



¿Qué podemos hacer con la norma chilena de cálculo estructural en madera NCh 1198?

- 1. Dimensionamiento de piezas estructurales de madera aserrada
- 2. Dimensionamiento de piezas estructurales de madera laminada encolada de pino radiata
- 3. Diseño de Uniones



METODOLOGÍA DE DISEÑO POR TENSIONES ADMISIBLES

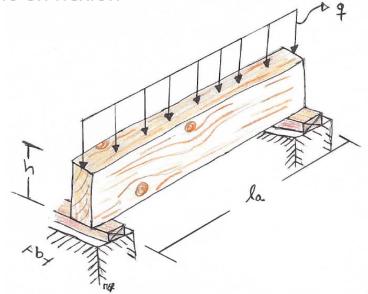
Demanda ≤ Capacidad

$$f_f \leq F_{f,dis}$$

Donde:

 $\mathrm{f_f}$: tensión de trabajo en flexión

 $F_{f,dis}$: tensión de diseño en flexión





METODOLOGÍA DE DISEÑO POR TENSIONES ADMISIBLES

Demanda ≤ Capacidad

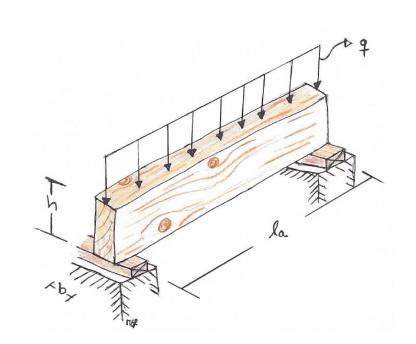
$$f_f \leq F_{f,dis}$$

$$f_f = \frac{M}{W_D} \le F_{f,dis} = F_f * K_H * K_D * K_c * K_{hf}$$

$$f_f = \frac{q * l_a^2 /_8}{b * h^2 /_6} \le F_{f,dis} = F_f * K_H * K_D * K_c * K_{hf}$$



Tensión admisible Factores de (calidad estructural modificación madera)





En el dimensionamientos de elementos estructurales de madera aserrada hay dos mundos:

(1) Pino radiata y (2) otras especies.

	Tensiones admisibles de: Flexión¹¹ Compresión Tracción Compresión Cizalle					Módulo de elasticidad	Indice de aplastamiento
Grado		paralela	paralela	normal		en flexión	en compresión normal
estructural	F _f	F _{cp}	F _{tp}	F _{cn}	F _{cz}	E _f ²⁾	E _{cn,h}
	MPa	MPa	MPa	MPa	MPa	MPa	MPa/mm
a) Visuales	_						
GS	11,0	8,5	6,0	2,5	1,1	10 500	
G1	7,5	7,5	5,0	2,5	1,1	10 000	5,65
G1 y mejor	9,5	7,8	5,5	2,5	1,1	10 100	
G2	5,4	6,5	4,0	2,5	1,1	8 900	
b) Mecánicos							
C24	9,3	8,0	4,7	2,5	1,1	10 200	
C16	5,2	7,5	3,5	2,5	1,1	7 900	5,65
MGP 10	8,4	10,0	4,0	2,5	1,3	10 000	
MGP 12	13,5	15,5	6,0	2,5	1,3	12 700	

¹⁾ Valores aplicables sobre piezas de altura de sección transversal ≤ 90 mm, excepto en los Grados Mecánicos MGP 10 y MGP 12, para los que el limite se incrementa hasta 160 mm.

Aserradero A G2



PINO RADIATA – CHILE 41 X 138 – CEPILLADO -SECO



²⁾ Valores aplicables sobre piezas de altura de sección transversal ≥ 180 mm, excepto en los Grados Mecánicos MGP 10 y MGP 12, cuyos valores son aplicables sobre cualquier altura de sección transversal. El módulo de elasticidad característico inherente al percentil del 5%, Efk, se puede estimar como 0,60 Ef

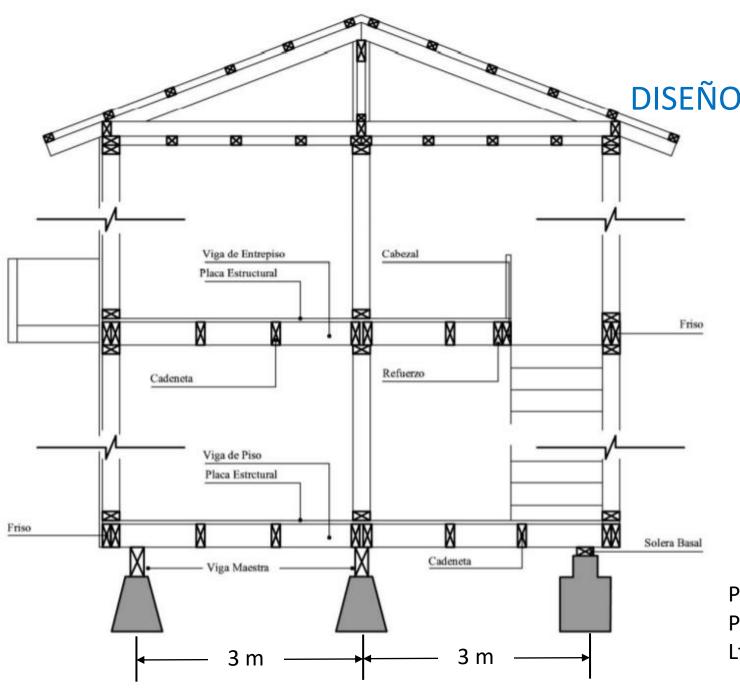
En el dimensionamientos de elementos estructurales de madera aserrada hay dos mundos:

(1) Pino radiata y (2) otras especies.

Tensiones admisibles para otras especies crecidas en Chile (Grados visuales y mecánicos)

Clase estructural	·	Módulo de elasticidad			
	F_f	F_{cp}	F_{tp}	F_{cz}	E_f
F34	34,5	26,0	20,7	2,45	18.150
F27	27,5	20,5	16,5	2,05	15.000
F22	22,0	16,5	13,2	1,70	12.600
F17	17,0	13,0	10,2	1,45	10.600
F14	14,0	10,5	8,4	1,25	9.100
F11	11,0	8,3	6,6	1,05	7.900
F8	8,6	6,6	5,2	0,86	6.900
F7	6,9	5,2	4,1	0,72	6.100
F5	5,5	4,1	3,3	0,62	5.500
F4	4,3	3,3	2,6	0,52	5.000
F3	3,4	2,6	2,0	0,43	4.600
F2	2,8	2,1	1,7	0,36	4.350



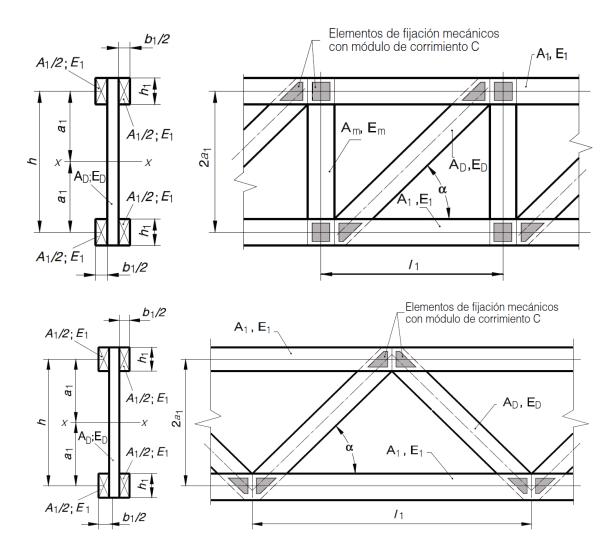


Elementos simples de madera aserrada en flexión

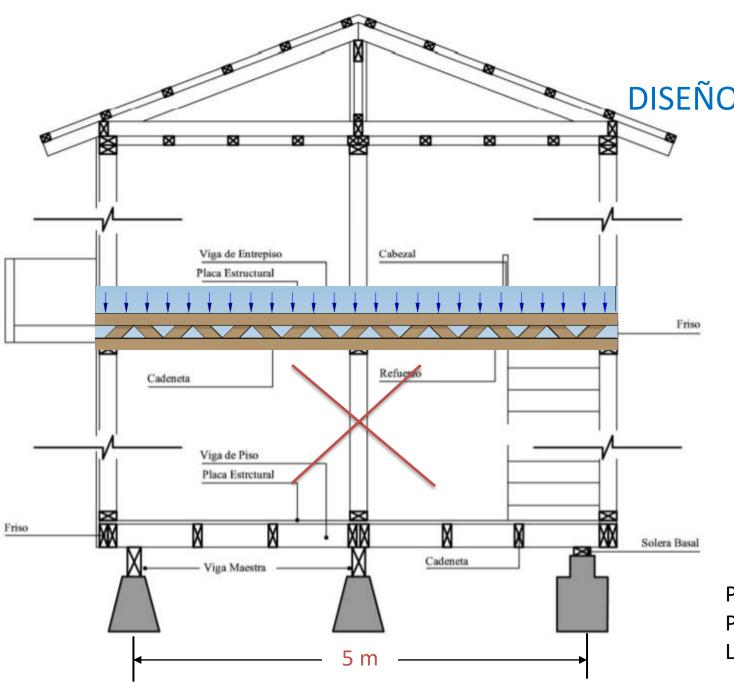
Pino radiata G2, 12% PP=60 kg/m2 Lf=200 kg/m2



Elementos compuestos de madera aserrada en flexión







Elementos compuestos de madera aserrada en flexión

Pino radiata G2, 12% PP=60 kg/m2 Lf=200 kg/m2

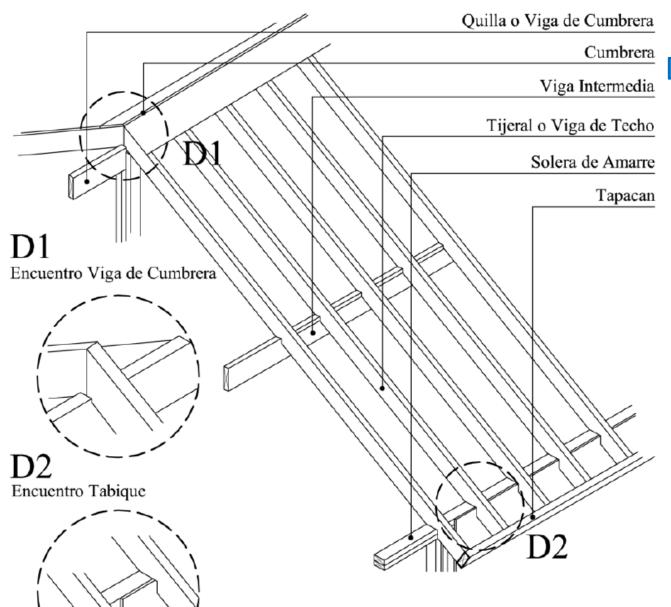


Elementos compuestos de madera aserrada en flexión



Fuente: Infor

ELIGEMADERA.COM

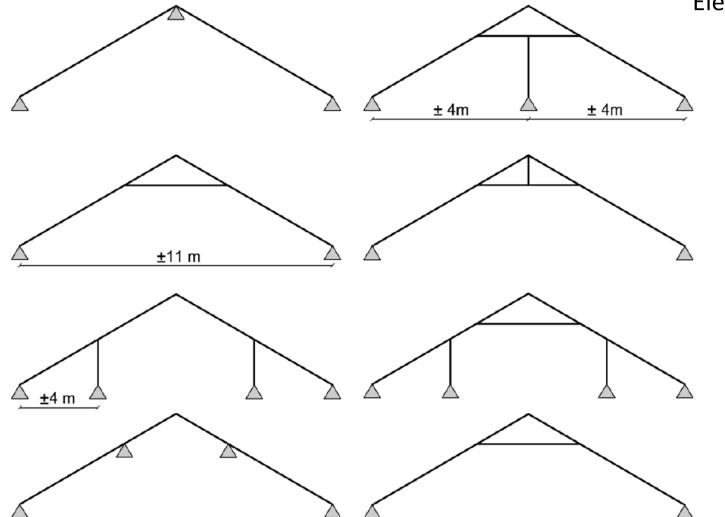


Elementos simples de madera aserrada en flexión



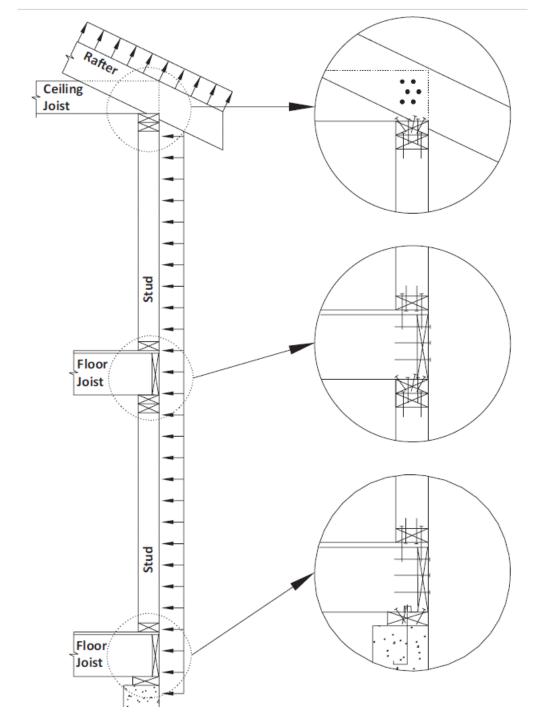


Elementos simples de madera aserrada en flexión







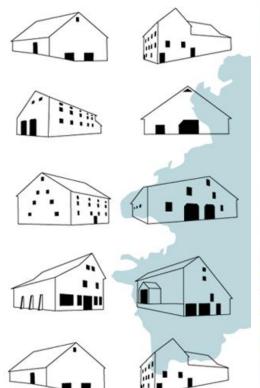


Elementos simples de madera aserrada en compresión paralela



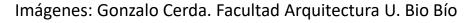


Elementos simples de madera aserrada en compresión paralela









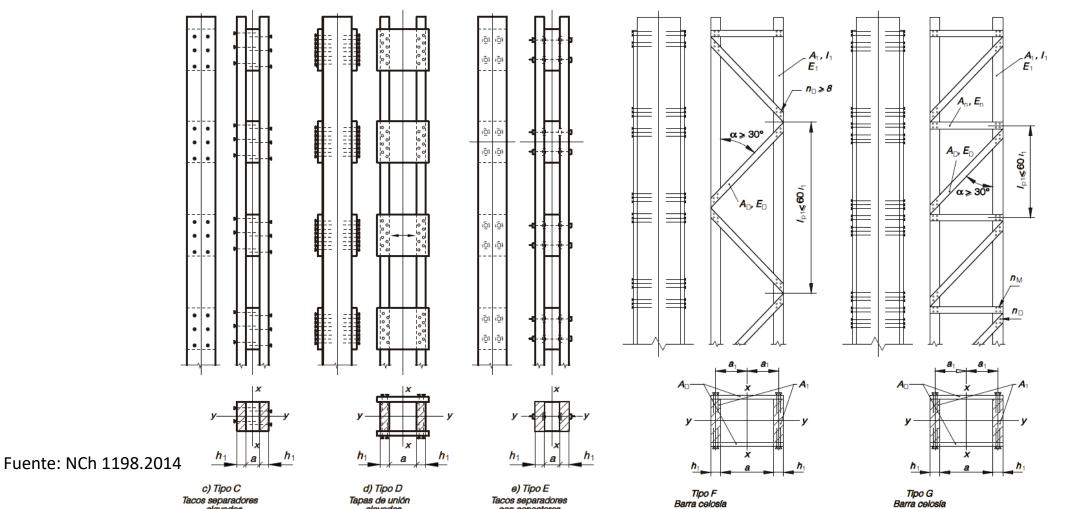




Diseño estructural torre de enfriamiento para planta de fundición de Cobre – Pino radiata – Pino oregon. Proyecto desarrollado por Eligemadera / Arq. Harry Celedón / Alexander Ziegler CADWORK / Tecnica Hansa



Elementos compuestos de madera aserrada en compresión paralela



ELIGEMADERA.COM

Dimensionamiento de piezas estructurales de sección transversal circular: Sólo Pino radiata y Eucalipto globulus



200 – 220 mm de diámetro 8 – 9 m de largo

Tipo de sección	Tipo de apoyo	Distancia, x, desde el extremo de menor a mayor diámetro a la sección crítica A _{Crít}
	N-> Acrit	x = 0,6 /
Variable	Acrit N	x = 0,43 /
	Otra condición	x = 0,33 /
Constante	Cualquiera	Determinada mediante análisis estructural



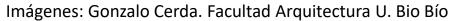
Dimensionamiento de piezas estructurales de sección transversal circular







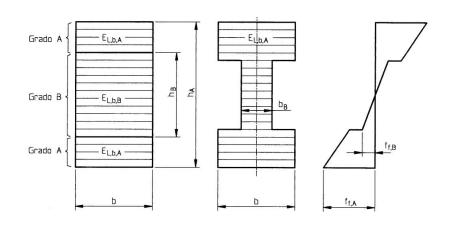


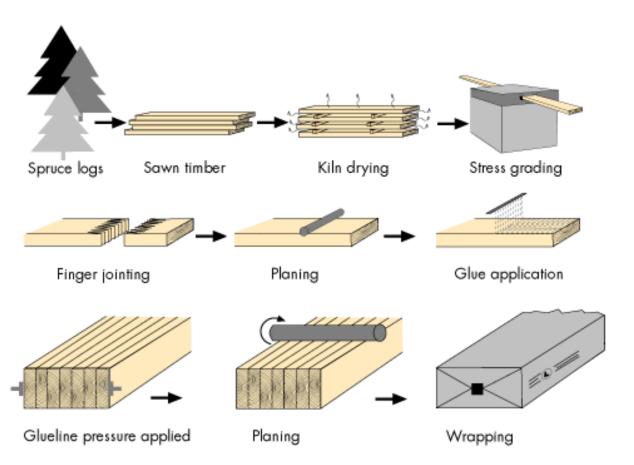




Dimensionamiento de piezas estructurales de madera laminada encolada de pino radiata

Elementos en flexión Elementos en compresión paralela Vigas curvas y vigas rectas con altura variable Arcos y marcos







Dimensionamiento de piezas estructurales de madera laminada encolada de pino radiata

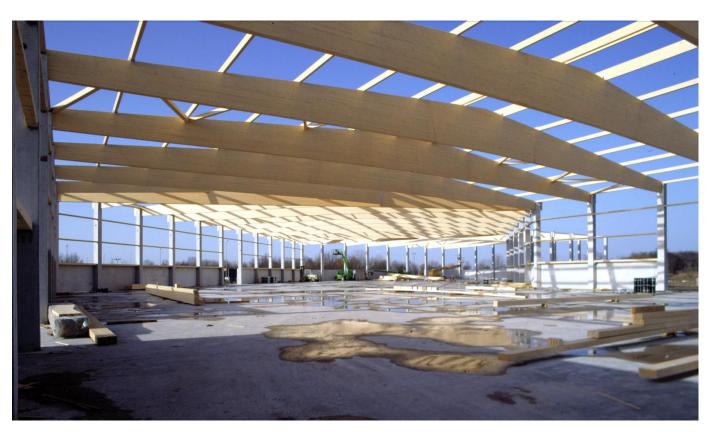
SISTEMA ESTATICO	TIPO ESTRUCTURA	PENDIENTE APROPIADA EN GRADOS	LUCES USUALES EN METROS
	Viga recta, de sección uniforme, simplemente apoyada.	0	10 – 30
$\begin{array}{c c} H \\ & \\ \triangle & \\ & \\ & \\ & \\ \end{array}$	Viga de sección variable, simplemente apoyada.	3 – 15	10 – 30
h Δ Δ	Viga tijeral, simplemente apoyada.	13 – 15	10 – 30
	Viga de sección variable, simplemente apoyada.		10 – 30
Δ Δ Δ	Viga tijeral, de sección uniforme, simplemente apoyada.	> 12	15 - 30

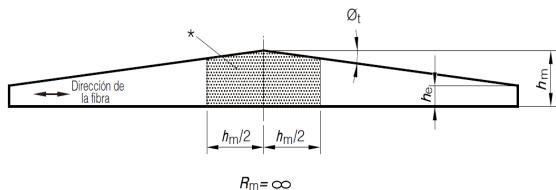


Imagen: Mario Wagner -INGEWAG



Dimensionamiento de piezas estructurales de madera laminada encolada de pino radiata



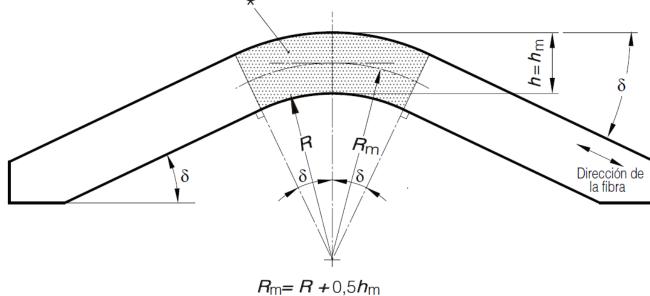


* Zona solicitada por tensiones de tracción normal a la dirección de la fibra



Dimensionamiento de piezas estructurales de madera laminada encolada de pino radiata





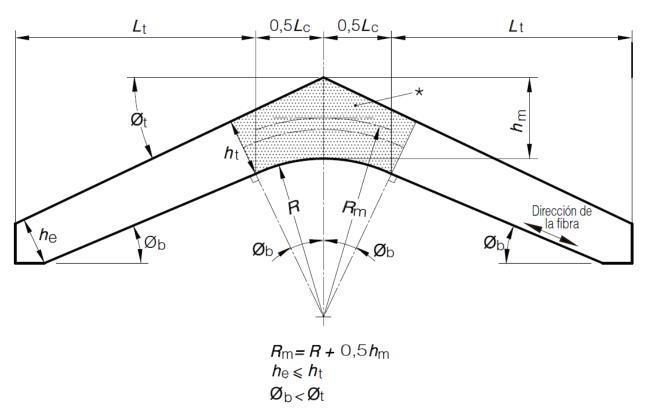
 $\emptyset_t = 0$

* Zona solicitada por tensiones de tracción normal a la dirección de la fibra

 δ = Angulo de inclinación de techo



Dimensionamiento de piezas estructurales de madera laminada encolada de pino radiata



* Zona solicitada por tensiones de tracción normal a la dirección de la fibra



Dimensionamiento de piezas estructurales de madera laminada encolada de pino radiata

SISTEMA ESTATICO	TIPO ESTRUCTURA	PENDIENTE APROPIADA EN GRADOS	LUCES USUALES EN METROS
	Arco bi - articulado	f = 0,135 L	20 – 60
	Arco tri - articulado	f = 0,135 L	20 – 100
H	Marco Simple	0 – 10	5 – 15
H A A A A A A A A A A A A A A A A A A A	Marco bi – articulado	0 – 60	15 – 60
h	Marco tri - articulado		15 – 30



Imagen: Juan Acevedo – Enlaces Ingenieros



Dimensionamiento de piezas estructurales de madera laminada encolada de pino radiata

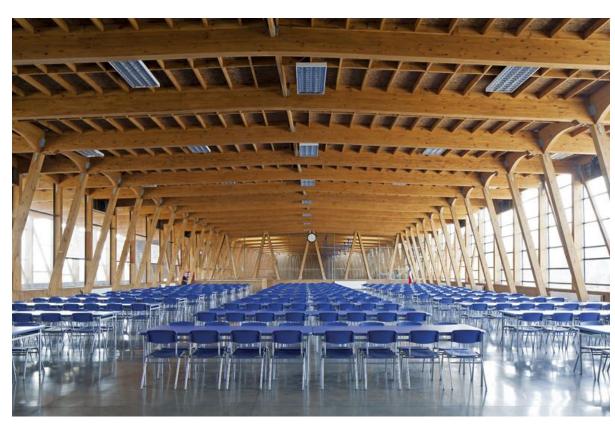
SISTEMA ESTATICO	TIPO ESTRUCTURA	PENDIENTE APROPIADA EN GRADOS	LUCES USUALES EN METROS
	Arco bi - articulado	f = 0,135 L	20 – 60
	Arco tri - articulado	f = 0,135 L	20 – 100
H	Marco Simple	0 – 10	5 – 15
H J	Marco bi – articulado	0 – 60	15 – 60
h	Marco tri - articulado		15 – 30



Imagen: Mario Wagner - INGEWAG



Dimensionamiento de piezas estructurales de madera laminada encolada de pino radiata



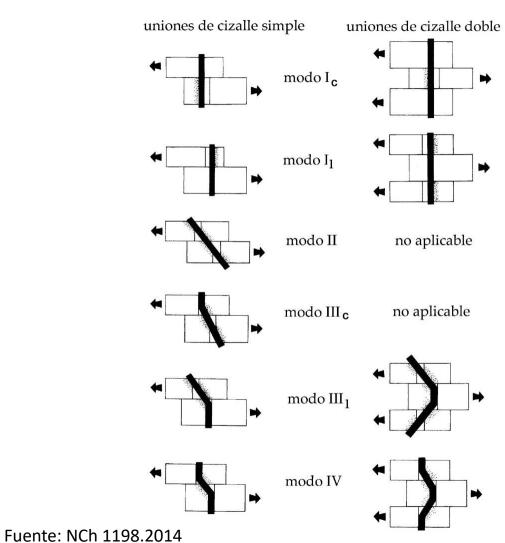


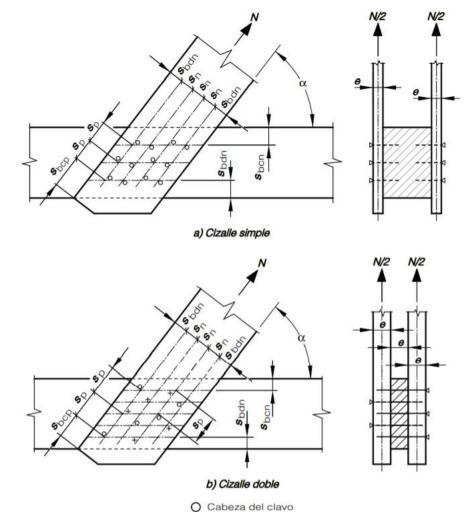
Colegio San Francisco Javier, Puerto Montt - Arq Martín Hurtado.

Complejo Paso Los Libertadores - Lamitec



Diseño de uniones con sujesores de forma cilíndrica (tipo clavija)

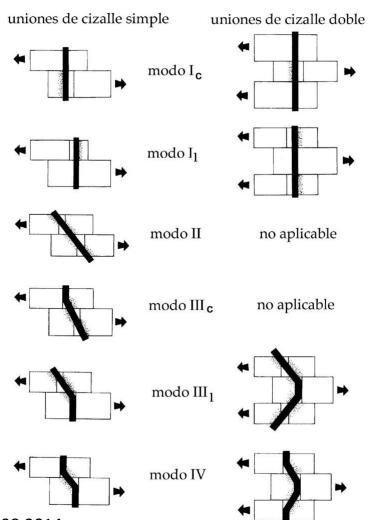


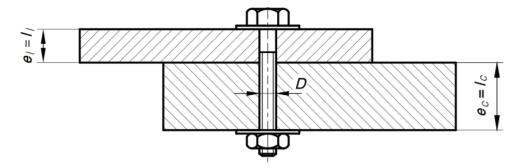


+ Punta del clavo

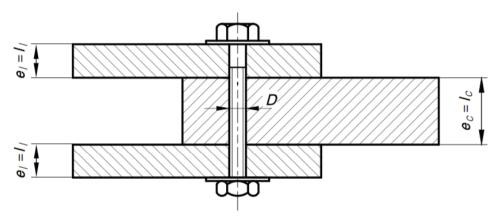


Diseño de uniones con sujesores de forma cilíndrica (tipo clavija)





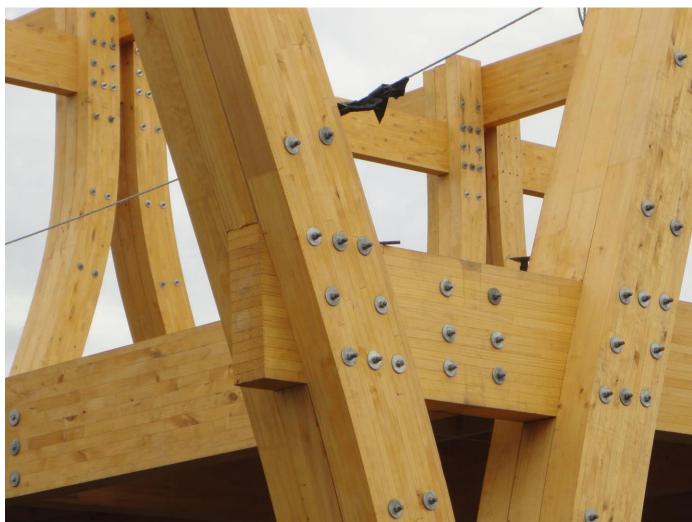
a) Unión apernada de cizalle simple

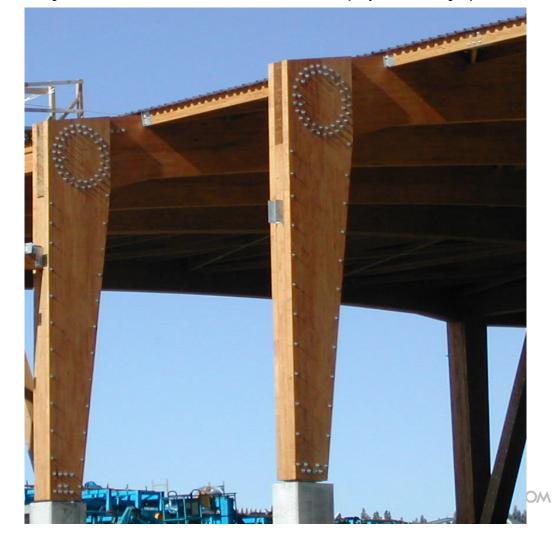


b) Unión apernada de cizalle doble



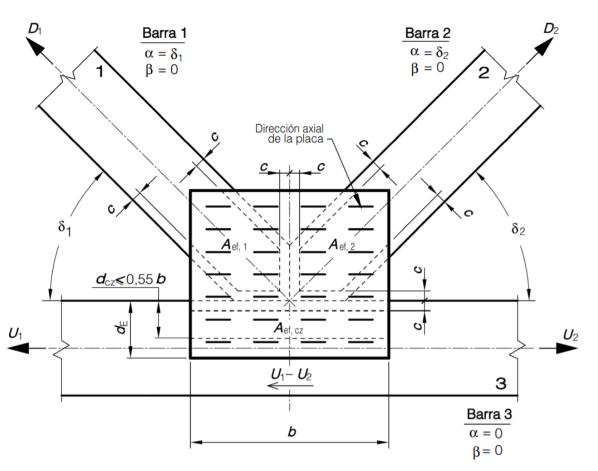
Diseño de uniones con sujesores de forma cilíndrica (tipo clavija)

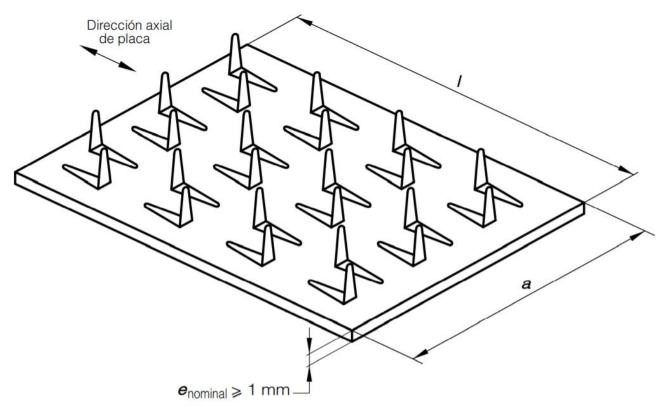


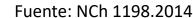


Imágenes: Mario Wagner - INGEWAG

Diseño de uniones con sujesores de efecto superficial

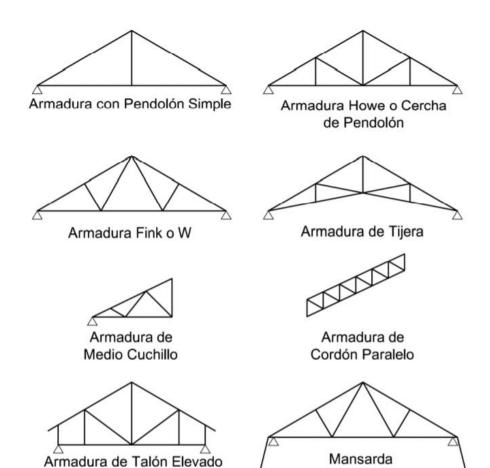




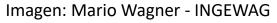




Diseño de uniones con sujesores de efecto superficial







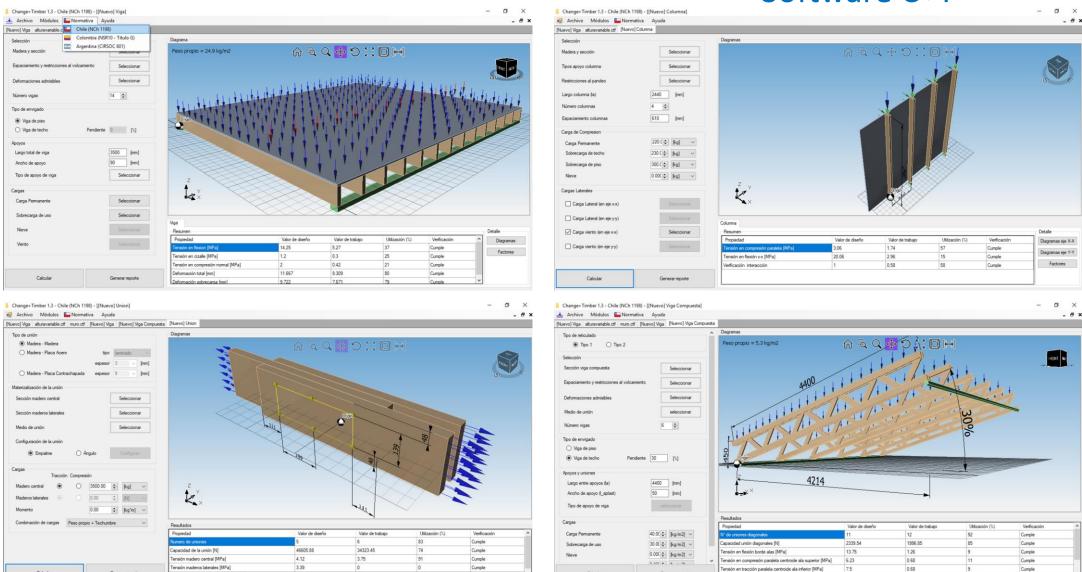






SOFTWARE Y CURSOS ONLINE ESTRUCTURAS EN MADERA

Pioneros en Latinoamérica



Tensión desgarro hilera madero central [N]

65151

19318.5

Cumple

Generar reporte

Tensión en compresión paralela diagonales [MPa]

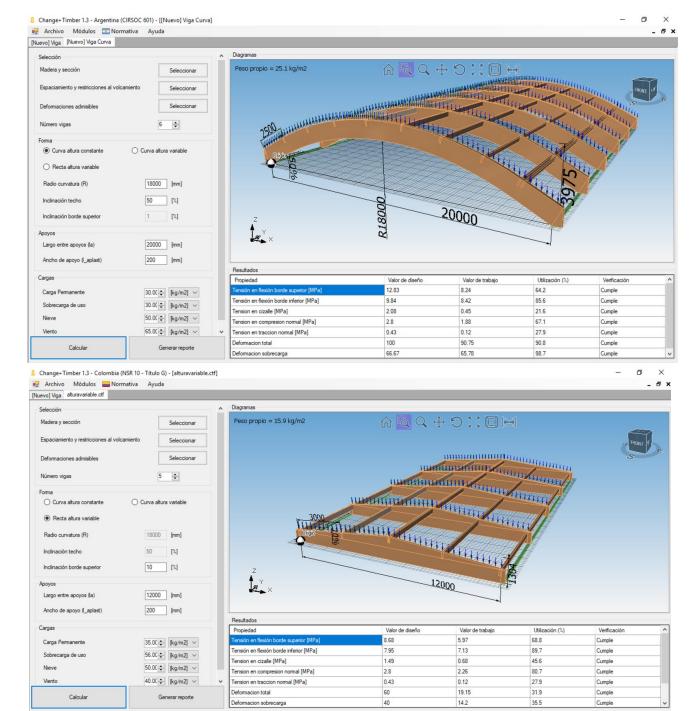
3.56

0.67

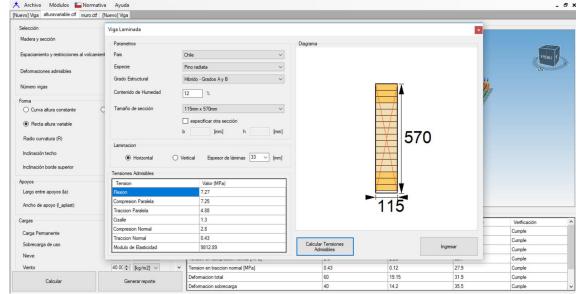


Cumple

Cumple

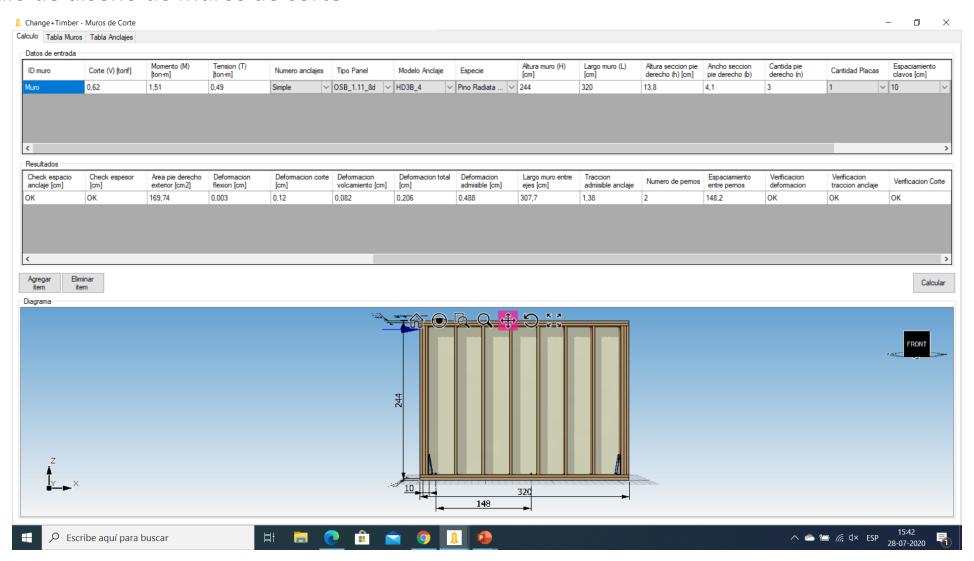


A Change+Timber 1.3 - Chile (NCh 1198) - [alturavariable.ctf]



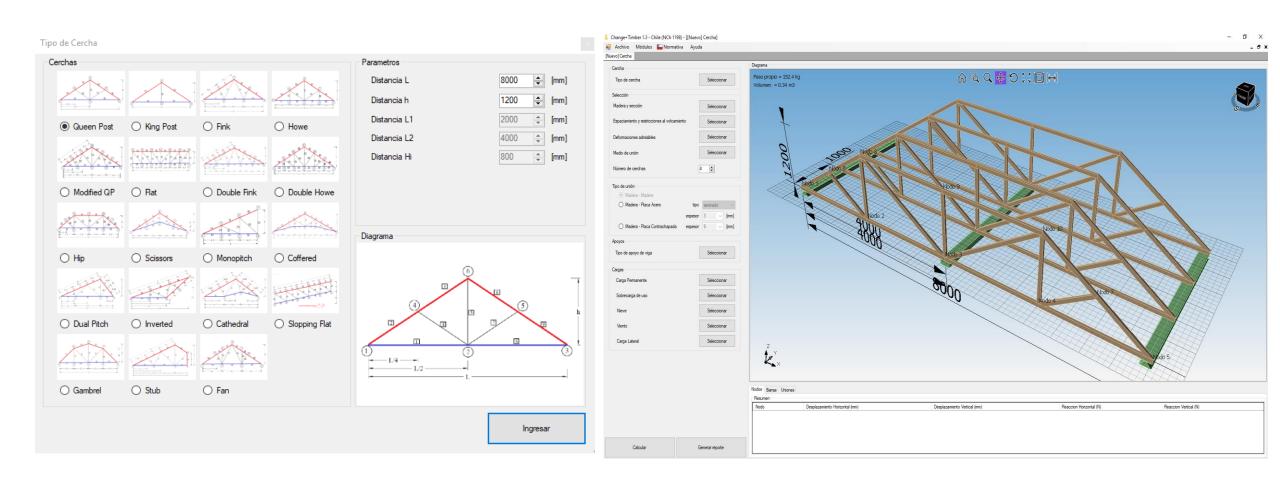


Nuevo módulo de diseño de muros de corte





Próximo nuevo módulo de diseño de cerchas





Demanda ≤ Capacidad

$$f_f \leq F_{f,dis}$$

$$f_f = \frac{M}{W_n} \le F_{f,dis} = F_f * K_H * K_D * K_c * K_{hf}$$

$$f_f = \frac{q*l_a^2/_8}{b*h^2/_6} \le F_{f,dis} = F_f * K_H * K_D * K_c * K_{hf}$$

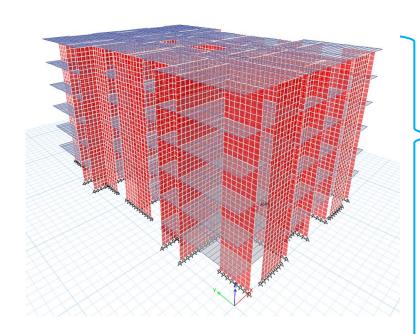


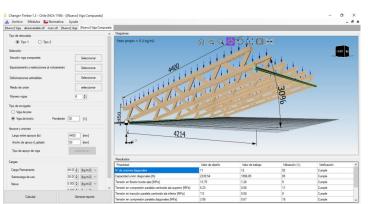
Demanda ≤ Capacidad



$$f_f = \frac{M}{W_n} \le F_{f,dis} = F_f * K_H * K_D * K_c * K_{hf}$$

$$f_f = \frac{q*l_a^2/_8}{b*h^2/_6} \le F_{f,dis} = F_f * K_H * K_D * K_c * K_{hf}$$





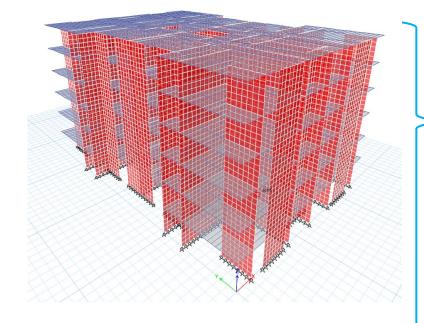


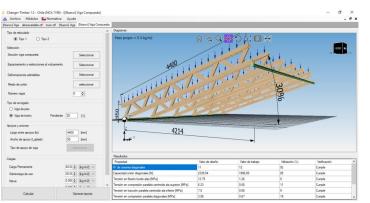
Demanda ≤ Capacidad

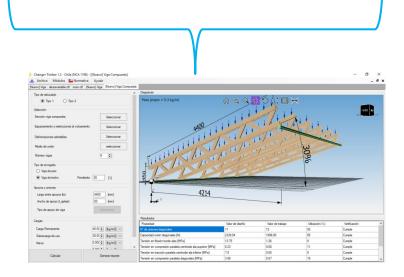


$$f_f = \frac{M}{W_n} \le F_{f,dis} = F_f * K_H * K_D * K_c * K_{hf}$$

$$f_f = \frac{q*l_a^2/_8}{b*h^2/_6} \le F_{f,dis} = F_f * K_H * K_D * K_c * K_{hf}$$









COMENTARIOS FINALES

Hay que aprovechar el actual auge de desarrollo normativo sobre construcción con madera, para incluir a la mayor cantidad de calidades de madera y especies forestales de interés comercial:

- Las calidades estructurales, visuales y mecánicas, de pino radiata deben recibir el mismo tratamiento. Ambos métodos de clasificación son igual de confiables si se aplican sistemas de calidad en la producción de los aserraderos.
- Especies como Pino oregon, pino ponderosa (región de Aysén), Eucalipto nitens y renovales de Roble-Raulí-Coihue tienen un gran potencial por sus características técnicas y de mercado.
- Avanzar en una normativa de sistema constructivo de entramado ligero para viviendas.



