

الأحمال الحرارية

THERMAL LOADS

الراحة الحرارية للإنسان Human Thermal Comfort

جسم الإنسان من أدق الأجهزة التي تتحكم في درجة الحرارة. فعندما ترتفع درجة حرارة الجسم بمقدار بسيط عن معدل حرارة الجسم العادي ، يقوم نظام التحكم بتمديد الأوعية الدموية الدقيقة التي تقع تحت الجلد مباشرة حيث يقوم الجسم عن طريق الحمل بنقل كمية كبيرة من الحرارة من داخل الجسم إلى السطح ، عندئذ ترتفع حرارة الجلد وبالتالي إلى يزداد معدل انتقال الحرارة إلى الخارج عن طريق التوصيل، الحمل والإشعاع . إذا لم يتم التخلص من هذه الحرارة بسرعة ، عندئذ يبدأ الجسم بالتعرف للتخلص من كمية كبيرة من الحرارة الكامنة في الجلد عن طريق تبخر العرق ومن ثم يبرد الجسم أكثر وكذلك درجة حرارة الدم تحت الجلد.

عندما تبدأ حرارة جسم الإنسان تنخفض قليلاً عن المعدل الطبيعي . تبدأ الأوعية الدموية بالانكماش وبالتالي إلى يقل معدل سريان الدم الواصل إلى الجلد الخارجي. Perspiration slows down. عليه تقل كمية الحرارة المفقودة بواسطة سطح الجلد. عليه يكون من وظيفة أي نظام تكييف للهواء هو مساعدة الجسم في معدل التخلص من كمية الحرارة الزائدة.

يمكن القول بأن الحرارة التي ينتجها الجسم من تناوله للأطعمة ، تعادل تلك الحرارة التي يفقدها الجسم إلى الخارج. تم كتابة معادلة لتلك الحرارة بواسطة فانغر Fanger كما يلي:

$$\dot{Q} = \pm \dot{Q}_{skin} \pm \dot{Q}_{respiration}$$

$$= (\pm \dot{Q}_C \pm \dot{Q}_R \pm \dot{Q}_E)_{skin} + (\dot{Q}_C \pm \dot{Q}_E)_{respiration}$$

حيث نجد إن الجسم يكسب (+) أو يفقد (-) للحرارة عن طريق الجلد (\dot{Q}_{skin}) أو عن طريق التنفس ($\dot{Q}_{respiration}$) ويكونان عن طريق الحمل (\dot{Q}_C) أو الإشعاع (\dot{Q}_R) أو التنفس (\dot{Q}_E) كما إن وجود الملابس على جسم الإنسان له تأثير على انتقال الحرارة بالحمل والإشعاع وكذلك التبخر زيادة على ذلك فإن حركة الإنسان لها تأثير على كمية الحرارة التي يستخرجها الجسم نتيجة التأيض metabolic heat generation

العوامل الأساسية التي تؤثر على راحة الإنسان هي:

هنالك ست عناصر تؤثر على راحة الإنسان. منها أربع عناصر بيئية وهي :

أ - درجة الحرارة الجافة (dry bulb temperature)

ب . متوسط درجة الحرارة الإشعاعية (mean radiant temperature)

ج . نسبة الرطوبة (relative humidity)

د . سرعة الهواء (air velocity)

وهناك عنصران شخصيان هما :

هـ . العزل نتيجة الملابس (clothes insulation)

و . مستوى حركة الشخص (level of activity)

1. درجة الحرارة الجافة للهواء (db)

وفي هذا ننظر إلى مقدار درجة الحرارة ونوعيتها (رطبة أو جافة) كما يجب الانتباه هنا إلى الموقع (الارتفاع عن أرضية الحيز المكيف) الذي يعتمد عند قراءة مثل هذه الحرارة فمثلاً يجب وضع الترمومترات (أو التيرموستات) على ارتفاع بين 36" - 30" من أرضية الحيز المكيف. أما مقدار درجة الحرارة التي تعطي الراحة فهي تعتمد على الرطوبة وسنأتي لها لاحقاً.

وتعرف درجة الحرارة المؤثرة Effective Temperature بأنها درجة الحرارة - عند الشبع -

(عند 100% رطوبة نسبية) والتي تعطي نفس الإحساس بالدفء لمختلف درجات الحرارة والرطوبة عندما تكون سرعة الهواء 15-25 fpm.

ووجد إن درجة الحرارة المؤثرة في الشتاء هي 68°F (20°C) كما إن التوافقيات التالية هي

التي تعطي الراحة للإنسان في الشتاء:

الرطوبة النسبية %	درجة الحرارة	
	$^{\circ}\text{F}$	$^{\circ}\text{C}$
10	78	25.6
20	76	24.4
30	75	23.9
40	74	23.3
50	73	22.8
60	72	22.2
70	71	21.7
80	70	21.1

جدول (٢ - ٥): درجات الحرارة المؤثرة (شتاء)

أما في الصيف فدرجة الحرارة المؤثرة هي 71°F (22°C) كما إن التوافقيات التالية هي التي تعطي

الراحة للإنسان في الصيف:

الرطوبة النسبية %	درجة الحرارة	
	$^{\circ}\text{F}$	$^{\circ}\text{C}$
25	80	26.7
30	79	26.1
40	78	25.6
50	77	25.0
60	75	23.9
70	74	23.3

جدول (٢ - ٦): درجات الحرارة المؤثرة

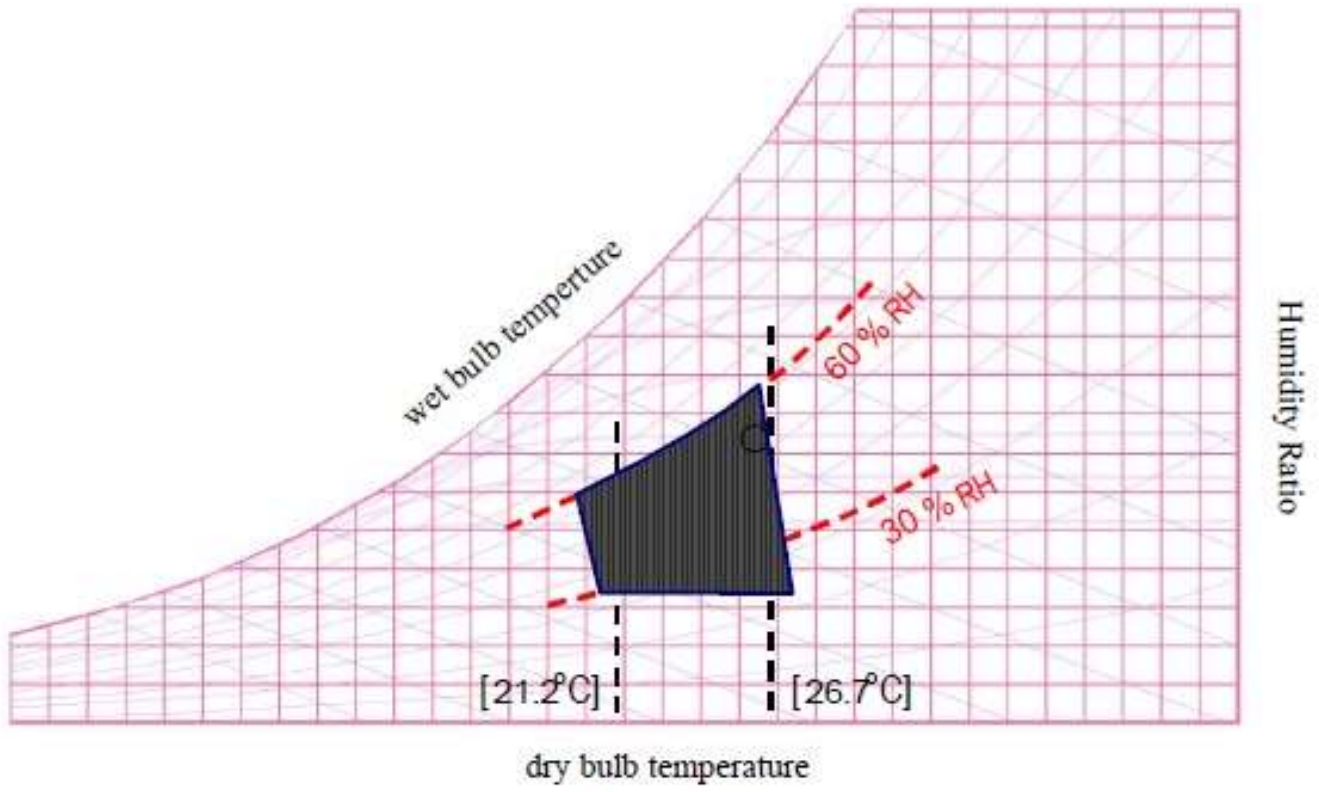
(صيفاً)

ومن ثم عمل خريطة الراحة comfort zone عند مختلف درجات الحرارة والرطوبة

وخريطة منطقة الراحة تعطي العلاقات المختلفة بين درجات الحرارة والرطوبة والتي يشعر فيها

للشخص البالغ بالراحة وهو في حالة مستريح أو يزاوّل نشاطاً خفيفاً ويلبس لبساً عادياً عند هواء

منخفض السرعة



شكل (٢ - ٢٤): منطقة الراحة

ب. سرعة الهواء

وجد إنه في حالة زيادة درجة حرارة الهواء فإنه يلزم الزيادة في سرعة الهواء . الجمعية الأمريكية لمهندسي التدفئة، التبريد، وتكييف الهواء (ASHRAE) توصي بسرعة 30 ft/min للهواء صيفاً و 30 ft/min للهواء شتاء .

ج. متوسط درجة الإشعاع **Mean radiant temperature** :

كثيرا ما يشعر الأشخاص الذين يكونون بجانب الجدران الباردة أو الأسطح الزجاجية ببرودة أكثر بالرغم من إن درجة حرارة الوسط المحيط في حدود منطقة الراحة.

د. نسبة الرطوبة (relative humidity)

تم التعليق عليه في الفقرة (أ)

أما العنصران الشخصيان وهما :

هـ. العزل نتيجة الملابس (clothes insulation)

الملابس حقيقة تجعلك مرتاحاً في يوم قد يكون حاراً أو بارداً وهي تعمل على عزل الجسم عن درجة الهواء الخارجي . ففي الشتاء يستحسن زيادة العزل (ملابس ثقيلة) ، أما في الصيف فالملابس البيضاء والخفيفة (تقليل سمك وطبيعة العازل) هي الأحسن (يستحسن الملابس القطنية الطبيعية)

و - مستوى نشاط الشخص (level of activity)

كما اشرنا سابقاً ، يحافظ الجسم على درجة حرارته عن طريق توليد حرارة الأيض داخل الجسم ، فقدان الحرارة للخارج وثالثاً اكتساب الحرارة . والحرارة المتولدة من الشخص تعتمد على نوع النشاط بالنسبة للشخص حيث وجد، إن متوسط كمية الحرارة المتولدة من الشخص العادي النائم تساوي تقريباً 87 W والذي يعمل في مكتب 115 W أما الذي يزاول رياضة كرياضة كرة السلة مثلاً فكمية الحرارة المتولدة في هذه الحالة تساوي 440 W . زيادة النشاط الجسماني يؤدي إلى زيادة الرطوبة في الجسم نتيجة العرق والذي بدوره يعمل على تبريد الجسم .

كما لا يفوتنا إن نذكر هنا بأن الهواء الداخلي يجب إن يكون خالياً من الأتربة والروائح الكريهة ، كما إن نسبة ثاني أكسيد الكبريتون يجب إن لا تزيد عن 1000 ppm . لذا يلزم استعمال مرشحات ومنقيات للهواء وهذا ما يعرف بكفاءة الهواء الداخلي (Indoor Air Quality, IAQ)

تخمين الأحمال الحرارية Thermal Load Calculation

إكتساب وفقدان الحرارة لحيز التكييف يقصد به كمية الحرارة التي تدخل أو تخرج لحظياً من الحيز والحمل الحقيقي للحيز يعرف بأنه كمية الحرارة التي تضاف أو تفقد لحظياً بواسطة الحيز.

الحمل الحراري في عمليات التكييف

الحمل الحراري في عمليات التكييف نوعان:

- حمل تبريد: وذلك صيفا عندما تكون الأحمال الحرارية المختلفة تضيف أو تزيد من درجة حرارة المكان المراد تكييفه.
- حمل تسخين: وذلك شتاء عندما تعمل الأحمال الحرارية المختلفة على تقليل درجة حرارة المكان المراد تكييفه.

يمكن تقسيم مصادر حمل التبريد إلى نوعين:

أ. أحمال خارجية **External loads** ومنها:

- i- الحرارة المنقولة من الخارج إلى الداخل خلال الحوائط - السقف - الأرضية وذلك بالتوصيل الحراري ويطلق عليها باختصار حمل الحوائط **Wall loads**
- ii- الحرارة المنقولة من الخارج والناجمة من تأثير الشمس **Solar gains OR Sun Loads** وتتكون من نوعين - حرارة الإشعاع المباشر عن طريق النوافذ الزجاجية - حرارة منقولة بالتوصيل الحراري عن طريق الجدران والأسقف المعرضة مباشرة لأشعة الشمس
- iii- الحرارة المنقولة من الخارج إلى الداخل عن طريق التسرب **Infiltration Load** أو عن طريق هواء التهوية **Ventilation Load**.

ب. أحمال داخلية **Internal Loads** ومنها:

- حرارة ناتجة عن الأشخاص
 - حرارة ناتجة عن الإضاءة
 - حرارة ناتجة عن المعدات الكهربائية أو الحرارية التي تتواجد داخل المكان.
- كما يمكن تقسيم الأحمال الحرارية إلى أحمال محسوسة (Q_s) **Sensible Loads** وأحمال كامنة (Q_l) **Latent Loads**

عليه يمكن تقسيم الأحمال الحرارية لأي حيز مكيف على النحو التالي:-

- الكسب الحراري بسبب انتقال الحرارة بالتوصيل خلال الجدران والشبابيك Q_w
- الكسب بالإشعاع الشمسي خلال زجاج الشبابيك وخلال الجدران Q_{rad} .
- الكسب الحراري الداخلي من الأشخاص والإنارة والمكائن وخلافه Q_i
- الحمل الحراري نتيجة التهوية أو التسرب خلال الفتحات Q_v
- مصادر حرارية أخرى Q_m

عليه يمكن كتابة الأحمال الحرارية الكلية Q_T للحيز المكيف كما يلي:

$$Q_T = Q_{rad} + Q_i \pm Q_w \pm Q_v \pm Q_m$$

وفي حالة $Q_T > 0$ تزداد درجة حرارة الحيز المكيف (صيفاً)

في حالة $Q_T < 0$ تنخفض درجة حرارة الحيز المكيف (شتاءً)

اعتبارات التصميم الابتدائية Initial Design Consideration

لحساب حمل التبريد ، يلزم معرفة الت إلى :-

أ - خصائص المبنى Building Characteristics

- يجب معرفة خصائص مواد البناء للحيز وأبعاده (يستحسن وجود رسم أو مخطط للمبنى) وكذلك توضيح الاتجاهات الأربع للمبنى building configuration
- ب - معرفة البيانات الجوية للمنطقة ومنها يمكن تحديد بعض المتطلبات الأخرى كأحوال التصميم الخارجية ومعدل الإشعاع الشمسي .. الخ أيضاً يتطلب معرفة أحوال التصميم الداخلية حسب نوع واستعمال الحيز المكيف .
- ج - مدة وزمن التواجد للأشخاص وكذلك فترة عمل الإضاءة مثلاً (نظام البرمجة scheduling)
- د - معلومات أخرى كاختيار نظام التكييف المناسب وخلافه .

الكسب الحراري للحيز وحمل التبريد للحيز Space Heat Gains & Space Cooling Load

الكسب الحراري للحيز هو معدل انتقال الحرارة للحيز خلال فترة زمنية معينة (time interval) والحمل الحراري للحيز هو معدل سحب الحرارة من خلال الحيز المكيف للحفاظ على أحوال التصميم الداخلية ثابتة .

أحمال التبريد للحيز Space Cooling Load

يمكن تقسيم أحمال التبريد الخارجية إلى :-

أ - الكسب الحراري بسبب انتقال الحرارة بالتوصيل خلال الجدران والأسقف (Q_w)

الحرارة المكتسبة عبر الحائط أو الجدار هي عبارة عن مجموع الحرارة المنتقلة بصورة منتظمة (steady state) من الخارج إلى الداخل نتيجة لفرق درجات الحرارة بين الداخل والخارج (air-air temperature) ، والحرارة المنتقلة بصورة غير منتظمة (unsteady state) نتيجة للاختلاف في كمية الإشعاع الساقط على الجدار.

ظاهرة الانتقال غير المنتظم للحرارة عبر الجدار تعتبر عملية معقدة نسبة للكتلة الحرارية (thermal mass) للمبنى ، حيث يتم تخزين الطاقة الحرارية المارة عبر الجدار ثم تصريفها إلى الداخل أو الخارج في وقت لاحق وهذا يعتمد على قيمتي زمن التخلف (Φ , time lag) ومعامل النقصان (decrement factor, f) مما يصعب عملية حساب الأحمال .

تعين الحرارة المكتسبة خلال الجدران أو الحوائط المحيطة بالحيز نتيجة فرق درجات الحرارة بين الداخل والخارج فقط (air-to-air temperature) بالمعادلة التالية :

$$Q_w = \Sigma U \times A \times (T_o - T_i)$$

حيث -

حيث -

$T_i = \{^{\circ}C\}$	درجة حرارة هواء التصميم الجافة الداخلية
$T_o = \{^{\circ}C\}$	درجة حرارة هواء التصميم الجافة الخارجية
$A = \{m^2\}$	المساحة الخارجية للجدران ، السقف ... الخ
$U = \{W/m^2K\}$	معامل الحرارة الكلي للجدران ، السقف ... الخ

ومعامل الحرارة الكلي للجدران (U) يعتمد على الطبقات التي يتكون منها المبنى كما إن معامل الحرارة بالحمل للأسطح الداخلية (h_i) والأسطح الخارجية (h_o) يعتمدان على سرعة الهواء كما يظهر في الجدول (٨ - ٢) الت إلى :

البيان	اتجاه الحرارة	$h\{W / m^2 K\}$
هواء ساكن مع حائط أفقي	إلى أعلى	10
هواء ساكن مع حائط أفقي	إلى أسفل	6
هواء ساكن مع حائط رأسي	أفقي (حوائط)	8
هواء متحرك بسرعة 6.7 m/s	كل الاتجاهات	34
هواء متحرك بسرعة 3.4 m/s	كل الاتجاهات	23

جدول (٢ - ٩) : معامل انتقال الحرارة بالحمل

يمكن تعيين الحرارة الكلية للجدران (U) من المعادلة التالية

$$\frac{1}{U} = \frac{1}{h_o} + \frac{1}{h_i} + \sum \frac{x}{k}$$

حيث :

$x = \{m\}$ سمك الحائط

$k = \{W / mK\}$ معامل انتقال الحرارة بالتوصيل

والجدول (٩ - ٢) الت إلى يوضح مقدار معامل الحرارة بالتوصيل k بالوحدات $\{W / mK\}$ لبعض

المواد المكونة للحوائط :

$k = \{W / mK\}$	المادة
0.72	طوب عادي (common brick)
1.30	طوب واجة (Face brick)
1.72	خرسانة (Concrete)
1.10	بلاط (Tiles)
1.80	حجارة (Stone)
0.72	مونة إسمنتية (Cement plaster)
0.80	مونة جبسية (Gypsum plaster)
0.16	خشب ناشف (Hard wood)
0.12	خشب طري (Soft wood)
1.72	رمل (Sand)
0.036	قلين (Cork)
0.036	صوف زجاجي (Glass wool)
0.040	بولستيرين (Polystyrene)
0.023	بولي إريان (Polyurethane)

جدول (٢ - ١٠): معامل التوصيل الحراري لبعض المواد

المواد التي لها معامل توصيل حراري صغير تعرف بالعوازل (insulants) وهي مهمة في تقليل الحمل الحراري بالتوصيل للجدران والأسقف.

مثال ٢:

- غرفة أبعادها $6 m \times 4 m \times 3 m$ بها عدد واحد باب خشبي أبعاده $2 m \times 1.5 m$ وثلاثة شبابيك زجاجية أبعاد كل واحد منها $1.5 m \times 1.2 m$. بمعرفة الأحوال التالية أوجد الحمل الكلي للجدران (Q_w):
- ظروف التصميم الخارجية $40^\circ C(db), 30^\circ C(wb)$
 - ظروف التصميم الداخلية $24^\circ C(db), 50\%RH$
 - درجة حرارة التربة $27^\circ C(db)$
 - درجة حرارة السقف مع اعتبار أشعة الشمس $48^\circ C(db)$
- ومعامل التوصيل الحراري الكلي (U) كما يلي:
- معامل التوصيل الحراري الكلي للعوازل الرأسية والسقف $2.4 W/m^2 K$
 - معامل التوصيل الحراري الكلي للأرضية $0.6 W/m^2 K$
 - معامل التوصيل الحراري الكلي للباب الخشبي $2.0 W/m^2 K$
 - معامل التوصيل الحراري الكلي للشبابيك الزجاجية $5.6 W/m^2 K$

يستحسن حل مثل هذا النوع من المسائل على هيئة جدول كالآتي:

Q_w W	ΔT °C	A m^2	U $W/m^2 K$	البيان
1981.4	16	51.6	2.4	الجدران الرأسية
96.0	16	3.0	2.0	الباب
483.8	16	5.4	5.6	الشيابيك
1382.4	24	24	2.4	الأسقف
43.2	03	24	0.6	الأرضية
3986.8	انتقال الحرارة بالتوصيل للجدران			

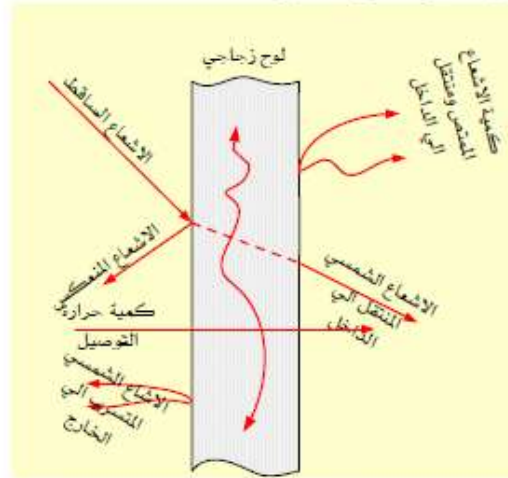
جدول (٢ - ١٥): مثال ٢

$$Q_w = 3986.8 \text{ W} = 3.987 \text{ kW}$$

انتقال الحرارة بالتوصيل للجدران

ب. الكسب الإشعاعي خلال المساحات الزجاجية (Q_{rad})

غالبًا ما يحدد الكسب الشمسي خلال الشبائيك الوقت من ناحية اليوم والسنة الذي يخمن عنده الحمل وبالرجوع لجداول الكسب الشمسي خلال الزجاج يلاحظ إن الكسب خلال الشبائيك الشرقية والغربية يصل قيمته عند القائمة صباحا والرابعة مساء على التوالى في شهر يولية في حين يتحقق ذلك بين الساعة الثانية عشر ظهرا والثانية بعد الظهر للشبائيك الجنوبية في شهري لذا فقد يكون ضروريا إجراء أكثر من تخمين واحد للوقوف على الحمل الأقصى.



شكل (٢ - ٢٧): الكسب الإشعاعي للمساحات الزجاجية

كمية حرارة الإشعاع الزجاجي التي تنتقل إلى الحيز المكيف جزء منها يكون عبارة عن حرارة الإشعاع المباشر، وبعض من الحرارة التي يمتصها الجسم الزجاجي تسرب إلى الداخل أيضا زيادة على حمل التوصيل الذي ذكرناه سابقا.

كمية الحرارة خلال الجسم الزجاجي = الحرارة بالإشعاع المباشر + جزء من الحرارة الممتصة + حرارة التوصيل.

يمكن التعبير عن كمية الحرارة المنقولة خلال الأسطح الزجاجية بالمعادلة التالية:

$$Q_{rad} = A \times I \times (SC)$$

حيث:

$$Q_{rad} = [kW] \quad \text{الكسب نتيجة الإشعاع الشمسي خلال الزجاج}$$

$$I = [W/m^2] \quad \text{شدة الإشعاع الشمسي}$$

$$SC = [None] \quad \text{معامل التظليل}$$

حيث نجد إن انتقال الحرارة خلال الزجاج يختلف أيضا حسب نوعية التظليل كما إن وجود ستائر على الشبائيك يقلل من كمية الحرارة المكتسبة أو المفقودة للحيز كما يبينه الجدول التالي:

عدد الألواح	مع ستارة داخلية	بدون تظليل
واحد: عادي	0.64	0.83
مع ستيئة	0.57	0.69
مع طليشة عاكسة	0.33	0.40
اثنين: عادي	0.57	0.88
مع طليشة عاكسة	0.34	0.40

جدول (٢ - ١٦): معامل التظليل للزجاج

كمية حرارة الإشعاع خلال المساحات الزجاجية تتأثر أيضا بوجود ظل من الجدران الملاصقة (أو عن طريق عمل ستائر خارجية تحجب الإشعاع الشمسي) على تلك المساحات حيث يحجب عن الزجاج كثيرا من أشعة الشمس مما يقلل من انتقال الحرارة بالإشعاع إلى الحيز المكيف.

ج - الحمل الحراري للتسرب أو التهوية (Q_v):

تقريبا جميع المباني تسمح بتسرب الهواء الخارجي إلى الحيز المكيف من خلال الشبائيك و الأبواب وهذا ما يعرف بهوام التسرب (infiltration). كمية هذا الهواء تعتمد على مستوى المبنى (building quality) فكل ما كان المبنى محكما كلما قل هواء التسرب كذلك تعتمد كمية هواء التسرب على سرعة الريح حيث يزيد معدل هواء التهوية مع زيادة سرعة الريح.

قد يشكل تسرب الهواء من الجو المحيط إلى الحيز المكيف كسبا كامنا كبيرا ودرجة أقل كسبا محسوسا للرفة يمكن اخزال تأثير هذا التسرب في معظم التطبيقات التي تراعي فيها المواصفات الشاسية للتهوية بهوام مرشح مكيف من جهاز التكييف. ويجب إضافة 20% لمعدل التسرب المحسوب لبلوغ الحد الأدنى اللازم للتهوية. يصعب تحديد مقدار التسرب لمساحة مكيفة معينة وتتوفر عدة

طرق لأغراض التصميم أسطها تفرض هواء التسرب يعادل تغيير هواء الرفة بأكمله مرة واحدة إلى مرة

ونصف في الساعة: أي: التسرب $\{m^3/s\} = (\text{حجم الرفة} \times \text{معدل معدل تغيير الهواء}) \div 3600$

هذه الطريقة شائعة الاستخدام ويمكن التمويل عليها لتأكيد نتائج الطرق الحسابية مثل التي يعزي فيها التسرب إلى شقوق الشبائيك وتأثير فتح وغلق الأبواب. في المباني التي تستخدم فيها شبائيك ثابتة، خاصة مزدوجة الزجاج منها، يضمحل التسرب لحد كبير. ويمكن اعتبار معدل تغيير الهواء 0.25 إلى 0.50.

الطريقة الأخرى لحساب معدل هواء التهوية (V') هو عن طريقة الشقوق (Crack method). ومعدل هواء التسرب في هذه الحالة يعتمد على مساحة الشقوق (A) وفرق الضغط بين الداخل والخارج (Δp) أي

$$V' = AC\Delta p^n$$

حيث:

- A= المساحة الفعالة للشقوق
C= معامل يعتمد على نوعية فتحة الشق ونوعية السريان
 Δp = فرق الضغط بين الداخل والخارج
n= أس يعتمد على نوعية سريان الهواء في الشقوق $0.4 < n > 1.0$

مثل هذه الحالات تم عمل جداول لتبين معدل سريان هواء التسرب. فالجدول (٢ - ١٦) يبين التسرب خلال الشبائيك لكل متر من أطوال الشقوق والجدول (٢ - ١٧) يبين التسرب خلال الأبواب لأنماط

الاستعمال الشائعة

L/s/m	نوع الشبائيك
0.36	إطار خشبي (حالته جيدة)
1.00	إطار خشبي (حالته رديئة)
0.72	إطار معدني
1.70	معدني. متركز رأسيا
1.44	معدني. متركز عموديا
0.50	معدني - بوابي

جدول (٢ - ١٧): التسرب خلال الشبائيك

ملحوظة : حسب التميم أعلاه لسرعة ربح مشارها 3.35 m/s في الصيف.

جدول التسرب من خلال الأبواب:

معدل التسرب (L/s)			
مفتوح	استخدام عادي	مغلق	نوع الباب
565	85	13	أبواب دوارة
330	165	45	باب زجاجي (2.73m × 0.92m)
236	35	5	باب خشبي (2.00m × 0.76m)
330	64	9	باب خشبي (2.13m × 0.92m)
660	85	38	باب خشبي (2.13m × 1.84m)

جدول (٢ - ١٨): التسرب خلال الأبواب

ملحوظة : حسب التميم أعلاه لسرعة ربح مشارها 3.35 m/s في الصيف

المباني الكبيرة التي تستعمل غالبا التكييف المركزي ، تستعمل كمية هواء التهوية اللازمة

بدلا من هواء التسرب

ينقسم هواء التهوية أو التسرب إلى قسمين:

١ - حمل حراري محسوس Q_{vs}

$$Q_{vs} = \frac{\dot{V}}{v_o} c_{pair} (T_i - T_o)$$

حيث :

$$\begin{aligned} \dot{V} &= [m^3 / s] && \text{معدل سريان الهواء الحجمي} \\ v_o &= [m^3 / kg] && \text{الحجم النوعي للهواء الخارجي} \\ c_{p,a} &= [1.006 \text{ kJ/kgK}] && \text{الحرارة النوعية للهواء} \end{aligned}$$

ii

٢ - حمل كامن (Q_{vi})

$$Q_{vi} = \frac{V}{v_o} (\omega_i - \omega_o) \times h_{fg}$$

$$\begin{aligned} \omega_o &= [kg_{water} / kg_{air}] && \text{حيث : الرطوبة النوعية للهواء الخارجي} \\ \omega_i &= [kg_{water} / kg_{air}] && \text{الرطوبة النوعية للهواء الداخلي} \end{aligned}$$

$$h_{fg} = [2254 \text{ kJ/kg}] \quad \text{الحرارة الكامنة للتبخير عند درجة الهواء الداخلي}$$

إذن فالحمل الكلي للتسرب أو التهوية (Q_{vi}) هو مجموع الحمل المحسوس زائداً الحمل الكامن .

$$Q_{vi} = Q_{vi} + Q_{vi} = \frac{V}{v_o} \Delta h$$

$$\Delta h = [kJ/kg] \quad \text{حيث : فرق الإنتالبي بين الهواء الداخلي والخارجي}$$

كثير من المصممين يستعملون نظام معدل تغيير الهواء للغرفة / الساعة (N) حيث يحسب الحمل

الكلي للتسرب أو التهوية (Q_{vi}) بالمعادلة التالية

$$Q_{vi} = \frac{N \times V \times \Delta h}{3600 \times v_o}$$

حيث:

$$V = [m^3] \quad \text{حجم الحيز أو الغرفة}$$

معدل تغير الهواء (ACH)	الاستخدام
6-10	مسارح - سينما
3-4	مكتبات
4-6	مكاتب
4-6	معامل
5-10	غرفة طعام
6	صيدليات
6	مطابخ
20	مطابخ - فنادق - مناطق صناعية

جدول (٢ - ١٩) : معدلات تغير الهواء (ACH)

٢ . على أساس عدد الأشخاص

كمية الهواء المطلوب للتهوية = كمية الهواء اللازمة للشخص الواحد \times عدد الأشخاص

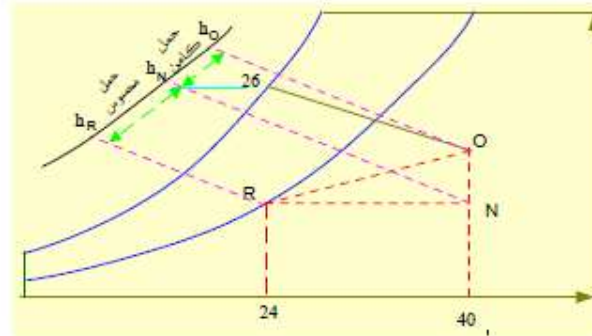
الكمية اللازمة لكل شخص تستخرج من الجداول مقال ذلك الجدول (١٩.٢) التالي:

معدلات التهوية لكل شخص (L/s)		التدخين	الاستخدام
المفضل	الأدنى		
9.5	7	أحيانا	شقة
7.5	5	أحيانا	مصرف
7.0	5	أحيانا	صالون
3.5	2.5	ممنوع	محلات تجارية
5.0	3.5	ممنوع	مصانع
14	12	ممنوع	مستشفيات
14.0	12.0	شديد	فنادق
24.0	14.0	شديد	غرف اجتماعات
12.5	7.5	أحيانا	مكاتب عامة
10.0	7.5	أحيانا	مطاعم
6.0	3.5	أحيانا	كنشوريا
5.0	2.5	ممنوع	مسارح

جدول (٢ - ٢٠): معدل التهوية

مثال ٢:

مكتب أبعاده الداخلية $8\text{ m} \times 6\text{ m} \times 3\text{ m}$ مكيف عند $24^\circ\text{C}(db), 50\%RH$ أوجد الحمل المحسوس، الحمل الكامن والحمل الكلي للتهوية باعتبار معدل تغيير مواء الغرفة في الساعة، $ACH=5$ والأحوال الخارجية عند $40^\circ\text{C}(db), 26^\circ\text{C}(wb)$ من الخريطة السيكرومترية:



شكل (٢ - ٢٩): مثال

$$h_R = 48.5 \text{ kJ/kg} \quad h_O = 75.0 \text{ kJ/kg} \quad h_N = 65.0 \text{ kJ/g}$$

$$v_0 = 0.908 \text{ m}^3/\text{kg}$$

$$\dot{V} = \frac{V \times ACH}{3600}$$

∴ معدل السريان الحجمي لهواء التهوية

$$\dot{V} = \frac{(8 \times 6 \times 3) \times 5}{3600}$$

$$\dot{V} = 0.2 \text{ m}^3/\text{s}$$

$$\dot{m} = \frac{\dot{V}}{v_0} = \frac{0.2}{0.908} = 0.22 \text{ kg/s}$$

معدل سريان هواء التهوية

$$Q_{v_s} = \dot{m}(h_N - h_R)$$

حمل التهوية المحسوس

$$Q_{v_s} = 0.22 (65 - 48.5) = 3.63 \text{ kW}$$

$$Q_{v_l} = \dot{m}(h_O - h_N)$$

حمل التهوية الكامن

$$Q_{v_l} = 0.22 (75 - 65) = 2.2 \text{ kW}$$

$$Q_v = Q_{v_s} + Q_{v_l}$$

حمل التهوية

$$Q_v = 3.63 + 2.2 = 5.83 \text{ kW}$$

أو

$$Q_v = \dot{m}(h_O - h_R)$$

حمل التهوية

$$Q_v = 0.22 (75.0 - 48.5) = 5.83 \text{ kW}$$

د. أحمال الإضاءة (Q_L)

تحسب أحمال الإضاءة من المعادلة التالية

$$Q_L = N \times P \times F \times (DF)$$

حيث إن:

N = عدد اللمبات

P = [W] قدرة اللمبة الواحدة

F = المعامل (حسب نوع اللمبة)

= 1.25 - 1.30 for florescent lamps
= 1.0 for bulb lamps

DF = معامل الضبابين

يلاحظ إن قدرة اللمبات الفلوريسنت زادت بمقدار 30% - 25 لتأخذ في الاعتبار القدرة اللازمة للمحول الذي يعمل مع اللمبات الفلوريسنت . في الحسابات التشريعية نجد أننا ، نأخذ معامل التباين (يساوي واحد) . قد نحتاج في بعض الأحيان تحديد عدد اللمبات اللازمة لإضاءة حيز معين وفي هذه الحالة نستعمل الجداول التي توضح شدة الإضاءة اللازمة لكل استخدام مثال ذلك الجدول التالى إلى :

شدة الإضاءة (W/m^2)	نوع الاستخدام
60	مكاتب
45	مصانع
40	مدارس - جامعات
20	سكن - مسرح - فندق
17	مطعم
15	مستشفيات - متاحف

جدول (٢ - ٢١) : شدة الإضاءة

مثال ٤ :

احسب الحمل الحراري الناتج عن الإضاءة إذ يوجد 50 لمبة كهربية عادية قدرة كل منها 100 W و 20 لمبة فلوريسنت قدرة كل منها 40 W.

الحل :

$$Q_{light} = (N_1 P_1)_{Inc} + (1.25 N_2 P_2)_{fluorescent}$$

$$= 50 \times 100 + 1.25 \times 20 \times 40$$

$$= 5000 + 1000 = 6000 \text{ W} = 6 \text{ kW}$$

مثال ٥ :

حجرة دراسية مساحتها 50 m^2 يراد إضاءتها. أوجد عدد اللمبات التي يجب إن تركيب في هذه

الغرفة عند :

- عند اختيارنا لمبات عادية قدرة كل لمبة 100 W.
- عند اختيارنا لمبات فلوريسنت قدرة كل لمبة 40 W.
- و كذلك الحمل الحراري للإضاءة لهذه الحجرة.

الحل :

من الجدول السابق، نجد إن شدة الإضاءة للحجرة الدراسية تكون على الأقل 40 W/m^2 عليه يكون قدرة الإضاءة اللازمة للحجرة الدراسية (I)

$$I = 50 \times 40 = 2000 \text{ W}$$

عند اختيارنا لللمبات العادية وباعتبار 100 W لكل لمبة، فإن عدد اللمبات العادية (N_1) يكون :

$$N_1 = \frac{2000}{100} = 20$$

ويكون عندئذ حمل الإضاءة هو 2000 W

إذا اخترنا لمبات فلوريسنت قدرة كل لمبة 40 W، عليه تكون عدد اللمبات الفلوريسنت (N_2)

$$N_2 = \frac{2000}{40} = 50$$

في هذه الحالة يكون الحمل الحراري

$$Q_{light} = (1.25 N_2 P_2)_{fluorescent}$$

$$= 1.25 \times 50 \times 40 = 2500 \text{ W}$$

هـ- الحرارة المكتسبة من الأشخاص Heat of Occupants

يعطي شاغلو الأماكن المكيفة حرارة تتوقف على طبيعة حالة كل شخص . يعطي الإنسان حرارة محسوسة نتيجة اختلاف درجة حرارة جسمه ($37^{\circ}C$) عن درجة الراحة داخل المكان المكيف كما يعطي حرارة كامنة نتيجة تبخر بخار الماء داخل الرئة وتبخر العرق من سطح جسمه المعرض للهواء .
و تسرب الحرارة التي يولدها الإنسان بإحدى ثلاث طرق :

بالإشعاع كحرارة محسوسة ، بالحمل كحرارة محسوسة وتبخر الرطوبة التي يفرزها جسم الإنسان بشكل حرارة كامنة. وكلما زادت درجة حرارة البصيلة الجافة في الفضاء المكيف كلما زاد اعتماد الجسم على التبخر لتأمين تبريده. وبذلك يزداد الحمل الحراري الكامن ويلعب مستوى النشاط والحركة للإنسان دورا هاما في تسييم الحمل الحراري من الأشخاص إلى كامن ومحسوسة كذلك في المعدل الأيض metabolic rate الكلي. الجدول التالى يوضح متوسط الكسب الحراري المتوقع من

الأشخاص لمختلف التطبيقات عند أحوال منطقة الراحة .

حالة الإنسان	الاستخدام	حرارة محسوسة	حرارة كامنة	المجموع
جالس ومستريح	مسرح	66	31	97
جالس ويعمل عمل خفيف	مكتب - شقة - فندقى	72	45	117
يزاول عمل متوسط	مكتب - شقة - فندقى	73	59	132
واقف ويزاول عمل خفيف	محلات تجارية	73	59	132
يمشي ببطء	مصرف	73	73	146
جالس	مطعم	81	81	162
يزاول شغل بسيط	مصنع	81	139	220
عامل متحرك	مصنع	81	139	220
عامل يزاول شغل متوسط	مصنع	88	204	292
عامل يزاول شغل ثقيل	مصنع	170	255	425
شخص يزاول رياضة	مصنع	170	255	425

جدول (٢ - ٢٢) : الكسب الحراري للأشخاص (w)

تعبير الحرارة المحسوسة التي يعطيها شاغلي المكان بالمعادلة التالية:

$$Q_{p_s} = n \times q_{p_s} \times (D.F.)$$

وتعبير الحرارة الكامنة التي يعطيها شاغلي المكان بالمعادلة التالية:

$$Q_{p_L} = n \times q_{p_L} \times (D.F.)$$

حيث إن:

n = عدد الأشخاص داخل المكان المكيف .

. معامل التباين (Diversity Factor) والذي يأخذ في الاعتبار عدم تواجد كل الأشخاص في نفس

خطة حمل الذروة ويعين من الجداول . DF.=

q_{p_s} = معدل الحرارة المحسوسة التي يعطيها كل شخص

q_{p_L} = معدل الحرارة الكامنة التي يعطيها كل شخص

مثال ٦

احسب الحمل الحراري الكامن، المحسوس والكلبي الناتج عن الأشخاص إذا كان عدد الأشخاص 100 يزاولون عملاً بسيطاً. ومتواجدين جميعاً (DF=1)

الحل:

من الجدول السابق نجد إن الحرارة الناتجة لكل شخص هي:

$$q = 229 \text{ W} \quad \text{و} \quad q_i = 139 \text{ W} \quad \text{و} \quad q_r = 81 \text{ W}$$

$$Q_{p_s} = 100 \times 81 = 8100 \text{ W} \quad \text{الحرارة المحسوسة لكل الأشخاص}$$

$$Q_{p_i} = 100 \times 139 = 13900 \text{ W} \quad \text{الحرارة الكامنة لكل الأشخاص}$$

$$Q_p = 100 \times 220 = 22000 \text{ W} = 22.0 \text{ kW} \quad \text{الحرارة الكلية لكل الأشخاص}$$

$$Q_p = Q_{p_s} + Q_{p_i} \quad \text{أو الحرارة الكلية لكل الأشخاص}$$

$$Q_p = 8100 + 13900 = 22000 \text{ W} = 22.0 \text{ kW}$$

معامل التباين		الاستخدام
الإضاءة	الأشخاص	
0.85 - 0.70	0.90 - 0.70	مكاتب
0.50 - 0.30	0.60 - 0.40	شقق. فنادق
1.00 - 0.90	0.80 - 0.90	محلات تجارية
0.90 - 0.80	0.85 - 0.95	مصانع

جدول (٢ - ٢٢): معامل التباين

و. حرارة المعدات Heat of Equipment

قد توجد داخل الأماكن المكيفة أجهزة ومعدات بعضها تعطي حرارة محسوسة فقط كالترانزيستورات وآلات التصوير... الخ وبعضها تعطي إضافة إلى الحرارة المحسوسة حرارة كامنة. تحدد حرارة كل جهاز أو معدة من الجداول أو الكتلوجات.

في حالة الموتورات يعين الحمل الحراري لها (Q_E) من المعادلة التالية :

$$Q_E = \sum (1 - \eta) E$$

حيث إن:

E = القدرة اللازمة للمعدة

η = كفاءة الموتور

مثال ٧

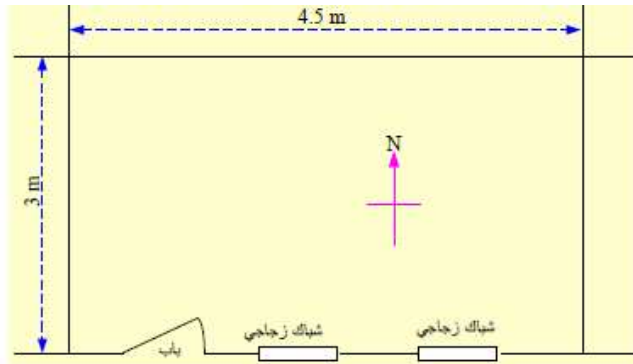
احسب الحمل الحراري الناتج عن استعمال عدد 2 موتور كهربائي قدرة كل منها 0.5 kW وكفاءتها 70%.

الحل :

$$\begin{aligned} Q_E &= \sum (1 - \eta) E \\ &= 2 \times (1 - 0.7) \times 0.5 = 0.30 \text{ kW} \end{aligned}$$

مثال ٨ :

الغرفة الموضحة أبعادها $4.5m \times 3.0m \times 3.0m$ ومكيفة عند $26^\circ C (db), 50\% RH$ وشروط التصميم الخارجية $43^\circ C (db), 26^\circ C (wb)$ ، معامل انتقال الحرارة الكلي للزجاج ، الحوائط الأرضية والسقف والأبواب $6.42 W/m^2K$ ، $1.35 W/m^2K$ ، $1.6 W/m^2K$ ، $1.6 W/m^2K$ على التوالي . درجة حرارة الأماكن المجاورة للغرفة (بما فيها الأرضية والسقف) مثل ب $8^\circ C$ عن درجة حرارة الوسط الخارجي . مساحة الزجاج للحائط الجنوبي $4 m^2$ ومساحة الباب الخشبي $3 m^2$. فرق درجات الحرارة الإضافي للشمس $12^\circ C$. وحرارة الشمس المكتسبة للزجاج $355 W/m^2$. الهواء النقي لكل شخص $10 L/s$. الغرفة تحتوي على أربع لمبات فلورسنت قدرة $60 W$ وبالعرفة عدد 3 أشخاص يعطي كل واحد منهم $72 W$ حرارة كامنة و $45 W$ حرارة محسوسة . أوجد الحمل الكلي للغرفة.



شكل (٢ - ٢٠) : مقال

الحل :

$$Q_w = 1438.86W = 1.439kW \quad (\text{جدول ٢ - ٢٢}) \quad \text{حمل انتقال الحرارة للجدران}$$

الحرارة المكتسبة للجدران - حرارة الإشعاع للزجاج + تأثير الشمس للجدران (الجنوبي)

$$Q_{rad} = A \times I \times (SC) \quad \text{حرارة الاشعاع للزجاج}$$

$$SC = 0.83 \quad \text{ومن الجداول}$$

$$Q_{rad} = A \times I \times (SC) \\ = 4 \times 355 \times 0.83 = 1178.6 W$$

$$Q_{sun} = \Sigma(UA\Delta T_s) \quad \text{الكسب الحراري للجدران نتيجة أشعة الشمس}$$

$$Q_{sun} = (UA\Delta T_s) \quad \therefore \text{كمية الحرارة المكتسبة للجدران الجنوبية}$$

$$= 1.35 \times 6.5 \times 12 = 105.3 W$$

الحرارة الكلية نتيجة أشعة الشمس

$$Q_{tot} = 1178.6 + 105.3 = 1283.9 W = 1.284 kW$$

$$Q_l = N \times P \times F \quad \text{حمل الإضاءة}$$

$$= 4 \times 60 \times 1.25 = 300W = 0.300kW$$

$$Q_{p_s} = n \times q_{p_s} \times (D.F.) \quad \text{حمل الأشخاص المحسوس}$$

$$= 3 \times 72 \times 1 = 216 W$$

$$Q_{p_l} = n \times q_{p_l} \times (D.F.) \quad \text{حمل الأشخاص الكامن}$$

$$= 3 \times 45 \times 1 = 135 W$$

$$Q_p = Q_{p_s} + Q_{p_l} \quad \text{الحرارة الكلية المكتسبة من الأشخاص}$$

$$= 216 + 135 = 351W = 0.351kW$$

حمل التهوية:

من الخريطة السيكرومترية :

$$h_o = 81 \text{ kJ/kg}$$

$$v_o = 0.916 \text{ m}^3/\text{kg} \quad \text{للأحوال الخارجية}$$

$$h_i = 58 \text{ kJ/kg}$$

للأحوال الداخلية

$$V = 3 \times 10 = 30 \text{ L/s} = 0.030 \text{ m}^3/\text{s}$$

المعدل الحجمي لهواء التهوية

$$\dot{m} = \frac{V}{v_o} = \frac{0.030}{0.916} = 0.033 \text{ kg/s}$$

معدل سريان هواء التهوية

$$Q_v = \dot{m}(h_o - h_i)$$

حمل التهوية

$$= 0.033(81 - 58) = 0.759 \text{ kW}$$

$$Q_R = Q_w + Q_{soi} + Q_i + Q_p + Q_v$$

حمل الغرفة الكلي (Q_R)

$$= 1.439 + 1.284 + 0.300 + 0.351 + 0.759 = 4.133 \text{ kW}$$

$$Q_w = \sum UA(T_o - T_i)$$

الحرارة المنتقلة خلال الجدران

$Q_w \{W\}$	$(T_o - T_i)$	$A(m^2)$	$U\{W/m^2K\}$	
109.35	9	9.0	1.35	الجدران الشرقية
109.35	9	9.0	1.35	الجدران الغربية
149.175	17	6.5	1.35	الجدران الجنوبية
164.025	9	13.5	1.35	الجدران الشمالية
436.56	17	4.0	6.42	الشبائيك الزجاجية
81.6	17	3.0	1.6	الأبواب الخشبية
194.4	9	13.50	1.6	الأرضية
194.4	9	13.50	1.6	السقف
1438.86				

جدول (٢ - ٢٤): مثال

حساب أحمال التسخين Heating Load Calculation

تتسم الحرارة المفقودة من الحيز المكيف إلى مجموعتين :-

- أ - انتقال الحرارة خلال العناصر المحيطة والمكونة للحيز المكيف كالجدران ، الأرضية ، السقف ، الزجاج - الخ
 - ب - الحمل الحراري نتيجة تسرب الهواء من خلال الشقوق و الفتحات أو الحمل الحراري اللازم لتدفئة هواء التنفس الخارجي .
- يجب الأخذ في الاعتبار سرعة الرياح التي تؤثر على حمل التسرب وكذلك تزيد من المشاومة الخارجية للأسطح المؤثرة في حمل التوصيل الحراري (h_o) .
- غالباً ما يكون وقت حساب حمل التسخين في ساعات الليل أي أنه غالباً ما يهمل حمل التوصيل بالإشعاع كما أنه يمكن إهمال بعض الأحمال (مثل الإضاءة والأشخاص) التي لا تؤثر كثيراً على حمل التسخين عندئذٍ إلا في المسارح والمعارض أو الأماكن التجارية.

يمكن الأخذ في الاعتبار الآتي عند حساب حمل الانتقال بالنسبة للأرضية :-

- إن فرق درجات الحرارة بين سطح الأرضية والأحوال الخارجية يكون غالباً في حدود $15^{\circ}C$
- يلاحظ إنه في حالة أحوال الشتاء المعتدلة ، يمكن إهمال معدل انتقال الحرارة خلال الأرضية (adiabatic conditions)

عند الأخذ في الاعتبار أحمال الأشخاص والإضاءة والمعدات فإنها تثقل من حمل التسخين للحيز المكيف أي أنها عامل مساعد لأحمال التسخين تستعمل نفس الشوائب السابفة لإيجاد أحمال التسخين.

تحليل الأحمال الحرارية:

لإيجاد معامل الحرارة المحسوس (SHF)، لابد من تحليل الأحمال الحرارية إلى أحمال محسوسة وأحمال كامنة

$$SHF = \frac{Q_s}{Q_r} = \frac{Q_s}{Q_s + Q_l}$$

حيث:

$Q_s = \{W\}$	الحمل المحسوس للحيز
$Q_l = \{W\}$	الحمل الكامن للحيز المكيف
$Q_r = \{W\}$	الحمل الكلي

وعليه يمكن تصنيف الأحمال الحرارية كالآتي:

- أحمال الجدران: أحمال محسوسة
- أحمال الكسب الحراري نتيجة الإشعاع الشمسي: أحمال محسوسة
- أحمال الإضاءة: أحمال محسوسة
- أحمال التهوية: محسوسة وكامنة
- أحمال التهوية: أحمال محسوسة وكامنة
- أحمال الأجهزة والمعدات: تعتمد على نوعية المعدة أو الجهاز

مثال ٩:

الرسم الت إلى يبين مبنى مكيف عند $24^{\circ}C(db), 50\%RH$. للمبنى جدار زجاجي من الناحية الجنوبية بطول $24m$ وارتفاع $4.25m$ و 3 أبواب خشبية أبعاد كل باب $2m \times 2.5m$. معامل انتقال الحرارة الكلي لمكونات المبنى كالتالي:

- الحوائط $U = 0.7 W/m^2K$
- السقف $U = 0.5 W/m^2K$
- الشبابيك الزجاجية $U = 3.2 W/m^2K$
- الأبواب $U = 1.6 W/m^2K$

- عدد الأشخاص بالمبنى 100

- كمية حرارة الأيض لكل شخص $72 W$ حرارة محسوسة و $45 W$ حرارة

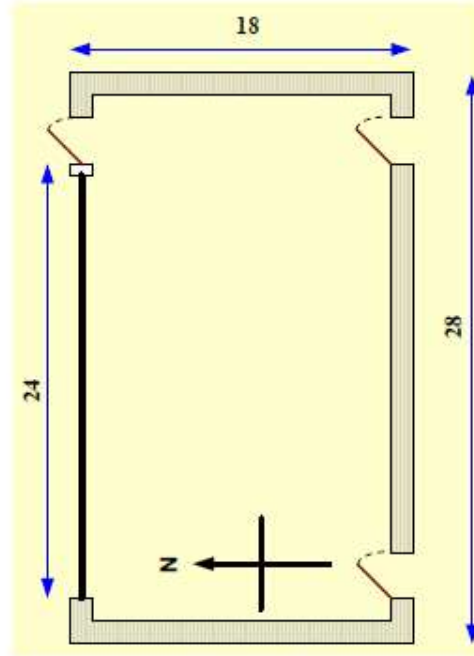
كامنة

- معدل التهوية للمبنى لكل شخص $5 L/s$

- الإضاءة $10 W/m^2$

باعتبار الأحوال الخارجية التالية $10^{\circ}C (db), 6^{\circ}C (db)$ ، أوجد الحمل المحسوس،

الكامن والكلي ومن ثم أوجد معامل الحرارة المحسوس للغرفة.



شكل (٢ - ٢١): مثال

الحل:

بما إن درجات الأحوال الخارجية تقل عن درجات الحرارة للأحوال الداخلية

فالأحوال هي شتاء وعليه يمكن إعمال الحرارة المكتسبة بالإشعاع وكذلك انتقال الحرارة عن طريق الأرضية وعليه تكون الأحمال الحرارية هي:

$$Q_w = \Sigma UA(T_o - T_i) \quad \text{انتقال الحرارة بالتوصيل للجدران}$$

حمل انتقال الحرارة بالتوصيل للجدران (Q_w) (انظر جدول ٢ - ٢٤)

$$Q_w = -10713.5 \text{ W} = -10.714 \text{ kW}$$

$$Q_{i1} = 10 \times 28 \times 18 \quad \text{حمل الإضاءة}$$

$$= 5040 \text{ W} = 5.040 \text{ kW}$$

$$Q_{p_s} = n \times q_{p_s} \times (D.F.) \quad \text{حمل الأشخاص المحسوس}$$

$$= 100 \times 72 \times 1 = 7200 \text{ W} = 7.200 \text{ kW}$$

$$Q_{p_l} = n \times q_{p_l} \times (D.F.) \quad \text{حمل الأشخاص الكامن}$$

$$= 100 \times 45 \times 1 = 4500 \text{ W} = 4.500 \text{ kW}$$

$$Q_p = Q_{p_s} + Q_{p_l} \quad \text{الحرارة الكلية المكتسبة من الأشخاص}$$

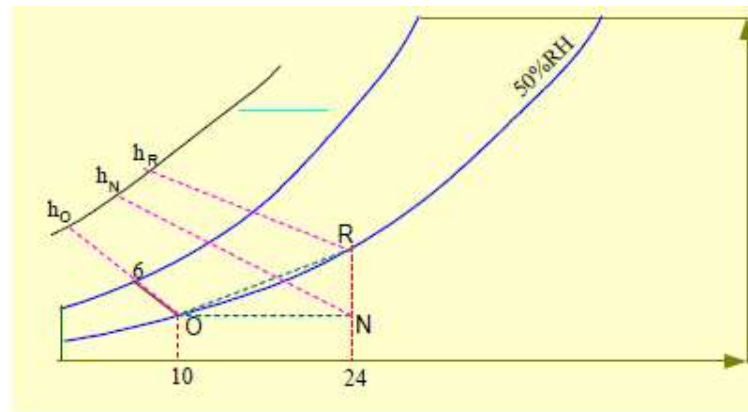
$$= 7200 + 4500 = 11700 \text{ W} = 11.700 \text{ kW}$$

$Q_w \{W\}$	$(T_o - T_i)$	$A(m^2)$	$U\{W/m^2K\}$	
-749.7	-14	76.5	0.7	الجدران الشرقية
-749.7	-14	76.5	0.7	الجدران الغربية
-957.95	-14	8.5	0.7	الجدران الجنوبية
-83.3	-14	102	0.7	الجدران الشمالية
-4569.6	-14	102	3.2	الشبابيك الزجاجية (الشمالية)
-33.6	-14	15	1.6	الأبواب الخشبية
-3528	-14	504	0.5	السقف
-10713.5	انتقال الحرارة بالتوصيل للجدران			

جدول (٢ - ٢٥) : مقال ٩

حمل التهوية:

من الخريطة السيكلومترية:



شكل (٢ - ٢٢) : مقال ٩

$$h_r = 48.5 \text{ kJ/kg} \quad v_o = 0.807 \text{ m}^3/\text{kg} \quad \text{للأحوال الخارجية}$$

$$h_o = 20.5 \text{ kJ/kg} \quad h_N = 34.5 \text{ kJ/kg} \quad \text{للأحوال الداخلية}$$

$$\dot{V} = 5 \times 100 = 0500 \text{ L/s} = 0.500 \text{ m}^3/\text{s} \quad \text{المعدل الحجمي لهواء التهوية}$$

$$\dot{m} = \frac{\dot{V}}{v_o} = \frac{0.500}{0.807} = 0.62 \text{ kg/s} \quad \text{معدل سريان هواء التهوية}$$

$$Q_{v_s} = \dot{m}(h_o - h_N) \quad \text{حمل التهوية المحسوس}$$

$$= 0.62(20.5 - 34.5) = -8.680 \text{ kW}$$

$$Q_{v_l} = \dot{m}(h_N - h_R) \quad \text{حمل التهوية الكامن}$$

$$= 0.62(34.5 - 48.5) = -8.680 \text{ kW}$$

$$Q_v = \dot{m}(h_o - h_R)$$

$$= 0.62(20.5 - 48.5) = -17.36 \text{ kW}$$

$$Q_v = Q_{v_s} + Q_{v_l} \quad \text{أو}$$

$$= -8.680 + -8.680 = -17.36 \text{ kW}$$

حمل الغرفة الكلي (Q_{RT})

حمل كامن (kW) Q_{Rl}	حمل محسوس (kW) Q_{Rs}	
	-10.714	حمل انتقال الحرارة بالتوصيل للجدران (Q_w)
	5.040	حمل الإضاءة (Q_L)
4.500	7.200	الحرارة الكلية المكتسبة من الأشخاص (Q_p)
-8.680	-8.680	حمل التهوية (Q_v)
-4.180	-7.154	حمل الغرفة الكلي (Q_{RT})

جدول (٢ - ٢٦): مثال ٩

$$Q_{RT} = Q_{Rs} + Q_{Rl} \quad \text{حمل الغرفة الكلي}$$

$$= -7.154 - 4.180 = -11.334 \text{ kW}$$

$$SHF = \frac{Q_{RS}}{Q_{Rr}} = \frac{-7.154}{-11.334} = 0.63 \quad \text{معامل الحرارة المحسوس للغرفة}$$

الخلاصة

-العوامل التي تؤثر على راحة الإنسان هي : درجة الحرارة، الرطوبة ، حرارة الإشعاع : سرعة الهواء ، حركة الشخص وثقافة الهواء.

- خريطة منطلقة الراحة : تعطي العلاقات المختلفة بين درجات الحرارة والرطوبة والتي يشعر فيها للشخص البالغ بالراحة وهو في حالة مستريح أو يزاول نشاطا خفيفا ويلبس لباسا عاديا عند هواء منخفض السرعة

- الأحمال الحرارية تنقسم إلى أحمال محسوسة وأحمال كامنة.

- الأحمال الحرارية للحيز المكيف تكون نتيجة:

أ - انتقال الحرارة بالتوصيل خلال الجدران

ب - الكسب الحراري بالإشعاع والتوصيل نتيجة أشعة الشمس

ج - أحمال التهوية و/أو التسرب

د - الحرارة المكتسبة نتيجة وجود الأشخاص

هـ - الحرارة المكتسبة من الإضاءة

و - الحرارة المكتسبة من الأجهزة والمعدات

- تستعمل نفس المعادلات لأحمال التبريد والتسخين. وعند حساب أحمال التسخين يمكن إهمال الحرارة المكتسبة نتيجة الإشعاع والتوصيل نتيجة أشعة الشمس نسبة لأن أحمال التسخين تؤخذ عادة بالليل. كما إنه يمكن إهمال أحمال الأشخاص والإضاءة إلا في المحلات التجارية والمسارح.

- يمكن تقليل الأحمال الحرارية للمبنى عن طريق :

أ - استعمال مواد بناء لها معامل توصيل حراري منخفض كالعوازل مثلا

ب - تجنب الألوان الغامقة في المباني

ج - تقليل نسبة المساحات الزجاجية في المبنى .

د - للمساحات الزجاجية يمكن عمل ستائر خارجية و استعمال زجاج ذو طبقتين double-glazing مع مراعاة التظليل للزجاج.

هـ - أحكام المبنى للتقليل من هواء التسرب

و - استعمال الإضاءة المناسبة واللمبات ذات الكفاءة الحرارية العالية.

تمارين

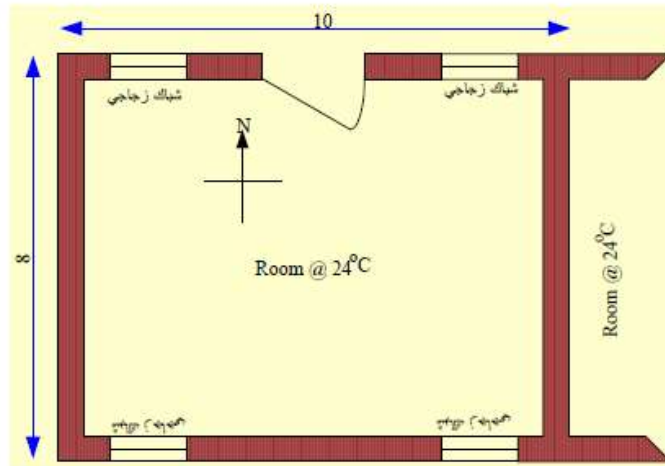
- ١ - اذكر خمسة من العوامل التي تؤثر على راحة الإنسان ؟
- ٢ - ما المشهود بعوامل التصميم الداخلية والخارجية ؟ وكيف تختارهما؟
- ٢ - حائط أبعاده $4m \times 3m$ وله معامل حراري كلي $U = 0.57W/m^2K$ بها باب أبعاده $1m \times 2m$ وله معامل حراري $U = 1.6W/m^2K$ وأيضا به نافذة زجاجية أبعاده $1.5m \times 0.75m$. معامل انتقال الحرارة الكلي للزجاج $U = 3.2W/m^2K$. أوجد معدل انتقال الحرارة خلال هذا الحائط ومكوناته إذا كان فرق درجات الحرارة بين الداخل والخارج يساوي $\Delta T = 16K$.
- ٤ - مكتب أبعاده $8m \times 6m \times 3m$ ومعدل تغير مواء التهوية للمكتب $ACH=2$. أوجد معدل التهوية الحجمي للمكتب.
- ٥ - مكتب أبعاد مساحته $8m \times 6m$ ، يراد إضاءته بمعدل $60 W/m^2$. أوجد عدد اللمبات قدرة $40 W$ التي يجب تركيبها للمكتب وأيضا حمل الإضاءة في حالة استعمال:
 - أ . لمبات فلورسنت
 - ب . لمبات عادية
- ٦ - الرسم أدناه يبين غرفة طولها $10 m$ وعرضها $8 m$ وارتفاعها $3 m$ وبها عدد واحد باب مساحته $3 m^2$ وأربع شبابيك زجاج مساحه كل واحد منها $1.5 m^2$. ودرجة حرارة الغرفة $24^\circ C$ كما موضح وأيضا درجة حرارة الغرفة المجاورة لها $24^\circ C$. إذا علمت درجات الحرارة التالية:
 - . درجة الحرارة الجافة الخارجية $40^\circ C$
 - . درجة حرارة التربة $27^\circ C$
 - . فرق درجات الحرارة نتيجة الشمس للناحية الجنوبية $7^\circ C$
 - . فرق درجات الحرارة نتيجة الشمس للناحية الغربية $3^\circ C$
 ومعامل التوصيل الحراري الكلي (U) كما يلي:

. الحوائط	$2.4 W/m^2 K$
. الأرضية	$0.6 W/m^2 K$
. الباب	$2.0 W/m^2 K$
. الشبابيك	$5.6 W/m^2 K$

 ومعدل اكتساب الحرارة خلال الزجاج بالإشعاع لكل من:

الاتجاه الغربي	$300 W/m^2$
الاتجاه الجنوبي	$200 W/m^2$

احسب معدل انتقال الحرارة خلال الجدران مع إعمال انتقال الحرارة خلال السقف (لوجود غرفة في الدور العلوي منها عند نفس درجة الحرارة).



٧ - الرسم أدناه يوضح مكتباً براد تكييفه. تم معرفة المعلومات الأولية التالية:

- أحوال المكتب الداخلية $24^{\circ}C(db), 50\%RH$

- الأحوال الخارجية $35^{\circ}C(db), 26^{\circ}C(wb)$

- عدد شاغلي المكتب 30 شخصاً

- الإضاءة 400 W

- ارتفاع السقف 3 m

- المبنى به 6 شبابيك زجاجية أبعاد كل منها $1.2m \times 3m$ و عدد 2 باب أبعادها كالاتي :

$1.5m \times 3m$ من الناحية الشرقية و $1.5m \times 1.2m$ من الاتجاه الجنوبي كما في الرسم.

- المباني المجاورة والمبنى الذي يعلو المكتب عند درجة حرارة $30^{\circ}C(db)$ بينما المبنى الذي تحت

المكتب عند درجة حرارة $24^{\circ}C(db)$

- معامل انتقال الحرارة الكلي كما يلي :-

• الحوائط الخارجية $U = 1.6 W/m^2K$

• الحوائط الداخلية (بين المباني) $U = 2.5 W/m^2K$

• السقف والأرضية $U = 1.5 W/m^2K$

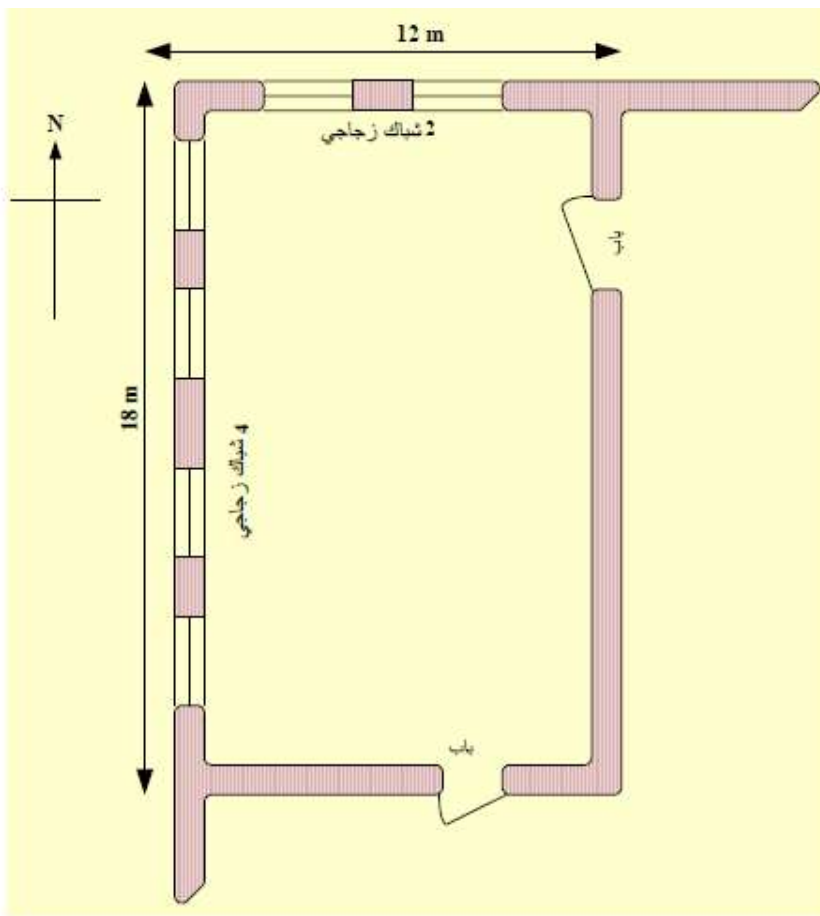
• الشبابيك الزجاجية $U = 3.2 W/m^2K$

• الأبواب $U = 1.8 W/m^2K$

بافتراض قيم مناسبة لتأثير الشمس ومعدلات التهوية، أوجد الحمل الكلي للمبنى.

أوجد الحمل الحراري للمبنى إذا كانت الأحوال الخارجية $10^{\circ}C(db), 6^{\circ}C(db)$ مع عمل أي افتراضات

جديدة تراها مناسبة مع التعليل.



اختبار ذاتي

السؤال الأول

- ضع علامة (✓) للإجابة الصحيحة وعلامة (×) للإجابة الخاطئة:
- (أ) الهواء الجوي عبارة عن 80% أكسجين و 20% نيتروجين ()
- (ب) عند تسخين الهواء الرطب تزداد رطوبته النسبية ()
- (ج) الرطوبة النسبية المنخفضة للهواء تساعد على تبخر العرق من الجسم ()
- (د) هواء عند $35^{\circ}C(db), 30\%RH$ تم تبريده إلى $12^{\circ}C(db), 10^{\circ}C(wb)$ اذن يحدث عندئذ تكثف لبخار الماء ()
- (هـ) الستائر على المساحات الزجاجية تزيد من عملية انتقال الحرارة للمبني .
- (و) كلما زاد عدد الأشخاص لحيز ما شتاء كلما قل حمل التسخين للمبني ()
- (ز) هواء جوي عند $12^{\circ}C, 10^{\circ}C$ ، عليه تكون درجة الحرارة الرطبة هي $12^{\circ}C$ والحرارة الجافة هي $10^{\circ}C$ ()
- (ح) كلما زادت درجة حرارة الهواء ، كلما زاد حجمه النوعي ()
- (ط) معامل التلامس للصف التبريد يعتمد على نوعية ملف التبريد فقط ()
- (ك) عملية الترطيب بالبخار تشريبياً مع ثبوت درجة الحرارة الجافة ()

السؤال الثاني

وحدة مناولة هواء (AHU) تتكون من مرطب بخار وملف تسخين على التو إلى . الحمل المحسوس للحيز هو 40 kW ومعامل الحرارة المحسوس للحيز يساوي 80%. تم خلط 60% من الهواء الراجع مع 40% من الهواء النقي . تم إعطاء المعلومات التالية :

- الأحوال الداخلية $25^{\circ}C(db), 50\%RH$
- الأحوال الخارجية $10^{\circ}C(db), 6^{\circ}C(wb)$
- درجة حرارة هواء التغذية للغرفة عند الأحوال الداخلية $35^{\circ}C(db)$

مستعملاً المعلومات المعطاة ، ارسم العمليات المذكورة على الخريطة السيكمرومترية ومن ثم أوجد :

(i) - معدل سريان هواء التغذية للغرفة

(ii) - سعة ملف التسخين

(iii) - كمية بخار الترطيب

السؤال الثالث

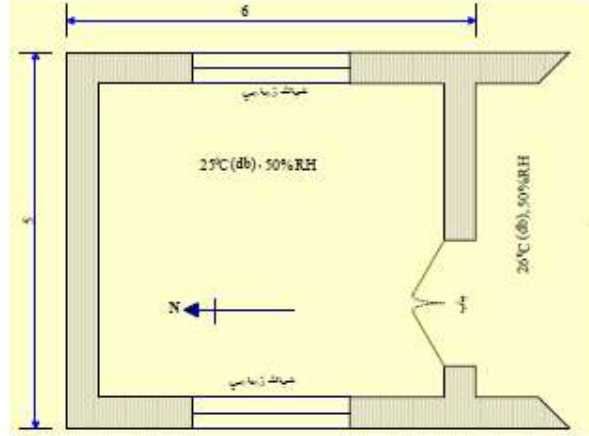
مكتب أبعاده $6m \times 5m \times 3m$ ، به عدد 2 شباك زجاجي مساحة كل شباك $3m \times 2m$ وباب خشبي واحد أيضاً أبعاده $1.5m \times 2m$ (كما في الرسم المرفق). المكتب به عدد 10 أشخاص وكمية الحرارة الكلية الناتجة من الشخص الواحد هي 132 W . إضاءة المكتب تتم عن طريق 16 لمبة فلورسنت قدرة كل لمبة 50 W . معدل تغير الهواء للمكتب $ACH=2$. أحوال التصميم الداخلية هي $25^{\circ}C(db), 50\%RH$ بينما أحوال التصميم الخارجية هي $10^{\circ}C(db), 6^{\circ}C(wb)$. المكتب المجاور عند درجة حرارة $26^{\circ}C(db)$.

- معامل انتقال الحرارة الكلي لمواد بناء الغرفة هي :

- ◆ معامل انتقال الحرارة الكلي للحوائط $1.6 W/m^2 K$
- ◆ معامل انتقال الحرارة الكلي للمساحات الزجاجية $3.2 W/m^2 K$
- ◆ معامل انتقال الحرارة الكلي للباب الخشبي $1.8 W/m^2 K$

احسب الاتي:

- أ . اوجد حمل الحوائط الرأسية بما في ذلك الشباك الزجاجي والباب باعتبار فرق درجات الحرارة
- ب . حمل الأشخاص
- ج . حمل الاضاءة
- د . حمل التهوية .



الحل:

السؤال الأول

ضع علامة (✓) للإجابة الصحيحة وعلامة (×) للإجابة غير الصحيحة :

- أ) . الهواء الجوي عبارة عن 80 % أكسجين و 20 % نيتروجين (×)
- ب) عند تسخين الهواء الرطب تزداد رطوبته النسبية (×)
- ج) . الرطوبة النسبية المنخفضة للهواء تساعد على تبخر العرق من الجسم (✓)
- د) هواء عند $35^{\circ}C(db), 30\%RH$ تم تبريده إلى $12^{\circ}C(db), 10^{\circ}C(wb)$ إذن يحدث عندئذ تكثف لبخار الماء (✓)
- هـ) الستائر على المساحات الزجاجية تزيد من عملية انتقال الحرارة للمبنى (×).
- و) كلما زاد عدد الأشخاص لحيز ما شتاء كلما قل حمل التسخين للمبنى (✓)
- ز) هواء جوي عند $12^{\circ}C, 10^{\circ}C$ ، عليه تكون درجة الحرارة الرطبة هي $12^{\circ}C$ والحرارة الجافة هي $10^{\circ}C$ (×)
- ح) كلما زادت درجة حرارة الهواء ، كلما زاد حجمه النوعي (✓)
- ط) معامل التلامس ملف التبريد يعتمد على نوعية ملف التبريد فقط (×)
- ك) عملية الترطيب بالبخار مع ثبوت درجة الحرارة الجافة (✓)

السؤال الثاني

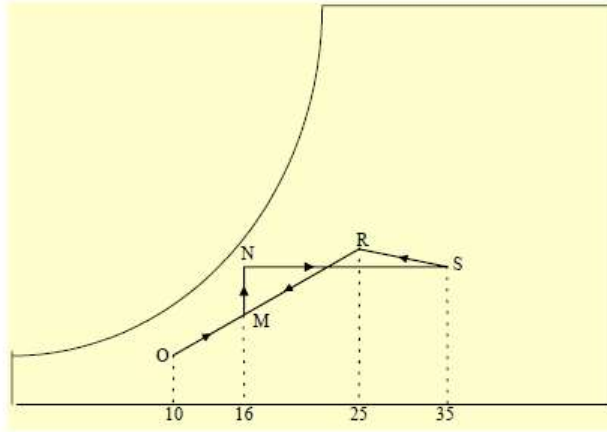
لإيجاد درجة الحرارة الجافة للنشطة الخلط من المعادلة التالية:

$$T_M = \frac{\dot{m}_O T_O + \dot{m}_R T_R}{\dot{m}_O + \dot{m}_R}$$

$$= \frac{0.4 \times 10 + 0.6 \times 25}{0.4 + 0.6}$$

$$= 16^\circ \text{C}$$

عليه يمكن تحديد النشطة M بين النشطتين O و R وبشيمة درجة الحرارة الجافة للنشطة M تساوي 16°C بعدما يتم رسم SHF وبشيمة 0.8 من النشطة R إلى النشطة S عند درجة الحرارة الجافة 35°C كما موضح في السؤال



الخط NS يمثل التسخين المحسوس والخط MN عملية ترطيب بالبخار تشريباً عليه يكون الشكل كالتالي:

من الشكل السابق نجد إن:

$$h_N = 58.5 \text{ kJ/kg}$$

$$w_N = 0.0092 \text{ kg/kg}$$

$$h_R = 39.5 \text{ kJ/kg}$$

$$w_R = 0.0065 \text{ kg/kg}$$

معدل سريان هواء التغذية (m)

$$\dot{m} = \frac{Q_s}{c_p \times \Delta T}$$

$$= \frac{40}{1 \times 10} = 4 \text{ kg/s}$$

سعة ملف التسخين (Q_{he})

$$Q_{he} = \dot{m} \Delta h = \dot{m} (h_N - h_R)$$

$$= 4 \times (58.5 - 39.5)$$

$$= 76 \text{ kW}$$

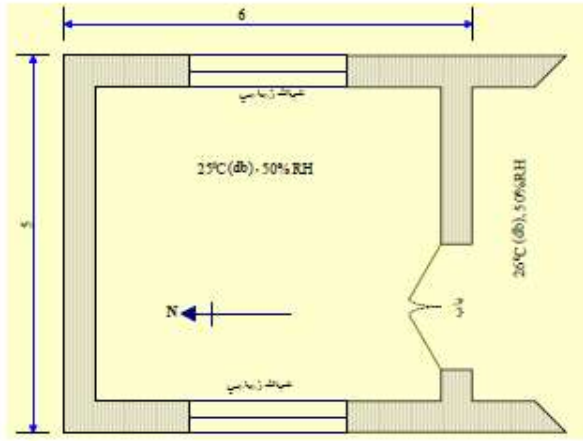
كمية ماء الترطيب (\dot{m}_w)

$$\dot{m}_w = 3600 \dot{m} (w_N - w_R)$$

$$= 3600 \times 4 \times (0.0092 - 0.0065)$$

$$= 38.88 \text{ L/hr}$$

السؤال الثالث



أ. أحمال الحوائط الرأسية

المعادلة :

$$Q_w = \sum AU\Delta T$$

$$\Delta T = T_o - T_i$$

Q_w W	Q_w W	ΔT °C	U W / m ² K	A m ²	البيان / الاتجاه
					الحوائط
	-360	-15	1.6	15	الشمال
	19.2	01	1.6	12	الجنوب
	-288	-15	1.6	12	الشرق
	-288	-15	1.6	12	الغرب
-916.8					
					الشبابيك الزجاجية
	-288	-15	3.2	6	الشرق
	-288	-15	3.2	6	الغرب
-576					
					الأبواب
	-81	-15	1.8	3	الجنوب
-1573.8					

انتقال الحرارة من الخارج إلى داخل الغرفة $Q_w = 1573.8 W \approx 1.574 kW$

حمل الأشخاص (Q_p)

$$\begin{aligned} Q_p &= N \times q_p \\ &= 10 \times 132 \\ &= 1320 W = 1.320 kW \end{aligned}$$

حمل الإضاءة (Q_l)

$$\begin{aligned} Q_l &= N \times F \times P \\ &= 16 \times 1.25 \times 50 \\ &= 1000 W = 1.000 kW \end{aligned}$$

حمل التهوية (Q_v)

$$V = 6 \times 5 \times 3$$

$$= 90 \text{ m}^3$$

حجم الغرفة

من الخريطة السيكرومترية

$$v_o = 0.806 \text{ m}^3 / \text{kg}$$

الحجم النوعي للهواء التغذوية (مواى خارجي)

$$h_R = 50.5 \text{ kJ} / \text{kg}$$

$$h_o = 20 \text{ kJ} / \text{kg}$$

طاقة الإنتالبي الداخلية والخارجية

معدل سريان مواى التهوية (m)

$$m = \frac{V}{3600v_o}$$

$$= \frac{90}{3600 \times 0.806}$$

$$= 0.031 \text{ kg} / \text{s}$$

حمل التهوية

$$Q_v = m(h_o - h_R)$$

$$= 0.031(20 - 50.5)$$

$$= -0.9455 \text{ kW}$$

(إشارة السالب تعني إن الحرارة منتقلة من الخارج إلى الداخل وليس العكس)

م. نادر دريدي