa)} = 79\,^\circ F$$

& $T_{wb(sa)} = 75\,^\circ F$

$$RLH \simeq 0 \longrightarrow RSHF = \frac{RSH}{RSH + RLH} = 1$$

$$\Rightarrow T_{db(room)} = 92.3\,^\circ F$$

$$(CFM)_{sa} = \frac{RSH}{1.08\,(T_{db(room)} - T_{db(sa)})}$$

$$CFM = \frac{2,100,000}{1.08\,(92.3 - 79)} = 146,200$$

$$\dot{Q} = \dot{m}\,(h_{sa} - h_{rm}) \longrightarrow \dot{m} \longrightarrow \dot{V} \longrightarrow CFM$$

BERKEH

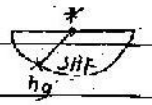
Year. Month. Date. ( )

مثال: هوای خروجی کارخانه‌ای دارای دمای خشک 70°F و رطوبت نسبی 60٪ است. این هوا برای آماده‌سازی به دمای خشک هوای 100°F رسانیم. برای این منظور یک فن با دبی 600psi و دمای 1000°F، انتالپی $1516.7 \frac{Btu}{lb}$ از طریق یک سیستم کنترل با هوای ورودی مخلوط می‌گردد. مطلوب است محاسبه مشخصات هوای پس از مخلوط شدن با یکدیگر؟

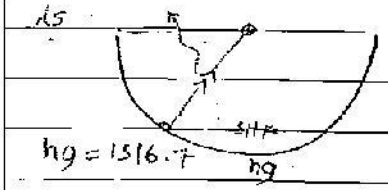
$$h_2 - h_1 = (\omega_2 - \omega_1) h_g \longrightarrow$$

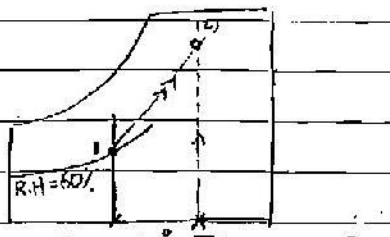
$$h_g = \frac{h_2 - h_1}{\omega_2 - \omega_1} = \frac{\Delta h}{\Delta \omega}$$

h_g نقطه‌ای نظیر دمای * را مشخص می‌کند. همین فرآیند را برای دمای دیگر هوا خط رسم می‌کنیم.



بنابراین کافی است نقطه‌ای پیدا کنیم که مشخصات این خط روی خط رسم شده باشد. به این روش تغییرات حداکثر را به دست می‌آوریم.





Bypass Factor : BF = $\frac{\text{دبی هوایی که بدون تغییر از کویل عبور کرده است CFM}}{\text{کل دبی هوای عبوری از کویل CFM}}$ = درصد بای پس

$$= \frac{(CFM)_{ba}}{(CFM)_{sa}}$$

$$(CFM)_{sa} = (CFM)_{ba} + (CFM)_{da}$$

در سیستم انگلیسی $\longrightarrow SH = 1.08 (CFM)(T_{db(2)} - T_{db(1)})$

$$OASH = 1.08 (CFM)_{oa} (T_{db(oa)} - T_{db(ma)})$$

OASH of outdoor Air — مقدار هوای تازه‌ای که وارد دستگاه می‌کنیم

Year. Month. Date. ()

$LH \leq 0.68\,(cFM)(\omega_2 - \omega_1)$ → ω [lb/lb]

$TH \leq SH + LH \leq 4.45\,(cFM)(h_2 - h_1)$

$OALH \leq 0.68\,(cFM)_{oa}\,(\omega_{oa} - \omega_{rm})$

$OATH \leq OASH + OALH = 4.45\,(cFM)_{oa}\,(h_{oa} - h_{rm})$

T_{db}

رابطه‌ی RSH: $RSH \leq 1.08\,(cFM)_{sa}\,(T_{rm} - T_{sa})$

$RLH \leq 0.68\,(cFM)_{sa}\,(\omega_{rm} - \omega_{sa})$

$RTH = RSH + RLH \leq 4.45\,(cFM)_{sa}\,(h_{rm} - h_{sa})$

$$RSHF = \frac{RSH}{RSH + RLH}$$

* هیتر: Heater سنسیبل: sensible Heat RSH: گرمای

۱- حسی (V):

۱- کویل:

مقدار گرمای کلی که در زمان گرفتن نمونه از یک ترکیب مرکب از گاز و بخار جابجا و ترکیب عبارتند از

$SH = 65$ kW و $LH = 8$ kW رطوبت $T_{db} = 24°C$ دمای طرح داخل

نسبت آن به 50 درصد. دمای خشک هوای بیرونی $35°C$ و دمای مرطوب $25°C$ درصد

هوای خلوط بعد از عبور از کویل سرد و با رطوبت ۱۰۰٪ از طریق پاشش

بازگشت از تجهیزات. وقتی که هوای خلوط بعد از عبور از کویل سرد و با رطوبت

تابع از رطوبت آب بدون تغییر است که هوا از این فرایند اشباع شده است

BERKEL

Supply Air (SA)

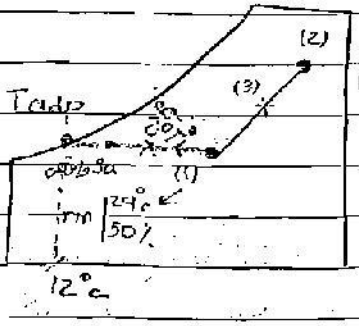
Year Month Date ( )

دمای هوای خروجی از کویل [°c]		دمای هوای ورودی به کویل [°c]
دمای تر T_{wb} [°c]	دمای خشک T_{db} [°c]	
10.5	10.7	4
11.5	11.6	5
12.4	12.5	6
13.2	13.3	7

حداقل دبی هوای تازه مورد نیاز برای تهویه ساختمان (بر اساس شرایط هوای خارج از کویل (SA) و شرایط کارکرد کویل در جای تعیین شده) را محاسبه کنید.

3. ظرفیت سرمایی کویل را (بار گرمایی کویل) محاسبه کنید.

4. نقاط فرآیند را روی نمودار سایکرومتریک ترسیم کنید.



① $h_1 = 47.5$ kJ/kg

$\omega_1 = 0.0093$ kg/kg = 9.3 gr/kg

② $h_2 = 76$ kJ/kg

$\omega_2 = 0.016$ kg/kg = 16 gr/kg

Year Month Date ()

$\frac{1}{4}$ ⇒ 20٪ ، 80٪

20٪ ← هوای خارج ، 80٪ ← هوای برگشتی (برگشت)

$h_3 = 0.8 \times (47.5) + 0.2\,(76) = 53.2$ kJ/kg

(h_1 ، h_2)

$\omega_3 = 0.8\,\omega_1 + 0.2\,\omega_2 = 10.6$ gr/kg

$T_{db(3)} = 26.2°C$

$T_{wb(3)} = 18.8°C$

$SH = \dot{m} c_p \Delta T$

$TH = \dot{m} \Delta h$ ⇒

$\dot{m} = \frac{SH}{c_p (t_{sa} - t_1)} = \frac{SH + LH}{h_{sa} - h_1}$

دمای حباب خشک هوای تخلیه از کویل adp ← t_{sa}

t_{sa} فرض

دمای حباب خشک هوای تخلیه از کویل adp ← یک نقطه روی خط فرضی کویل ← برای h_{sa} آن را بدست می‌آوریم ← χ ← (1) وصل کردن راستای هوای ورودی به adp ← بدست می‌آید

(خط $1 - sa$ تقریباً افقی است زیرا فرض شده که رطوبت ویژه ثابت است. در کویرهای کاملاً افقی است.)

sa فرضی ← T_{db} (sa فرضی) $= 14°C$

$\dot{m} = \frac{65}{1 \times (14 - 24)} = \frac{68 + 8}{h_{sa} - 47.5}$ ← $h_{sa} = 36.3$ فرضی

BERKEH

Year. Month. Date. 11

T_{adp} = 12°C ← 12°C

GTH = 2

$T_{adp} = 12°C$

$h_{adp} = 34.2$

$\dot{m}$ واحد = $\frac{65 + 8 = TH}{47.5 - 34.2}$ → $\dot{m} = 5.49$ kg/s

h_1 ← 47.5 → h_{adp}

$\dot{Q}$ کل سیستم = $GTH = \dot{m}(h_3 - h_{adp}) = 5.49(53.2 - 34.2) =$

$= 104.3$ kW

$GTH = 104.3$ kW

$RTH = 73$ kW

GSHF ← adp

ESHF ← adp

RSHF ← adp

OASH : گرمای محسوس هوای خارج

OALH : گرمای نهان هوای خارج

OATH : گرمای کل هوای خارج

$OASH = 1.08 (cFM)_{oa} (t_{oa} - t_{rm})$

↑ هوای دریافتی

Year Month Date

$OALH = 0.68 (CFM)_{oa} (\omega_{oa} - \omega_{rm})$

$OATH = 4.45 (CFM)_{oa} (h_{oa} - h_{rm})$ ← $OATH = OASH + OALH$

By Pass Air ⟹ B.F : ByPass Factor

E ⟹ Effective

$ERSH = RSH + BF \times OASH$

$ERLH = RLH + BF \times OALH$

$ERTH = RTH + BF \times OATH$

$ESHF = \frac{ERSH}{ERTH}$

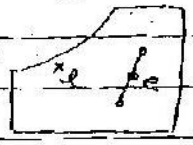
$(CFM)_{da} = \frac{ERSH}{1.08 (1 - BF)(t_{rm} - t_{adp})}$

IF $BF = 0$ ⟹ $(CFM)_{da} = (CFM)_{sa}$

$TSH = 1.08 (CFM)_{da} (t_l - t_e)$

e ⟹ entering

l ⟹ leaving (sa)



$TLH = 0.68 (CFM)_{da} (\omega_e - \omega_l)$

$GTH = 4.45 (CFM)_{da} (h_e - h_l)$

BERKEH ← $GTH = TSH + TLH$

Year Month Date ( )

- این نقطه خلوط (نقطه e) :

$$T_{db(e)} = t_{rm} + \frac{(CFM)_{oa}\,(t_{oa} - t_{rm})}{(CFM)_{da}}$$

$T_{wb(e)}$ ← به‌دست‌آوردن حرارت و رطوبت نسبی محاسبه می‌کنیم

- نقطه‌ی خروج هوا از دستگاه‌های تراز (Supply Air) یا نقطه‌ی (s) :

$$T_{db(e)} - T_{db(sa)} = T_{adp} + BF \times (t_{db(e)} - T_{adp})$$

- محاسبه‌ی (۸) و (۹) و (۱۰) : نفوذ

- محاسبه‌ی (۱۱) :

- هوای تازه :

ضریب تعاض : مقدار متوسط هوای مورد نیاز ۲۹ ساعت برای هوای خنک

ضریب نفوذ : ضریب متناسب با تعداد دفعاتی که در ۲۹ ساعت هوا ... قرار است نفوذ کند یا تعویض شود

- مقدار هوای تازه : از جداول 5-2 تا 7-2 کتاب طراحی به دست می‌آید

ضریب تعاض × مقدار هوای تازه = مقدار واقعی هوای تازه

جداول 5-2 تا 7-2

ضریب نفوذ × ضریب تعاض × مقدار هوای تازه = ظرفیت هوای تازه

* محاسبه‌ی بار حرارتی ناشی از هوای تازه :

$$Q = V \times 8.23 \times (t_2 - t_1)$$

↓

Btu/hr

Subject:
Year. 90 Month. 1 Date. 17

جلسه هشتم

مثال: در یک منزل شرایط طرح خارج و داخل به صورت زیر می باشد. 95°F دمای طرح خارج

شرایط طرح داخل عبارت از $T_{db} = 75°F$ و $RH = 50\%$ همچنین بار حسی و نهان داخل

برابر $200000 \frac{Btu}{hr}$ و $500000 \frac{Btu}{hr}$ می باشد. مقدار هوای خارج لازم برابر با

$CFM = 2000 \frac{ft^3}{min}$ می باشد، مطلوب است: 1) بار کل سیستم 2) OATH و GTH

3) مقدار ضریب بای پاس کویل سرد کن مورد نظر EBF 4) دمای نقطه شبنم t_{adp}

5) مقدار هوای جدید ورودی به سیستم (CFM)od شرایط دمای خروجی دستگاه $t_{db(c)}$ ، $t_{wb(c)}$

$t_{db(i)}$ ، $t_{wb(i)}$

خارج $\begin{cases} T_{db} = 95°F \\ T_{wb} = 75°F \end{cases}$ $BF = 0.15$

داخل $\begin{cases} T_{db} = 75F \\ R.H = 50\% \end{cases}$

$RSH = 200000 \frac{Btu}{hr}$

$RLH = 50000 \frac{Btu}{hr}$

$2000 \frac{ft^3}{min}$ (CFM)

$$OASH = 1.08 (CFM)_{oa} (t_{oa} - t_{rm})$$

$$= 1.08 \times 2000 \times (95 - 75) = 43200 \frac{Btu}{hr}$$

هوای Oa $\begin{cases} T_{db} = 95°F \\ T_{wb} = 75°F \end{cases} \Rightarrow \omega_{oa} = 99 \frac{Grain}{lb}$

PAPCO

1/

Subject:

Year. Month. Date. ( )

$$\text{در } T_{rm} \begin{cases} T_{db} = 75\,F \\ RH = 50\,\% \end{cases} \Rightarrow \omega_{rm} = 65 \ \text{Grain/lb}$$

$$OALH = 0.68 \times (CFM)_{oa} (\omega_{oa} - \omega_{rm})$$

$$OALH = 46200 \ \text{Btu/hr}$$

$$OATH = OASH + OALH = 89400 \ \text{Btu/hr}$$

$$\boxed{OATH = 4.45 \times (CFM)_{oa} (h_{oa} - h_{rm})}$$

(2) $GTH = TSH + TLH$

$$TSH = RSH + OASH = 200\,000 + 43200 = 243200 \ \text{Btu/hr}$$

$$TLH = RLH + OALH = 50\,000 + 46200 = 96200 \ \text{Btu/hr}$$

$$GTH = 339400 \ \text{Btu/hr}$$

$BF = 0.15$ ضریب ... است

$$ERSH = RSH + BF \times OASH = 206480 \ \text{Btu/hr}$$

$$ERLH = RLH + BF \times OALH = 56930 \ \text{Btu/hr}$$

$$ERTH = 206480 + 56930 = 263410 \ \text{Btu/hr}$$

$$ESHF = \frac{ERSH}{ERTH} = 0.785$$

Carrier ... 65°F

در سایکرومتریک با داشتن ESHF مقدار T_{adp} را ... کنید.

شرایط اتاق $\begin{cases} T_{db} = 75\,^\circ F \\ RH = 50\,\% \end{cases} \Rightarrow \boxed{T_{adp} = 50\,^\circ F} < 45\,^\circ F$

21

Subject:

Year, Month, Date, ( )

اگر $T_{adp} < 45^\circ F$ باشد، شرط ترسیم نمودار آب و هوا برآورده می‌شود.

اگر ESHF بیشتر باشد، حالت مورد نظر در محل تقاطع منحنی ESHF با منحنی اشباع قرار می‌گیرد و در این حالت نیاز به Reheat coil نیست. ولی اگر ESHF کمتر باشد، حالت مورد نظر در بالای منحنی اشباع قرار می‌گیرد و نیاز به Reheat coil است.

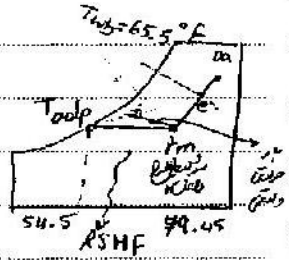
نیروی محرکه برای T_{adp} در Reheat coil برابر است با:

BF نزدیک صفر ← BF ایده‌آل

$$(CFM)_{da} \cong (CFM)_{sa}$$

$$(CFM)_{sa} = (CFM)_{oa} + (CFM)_{ra} \qquad (CFM)_{ra} = 7000\ ft^3/min$$

$$(CFM)_{sa} = (CFM)_{da} = 9000\ ft^3/min$$



$$\dot{Q} = \dot{m}(\Delta h)$$

$$RTH = \dot{m}(h_{rm} - h_{adp})$$

$$\dot{m} = \rho A V = \rho \dot{V} = \frac{\dot{V}}{v}$$

$$\frac{\dot{Q}\ \text{ظرفیت}}{10000} = \text{دبی جرمی آب} = GPM \quad \text{به ترتیب جهت محاسبات}$$

$$\dot{Q} = \dot{m}\,\Delta T$$

$$t_{db\,(e)} = t_{rm} + \frac{(CFM)_{oa}}{(CFM)_{da}}(t_{oa} - t_{rm}) = 79.45^\circ F$$

ESP 50 entry