Producto	Partida arancelaria	Pesetas :00 Kg. netos
establecidas por la no- ta 1, y con un valor CIF igual o superior a 11.216 pesetas por 100 kilogra- mos de peso neto para el Cheddar destinado a fundir e igual o supe-		
rior a 12.493 pesetas por 100 kilogramos de peso neto para los demás — Provolone, Asiago, Ca- ciocavallo y Ragusano, que cumplan las condi- ciones establecidas por la nota 1, y con un va-	04.04 G-1-b-1	100
lor CIF igual o superior a 12.189 pesetas por 100 kilogramos de peso neto. — Butterkäse, Cantal, Edam, Fontina, Gouda, Itálico, Kernhem, Mimolette, St. Nectaire,	04.04 G-1-b-2	100
St. Paulin, Tilsit, Haverti, Dambo, Samsoe, Fynbo y Maribo, que cumplan las condiciones establecidas por la nota 1, y con un valor CIF igual o superior a 11.785 pesetas por 100 kilogramos de peso neto para la CEE e igual o superior a 12.189 pesetas por 100 kilogramos de peso neto		
para los demás países — Camembert, Brie, Taleggio, Maroilles, Coulommiers, Carré de l'Est, Reblochon, Pont l'Eveque, Neufchatel, Limburger, Romandour, Herve, Harzerkäse, Queso de Bruselas, Stracchino, Crescenza, Robiola, Livarot, Münster y Saint Marcellin, que cumplan	04.04 G-1-b-3	100
las condiciones establecidas en la nota 2 Otros quesos con un contenido de agua en la materia no grasa superior al 62 por 100, que cumplan las condiciones establecidas en la nota 1, y con un valor CIF igual o superior a 13.530 pesetas por 100 kilogramos de peso neto	04.04 G-1-b-4	100
- Los demás Superior al 72 por 100 en peso y acondicionados para la venta al por menor en envases con un contenido neto:	04.04 G-1-b-6	11.087
— Inferior o igual a 500 gramos que cumplan las condiciones establecidas por la nota 1, y con un valor CIF igual o superior a 13.530 pesetas por 100 kilogramos de peso	,	
neto	04.04 G-1-c-1 04.04 G-1-c-2	100 11.110
— Los demás	04.04 G-2	11.110

Segundo.—Estos derechos estarán en vigor desde la fecha de la publicación de la presente Orden hasta las trece horas del día 29 de los corrientes.

En el momento oportuno se determinará por este Departamento la cuantía y vigencia del derecho regulador del siguiente período.

Lo que comunio a V. I. para su conocimiento y efectos. Dios guarde a V. I. muchos años. Madrid, 22 de julio de 1976.

LLADO FERNANDEZ URRUTIA

Ilmo. Sr. Director general de Política Arancelaria e Importación.

MINISTERIO DE LA VIVIENDA

14235 ORDEN de 19 de julio de 1976 por la que se aprueba la Norma Tecnológica NTE-QTG/1976, «Cubiertas: Tejados galvanizados».

Ilustrísimo señor:

En aplicación del Decreto 3565/1972, de 23 de diciembre (*Boletín Oficial del Estado» de 15 de enero de 1973), a propuesta de la Dirección General de Arquitectura y Tecnología de la Edificación, y previo informe del Ministerio de Industria y del Consejo Superior de la Vivienda,

Este Ministerio ha resuelto:

Artículo 1.º Se aprueba provisionalmente la Norma Tecnológica de la Edificación que figura como anexo de la presente Orden, NTE-QTG/1976.

Art. 2.º La presente Norma regula las actuaciones de Diseño, Cálculo, Construcción, Control, Valoración y Mantenimiento, y se encuentra incluida en el anexo de clasificación sistemática del Decreto 3565/1972, bajo los epígrafes: «Cubiertas: Tejados galvanizados».

Art. 3.º La presente Norma entrará en vigor a partir de su publicación en el «Boletín Oficial del Estado», y podrá ser utilizada a efectos de lo dispuesto en el Decreto 3565/1972, con excepción de lo establecido en sus artículos 8.º y 10.

Art. 4.º En el plazo de seis meses naturales, contados a partir de la publicación de la presente Orden en el «Boletín Oficial del Estado», sin perjuicio de la entrada en vigor que en el artículo anterior se señala, y al objeto de dar cumplimiento a lo establecido en el artículo 5.º del Decreto 3565/1972, las personas que lo crean conveniente, y especialmente aquellas que tengan debidamente asignada la responsabilidad de la planificación q de las diversas actuaciones tecnológicas relacionadas con la Norma que por esta Orden se aprueba, podrán dirigirse a la Dirección General de Arquitectura y Tecnología de la Edificación (Subdirección General de Tecnología de la Edificación, Sección de Normalización), señalando las sugerencias u observaciones que a su juicio puedan mejorar el contenido o aplicación de la Norma.

Art. 5.º 1. Consideradas, en su caso, las sugerencias remitidas y a la vista de la experiencia derivada de su aplicación, la Dirección General de Arquitectura y Tecnología de la Edificación propondrá a este Ministerio las modificaciones pertinentes a la Norma que por la presente Orden se aprueba.

2. Transcurrido el plazo de un año, a partir de la fecha de publicación de la presente Orden, sin que hubiera sido modificada la Norma en la forma establecida en el párrafo anterior, se entenderá que ha sido definitivamente aprobada, a todos los efectos prevenidos en el Decreto 3565/1972, incluidos los de los artículos 8.º y 10.

Art. 6.º Quedan derogadas las disposiciones vigentes que se opongan a lo dispuesto en esta Orden.

Lo que comunico a V. I. para su conocimiento y efectos. Dios guarde a V. I. Madrid, 19 de julio de 1976.

LOZANO VICENTE

Ilmo. Sr. Director general de Arquitectura y Tecnología de la Edificación.

ì



1

NT

Diseño

1. Ambito de aplicación

Cubierlas

Tejados Galvanizados

OTG

Galvanized Roofs, Design

. . .

Cobertura de edificios con chapas finas o paneles formados por doble hoja de chapa con interposición de aislamiento, de acero galvanizado, sobre faldones de cubierta formados por entramado metálico o de hormigón armado, en los que la propia chapa o panel proporciona la estanquidad.

Para chapa lisa de acero galvanizado, de espesor no mayor de 0,7 mm, son de aplicación los criterios y soluciones que figuran en la NTE-QTZ: Cubiertas Tejados de Zinc.

2. Información previa

De proyecto

Geográfica

Ordenanzas

Criterio de diseño

Tipología de perfiles

riantas y secciones de la cubierta, indicando situación de aleros, limatesas, limahoyas, cumbreras, canalones, bajantes, elementos salientes, juntas estructurales y formación de pendientes.

Coordenadas geográficas del emplazamiento del edificio.

Material de cobertura permitido en el lugar de ubicación del edificio.

Perfil	Esquema	Altura de cresta en mm	Pendientes mínimas recomendables
Ondulado pequeño	Cresta	≤ 30	≥ 15 %
Grecado grande	Cresta	> 42	≥ 5·%
Grecado medio	Cresta	30 — 42	≥ 8 %
Nervado grande	Cresta	> 42	≥ 5%
Nervado medio	Cresta	30 — 42	≥ 8 %
Nervado pequeño	Cresta	€30	·≥ 10 %
Panel		•	≥ 2 %

Acabado de chapas o pane-

Las chapas o paneles podrán llevar una protección adicional sobre el galvanizado a base de pinturas, plásticos u otros tratamientos, obteniéndose una mayor durabilidad de las chapas o paneles galvanizados.

Protecciones recomendadas en función de los distintos tipos de ambientes:

Ambientes	Protección recomendada (1)
Rural y urbano moderado	A
Urbano, industrial moderado y marítimo moderado	В
Industrial severo y marítimo moderado	С
Industrial severo y marítimo severo	D

(1) La delinición de cada tipo de prolección viene especificada en Construcción,

En zonas Iluviosas de fuertes vientos, se reforzará la estanquidad de los solapos mediante sellado según se especifica en esta Norma. En cubiertas donde la succión del viento sea grande, se realizará un estudio para determinar el número de accesorios de fijación de las chapas.

En zonas en las que se prevean grandes y periódicas acumulaciones de nieve y para pendientes de faldón inferiores al 30 %, es recomendable sellar con juntas elásticas los solapos entre chapas para evitar el paso del agua a través de estos por efecto de sifón y no es recomendable el empleo de canatones.

Lluvia y viento

Nieve

Ministerio de la Vivienda - España

CI/S(B | (47) | Nh2 |

CDU 69.024.155:691:714

Obstáculos a la circulación del

Cuando el camino de las aguas quede interceptado por paramentos o elementos salientes de la cubierla, se podrán utilizar las especificaciones correspondientes de esta Norma, procurando siempre la rápida evacuación del agua.

Iluminación

Cuando se precise iluminación a través de la cubierla; se podrán disponer placas translúcidas, del mismo perfil que el de las chapas de cobertura según la NTE-QTS: Cubiertas Tejados Sintélicos; o bien utilizar claraboyas según la NTE-QLC; Cubiertas Lucernarios Claraboyas; asegurando la estanquidad de las juntas.

Salida de humos y ventilación

Para la evacuación de humos y ventilación de locales, se aplicarán los criterios y soluciones adoptados en las normas NTE-ISH: Instalaciones de Salubridad Humos y Gases y NTE-ISV: Instalaciones de Salubridad Ventilación, resolviendo los encuentros de pasos de chimenea y conductos de ventilación con la cobertura, mediante baberos de chapa galvanizada o zinc.
Las perforaciones de chimeneas o conductos, se procurará que queden próxi-

mas a los solapos entre chapas o paneles para que los baberos no resulten excesivamente grandes Los grandes ventiladores para edificios_industriales, se ajustarán a las indica-

ciones de su Documento de Idoneidad Técnica.

· Aislamiento térmico

Los valores del aislamiento térmico para cubierlas de chapa o panel, se determinan en las Tablas de Cálculo.

Para el aislamiento en faldones de chapa se puede utilizar la especificación correspondiente de la NTE-QTF: Cubiertas Tejados de Fibrocemento. Cuando se requiera un acabado interior de chapa y aislamiento térmico en la cubierta, podran realizarse paneles in situ del tipo sandwich; disponiendo dos faldones de chapa y un aislamiento térmico intermedio, asegurando la perfecta unión entre las dos chapas por medio de perfiles tipo omega o zeta. La dirección de los nervios de la chapa inferior podrá ser transversal a la pendiente del faldón, cuando estas chapas realicen la función resistente de las correas,

Comportamiento higrotérmico

En locales cuya actividad pueda proporcionar gran cantidad de vapor de agua y se quieran evitar posibles condensaciones, se dispondrá una adecuada ven-tilación o un espesor de aislamiento térmico con el que no se alcance la temperatura crítica de condensación en la cara interior, según se determina en Cálculo.

Comportamiento a sismos o vibraciones

En edificios situados en zonas de grado sísmico superior a 8 ó donde las cubiertas estén sometidas a trepidaciones o vibraciones de la estructura, se se dispondrán accesorios que no proporcionen rigidez en las fijaciones.

Juntas de dilatación

Las juntas estructurales se mantendrán en la cubierta.

Accesibilidad para la conservación de la cubierta

Cuando los aleros estén situados a una altura superior a 5 m, se dispondrán accesos a la cubierta preferentemente desde zona común o de paso, como azotea, operpo saliente, claraboya.

Es recomendable que cada acceso cubra un radio de acción no mayor de 20 m.

Circulación por la cubierta

Las coberturas de chapas de espesor no mayor de 0,6 mm, se consideran inaccesibles para el montaje y entretenimiento, para lo cual se establecerán dispositivos portantes, permanentes o accidentales que establezcan caminos de circulación mediante tablones o pasarelas de forma que el operario no pise directamente las chapas,

Contactos con otros materiales

. No se utilizará el acero galvanizado en aquellas cubiertas en las que puedan existir contactos con productos ácidos y alcalinos; o con metales, excepto con el aluminio, que puedan formar pares galvánicos que produzca la corrosión

No se utilizará en contacto con los siguientes materiales:

- Acero no protegido a corrosión
 Yeso fresco
- Cemento fresco o cal
- Maderas de roble o castaño
- Aguas en contacto procedentes de cobre .

Podrá utilizarse en contacto con:

- Aluminio, plomo, estaño, cobre estañado, acero inoxidable Cemento fresco, sólo para recibido de los remates de paramento Si el cobre se encuentra situado por debajo del acero galvanizado, podrán aislarse mediante una banda de plomo.

Acabado de la cobertura

Para dar una mayor homogeneidad a la cubierta en todos los elementos singulares, como cumbreras, limatesas, limahoyas, se utilizarán preferentemente piezas del mismo material.

2



2

Diseño

Especificación

QTG- 7 Faldón de chapa-Tipo-E.R.I.P.S.Perfil.Protec-

QTG- 8 Faldón de panel-K-P-S-Tipo-Protección

QTG- 9 Cumbrera o limatesa-Tipo-Protección

QTG-10 Limahoya-Protección

QTG-11 Remate lateral-Tipo. Protección

QTG-12 Encuentro con paramento en cumbrera-Tipo-Protección

QTG-13 Encuentro lateral con paramento-Tipo-Protección

GTG-14 Canalón, B.D.H.Protección

QTG-15 Complemento de estanquidad colocado-Tipo

Cubiertas

Tejados Galvanizados



1976

Galvanized Roofs. Design

Símbolo Aplicación

Como elemento de cobertura de los planos inclinados de la cubierta, cuando no se precise aislamiento térmico.

Targ L

Como elemento de cobertura de los planos inclinados de la cu-bierta, cuando se requiera un acabado interior de chapa vista y se precise aislamiento térmico.

En la línea de encuentro de dos faldones de chapa o panel, cuando el ángulo que forman estos es convexo respecto al exterior.

En la línea de encuentro de dos faldones de chapa o panel, cuando el ángulo que forman con estos es cóncavo respecto al exterior.

En la línea de encuentro de los bordes laterales de los faldones con los muros hastiales.

Como protección de la línea de encuentro del faldón con el paramento en cumbrera.

Como protección de la línea lateral de encuentro entre faldón y paramento.

Para recogida de las aguas del faidón en el borde del alero. Los tramos de desagüe no serán mayores de 12 m y las pendientes no menores del 1 %.

QTG 15

Para el sellado de las juntas en los solapos entre chapas, cuando sea necesario, según se determina en Cálculo.

4. Planos de obra

QTG-Plantas

Representación por su símbolo de los elementos de la cubierta. En los canalones se indicarán las pendientes, los puntos de desagüe, divisorias de aguas y sentido de evacuación. Relación numerada de las especificaciones expresando los valores dados a sus parámetros.

Representación de las secciones necesarias para la definición de la cubierta.

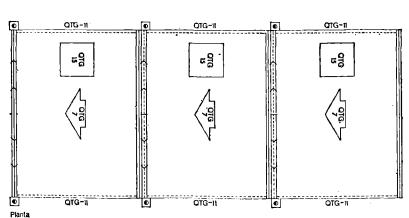
no se haya adoptado o no exista especificación NTE.

Representación gráfica de los detalles de elementos para los cuales

QTG-Secciones

QTG-Detalles

5. Esquema



Ministerio de la Vivienda - España

1 (47) | Nh2 | CI/SfB

CDU 69,024,155;691,714

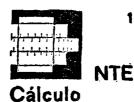
Escala.

1:100

1:100

1:20

Cubiertas



Tejados Galvanizados



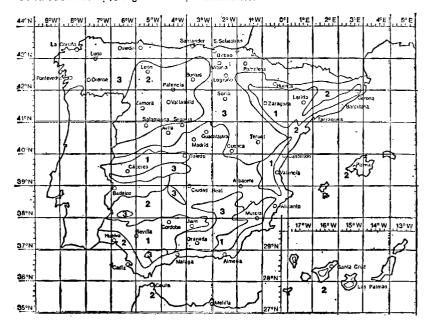
3

Galvanized Roofs, Calculation

1. Determinación del solapo longitudinal y lateral

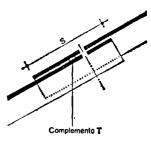
El solapo fongitudinal mínimo S en mm, su complémento de estanquidad T y el complémento de estanquidad L del solapo lateral, se determinan en la Tabla 1 en función de la zona de vientos, tormentas: y altitud topográfica, determinada con carácter orientativo en el Mapa 1 y de la pendiente o inclinación de la cubierta en % o grados respectivamente.

Mapa 1



 $\geqslant \ \, \mathsf{Zona} \, \geqslant \underbrace{\mathsf{Inclinación}}_{\mathbf{o} \ \mathsf{Pendiente}} \geqslant \mathsf{Solapo} \, \mathsf{S} \, \geqslant \underbrace{\mathsf{Complemento}}_{\mathbf{estanquidad}} \mathsf{de} \,$

Solapo longitudinal Tabla 1



Solapo longitudinal

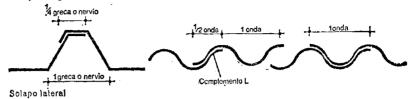
Zona	Inclinación en grados	Pendiente en %	Solapo minimo S en mm	Complementos de estanquidad T y L
1	\$ 5 8 11 14 17 > 20	10 15 20 25 30 > 35	200 200 200 200 200 150 150	T
2	\$ 5 8 11 14 17 > 20	10 15 20 25 30 > 35	200 200 200 200 200 150,	T + L T T
3	\$ 5 8 11 14 17 > 20	10 15 20 25 30 > 35	200 200 200 200 200 200 150	T+L T+L T

Ministerio de la Vivienda - España

Solapo lateral

El solapo lateral de las chapas con perfil ondulado, será de 1/2 de onda y en los casos en que sea preciso un complemento de estanquidad L, puede sustituirse éste aumentando el solapo hasta una onda. El solapo lateral de las chapas con perfil grecado o nervado en general será

de 1/4 de greca o nervio.



2. Aislamiento térmico

El coeficiente de transmisión térmica K en kcal/h·m².ºC, de la cubierta se chtiene en la Tabla 2, en función del coeficiente de conductividad térmica λ , en kcal/h·m.ºC, del material aislante y de su espesor E en mm.

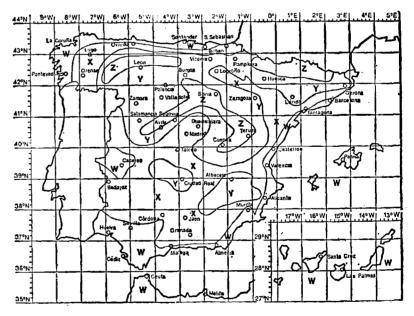
Tabla 2

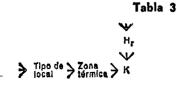
Espesor E en mm·	Coeficier	ité do conduci	ijvidadλen ko	al/h·m·°C	
, i	0,620	0,025	0,030	0,035	. 0,040
10 15 20 25 30 35 40 50 80	1,47 1,07 0,84 0,69 0,59 0,51 0,45 0,37 0,31	1,72 1,28 1,02 0,84 0,72 0,63 0,56 0,45 0,38 0,29	1,94 1,47 1,18 0,98 0,84 0,74 0,66 0,54 0,45 0,35	2,14 1,64 1,33 1,11 0,96 0,84 0,76 0,62 0,52 0,40	2,32 1,80 1,47 1,24 1,07 0,94 0,69 0,59 0,45
į	Coeficier	te de transmi	sión térmica K	en kcal,'h·m²	.°C

3. Condensaciones

En la Tabla 3 se determina el valor máximo del coeficiente K determinado en Tabla 2 para que no se produzcan condensaciones en la cara interior de la cubierta, en función del tipo de local, calefactado o no, de la zona térmica determinada en el Mapa 2 y de la humedad relativa H_r en % previsible en el interior del local. terior del local.

Mapa 2





Tipo de local	Zona térmica	Humed local e		va Hr pre	evisible e	n el inte	
	!	90	80	70	60	50	40
Calefactado	W X Y Z	0,58 0,61 0,47 0,43	1,18 1,03 0,95 0,88	1,96 1,71 1,58 1,47	2,80 2,45 2,26 2,09	3,76 3,28 3,03 2,81	4,92 4,30 3,97 3,69
No calefactado	W X Y Z	0,90 0,73 0,64 0,58	1,92 1,56 1,38 1,24	3,00 2,44 2,16 1,95	4,25 3,45 3,07 2,76	5,73 4,66 4,14 3,72	7,39 6,00 5,33 4,6 0
	ì	Valor	máxim o	de K en	kcal/h·m	3.°°C	



....

2

NTE

Cubiertas

Tejados Galvanizados

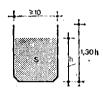
QTG

Galvanized Roofs. Calculation

1976

4. Sección de canalones

La sección S en cm² necesaria de canalón se determina en la Tabla 3, en función de la superficie en m² que vierte a un mismo tramo de canalón, comprendido entre su bajante y su división de aguas, y en función de la zona pluvio métrica determinada por las coordenadas geográficas del emplazamiento en el Mapa 3, correspondiendo para cada zona las siguientes intensidades l de lluvias: zona X, l \leqslant 30 mm/h, zona Y, 30 < 1 < 50 mm/h y zona X, l \geqslant 50 mm/h.





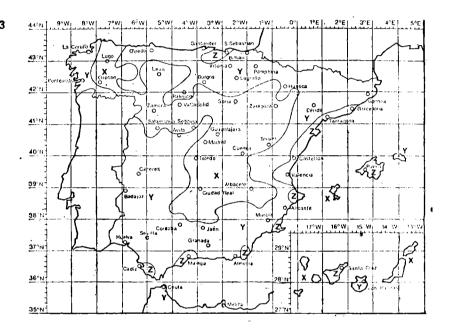


Tabla 4



	į :	Zona pluviométri	са	Sección S
	, x	Y	Z	del canalón en cm²
Superficie en m² de cubierta que vierte al tramo	Hasta 185 186 a 360 361 a 540 541 a 1.100	Hasta 125 126 a 250 251 a 370 371 a 740	Hasta 95 96 a 185 186 a 275 276 a 550	60 90 160 250

La altura del canalón será igual a 1,30 h, siendo h la altura estricta para la que se ha calculado $S_{\rm c}$

5. Resistencia de las chapas

Los valores mínimos del módulo resistente R, en cm³ y el momento de inercia I, en cm⁴ para un metro de ancho de chapa se obtienen en las Tablas 5, 6, 7 y 8 en función de la separación entre correas P en m y de la carga g en kg/m³, para una tensión máxima admisible de la chapa 1,400 kg/cm² y una flecna máxima admisible de P, considerando los casos de 2, 3, 4 y 5 apoyos por chapa,

respectivamente.

Ministerio de la Vivienda - España

CDU 69.024.156:691.714

CI/SfB

(47) Nh2

Tal	ola 5													9 kg/	
	P	Separ	ación ent	re correa	s Pen in								Un vano	+P	+
Ìq	\geq_1^R	1,00	1,25	1,50	1,75	2,00	2,25	2,50	2,75	3,0	3,5	4,0	4,5	5,0	
	150	· E	=	3,01 6, 28	4,10 9,97	5,35 14,88	6,78 21,19	8,37 29,07	10,1 38,7	12,1 5 0,2	16,4 79,8	21,4 119,1	27,1 169, 6	33,5 232, 6	R
	175	-		3,51 7,32	4,78 11,63	6,25 17,36	7 ,91 24 ,73	9,76 33, 92	11,8 45,2	14,1 58,6	19, 1 93,1	25,0 139,0	31,6 197,9	1 1	R
	200	-	- -	4,01 8,37	5,46 13,29	7,1 <i>4</i> 19,85	9,04 28, 26	11,16 38,77	13,5 51,6	`16,1 67,0	21,9 106,4	28,6 168,8	36,2 226,1	-	R
	225	=		4,52 9,42	6,15 14,96	8,03 22,33	10,17 31,79	12,55 43,61	15,2 58,1	18,1 75,4	24,6 119,7	32,1 178,7	=	=	R
	250	-		5,02 10,46	6,83 16,62	8,92 24,81	11,30 35,3 3	13,95 48,46	16,9 6 4, 5	20,1 83,7	.27, 3 133, 0	35,7 . 198,5	_	=	R
Carga q en kg/m²	275	2,45 3,41	3,83 - 6, 66	5,52 11,51	7,51 18,28	9,82 27,29	12,43 38,86	15,34 53,31	18,6 7 1,0	22,1 92,1	30,1 146,3	39,3 218,4	_		R
q en	300	2,67 3,72	4. 18 7. 26	6,02 12,56	8,2 0 19,94	10,71 29,77	13,56 42,39	16,74 58,15	20,3 77,4	24,1 100,5	32,8 159,6	42,9 238,2		=	R
Carg	325	2,90 4,03	4,53 7,87	6,52 13,60	8,88 21,61	11,6 0 32,25	14,69 45,92	18,13 63,00	21,9 83,9	26,1 108,9	35,5 172,9	-	=	=	R
	350	3,12 4,34	4 ,88 8 ,48	7,03 14,65	9,57 23,27	12,50 34,73	15,82 49,46	19,53 67,85	23,6 90,3	28,1 117,2	38,3 186,2	_		-	R
	375	3,34 4,65	- 5,23 9,08	7,53 15,70	10,25 24,93	13,39 37,22	16,95 52 _, 99	20,92 72,69	25,3 96,8	30,1 125, 6	41,0 199,5	-	_	=	R
	400	3,57 4,96	5,58 9,69	8,03 16,74	10,93 26,59	14,28 39,70	18,08 56,52	22,32 77,54	27,0 103,2	32, <u>1</u> 134,0	43,8 212,8	-	=	=	R
	425	3,79 5,27	5,92 10 ,29	8,53 17,79	11,62 28,25	15,17 42,1 8	19,21 60,06	23,71 82,38	28,7 109,7	34,2 142,4	46,5 226,1	_	_	_	R
	450	4,01 5,58	6,27 10,90	9,04 18,84	12,30 29,92	16,07 44,66	20,34 63,59	25,11 87,23	30,4 116,1	36,2 150,7	49,2 239,4	-	=	=	R· i
				nte R en e ercia I en	•			•							

Tabla 6													q kg/m ²	
	Separa	ación entr	e correa	s Pen m							Dos vanos	P	-	
> 4> ^R	1,00	1,25	1,50	1,75	2,00	2,25	2,50	2,75	3,0	3,5	4,0	4,5	5,0	
150	-	=	3,01 2,60	4,10 4,14	5,35 6,18	6,78 8,80	8,37 12,08	10,12 16,08	12,05 20,87	16,40 33,15	21,4 49,5	27.1 70,5	33,5 96,6	R
175	=	_	3,51 3,04	4,78 4,83	6 ,25 7, 21	7,91 10,27	9,76 14,09	11,81 18,76	14,06 24,35	-19,14 38,67	25,0 57, 7	31,6 82,2	39,1 112,8	F
200		-	4,01 3,47	5,46 5,52	7,14 8,24	9,04 11,74	11,16 16,1 0	13,50 21,44	16,07 27,83	21,87 44,20	28,6 66,0	36,2 93,9	44,6 128,9	A
225	=	3,13 2,26	4,52 3,91	6,15 6,21	8,03 9,27	10,17 13,21	12,55 18,12	15,19 24,12	18,08 31,31	24,60 49,72	32, 1 74,2	40,7 105,7	50,2 145,0	F
250	=	3,48 2,51	5,02 4,34	6,83 6,90	8,92 10,30	11,30 14,67	13,95 20,13	16,88 26,80	20,08 34,79	27,34 55,25	35,7 82,5	45,2 117,4	55,8 161,1	A
Carga d en Kg/m ² 300 300 325	=	3,83 2,76	5,52 4,78	7 ,51 7 ,5 9	9,82 11,34	12,43 16,14	15,34 22,14	18,56 29,48	22,09 38,27	30,07 60,77	39,3 9 0,7	49,7 129,2	61,4 177,2	F
g 300	_	4, 18 3, 02	6,02 5,21	8,20 8,28	10,71 12,37	13,5 6 17,61	16,74 24,16	20,25 32,16	24,10 41,75	32,81 66,30	42,9 99,0	54,2 1,40,9	67,0 193,3	A
325	=	4,53 3,27	6 ,52 5, 65	8,88 8,97	11,60 13,40	14,69 19,08	18,13 26,17	21,94 34,84	26,11 45,23	35,54 71, 82	46,4 107,2	58, 8 152,7	7 2,5 209, 4	F
350	=	4,88 3, 52	7,03 6,08	9,57 9,66	12,50 14,43	15,82 20,55	19,53 28,18	23,6 3 37,52	28,12 48,71	38,28 77,35	50, 0 115,5	63,3 164,4	78,1 225, 5	P
375	=	5,23 3,77	7,53 6,52	10,25 10,35	13,39 15,46	16,95 22,01	20,92 30,20	25,32 40,20	30,13 52,1 9	41,01 82,87	53,6 123,7	67, 8 176,1	83,7 2 41,6	F
400	=	5,58 4,02	8,03 6,95	10,93 11,05	14,28 16,49	18,08 23,48	22,32 32,21	27,00 42,88	32,1 4 55,67	43,75 88,40	57 ,1 132,0	72,3 187,9	. 	F
425	3,79 2,19	5,92 4, 27	8,53 7,39	11,62 11,74	15,17 17,52	19,21 24,95	23,71 34,23	28,69 45,56	34,15 59,14	46,40 93,92	60,7 140,2	76,8 199,6	_	F 1
450	4, 01 2,31	6,27 4,53	9,04 7,82	12,30 12,43	16,07 18,55	20,34 26,42	25,11 36,24	30,38 48,24	36,1 6 62,62	49,21 99,45	64,3 148,5	81,4 211,4	=	F
		o resister nto de inc		,							-			



3

Cubiertas

Tejados Galvanizados

Galvanized Roofs. Calculation

5

1976

Tak	ola 7												q kg		
	W											! !!!!!!!!	uminand	uumiimiii	miit
	∳.				_							Δ	Ā	Δ	
•	√ R	Separ	ación er	itre corr	ens P en	m					Tres vanos		}-		-
7	q≯R I	1,00	1,25	1,50	1,75	2,00	2,25	2,50	2,75	3,00	3,50	4,0	4,5	/ 5,0	
	150	-		.2,41 . 2,60	3,28 4,14	4,28 6,18	5,42 8,80	6,69 12,08	8,10 16,08	9,64 20,87	13,12 33,15	17,1 49,5	21,7 70,5	2 6,8 96,6	R
	175.		#*** •>	2,81 3,04	3,82 4,83	5, 00 7 , 21	6, 32 10,27	7,81 14,09	9 .45 18,7 6	11, 25 24,35	15, 31 38, 6 7	20, 0 57, 7	25, 3 82,2	31,3 112,8	R
	200			3,21 3,47	4,37 5,5 2	5,71 8,24	7,23 11,74	8,92 16,10	10,80 21,44	12,85 27,83	17,50 44,20	22, 9 66, 0	28.9 93,9	35,7 128.9	R
	225		2,51 2,26	3,61 3,91	4,92 6,21	6,42 9,27	8,1 3 、 13, 2 1	10,04 18,12	12,15 24,12	14,46 31,31	19,68 49,72	25,7 , 74,2	32,5 105,7	40.2 145,0	R
	250	=	2,79 2,51	4,01 4;34	5,4 6 6,90	7,1 4 10,30.	9,04. 14,67	^11,16 20,13	13,50 26,80	-16,07 -34,7 9	21, 87 55,2 5	28 .6 82 , 5	36, 2 117,4	44,6 161,1	R l
m/6	275	=	3,06 2,76	4,41 4,78	6,01 7,59	7,85 11,34	9, 9 4 16,14	12 ,27 22,1 4	14,85 29,48	- 17 ,67 38 , 27	24.06 60,77	31, 4 90,7	39,8 129,2	49,1 177,2	R 1
i en 1	300	=	3,34 3,02	4,82 5,21	6,56 8,28	8,57 12,37	10, 84 1 7,61	13.39 24,16	16,20 32,16	19,2 8 41,75	26, 2 5 66, 30	34, 3 99,0	43,4 140,9	53. 6 193. 3	R I
Carga q en kg/m³	325	=	3,62 3,27	5,2 2 5,65	7, 10 8,97	9,28 13,40	11,75 19,08	14,50 26,17	17,55 34,84	20.89 45, 23	28. 43 71 ,82	37,1 107,2	47.0 152,7	58.0 209,4	R
ర	350	=	3,90 3,52	5,62 6,08	7,65 9,66	10,00 14,43	12,65 20,55	15,62 28,18	18,90 37,52	22,50 48,71	30,62 77,35	40,0 115, 5	50,6 164,4	62,5 225,5	R
	375		4,18 3,77	6,02 6,5 2	8,20 10,3 5	10,71 15,4 6	13,56 22,01	. 1.6,7 4 . 30,20	20,25 40,20	24.10 52,19	32,81 82,87	42,9 123,7	54,2 176,1	67,0 241,6	R
	400		4,46 4,02	6, 42 6,95	8,75 11,05	11,42 16,49	14, 4 6 23,48	17,85 32,21	21,60 42,88	25,71 55,67	35,00 88,40	45,7 132,0	57,9 187,9	-	R.
	425	3,03	4,74 4,27	6,8 3 7,39	9,29 11,7 4	12,1 4 17,52	15, 36 24,95	18,97 34,23	22,95 45,56	27,32 59.14	37,18 93,92	48,6 140,2	61,5 199,6	-	R
	450	3,21 2,31.	5,02 4,53	7,2 3 7,82	9,84 12,43	12,85 18,55	16,27 26,42	20,08 36,24	24,30 48,24	28,92 62,62	39,37 99,45	51,4 148,5	65.1 211,4	1	R
		1					•					•		`	

Módulo resistente R en cmº/m Momento de inercia I en cm4/m

≯ ∘. ∀ .			/							$\overline{\Delta}$	\triangle	Δ.	Δ	-
N R] Separ	ación er	tre corr	eas P en	m			Cuair	o vanos	P.	+			
$\Rightarrow q \ni_{\mathbf{I}}^{\mathbf{R}}$:	1,00	1,25	1,50	1,75 .	2,00	2,25	2,50	2,75	3,00	3,50	4,0	- 4,5	5,0	
150		=	2,59 2,60	3,53 4,14	4,61 6,1 8	5,84 8,80	7,21 12,08	8,72 16,08	. 10,38 20,87	14,13 33,15	18.5 49,6	23,4 70,5	28,8 96,6	-
175		***	3,02 3,04	4,12 4,83	б,3 8 7 ,21	6,81 10,27 [.]	8,41 1,4,09	10,18 18,76	12,11 24,35	16.49 38,67	21.5 57.7	27,3 82,2	33,7 112,8	
200	-	•	3,4 6 3,47	4,71 5,5 2	6,1 5 8,2 4	- 7,78 11,74	9,61 16,1 0	11, 63 21,44,	13,84 27,83	18.84 44,20	24,6 66,0	31,2 93,9	38.5 128.9	
225		2,70 2,2 5	3,8 9 3, 91	5,30 6,21	6,9 2 9,2 7	, 8,76 13,21	10,81 18,1 2	13, 08 2 4,12	15,57 31,31	21,20 49,72	27. 7 7 4.2	35, 0 105,7	43,3 145,0	
250	=	3,00 2,51	4,32 4,34	5,8 8 6,90	7,6 9 10,3 0	• 9,73 14,67	12,01 20,1 3	.14,54 26,80	17,30 34,7 9	23,55 55,25	30, 8 82, 5	38.9 117,4	48,1 161,1	
E 275	=	3,30 2,76	4,75 4,78	6,4 7 7 , 5 9	8,46 11,34	10,7 0 16,1 4	13,22 22,14	1.5, 99 29,48	19,03 38,27	25,91 60,77	33,8 ₁ 90,7	42,8 129,2	52,9 177,2	ŀ
_	=	3,60 3 ,02	5,19 5,21	·7,06 8,28	9,2 3 12,87	11,68 17,61	14,42 24,1 6	17, 45 32,1 6	20,7 6 41,7 5	28, 25 66,30	36, 9 99,0	46.7 140.9	57,7 193,3	l
55 325 0	=	3,90 3,27	5,62 5,65	7,6 5 8,97	1 9 ,00 13,40	12,65 19,08	15,6 2 26,1 7	18,90 34,84	22,50 45,23	30, 62 71 ,82	40, 0 107, 2	50,6 152,7	62.5 209,4	
350	_ =	. 4,20 .3,52	6,05 6,08	8,2 4 9,6 6	10,7 6 - 14,43	13,62 20,55	16,8 2 28,1 8	20,3 6 37,52	24,2 3 48,71	32,98 77,35	43,1 115, 5	54,5 164,4	67,3 2 25,5	
375		4,50 3,77	6,49 , 6,52	8,8 3 10,3 5	11,53 15,46	14,60 22,01	18.02 30,20	21,81 40,2 0	25,96 52,19	35,33 82,87	46,2 123,7	58,4 176,1	72,1 241,5	
400	-=	4,80 4,02	6,9 2 6,9 5	9,42 11,05	12,3 0 16,4 9	15,5 7 2 3,4 8	19,2 3 32,2 1	23,2 6 42,88	27, 69 55,67	37,69 83,40	49, 2 132,0	62,3 187,9	•• ••	
425	3,26 2,19	5,10 4,27	7,35 ° 7,3 9	10, 01 11,7 4	13,0 7 17,5 2	16,55 24,95	20,43. 34,23	24,72 45,56	29,42 59,14	40.04 93,92	52.3 140,2	66,2 199, 6		
450	3,46 2,31	Б,40 4,53	7,7 8 7,82	10,6 0 12,4 3	13,84 18,5 5	17,52 26,42	21,63 36,24	26,1 7 48,2 4	31,1 5 62,62	42,40 99,45	55,4 148, 5	70,1 211,4	***	

CI/\$fB

[(47) [Nh2]

CDU 68 024 (65 691.714

6. Ejemplo

Datos	Mapa	Tabla	Resultados
Cubierta de chapa galvanizada para un edificio en Madrid. Pendiente 30 %	1	1	Zona 2. Solapo longiludinal S = 150 mm
Alslamiento térmico con E = 25 mm y $\lambda = 0.025 \text{ kcal/h·m·°C}$		2	Coeliciente de transmisión térmica to- tal de la cubierta K == 0,84 kcal/h·m²·°C
Humedad relativa previsible en el interior 60 % y local caletactado	2	3	Zona térmica X Valtor máximo de K = 1,03 kcal/h·m²-°C 0,84 4,03 Es válido el aislamiento
Superficie de cubierta que vierte a ca- da tramo de canajón, en proyección horizontal 150 m²	•	4	Zona pluvlométrica X Sección del ca- natón necesaria 60 cm²
Carga q en kg/m³ de la cubierta = 225 Separación P entre correas en m = 2,5 Longitud del faldón en sentido de la pendiente 10 m Número de vanos 4		8	R == 10,81 cm ³ /m I == 18,12 cm ³ /m