"COLAS"

DE CONTACTO

Por E. G. Bergir y V. Godin

del Laboratorio de Productos Forestales de Otawa (Canadá)

1. INTRODUCCION

aplican en ambas superficies de las piezas a encolar y que posteriormente se someten a presión, quedando encoladas inmediatamente. En esta categoría entran gran número de colas con usos muy diversos, pero con la propiedad común de mantener instantáneamente encoladas las superficies puestas en contacto. Como ingrediente principal tienen cauchos o sustancias similares que se ablandan o licúan por efecto de calor y cuyas líneas de cola pueden fluir bajo la acción de tensiones con-

tinuas. Esta característica hace

que sean inservibles para el uso

en carpintería u otros empleos

que han de sufrir grandes es-

fuerzos o estar sometidas a tem-

peraturas altas.

Las colas de contacto son a

base de elastómeros, que se

Esta tendencia a fluir la línea de cola, en ciertos casos, puede ser ventajoso, puesto que las tensiones residuales comunes a la mayor parte de las uniones encoladas son nulas cuando se emplea este tipo de colas. También cuando se trata de encolar materiales con coeficientes de

dilatación diferentes, si se em-

plean colas rígidas pueden rara-

mente resistir a los esfuerzos subsiguientes. Ciertas colas a base de caucho se combinan con resinas termoendurecibles, con lo cual se pueden emplear en carpintería.

Los elastómeros que más corrientemente entran en la fabricación de las colas son: el caucho natural, caucho sintético, el Buna-N y el neopreno. Las colas de contacto más empleadas en la industria de la madera están constituidas a base de neopreno con resinas estabilizadoras. Se venden dispuestos para su uso en forma líquida de viscosidad muy variable. Los tipos ensayados en el laboratorio de Otawa tenían: unas, solventes volátiles y otras estaban en emulsión acuosa.

El solvente volátil del primer tipo de colas era generalmente nafta de petróleo, tolueno, cetonas y alcoholes. Todos los solventes son extremadamente inflamables y tóxicos. Las colas estudiadas contenían entre un 21 y 28 % de materias no volátiles.

El segundo tipo no eran inflamables y su toxicidad era pequeña, siendo de más interés para el encolado de ciertos tipos de plástico que son atacados por los solventes volátiles. Las colas estudiadas de este tipo contenían alrededor del 50 % de materias no volátiles. Los dos tipos de colas contie-

nen ingredientes accesorios, tales como cargas, plastificantes, pigmentos y otras sustancias que dan propiedades particulares según al uso a los que se destinen.

La fase inicial del estudio tra-

ta sobre la influencia ejercida

sobre la resistencia de la unión por los factores, tales como la cantidad de cola aplicada, el tiempo transcurrido entre que se da la cola y el momento de unión, los métodos de presión, las presiones aplicadas y la reactivación del poder aglutinante de las colas secas. La fase final concernerá al estudio de las características siguientes de las uniones: velocidad de contacto. resistencia de las uniones y envejecimiento bajo condiciones normales de temperatura y humedad en el interior, resistencia a la humedad y calor, resistencia a la intemperie y a cargas prolongadas, y reacción a las fluctuaciones cíclicas de humedad relativa.

ESTUDIO **DE LOS FACTORES QUE INFLUYEN** EN LA RESISTENCIA DE LA UNIONES

Colas estudiadas.

Se estudiaron dos tipos de colas:

- Colas con solvente volátil: A, B, C y D.
 - Colas en emulsión amosa:
- EyF.

"COLAS" DE CONTACTO

En ciertos casos se compararon dos colas polivinílicas: GyH.

2.2. Descripción de probetas afectadas por los ensayos.

Las probetas se han escogido

después de varios ensayos pre-

liminares, teniendo en cuenta no sólo la naturaleza de las colas, sino también la diversidad de ensayos propuestos. Se prepararon a partir de dos trozos

dos de un grueso de 1/8 de pulgadas, medían 2 1/8 de pulgada en el sentido de las fibras por 6 pulgadas en el transversal. De estos trozos se sacaron 5

probetas de 1 pulgada de ancho con una superficie de encolado

de cerezo aserrados y cepilla-

de 1 pulgada cuadrada. 2.3. Acondicionamiento.

Las probetas se acondicionaron durante 7 días a una humedad relativa del 65 % y una temperatura de 70° F.

Grados Centígrados es igual a:

5 (Grados Fahrenheit — 32) 9

2.4. Métodos de ensayo.

Mediante la ayuda de un aparato que permitía la carga paralelamente a la línea de cola se determinaron los esfuerzos de cizalladura en todas las probetas. La carga se aplicó a una velocidad constante de 0,15 pulga-

Influencia de la cantidad de cola aplicada, la resistencia de la unión.

zaron en seco.

da por minuto hasta la rotura.

De todos los ensayos se reali-

Se usó dos tipos de cola (B y D) una muy viscosa y otra muy líquida. Se aplicó en una o dos veces sobre las superficies que iban a estar en contacto.

TABLA 1.—Influencia de la cantidad de cola aplicada sobre la resistencia

				Carga	Media de f	Rotura, en	Libras		
	12 13 W			Р	resión en L	ibras/Pulga	da²		
Período abierto Cola minutos		50		100		200		300	
	3	Una capa	Dos capas	Una capa	Dos capas	Una capa	Dos capas	Una capa	Dos capas
B	15	83	193	182	279	367	364	448	379
D		23	120	114	341	264	455	382	571
B	30	91	117	203	269	365	301	496	416
D		33	116	128	300	266	379	349	471
B	60	90	100	196	241	288	321	340	425
D		41	69	96	233	259	344	345	366
B	120	52	94	173	247	268	250	331	322
D		4	47	83	166	211	223	340	259

TABLA 2.-Influencia del período abierto y de la presión sobre la resisten-

				Carga	Media de R	otura, en L	ibras		
	Periodo			Pr	esión en Li	bras/Pulgad	la ²		
Cola	abierto	5	50		100		00	300	
	minutos	Α*	B**	A *	B**	Α*	B**	A*	B*
A	15	141	63	156	152	242	231	273	262
B	,,	293	193	284	279	287	364	450	379
C	,,,	193	129	255	183	248	279	290	318
D	,,,	328	120	420	341	524	455	543	571
E	''	111	45	133	65	262	89	344	248
Λ	30	88	58	140	97	163	217	184	27
13	,,	207	117	311	269	382	301	377	416
C		118	100	178	149	235	222	310	33
D	'''	333	116	393	300	474	379	467	47
E		154	48	200	111	280	246	354	36
A	60	87	63	118	147	180	194	221	19
В	''	187	100	305	241	367	321	362	42.
C	,,	123	78	178	187	203	269	266	304
D	"	202	69	375	233	428	344	463	36
E		151	26	175	134	255	232	348	47
A	120	99	27	124	63	188	111	215	16
13		172	94	299	247	382	250	427	32:
C	,,	138	85	169	197	221	268	248	317
D		202	47	296	166	392	223	449	259
E		111	49	259	140	396	212	443	330

A*: Prensa de Platos B**: Prensa de Rodillos

Nota: Los valores son los medios de 15 ensavos

TABLA 3.-Reactivación del poder encolante por el calor.-Período abierto

	Carga Média de Rotura, en Libras					
	0 mn (temp. ambiente)	120 mm (temp. ambiente)	120 mm (temp, ambiente)			
Cola	5 mn a 200°F	5 mn a 200°F	Ensayos Testigos * (sin exposición al calor			
A	369	481	165			
$^{\mathrm{B}}$	482	760	322			
С	174	294	317			
D	451	588	259			
\mathbf{E}	300	350	330			

Nota: Los valores son los medios de 15 ensayos

В	 	 1 2	pies² pies²
D	 	 1 2	pies ²

Cola

N.º de

anlicaciones

Libras/1.000

Los resultados de los ensayos (tabla 1, diagramas 2A y 2B) muestran que una aplicación de

cola de 40 a 50 libras/1.000 pies² bajo una presión de 200 a 300 libras/pulgada² es suficiente para el encolado. Bajo una presión menor será necesaria más cola. Si la presión necesaria para el encolado no alcanza las 200 libras/pulgada² v si el período antes de la unión no alcanza los

1 libra/pulgada²=70,31 gr/cm² 1 $libra/1.000 pies^2 = 4.8 qr/m^2$ 2.6. Influencia del período de espera antes de la unión

sobre la resistencia de la

junta. Este período es el tiempo transcurrido entre la aplicación de la última capa de cola y el prensado. Se estudiaron seis co-

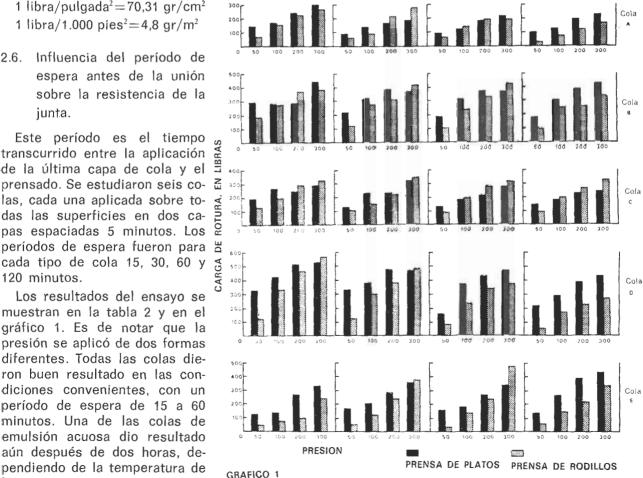
las, cada una aplicada sobre todas las superficies en dos capas espaciadas 5 minutos. Los períodos de espera fueron para cada tipo de cola 15, 30, 60 y 120 minutos. Los resultados del ensayo se

gráfico 1. Es de notar que la presión se aplicó de dos formas diferentes. Todas las colas dieron buen resultado en las condiciones convenientes, con un período de espera de 15 a 60 minutos. Una de las colas de emulsión acuosa dio resultado aún después de dos horas, dependiendo de la temperatura de la pieza.

-Velocidad de contacto.—Resistencia última de las uniones.—Envejecimiento.-Tiempos de contacto y de énvejecimiento.

}	Cargo Media de Rotura, en Libras								
Cola	1 hora	1 dia	7 dias	30 dias	2 años	4 años	6 añ os	8 алоз	10 años
A	144	323	532	614	769	545	540	273	203
В	108	208	445	661	1051	881	1030	1009	915
- C]	70	130	389	592	650	509	650 '	591	531
D [52	218	478	657	1355	731*	1276	915	1020
E	340	450	400	430	644	450	627	577,	539
F.	247	306	341	371	452	484	491	490	470
CASÉINE	541	897	892	803	-	_			





"COLAS" DE CONTACTO

2.7 Influencia de los métodos de prensado y de las presiones ejercidas sobre la resistencia de las juntas.

Se emplearon dos métodos de prensado.

- Método clásico.

Se colocaron las probetas en una pequeña prensa, que se cerró y se fue dando presión hasta llegar a la deseada.

- Mediante una prensa rotativa de rodillos (que se construyó a base de una pequeña encoladora de laboratorio, cargando el rodillo superior con los pesos deseados).

jo las siguientes presiones: 50, 100, 200 y 300 libras/pulgada², a razón de 70 libras/1.000 pies² de cola por superficie de unión. Los resultados (tabla 2 y grá-

fico 1) muestran que la resistencia de la junta aumenta con la presión ejercida en el encolado y que el encolado de materiales de alta densidad es excelente con presiones de 200 y 300 libra/pulgada².

Se comprobó que el prensado por el sistema de rodillos producía una unión de calidad más uniforme que con el método clásico.

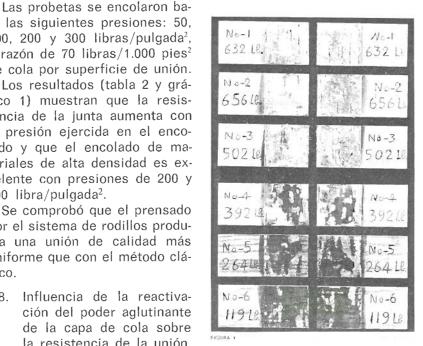
2.8. Influencia de la reactivación del poder aglutinante de la capa de cola sobre la resistencia de la unión.

Se tomaron las probetas encoladas con los adhesivos A, B, C, D y E; la mitad de ellas se las llevó a un horno que tenía 200° F durante 5 minutos inmediatamente después del encolado. Las otras se tuvieron 2 horas al aire y posteriormente se les introdujo en el horno. A la salida del horno se unieron las probetas y se les pasó a la prensa rotativa bajo una presión de

300 libras/pulgada². Los resultados de los ensayos (tabla 3) muestran que si el período de espera excede de una hora, las colas con solventes volátiles dan buenos resultados si la cola ha sido previamente regenerada por el calor. Sin embargo, el procedimiento no tiene efecto en el caso de colas en emulsión acuosa.

2.9. Evaluación de los resultados.

En razón de la naturaleza de las colas, la rotura, debida a la falta de cohexión, ocurre entre las capas de la cola misma. En la figura 1 se presentan dos



ejemplares típicos. En las probetas 1, 2 y 3 la rotura tuvo lugar enteramente entre las capas de cola (zonas claras). La figura muestra igualmente una carga elevada.

Las probetas 4, 5 y 6, en la cual la carga de la rotura fue netamente más baja, muestra una superficie cubierta con una capa de cola de un 20 al 60 % (las zonas oscuras son aquellas

en las que la capa de la cola ha permanecido intacta).

superficies a unir parece el fac-

tor que más influye sobre la re-

La presión ejercida sobre las

sistencia de la unión. En general, para una madera densa, una presión de 200 a 300 libras/pulgada² da unos resultados excelentes. Para una cola de solvente volátil, el pasar de 200 a 300 libras/pulgada2 da un aumento de resistencia de la junta del 25 % y para una cola en emul-

3. CARACTERISTICAS DE LAS JUNTAS PRODUCIDAS POR COLAS DE CONTACTO

sión acuosa, del 70 %.

Como se ha dicho, la principal ventaja de las colas de contacto sobre las otras colas es su propiedad de unir sin ayuda prolongada de bridas o flejes; pero es absolutamente necesario dar cola a las dos superficies que se van a poner en contacto.

3.1. Resistencia última de las juntas y envejecimiento.

Al cabo de 1 hora, 1, 7 y 30 días, 2, 4, 6, 8 y 10 años, se han analizado las probetas en seco y a temperatura ordinaria. Los resultados se presentan en la tabla 4. La cola A no tiene más que el 25 % de la resistencia cuando se ensayó al cabo de los 10 años; sin embargo, las colas B, C, D y E conservan una resistencia media del 82 %, y la cola F no manifiesta apenas deterioro después del período de

3.2. Resistencia a la humedad.

envejecimiento.

Dos series de ensayos permiten evaluar la resistencia a la humedad de las juntas. En la primera serie las probetas se pusieron después de 1 semana de acondicionamiento en períodos

No-7 11518 No-8 1374 137 60 No-9 152 LE FIGURA 2

Sin embargo, las juntas de las primeras colas son inferiores a las producidas por la resina polivinílica. La rotura de las juntas húmedas de cola no se producen entre las dos capas de cola, sino que se separa la cola de la madera (Fig. 2).

secos y húmedos alternativa-

mente. A título de comparación

se estudiaron también dos colas

(G v H) a base de resina poli-

vinílica en emulsión. La segun-

da serie de ensavos se efectua-

ron después de 10 semanas, con el siguiente acondicionamiento:

secado, humedecido después de

48 horas de inmersión, secado

durante 7 días. Los resultados

muestran que las colas con sol-

vente volátil (tablas 5 y 6) re-

sisten mejor la humedad que

las colas en emulsión acuosa.

Las probetas fueron sometidas a 70° F. 130° F v 160° F. A

3.3. Resistencia al calor.

título de comparación se sometieron a los ensayos a probetas unidas con colas a base de resina polivinílica en emulsión. Los resultados (tabla 7) muestran que todas las colas resisten mal el calor. Sin excepción. la resistencia varía en razón inversa a la temperatura. A 130° F la resistencia llegaba sólo al 30 %. A temperaturas elevadas, las colas a base de resina polivinílica se comportan mejor que

3.4. Resistencia a las cargas constantes.

las colas de contacto.

dicionamiento se ensayó la resistencia a la rotura de las uniones de cada cola, tanto en carga variable como en carga constante de 100 a 300 libras, según los casos. Los resultados de los ensayos efectuados a 65° F y 65 % de humedad relativa muestran que las juntas producidas por las colas de contacto pueque las colas de contacto. Resistencia a la intemperie. Se construyeron dos tableros

contrachapados de cerezo de 3

den soportar durante largos pe-

ríodos cargas constantes (ta-

bla 8). Sometidas a cargas pro-

longadas acusan tendencia a la

fluencia o al deslizamiento. Una

probeta encolada con cola polivinílica dio peores resultados

chapas de 1/16 de pulgada de grueso encoladas con colas de contacto. El primero con cola D con solvente volátil v el segundo con cola E en emulsión acuosa. El conjunto fue sometido a la intemperie y posteriormente acondicionado. En la figura 3 aparecen los tableros después de dos años en la intemperie. La presencia de las numerosas fendas es imputable a la movilidad de la cola.

dad. Se prepararon tres categorías de tableros.

3.6. Resistencia a las fluctua-

ciones cíclicas de hume-



Contrachapado de abeto Douglas $(16 \times 12 \times 3/4)$ pulgada) rechapado con una capa de 1/16 de plástico fijado sobre una cara por medio de una cola de contacto

 Tablero de cerezo, unidas las chapas de 1/16 de pulgada, con cola de contacto.

Tablero de cerezo con ca-

ras de 1/20 de pulgada y alma de 3/4 de pulgada, encolado con colas de contacto. Los tableros fueron sometidos a fluctuaciones cíclicas de

humedad a una temperatura de

de los 5 días que duró el ensa-

yo. Los resultados de los ensa-

vos sobre los otros tableros se

70° ± 5° F. Se sometió a ciclos de una semana a una humedad del 97 % y otra semana al 40 %. La capa de plástico con la que se rechapó el tablero de abeto Douglas no se despegó al cabo

dan en la tabla 9. Entre cada ciclo se cortó una muestra de los tableros para determinar el coeficiente de resistencia al esfuerzo de cizalladura (tabla 10). En general, las colas de contacto no se muestran muy eficaces.

CONCLUSIONES

Los diversos ensayos permiten sacar las siguientes conclusiones:

- La presión ejercida durante el encolado es un factor
- determinante de la calidad
- de las uniones. La naturaleza de las piezas
 - a encolar influye sobre la calidad de la unión. En general, pero sobre todo cuando la presión ejer-

cida en el encolado es pequeña, la calidad de la

unión aumenta con la cantidad de cola aplicada. El período óptimo

que se da la cola hasta que se une y aplica la presión es muy variable, según la cola. En los ensayos realizados variaba entre 15 minutos y 2 horas. Para las

colas con solvente volátil el calor restauraba el po-

der aglutinante, consiguiéndose posteriormente uniones de alta calidad: sin embargo, la temperatura tenía poco efecto para las colas en emulsión acuosa. Las colas con solvente volátil producen juntas más

Número de Ciclos 2

TABLA

medad). Colas con Solvente Volatil Colas en Emulsión Acuosa Cola D Cola E Cola A on de Desencolado % do Desençolado to de Desençolado Alma Alma Alma Todo Todo Chapa de Madera Chapa de Madera Chapa de Madera 10 0 2 () 11 29 15 1 1 213 27 38 41 1 5 1 27 39 4 6 1 45

42

47

9.--Ensayos de desencolado de las uniones (por variación de hu-

TABLA 10.- Influencia de las fluctuaciones ciclicas de humedad, sobre la re-

	Cofas con S	olvente Volatii	Colas en Emulsian Acuasa		
Nimero	Carga Media de	Rotura en Libras	Carga Media de Rotura, en Libra		
de Ciclos	Cola A	Cola D	Cora E		
O (Testigo)	125	310	168		
1	126	312	113		
2	130	286	91		
3	120	346	81		
4	109	280	65		
5	112	366	86		

Este tipo de cola no alcanza su última resistencia hasta transcurrido unos 2

resistentes.

años.

La resistencia de estas colas se reduce sensiblemente por la humedad. Sin embargo, en las de solvente volátil se consigue gran estabilidad cuando las uniones se secan de nuevo.

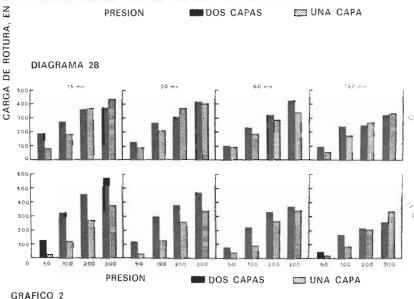
El calor reblandece las juntas. A 130° F las juntas no

TABLA 7.—Resistencia ul culor ga Media se Rotura, en Libra 35 279 113 313 210 450 450

TABLA 8.-

Eol4	flesistericia media de tas uniones (en 45)	Cargo constante apticada Jen Lb)	Durgolón de resistencia bajo carga constante
A:	7.44	2000	6 mages
LS	8.5c	SERP	No hubo notura después de 2 años
ĸ.	200	Stan	& meson.
D	01122	3864	No hubo rotura después de Platiga
1.	568	(25)850	Ments de 24 horas
91	39.6	2000	Mercin de 2 Note:
VC II	1221	200	V meses No habo intura después de 2 alios
g.	20%	260	2 meses
u):	588	0.66	No hube retura después de 2 años
n-	3256	Dave	No Jubo rotura despuée de 2 años

DIAGRAMA 2A 15 mn 500 600 F 500 Cois 200 200 ROTURA, EN LIBRAS UNA CAPA PRESION DOS CAPAS



30 % de la resistencia que da que las piezas estén a tenían a 70° F. Si la tempela intemperie o en interioratura es de 160° F tienen res, en las mejores condisolamente el 15 %. ciones se deterioran pro-A 70° F las juntas poseen gresivamente transcurrido una resistencia aceptable a un período de dos años de las cargas prolongadas. envejecimiento.

CONSULTORIO TECNICO

Es conveniente pintar las mesas de madera con una pintura de negro de anilina, que resiste muy bien la acción de los reactivos químicos. La fórmula que ha dado buen resultado es la siguiente:

anilina...

PAIS

NORMA

Máxima duración tipo fenólico

Melamina-urea con 40 por 100 como

máximo de urea Medianamente durable: urea con 10-20

por 100 de melamina Buena resistencia al agua, pero menos

resistencia al mojado prolongado y se-

cado: Urea con algo de carga Resistencia al agua fría por períodos cortos: urea con gran cantidad de car-

gas

ACABADO TRADICIONAL

PARA TABLEROS

DE LABORATORIO

DE MESAS

tienen nada más que el

Grs. Sulfato o cloruro de

100

40

B)

Cloruro amónico Agua 615

Se disuelven la sal de anilina y el cloruro amónico en el agua, facentrado sobre la anilina es enérgica, conviene añadir el ácido a la mezcla de anilina y agua.

voreciendo la disolución por el ca-

lor. Si no se tiene sal de anilina,

sino aceite de anilina, se calculan

las cantidades de ácido clorhídrico

y de anilina que son necesarias para obtener 100 gramos de cloruro y se mezclan (aproximadamente 72 gra-

mos de aceite de anilina, 76 de áci-

do clorhídrico de 1,19). Como la

acción del ácido clorhídrico con-

Sulfato cúprico... ...

Clorato potásico... ... Адиа... El sulfato y el clorato se disuel-

Las juntas obtenidas, igual

ven en el agua. Si la mesa es vieja y está man-

Export.

Plywood.

Standard

Tipo I

Tipo I

exigen que los productos se ajusten 50 a sus propias normas, como es ló-615

Grs.

100

gico. Si en el país productor hay normalización, es interesante deter-

Con frecuencia se plantea la cues-

tión de la equivalencia de normas de calidad en el momento de expor-

tar. Los compradores de cada país

minar la correspondencia de normas

COMPARACION

PARA TABLEROS

CONTRACHAPADOS

DE NORMAS

CUADRO I

CS 35-63

Tipo I

Tipo I

Tipo II

Tipo III

chada, lávese untes con lejía de

sosa, después con agua y déjelo secar. Si se mueve, se puede pintar

inmediatamente. Si es de madera de

pino, en las partes resinosas los lí-

quidos acuosos no penetran perfec-

tamente y el negro no es uniforme.

den con dos pinceles, dando separada y alternativamente capas de A. y B., esperando de cada vez a

que la mesa quede seca o casi seca antes de dar la otra capa. Estando la tabla limpia, los líquidos empa-

pan bien la madera, que poco a poco va tomando un color verdoso pronunciado. Al cabo de unas cuantas manos se deja secar y se lava

después con mucha agua para disol-

ver las eflorescencias que aparecen

en la superficie y, por último, se

deia secar completamente.

Estas dos disoluciones se extien-

Japón

Reino Unido

BS 1455

Tipo WBP

Tipo BR

Tipo MR

Tipo INT

EE. UU.

España

UNE

56 705 h2

R. A. H.

R. A. H.

E

S. E.

I.

adhesivo

A)

Tipo II

Tipo III

Tipo A-100

Alemania

DIN 68705

Tipo AW-100

Tipo AW-100

Tipo IW-67

Tipo IF-20

para dar validez internacional a los certificados de calidad. En España, los tableros contrachapados de frondosas tropicales se ensayan según la norma UNE 56 705 h2. Con base en ella, AITIM concede el Sello de Calidad IFA. Varios industriales han tenido dificultades para la exportación de tableros, al exigírseles determinadas calidades sin conocer la equivalencia con la que tenían reconocida. Para información general se publica el anterior cuadro I. Las condiciones de ensayo según CUADRO II	UNE 56 705 h2 son idénticas a las de los demás países, salvo en el caso del tablero Exterior (E), en que la inmersión en agua hirviendo dura 6 horas, mientras que en las demás normas es sólo de 3 horas. En el cuadro II se recogen las condiciones de ensayo prescritas por la norma UNE 56 705 h2. El ensayo según la Asociación Técnica Internacional de Maderas Tropicales (A.T.I.B.T.) es análogo al descrito en BS 1455, clasificando los tableros en Exterior 1, Exterior 2, Interior 1 e Interior 2.	insignis (Pino de Monterrey, pino insigne). (Fue introducido en España desde California). Procedencia: Galicia, Asturias, Santander, Vascongadas. NOTA.—Es frecuente que a distintos pinos se les dé el mismo nombre en regiones distintas, sobre todo cuando el apodo se refiere a colores; así, al silvestre se le conoce como pino albar en Granada, y, sin embargo, pino albar en Castilla la Vieja es el pinea.
TIPO DE TABLERO	CONDICIONES DE ENSAYO	MADERAS MAS DURAS:
Exterior resistente al agua hirviendo (R. A. H.)	12 h. en vapor a 2 kgf/cm² de presión ó 72 h. en agua hirviendo.	NOMBRE COMUN, CIENTIFI- CO, PROCEDENCIA Y CARAC- TERISTICAS.
Exterior (E.)	6 h. en agua hirviendo. 3 h. en agua a 67" ± 2° C. 24 h. en agua a 20° ± 5° C.	AFZELIA Nombres científicos: Afzelia
ABETOS Y PINOS ESPAÑO- LES, SUS NOMBRES CIENTI- FICO Y COMERCIAL Y SU PROCEDENCIA. 1. ABETOS: 1.1. Abies pecti- nata. Procedencia: Pirineos. 1.2. Abies pinsapo. Proce- dencia: Cádiz, Málaga. 2. PINOS: Pinus silvestris (Pi- no silvestre, Pino de Val- sain, Pino albar, Pino rojal, Pino de Escocia, Pino de Ri-	2.4. Pinus halepensis (Pino carrasco, pino blanquillo, pibord, pino de las Garrigas). Procedencia: En las provincias mediterráneas. (Entre 0 y 1.000 m.) 2.5. Pinus laricio (Pino salgareño, pino cascalbo, pino gargalla, pino pudio o ampudio, pino negral, nasarre). Procedencia: Cazorla, Cuenca, Teruel y Guadala-	africana, Afzelia bipodusis, Afzelia candata, Azfelia pa- chyloba, Afzelia quanzensis. Otros nombres: Aia, Anyan, Apa, Ayan, Baa. Procedencia: Africa Ecuato- rial. AKOGA Nombres científicos: Lophira procera, Lophira alata. Otros nombres: Azobe, Aba, African Oak.
ga). Procedencia: Pirineo. Cordillera Ibérica. Cordillera Central. (Entre 1.000 y 2.000 m.) 2.2. Pinus uncinata (Pino moro, pino negro). Procedencia: Pirineo (Lérida). Teruel. (Especie de alta montaña entre 1.500 y 2.000 m.) 2.3. Pinus pinea (Pino piñonero, pino albar, pino manso, pino doncel, pino real, pivero). Procedencia: En casi todas las provincias, sobre todo en Huelva, Valladolid, Segovia y Avila. (Entre 0 y 1.000 m.)	jara. Algo en Soria. Se ha repoblado también en León. (Entre 800 y 1.000 m.) 2.6. Pinus pinaster (Pino negral, pino rodeno, pino resinero, pino marítimo o de las Landas, pino Flandes). Procedencia: Centro (Segovia, Valladolid, Avila). Sierra del Segura, Galicia, Asturias, Vascongadas. (Entre 0 y 1.500 m.) 2.7. Pinus canariensis (Pino canario). Procedencia: Canarias. (Entre 1.000 y 2.000 metros).	Procedencia: Africa Ecuatorial. ANGELIM Nombre científico: Hymenclobium excelsa. Procedencia: Brasil, Guayana. APITONG Nombre científico: Dipterocarpus grandiflorus. Otros nombres: Bagac. Procedencia: Filipinas. BALATA Nombres científicos: Manikara bidentata, Manikara

humberi, Manikara jaimiqui, Manikara emarginata.	KERUING Nombre científico: Diptero-	ROBLE ROJO AMERICANO Nombre científico: Quercus
Otros nombres: Acana, Almiqui.	carpus spp. Otro nombre: Keruing.	rubra. Procedencia: Canadá, USA.
Procedencia: Brasil, Venezuela.	Procedencia: Indochina, Tailandia.	SAPINO Nombre científico: Goupia
BILLIAN Nombre científico: Eusidere- xylon zwegori. Procedencia: Borneo.	LAUREL INDICO Nombre científico: Terminalia spp. Procedencia: India, Birma-	glabra. Otro nombre: Tento. Procedencia: Brasil, Venezuela.
	nia.	
BINGGAS Nombre científico: Termina- lia comintana.	MERBAU Nombre científico: Intsia bakeri.	TAMARINDO Nombre científico: Dialium guianensis.
Procedencia: Filipinas.	Otro nombre: Ipil.	Procedencia: Perú, Brasil,
BOJE	Procedencia: Tailandia, Borneo.	Méjico.
Nombre científico: Mayte- nus obtusifolia. Otros nombres: Agua bola,	EUCALIPTO MICROCORIS Nombre científico: Eucalip-	YON Nombre científico: Anogeissus acuminata.
Limoncillo.	tus microcorys.	Otro nombre: Ben.
Procedencia: Méjico, Brasil, Colombia.	Otro nombre: Tallowood.	Procedencia: Tailandia.
CASUARINA	Procedencia: Australia.	CADACTEDICTICAC
Nombre científico: Casuarina equisetifolia.	MONGOY/WENGE Nombres científicos: Milletia lautentil, Milletia stuhlmanii.	CARACTERISTICAS AFZELIA — Peso específico seca al aire:
Otros nombres: Rue, Rubu- kit	Otros nombres: Awong, Di- kelia.	O,64 - 0,81. Contracción volumétrica to-
Procedencia: Malasia.	Procedencia: Camerún, Con-	tal: 6,7 %.
CATMON Nombre científico: Dillenia phillipinensis. Procedencia: Filipinas.	go. OLMO DURO AMERICANO Nombre científico: Ulmus	 Se trabaja mal. Resistencia a la flexión kp/cm²: 1.533. Resistencia a la compre-
•	thomasii.	sión kp/cm ² : 685.
CHICHIPATE Nombre científico: Sweetia nitens.	Procedencia: Canadá, USA. PIQUIA	— Energía de rotura al choque m.kp/cm²: 0,47.
Procedencia: Méjico, Brasil, Venezuela.	Nombres científicos: Caryo- car villosum, Caryocar cos- tarincense.	AKOGA — Peso específico seca al aire:
CRIOLLO Nombre científico: Minquartia guianensis.	Procedencia: Brasil, Colombia.	0,89 - 1,12. — Contracción volumétrica total: 18 %.
Otro nombre: Acariguara.	PYINKADO Nombre científico: Xylia de-	— Se trabaja mal.
Procedencia: Brasil, Perú.	labriformis.	 Resistencia a la flexión kp/ cm²: 2.460.
EUCALIPTO CORYMBOSA	Procedencia: Birmania.	- Resistencia a la compresión
Nombre científico: Eucaliptus coymbosa.	ROBLE BLANCO AMERICANO Nombre científico: Quercus	kp/cm ² : 1.090. — Dureza Brinell kp/mm ² : 13.
Otro nombre: Bloodwood.	alba.	— Módulo elasticidad: 240.000
Procedencia: USA.	Procedencia: Canadá, USA.	kp/cm².

ANGELIM	CASUARINA	LAUREL INDICO
 Peso específico seca al aire: 0,76. 	— Peso específico seca al aire: 0,30.	 Peso específico seca al aire: 0,7 - 0,94.
— Madera dura, utilizada en	— Difícil de trabajar.	- Madera muy difícil de se-
construcción naval (cubier- tas), muebles, cubrimiento	 Muy difícil de secar, raján- dose fácilmente. 	car por aparecer alabeos y fendas.
de suelos.	 Utilizada para producción 	Difícil de trabajar.Se emplea en muebles, sue-
APITONG	de taninos.	los.
 Peso específico seca al aire: 0,75 - 0,86. 	CATMON — Peso específico seca al aire:	MERBAU
— Madera difícil de trabajar.	0,82.	 Peso específico seca al aire: 0,85.
No se consiguen buenas su- perficies en el acabado.	 Se emplea para pavimen- tos, muebles y construcción 	Muy resistente.Se trabaja bien.
- Se emplea en construcción	general.	- Se emplea en muebles, eba-
general, suelos, postes, ca- rrocerías de vagones.	CHICHIPATE	nistería, construcción.
BALATA	— Peso específico seca al aire: 0,90 - 1,10.	EUCALIPTO MICROCORIS — Peso específico seca al aire:
Peso específico seca al aire:	— Madera difícil de trabajar,	0,9 - 1.
0,9 - 1,20. — Es difícil de trabajar, pero	aunque toma un fino puli- mento.	 Madera muy resistente a flexión de gran dureza.
proporciona un acabado li-	— Se emplea en construccio-	Difícil de trabajar.Se emplea en pavimentos,
so y pulido. — Utilizada en carpintería de	nes pesadas, traviesas y pavimentos.	traviesas, puentes, cubiertas
ribera, suelos, traviesas,	CRIOLLO	de buques.
ebanistería, etc.	 Peso específico seca al aire: 0,90. 	MONGOY/WENGE — Peso específico seca al aire:
BILLIAN — Peso específico seca al aire:	— Tiene una buena durabili-	0,9.
0,83 - 1,14.	dad en contacto con el suelo.	 Seca difícilmente; es difícil de trabajar.
 Madera muy resistente a flexión y con una elevada 	Se utiliza en traviesas, pos-	 Se emplea en construcción, traviesas, suelos.
rigidez (aproximadamente el	tes telefónicos, vallas y construcción.	OLMO DURO AMERICANO
50 % más que el roble español).	EUCALIPTO CORYMBOSA	- Seca al aire, peso específi-
— Difícil de trabajar.		co: 0,8. — Resistencia a la compresión
 Se emplea en puentes, pilo- tajes en agua salada. 	0,6 a 0,9.	kp/cm²: 490. — Módulo de elasticidad:
BINGGAS	Difícil de trabajar.Tiene gran durabilidad; se	108.000 kp/cm ² .
— Peso específico seca al aire:	utiliza en postes, pilotes y	— Se emplea en carpintería.
0,9. — Fácil de trabajar y dura.	traviesas.	PIQUIA — Peso específico seca al aire:
— Se emplea en fabricación de	KERUINGPeso específico de 0,6 a 0,9.	0,8 a 0,9. — Se emplea en carpintería.
muebles, carpintería, pavi- mentos, postes y construc-	- Resistencia a la flexión kp/	PYINKADO
ción.	cm ² : 1.000 a 1.200. — Módulo de elasticidad kp/	— Peso específico seca al aire:
ВОЈЕ	cm ² : 150.000 - 200.000.	0,9. — Resistente al ataque de ter-
— Peso específico seca al aire: 0,80.	 Compresión paralela a la fi- bra kp/cm²: 500 - 700. 	mitas y pudriciones.
Se utiliza en tonelería y	Construcción de ferrocarri-	Difícil de trabajar.Se emplea en carpintería y
construcción en general.	les. Ingeniería pesada.	suelos.

ROBLE BLANCO AMERICANO SAPINO — Peso específico seca al aire: — Peso específico seca al aire: 0,75. 0.85.— Resistencia a la compresión: — Se emplea en construcción, 495 kp/cm². traviesas, suelos y muebles. — Módulo de elasticidad kp/ cm²: 114.000. **TAMARINDO** — Se emplea en traviesas, sue-— Peso específico seca al aire: los, tonelería, postes, apeas. — Se emplea en suelos, postes, ROBLE ROJO AMERICANO construcción. — Peso específico seca al aire: 0.7.YON — Resistencia a la compresión — Peso específico seca al aire: kp/cm^2 : 480. 0.9. — Módulo de elasticidad: — Difícil de trabajar. 127.000. - Propiedades similares a la — Se emplea en traviesas, posdel fresno. tes, tonelería, apeas y suelos.