

اثر الگوی مصرف بر توان سیستم سرمایش و بررسی معیار محاسبه سریع

ابوالفضل احمدی^۱، سیاوش گودرزی^۲، علی جعفری^۳

^۱ استادیار مهندسی مکانیک، دانشگاه علم و صنعت ایران-دانشکده فنی و مهندسی اراک؛

a_ahmadi@iust.ac.ir

^۲ دانش آموخته کارشناسی مهندسی مکانیک، دانشگاه علم و صنعت ایران-دانشکده فنی و مهندسی اراک؛

siavashgoudarzi@gmail.com

^۳ دانش آموخته کارشناسی مهندسی مکانیک، دانشگاه علم و صنعت ایران-دانشکده فنی و مهندسی اراک؛

Alijafari_iust@yahoo.com

چکیده

در این مقاله با استفاده از نرم افزار HAP4.2 (Carrier) به مقایسه توان مورد نیاز سیستم سرمایش برای دو الگوی مصرف متفاوت پرداخته و سپس از نتایج بدست آمده برای قضاوت بر معیار محاسبه سریع استفاده شده است. این محاسبات برای ساختمان ۶ طبقه دو واحدی (۱۲ واحد) صورت گرفته است. کاربرد نتایج این بررسی در مناقصه ها بر برآورد قیمت تمام شده نقش دارد.

کلمات کلیدی: HVAC، توان سیستم، الگوی مصرف، HAP.

مقدمه

آنچه که امروزه به یاری مهندسان طراح می آید بررسی و برآورد به کمک رایانه و روش های عددی است؛ در این میان طراحان سامانه های HVAC نیز از این قابلیت بهره برده و به بهینه سازی طراحی های خود پرداخته اند از آنجا که محاسبات دقیق با خطای کم به کمک روش های CLTD امکان پذیر نیست و از این رو نرم افزار با استفاده از روش RTS به بررسی می پردازد. در این مقاله سعی بر آن بوده تا با وارد کردن دو الگوی مصرف تفاوت توان مورد نیاز برای سرمایش ساختمان بررسی شود و جالب توجه آن است که این تفاوت-که عمدتاً از اختلاف میان کاربرد متفاوت منابع مولد حرارت داخل ساختمان به وجود می آید-و بر خلاف تصور اولیه-مقداری درخور توجه است. لازم به توضیح است نسخه مورد استفاده HAP در بسیاری از موارد از سیستم آحاد انگلیسی استفاده می نماید.

۱. فرضیات اولیه:

محاسبات برای ساختمانی ۶ طبقه دو واحدی (همه طبقات نقشه ای یکسان دارند؛ برای مشاهده نقشه به ضمیمه ۱ مراجعه شود) شمالی-جنوبی واقع در شهر تهران صورت می گیرد. پاره‌های از فرضیات اولیه به شرح زیر است:

- دمای راهرو $32/22^{\circ}\text{C}$ (90°F) فرض شده است و موقعیت سقف به گونه ای است که در معرض مستقیم آفتاب قرار دارد.
- هر اتاق مانند آشپزخانه، اتاق خواب، هال یک فضا تعریف می شود.

- درهای ورودی واحدها به صورت پارتیشن مدل شده است ($U=5/67\text{Watt/m}^2\text{C}$).
- سیستم سرمایشی برای این پروژه کویل آب سرد با سیستم کنترلی CAV می باشد.
- سقف ساختمان به شکل افقی در نظر گرفته شده است.
- فضای زیر طبقه اول (پارکینگ) از نوع تهویه نشده و برای اطمینان، همدم با هوای محیط بیرونی فرض شده است.
- مقادیر تعویض هوا (هوای تازه و نفوذ) طبق محاسبات پروژه های HVAC به روش CLTD در نظر گرفته می شود.

۲. ورود اطلاعات به نرم افزار:

در نرم افزار کریر به طور کلی باید داده های مربوطه و تصمیمات مهندسی در سه بخش عمده وارد شود. این سه بخش عبارتند از: Weather, Space, System؛ این سه بخش در ادامه مورد بررسی قرار خواهند گرفت.

۱-۲. فرضیات بخش Weather:

- Atmospheric Clearness: این پارامتر درجه پاکی هوا را تعیین می کند. که عموماً عددی بین ۰/۸۵ تا ۱/۱۵ می باشد. برای شهر تهران عدد ۱، مناسب به نظر می رسد.
- Average Ground Reflectance: این پارامتر ضریب بازتاب محیط اطراف ساختمان است. برای محوطه های شهری حدود ۰/۲ در نظر گرفته می شود.
- DST Begins, DST End: در اینجا بازه محاسبات نرم افزار تعیین می شود. برای این مورد نظر این بازه شش ماه اول سال شمسی در نظر گرفته شده است.

۲-۲. فرضیات بخش Space:

پاره ای از مشخصات لازم در ضمیمه شماره ۲ به شکل مختصر گنجانده شده است.

- وزن ساختمان در حدود $351/53 \frac{\text{Kg}}{\text{m}^2}$ ($72 \frac{\text{lb}}{\text{ft}^2}$) می باشد.

^۱ برابر $0/15 \text{ Btu} / \text{Hr} \cdot \text{ft}^2 \cdot ^{\circ}\text{F}$

• در گزینه ها از معیار CFM/Person استفاده شده است. لذا طبق استاندارد ارائه شده $0.0556 \frac{m^3}{min \cdot person}$ (یا 20 CFM/person) برای هر فرد در نظر گرفته شده است. [1]

• روشنایی از نوع Free Hanging با نرخ $21/53 \frac{W}{m^2}$ (یا $2 \frac{W}{ft^2}$) است.

• در قسمت Task Lighting روشنایی هایی مانند چراغ خواب و چراغ مطالعه در نظر گرفته شده است. برای فضا های دیگر مانند آشپزخانه این قسمت در نظر گرفته نشده است.

• برای هراتاق خواب خواب یک کامپیوتر با مانیتور 17 اینچ فرض شده است، که در قسمت Electrical Equipment اطلاعات مربوط به آن با توجه به محاسبات زیر وارد شده است. [2] میزان این پارامتر در مورد هال و حمام در نظر گرفته نشده است و برای آشپزخانه (وسایلی مانند ماشین لباسشویی و همچنین برای برآورد بار وسایل گاز سوز) و اتاق خواب تعریف می شود.

$$5S - 20 = 5 \times 17 - 20 = 65 \text{ Watt} \quad (1)$$

• حداکثر افراد داخل اتاق خواب دو نفر، هال چهار نفر، آشپزخانه دو نفر و حمام یک نفر در نظر گرفته شده است. افراد در کلیه فضا ها در حالت استراحت هستند، با در نظر گرفتن توضیحات فوق داده های قسمت People قابل تعیین است.

• در تمامی فضا های تعریف شده برای این پروژه بار متفرقه قابل ذکری (miscellaneous) وجود ندارد.

• پنجره ها و دیوارها از نوع پیش فرض و معمولی است. اندازه پنجره حمام های واحدهای شرقی و غربی $0.37 m^2$ ($2 \times 2 Ft^2$) و اندازه سایر پنجره ها $2/79 m^2$ ($6 \times 5 Ft^2$) می باشد.

• سقف از نوع پیش فرض نرم افزار (که به شرایط واقعی هم نزدیک است) و جهت آن نیز افقی انتخاب شده است.

• مقدار تعویض هوا (ACH) برای هر فضا در جدول شماره 1 آمده است.

جدول شماره 1: میزان تعویض هوا برای فضاهای مختلف

نام فضا	ACH	نام فضا	ACH
آشپزخانه شرقی	1	آشپزخانه غربی	1
اتاق پذیرایی شرقی	1/5	اتاق پذیرایی غربی	1
اتاق خواب شرقی	1	اتاق خواب غربی	1
حمام شرقی	1	حمام غربی	1

• برای طبقه اول مهمترین ورودی های این بخش برای محاسبه بار بردتی unconditioned space max temp و Ambient at space max temp می باشد که با ضریب اطمینان خوبی هر دو را برابر با دمای حباب خشک مکان اجرایی طرح گرفته می شود.

• سر برگ partition به منظور مدل کردن درهای ورودی واحد ها استفاده شده است زیرا دمای دو طرف اختلافی کمتر از اختلاف

دمای طرح داخل و خارج دارد و طراح ناچار به انجام تنظیماتی برای این سربرگ است. البته این سربرگ فقط برای فضا های هال در نظر گرفته می شود. با لحاظ کردن توضیحات فوق می توان تمام فضاهای این پروژه را برای نرم افزار تعریف نمود.

۲-۳. فرضیات بخش System:

• با توجه به آنکه در ایران یک zone برای کل فضا ها در نظر گرفته می شود در این پروژه نیز از این قاعده تبعیت شده است.

• در این بخش Ventilation Air اطلاعات مربوط به هوای تازه وارد می شود و Airflow control, constant در نظر گرفته شده، سیستم های مرسوم در کاربرد های خانگی از CFM ثابتی برای تمامی ساعات کارکرد شبانه روز بهره می برند. در این پروژه Outdoor Air CO₂ Level مقدار پیش تنظیم 400 ppm در نظر گرفته شده است.

• در central cooling با توجه به طراحی های معمول و مرسوم supply temp حدود 12/78 °C (55 °F) و ضریب بای پس برای کویل هایی با میزان هوای تازه زیر 30٪ در حدود 0/1 خواهد بود و شیوه کنترل ظرفیت سیستم سرمایشی کمپرسور مرحله ای انتخاب شده است.

• در Supply fan با توجه به اینکه سیستم کنترلی پروژه از نوع CAV می باشد فن را باید در بالا دست کویل سرمایشی قرار داد در نتیجه گزینه Blow-Thru برای نحوه قرار گیری انتخاب می شود و کانال کشی با طول متوسط و دستگاه هواساز در نظر گرفته شده است از این روی افت فشار استاتیک فن 498/35 Pa $(2/\eta_{wg})$ لحاظ می گردد. راندمان فن نیز به صورت تجربی حدود 60٪ در نظر گرفته شده است.

• دامنه تنظیمات ترموستات 1/67 °C (3 °F) Diversity؛ Factor 100٪؛ Direct Exhaust air flow صفر؛ برای Direct Exhaust Fan kW در هر واحد فن با توان 250 وات و در کل 3 کیلووات و حداقل هوای مورد نیاز برای هر نفر $0/001 \frac{m^3}{s}$ ($20 \frac{ft^3}{min}$) در نظر گرفته شده است، همچنین اختلاف دمای آب چیلر حدود 5/55 °C (10 °F) در نظر گرفته شده است.

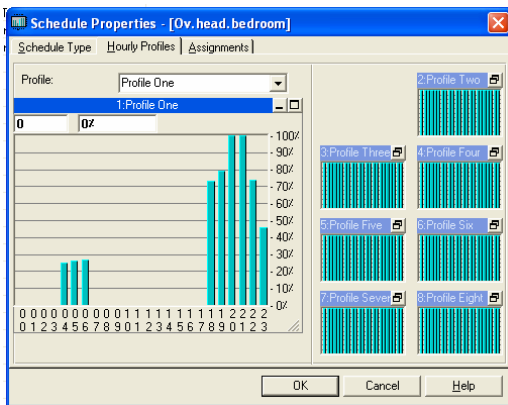
۳. تعاریف مربوط به شیوه کاربری (تعریف Schedules):

۳-۱. تعریف الگوهای اقتصادی:

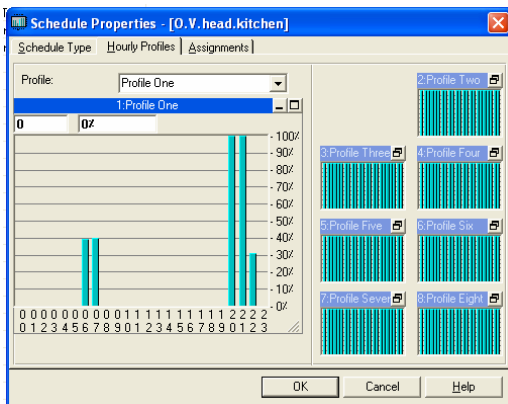
همان طور که در ابتدای مقاله اشاره شد به کمک نرم افزار بر تفاوت شیوه کاربری تجهیزات داخلی ساختمان که به عنوان منابع تولید حرارت داخلی عمل می کنند مطالعه صورت گرفته است این منابع شامل موارد موجود در جدول 2 می باشد و Schedules مربوطه آن نیز معرفی شده است باید توجه داشت که این موارد الگوهای مصرف بهینه و توصیه شده مقرون به صرفه است.

جدول ۲: معرفی Schedule های تعریف شده

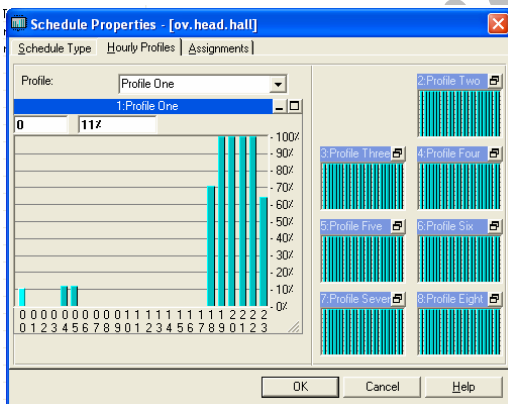
نام Schedules	گزینه مربوطه
Elec.Eq	وسایل الکتریکی اتاق خواب
Kitchen.schedule	تمامی وسایل حرارتزا در آشپزخانه
OV.head. Kitchen	روشنایی های اصلی آشپزخانه
OV.head.bedroom	روشنایی های اصلی اتاقهای خواب
O.V.head.hall	روشنایی های اصلی اتاق پذیرایی
Sample Bath schedule	روشنایی اصلی حمام
schedule Sample	ترموستات
People.schedule	حضور افراد
Task light.bedroom	روشنایی اضافی اتاق خواب



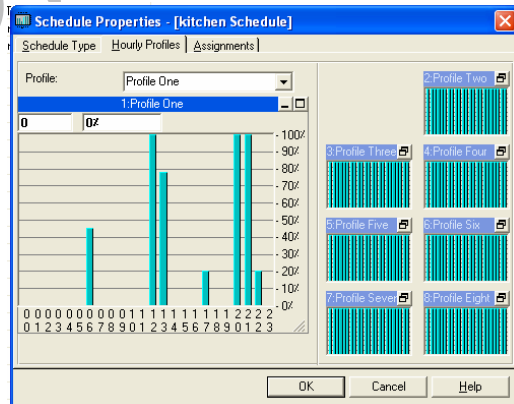
شکل ۳: روشنایی های اصلی اتاق های خواب



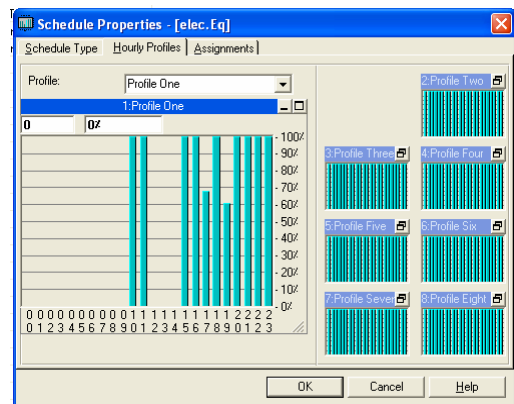
شکل ۴: روشنایی های اصلی آشپزخانه



شکل ۵: روشنایی های اصلی اتاق پذیرایی



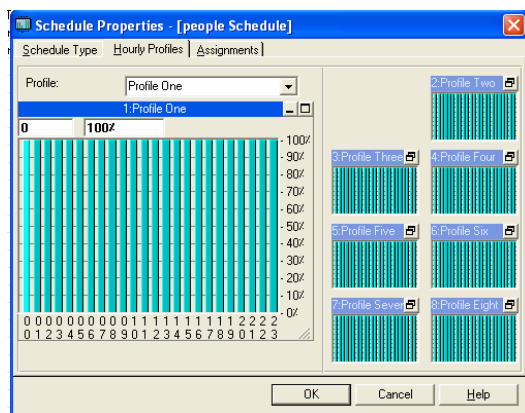
شکل ۱: تمامی وسایل حرارت زا در آشپزخانه



شکل ۲: وسایل الکتریکی اتاق خواب

لازم به توضیح است که به کار بردن Schedule به شکل تمام وقت برای روشنایی حمام (شکل ۶) به دلایل زیر و به منظور نوعی برآورد مهندسی در نظر گرفته شده است:

۱. جبران بار حرارتی ناشی از روشنایی دستشویی از آنجا که با توجه به نقشه می توان دریافت دستشویی بار حرارتی هدایتی خاصی ندارد و معرفی این فضا صرفا برای بار حرارتی ناشی از منبع نوری آن-که تقریبا در تمام ساعات مورد استفاده است-کار مناسبی به نظر نمی رسد.



شکل ۸: حضور افراد

۳-۲. الگوی غیر اقتصادی:

این الگو به شکل پیش تنظیم در نرم افزار HAP4.2 وجود دارد و نگارندگان این مقاله نام غیر اقتصادی را بر آن گذاشته اند این الگو همانند الگو های شکل ۸ (حضور افراد) و شکل ۶ (روشنایی اصلی حمام) است و برای شرایط مذکور یکبار محاسبات با جایگزینی تمام الگوها با این الگو انجام شده است.

۳-۳. محاسبه سریع:

این شیوه محاسبه بسیار ساده، بار سرمایشی را با ضرب کردن عددی-که بستگی به موقعیت آب و هوایی محل ساختمان دارد- در زیربنای ساختمان ارائه می دهد [۲]. برای شهر تهران مقداری از $\frac{W}{m^2}$ تا $\frac{W}{m^2}$ (معادل $\frac{Btu}{hr \cdot m^2}$ تا 450 تا 400) خواهد بود و با دانستن آنکه زیر بنای مفید ساختمان $570 m^2$ است محاسبات چنین خواهد بود:

$$Load_{min} = 117.228 \frac{W}{m^2} \times 570 m^2 = 66.820 kW \quad (2)$$

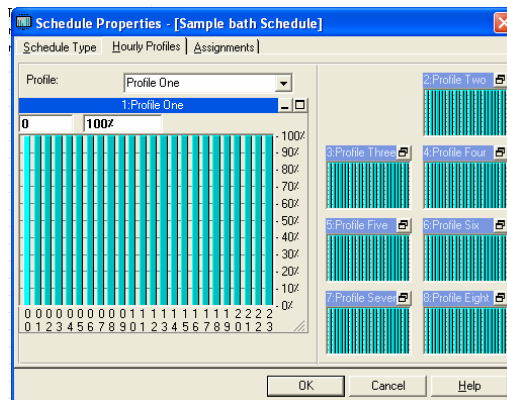
$$Load_{max} = 131.882 \frac{W}{m^2} \times 570 m^2 = 75.172 kW \quad (3)$$

مقادیر روابط ۲ و ۳ به ترتیب برابر ۱۹ و $\frac{21}{37}$ تن تبرید خواهد بود. مقادیر بدست آمده توسط نرم افزار برای شرایط بخش ۳-۱ معادل $58/0.28 kW$ و برای بخش ۳-۲ برابر $72/798 kW$ خواهد بود که در بخش نتیجه گیری تماما بر حسب تن تبرید بیان شده است؛ لازم به توضیح است که خروجی دو بخش ۳-۱ و ۳-۲ در ضمیمه ۳ آمده است و خروجی نرم افزار تماما بر حسب تن تبرید و سایر آحاد انگلیسی است.

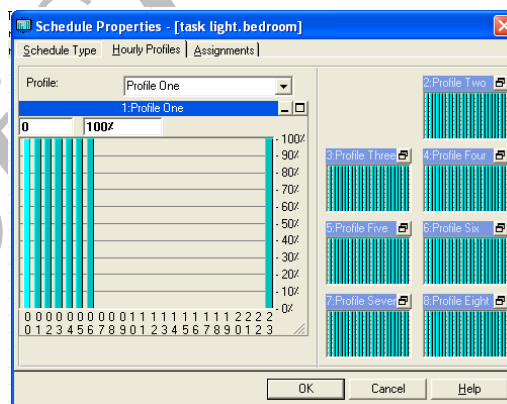
نتایج

نتایج بدست آمده از سه شیوه محاسبه به شکل مختصر در جدول شماره ۳ آمده است.

۲. برای بار حرارتی ناشی از استحمام هیچ گزینه خاصی در نرم افزار و در محاسبات دستی قید نمی شود شاید چنین برآوردی به کمک بار ناشی از روشنایی برآوردی دور از ذهن نباشد.

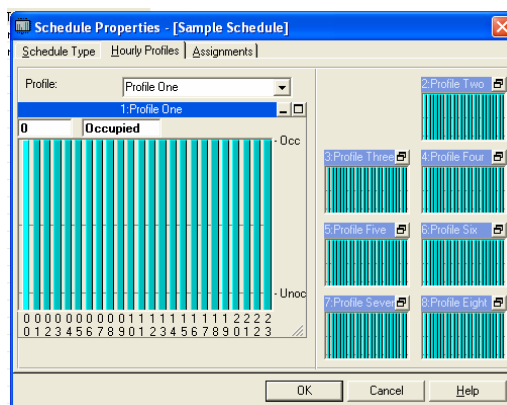


شکل ۶: روشنایی اصلی حمام



شکل ۶: روشنایی اضافی اتاق خواب

روشنایی اتاق خواب از بامداد تا صبح استفاده خواهند شد. (شکل ۶)



شکل ۷: ترموستات

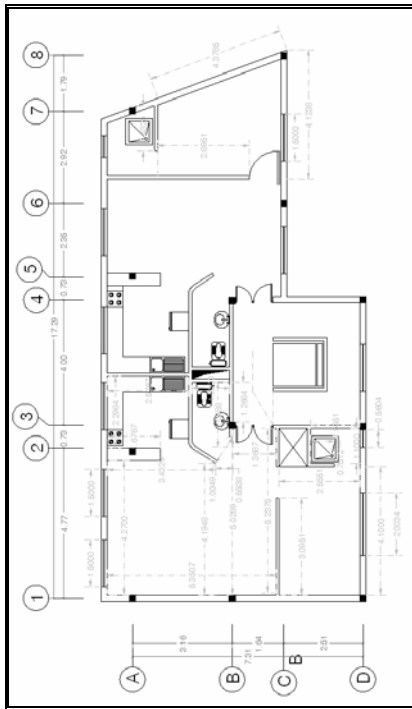
برای حضور افراد؛ حضوری همیشگی در نظر گرفته شده است این کار به منظور پاسخ گویی سیستم هنگام میهمانی ها در واحد های آپارتمانی صورت گرفته است.

جدول ۳: خلاصه نتایج تحلیل نرم افزاری و محاسبه سریع

HAP4.2		محاسبه سریع	روش محاسبه
Define schedule	sample schedule		
۱۶/۵	۲۰/۷	۱۹ الی ۲۳/۳۷	مقدار بار (Ton.R)

ضمائم

ضمیمه ۱: نقشه از زیر بنای ساختمان



ضمیمه ۲: جدول اطلاعات مختصر فضاها

مساحت کف (متر مربع)	۸/۸	۸ب/۸	۷ب/۸	۸/۸	۸ب/۷	۸/۸	۷ب/۸	۸/۸
Partition/Door			✓	✓				
miscellaneous								
people	✓	✓	✓	✓	✓	✓	✓	✓
Electrical Eq.					✓	✓	✓	✓
Task lighting					✓	✓	✓	✓
O.V head lighting	✓	✓	✓	✓	✓	✓	✓	✓
جنوبی	پنجره						✓	✓
	دیوار						✓	✓
شمالی	پنجره		✓	✓	✓	✓		
	دیوار		✓	✓	✓	✓		
غربی	پنجره							✓
	دیوار							✓
شرقی	پنجره							✓
	دیوار							✓
نام فضا	دوربین	سیستم تهویه	سیستم تهویه	سیستم تهویه	سیستم تهویه	سیستم تهویه	سیستم تهویه	سیستم تهویه

نتیجه گیری و جمع بندی

۱. الگویی که در بخش ۲-۳ از آن به عنوان الگوی مصرف غیر اقتصادی یاد شد عددی ارائه می دهد که در بازه محاسبات سریع-که عمدتاً مورد استفاده پیمانکاران است-می گنجد. چنین به نظر می رسد که این معیار محاسبه سریع و محاسبات دستی مرسوم نوعاً محافظه کارانه و برای پاسخگویی سامانه سرمازا در هر شرایط است. البته ارائه الگوی جدید برای محاسبه سریع کاری است که مطالعه صاحب نظران و کارشناسان را می طلبد و با یک بار آزمون و با آزمون یک ساختمان قابل تعریف مجدد نیست.

۲. تفاوت میان دو مورد مطرح در بخش های ۱-۳ و ۲-۳ توانی حدود ۱۴/۷۰ kW (حدود ۴/۰ Ton.R) است شاید معیار های ارائه شده در الگوی مصرف استفاده اقتصادی (بخش ۱-۳) اندکی سختگیرانه به نظر برسد ولی تفاوت ایجاد شده در اثر الگوی مصرف را به خوبی نمایش می دهد. جدا از میزان انرژی مصرف شده باید در نظر داشت که سامانه سرمازا یک ساختمان هرچه توان نامی بیشتری داشته باشد هنگام کارکرد خارج ناحیه تمام بار انرژی بیشتری مصرف می نماید این میزان انرژی هنگامی در هزینه های ملی نمایان می شود که الگوی طراحی و مصرفی خاص در سطح کشور به شکل مرسوم درآید.

تشکر و قدردانی (در صورت لزوم)

در خاتمه لازم است بخش دانشجویی نگارش این مقاله از استادان محترم دانشگاه علم و صنعت ایران-واحد اراک، آقایان دکتر ابوالفضل احمدی و مهندس وحید وکیل الرعایا به خاطر راهنمایی های مفید و مستمرشان قدردانی به عمل آورده برای ایشان آرزوی توفیق نمایم.

فهرست علائم

S مساحت، in^2

مراجع

- [۱]- طباطبائی، سید مجتبی، "محاسبات تاسیسات ساختمان"، تهران، روزبهان، چاپ یازدهم، ۱۳۸۵
- [۲]- وکیل الرعایا، وحید، "طراحی سیستم های تهویه مطبوع با نرم افزار Carrier"، تهران، صناعی شه میرزادی، ۱۳۸۵

ضمیمه ۳: خروجی نرم افزار با شرایط بخش ۳-۱

Project Name: Home-420		07/14/2009	
Prepared by: AMT		08:02PM	
Air System Sizing Summary for main			
Air System Information		Number of zones: 1	
System Name: main	Equipment Class: CW AHU	Floor Area: 4256.5 m ²	Location: Tehran, Iran
Equipment Class: CW AHU	Air System Type: SZCAV		
Sizing Calculation Information			
Zone and space sizing method: Zone CFM		Peak zone sensible load	
Space CFM: Individual peak space loads		Calculation Month: Jan to Dec	
		Sizing Data: Calculated	
Central Cooling Coil Sizing Data			
Load occurs at: Jul 1890	100% coil load: 200.9 MSH	PA DB / WB: 99.2 / 74.4 °F	PA WB / WB: 83.4 / 68.9 °F
Sensible coil load: 161.9 MSH	Coil CFM at Jul 1890: 7095 CFM	Leaving DB / WB: 88.8 / 87.3 °F	Leaving WB / WB: 70.5 / 67.1 °F
Latent coil load: 38.9 MSH	Coil CFM at Jul 2000: 7095 CFM	Evaporator factor: 0.100	Resulting RH: 51 %
Sum of peak zone CFM: 7095 CFM	Sensible heat ratio: 0.806	Design supply temp: 55.0 °F	Design return temp: 70.5 °F
BTU/hr @ 10.0 °F rise: 282.8	BTU/hr @ 10.0 °F rise: 40.19 GPM	Max zone temperature deviation: 1.0 °F	Min zone temperature deviation: 0.0 °F
Water flow @ 10.0 °F rise: 40.19 GPM			
Supply Fan Sizing Data			
Actual max CFM at Aug 2000: 7095 CFM	Fan motor BHP: 3.70 BHP	Fan static pressure: 2.00 in WG	Fan efficiency: 70.0 %
Standard CFM: 4920 CFM	Fan static pressure: 2.00 in WG		
Actual max CFM: 1.67 CFM/m ²			
Outdoor Ventilation Air Data	CFM/m ² outdoor CFM: 0.38 CFM/m ²	CFM/person: 20.00 CFM/person	

ضمیمه ۴: خروجی نرم افزار با شرایط بخش ۳-۲

Project Name: main-19.9		07/26/2009	
Prepared by: AMT		08:02PM	
Air System Sizing Summary for main			
Air System Information		Number of zones: 1	
System Name: main	Equipment Class: CW AHU	Floor Area: 4256.5 m ²	Location: Tehran, Iran
Equipment Class: CW AHU	Air System Type: SZCAV		
Sizing Calculation Information			
Zone and space sizing method: Zone CFM		Peak zone sensible load	
Space CFM: Individual peak space loads		Calculation Month: Jan to Dec	
		Sizing Data: Calculated	
Central Cooling Coil Sizing Data			
Load occurs at: Aug 1400	100% coil load: 204.3 MSH	CA DB / WB: 99.0 / 74.5 °F	CA WB / WB: 83.0 / 69.0 °F
Sensible coil load: 161.9 MSH	Coil CFM at Aug 1400: 8000 CFM	Leaving DB / WB: 88.1 / 86.6 °F	Leaving WB / WB: 70.5 / 67.1 °F
Latent coil load: 42.4 MSH	Coil CFM at Aug 1400: 8000 CFM	Evaporator factor: 0.100	Resulting RH: 51 %
Sum of peak zone CFM: 8000 CFM	Sensible heat ratio: 0.806	Design supply temp: 55.0 °F	Design return temp: 70.5 °F
BTU/hr @ 10.0 °F rise: 282.8	BTU/hr @ 10.0 °F rise: 40.19 GPM	Max zone temperature deviation: 1.0 °F	Min zone temperature deviation: 0.0 °F
Water flow @ 10.0 °F rise: 40.19 GPM			
Supply Fan Sizing Data			
Actual max CFM at Sep 1400: 8000 CFM	Fan motor BHP: 4.82 BHP	Fan static pressure: 3.60 in WG	Fan efficiency: 70.0 %
Standard CFM: 5200 CFM	Fan static pressure: 3.60 in WG		
Actual max CFM: 2.18 CFM/m ²			
Outdoor Ventilation Air Data	CFM/m ² outdoor CFM: 0.38 CFM/m ²	CFM/person: 20.00 CFM/person	