

ULTRASONIDO Y ANISOTROPÍA EN MADERA DE *Thuja plicata* Y *Acer saccharum*

ULTRASOUND AND ANISOTROPY OF *Thuja plicata* AND *Acer saccharum* WOOD

Javier Ramón Sotomayor-Castellanos^{1,*}, José María Villaseñor-Aguilar¹

RESUMEN

La velocidad del ultrasonido en la madera y el módulo de elasticidad, siguen un patrón anisotrópico, que se infiere mediante un modelo teórico. El objetivo de la investigación fue determinar la variación de la velocidad del ultrasonido y del módulo de elasticidad en el plano longitudinal-tangencial en la madera de *Thuja plicata* y *Acer saccharum*. Se estudiaron 32 probetas de cada especie diseñadas específicamente para la investigación. Se calcularon la velocidad del ultrasonido y el módulo de elasticidad en diez posiciones en el plano longitudinal-tangencial. Los resultados experimentales se contrastaron con las previsiones del modelo de anisotropía propuesto. Para la madera de *T. plicata* y *A. saccharum*, las velocidades de ultrasonido fueron para la dirección longitudinal 5610 m/s y 5935 m/s y para la dirección tangencial 1198 m/s y 1372 m/s. Los módulos de elasticidad en la dirección longitudinal fueron 11126 MPa y 24688 MPa y para la dirección tangencial 530 MPa y 1320 MPa.

Palabras clave: Densidad, ensayos no destructivos, módulo de elasticidad, propiedades de la madera, velocidad de onda.

ABSTRACT

The ultrasound speed and the modulus of elasticity of the wood material follow an anisotropic behavior predicted by a theoretical model. The goal of the research was to determine the variation of the ultrasound speed and the modulus of elasticity over the longitudinal-tangential plane of *Thuja plicata* and *Acer saccharum* wood. For each species, 32 wood specimens were tested. The ultrasound speed and the modulus of elasticity were calculated in ten positions over the longitudinal-tangential plane. Experimental results were contrasted with the predictions of the proposed anisotropy model. For the *T. plicata* and *A. saccharum* woods, the ultrasound speeds were, for the longitudinal direction 5610 m/s and 5935 m/s, and for the tangential direction 1198 m/s y 1372 m/s. The moduli of elasticity were, for the longitudinal direction 11126 MPa and 24688 MPa, and for the tangential direction 530 MPa and 1320 MPa.

Keywords: Density, modulus of elasticity, non-destructive tests, wave speed, wood properties.

¹Universidad Michoacana de San Nicolás de Hidalgo. Ciudad Universitaria, Morelia, Michoacán, México.

*Autor para correspondencia: madera999@yahoo.com

Recibido: 30.07.2015 Aceptado: 04.05.2016

INTRODUCCIÓN

El ultrasonido es una técnica de carácter no destructivo que se emplea para caracterizar mecánicamente a la madera. Si se combina la velocidad del ultrasonido con la densidad de la madera, se puede determinar su módulo de elasticidad (Keunecke *et al.* 2007). Independientemente de la variabilidad natural al interior y entre especies, la velocidad de onda es sensible al contenido de humedad de la madera (Ozyhar *et al.* 2013) y a su anisotropía material (Vázquez *et al.* 2015). Cuando disminuye el contenido de humedad de la madera, la velocidad del ultrasonido aumenta. Igualmente, si se modifica la orientación de la sollicitación respecto a las direcciones de anisotropía de la madera, la velocidad del ultrasonido es diferente (De Oliveira *et al.* 2005).

Para la dirección longitudinal, se ha observado un rango que va de 4000 m/s a 6000 m/s. Para la dirección radial, este intervalo es de 2000 m/s a 2500 m/s. Finalmente, para la dirección tangencial, la velocidad de ultrasonido en la madera se encuentra en el rango de 1000 m/s a 1800 m/s (Bucur 2006). De tal forma, que cuando se mide la velocidad de onda en la madera, se observa un fenómeno de anisotropía. Caso interesante es la variación de la velocidad de onda entre las direcciones ortogonales. El enfoque teórico más común es el de predecir este cambio empleando un modelo que relaciona el parámetro correspondiente a la dirección longitudinal, con el respectivo a la dirección radial o tangencial. Esta ecuación combina las funciones trigonométricas seno y coseno elevados a un exponente, el cual es propio para cada especie y ha sido llamado modelo de anisotropía (Kabir 2001):

$$CM_{\theta} = \frac{CM_L CM_T}{CM_L \text{sen}^n \theta + CM_T \text{cos}^n \theta} \quad (1)$$

Donde CM_{θ} es la característica mecánica para el ángulo θ , CM_L es la característica mecánica en la dirección longitudinal (L), CM_T es la característica mecánica en la dirección tangencial (T), θ es el ángulo entre las direcciones longitudinal y tangencial y n es la constante experimental a determinar para cada especie y características mecánicas en cuestión.

La madera de *T. picata* y *A. saccharum* se emplea en componentes de edificación, muebles y artículos de alto valor agregado. Sus propiedades tecnológicas están descritas en el Manual de la Madera (Forest Products Laboratory 2010). Las especies de los géneros *Thuja* (gimnospermas) y *Acer* (angiospermas) se utilizan también en la elaboración de instrumentos musicales (Brémaud *et al.* 2012). Sus velocidades de ultrasonido están reportadas por Bucur (2006). Sin embargo, es difícil encontrar información sobre la anisotropía para las especies *T. picata* y *A. saccharum* utilizando ultrasonido.

Para diseño de una pieza o componente estructural de un instrumento musical, es necesario conocer con precisión, entre otros parámetros, la densidad, la velocidad del ultrasonido y el módulo de elasticidad correspondiente (Wegst 2006). Actualmente, con el empleo generalizado de métodos de análisis numérico, se hace también necesaria información detallada de parámetros de ingeniería y su variación según las direcciones de anisotropía de la madera (Tankut *et al.* 2014).

Para incorporar especies de madera en la fabricación de objetos de alto valor agregado, es necesario determinar sus características tecnológicas considerando el carácter anisotrópico (Nadir *et al.* 2014). Esta caracterización encuentra también aplicación en el análisis numérico (Sonderegger *et al.* 2013) y para la concepción de productos asistida por computador (Mackerle 2005). Varias geometrías de probetas se han utilizado para determinar las características elásticas de la madera para las tres direcciones de anisotropía: radial, tangencial y longitudinal (Ozyhar *et al.* 2013, Gonçalves *et al.* 2014). Los investigadores citados proponen protocolos experimentales que determinan las doce constantes elásticas correspondientes a las tres direcciones de ortotropía y a sus planos resultantes.

Existen escasos trabajos que realizan en probetas circulares (Figura 1) mediciones secuenciales en el intervalo de los ejes longitudinal y tangencial. Yanagida *et al.* (2007) efectúan una tomografía computarizada en probetas circulares de madera de *Robinia pseudoacacia*. Con el objeto de validar

un método para detectar defectos empleando ultrasonido, los autores presentan velocidades para varias direcciones, pero éstas no coinciden necesariamente con las direcciones de anisotropía de la madera. Empleando mapas bidimensionales de contorno de onda acústica Xu *et al.* (2014) estudian la anisotropía de la velocidad del ultrasonido en madera de *Populus ussuriensis* y emplean una función parabólica de segundo orden propuesta por Kabir (2001). De esta manera, comparan sus resultados con los previstos por la fórmula de Hankinson (Armstrong *et al.* 1991), modelo similar al propuesto en esta investigación.

La investigación plantea como hipótesis de trabajo que en la madera, la velocidad del ultrasonido y el módulo de elasticidad siguen un patrón anisotrópico, que puede ser inferido con un modelo teórico. Esta propuesta está limitada para el plano formado por las direcciones longitudinal y tangencial del plano leñoso. La madera fue acondicionada durante 4 años en una cámara con una temperatura de 20 °C (± 2 °C) y una humedad relativa del aire de 65 % (± 2 %), hasta que su peso fue constante. A partir de las piezas de madera fueron recortadas 35 probetas de forma circular (Figura 1). El diámetro de las probetas de *T. plicata* fue de 0,15 m y para *A. saccharum* fue de 0,125 m. El espesor fue de 0,015 m para las probetas de las dos especies.

MATERIALES Y MÉTODOS

Se recolectaron 20 piezas de madera de *Thuja plicata* L. y 20 de *Acer saccharum* Marshall, con dimensiones de 0,04 m de espesor por 0,20 m de ancho y 0,4 m de largo, alineadas de tal forma que las dimensiones correspondieron a las direcciones radial, tangencial y longitudinal del plano leñoso. La madera fue acondicionada durante 4 años en una cámara con una temperatura de 20 °C (± 2 °C) y una humedad relativa del aire de 65 % (± 2 %), hasta que su peso fue constante. A partir de las piezas de madera fueron recortadas 35 probetas de forma circular (Figura 1). El diámetro de las probetas de *T. plicata* fue de 0,15 m y para *A. saccharum* fue de 0,125 m. El espesor fue de 0,015 m para las probetas de las dos especies.

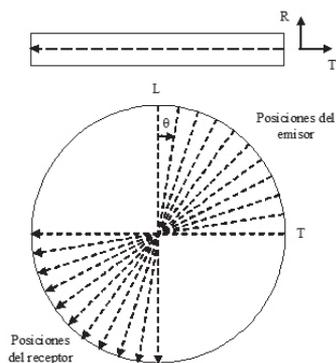


Figura 1. Diagrama de la probeta y direcciones de medición. $\Delta\theta = 10^\circ$, ángulo de rotación de las mediciones, L = Dirección longitudinal ($\theta = 0^\circ$), T = Dirección tangencial ($\theta = 90^\circ$), R = Dirección radial. Las flechas discontinuas indican la dirección del ultrasonido.

La densidad de la madera (ρ_{CH}), correspondiente a un contenido de humedad (CH), se calculó con la relación peso al momento del ensayo/volumen al momento del ensayo. La densidad básica (ρ_0) se determinó en un grupo complementario de probetas, recortadas de las mismas piezas de madera y con dimensiones de 0,015 m por 0,015 m por 0,04 m. El cálculo se efectuó con el cociente del peso de la madera en estado anhidro y el volumen de ésta en estado saturado, adaptando la norma ISO 13061-2:2014 (ISO 2014b). El contenido de humedad de las probetas al momento del ensayo se determinó con

la relación peso al momento del ensayo en relación al peso de la probeta en estado seco, adaptando la norma ISO 13061-1:2014 (ISO 2014a).

Las pruebas de ultrasonido consistieron en medir la velocidad de transmisión del ultrasonido y determinar la velocidad del ultrasonido, entre dos posiciones en los extremos del plano longitudinal-tangencial de las probetas (Figura 1), empleando el aparato *sylvatest*®, con frecuencia de 22 KHz. En la primera posición se colocó el sensor emisor del ultrasonido y en la segunda, se colocó el sensor receptor. La primera medición se realizó en la dirección longitudinal de la probeta ($\theta = 0^\circ$). A continuación, se realizaron 10 mediciones con una rotación de 10 grados, en el sentido de las manecillas del reloj, cada una en el plano longitudinal-tangencial, de tal forma, que después de diez mediciones consecutivas, la última midió el tiempo de transmisión en la dirección tangencial ($\theta = 90^\circ$). La velocidad de onda se calculó con el cociente de la distancia entre los sensores emisor-receptor y el tiempo medido por el aparato. El módulo de elasticidad se calculó con la fórmula (2) propuesta por Pellerin y Ross (2002), donde: E_{us} = Módulo de elasticidad (MPa); ρ_{CH} = Densidad (kg/m^3); y v_{us} = Velocidad del ultrasonido (m/s):

$$E_{us} = \rho_{CH} v_{us}^2 \quad (2)$$

Para contrastar los resultados del modelo de anisotropía, con los experimentales, se ajustaron los datos experimentales al modelo no lineal de anisotropía utilizando técnicas estadísticas de regresión, empleando un método no ponderado y siguiendo el algoritmo Scaled Levenberg-Marquardt con una tolerancia de 0,0001 también se determinaron los intervalos de confianza para las medias muestrales utilizando un nivel de confianza del 95 %. Para el ajuste de los modelos de regresión se siguieron las hipótesis de que para cada ángulo θ utilizado, las velocidades del ultrasonido y los módulos de elasticidad presentaron distribuciones normales y que las mediciones realizadas de la velocidad del ultrasonido y del módulo de elasticidad son independientes entre sí.

RESULTADOS Y DISCUSIÓN

La Tabla 1 presenta los resultados del contenido de humedad (CH) y de la densidad al momento del ensayo (ρ_{CH}). El contenido de humedad promedio de ambas especies indica que la madera estuvo seca al momento del ensayo. Los coeficientes de variación del contenido de humedad menores que 1,25 son considerados bajos para un material como la madera, lo que justifica que esta variable no influyera en los resultados. La madera de *T. plicata* es considerada como de baja densidad, mientras que la madera de *A. saccharum* se considera como de densidad media, de acuerdo con Sotomayor y Ramírez (2013). Al igual que para el contenido de humedad, el coeficiente de variación de la densidad al momento del ensayo se consideró bajo de acuerdo con Sotomayor y Ramírez (2014), lo que justifica que esta variable no fuera considerada en los resultados.

Tabla 1. Contenido de humedad y densidad.

	CH	ρ_0	ρ_{CH}	CH	ρ_0	ρ_{CH}
	(%)	(kg/m ³)	(kg/m ³)	(%)	(kg/m ³)	(kg/m ³)
	<i>Thuja plicata</i>			<i>Acer saccharum</i>		
\bar{x}	11,51	298	332	10,39	612	676
σ	0,14	15,18	20,30	0,12	80,28	91,85
CV	1,23	5,10	6,12	1,15	13,12	13,59

CH = Contenido de humedad; ρ_0 = Densidad básica; ρ_{CH} = Densidad a un contenido de humedad CH; \bar{X} = Media; σ = Desviación estándar; CV = Coeficiente de variación en porcentaje.

La Tabla 2 presenta las velocidades del ultrasonido y los módulos de elasticidad. Las magnitudes de los parámetros experimentales fueron similares a los reportados empleando técnicas de ultrasonido en la dirección longitudinal de la madera por Bucur (2006) para *A. saccharum*: $\rho_{12} = 760 \text{ kg/m}^3$, $v_{us} = 3800 \text{ m/s}$ y $E_{us} = 11000 \text{ MPa}$. Por su parte Brémaud *et al.* (2012) reportan para *T. plicata*: $\rho_{12} = 390 \text{ kg/m}^3$, $v_{us} = 4416 \text{ m/s}$ y $E_{us} = 7605 \text{ MPa}$, valores similares a los de esta investigación.

Tabla 2. Velocidad del ultrasonido y módulo de elasticidad.

θ (°)	<i>Thuja plicata</i>				<i>Acer saccharum</i>			
	v_{us}	v_{us}	E_{us}	E_{us}	v_{us}	v_{us}	E_{us}	E_{us}
	(m/s)	(m/s)	(MPa)	(MPa)	(m/s)	(m/s)	(MPa)	(MPa)
	Experimental	Teórico	Experimental	Teórico	Experimental	Teórico	Experimental	Teórico
0 = L	5610	5610	11126	11133	5935	5936	24688	24693
10	4966	5107	8648	8900	4860	4968	16559	17129
20	4010	4009	5621	4691	3680	3716	9495	8688
30	3150	2992	3468	2450	2769	2808	5374	4841
40	2521	2270	2225	1460	2193	2218	3370	3101
50	2098	1801	1537	989	1815	1843	2308	2229
60	1842	1505	1188	745	1620	1607	1839	1757
70	1642	1326	945	615	1469	1465	1513	1495
80	1466	1229	763	550	1411	1392	1396	1362
90 = T	1198	1198	530	530	1372	1372	1320	1320

θ = Ángulo en el plano longitudinal-tangencial; v_{us} = Velocidad del ultrasonido; E_{us} = Módulo de elasticidad; L = Dirección longitudinal; T = Dirección tangencial.

La relación de anisotropía entre las direcciones longitudinal y tangencial, fueron para la velocidad del ultrasonido de *T. plicata* de 4,68 y para la de *A. saccharum* de 4,21. Estos valores concuerdan con lo reportado por Sotomayor *et al.* (2010) para maderas gimnospermas, usando la misma técnica de ultrasonido empleada en esta investigación. Asimismo, estos autores reportan relaciones de anisotropía para los módulos de elasticidad con ultrasonido de 20,73 magnitud comparable a los de esta investigación determinadas para *T. plicata* de 20,99 y para *A. saccharum* de 18,7.

Bucur y Declercq (2006) reportan para *Picea abies* una relación de anisotropía entre las direcciones longitudinal y tangencial de 4,65. De acuerdo con Bucur y Declercq (2006), valores altos de esta propiedad se utilizan como un criterio de selección para maderas con vocación para la fabricación

de instrumentos musicales. De la misma manera, Hasegawa *et al.* (2011) reportan coeficientes de anisotropía para *Cryptomeria japonica* de 3,12 y para *Chamaecyparis obtusa* de 3,23 para mediciones en la madera con ultrasonido.

Efectivamente, las maderas de gimnospermas presentan relaciones de anisotropía mayores a las de especies angiospermas. Brémaud *et al.* (2011), reportan para el módulo de elasticidad determinado con métodos dinámicos, relaciones de anisotropía para las direcciones longitudinal-tangencial de 18,5 para maderas de gimnospermas y de 15,4 para maderas de angiospermas.

La extensa biodiversidad natural en las plantas gimnospermas y angiospermas, resulta en una amplia variación en las características tecnológicas propias a cada especie de madera. De tal suerte, que la construcción de teorías derivadas de investigación en ciencias de la madera, se rige por el principio de la caracterización de caso por caso, especie por especie, para finalmente proponer el agrupamiento de especies con una tendencia probabilística similar en su comportamiento y/o respuesta mecánicas. Este argumento está documentado para la clasificación de madera con vocación para la fabricación de instrumentos musicales por Yoshikawa (2007) y Brémaud (2012a).

De aquí, que para la especificación del módulo de elasticidad de una especie, es necesario asociar al valor de la característica, algunos parámetros de referencia. Esta información complementaria es, entre otras, la densidad del material estudiado, su contenido de humedad al momento del ensayo, la dirección de la sollicitación, el tipo de prueba realizada y el tamaño de la muestra observada. De no ser así, es difícil comparar resultados entre diferentes especies y protocolos experimentales. Por ejemplo, Se Golpayegani *et al.* (2012) determinan en madera de *Morus alba*, con densidad de 556 kg/m³ y un contenido de humedad de 7 %, un módulo de elasticidad longitudinal de 7066 MPa y para la dirección tangencial un módulo de 883 MPa, resultando en una relación de anisotropía T/L de 8, magnitud menor que las aquí reportadas, aun ponderándola con la densidad y el contenido de humedad. No obstante, esta madera es utilizada tradicionalmente para fabricar instrumentos musicales (Bucur 2006). Siguiendo siempre a Se Golpayegani *et al.* (2012), la madera con mejores aptitudes musicales debe presentar importantes relaciones de anisotropía, de este modo, las altas relaciones de anisotropía de la madera de *T. plicata* y de *A. saccharum*, confirman su vocación de empleo en instrumentos musicales.

Las tendencias de la velocidad del ultrasonido y del módulo de elasticidad en función del ángulo de rotación en el plano longitudinal-tangencial, se presentan en las Figuras 2 y 3. Las curvas de aproximación calculadas con el modelo de anisotropía (Fórmula 2), para *T. plicata*, derivan de una constante $n = 2,133$ para v_{us} con un $R^2_{ajustado} = 0,978$ y $n = 2,645$ para E_{us} con un $R^2_{ajustado} = 0,978$. En la Figura 3, se presentan las tendencias para *A. saccharum*. Las constantes n son: para v_{us} de 1,665 con un $R^2_{ajustado} = 0,999$ y para E_{us} de 2,111 con $R^2_{ajustado} = 0,997$.

De tal forma, que el modelo de anisotropía de la madera se puede definir, para la madera de *T. plicata* como:

$$E_{us\theta} = \frac{E_{usL}E_{usT}}{E_{usL}\text{sen}^{2,645}\theta + E_{usT}\text{cos}^{2,645}\theta} \quad (3)$$

$$V_{us\theta} = \frac{V_{usL}V_{usT}}{V_{usL}\text{sen}^{2,133}\theta + V_{usT}\text{cos}^{2,133}\theta} \quad (4)$$

$$V_{us\theta} = \frac{V_{usL}V_{usT}}{V_{usL}\text{sen}^{1,665}\theta + V_{usT}\text{cos}^{1,665}\theta} \quad (5)$$

Y para la madera de *A. saccharum*, el modelo de anisotropía de la madera se puede definir como:

$$E_{us\theta} = \frac{E_{usL}E_{usT}}{E_{usL}\text{sen}^{2,111}\theta + E_{usT}\text{cos}^{2,111}\theta} \quad (6)$$

En las ecuaciones 3, 4, 5 y 6: v_{us} = Velocidad del ultrasonido (m/s); E_{us} = Módulo de elasticidad

(MPa): L = Dirección longitudinal; T = Dirección tangencial; y θ = Ángulo entre las direcciones longitudinal y tangencial ($^{\circ}$).

Las predicciones teóricas de los modelos explicados por las fórmulas (3), (4), (5) y (6), fueron graficadas en las Figuras 2 y 3. En las mismas Figuras, cada punto correspondiente a los valores experimentales, representa el promedio de las mediciones en 32 probetas.

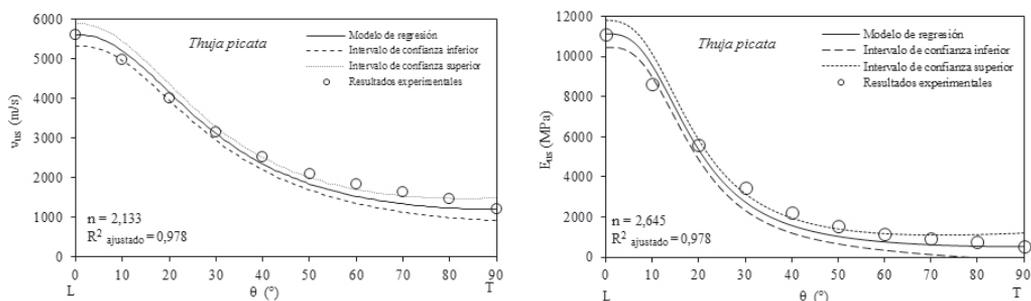


Figura 2. Tendencias de los resultados experimentales y previsiones del modelo de anisotropía para la velocidad del ultrasonido (v_{us}) y para el módulo de elasticidad (E_{us}) de *T. plicata*, en función del ángulo (θ). L = Dirección longitudinal, T = Dirección tangencial.

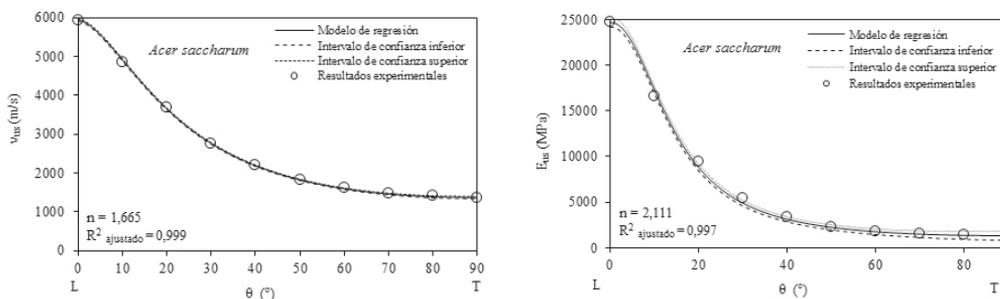


Figura 3. Tendencias de los resultados experimentales y previsiones del modelo de anisotropía para la velocidad del ultrasonido (v_{us}) y el módulo de elasticidad (E_{us}) de *A. saccharum*, en función del ángulo (θ). L = Dirección longitudinal, T = Dirección tangencial.

Las tendencias para *A. saccharum*, se aproximan con los datos experimentales. En contraste, las de *T. plicata*, se separan de las predicciones teóricas. Durante las pruebas de ultrasonido, se observó que las mediciones en la madera de *T. plicata* variaban más, comparativamente con las de *A. saccharum*. Esta particularidad es mostrada en la Figura 4, donde se presentan los coeficientes de variación de la velocidad del ultrasonido en función de la rotación en el plano Longitudinal-Tangencial. En efecto, mientras que el coeficiente de variación de *A. saccharum* se mantiene relativamente constante, para *T. plicata* varía y tiende a aumentar cuando se aproximan las mediciones en la dirección radial. Gonçalves *et al.* (2011 y 2014) aplicando ultrasonido a once maderas y utilizando probetas de forma circular, semejantes a las de la presente investigación, obtienen coeficientes de variación para la velocidad del ultrasonido en la dirección longitudinal entre 1,2 % y 3,6 % y para la dirección tangencial entre 3 % y 3,8 % variaciones menores a las aquí obtenidas.

Kránitz *et al.* (2014) reportan para *Picea abies*, coeficientes de variación de 10,1 % para un módulo de elasticidad correspondiente a la dirección longitudinal, de 24090 MPa y para la dirección tangencial, un coeficiente de variación de 20,2 % pertinente a un módulo de elasticidad de 786 MPa. Estos resultados son compatibles con los desplegados en la Figura 4, para los coeficientes de variación y con los mostrados en la Tabla 1 para los módulos de elasticidad y relativamente comparables con los de la madera de *P. abies*, madera que es usualmente empleada como referencia en investigación del comportamiento acústico de la madera (Brémaud 2012b).

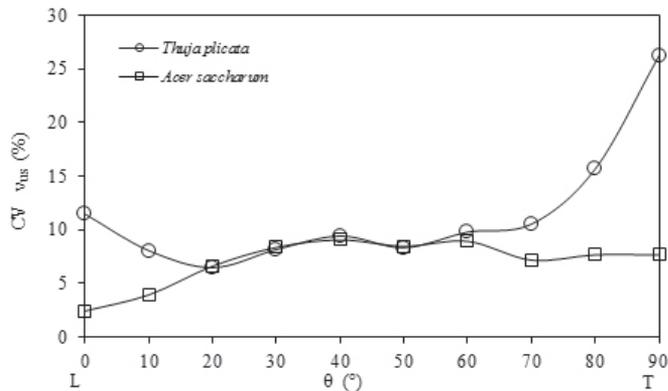


Figura 4. Coeficiente de variación (CV) de la velocidad del ultrasonido (v_{us}) en función del ángulo (θ) en el plano Longitudinal (L) - Tangencial (T).

CONCLUSIONES

Utilizando ultrasonido, se calcularon los módulos de elasticidad de las maderas de *T. plicata* y *A. saccharum* para 10 direcciones en el plano longitudinal-tangencial. Los resultados mostraron una variación gradual en los valores del módulo de elasticidad al pasar de la dirección longitudinal a la tangencial, de esta manera se confirmó experimentalmente el comportamiento anisotrópico de las maderas estudiadas.

Los resultados demostraron que no existen diferencias estadísticamente significativas entre los valores experimentales y los valores calculados con el modelo teórico de anisotropía para el módulo de elasticidad.

Dado que la densidad de la madera se consideró constante, la ecuación utilizada para calcular el módulo de elasticidad dependió exclusivamente de la velocidad del ultrasonido. De tal forma que se concluye que la velocidad del ultrasonido y el módulo de elasticidad siguen un patrón anisotrópico que puede ser inferido con un modelo matemático y con un nivel razonable de precisión, verificando de esta manera la hipótesis de la investigación.

REFERENCIAS

- Armstrong, J.P.; Patterson, D.W.; Sneckenberger, J.E. 1991.** Comparison of three equations for predicting stress wave velocity as a function of grain angle. *Wood and Fiber Science* 23(1):32-43.
- Brémaud, I. 2012a.** Acoustical properties of wood in string instruments soundboards and tuned idiophones: Biological and cultural diversity. *Journal of the Acoustical Society of America* 131(1):807-818.
- Brémaud, I. 2012b.** What do we know on “resonance wood” properties? Selective review and ongoing research. Societe Francaise d’Acoustique. Proceedings of the Acoustics 2012. Nantes Conference: 2759-2764.
- Brémaud, I.; El Kaïm, Y.; Guibal, D.; Minato, M.; Thibaut, B.; Gril, J. 2012.** Characterization and categorization of the diversity in viscoelastic vibrational properties between 98 wood types. *Annals of Forest Science* 69(3):373-386.
- Brémaud, I.; Gril, J.; Thibaut, B. 2011.** Anisotropy of wood vibrational properties: dependence on grain angle and review of literature data. *Wood Science and Technology* 45(4):735-754.
- Bucur, V. 2006.** *Acoustics of wood*. Springer-Verlag, Berlin.
- Bucur, V.; Declercq, N. 2006.** The anisotropy of biological composites studied with ultrasonic technique. *Ultrasonics* 44:829-831.
- De Oliveira, F.G.R.; Candian, M.; Lucchette, F.F.; Salgon, J.L.; Sales, A. 2005.** A technical note on the relationship between ultrasonic velocity and moisture content of Brazilian hardwood (*Goupia glabra*). *Building and Environment* 40(2):297-300.
- Forest Products Laboratory. 2010.** *Wood handbook-Wood as an engineering material*. General Technical Report FPL-GTR-190. U.S. Department of Agriculture, Forest Service. Forest Products Laboratory. Madison.
- Gonçalves, R.; Trinca, A.J.; Dos Santos Ferreira, G.C. 2011.** Effect of coupling media on velocity and attenuation of ultrasonic waves in Brazilian wood. *Journal of Wood Science* 57(4):282-287.
- Gonçalves, R.; Trinca, A.J.; Pellis, B.P. 2014.** Elastic constants of wood determined by ultrasound using three geometries of specimens. *Wood Science and Technology* 48(2):269-287.
- Hasegawa, M.; Takata, M.; Matsumura, J.; Oda, K. 2011.** Effect of wood properties on within-tree variation in ultrasonic wave velocity in softwood. *Ultrasonics* 51(3):296-302.
- International Organization for Standardization. ISO. 2014a.** Physical and mechanical properties of wood - Test methods for small clear wood specimens - Part 1: Determination of moisture content for physical and mechanical tests. ISO 13061-1:2014. ISO Catalog 79 Wood technology; 79.040 Wood, sawlogs and saw timber. Brussels.
- International Organization for Standardization. ISO. 2014b.** Physical and mechanical properties of wood - Test methods for small clear wood specimens - Part 2: Determination of density for physical and mechanical tests. ISO 13061-2:2014. ISO Catalog 79 Wood technology; 79.040 Wood, sawlogs and saw timber. Brussels.
- Kabir, M.F. 2001.** Prediction of Ultrasonic Properties from Grain Angle. *Journal of the Institute of Wood Science* 15(5):235-246.

Keunecke, D.; Sonderegger, W.; Pereteanu, K.; Lüthi, T.; Niemz, P. 2007. Determination of young's and shear moduli of common yew and Norway spruce by means of ultrasonic waves. *Wood Science and Technology* 41(4):309-327.

Krántz, K.; Deublein, M.; Niemz, P. 2014. Determination of dynamic elastic moduli and shear moduli of aged wood by means of ultrasonic devices. *Materials and Structures* 47(6):925-936.

Mackerle, J. 2005. Finite element analyses in wood research: a bibliography. *Wood Science and Technology* 39(7):579-600.

Nadir, Y.; Nagarajan, P.; Midhun, A.J. 2014. Measuring elastic constants of *Hevea brasiliensis* using compression and Iosipescu shear test. *European Journal of Wood and Wood Products* 72(6):749-758.

Ozyhar, T.; Hering, S.; Sanabria, S.J.; Niemz, P. 2013. Determining moisture-dependent elastic characteristics of beech wood by means of ultrasonic waves. *Wood Science and Technology* 47(2):329-341.

Pellerin, R.F.; Ross, R.J. 2002. Nondestructive Evaluation of Wood. Forest Products Society. Peachtree Corners. 210 p.

Se Golpayegani, A.; Brémaud, I.; Gril, J.; Thevenon, M-F.; Arnould, O.; Pourtahmasi, K. 2012. Effect of extractions on dynamic mechanical properties of white mulberry (*Morus alba*). *Journal of Wood Science* 58(2):153-162.

Sonderegger, W.; Martiensen, A.; Nitsche, C.; Ozyhar, T.; Kaliske, M.; Niemz, P. 2013. Investigations on the physical and mechanical behavior of sycamore maple (*Acer pseudoplatanus* L.). *European Journal of Wood and Wood Products* 71(1):91-99.

Sotomayor Castellanos, J.R.; Guridi Gomez, L.I.; Garcia Moreno, T. 2010. Características acústicas de la madera de 152 especies mexicanas. Velocidad del ultrasonido, módulo de elasticidad, índice material y factor de calidad. Base de datos. *Investigación e Ingeniería de la Madera* 6(1):3-32.

Sotomayor Castellanos, J.R.; Ramírez Pérez, M. 2013. Densidad y características higroscópicas de maderas mexicanas. Base de datos y criterios de clasificación. *Investigación e Ingeniería de la Madera* 9(3):3-29.

Sotomayor Castellanos, J.R.; Ramírez Pérez, M. 2014. Características físicas de 12 maderas mexicanas. *Investigación e Ingeniería de la Madera* 10(1):4-35.

Tankut, N.; Tankut, A.N.; Zor, M. 2014. Finite Element Analysis of Wood Materials. *Drvna Industrija* 65(2):159-171.

Vázquez, C.; Gonçalves, R.; Bertoldo, C.; Baño, V.; Vega, A.; Crespo, J.; Guaita, M. 2015. Determination of the mechanical properties of *Castanea sativa* Mill. using ultrasonic wave propagation and comparison with static compression and bending methods. *Wood Science and Technology* 49(3):607-622.

Wegst, U.G.K. 2006. Wood for sound. *American Journal of Botany* 93(10):1439-1448.

Xu, H.; Xu, G.; Wang, L.; Yu, L. 2014. Propagation behavior of acoustic wave in wood. *Journal of Forestry Research* 25(3):671-676.

Yanagida, H.; Tamura, Y.; Kim, K.M.; Lee, J.J. 2007. Development of Ultrasonic Time-of-Flight Computed Tomography for Hard Wood with Anisotropic Acoustic Property. *Japanese Journal of Applied Physics* 46(8A):5321-5325.

Yoshikawa, S. 2007. Acoustical classification of woods for string instruments. *Journal of the Acoustical Society of America* 122(1):568-573.