

Universidade Federal do Paraná

Setor de Tecnologia

Departamento de Engenharia Mecânica



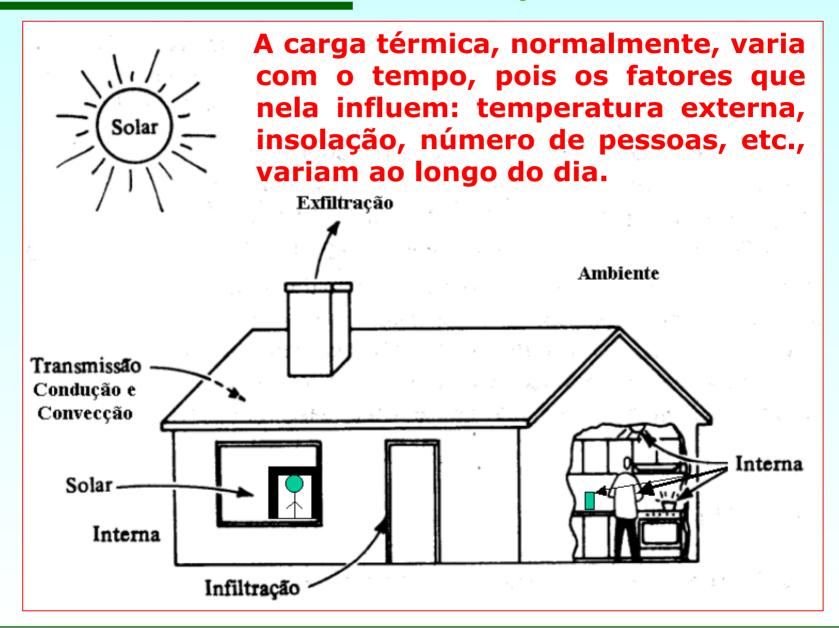
TM-182 REFRIGERAÇÃO E CLIMATIZAÇÃO

Prof. Dr. Rudmar Serafim Matos

A carga térmica é a quantidade de calor sensível e latente, que deve ser retirada (resfriamento) ou colocada (aquecimento) no recinto a fim de proporcionar as condições de conforto desejada ou manter as condições ambientes adequadas para a conservação de um produto ou para realização de um processo de fabricação.

O conhecimento da carga térmica é básico para:

- √ dimensionar a instalação;
- ✓ selecionar equipamentos;
- √ avaliar o funcionamento de equipamentos existentes ou a serem adquiridos;
- ✓ avaliar as alterações necessárias ao sistema que beneficia ambientes, cuja finalidade venha ser alterada.



- Para calcular a carga térmica é necessário:
 - ✓ Obter as características físicas do prédio, dimensões, materiais, etc;
 - ✓ Determinar a localização do prédio, orientação e sombreamento;
 - ✓ Obter informações sobre o clima no local, e especificar os dados de projeto de acordo com normas;
 - ✓ Obter informação sobre iluminação, ocupantes, tipo de ocupação, equipamentos, etc, tudo que possa contribuir para a carga térmica interna;
 - ✓ Especificar o dia típico de cada mês para gerar os valores de pico da carga térmica;
 - ✓ E vários outros...



ABNT-Associação Brasileira de Normas Técnicas

Sede: Rio de Janeiro Av. Treze de Maio, 13 - 28º andar CEP 20003-900 - Caixa Postal 1680 Rio de Janeiro - RJ Tel: PABX (021) 210-3122 Telex: (021) 34333 ABNT - BR Endereço Telegráfico: NORMATÉCNICA DEZ 1980

NBR 6401

Instalações centrais de ar-condicionado para conforto -Parâmetros básicos de projeto

NBR 6401

Copyright @ 1980, ABNT-Associação Brasileira de Normas Técnicas Printed in Brazil/ Impresso no Brasil Todos os direitos reservados

Procedimento

Origem: ABNT - NB-10/1978

CB-04 - Comitê Brasileiro de Máquinas e Equipamentos Mecânicos CE-04:08.04 - Comissão de Estudo de Ar-Condicionado Comercial e Central NBR 6401 - Air-conditioning system - Central air units - Basic parameters for

design - Procedure

Descriptors: Air-conditioning. Central air

Palavras-chave: Ar-condicionado. Central. Parâmetro. Conforto 17 páginas

SUMÁRIO

- 1 Objetivo
- 2 Condições a serem estabelecidas para os recintos
- 3 Elementos para base de cálculo
- 4 Cálculo das cargas térmicas
- 5 Zoneamento dos recintos
- 6 Escolha do tipo de instalação
- 7 Dutos
- 8 Tubulações hidráulicas
- 9 Especificações
- 10 Termo de garantia
- 11 Influências sobre o ambiente externo

2 Condições a serem estabelecidas para os recintos

- 2.1 O condicionamento de ar, qualquer que seja a finalidade a que se destine, implica preliminarmente a limitação entre os seguintes valores preestabelecidos das grandezas discriminadas, representativos das condições que devem coexistir nos recintos, no período de tempo em que se considera a aplicação do processo:
 - a) temperatura do ar no termômetro de bulbo seco;
 - b) umidade relativa do ar;

NBR 6401

- 1. Objetivo
- 2. Condições a serem estabelecidas para o recinto
- 3. Elementos para base de cálculos
- 4. Cálculo das cargas térmicas
- 5. Zoneamento dos recintos
- 6. Escolha do tipo de instalação
- 7. Dutos
- 8. Tubulações hidráulicas
- 9. Especificações
- 10. Termo de garantia
- 11. Influências sobre o ambiente externo

NBR 6401

- TABELA 1. Condições internas para verão
- **TABELA 2. Condições internas para inverno**
- TABELA 3. Recomendações para aplicações de filtros de ar
- TABELA 4. Ar exterior para renovação
- **TABELA 5. Níveis de ruído permissíveis**
- TABELA 6. Condições externas para verão
- TABELA 7. Condições externas para inverno
- TABELA 8. Infiltração de ar
- TABELA 9. Valores para ocupação dos recintos
- TABELA 10. Energia dissipada pelas luminárias
- **TABELA 11. Calor liberado por fonte diversas**
- **TABELA 12. Calor liberado por pessoas**
- TABELA 13. Velocidades recomendadas e máximas para dutos de ar e equipamentos de sistema de baixa pressão
- TABELA 14. Bitolas de chapas para a fabricação de dutos
- rígidos e sistemas de baixa pressão
- TABELA 15. Parâmetros máximos para seleção da tubulação de água

Carga devida à insolação

$$Q_1 = A \times U \Delta T_{ins}$$

Carga devida à condução

$$Q_2 = A \times U \Delta T$$

Carga devida as pessoas

$$Q_3 = n q$$

Carga devido a iluminação

$$Q_4 = P$$

Carga devida aos motores dentro da corrente de ar

$$Q_5 = \frac{P \times 733}{\eta}$$

Carga devida ao ar externo

$$Q_{6s} = \rho_L c_p V_E (t_E - t_S)$$

$$Q_{6L} = \rho_L c_p V_E (w_E - w_S)$$

Carga devido a infiltração

Há dois métodos que permitem a estimativa da carga devido a infiltração: o método das trocas de ar e o método das frestas.

Geralmente no condicionamento de ar procura-se manter positiva a pressão dentro do recinto. Para a pressão ser positiva na sala faz-se a vazão de ar externo, $V_{\rm E}$ igual ou maior que a infiltração.

5.3 EXEMPLO ILUSTRATIVO

EXEMPLO 5.3.1: Calcular a carga térmica de resfriamento e aquecimento, para atender uma sala de computadores (fig. 41) que deverá utilizar um sistema de expansão direta com condensação a água.

BASES DE CÁLCULO:

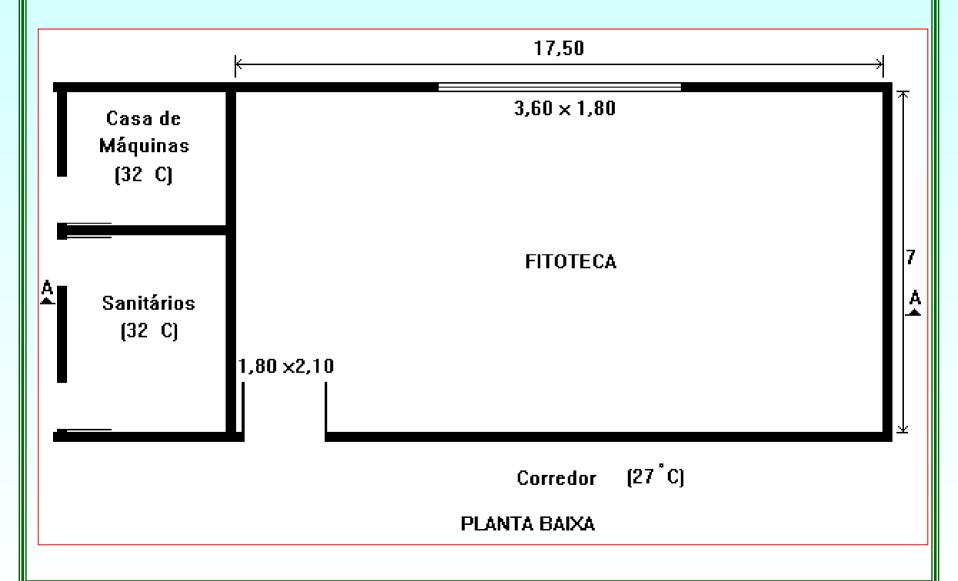
- 1. Local: Rio de Janeiro
- latitude = -23
- longitude = 43,2
- verão: $t_{bs} = 35^{\circ}C$; $\phi = 53 \%$
- inverno: $t_{bs} = 14$ °C; $\phi = 80$ %
- 2. Regime de Operação: 24 horas/dia.
- 3. Ocupação: 3 pessoas.
- 4. Iluminação fluorescente: 3500 W
- 5. Equipamentos: 2500 W
- 6. Motor do ventilador do evaporador: 3 CV

EXEMPLO 5.3.1:

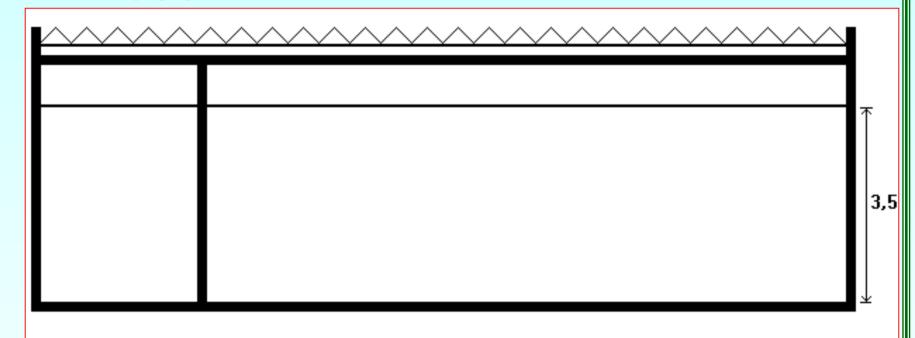
Detalhes Arquitetônicos:

- orientação do prédio: conforme projeto arquitetônico;
- paredes internas de tijolo furado 15 cm e reboco, sendo pintura de cor média;
- paredes externas de tijolo furado 25 cm e reboco, sendo pintura de cor média;
- teto: considerar o corte do perfil da cobertura, cor média;
- piso: considerar piso com laje de 10 cm e acabamento de taco;
- janelas com vidro: considerar janelas fechadas e protegidas por persianas internas de cor clara;
- portas: considerar todas as portas para ambientes não condicionados e para o exterior normalmente fechadas.
- U_{paredes internas e portas} = 2,23 W/m² °C
- $U_{paredes\ externas} = 1,96\ W/m^2\ ^{\circ}C$ $U_{janela} = 6,2\ W/m^2\ ^{\circ}C$
- 8. Nível de Ruído: 40 a 50 dBA;
- 9. Pureza do ar: Filtro de classe F3 < 90 % p/ 5 mm;
- 10.Fator de by-pass: 0,14

EXEMPLO 5.3.1:



EXEMPLO 5.3.1:



CORTE AA

<u>Orientação</u>



Dimensão em m Desenho sem escala

Perfil Cobertura

telha eternit (cor clara)



EXEMPLO 14.3.1:

SOLUÇÃO

A) CONDIÇÕES EXTERNAS/INTERNAS:

Da tabela 6 da NBR 6401:

	EXTERNAS	
VERÃO	35°C	53%
INVERNO	14°C	80%

Da NBR 10080:

	INTERNAS	
VERÃO	22°C +-2°C	50%+- 5%

EXEMPLO 14.3.1:

SOLUÇÃO

B) PARÂMETROS FÍSICOS:

>Da tabela 10

$$h_{\rm p} = 22,71 \text{ W/ } \text{m}^2 \,^{\circ}\text{C}$$

$$h_i = 6,13 \text{ W/ } \text{m}^2 \, ^{\circ}\text{C}$$

$$k_{amianto} = 576,91 \text{ Wmm/m}^{20}\text{C}$$

$$k_{isopor} = 37,5 \text{ Wmm/m}^{20}\text{C}$$

$$k_{concreto} = 1802,96 \text{ Wmm/m}^{20}\text{C}$$

$$U_{cobertura} = \frac{1}{22,71} + \frac{5}{576,91} + \frac{100}{37,5} + \frac{100}{1802,96} + \frac{1}{6,13} = 0,34 \text{ W/m}^{2} \text{°C}$$

EXEMPLO 14.3.1:

SOLUÇÃO

C) CÁLCULO DA CARGA TÉRMICA (REGIME DE VERÃO):

Ganho de calor do recinto:

1) Carga devida à insolação

$$Q_1 = A \times U \Delta T_{ins}$$

1 - Ganho por insolação - 16h					
	Dim(mxm)	Área(m²)	U(W/m ² °C)	$\Delta t_{ins}(^{o}C)$	Q _s (W)
1.7 - Janela vidro p/ O	3,6x1,8	6,5	6,20	48,3	1940,5
1.9 - Parede p/ N	7x3,5	24,5	1,96	0,0	0,0
1.15 - Parede p/ O	17,5x3,5-6,5	54,8	1,96	8,9	955,4
1.17 - Telhado	17,5x7	122,5	0,34	20,0	833,0
1.20 - Total					3728,9

EXEMPLO 14.3.1:

SOLUÇÃO

C) CÁLCULO DA CARGA TÉRMICA (REGIME DE VERÃO):

Ganho de calor do recinto:

1) Carga devida à insolação

$$Q_1 = A \times U \Delta T_{ins}$$

1. GANHO POR INSOLAÇÃO - 15 h						
	DIM (mxm)	Área (m2)	U (W/m2.K)	∆Te (o C)	Qs(W)	
1.7 - Janela Vidro p/ O	3,60x1,80	6,48	6,2	42,7	1716	
1.9 - Parede p/ N	7x3,5	24,5	1,96	0	0	
1.15 - Parede p/ O	17,5x3,5-6,48	54,77	1,96	2,78	298	
1.17 - Telhado	17,5x7	122,5	0,34	22,2	925	
1.20 - Total					2939	

EXEMPLO 14.3.1:

SOLUÇÃO

C) CÁLCULO DA CARGA TÉRMICA (REGIME DE VERÃO):

Ganho de calor do recinto:

1) Carga devida à insolação

$$Q_1 = A \times U \Delta T_{ins}$$

1. GANHO POR INSOLAÇÃO - 17 h						
	DIM (mxm)	Área (m2)	U (W/m2.K)	∆Te (o C)	Qs(W)	
1.7 - Janela Vidro p/ O	3,60x1,80	6,48	6,2	37,2	1495	
1.9 - Parede p/ N	7x3,5	24,5	1,96	0	0	
1.15 - Parede p/ O	17,5x3,5-6,48	54,77	1,96	12,8	1374	
1.17 - Telhado	17,5x7	122,5	0,34	15	625	
1.20 - Total					3494	

EXEMPLO 14.3.1:

SOLUÇÃO

- C) CÁLCULO DA CARGA TÉRMICA (REGIME DE VERÃO):
 - Ganho de calor do recinto:
 - 2) Carga devida à condução

 $Q_2 = A \times U \Delta T$

1 - Ganho por condução					
1 - Ganho por condução	Dim(mxm)	Área(m²)	U(W/m ² °C)	∆t(°C)	Q _s (W)
2.1 - Janela vidro	3,6x1,8	6,5	6,20	35-22=13	522,3
2.2 - Paredes externas	24,5+54,8	79,3	1,96	35-22=13	2019,8
2.3 - Parede San/C. Máq	7x3,5	24,5	2,23	32-22=10	546,4
2.4 - Parede corredor	17,5x3,5	61,3	2,23	27-22=5	682,9
2.5 - Teto ou Telhado	17,5x7	122,5	0,34	35-22=13	541,5
2.6 - Piso 2.8 - Total	17,5x7	122,5	4,19	26,7-22=4,7	2412,4
2.8 - Total					6725,2

EXEMPLO 12.9.1:

SOLUÇÃO

- C) CÁLCULO DA CARGA TÉRMICA (REGIME DE VERÃO): Ganho de calor do recinto:
 - 3) Carga devida as pessoas

$$Q_3 = n q$$

Da tabela 12 da NBR 6401, para escritórios a 21°C

$$Q_s = 71 \text{kcal/h} = 83 \text{ W}$$

$$Q_s = 71 \text{kcal/h} = 83 \text{ W}$$
 $Q_L = 42 \text{kcal/h} = 49 \text{ W}$

$$Q_s = 3 \times 83 = 249 \text{ W}$$

$$Q_L = 3 \times 49 = 147 \text{ W}$$

4) Carga devida a equipamentos

$$Q_{\rm S} = 2500 \, \rm W$$

5) Carga devida a iluminação

$$Q_S = 3500 \times 1,25 = 4375 \text{ W}$$

EXEMPLO 12.9.1:

SOLUÇÃO

C) CÁLCULO DA CARGA TÉRMICA (REGIME DE VERÃO):

Ganho de calor do recinto:

- 6) Infiltração
- Método das frestas (da tabela 8 da NBR 6401):
- ✓ Janelas comum (3m³/h por m de fresta)
- \checkmark = 10,8m x 3m³/h = 32,4 m³/h
- ✓ Portas bem ajustadas (6,5m³/h por m de fresta)
- \checkmark = 7,8m x 6,5m³/h = 50,7 m³/h
- ightharpoonup Total = 83,1 m³/h
- Método das trocas (da tabela 8 da NBR 6401 item d)):
- ✓ Para regime de verão valor mínimo de 1,5 trocas/h
- \checkmark = 17,5 x 7 x 3,5 = 428,75 x 1,5 = 643 m³/h
- Ar externo para renovação (da tabela 4 da NBR 6401):
- ✓ Considerando escritório privado e nenhum fumante
- \checkmark 42 m³/h por pessoa x 3 pessoas = 126 m³/h

EXEMPLO 12.9.1:

SOLUÇÃO

C) CÁLCULO DA CARGA TÉRMICA (REGIME DE VERÃO):

Ganho de calor do recinto:

- 6) Infiltração
 - Para haver uma pressão interna positiva

$$V_E = 643 \, \text{m}^3 / \text{h} = 179 \, \text{l/s}$$

- 7) Outros
- 8) Calor sensível/latente do recinto

$$\sum_{S} Q_{S} = 17578 \text{ W}$$

$$\sum Q_L = 147 \text{ W}$$

9) Fator de segurança 10 %

$$Q_{s} = 1758 \text{ W}$$

$$Q_L = 15 W$$

10) Calor sensível/latente do recinto

$$\sum_{S} Q_{S} = 19336 \text{ W}$$

$$\sum Q_L = 162 \text{ W}$$

EXEMPLO 12.9.1:

SOLUÇÃO

C) CÁLCULO DA CARGA TÉRMICA (REGIME DE VERÃO):

Ganho de calor do recinto:

11) Dutos 1 %

$$\sum Q_s = 193 \text{ W}$$

$$\sum Q_L = 2 W$$

12) Motores

$$Q_5 = \frac{P \times 735}{\eta} = \frac{3 \times 735}{0.8} = 2756 \text{ W}$$

13) Ar externo

$$Q_{SE} = 1.2 V_E \Delta T \times BF = 1.2 \times 179 \times (35 - 22) \times 0.14 = 391 W$$

$$Q_{LF} = 2,95 V_{E} \Delta w \times BF = 2,95 \times 179 \times (19 - 8,3) \times 0,14 = 791 W$$

14) Calor sensível/latente efetivo do recinto

$$\sum Q_s = 22676 \text{ W}$$

$$\sum Q_L = 955 \text{ W}$$

EXEMPLO 12.9.1:

SOLUÇÃO

C) CÁLCULO DA CARGA TÉRMICA (REGIME DE VERÃO):

Ganho de calor do recinto:

14) Calor total efetivo do recinto

$$\sum Q_{\text{total ef}} = 23631 \text{ W}$$

B) Carga do ar externo sobre a seerpentina

$$Q_{SE} = 1.2 V_{E} \Delta T (1-BF) =$$

= 1,2 × 179 × (35 – 22)×(1 – 0,14) = 2401 W

$$Q_{LE} = 2,95 \text{ V}_{E} \Delta w (1-BF) =$$

$$= 2,95 \times 179 \times (19-8,3) \times (1-0,14) = 4859 \text{ W}$$

C) Carga total de resfriamento

$$Q_{total} = 30891 \text{ W} \cong 8.8 \text{ TR}$$

EXEMPLO 12.9.1:

SOLUÇÃO

C) CÁLCULO DA CARGA TÉRMICA (REGIME DE VERÃO):

Ganho de calor do recinto:

D) Ar insuflado no recinto

FCS_{ef} =
$$\frac{Q_{S_{ef}}}{Q_{S_{ef}} + Q_{L_{ef}}} = \frac{22676}{22676 + 14700 + 955} = 0,96$$

> Obtêm-se o valor da t_{se} = 10,7°C, traçando uma reta paralela ao FCS_{ef} = 0,96, passando por S até interceptar ϕ = 100%

$$V_{I} = \frac{Q_{Sef}}{1,2(t_{s} - t_{se})(1-BF)} = \frac{22676}{1,2(22-10,7)(1-0,14)} = 1945 \text{ l/s}$$

$$t_{M} = \frac{V_{E} \times t_{E} + V_{S} \times t_{S}}{V_{I}} = \frac{179 \times 35 + 1766 \times 22}{1945} = 23,2^{\circ}C$$

$$t_{l} = t_{se} + BF(t_{M} - t_{se}) = 10,7 + 0,14(23,2 - 10,7) = 12,45°C$$

EXEMPLO 12.9.1:

SOLUÇÃO

C) CÁLCULO DA CARGA TÉRMICA (REGIME DE INVERNO):

1) Carga devida à condução

 $Q_2 = A \times U \Delta T$

2. GANHO POR CONDUÇÃO					
	DIM (mxm)	Área (m2)	U (W/m2.K)	∆T (o C)	Qs(W)
2.1 - Janela com Vidro	3,6x1,8	6,48	6,2	22-14=8	321,4
2.2 - Paredes Externas	24,5+54,77	79,27	1,96	22-14=8	1242,95
2.3 - Parede San./C. Máq	7x3,5	24,5	2,23	22-17=5	284,1
2.4 - Parede Corredor	17,5x3,5	61,25	2,23	22-22=0	0
2.5 - Teto ou Telhado	17,5x7	122,5	0,34	22-14=8	333,2
2.6 - Piso	17,5x7	122,5	4,19	22-12=10	5132,75
2.7 - Diversos					
2.8 - Total				7314,4	

EXEMPLO 12.9.1:

SOLUÇÃO

- C) CÁLCULO DA CARGA TÉRMICA (REGIME DE INVERNO):
- 2) Carga devida ao ar externo

$$Q_{SE} = 1.2 V_E \Delta t = 1.2 \times 179 \times (22 - 14) = 1718 W$$

$$Q_{LE} = 2.95 V_E \Delta w = 2.95 \times 179 \times (8.3 - 8) = 158 W$$

3) Carga térmica total

$$\sum Q_s = 9032 \text{ W}$$
 $\sum Q_L = 158 \text{ W}$

$$\sum Q_L = 158 \text{ W}$$

4) Potência da resistência elétrica de aquecimento

$$P = 9 kW$$

5) Potência do umidificador

$$P = 1kW$$