Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Definição e organização de projecto ' térmico'

Um projecto tem sempre varios objectivos como base de verificação com conclusões e soluções apresentadas em desenhos esquemas, quadros resumo e memorias descritivas. O projecto de dimensionamento e verificação térmica tem os seguintes <u>Objectivos</u>.

- 1) Ter uma apresentação simples , resumida e uma memória descritiva onde se apresenta com clareza as soluções técnicas adoptadas, bem como os parametros de localização e particularidades da obra.
- 2) Mostrar que a metadologia usada nas verificações cumprem os DL 78, 79 e 80 / 2006, no caso do RCCTE o DL80/2006, Nomeadamente para o calculo dos indicadores (Nic,Ni, Nvc,Nv, Nac,Na, Ntc,Nt), e em particular respeitar os limites de referência e particularidades expostas nos anexos do DL80/2006
- 3) Apresentar pormenores de cortes de paredes, pavimentos, coberturas e pontes térmicas de forma a não haver qualquer dúvida em obra. Ser preciso na descrição dos materias para vãos (Caxilharia Portas e Janelas, incluindo vidros), impor soluções concretas que sejam garantia dos valores utilizados em cálculo.
- 4) A apresentação deve ser feita para cada 'fracção autonoma', conforme indica o DL80/2006, não estabelecer soluções individuais para fracções mas sim para envolventes (Ex: Norte, Sul, Etc). Em obra vai parecer estranho e vai haver a tendência de alterar no caso de haver particularidades por fracção. Todas as situações particulares devem ser sempre vistas em função do edificio não da fracção.
- 5) A memória descritiva e particularidades devem ser tratadas em conjunto para todas as fracções, essa é uma das regras de apresentação dos projectos de engenharia onde os materiais podem ser confundidos.

Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto

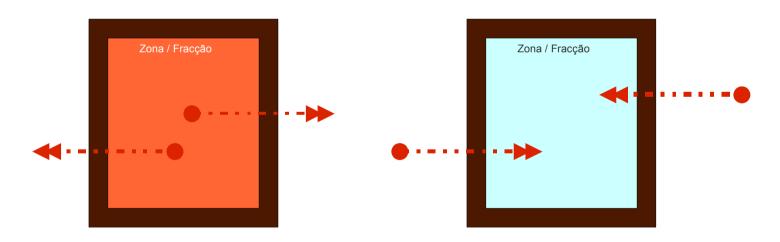




Definições básicas e de suporte regulamentar

Para uma leitura rápida do regulamento e fácil compreenção de conceitos é necessário ter sempre presente o sequinte

1) Noção de ganhos / perdas



Perdas

Sai energia do meu sistema, no caso do nosso estudo em energia térmica, pelas paredes, pavimentos coberturas, caixilharias, perdas por circulação de ar

Ganhos

Entra energia no meu sistema

Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Definições básicas e de suporte regulamentar

Para uma leitura rápida do regulamento e fácil compreenção de conceitos é necessário ter sempre presente o seguinte

2) Noção de Watt (Energia ou potência)

Pode parecer simples mas é bom ter sempre presente e na mente quando se olha para uma relação o raciocinio de energia ou potência

Potência --> é a capacidade ou necessidade de Energia instântanea Energia --> é a Medição da Potência Usada × Unidade de tempo // KW - Potência // kWh - Energia //

3) Capacidade calorifica

É a capacidade de absorver energia em forma calorifica (termica) de um material

Ex: Para aumentar 1 grau °C num kg de água é necessário quanta Energia ?

Sabemos da definição de Energia elementar que (1 Joule = 1 W.segundo, e que necessitamos de 4.187 J / grama de água para subir um 1 °C)

Energia (kWh) = 1Kg(1000g/kg) × 4.187 (W.s) / 3600 s/h . /1000*k = 0,001163 kWh / kg água 1,163 kWh /m3

Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Definições básicas e de suporte regulamentar

Para uma leitura rápida do regulamento e fácil compreenção de conceitos é necessário ter sempre presente o seguinte

4) Coeficiente U (W/(m2 °C)

É uma necessidade de potência necessária para estabelecer um equilibrio térmico

Ou seja ---> Ex:

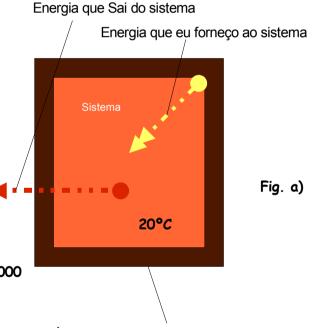
Que quantidade de energia é necessária para manter o sistema Fig a), durante 6 meses (180 Dias)?

 \bigcirc Temperatura = $20^{\circ}C - 10^{\circ}C = 10^{\circ}C$

@Tempo = 180 Dias * 24 horas/Dia = 4320 horas

Energia (kWh) = $100 \text{ m2} \times 10^{\circ} \text{C} \times 4320 \text{ Horas} * \text{U(0.5 W/(m2 °c) * k /1000}$

Energia (kWh) = 2160 kWh



Área Total de separação do sistema --> 100m2

Coeficiente U = 0,5 W/(m2 °C)

Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Definições básicas e de suporte regulamentar

Para uma leitura rápida do regulamento e fácil compreenção de conceitos é necessário ter sempre presente o seguinte

5) Coeficiente U (W/(m2 °C)

É uma necessidade de potência necessária para estabelecer um equilibrio térmico

Ou seja ---> Ex:

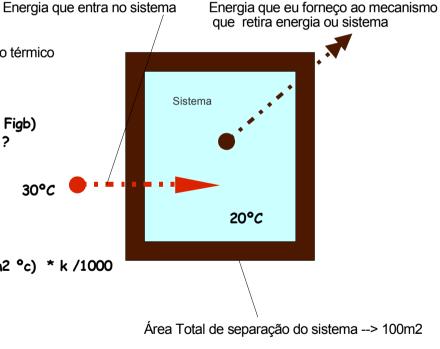
Que quantidade de energia é necessária para manter o sistema Figb), durant 4 meses verão (30 + 31 + 31 + 30 Dias = 144 Dias) ?

 $\text{@Temperatura} = 20^{\circ}C - 30^{\circ}C = -10^{\circ}C$

@Tempo = 122 Dias * 24 horas/Dia = 2928 horas

Energia (kWh) = $100 \text{ m2} \times 10^{\circ} \text{C} \times 2928 \text{ Horas} * \text{U(0.5 W/(m2 °c) * k /1000}$

Energia (kWh) = 1464 kWh



Coeficiente U = 0,5 W/(m2 °C)

Fig. b)

Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Definições básicas e de suporte regulamentar

Para uma leitura rápida do regulamento e fácil compreenção de conceitos é necessário ter sempre presente o seguinte

6) Factor de Forma

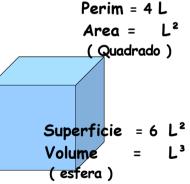
O factor de forma é uma relação geométrica que nos permite ter uma noção da envolvente do volume , no caso do projecto de térmica é usado para associar a forma ao indice Ni.

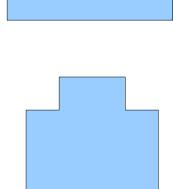
A combinação que nos permite em abstrato obter o FF menor é a ESFERA

Perim = 2
$$\Pi$$
 R

Area = Π R²
(circulo)

Superficie = 4 Π R²
Volume = 4/3 Π R³
(esfera)





O cálculo dos Ni é feito em função deste valor (com 4 Formulas destintas). Isto permite aferir o contacto com o exterior para que casos das fracções com formatos em que o FF seja destinto haver alguma relação.

Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Definições básicas e de suporte regulamentar

Para uma leitura rápida do regulamento e fácil compreenção de conceitos é necessário ter sempre presente o sequinte

7) Graus. Dia

A relação graus.dia é um parametro dependente do local da obra e é atribuido ao local com o objectivo de quantificar a necessidade energética ponderada com a diferença de temperatura durante a estação de aquecimento (dita inverno).

O objectivo deste parametro é facilitar o cálculo do Nic , sem ele deveriamos fazer um cálculo para todos dias do meses da estação de aquecimento.

O valor Graus. Dia \times (Potencia para manter o nosso sistema por $^{\circ}C$) = Obtemos a Energia necessária para compensar as perdas (Durante a estação de aquecimento)

QUADRO III.1

Distribuição dos concelhos de Portugal continental segundo as zonas climáticas e correspondentes dados climáticos de referência

Concelho	Zona climática de Inverno	Número de graus- dias (GD) (°C.dias)	Duração da estação de aquecimento (meses)	Zona climática de Verão	Temperatura externa do projecto (°C)	Amplitude térmica (°C)
Abrantes	I_2	1 630	6	V_3	36	17
Águeda	I_1	1 490	6,7	V_1	31	12
Aguiar da Beira	I_3	2 43 0	7,3	V_2	32	13
Alandroal	I_1	1 320	6	V_3	36	17
Albergaria-a-Velha	I_1	1 470	6,3	V_1	30	11

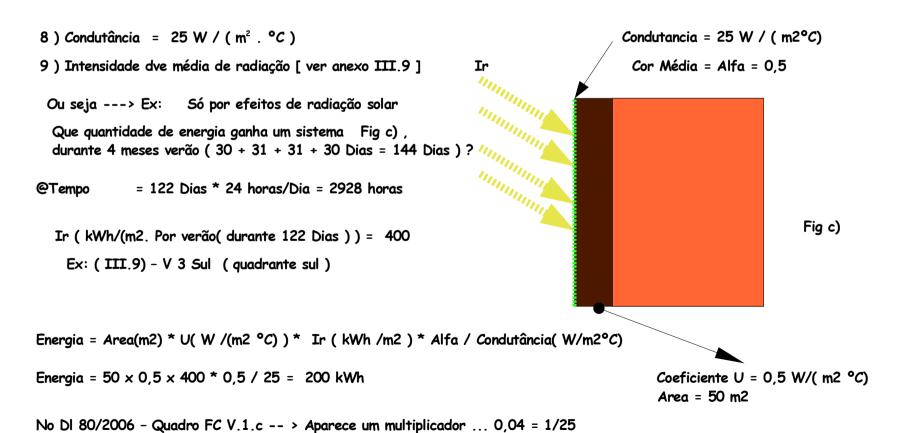
Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Noção de Condutância e Intensidade média de radiação incidente

A condutância superficial exterior de uma superficie opaca é informação fornecida pelo DL80 / 2006



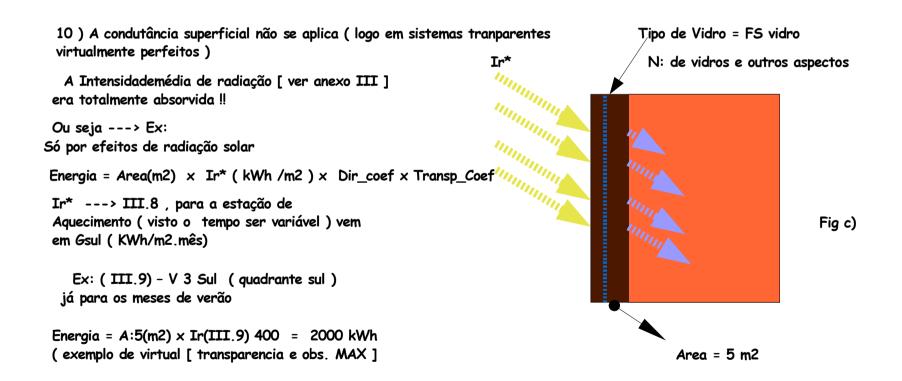
Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Intensidade média de radiação incidente em Vãos

A radiação solar em sistemas não opacos (caso dos vidros em janelas ou portas)



Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Inverno [cálculo]

A radiação solar em sistemas não opacos (caso dos vidros em janelas ou portas)

11) Como a Energia incidente fornecida a sul e por mês

Ir* ---> III.8 , para a estação de Aquecimento (visto o tempo ser variável) vem em Gsul (KWh/m2.mês)

Temos que transformar o Gsul em G(outra direcção)

Quadro IV.4 pag. 2489 --d180/2006 (factor de orientação ou melhor Sultransformação)

Dir_coef =
$$X = F(N, NE/NW, E/W, S, H)$$

=[0.27, 0.33, 0.56, 1.00, 0.89]

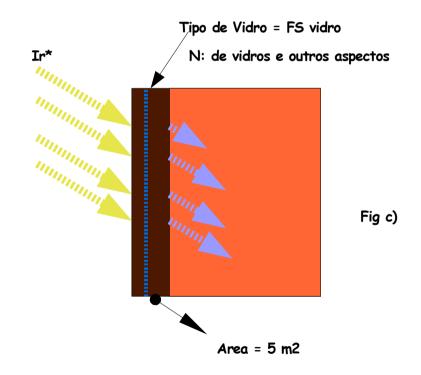
Transp_Coef = $Fs \times Fg \times Fw \times g$

Fs - é o factor de obstrução

Fg - Fracção envidraçada

Fw - é o factor de correção devido à variação das propriedades do vidro com o ângulo de incidência da radiação solar.

g – factor solar do vão envidraçado para radiação incidente na perpendicular, com dispositivos de protecção solar



Energia = $A:5(m2) \times Ir(III.8)$ 108 \times (N: Meses) \times (X) \times Fs \times Fg \times Fw \times g = $5 \times 108 \times 5,7 \times 1,0 \times 1.00 \times 1.0 \times 1.0 \times 0.85$ Energia = 2616 kWh / Ano

Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Inverno [Verão]

A radiação solar em sistemas não opacos (caso dos vidros em janelas ou portas)

12) Para o verão temos a Energia (já transformada para cada direcção)

Ir* ---> III.9 , para a estação de
Arrefecimeto (a unidade tempo é fixa) -já
incorporada (122 * 24 horas)
 (Kwh/m2.por epoca)

Transp_Coef = $Fs \times Fg \times Fw \times g$

Fs - é o factor de obstrução

Fg - Fracção envidraçada

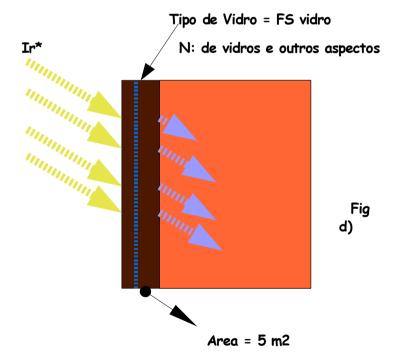
Fw - é o factor de correção devido à variação das propriedades do vidro com o ângulo de incidência da radiação solar.

g – factor solar do vão envidraçado para radiação incidente na perpendicular, com dispositivos de protecção solar

Energia =
$$A:5(m2) \times Ir(III.9) 400$$
) $\times Fs \times Fg \times Fw \times g = 5 \times 400 \times 1.00 \times 1.0 \times 1.0 \times 0.85$

Desaparece o tempo e o factor X

Energia = 1700 kWh / Ano



Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Aproveitamento de Ganhos

[Considerando a capacidade de guardar os ganhos]

13) Capacidade calorifica [definição fisica]

A capacidade calorifica de um objecto (num conceito simples) depende do tipo de material e da sua massa

Ou seja --> Cap. Calorifica = Massa (kg) x Calor Especifico (J/(kg °C)

Ex: Qual é a capacidade calorifica de 1 m2 de Parede Tijolo Preceram [T15+Argex16+ T15]

Massa = 315 kg/m^2

Calor Especifico = -+ 3600 (J= W/s)/3600 = 1 W / kg (materiais cerâmicos , 60 Aluminium +15 silica +25 de Quartz)

Cap. Calorifica = $315 \times W = 0.315 \text{ kWh/}^{\circ}C$

Os edificios no seu todo são de materiais variados e logo temos muita dificuldade e calcular a sua capacidade calorifica e tempo de atraso ;

[O regulamento atribui uma classe de capacidade calorifica em função da inércia (Massa) / Área]

Inércia Fraca Cap Cal. Baixa Inércia Media Cap Cal. Normal **Inércia forte** Cap Cal. Grande

Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Aproveitamento de Ganhos [o que se aproveita]

14) Factor de Utilização dos ganhos solares

Sabendo que a utilização tambem está dependente da capacidade de aproveitamento

Inércia Fraca Cap Cal. Baixa

> Inércia Media Cap Cal. Normal

> > Inércia forte Cap Cal. Grande

$$\begin{cases} \eta = \frac{1 - \gamma^a}{1 - \gamma^{a+1}} & \text{se } \gamma \neq 1 \\ \eta = \frac{a}{a+1} & \text{se } \gamma = 1 \end{cases}$$

em que $\underline{\mathbf{a}} = \mathbf{a}$:

1,8 — edifícios com inércia térmica fraca;

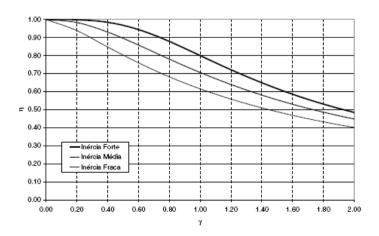
2,6 — edifícios com inércia térmica média;

4,2 — edifícios com inércia térmica forte;

e

$$\gamma = \frac{\text{Ganhos térmicos brutos}}{\text{Nec. brutas de aquecimento}} = \frac{Q_g}{Q_t + Q_v}$$

GRÁFICO IV.1



Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Folha de cálculo FC IV.1a

Perdas associadas à envolvente exterior

Paredes exteriores	Area (m²)	U (W/m ²² C)	U.A (W/ºC)
		(117111 0)	(11, 0)
	•	TOTAL	
Douimentes exteriores	Aron	U	11.4
Pavimentos exteriores	Area	U (W/m≌C)	U.A (W/ºC)
	(m²)	(W/m²-C)	(W/°C)
		\vdash	
		TOTAL	
		TOTAL	
Coberturas exteriores	Area	U	U.A
Cobellulas exteriores	(m²)	(W/m [∞] C)	(W/ºC)
	(1117)	(W/III O)	(**/ 0)
		TOTAL	
		TOTAL	
Paredes e Pavimentos	Perímetro	Ψ	Ψ .В
em contacto com o Solo	B (m)	(W/mºC)	(W/ºC)
		TOTAL	
Pontes Térmicas lineares	Comp		Ψ.B
	Comp.	TOTAL Ψ (W/m°C)	Ψ.B (W/ºC)
Ligações entre:	Comp.	Ψ	
Fachada com os Pavimentos térreos		Ψ	
Ligações entre: Fachada com os Pavimentos térreos Fachada com Pavimentos		Ψ	
Ligações entre: Fachada com os Pavimentos térreos Fachada com Pavimentos Fachada com Pavimentos intermédios		Ψ	
Ligações entre: Fachada com os Pavimentos térreos Fachada com Pavimentos Fachada com Pavimentos intermédios Fachada com Cobertura inclinada ou Terraço		Ψ	
Ligações entre: Fachada com os Pavimentos térreos Fachada com Pavimentos Fachada com Pavimentos intermédios		Ψ	
Ligações entre: Fachada com os Pavimentos térreos Fachada com Pavimentos Fachada com Pavimentos intermédios Fachada com Cobertura inclinada ou Terraço Fachada com Varanda		Ψ	
Ligações entre: Fachada com os Pavimentos térreos Fachada com Pavimentos Fachada com Pavimentos intermédios Fachada com Cobertura inclinada ou Terraço Fachada com Varanda Duas Paredes verticais		Ψ	
Ligações entre: Fachada com os Pavimentos térreos Fachada com Pavimentos Fachada com Pavimentos intermédios Fachada com Cobertura inclinada ou Terraço Fachada com Varanda Duas Paredes verticais Fachada com Caixa de estore		Ψ	Ψ.В (W/ ² C)

Folha de cálculo FC IV.1b

Perdas associadas à envolvente interior

Paredes em contacto com espaços	Area	U	τ	U.A.τ
não-úteis ou edifícios adjacentes	(m²)	(W/m ²² C)	(-)	(W/ºC)
				_
				l l
			TOTAL	-
			TOTAL	
Pavimentos sobre espaços	Area	U	τ	U.A.τ
não-úteis	(m²)	(W/m ²² C)	(-)	(W/ºC)
				.
			TOTAL	-
			TOTAL	
Coberturas interiores (tectos	Area	U	τ	U.A.τ
sobre espaços não-úteis)	(m²)	(W/m ²² C)	(-)	(W/ºC)
		_	TOTAL	<u> </u>
		ı	TOTAL	<u> </u>
Vãos envidraçados em contacto	Area	U	τ	U.A.τ
com espaços não-úteis	(m²)	(W/m ²² C)	(-)	(W/ºC)
			TOTAL	
			TOTAL	
Pontes térmicas (apenas para paredes	Comprimento (B) Ψ (W/m ^o C)	τ (-)	ΨΒτ (W/ºC)
de separação para	(m)			

TOTAL

Acelerado em RCCTE DL80/2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Folha de cálculo FC IV.1d

Perdas associadas à renovação de ar

Folha de cá	iculo FC I	V.1c		Área Útil de pavir	mento (Ap)	(m²)
Perdas associadas aos v	ãos envidrad	rados exterio	***	Pé-direito médio		(m)
Teruas associadas aos va	aos chviuray	auos exterior	CS	Volume interior	(V)	(m³)
ãos envidraçados exteriores	Area	U	U.A	VENTILAÇÃO NATURAL		
	(m²)	(W/m ²² C)	(W/ºC)	Cumpre NP 1037-1?	(S ou N)	se SIM: RPH = 0,6
'erticais:				Se NÃO: Classe da caixilharia	(0/0.4.0.00.0)	
				Classe da calximaria	(s/c, 1, 2 ou 3)	Taxa de Renovação
	1	1		Caixas de estore	(S ou N)	nominal:
				Classe de exposição	(1, 2, 3 ou 4)	RPH=
	 	1		Aberturas auto-reguladas?	(S ou N)	
	+	 	++	Area de Envidraçados > 15%	%Ap? (SouN)	Ver Quadro IV.1
				Portas exteriores bem veda	das? (SouN)	
			\perp			
				VENTILAÇÃO MECÂNICA (e	excluir exaustor de cozi	inha)
lorizontais:			lacksquare	Caudal de insuflação	V _{ins} - (m ^s /h)	
	+			Caudal extraído	V _{ev} - (m³/h)	V ₁ =
	+	<u> </u>		Diferença entre V _{ins} e V _{ev}	(m³/h)	/ V =
	+			Infiltrações	(V _x)	(volume int) (RPH)
				Recuperador de Calor	(S ou N)	se SIM: ຖ = se NÃO: ຖ = ⁰
		TOTAL		Taxa de Renovação nomina	d (mínimo: 0,6)	(Vf / V + Vx) (1 - η)
				Consumo de electricidade p		(Ev=Pv.24.0,03 M (kWh))
				consumo de electricidade p	out of ventuadores	(EV-1 V.24.0,00 M (NVVI))
				Volume		
				Taxa de Renovação nomina	ıl	х
						X 0,34
					TOTAL	= (W/°C)

Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Folha de cálculo FC IV.1f

Valor máximo das necessidades de aquecimento (Ni)

FACTOR DE FORMA		
Das FC IV.1a e 1c: (Áreas)	m²	
Paredes Exteriores		
Coberturas Exteriores		
Pavimentos Exteriores		
Envidraçados Exteriores		
Da FC IV.1b: (Áreas equivalentes A. τ)		
Paredes Interiores		
Coberturas Interiores		
Pavimentos Interiores		
Envidraçados Interiores		
Área Total:		
Volume (da FC IV.1d):		
FF		
Graus-Dia no Local (ºC.dia)		
Ni = 4,5 + 0,0395 GD Ni = 4,5 + (0,021 + 0,037 FF) GD	para FF - para 0,5 -	
Ni = [4,5 + (0,021 + 0,037 FF) GD] (1,2 - 0 Ni = 4,05 + 0,06885 GD	0,2 FF) para 1 < para FF :	FF < 1,5 > 1,5
Nec. Nom. de Aquec. Máximas - Ni (kWi	h/m².ano)	

Folha de cálculo FC IV.1e

Ganhos úteis na estação de aquecimento (Inverno)

do vão	Tipo (simples	Area	Factor de Orientação	Factor Solar do vidro	Factor de Obstrução	Fracção Envidraçada	Factor de Sel. Angular	Area Efectiv
envidraçado	ou duplo)	A (m²)	X(-)	g (-)	Fs(-) Fh.Fo.Ff	Fg (-)	FW (-)	Ae (m2
	Ároa Etoc	thra Total	egubralente n	a orientação S	III. /m²\			
	Area Elec	uva rotai	equivalente n	a orientação s	OL (III-)			х
			num envidraç T	ado a Sul (Gsi	•	o O (Anovo III)		
	na Zona (<u> </u>	l	(KWIVM*.mes	s) - do Quadr	o 8 (Anexo III)		х
	Duração o	ia Estação	de Aquecim	ento	(meses)			
	Ganhos S	olares Bri	itos (kWh/and	n				_=
anhos Intern		om co Di	itoo (ittiriani	,				
	Ganhos Ir	nternos me	ídlos	(Quadro IV.2)			(W/m²)	
						Х	` '	
	Duração o	ia Estação	de Aquecim	ento			(meses)	
						X		
	Área Útil e	de navime	nto			-	(m ²)	
	Área Útil (de pavime	nto			х	(m ²)	
	Área Útil (de pavime	nto			X 0,72	(m²)	
		de pavime nternos Br			 	Х		
	Ganhos Ir					X 0,72	(m²) (kWh/ano)	
Ganhos Total	Ganhos ir s Úteis:	iternos Br	utos	Durfoe - Canh	oe internee	X 0,72		ī
Ganhos Total γ=	Ganhos ir s Úteis:	nternos Br Gar	utos nhos Solares	Brutos + Ganh Aquecimento (X 0,72		<u> </u>
	Ganhos ir s Úteis:	nternos Br Gar	utos nhos Solares			X 0,72		<u> </u>
γ=	Ganhos ir s Úteis: edifício:	Gar Ne	utos nhos Solares c. Brutas de <i>l</i>		da FC IV.2)	X 0,72		<u> </u>
γ = Inércia de	Ganhos ir s Útels: edifício: ização dos	Gar Ne Ganhos S	utos nhos Solares c. Brutas de /	Aquecimento (da FC IV.2)	X 0,72		<u> </u>

Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Folha de cálculo FC V.1b

Perdas associadas a coberturas e envidraçados exteriores

Coberturas exteriores	Área (m²)	U (W/m ² C)	U.A (W/ºC)
oberturas exteriores	7	· (·)	0.A(11/ 0)
		TOTAL	
Perdas associadas aos envidraçados ex			•
Envidraçados exteriores	Área (m²)	U (W/m ² C)	U.A (W/ºC)
Verticais:			
Horizontais:			
		TOTAL	

Folha de cálculo FC IV.2

Cálculo do indicador Nic

Perdas térmicas associadas a:	(W/°C)
Envolvente Exterior (da FC IV.1a)	
Envolvente Interior (da FC IV.1b)	
Vãos Envidraçados (da FC IV.1c)	
Renovação de Ar (da FC IV.1d)	
Coeficiente Global de Perdas (W/°C)	=
	Х
Graus-Dia no Local (ºC.dia)	X
	0,024 =
Necessidades Brutas de Aquecimento (kWh/ano)	
GanhosTotais Úteis (kWh/ano) (da FC IV.1e)	-
Necessidades de Aquecimento (kWh/ano)	=
Área Útil de pavimento (m²)	
Nec. Nominais de Aquecimento - Nic (kWh/m².anc	=
The latest	<
Nec. Nom. de Aquec. Máximas - Ni (kWh/m².ano)	

Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Folha de cálculo FC V.1b

Perdas associadas a coberturas e envidraçados exteriores

	Perdas a	associadas	s às co	berturas	exteriore s
--	----------	------------	---------	----------	-------------

Coberturas exteriores	Área (m²)	U (W/m ² ºC)	U.A (W/ºC)
		TOTAL	

Perdas associadas aos envidraçados ex	teriores		
Envidraçados exteriores	Área (m²)	U (W/m ² ºC)	U.A (W/ºC)
Verticais:			
Horizontais:			
	•	TOTAL	

Folha de cálculo FC IV.2

Cálculo do indicador Nic

Perdas térmicas associadas a:	(W/°C)
Envolvente Exterior (da FC IV.1a)	
Envolvente Interior (da FC IV.1b)	
Vãos Envidraçados (da FC IV.1c)	
Renovação de Ar (da FC IV.1d)	
Coeficiente Global de Perdas (W/°C)	=
Graus-Dia no Local (ºC.dia)	Х
	0,024
Necessidades Brutas de Aquecimento (kWh/ano)	-
GanhosTotais Úteis (kWh/ano) (da FC IV.1e)	=
Necessidades de Aquecimento (kWh/ano)	
Área Útil de pavimento (m²)	=
Nec. Nominais de Aquecimento - Nic (kWh/m².anc	
Nec. Nom. de Aquec. Máximas - Ni (kWh/m².ano)	

Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Folha de cálculo FC V.1d

Ganhos solares pelos envidraçados exteriores

POR ORIENTAÇÃO E HORIZONTAL Área, A (m2) Factor solar do vão envidraçado (1) х х х х х X X х Fracção envidraçada, F. (Quadro IV.5) Factor de obstrução, F_s(2) X Х Х х Х X X х Factor de selectividade do vidro, F., (Quadro V.3) (m²)Área efectiva, A . Х Х Х Х Х Int. de rad. solar na estação de arrefec. (kWh/m²) (Quadro III.9) TOTAL Ganhos solares pelos vãos envidraçados exteriores (kWh)

⁽¹⁾ Para dispositivos de sombreamento móveis, considera-se a soma de 30% do factor solar do vidro (Tabela M.4) e 70% do factor solar do envidraçado com a protecção solar móvel actuada (Quadro V.4)

Para a estação de arrefecimento o factor de obstrução, F., é obtido pelo produto F., F, dos Quadros V.1 e V.2

Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Folha de cálculo FC V.1c

Ganhos solares pela envolvente opaca

	POR ORIENTAÇÃO E HORIZONTAL									
6 A (2)									1	
Área, A (m²)									J	
200	X	X	Х	Х	Х	Х	Х	X	1	
U (W/m ² ºC)									J	
	Х	Х	Х	Х	Х	Х	Х	Х	,	
Coeficiente de absorção, α (Quadro V.5)									J	
	_=	=	=	=	=	=	=	=	1	
α U.A									(W/ºC)	
2	Х	Х	Х	Х	Х	Х	Х	Х		
int. de rad. solar na estação de arrefec. (kWh/m²) (Quadro III.9)									J	
	Х	Х	Х	X	X	Х	X	х		
	0,04	0,04	0,04	0,04	0,04	0,04	0,04	0,04		
	=	=	=	=	=	=	=	=	TOTAL	
Ganhos solares pela envolvente opaca exterior										(kWh

Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





Folha de cálculo FC V.1a

Perdas

Perdas associadas às paredes exteriores (U.A)	(FCIV.1a)			(W/ºC)
Perdas associadas aos pavimentos exteriores (U.A)	(FCIV.1a)			(W/°C)
Perdas associadas às coberturas exteriores (U.A)	(FGV.1b)			(W/°C)
Perdas associadas aos envidraçados exteriores (U.A)	(FCV.1b)		+	(W/°C)
Perdas associadas à renovação de ar	(FCIV.1d)			(W/°C)
Perdas específicas totais		(Q _{1a})		(W/ºC)
Temperatura interior de referência			25	(°C)
Temperatura interior de referência Temperatura média do ar exterior na estação de arr	efecimento		25	(°C)
	efecimento		25	
Temperatura média do ar exterior na estação de arr	efecimento		=	
Temperatura média do ar exterior na estação de arr (Quadro III.9)	e te cimento	(Q _{1a})		(°C)
Temperatura média do ar exterior na estação de arr (Quadro III.9) Diferença de temperatura interior-exterior	efecimento	(Q _{1n})	=	(°C)

Folha de cálculo FC V.1f

Ganhos totais na estação de arrefecimento (Verão)

Ganhos solares pelos vãos envidraçados exteriores

Necessidades nominais de arref. máximas - Nv

(FCV.1d)

(kWh/m².ano)

	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
Ganhos solares pela envolvente opaca exterior	(FCV.1c) + (kWh)
Ganhos internos	(FCV.1e) (kWh)
Ganhos térmicos totais	(kWh)
Folha de cálculo	FC V.1g
Valor das necessidades nominais	de arrefecimento (Nvc)
Ganhos térmicos totais (FCV.1f)	(kWh)
Perdas térmicas totais (FCV.1a)	/ (kWh)
γ	
Inércia do edifício	
Factor de utilização dos ganhos solares, η	
Ganhos térmicos totais (FCV.1e)	(kWh)
Necessidades brutas de arrefecimento	(kWh/ano)
Consumo dos ventiladores (se houver, exaustor da cozinha excluído) TOTAL	(Ev=Pv.24.0,03.122 (kWh))
Área útil de pavimento (m²)	
Necessidades nominais de arrefecimento - Nvc	= (kWh/m².ano)

Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





TABELA IV.1

Valores do coeficiente τ (secção 2.1)

Tipo de espaço não útil	$A_i / A_{ii}(^1)$			
	De 0 a 1	De 1 a 10	Maior que 10	
1 — Circulação comum:				
1.1 — Sem abertura directa para o exterior	0,6	0,3	0	
a) Área de aberturas permanentes/volume total < 0,05 m ² /m ³	0.8	0.5	0.1	
b) Área de aberturas permanentes/volume total $\geq 0.05 \text{ m}^2/\text{m}^3$	0,9	0,7	0,3	
2 — Espaços comerciais	0,8	0,6	0,2	
3 — Edificios adjacentes	0,6	0,6	0,6	
4 — Armazéns	0,95	0,7	0,3	
5.1 — Privada	0.8	0.5	0.3	
5.2 — Colectiva	0,9	0,7	0,4	
5.3 — Pública	0,95	0,8	0,5	
6 — Varandas, marquisas e similares (²)	0,8	0,6	0,2	
7.1 — Desvão não ventilado	0,8	0.6	0.4	
7.2 — Desvão fracamente ventilado	0,9	0,7	0,5	
7.3 — Desvão fortemente ventilado		1		

⁽¹⁾ A_i — área do elemento que separa o espaço útil interior do espaço não útil.

Nota. — Sempre que $\tau > 0.7$, ao elemento que separa o espaço útil interior do espaço não útil aplicam-se os requisitos mínimos definidos no anexo ix para os elementos exteriores da envolvente (v. n.º 2 do artigo 18.º do texto regulamentar).

 A_n — área do elemento que separa o espaço não útil do ambiente exterior.

⁽²⁾ Corresponde aos espaços do tipo varandas e marquisas fechadas, ou equivalentes, em que a envolvente de separação com os espaços aquecidos deve satisfazer, obrigatoriamente, os requisitos mínimos de coeficiente de transmissão térmica (U) definidos no anexo ex.

⁽³⁾ Os valores de τ indicados neste ponto aplicam-se aos desvãos não habitados (não úteis) de coberturas inclinadas, acessíveis ou não. No caso dos desvãos acessíveis, estes podem não ter qualquer uso ou ser utilizados, nomeadamente, como zona de arrecadações ou espaços técnicos. A caracterização da ventilação baseia-se nas definições que constam do anexo π.

Acelerado em RCCTE DL80 /2006 6 Horas . Aplicação em Projecto





OUADRO IX.1

Coeficientes de transmissão térmica superficiais máximos admissíveis de elementos opacos

(U-W/m²⁰C)

Elemento da envolvente	Zona climática (*)					
	I ₁	\mathbf{I}_2	I ₃			
Elementos exteriores em zona corrente (**):						
Zonas opacas verticais Zonas opacas horizontais	1,8 1,25	1,60 1	1,45 0,90			
Elementos interiores em zona corrente (***):						
Zonas opacas verticais Zonas opacas horizontais	2 1,65	2 1,30	1,90 1,20			

^(*) V. anexo m.

QUADRO IX.3

Coeficientes de transmissão térmica de referência

(U-W/m2oC)

Elemento da envolvente	Zona climática (*)					
Distillation da chivolvento	I ₁	I_2	I ₃	RA (**)		
Elementos exteriores em zona corrente:						
Zonas opacas verticais Zonas opacas horizontais	0,70 0,50	0,60 0,45	0,50 0,40	1,40 0,80		
Elementos interiores em zona corrente (***):						
Zonas opacas verticais Zonas opacas horizontais	1,40 1	1,20 0,90	1 0,80	2 1,25		
Envidraçados (***)	4,30	3,30	3,30	4,30		

^(*) V. anexo III.

^(**) Incluindo elementos interiores em situações em que τ > 0,7.

^(***) Para outros edificios e zonas anexas não úteis.

^(**) Regiões Autónomas da Madeira e dos Açores, apenas para edificios na zona I₁. (***) Para outros zonas anexas não úteis.

^(****) Valor médio dia-noite (inclui efeito do dispositivo de protecção nocturna) para vãos envidraçados verticais; os vãos envidraçados horizontais consideram-se sempre como se instalados em locais sem ocupação nocturna.