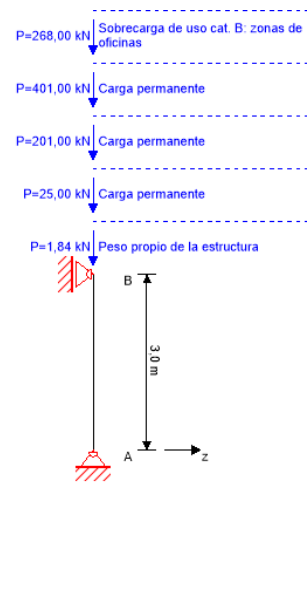
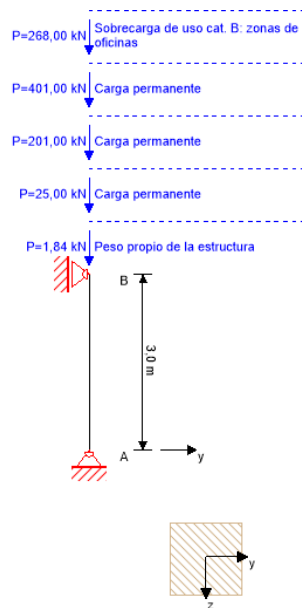



**Sistema****Índice de aprovechamiento total****68 %**ULS **68 %** ULS Fuego **65 %****Sección: Viga de madera 35/35**

	Ancho de la sección	Altura de la sección	Área	$I_y$	$I_z$
	[cm]	[cm]	[mm <sup>2</sup> ]	[mm <sup>4</sup> ]	[mm <sup>4</sup> ]
	35	35	122.500	1.250.521.000	1.250.521.000

**Sección Fuego: Viga de madera 35/35**

	Ancho de la sección	Altura de la sección	Área	$I_y$	$I_z$
	[cm]	[cm]	[mm <sup>2</sup> ]	[mm <sup>4</sup> ]	[mm <sup>4</sup> ]
	21	21	44.100	162.067.600	162.067.600

Clase de resistencia al fuego:R 90	Tiempo		90 min			
Estratigrafía para protección al fuego : Sin elementos adicionales de protección al fuego	$k_0$	$d_0$	$d_{char,0,h}$	$d_{ef,h}$	$d_{char,0,v}$	$d_{ef,v}$
	[-]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]
	1	7	63.0	140.0	63.0	140.0

**Valores del material**

Material	$f_{m,k}$	$f_{t,0,k}$	$f_{t,90,k}$	$f_{c,0,k}$	$f_{c,90,k}$	$f_{v,k}$	$f_{r,k \min}$	$E_{0,mean}$	$G_{mean}$	$E_{0,5}$
	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]
GL 24h	24,00	19,20	0,50	24,00	2,50	3,50	1,20	11.500,00	650,00	9.600,00
GL 24h										

**carga****Combinaciones de cargas**

	Tipo de caso de carga	Typ	Duración	Kmod	$\gamma_{inf}$	$\gamma_{sup}$	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
LC1	Peso propio de la estructura	G	Permanente	0,6	0,8	1,35	1	1	1
LC1	Peso propio de la estructura	G	Permanente						
LC2	Carga permanente	G	Permanente	0,6	0,8	1,35	1	1	1
LC2	Carga permanente	G	Permanente						
LC3	Carga permanente	G	Permanente	0,6	0,8	1,35	1	1	1
LC3	Carga permanente	G	Permanente						

Combinaciones de cargas									
	Tipo de caso de carga	Typ	Duración	Kmod	$\gamma_{inf}$	$\gamma_{sup}$	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
LC4	Carga permanente	G	Permanente	0,6	0,8	1,35	1	1	1
LC4	Carga permanente	G	Permanente						
LC5	Sobrecarga de uso cat. B: zonas de oficinas	Q	Media duración	0,8	0	1,5	0,7	0,5	0,3
LC5	Sobrecarga de uso cat. B: zonas de oficinas	Q	Media duración						

LC1: Peso propio de la estructura		
Carga vertical		
$P_k$	Eje Y	Eje Z
[kN]	[m]	[m]
1,8375	0,00	0,00

LC2: Carga permanente		
Carga vertical		
$P_k$	Eje Y	Eje Z
[kN]	[m]	[m]
25	0,00	0,00

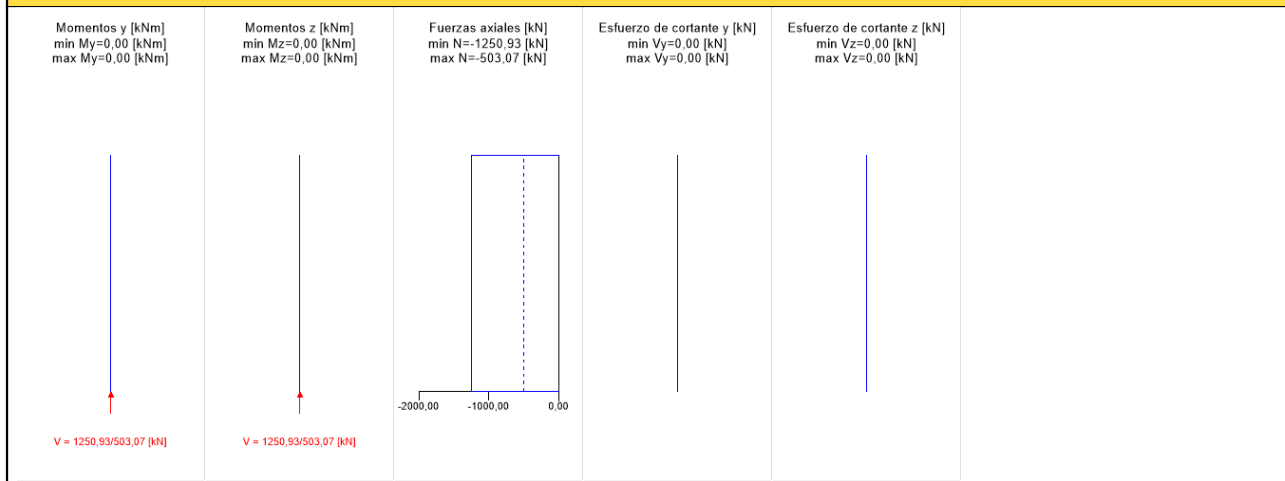
LC3: Carga permanente		
Carga vertical		
$P_k$	Eje Y	Eje Z
[kN]	[m]	[m]
201	0,00	0,00

LC4: Carga permanente		
Carga vertical		
$P_k$	Eje Y	Eje Z
[kN]	[m]	[m]
401	0,00	0,00

LC5: Sobrecarga de uso cat. B: zonas de oficinas		
Carga vertical		
$P_k$	Eje Y	Eje Z
[kN]	[m]	[m]
268	0,00	0,00

ULS Combinaciones	
	Regla de combinación
LC01	$1,35/0,80 * LC1 + 1,35/0,80 * LC2 + 1,35/0,80 * LC3 + 1,35/0,80 * LC4$
LC01	$1,35/0,80 * LC1 + 1,35/0,80 * LC2 + 1,35/0,80 * LC3 + 1,35/0,80 * LC4$
LC02	$1,35/0,80 * LC1 + 1,35/0,80 * LC2 + 1,35/0,80 * LC3 + 1,35/0,80 * LC4 + 1,50/0,00 * LC5$
LC02	$1,35/0,80 * LC1 + 1,35/0,80 * LC2 + 1,35/0,80 * LC3 + 1,35/0,80 * LC4 + 1,50/0,00 * LC5$

ULS Combinaciones Fuego	
	Regla de combinación
LC01	$1,00/1,00 * LC1 + 1,00/1,00 * LC2 + 1,00/1,00 * LC3 + 1,00/1,00 * LC4$
LC01	$1,00/1,00 * LC1 + 1,00/1,00 * LC2 + 1,00/1,00 * LC3 + 1,00/1,00 * LC4$
LC02	$1,00/1,00 * LC1 + 1,00/1,00 * LC2 + 1,00/1,00 * LC3 + 1,00/1,00 * LC4 + 1,00/0,00 * 0,30 * LC5$
LC02	$1,00/1,00 * LC1 + 1,00/1,00 * LC2 + 1,00/1,00 * LC3 + 1,00/1,00 * LC4 + 1,00/0,00 * 0,30 * LC5$

**Comprobación en estado límite último (ELU) - Resultados****ULS Comprobación a flexión**

dist.	$\gamma_m$	$k_{mod}$	$k_{sys,z}$	$f_{m,k}$	$f_{m,y,d}$	$f_{m,z,d}$	$f_{t,d}$	$f_{c,d}$
[m]	[-]	[-]	[-]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]
0,0	1,25	0,80	1,00	24,00	16,21	16,21	12,97	15,36
$M_{y,d}$	$N_{c,d}$	$N_{t,d}$	$\sigma_{m,y,d}$	$\sigma_{c,d}$	$\sigma_{t,d}$	Índice		
[kNm]	[kN]	[kN]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]			
0,00	-1250,93	0,00	0,00	10,21	0,00	44 %	LCO2	LCO2

**ULS Análisis de cortantes Y**

dist.	$f_{v,k}$	$\gamma_m$	$k_{mod}$	$f_{v,d}$	$V_d$	$\tau_{v,d}$	Índice	
[m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[-]	[-]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[kN]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
3,0	3,50	1,25	0,80	1,60	0,00	0,00	0 %	LCO2 LCO2

**ULS Análisis de cortantes Z**

dist.	$f_{v,k}$	$\gamma_m$	$k_{mod}$	$f_{v,d}$	$V_d$	$\tau_{v,d}$	Índice	
[m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[-]	[-]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[kN]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
3,0	3,50	1,25	0,80	1,60	0,00	0,00	0 %	LCO2 LCO2

**ULS Análisis de cortantes combinado**

dist.	$f_{v,k}$	$\gamma_m$	$k_{mod}$	$f_{v,d}$	$V_{y,d}$	$V_{z,d}$	$\tau_{v,y,d}$	$\tau_{v,z,d}$	Índice	
[m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[-]	[-]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[kN]	[kN]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
3,0	3,50	1,25	0,80	1,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0 %	LCO2 LCO2

**Análisis de tensiones en flexión**

$M_{y,d} =$	0,00	kNm	$f_{m,k} =$	24,00	N/mm <sup>2</sup>	
$N_{c,d} =$	-1250,93	kN	$\gamma_m =$	1,25	-	
			$k_{mod} =$	0,80	-	
			$k_{sys,y} =$	1,00	-	
			$k_{hm} =$	1,06	-	
			$k_i =$	1,00	-	
$\sigma_{c,d} =$	10,21	N/mm <sup>2</sup>	$f_{c,d} =$	15,36	N/mm <sup>2</sup>	
$\sigma_{m,y,d} =$	0,00	N/mm <sup>2</sup>	$f_{m,y,d} =$	16,21	N/mm <sup>2</sup>	✓
<b>Índice de aprovechamiento</b>						44 %

**Análisis de la tensión del cortante Y**

$V_d =$	0,00	kN	$f_{v,k} =$	3,50	N/mm <sup>2</sup>	
			$\gamma_m =$	1,25	-	
			$k_{mod} =$	0,80	-	
$\tau_{v,d} =$	0,00	N/mm <sup>2</sup>	$f_{v,d} =$	1,60	N/mm <sup>2</sup>	✓
<b>Índice de aprovechamiento</b>						0 %

Análisis de la tensión del cortante Z					
$V_d =$	0,00	kN	$f_{v,k} =$	3,50	N/mm <sup>2</sup>
			$\gamma_m =$	1,25	-
			$k_{mod} =$	0,80	-
$T_{v,d} =$	0,00	N/mm <sup>2</sup>	$f_{v,d} =$	1,60	N/mm <sup>2</sup>
					✓
Índice de aprovechamiento					0 %

Análisis de la tensión del cortante					
$V_{y,d} =$	0,00	kN	$V_{z,d} =$	0,00	kN
$f_{v,k} =$	3,50	N/mm <sup>2</sup>	$\gamma_m =$	1,25	-
$f_{v,d} =$	1,60	N/mm <sup>2</sup>	$k_{mod} =$	0,80	-
$T_{v,y,d} =$	0,00	N/mm <sup>2</sup>	$T_{v,z,d} =$	0,00	N/mm <sup>2</sup>
					✓
Índice de aprovechamiento					0 %

Comprobación a pandeo					
$M_{y,d} =$	0,00	kNm	$f_{m,k} =$	24,00	N/mm <sup>2</sup>
$N_{c,d} =$	-1250,93	kN	$\gamma_m =$	1,25	-
			$k_{mod} =$	0,80	-
			$k_{sys,y} =$	1,00	-
$\sigma_{c,d} =$	10,21	N/mm <sup>2</sup>	$f_{c,d} =$	15,36	N/mm <sup>2</sup>
$\sigma_{m,y,d} =$	0,00	N/mm <sup>2</sup>	$f_{m,y,d} =$	16,21	N/mm <sup>2</sup>
$\sigma_{m,z,d} =$	0,00	N/mm <sup>2</sup>	$f_{m,z,d} =$	16,21	N/mm <sup>2</sup>
					✓
Índice de aprovechamiento					68 %

Comprobación a pandeo lateral					
$M_{y,d} =$	0,00	kNm	$f_{m,k} =$	24,00	N/mm <sup>2</sup>
$N_{c,d} =$	-1250,93	kN	$\gamma_m =$	1,25	-
			$k_{mod} =$	0,80	-
			$k_{sys,y} =$	1,00	-
			$k_{lm} =$	1,06	-
			$k_l =$	1,00	-
$\sigma_{c,d} =$	10,21	N/mm <sup>2</sup>	$f_{c,d} =$	15,36	N/mm <sup>2</sup>
$\sigma_{m,y,d} =$	0,00	N/mm <sup>2</sup>	$f_{m,y,d} =$	16,21	N/mm <sup>2</sup>
					✓
Índice de aprovechamiento					66 %

## Comprobación en estado límite último (ELU) en situación de incendio - Resultados

ULS Fuego Comprobación a flexión								
dist.	$\gamma_m$	$k_{mod}$	$k_{sys,y}$	$k_{fi}$	$f_{m,k}$	$f_{m,y,d}$	$f_{t,d}$	$f_{c,d}$
[m]	[-]	[-]	[-]	[-]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]
0,0	1,25	0,80	1,00	1,00	24,00	16,21	12,97	15,36
$M_{y,d}$	$N_{c,d}$	$N_{t,d}$	$\sigma_{m,y,d}$	$\sigma_{c,d}$	$\sigma_{t,d}$	Índice		
[kNm]	[kN]	[kN]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]			
0,00	-	0,00	0,00	16,08	0,00	34 %		LCO2
	709,24							LCO2

ULS Fuego Análisis de cortantes Y										
dist.	$f_{v,k}$	$\gamma_m$	$k_{mod}$	$k_{sys,y}$	$k_{fi}$	$f_{v,d}$	$V_d$	$T_{v,d}$	Índice	
[m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[-]	[-]	[-]	[-]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[kN]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
3,0	3,50	1,00	1,00	1,00	1,15	2,87	0,00	0,00	0 %	LCO2
										LCO2

ULS Fuego Análisis de cortantes Z										
dist.	$f_{v,k}$	$\gamma_m$	$k_{mod}$	$k_{sys,y}$	$k_{fi}$	$f_{v,d}$	$V_d$	$T_{v,d}$	Índice	
[m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[-]	[-]	[-]	[-]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[kN]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
3,0	3,50	1,00	1,00	1,00	1,15	2,87	0,00	0,00	0 %	LCO2
										LCO2

ULS Fuego <b>Análisis de cortantes combinado</b>												
dist.	$f_{v,k}$	$\gamma_m$	$k_{mod}$	$k_{sys,y}$	$k_{fi}$	$f_{v,d}$	$V_{y,d}$	$V_{z,d}$	$T_{v,y,d}$	$T_{v,z,d}$	Índice	
[m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[-]	[-]	[-]	[-]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[kN]	[kN]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
3,0	3,50	1,00	1,00	1,00	1,15	2,87	0,00	0,00	0,00	0,00	0 %	LCO2 LCO2

Análisis de tensiones en flexión Fuego												
$M_{y,d} =$	0,00	kNm	$f_{m,k} =$	24,00	N/mm <sup>2</sup>	$\gamma_m =$	1,00	-	$k_{mod} =$	1,00	-	
$N_{c,d} =$	-709,24	kN	$k_{sys,y} =$	1,00	-	$k_{hm} =$	1,10	-	$k_i =$	1,00	-	
			$k_{fi} =$	1,15	-	$f_{c,d} =$	27,60	N/mm <sup>2</sup>	$f_{m,y,d} =$	30,36	N/mm <sup>2</sup>	✓
$\sigma_{c,d} =$	16,08	N/mm <sup>2</sup>										
$\sigma_{m,y,d} =$	0,00	N/mm <sup>2</sup>	<									
Índice de aprovechamiento										34 %		

Análisis de la tensión del cortante Y Fuego												
$V_d =$	0,00	kN	$f_{v,k} =$	3,50	N/mm <sup>2</sup>	$\gamma_m =$	1,00	-	$k_{mod} =$	1,00	-	
			$k_{fi} =$	1,15	-	$f_{v,d} =$	2,87	N/mm <sup>2</sup>				✓
$T_{v,d} =$	0,00	N/mm <sup>2</sup>	<									
Índice de aprovechamiento										0 %		

Análisis de la tensión del cortante Z Fuego												
$V_d =$	0,00	kN	$f_{v,k} =$	3,50	N/mm <sup>2</sup>	$\gamma_m =$	1,00	-	$k_{mod} =$	1,00	-	
			$k_{fi} =$	1,15	-	$f_{v,d} =$	2,87	N/mm <sup>2</sup>				✓
$T_{v,d} =$	0,00	N/mm <sup>2</sup>	<									
Índice de aprovechamiento										0 %		

Análisis de la tensión del cortante Fuego												
$V_{y,d} =$	0,00	kN	$V_{z,d} =$	0,00	kN	$f_{v,k} =$	3,50	N/mm <sup>2</sup>	$\gamma_m =$	1,00	-	
$f_{v,k} =$	3,50	N/mm <sup>2</sup>	$k_{fi} =$	1,15	-	$k_{mod} =$	1,00	-	$T_{v,y,d} =$	0,00	N/mm <sup>2</sup>	
$f_{v,d} =$	2,87	N/mm <sup>2</sup>	$T_{v,z,d} =$	0,00	N/mm <sup>2</sup>							
$T_{v,y,d} =$	0,00	N/mm <sup>2</sup>										
Índice de aprovechamiento										0 %		

Comprobación a pandeo Fuego												
$M_{y,d} =$	0,00	kNm	$f_{m,k} =$	24,00	N/mm <sup>2</sup>	$\gamma_m =$	1,00	-	$k_{mod} =$	1,00	-	
$N_{c,d} =$	-709,24	kN	$k_{sys,y} =$	1,00	-	$k_{fi} =$	1,15	-	$f_{c,d} =$	27,60	N/mm <sup>2</sup>	
			$f_{m,y,d} =$	30,36	N/mm <sup>2</sup>	$f_{m,z,d} =$	30,36	N/mm <sup>2</sup>				✓
$\sigma_{c,d} =$	16,08	N/mm <sup>2</sup>										
$\sigma_{m,y,d} =$	0,00	N/mm <sup>2</sup>	<									
$\sigma_{m,z,d} =$	0,00	N/mm <sup>2</sup>										
Índice de aprovechamiento										65 %		

Comprobación a pandeo lateral Fuego												
$M_{y,d} =$	0,00	kNm	$f_{m,k} =$	24,00	N/mm <sup>2</sup>	$\gamma_m =$	1,00	-	$k_{mod} =$	1,00	-	
$N_{c,d} =$	-709,24	kN	$k_{sys,y} =$	1,00	-	$k_{hm} =$	1,10	-	$k_i =$	1,00	-	
			$k_{fi} =$	1,15	-	$f_{c,d} =$	27,60	N/mm <sup>2</sup>	$f_{m,y,d} =$	30,36	N/mm <sup>2</sup>	✓
$\sigma_{c,d} =$	16,08	N/mm <sup>2</sup>										
$\sigma_{m,y,d} =$	0,00	N/mm <sup>2</sup>	<									
Índice de aprovechamiento										58 %		

Reacción en el apoyo						
Tipo de caso de carga	$k_{mod}$	$A_y$	$A_z$	$B_x$	$B_y$	$B_z$
		[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]
Peso propio de la estructura	0,6	0,00	0,00	1,84	0,00	0,00
		0,00	0,00	1,84	0,00	0,00
Carga permanente	0,6	0,00	0,00	25,00	0,00	0,00
		0,00	0,00	25,00	0,00	0,00
Carga permanente	0,6	0,00	0,00	201,00	0,00	0,00
		0,00	0,00	201,00	0,00	0,00
Carga permanente	0,6	0,00	0,00	401,00	0,00	0,00
		0,00	0,00	401,00	0,00	0,00
Sobrecarga de uso cat. B: zonas de oficinas	0,8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
		0,00	0,00	268,00	0,00	0,00

Documentos de referencia para el cálculo	
Título en inglés	Descripción
EN 338	Madera estructural - Clases resistentes. EN 338
EN 338	Madera estructural - Clases resistentes. EN 338
EN 1995-1-1	EN 1995-1-1 - Eurocódigo 5: Proyecto de estructuras de madera - Parte 1-1: Reglas generales y reglas para edificación.
EN 1995-1-1	EN 1995-1-1 - Eurocódigo 5: Proyecto de estructuras de madera - Parte 1-1: Reglas generales y reglas para edificación.
EN 1995-1-2	EN 1995-1-2 - Eurocódigo 5: Proyecto de estructuras de madera. Parte 1-2: Reglas generales. Proyecto de estructuras sometidas al fuego.
EN 1995-1-2	EN 1995-1-2 - Eurocódigo 5: Proyecto de estructuras de madera. Parte 1-2: Reglas generales. Proyecto de estructuras sometidas al fuego.
EN 14080	Estructuras de madera - Madera laminada encolada y madera maciza encolada - Requisitos. EN 14080
EN 14080	Estructuras de madera - Madera laminada encolada y madera maciza encolada - Requisitos. EN 14080
EN 1990	EN 1990 - Eurocódigo - Bases de cálculo de estructuras
EN 1990	EN 1990 - Eurocódigo - Bases de cálculo de estructuras
CTE, DB, SE-M	CTE DB, SE-M Madera
CTE, DB, SE-M	CTE DB, SE-M Madera
UNE EN 1995-1-1	EN 1995-1-1 - Eurocódigo 5. Proyecto de estructuras de madera. Parte 1-1: Reglas generales y reglas para edificación.
UNE EN 1995-1-1	EN 1995-1-1 - Eurocódigo 5. Proyecto de estructuras de madera. Parte 1-1: Reglas generales y reglas para edificación.
UNE-EN 1995-1-2	EN 1995-1-2 - Eurocódigo 5: Proyecto de estructuras de madera. Parte 1-2: Reglas generales. Proyecto de estructuras sometidas al fuego.
UNE-EN 1995-1-2	EN 1995-1-2 - Eurocódigo 5: Proyecto de estructuras de madera. Parte 1-2: Reglas generales. Proyecto de estructuras sometidas al fuego.
Fire safety in timber buildings - technical guideline for Europe	Seguridad contra incendios en edificios en madera - Guía técnica para Europa; publicada por SP Technical Research Institute of Sweden
Fire safety in timber buildings - technical guideline for Europe	Seguridad contra incendios en edificios en madera - Guía técnica para Europa; publicada por SP Technical Research Institute of Sweden
National specifications concerning ÖNORM EN 1995-1-2, national comments and national supplements, chapter 12	ÖNORM EN 1995-1-2 - Austria - Especificaciones nacionales sobre ÖNORM EN 1995-1-2, comentarios y suplementos nacionales, capítulo 12
National specifications concerning ÖNORM EN 1995-1-2, national comments and national supplements, chapter 12	ÖNORM EN 1995-1-2 - Austria - Especificaciones nacionales sobre ÖNORM EN 1995-1-2, comentarios y suplementos nacionales, capítulo 12
UNE EN 1995-1-2_NA	UNE EN 1995-1-2 - España -Anejo nacional al Eurocódigo 5: Proyecto de estructuras de madera. Parte 1-2: Reglas generales. Proyecto de estructuras sometidas al fuego - Aclaraciones nacionales según UNE EN 1995-1-2, comentarios nacionales y suplementos nacionales.
UNE EN 1995-1-2_NA	UNE EN 1995-1-2 - España -Anejo nacional al Eurocódigo 5: Proyecto de estructuras de madera. Parte 1-2: Reglas generales. Proyecto de estructuras sometidas al fuego - Aclaraciones nacionales según UNE EN 1995-1-2, comentarios nacionales y suplementos nacionales.
UNE EN 1995-1-1_NA	UNE EN 1995-1-2 - España -Anejo nacional al Eurocódigo 5: Proyecto de estructuras de madera. Parte 1-1: Reglas generales y reglas para edificación.
UNE EN 1995-1-1_NA	UNE EN 1995-1-2 - España -Anejo nacional al Eurocódigo 5: Proyecto de estructuras de madera. Parte 1-1: Reglas generales y reglas para edificación.

### Exención de responsabilidad

El programa ha sido creado para ayudar a los ingenieros en su trabajo diario. Es un software de ingeniería que se ocupa de cuestiones complejas de cálculo estructural y análisis de acondicionamiento de edificaciones. Por lo tanto, este programa sólo podrá ser utilizado por ingenieros cualificados y experimentados, con un conocimiento profundo del diseño, cálculo estructural y acondicionamiento ambiental aplicado a estructuras de madera. El usuario del programa está obligado a revisar todos los datos de entrada, sin importar si éstos han sido introducidos por el usuario o han sido proporcionados por defecto por el programa, así como a comprobar la plausibilidad de todos los resultados.



La utilización de los resultados del programa no debe ser la base de cualquier hecho o decisión. Cualquier utilización de los resultados del programa está permitida únicamente si éstos han sido comprobados exhaustivamente y validados por un ingeniero o arquitecto especialista en estructuras y/o acondicionamiento higrotérmico de edificaciones. El usuario tiene la posibilidad de realizar impresiones desde el programa. No está permitida la modificación de ninguno de estos datos.

Stora Enso Wood Products GmbH no asume ninguna garantía con respecto al software. El programa ha sido desarrollado con la máxima diligencia, sin embargo Stora Enso Wood Products GmbH, ni explícita ni implícitamente, ofrece ninguna garantía en cuanto a la exactitud, validez, vigencia e integridad de los datos y la información proporcionados por el programa. Stora Enso Wood Products GmbH tampoco asume ninguna garantía en relación con el uso general del programa, su idoneidad para un propósito especial o de la compatibilidad del software con otros de terceros o proveedores.

Stora Enso Wood Products GmbH sólo es responsable de los daños causados por negligencia grave o dolo a través de Stora Enso Wood Products GmbH; la responsabilidad por negligencia leve queda excluida. Esto no se aplica a lesiones personales. Bajo las condiciones anteriormente mencionadas, Stora Enso Wood Products GmbH tampoco será responsable de fallos operativos o de la pérdida de programas y/o datos de sistema de procesamiento de datos del usuario.

Legislación aplicable: Estas condiciones de uso se regirán por la legislación de Austria excluyendo, sin embargo, cualquier conflicto legal y cualquier legislación relativa a la Convención de la Compraventa Internacional de Mercancías (CISG).