

การพัฒนาแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากแกนกัญชงเพื่อเป็นผนังตกแต่งภายในอาคาร

วนารัตน์ กรอิสราณุกุล^{1*} นวลวรรณ ทวยเจริญ² และ สุญาดา 嗦ราธ³

^{1,3} คณะวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยี มหาวิทยาลัยธรรมศาสตร์

² คณะสถาปัตยกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์

e-mail: kwanarat@gmail.com

บทคัดย่อ

การวิจัยนี้มีวัตถุประสงค์เพื่อศึกษาความเป็นไปได้ในการขึ้นรูปแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากแกนกัญชงเพื่อใช้เป็นวัสดุผนังภายในอาคาร ด้วยกระบวนการอัดร้อนโดยใช้ชั้นส่วนแกนกัญชงที่มีขนาดต่างกัน 2 ขนาดและตัวประสานที่แตกต่างกัน 3 ชนิด คือ 1) กาวยูเรีย พอมอลดี้ไอเด 2) กาวไรสารฟอมอลดี้ไอเดหรืออีซิโร 3) เซลแลกจากครั้ง อัดขึ้นรูปเป็นแผ่นไม้ปาร์ติเกลขนาด 400×400 มิลลิเมตร ความหนา 20 มิลลิเมตร นำเข้าทำงานทดสอบมาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรมของแผ่นขึ้นไม้อัดชนิดราม mog. 876 – 2547 การทดสอบคุณสมบัติเชิงกายภาพพบว่า แผ่นไม้ปาร์ติเกลจากแกนกัญชงจากตัวประสานทั้ง 3 ชนิด มีค่าความหนาแน่นและความซึมอยู่ในช่วงที่มาตรฐานกำหนด การทดสอบคุณสมบัติเชิงกลพบว่าแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากแกนกัญชงโดยใช้ครั้งเป็นวัสดุประสานมีคุณสมบัติเชิงกลผ่านเกณฑ์มาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรมของแผ่นขึ้นไม้อัดมากที่สุด แผ่นไม้ปาร์ติเกลแกนกัญชงที่ใช้ตัวประสานทั้ง 3 ชนิดมีคุณสมบัติเป็นวัสดุหวานกันความร้อนได้ตามเกณฑ์จนหวานทั่วไป มีค่าการนำความร้อนที่ 0.044 W/mK และ 0.0919 W/mK และ 0.941 W/mK ตามลำดับ คำสำคัญ: ไม้อัดกัญชง, ไม้ปาร์ติเกล, แผ่นผนังตกแต่งภายใน

Abstract

This research is focused on the study of how to develop interior wall panel from hemp woody core. Three types of adhesives; Urea-formaldehyde adhesive (UF), Isocyanate-based adhesive (E-Zero) and Shellac (lac) were mixed with hemp material to create sample hemp boards using hydraulic hot press machine. The physical and mechanical properties of the panels: density, moisture content, percentage of swelling, modulus of rupture and elasticity, and internal bond strength were determined according to the specifications of Thai Industrial Standard (TIS) 876 – 2547) Then, thermal insulation properties of the boards were tested. Results indicated that hemp board with shellac adhesive meet most of the requirements as per Thailand industrial Standard specification. Some of the properties i.e. density, moisture content, and internal bond of hemp boards with all three types of adhesives were found higher than the required value of Thailand Standard specification (876 – 2547). Test results on thermal and physical properties showed that the hemp boards with UF and E-Zero binding exhibited a considerably good thermal insulation.

Keywords: Hemp board, Particle board, Interior wall panel

1. บทนำ

กัญชง (Hemp) เป็นพืชเศรษฐกิจที่มีความสำคัญของโลกเนื่องจากเป็นพืชที่สามารถใช้ประโยชน์ได้หลากหลาย ไม่การปลูกเพื่อใช้ทำเส้นใยและสักดิ์เป็นยาภัคชาโรค ปัจจุบันกัญชงได้ถูกนำมาแปรรูปเพื่อใช้ในอุตสาหกรรมต่างๆ อย่างมาก เส้นใยของกัญชงเป็นเส้นใยธรรมชาติที่มีความยึดหยุ่นสูง แข็งแรงและทนทาน สามารถใช้เป็นวัสดุดิบในการผลิตผลิตภัณฑ์จากเส้นใยได้กว่า 5,000 ชนิด และยังสามารถใช้ประโยชน์ในการทำผลิตภัณฑ์ต่างๆ ได้เป็นจำนวนมาก เช่น ผลิตเป็นเยื่อกระดาษ เป็นส่วนผสมของดินระเบิด อัดเป็นเลือกกระ พัฒนาเป็นวัสดุก่อสร้าง แผ่นฉนวนกันความร้อน กันเสียง เป็นส่วนผสมของคอนกรีตและแผ่นผนัง นอกจากนี้ กัญชงยังมีคุณสมบัติทางยาสามารถใช้เป็นวัสดุดิบในอุตสาหกรรมอาหารและยารวมถึงเครื่องสำอางค์ ในเมล็ด กัญชงยังมีน้ำมันสูงถึง 30% สามารถใช้ได้ทั้งเป็นอาหารและน้ำมันเชื้อเพลิง อย่างไรก็ตามองค์ประกอบทางธรรมชาติของกัญชงที่มีคุณสมบัติเป็นสารเสพติด ทำให้หลายประเทศห้ามกัญชงไม่อนุญาตให้มี การปลูกกัญชงทั้งในระดับครัวเรือนและอุตสาหกรรม ประโยชน์ที่หลักหลายและมูลค่าทางเศรษฐกิจของกัญชง ทำให้รัฐบาลไทยเล็งเห็นความสำคัญของการส่งเสริมให้กัญชงเป็นพืชเศรษฐกิจทดแทนพืชที่ให้ผลตอบแทนดี กว่า จึงมีนโยบายที่จะอนุญาตการปลูกกัญชงเป็นพืชเศรษฐกิจ รวมถึงส่งเสริมให้นำกัญชงมาใช้ในกระบวนการผลิตทางอุตสาหกรรมเพื่อเพิ่มมูลค่าของผลผลิตให้สูงขึ้น จึงคาดว่าจะมีปริมาณแคนตันกัญชงที่เป็นวัสดุเหลือใช้ จากการกระบวนการผลิตเส้นใยจำนวนมหาศาลที่สามารถนำมาใช้ในอุตสาหกรรมการก่อสร้างได้ การศึกษาวิจัยที่ผ่านมาแสดงให้เห็นถึงความเป็นไปได้ในการนำเศษวัสดุจากลำต้นและเส้นใยของกัญชงมาผลิตเป็นวัสดุทดแทนไม้ [1, 2, 3, 4] และยังพบว่าวัสดุอาคารจากเส้นใยและลำต้นกัญชงมีคุณสมบัติในการเป็นฉนวนความร้อนและดูดซับเสียง [5, 6] การศึกษาวิจัยกัญชงของมหาวิทยาลัยบริติชโคลัมเบียในประเทศไทยและแคนาดาอย่างต่อเนื่องนำไปสู่ข้อสรุปว่ากัญชงและแฟลกซ์ (Flax) ที่เป็นพืชเส้นใยที่สำคัญกล้ายจะเป็นวัสดุดิบสำคัญในการผลิตไม้ปาร์ติเกล ในอนาคตทั้งในประเทศไทยและแคนาดาเองและในประเทศไทย [7]

นอกจากเศษวัสดุจากไม้หรือวัสดุธรรมชาติอื่นๆ ที่เป็นองค์ประกอบหลักของไม้อัดแล้ว ตัวประสานหรือการเป็นปัจจัยสำคัญในการกระบวนการผลิตไม้อัดและไม้ปาร์ติเกล โดยมีสัดส่วนไม่น้อยกว่า 32% ของตันทุนการผลิต ชนิดของตัวประสานยังมีผลกระทบต่อคุณภาพของไม้อีกด้วย [8] ตัวประสานหล่ายชนิดได้ถูกนำมาใช้กระบวนการผลิตไม้อัดประเภทต่างๆ เพื่อให้ได้แผ่นไม้ที่มีคุณสมบัติเหมาะสมสมต่อลักษณะการใช้งานไม่ว่าจะเป็นภายในหรือภายนอกอาคาร โดยเฉพาะคุณสมบัติในการตอบสนองต่อความชื้นและอุณหภูมิ ตัวประสานหรือการที่นิยมใช้ในอุตสาหกรรมไม้อัดในปัจจุบันส่วนใหญ่จะเป็นกลุ่มที่มีฟอร์มัลเดอีด (Formaldehyde) เป็นองค์ประกอบหลัก เช่น ยูเรียฟอร์มัลเดอีด (UF) ฟีโนอลฟอร์มัลเดอีด (PF) และ เมลาเมinfอร์มัลเดอีด (MF) เนื่องจากราคาไม่แพงและมีประสิทธิภาพในการทำให้ไม้อัดมีความแข็งแรง รับแรงเฉือนและต้านทานแรงกดได้ดี ข้อจำกัดสำคัญของไม้อัดที่ใช้กากลุ่มฟอร์มัลเดอีดคือการปลดปล่อยสารฟอร์มัลเดอีดที่เป็นอันตรายต่อสุขภาพของมนุษย์ โดยเฉพาะเมื่อทำการน้ำวัสดุทดแทนไม้อัดก่อตัวไปใช้เป็นส่วนประกอบภายในอาคารหรือผลิตเป็นเฟอร์นิเจอร์ จึงมีการนำการสังเคราะห์ชนิดอื่น เช่น การไอโซไซยาเนต (Isocyanate adhesive) ยิบชั่ม (Gypsum) แมกนีเซียม (Magnesia) มาใช้ทดแทนโดยเฉพาะไอโซไซยาเนตที่มีการนำมาใช้ในอุตสาหกรรมการผลิตไม้อัดและวัสดุทดแทนไม้อัดที่มีคุณสมบัติทำให้ไม้อัดมีความแข็งแรงทนทานและไม่มีสารฟอร์มัลเดอีดเป็นส่วนประกอบ [9] ข้อจำกัดสำคัญของการไอโซไซยาเนตคือมีราคาแพงกว่าการในกลุ่มยูเรียฟอร์มัลเดอีด ทำให้มีต้นทุนการผลิตไม้อัดที่สูงกว่า นอกจากนี้ยังมีการนำวัสดุธรรมชาติที่มีคุณสมบัติเป็นตัวประสานที่มาใช้ทดแทนกาวที่ได้จากการสังเคราะห์ทางเคมี เช่น ลิกนิน แทนนิน น้ำมันมะม่วงทิมพานต์ น้ำยางพาราที่เป็นโพลีเมอร์ธรรมชาติที่ได้จากพืช และไคโตซานที่เป็นโพลิเมอร์ธรรมชาติจำพวกโพลิเออมีน ที่พบมากในเปลือกหรือกระดองของสัตว์จำพวกกุ้ง-ปู [10,11] รวมทั้งเซลลัล (shellac) ที่เป็นสารที่ได้จากการรังและนำใบใช้ในอุตสาหกรรมอาหารและยา อุตสาหกรรมเครื่องสำอาง และอุตสาหกรรมวัสดุก่อสร้างและเฟอร์นิเจอร์ [12] ครั้ง

มีคุณสมบัติที่หลากหลาย เช่น การซึมผ่านไอน้ำต่ำ สามารถนำมาป้องกันความชื้น จึงนำมาเคลือบเพอร์นิเจอร์ ต่างๆ การนำความร้อนและการนำไปไฟฟ้าต่ำ ประมาณ 0.24 วัตต์ต่อองศาเซลเซียส ทำให้มีความเป็นจนวนที่ดี ในปัจจุบันความต้องการวัสดุก่อสร้างอาคารและวัสดุทุกด้านไม่ใช่เป็นมิตรลิ่งแวดล้อมมีแนวโน้มสูงขึ้นต่อเนื่อง ทำให้มีการศึกษาวิจัยเพื่อพัฒนาวัสดุทุกด้านไม่ใช่ผลิตจากวัสดุธรรมชาติ มีคุณสมบัติที่เหมาะสมต่อการเป็นวัสดุ ก่อสร้างอาคารและมีปริมาณเวตตุติบเพียงพอต่อการผลิตในเชิงอุตสาหกรรม รวมถึงการใช้ตัวประสานหรือการที่ มีความปลดปล่อยทั้งจากการสังเคราะห์ทางเคมีและการจากวัสดุธรรมชาติ (Bio-adhesives) การวิจัยนี้จึงมุ่งที่จะ ศึกษาระบวนการผลิตแผ่นไม้อัดจากแกนตันกัญชง โดยนำมาใช้เป็นวัสดุทุกด้านไม้หรือเศษไม้ในการผลิต แผ่นไม้ปาร์ติเกลที่สามารถพัฒนาเป็นแผ่นพนังตกแต่งภายในอาคารได้ โดยให้ความสำคัญกับการพัฒนา คุณสมบัติของไม้ปาร์ติเกลจากแกนกัญชงให้ได้มาตรฐานอุตสาหกรรมและใช้เทคโนโลยีการผลิตที่เป็นมิตรกับ สิ่งแวดล้อมโดยใช้ตัวประสานจากธรรมชาติหรือสารประกอบทางเคมีที่ลดอันตรายที่อาจเกิดขึ้นต่อผู้บริโภค

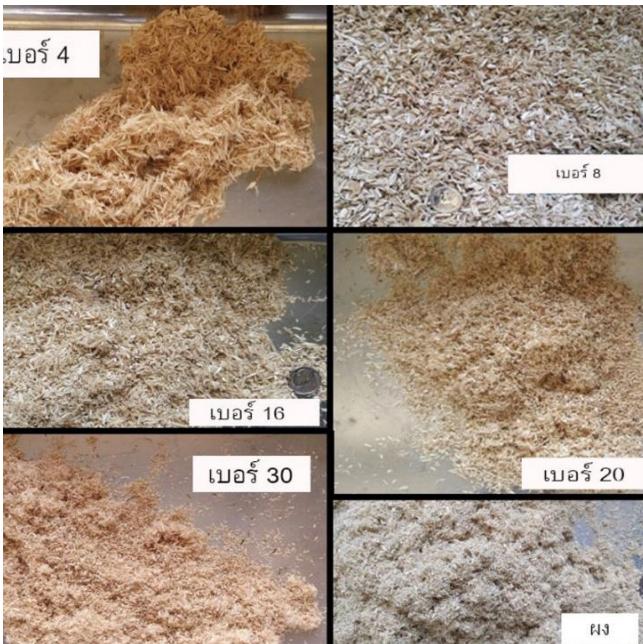
2. ระเบียบวิธีวิจัย

ระเบียบวิธีวิจัย (Research Methodology) ให้บวกวัสดุอุปกรณ์ เครื่องมือ และวิธีการวิจัย บอก รายละเอียดการศึกษา การวิเคราะห์ และการดำเนินการที่กระชับและชัดเจน

ดำเนินการศึกษาในห้องปฏิบัติการโดยออกแบบการทดลองเพื่อผลิตแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากแกนกัญชง การจัดการทดลองใช้แกนตันกัญชงที่เป็นวัสดุเหลือใช้จากการผลิตเส้นใยกัญชงเป็นวัสดุหลัก โดยใช้ตัวประสานที่ ต่างกัน 3 ชนิด ได้แก่ ยูเรียฟอร์มัลเดไฮด์เรซินส์ (UF) ตัวประสานจากคริ่ง (Shellac) และการอีซีโน่ (Isocyanate) ที่ไม่มีฟอร์มัลเดไฮด์ (non - formaldehyde resins) เมื่อได้แผ่นไม้ปาร์ติเกลจากแกนกัญชงแล้วจึงทำการทดสอบ คุณสมบัติตามมาตรฐานอุตสาหกรรมโดยมีรายละเอียดการศึกษา ดังนี้

2.1 การเตรียมแกนกัญชง

การเตรียมชิ้นส่วนแกนกัญชงจะต้องบดให้มีขนาดตามที่ต้องการ ก่อนการบดจะนำวัตตุติบแกนกัญชงไป ตากแดดให้แห้งเพื่อลดความชื้นและแมลงที่ติดอยู่ออก เนื่องจากแกนกัญชงมีลักษณะของรูพรุน ทำให้มีการพอง ตัวและมีความสามารถในการดูดความชื้นได้ง่าย หากเก็บไว้เป็นเวลานานทำให้เกิดการดูดความชื้นจาก อากาศภายนอกเข้ามาเมื่อผลทำให้แกนกัญชงเกิดความชื้นสูงหรืออาจเป็นเชื้อรา ทดลองคัดแยกแกนกัญชงด้วย ตระแกรงคัดแยกด้วยมือ เพื่อคัดเลือกขนาดตระแกรงที่เหมาะสมก่อนนำไปเข้าเครื่องคัดแยก ทำให้สามารถ คัดเลือกขนาดตระแกรงที่ใช้ในการดำเนินงานได้อย่างเหมาะสม ในขั้นตอนนี้ สามารถคัดแยกขนาดจากการใช้ ตระแกรง ร่อนได้ขนาดเศษแกนกัญชง ตั้งแต่ เบอร์ 1, เบอร์ 3/8, เบอร์ ¾, เบอร์ 4, เบอร์ 8, เบอร์ 16, เบอร์ 20, เบอร์ 30 และขนาดที่ละเอียดกว่าเบอร์ 30 ที่มีลักษณะเป็นผุนผง ทำการบดแกนกัญชงให้มีขนาดที่ เหมาะสมต่อการนำไปเป็นส่วนผสมในการขึ้นรูปไม้ปาร์ติเกล โดยใช้เครื่องย่อย SEMCO ขนาด 10 แรงม้า จะ ทำให้ได้ชิ้นส่วนแกนกัญชงที่สามารถผ่านช่องตะแกรงขนาด 2×2 มิลลิเมตร(เบอร์ 16) ขนาด 1×1 มิลลิเมตร (เบอร์ 20) และขนาด 0.5×0.5 มิลลิเมตร (เบอร์ 30) ในปริมาณมากตามลำดับ หลังจากนั้นนำไปเข้าเครื่องคัด แยกขนาด (Sieve Analysis) 2 ขนาด ขนาดเล็กและขนาดใหญ่ เครื่องคัดแยกขนาดใหญ่ คือ เครื่องคัดแยก Humbold รุ่น 7300 H 4295 สามารถตักปริมาณของเศษกัญชงได้ครั้งละ 250 กรัม ใช้เวลาในการเขย่าเพื่อ คัดแยกครั้งละ 3 นาที ส่วนเครื่องคัดแยกขนาดเล็กนั้นใช้มือต้องการขนาดเบอร์ 20 เบอร์ 30 หรือขนาดที่ มีลักษณะเป็นผุน หรือถ้าต้องการความละเอียดของเศษกัญชงก็สามารถใช้เครื่องนี้ในการคัดแยกได้ ดังแสดงใน ภาพที่ 1 ระยะเวลาในการเขย่าเพื่อคัดแยกใช้เวลาครั้งละ 3 นาที นำชิ้นส่วนแกนกัญชงที่ผ่านการคัดแยกบรรจุใส่ ถุงกระสอบตามปริมาณที่กำหนดในการขึ้นรูปแผ่นไม้ในลำดับถัดไป



ภาพที่ 1 การบดแกนกัญชงและคัดแยกขนาดแกนกัญชงโดยใช้เครื่องคัดแยกขนาดเล็ก

2.2 การเตรียมส่วนผสมไม้ปาร์ติเกลแกนกัญชง

เตรียมส่วนผสมเพื่อทำการอัดแผ่นปาร์ติเกลแกนกัญชง โดยนำชิ้นส่วนของแกนกัญชงที่ผ่านการบดและคัดขนาด มาผสมกับตัวประสานทั้งหมด 3 ชนิด ได้แก่ ยูเรียฟอร์มัลดีไฮด์เรซินส์ (UF) ตัวประสานจากครั้ง (Shellac) และกราอีซิโร (Isocyanate) โดยจัดการทดลองออกเป็น 3 ชุด คือ 1) ตัวประสานกาวยูเรีย-ฟอร์มัลดีไฮด์ 13 % และตัวทำละลาย 1% 2) ตัวประสานจากครั้ง 26 % และตัวทำละลายคือ แอลกอฮอล์บริสุทธิ์ 1 % และ 3) ตัวประสานกาว อีซิโร 20% และตัวเร่งแข็ง 1% โดยการขึ้นรูปไม้อัดแต่ละชุด จะทำการขึ้นรูปโดยใช้ขนาดแกนกัญชงเบอร์ 16 ที่เป็นชิ้นล้วนแกนกัญชงที่มีขนาดเล็กกว่าหัวเรือเท่ากับ 2x2 มิลลิเมตร จากการทดสอบเบื้องพบว่าเป็นขนาดที่มีความเหมาะสมในการขึ้นรูปไม้ปาร์ติเกลแกนกัญชง การขึ้นรูปแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากแกนกัญชงมีปัจจัยควบคุม ดังนี้

- ความหนาแน่นของแผ่นพนัง 800 กิโลกรัมต่อลูกบาศก์เมตร
- ขนาดของแผ่นพนัง 400x400x20 มิลลิเมตร
- ความชื้นชื้นกัญชงก่อนผสมการ ร้อยละ 5
- แรงดันในการอัด
- ระยะเวลาในการอัดร้อน 12-15 นาที

2.3 การดำเนินการอัดร้อนแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชง

1) ผสมเศษแกนกัญชงที่เตรียมไว้กับตัวประสานทั้ง 3 ชนิดตามสัดส่วนที่กำหนด โดยผสมผ่านเครื่องผสมกาวและใช้เครื่องพ่นกาว พ่นจากชัยไปขวา จนกว่าปริมาณกาวตามที่กำหนดไว้หมด จากนั้นนำเศษแกนกัญชงที่ผสมกาวแล้วมาขึ้นรูปเป็นแผ่นให้ได้ขนาด 400x400 มิลลิเมตร โดยค่อยๆ ใช้มือโรยให้ได้แนวระนาบไม่ควรเท เพราะจะทำให้การอัดแผ่นไม้สม่ำเสมอ จากนั้นทำการยกแผ่นขึ้นรูปออก โดยทั้ง 2 ด้านของการขึ้นรูปแผ่นนั้นจะมีแผ่นหลักที่มีความหนา 20 มิลลิเมตร วางชานชาลาไว้ด้านข้างเพื่อเป็นการกำหนดขนาดของแผ่นทำการอัดร้อนด้วยเครื่องอัดร้อน กำหนดแรงดัน อุณหภูมิและเวลา โดยกำหนดเวลาที่ 12 นาทีและความร้อน วารสารวชาการ พลังงานและสิ่งแวดล้อมในอาคาร ปีที่ 2 ฉบับที่ 3 (กรกฎาคม - ธันวาคม 2562)

ตั้งแต่ 110 องศาเซลเซียส ถึง 150 องศาเซลเซียส และอัดโดยไม่เปิดเครื่องทำความร้อน 3 นาที เพื่อทำให้แผ่นติดกันสนิท ยกแผ่นที่ต้องการอัดขึ้นด้วยเครื่อง เมื่อครบกำหนดเวลา จึงเอาออกและปล่อยทิ้งไว้เป็นเวลา 3-7 วัน เพื่อให้แผ่นไม้ปาร์ติเกลแกนกัญชงคงรูป นำมาตัดแต่งขอบ ก่อนนำไปทำการทดสอบ

2) การปรับสภาพชั้นทดสอบ โดยการนำแผ่นชั้นทดสอบที่ได้ไปปรับสภาพที่อุณหภูมิ(20 ± 2) องศาเซลเซียส ความชื้นสัมพัทธ์ (65 ± 5) % จนมีมวลคงที่ คือ มวลของชั้นทดสอบที่ซึ่ง 2 ครั้ง ห่างกัน 24 ชั่วโมง ต่างกันไม่เกิน 0.1 % แล้วทดสอบทันทีที่พ้นจากการปรับสภาพ ส่วนชั้นทดสอบที่ใช้ทดสอบความหนาแน่นและปริมาณความชื้นไม่ต้องปรับสภาพ

2.4 การทดสอบคุณสมบัติเชิงกายภาพและเชิงกล

นำแผ่นไม้ปาร์ติเกลแกนกัญชงไปทดสอบคุณสมบัติเชิงกล ได้แก่ การทดสอบความหนาแน่น ความชื้น การพองตัวและความหนา การทดสอบความแข็งแรงเชิงกล ได้แก่ การทดสอบความต้านทานแรงดึง มอดูลัสยืดหยุ่น และทดสอบความยืดแย้นของผิวน้ำโดยใช้เครื่องมือและวิธีการทดสอบดังแสดงในตารางที่ 2

2.4.1 การทดสอบความหนาแน่น

ตัดแผ่นทดสอบตามมาตรฐานอุตสาหกรรม mog. 876-2547 เพื่อทดสอบความหนาแน่นขนาด 50×50 มิลลิเมตร ทำการซึ่งชั้นทดสอบด้วยเครื่องซึ่งแบบดิจิตอลที่มีความละเอียดถึง 0.01 g. วัดความหนาโดยใช้ไมโครมิเตอร์เป็นตัววัดหรือเครื่องมือที่สามารถวัดความหนาได้ละเอียดถึง 0.05 มิลลิเมตร ซึ่งมีส่วนของแบนวัดเรียบและขณะกัน และมีเลนส์ผ่านสูญญากาศ 6 มิลลิเมตร ถึง 20 มิลลิเมตร วัดที่บีเวณกึ่งกลางของขอบแผ่นชั้นไม้ทั้ง 4 ด้าน และให้ลึกเข้าไปจากขอบประมาณ 25 มิลลิเมตร จากนั้นใช้เวอร์เนียร์เคลิปเปอร์หรือเครื่องมือวัดอื่นหรือเทียบเท่า อ่านได้ละเอียดถึง 0.1 มิลลิเมตร วัดความกว้างและยาวของชั้นทดสอบ โดยวางเครื่องมือทำมุนกับแนวระนาบของชั้นทดสอบ ประมาณ 45 องศา คำนวณหาค่าความหนาแน่น จากสมการ ความหนาแน่น กิโลกรัมต่อลูกบาศก์เมตร

$$\text{เมื่อ } \rho = \frac{m}{V} \times 10^6 \quad (1)$$

ρ = ความหนาแน่น (กิโลกรัมต่อลูกบาศก์เมตร)

m = มวลของชั้นทดสอบ (กรัม)

V = ปริมาตรของชั้นทดสอบ (ลูกบาศก์มิลลิเมตร)

ตารางที่ 2 เครื่องมือและวิธีการทดสอบแผ่นไม้ปาร์ติเกล

การทดสอบ	รายละเอียดการทดสอบ
<ul style="list-style-type: none"> การนำชั้นไม้อัดจากแกนกัญชงเข้าตู้อบ เพื่อหาปริมาณความชื้น 	 

<ul style="list-style-type: none"> การทดสอบเพื่อหาค่าพองตัวตามความหนา 		
<ul style="list-style-type: none"> การทดสอบความต้านทานแรงดึงและมอคุลล์สึดหยุ่นและการตัดซึ้นไม้เพื่อเตรียมการทดสอบ 		
<ul style="list-style-type: none"> การทดสอบแรงตึงตั้งจากกับผิวหน้า 		
<ul style="list-style-type: none"> การทดสอบความเป็นจนวนกับความร้อน 		

2.4.2 การทดสอบความชื้น

ตัดแผ่นทดสอบตามมาตรฐานอุตสาหกรรม มอก. 876-2547 เพื่อวัดความชื้นขนาด 50×50 มิลลิเมตร ทำการซึ่งชั้นทดสอบด้วยเครื่องซึ่งแบบดิจิตอลด้วยเครื่องซึ่งแบบดิจิตอลที่มีความละเอียดถึง 0.01 g. กำหนดให้เป็นมวลของชั้นทดสอบก่อนอบ อบชั้นทดสอบในตู้อบที่อุณหภูมิ (103 ± 2) °C จนได้มวลคงที่ คือ มวลของชั้นทดสอบ เป็นซึ่ง 2 ครั้งที่เวลาห่างกัน 6 ชั่วโมง ต้องไม่แตกต่างกันเกิน 0.1% ของมวลชั้นทดสอบ จากนั้นปล่อยให้เย็น ซึ่งชั้นทดสอบเป็นมวลของชั้นทดสอบหลังอบแห้ง คำนวณหาค่าปริมาณความชื้นจากมวลก่อนและหลังการอบของชั้นทดสอบจากสมการ

$$\text{เมื่อ} \quad \text{Moisture content (\%)} = \frac{m_1 - m_2}{m_2} \times 100 \quad (2)$$

m_1 = มวลของชิ้นทดสอบก่อนอบ (กรัม)

m_2 = มวลของชิ้นทดสอบหลังอบแห้ง (กรัม)

2.4.3 การทดสอบการพองตัวตามความหนา

ตัดแผ่นทดสอบตามมาตรฐานอุตสาหกรรม มอก. 876-2547 เพื่อวัดความชื้นขนาด 50×50 มิลลิเมตร ทำการซึ่งชิ้นทดสอบด้วยเครื่องซึ่งแบบดิจิตอล วัดความหนาโดยใช้ไมโครมิเตอร์ที่สามารถวัดความหนาได้ละเอียดถึง 0.05 มิลลิเมตร วัดที่บบริเวณกึ่งกลางของขอบแผ่นชิ้นไม่เท่ากัน 4 ด้าน และให้ลึกเข้าไปจากขอบประมาณ 25 มิลลิเมตร แล้วทำเครื่องหมายตามตำแหน่งที่วัดไว้ ซึ่งเป็นความหนาก่อนแข็งน้ำ ใช้ชิ้นทดสอบในน้ำสะอาดที่อุณหภูมิ $(20+2)$ องศาเซลเซียส โดยตั้งชิ้นทดสอบให้ได้ตั้งฉากกับผิวน้ำให้ขอบบนอยู่ต่ำกว่าดับผิวน้ำ ประมาณ 25 มิลลิเมตร แต่ละชิ้นต้องห่างกัน และต้องห่างจากผนังและกันภาชนะที่ใส่ไม่น้อยกว่า 10 มิลลิเมตร เมื่อแข็งทดสอบครบ 1 ชั่วโมงแล้ว นำชิ้นทดสอบมาซับน้ำที่ผิวออกให้หมดด้วยผ้าหมวด แล้วปล่อยไว้ที่อุณหภูมิห้อง โดยวางให้ขอบด้านใดด้านหนึ่งอยู่บนแผ่นวัสดุที่ไม่ดูดซึมน้ำ เช่น พลาสติก กระเจき ปล่อยชิ้นทดสอบไว้อีก 1 ชั่วโมง แล้วนำชิ้นทดสอบขึ้นมาวัดตามความหนาตามตำแหน่งเดิม คำนวณเปอร์เซนต์การพองตัวตามความหนาของแผ่นทดสอบก่อนและหลังแข็งน้ำจากสมการ

$$\text{เมื่อ} \quad \text{Thickness swelling} = \frac{t_2 - t_1}{t_1} \times 100 \quad (3)$$

t_1 = ความหนาของชิ้นทดสอบก่อนแข็งน้ำ (มิลลิเมตร)

t_2 = ความหนาของชิ้นทดสอบหลังแข็งน้ำ (มิลลิเมตร)

2.4.4 การทดสอบความต้านแรงตัดและมอดุลลสยีดหยุ่น

ตัดแผ่นทดสอบตามมาตรฐานอุตสาหกรรม มอก. 876-2547 ซึ่งกำหนดขนาดของชิ้นทดสอบไว้ที่ 50×200 มิลลิเมตร วางชิ้นทดสอบบนแท่นรองรับซึ่งมีระยะห่างกัน 15 เท่าของความหนาระบุชิ้นทดสอบ (ตัวเลขที่ได้ให้ปัดเป็นจำนวนเต็ม ของ 10 mm.) แต่ต้องไม่น้อยกว่า 150 มิลลิเมตร ให้ปลายชิ้นทดสอบยื่นออกไปทางจุดที่รองรับประมาณ 25 มิลลิเมตร ให้แรงกดที่จุดกึ่งกลางของชิ้นทดสอบ โดยมีอัตราการเพิ่มแรงกดอย่างสม่ำเสมอ เครื่องกดที่ใช้สามารถวัดแรงกดได้ละเอียดถึง 5 N หรือ 5% ของแรงกดสูงสุดที่ชิ้นทดสอบรับได้ เวลาที่ใช้ตั้งแต่เริ่มกด จนกระทั่งชิ้นทดสอบหักต้องไม่น้อยกว่า 30 วินาที แต่ไม่มากกว่า 90 วินาที ความเร็วในการกดประมาณ 10 มิลลิเมตรต่อนาที คำนวณความต้านทานแรงตัดและค่ามอดุลลสยีดหยุ่นจากสมการ

ค่าความต้านทานแรงตัด (MOR)

$$\text{เมื่อ} \quad f_m = \frac{3 F_{\max} l_1}{2bt^2} \quad (4)$$

f_m = ความต้านทานแรงตัด (เมกะพาสคัล)

F_{\max} = แรงกดสูงสุดที่ชิ้นทดสอบรับได้ (นิวตัน)

l_1 = ระยะห่างของแท่นรองรับ (มิลลิเมตร)

- b = ความกว้างที่จุดกึ่งกลาง ด้านยาวของชิ้นทดสอบ (มิลลิเมตร)
t = ความหนาที่จุดกึ่งกลางของชิ้นทดสอบ (มิลลิเมตร)

ค่ามอดุลลสีดหยุ่น (MOE)

$$\text{เมื่อ } E_m = \frac{l_1^3 (F_2 - F_1)}{4bt^2 (a_1 - a_2)} \quad (5)$$

- E_m = มอดุลลสีดหยุ่น (megapascals)
 l_1 = ระยะห่างของแท่งรองรับ (มิลลิเมตร)
 $F_2 - F_1$ = แรงกดที่เพิ่มขึ้นในช่วงกราฟเป็นเส้นตรง (นิวตัน)
b = ความกว้างที่จุดกึ่งกลางด้านยาวของชิ้นทดสอบ (มิลลิเมตร)
t = ความหนาที่จุดกึ่งกลางของชิ้นทดสอบ (มิลลิเมตร)
 $a_1 - a_2$ = ระยะแย่นเต้าที่เพิ่มขึ้นในช่วงที่เส้นกราฟเป็นเส้นตรง (มิลลิเมตร)

2.4.5 การทดสอบความต้านทานแรงดึงกับผิวน้ำ

ตัดแผ่นทดสอบตามมาตรฐานอุตสาหกรรม มอก. 876-2547 ตามการกำหนดขนาดของชิ้นทดสอบที่ 50x50 มิลลิเมตร ติดผิวน้ำทั้งสองของชิ้นทดสอบกับแผ่นดึงซึ่งทำด้วยโลหะมีขนาดไม่น้อยกว่า 50x50 มิลลิเมตร โดยใช้การลังเคราะห์ที่ใช้แรงยึดระหว่างชิ้นทดสอบกับแผ่นดึงได้มากกว่าแรงยึดตัวในชิ้นทดสอบ นำชิ้นทดสอบที่เตรียมได้แล้วนี้ไปเข้าเครื่องดึง ดึงให้ชิ้นทดสอบแยกออกจากกัน ซึ่งปกติจะแยกในชั้นไล่ อัตราเพิ่มแรงดึงต้องเป็นไปอย่างสม่ำเสมอ เวลาที่ใช้ตึงแต่เริ่มดึง จนกระทั่งชิ้นทดสอบแยกออกจากกันต้องไม่น้อยกว่า 30 วินาที แต่ไม่มากกว่า 90 วินาที ความเร็วในการดึงประมาณ 2 มิลลิเมตรต่อนาที คำนวนความต้านทานแรงดึงกับผิวน้ำจากสมการ

$$\text{เมื่อ Internal bond strength} = \frac{F}{W \times L} \quad (6)$$

F = แรงดึงสูงสุด (นิวตัน)
W = ความกว้างของชิ้นทดสอบ (มิลลิเมตร)
L = ความยาวของชิ้นทดสอบ (มิลลิเมตร)

2.5 การทดสอบความเป็นฉนวนกันความร้อน

การทดสอบคุณสมบัติการป้องกันและถ่ายเทความร้อน โดยการศึกษาค่าการนำความร้อนและการต้านทานความร้อนของแผ่นไม้อัดจากแกนกัญชง โดยใช้วิธีการตรวจวัดจากเครื่อง Thermal Constant Analyzer (HotDisk TCA) ตั้งแสดงในตารางที่ 2 ทำการทดสอบแผ่นไม้อัดกัญชงแบบแผ่นเรียบที่ใช้ตัวประสานที่แตกต่างกัน และตัดแผ่นไม้อัดทดสอบ ชิ้นละ 20 x 20 เซนติเมตร จาก แผ่นปาร์ติเกลแกนกัญชงที่ใช้ตัวประสานยูเรีย ฟอร์มัลดีไซด์ กาวอี ซีโร่ (E O) และตัวประสานจากครั้ง

3. ผลการวิจัย

3.1 การทดลองขึ้นรูปแผ่นไม้อัดจากแกนกัญชง

การขึ้นรูปไม้ปาร์ติติกเกลแกนกัญชงที่โดยใช้ตัวประสาน 3 ชนิด คือ 1) ฟอร์มัลดีไฮด์เรซินส์ (formaldehyde resins) หรือยูเรีย ฟอร์มัลดีไฮด์ 2) ครั่ง 3) การ E-Zero ที่มีไอโซไซยาเนต (Isocyanate Resins) เป็นองค์ประกอบสำคัญ สัดส่วนของวัสดุคงค์ประกอบและเวลาที่ใช้ในการอัด แสดงในตารางที่ 3 ผลการศึกษาพบว่า สามารถขึ้นรูปแผ่นไม้ปาร์ติกเกลขนาด 400 มิลลิเมตร x 400 มิลลิเมตร x 20 มิลลิเมตร (กว้างยาวหนา) ได้ ลักษณะของลีแผ่นไม้จะแตกต่างกันตามลีของตัวประสาน โดยไม้อัดที่ขึ้นรูปจากครั่งจะมีลีเนื้อไม้ปาร์ติกเกลออกลีน้ำตาลอกร้าว ไม้ปาร์ติกเกลที่ได้จากตัวประสานจากยูเรีย ฟอร์มัลดีไฮด์ และการ E-Zero จะมีลีของแผ่นไม้เป็นน้ำตาลอ่อน

ตารางที่ 3 สัดส่วนวัสดุประสานและลักษณะทางกายภาพไม้ปาร์ติกเกลแกนกัญชง

ตัวประสาน	ปริมาณ ตัวทำ ละลาย (%)*	ปริมาณ กาว (%)	กัญชง (กรัม)	เวลาที่ใช้อัด (นาที)		ผลิตภัณฑ์ แผ่นไม้ปาร์ติกเกลแกนกัญชง ^{ขนาด 40x40x2 ซม.}
				เปิด Heater	ปิด Heater	
Urea formaldehyde (UF)	1	13	1,611	12 นาที	3 นาที	
ครั่ง (Shellac)	1.3	26	1,611	12 นาที	3 นาที	
E-Zero (Isocyanate)	1.3	26	1,611	12 นาที	3 นาที	

หมายเหตุ: ร้อยละจากมวลกัญชงแห้งทั้งหมดเมื่อทำการคำนวณตามสัดส่วน

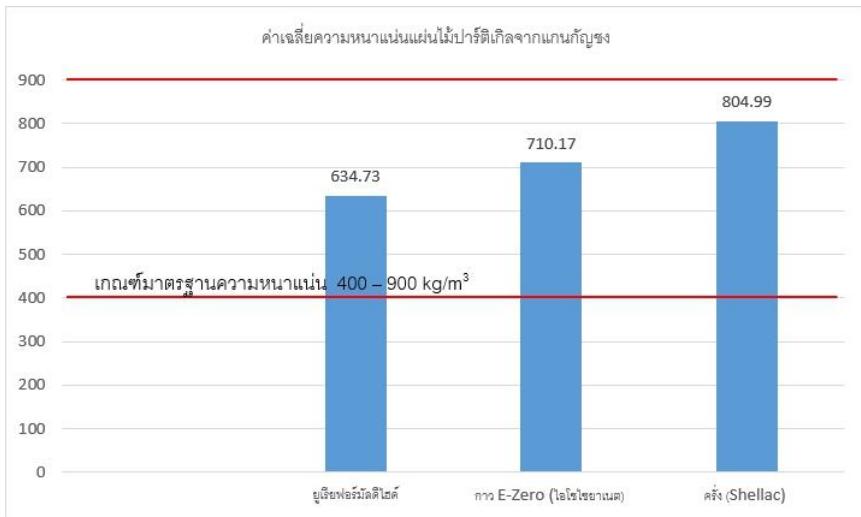
3.2 การทดสอบคุณสมบัติเชิงกายภาพของแผ่นปาร์ติกเกลแกนกัญชง

การศึกษาสมบัติเชิงกายภาพ (Physical properties) ของแผ่นไม้ปาร์ติกเกลแกนกัญชงที่ได้จากการขึ้นรูปโดยใช้ตัวประสาน 3 ชนิด ประกอบด้วยทดสอบค่าความหนาแน่น (Density) ปริมาณความชื้น (Moisture content) การดูดซึมน้ำที่ 24 ชั่วโมง (Water absorption) และการพองตัวทางความหนาเมื่อแช่น้ำ 24 ชั่วโมง (Thickness swelling) โดยใช้มาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม มอง. 876-2547 ฝึกการศึกษาดังนี้

(1) การทดสอบความหนาแน่น

การทดสอบความหนาแน่นของแผ่นขึ้นไม้ปาร์ติกเกลจากแกนกัญชง พบว่า ความหนาแน่นของแผ่นขึ้นไม้ปาร์ติกเกลที่ใช้วัสดุประสาน 3 ชนิด ได้แก่ ฟอร์มัลดีไฮด์เรซินส์ (formaldehyde resins) หรือยูเรีย

ฟอร์มัลดีไฮด์ การ E-Zero และครั้ง (Shellac) โดยการเตรียมส่วนประกอบของไม้ปาร์ติเกล ได้กำหนดความหนาแน่นของแผ่นทดสอบไว้ที่ 800 kg/m^3 การทดสอบหลังการอัดไม้ พบว่า แผ่นไม้ปาร์ติเกลจากวัสดุประสานทั้ง 3 ชนิดมีความหนาแน่นต่างกันกว่า 800 kg/m^3 แต่ยังคงอยู่ในช่วงที่มาตรฐานกำหนด คือ $400-800 \text{ kg/m}^3$ ดังแสดงในภาพที่ 2



ภาพที่ 2 ค่าเฉลี่ย (Mean) ของความหนาแน่นของแผ่นขึ้นไม้ปาร์ติเกลจากแกนกัญชงที่ใช้ตัวประสาน 3 ชนิด ($p\text{-value}<0.01$)

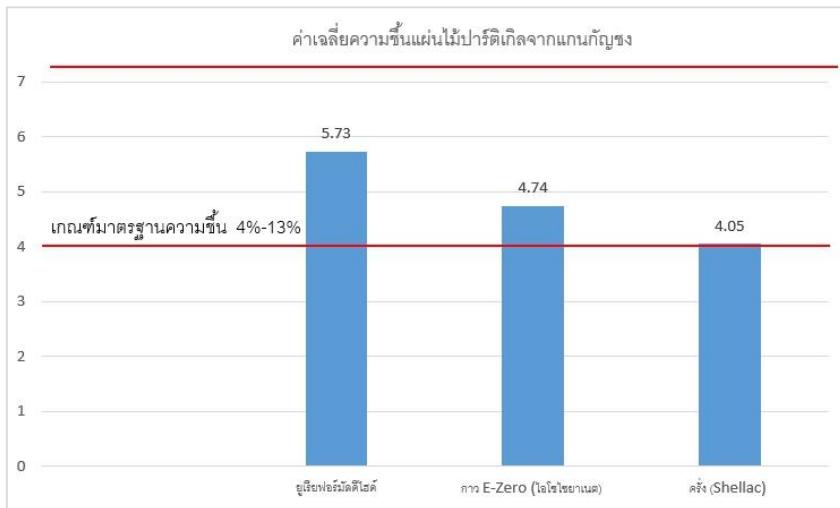
จากภาพที่ 2 แผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้ครั้งเป็นตัวประสานมีความหนาแน่นสูงสุด (ค่าเฉลี่ย=804.99) รองลงมา คือ แผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้กาว E-Zero เป็นตัวประสาน (ค่าเฉลี่ย=710.17) และแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้ยูเรียฟอร์มัลดีไฮด์เป็นตัวประสาน (ค่าเฉลี่ย=634.73) ตามลำดับ ผลการทดสอบความแตกต่างของความหนาแน่นของแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้ตัวประสานต่างกันโดย One-way ANOVA พบว่ามีความแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติอย่างสูง ($p<0.01$) โดยแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้ครั้งเป็นตัวประสานมีความหนาแน่นมากกว่าแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้กาว E-Zero และยูเรียฟอร์มัลดีไฮด์ อย่างมีนัยสำคัญทางสถิติอย่างสูง ($p<0.01$) และแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้กาว E-Zero เป็นตัวประสานมีความหนาแน่นมากกว่าแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้ยูเรียฟอร์มัลดีไฮด์อย่างมีนัยสำคัญทางสถิติเช่นกัน ($p<0.05$)

(2) ปริมาณความชื้น (Moisture content)

การทดสอบปริมาณความชื้นเป็นการวัดปริมาณการดูดซับความชื้นของแผ่นไม้ปาร์ติเกลโดยเปรียบเทียบมวลของขั้นทดสอบก่อนการอบและหลังอบที่อุณหภูมิ $103 \pm 2^\circ\text{C}$ ขึ้นไม้ปาร์ติเกลที่ใช้วัสดุประสาน 3 ชนิด ได้แก่ ฟอร์มัลดีไฮด์เรซินส์ (formaldehyde resins) หรือยูเรีย ฟอร์มัลดีไฮด์ กาว E-Zero และครั้ง (Shellac) มีความแตกต่างกันโดยแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากวัสดุประสานทั้ง 3 ชนิดมีค่าความชื้นอยู่ในช่วงที่มาตรฐานกำหนดโดยมีค่าอยู่ระหว่าง 4 – 13 % ดังแสดงในภาพที่ 3

ผลการทดสอบความแตกต่างของความชื้นของแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงจากตัวประสานทั้ง 3 ชนิด พบว่ามีความแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติอย่างสูง ($p<0.01$) โดยแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้ครั้งเป็นตัวประสานมีความชื้นต่ำกว่าแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้อีซิโร่ และยูเรียฟอร์มัลดีไฮด์อย่างมี

นัยสำคัญทางสถิติอย่างสูง ($p<0.01$) และแผ่นชั้นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้การอีซิโร่ เป็นตัวประสานมีปริมาณความชื้นต่ำกว่าแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้การยูเรียฟอร์มัลดีไฮด์อย่างมีนัยสำคัญทางสถิติเช่นกัน ($p<0.05$)

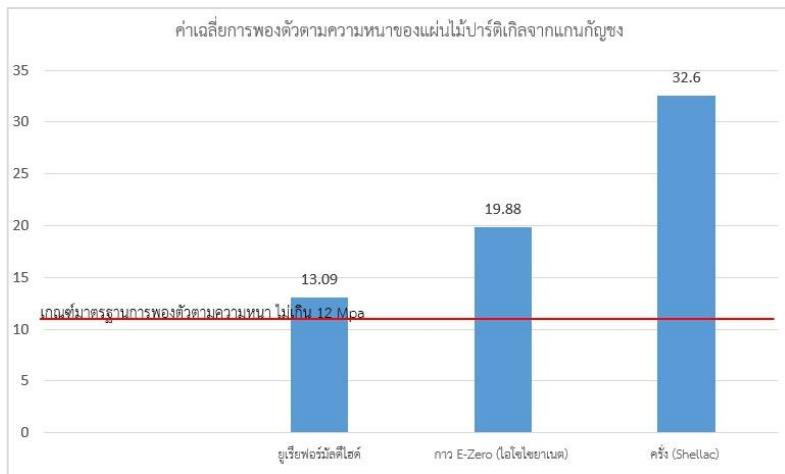


ภาพที่ 3 ค่าเฉลี่ย (Mean) ความชื้นของแผ่นชั้นไม้ปาร์ติเกลจากแกนกัญชงที่ใช้ตัวประสาน 3 ชนิด ($p-value<0.01$)

(3) การพองตัวตามความหนา (Thickness swelling)

การทดสอบค่าการพองตัวตามความหนาของแผ่นปาร์ติเกลแกนกัญชงพบว่าความหนาของแผ่นชั้นไม้ปาร์ติเกลที่ใช้สัดประสาน 3 ชนิด ได้แก่ ฟอร์มัลดีไฮด์เรชินส์ (formaldehyde resins) หรือยูเรีย ฟอร์มัลดีไฮด์ (E-Zero) และคริม (Shellac) พบร่วมกับความแตกต่างกันโดยพบว่ามีไม้ปาร์ติเกลจากตัวประสานทั้ง 3 ชนิดมีค่าพองตัวตามความหนา 13.09 19.88 และ 32.6 ตามลำดับ แผ่นไม้ปาร์ติเกลจากวัสดุประสานทั้ง 3 ชนิดมีค่าความพองตัวตามความหนาสูงกว่าเกณฑ์มาตรฐานที่กำหนดให้มีค่าไม่เกิน 12 ดังแสดงในภาพที่ 4

ผลการทดสอบความแตกต่างของความชื้นของแผ่นไม้ปาร์ติเกลแกนกัญชงพบว่ามีต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ($p<0.05$) โดยแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้คริมเป็นตัวประสานมีการพองตัวตามความหนาสูงกว่าแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้การอีซิโร่ และยูเรียฟอร์มัลดีไฮด์อย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ($p<0.05$) และแผ่นชั้นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้การอีซิโร่ เป็นตัวประสานมีการพองตัวตามความหนาสูงกว่าแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้การยูเรียฟอร์มัลดีไฮด์อย่างมีนัยสำคัญทางสถิติเช่นกัน ($p<0.05$)



ภาพที่ 4 ค่าเฉลี่ย (Mean) ความพองตัวตามความหนาแน่นของแผ่นชี้นไม้ปาร์ติเกลจากแกนกัญชงที่ใช้ตัวประสาน 3 ชนิด ($p\text{-value}<0.01$)

3.3 การทดสอบคุณสมบัติเชิงกลของแผ่นปาร์ติเกลแกนกัญชง

การทดสอบแผ่นไม้อัดจากแกนกัญชง ตามมาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม มอง. 876-2547 ประกอบด้วยการทดสอบ ค่าความต้านทานแรงดัด (Modulus of rupture) ค่ามอดูลัสยืดหยุ่น (Modulus of elasticity) และค่าความต้านทานแรงดึงดึงตั้งจากกับผิวน้ำ (Internal bond) มีผลการทดสอบ ดังนี้

(1) ความต้านแรงดัด (Modulus of rupture)

การทดสอบค่าความต้านทานแรงดัดหรือค่ามอดูลัสแตกร้าวของชี้นไม้ปาร์ติเกล แกนกัญชง พบว่าความต้านทานแรงดัดของแผ่นชี้นไม้ปาร์ติเกลที่ใช้วัสดุประสาน 3 ชนิด ได้แก่ ฟอร์มัลดีไฮด์เรซิน (formaldehyde resins) หรือยูเรีย ฟอร์มัลดีไฮด์ กาวอีซิโร (E-Zero) และคริ่ง (Shellac) มีความแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ($p\text{-value}<0.01$)

โดยแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้คริ่งเป็นตัวประสานมีค่าเฉลี่ยความต้านทานแรงดันสูงที่สุด (ค่าเฉลี่ย=13.88 Mpa) รองลงมา คือ แผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้กาวอีซิโร เป็นตัวประสาน (ค่าเฉลี่ย=9.82 Mpa) และแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้ยูเรียฟอร์มัลดีไฮด์เป็นตัวประสาน(ค่าเฉลี่ย=6.40 Mpa) ตามลำดับ ไม้ปาร์ติเกลที่ใช้คริ่งเป็นวัสดุประสานมีค่าความต้านทานแรงดัดสูงสุดและผ่านเกณฑ์มาตรฐานอุตสาหกรรม มอง. 876-2547 ดังแสดงในภาพที่ 5



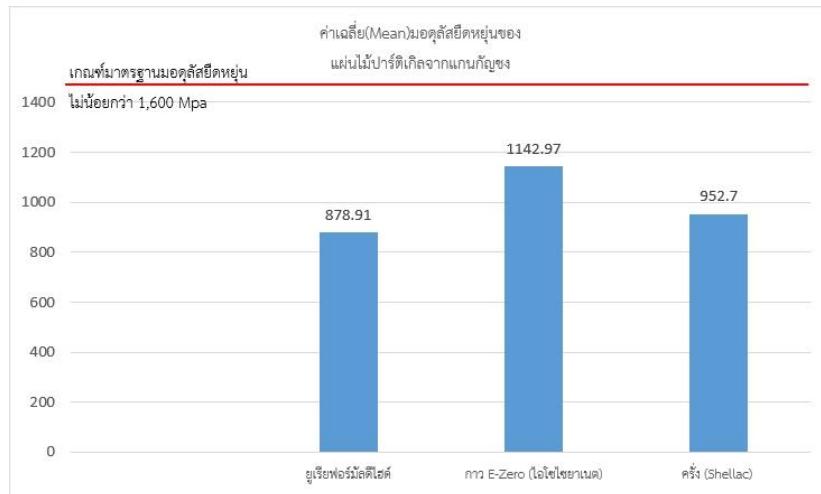
ภาพที่ 5 ค่าเฉลี่ย (Mean) ความต้านทานแรงดัดแผ่นชิ้นไม้ปาร์ติเกลจากแกนกัญชงที่ใช้ตัวประสาน 3 ชนิด
(p -value<0.01)

ผลการทดสอบความแตกต่างของค่าความต้านทานแรงดัดของแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้ตัวประสานต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ (p <0.05) โดยแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้ครั้งเป็นตัวประสานมีความต้านทานแรงดัดสูงกว่าแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้การอีซิโร่ และยูเรียฟอร์มัลดีไซด์อย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ (p <0.05) และแผ่นชิ้นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้การอีซิโร่ เป็นตัวประสานมีความต้านทานแรงดัดสูงกว่าว่าแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้การยูเรียฟอร์มัลดีไซด์อย่างมีนัยสำคัญทางสถิติเช่นเดียวกัน (p <0.05)

(2) มอดูลัสยืดหยุ่น (Modulus of elasticity)

การทดสอบค่ามอดูลัสยืดหยุ่นของชิ้นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้วัสดุประสาน 3 ชนิด ได้แก่ พอร์มัลดีไซด์เรซินส์ (formaldehyde resins) หรือยูเรีย พอร์มัลดีไซด์ การอีซิโร่ (E-Zero) และครั้ง (Shellac) พบว่าแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้การอีซิโร่เป็นตัวประสานมีค่าเฉลี่ยมอดูลัสยืดหยุ่นสูงที่สุด (ค่าเฉลี่ย= 1142.97 Mpa) รองลงมา คือ แผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้ครั้งเป็นตัวประสาน (ค่าเฉลี่ย=952.70Mpa) และ แผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้ยูเรียพอร์มัลดีไซด์เป็นตัวประสาน (ค่าเฉลี่ย=878.91Mpa) ตามลำดับและชิ้นไม้ปาร์ติเกลแกนกัญชงจากตัวประสานทั้ง 3 ชนิด มีค่ามอดูลัสยืดหยุ่นไม่ผ่านเกณฑ์มาตรฐานอุตสาหกรรม มาก 876-2547 ดังแสดงในภาพที่ 6

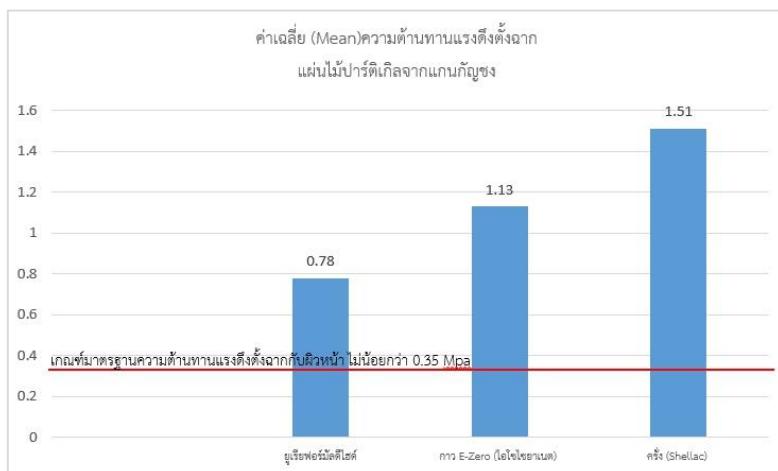
ผลการทดสอบความแตกต่างค่ามอดูลัสยืดหยุ่นของแผ่นชิ้นไม้ปาร์ติเกลจากแกนกัญชงที่ใช้ตัวประสาน 3 ชนิด ด้วย a Scheffe t-test พบว่า ค่ามอดูลัสยืดหยุ่นของชิ้นไม้ปาร์ติเกลแกนกัญชงที่ใช้ตัวประสาน 3 ชนิด ไม่มีความแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ



ภาพที่ 6 ค่าเฉลี่ยการทดสอบมอดูลัสยึดหยุ่น (p -value<0.01)

(3) ความต้านทานแรงดึงตั้งจากกับผิวน้ำ (Internal bond)

การทดสอบค่าความต้านทานแรงดึงตั้งจากกับผิวน้ำของชิ้นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงพบว่า แผ่นชิ้นไม้ปาร์ติเกลที่ใช้วัสดุประสาน 3 ชนิด ได้แก่ ยูเรีย พอร์เมลตี้ไฮด์ กาวอีซีโร (E-Zero) และคริง (Shellac) มีค่าเฉลี่ยความต้านทานแรงดึงตั้งจากกับผิวน้ำแตกต่างกัน โดยแผ่นไม้ปาร์ติเกลที่ใช้ยูเรียพอร์เมลตี้ไฮด์เป็นตัวประสานมีค่าความต้านทานแรงดึงตั้งจากกับผิวน้ำ เฉลี่ย 0.78 Mpa แผ่นไม้ปาร์ติเกลที่ใช้กาวอีซีโร (E-Zero) และคริง (Shellac) เป็นตัวประสาน มีค่าความต้านทานแรงดึงตั้งจากกับผิวน้ำ สูงสุดเฉลี่ย 1.13 และ 1.51 Mpa ตามลำดับ ชิ้นไม้ปาร์ติเกลแกนกัญชงจากตัวประสานทั้ง 3 ชนิด มีค่าความต้านทานแรงดึงตั้งจากกับผิวน้ำมากกว่า 0.35 Mpa ผ่านเกณฑ์มาตรฐานอุตสาหกรรม



ภาพที่ 7 ค่าเฉลี่ยการทดสอบแรงดึงตั้งจาก

การทดสอบความแตกต่างของแรงดึงตั้งจากกับผิวน้ำของแผ่นไม้ปาร์ติเกลแกนกัญชงที่ใช้ตัวประสานต่างกัน 3 ชนิดพบว่ามีความแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ (p <0.05) โดยแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้คริงเป็นตัวประสานมีความต้านทานแรงดึงตั้งจากกับผิวน้ำสูงกว่าแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้กาวอีซีโร และยูเรียพอร์เมลตี้ไฮด์อย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ (p <0.05) และแผ่นชิ้นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้กาวอีซีโร เป็น

ตัวประสานมีความต้านทานแรงดึงตั้งจากกับผิวน้ำสูงกว่าแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชงที่ใช้การยูเรียฟอร์มัลตีไฮด์อย่างมีนัยสำคัญทางสถิติเช่นกัน ($p < 0.05$)

3.4 การทดสอบค่าความเป็นฉนวนความร้อนแผ่นไม้ปาร์ติเกลแกนกัญชง

การทดสอบคุณสมบัติการป้องกันและถ่ายเทความร้อน โดยการศึกษาค่าการนำความร้อนและการต้านทานความร้อนของแผ่นไม้อัดจากแกนกัญชง โดยใช้วิธีการตรวจวัดจากเครื่อง Thermal Constant Analyzer (HotDisk TCA) พบว่า แผ่นกัญชง เบอร์ 20 ที่มีตัวประสานจากอี.ซี.โอ. และยูเรีย พอมัลตีไฮด์ มีคุณสมบัติเป็นฉนวนกันความร้อนได้ตามเกณฑ์ฉนวนทั่วไป มีค่าการนำความร้อนที่ 0.044 W/m.k และ 0.0919 W/mK ตามลำดับดังแสดงในตารางที่ 4 ส่วนแผ่นกัญชงที่มีตัวประสานจากคริ่ง พบว่า มีค่าการนำความร้อนมากที่สุด มีค่าเท่ากับ 0.941 W/mK

ตารางที่ 4 การทดสอบค่าสัมประสิทธิ์การนำความร้อน (Thermal conductivity)

Sample Type	Thermal conductivity (W/m.k)
	K – Value (W/m.k)
แผ่นกัญชงประสานคริ่ง	$0.0961 \pm 0.020 = 0.941$
แผ่นกัญชงประสานยูเรีย พอมัลตีไฮด์	$0.1069 \pm 0.015 = 0.0919$
แผ่นกัญชงประสานอี.ซี.โอ. (E O)	$0.0784 \pm 0.034 = 0.044$

หมายเหตุ. วัสดุที่เป็นฉนวนจะมีค่าการนำความร้อนที่ $0.02 - 0.40 \text{ W/m.k}$

4. สรุปและอภิปรายผล

4.1 การผลิตแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากกัญชง

การศึกษาการผลิตแผ่นไม้ปาร์ติเกลจากแกนกัญชงที่เป็นเศษวัสดุเหลือใช้จากการผลิตเลี้นไผ้ทอกัญชง โดยใช้สัดส่วนของวัสดุผสมที่แตกต่างกัน วัสดุประสานที่ใช้มี 3 ชนิด คือ ยูเรีย พอมัลตีไฮด์เรซินส์ (formaldehyde resins) คริ่ง (Shellac) ซึ่งเป็นตัวประสานที่ได้จากธรรมชาติ เป็นมิตรต่อสิ่งแวดล้อม และภาวะอี.ซี.โอ. (E-Zero) ที่มีภาวะไอโซไซยาเนตเป็นองค์ประกอบสำคัญและเป็นตัวประสานที่ไม่มีมีการปล่อยยูเรีย พอมัลตีไฮด์ ทำให้ไม่เป็นอันตรายต่อสุขภาพ ทำการขึ้นรูปแผ่นไม้อัดจากแกนกัญชงมีความกว้าง 40 เซนติเมตร ยาว 40 เซนติเมตร หนา 20 มีสัดส่วนในการผลิตไม้อัดจากแกนกัญชงที่ใช้ตัวประสานทั้ง 3 ชนิด ตั้งแสดงในตารางที่ 4. ผลการทดสอบเบื้องต้นพบว่าการใช้ปริมาณตัวประสานคริ่งและอี.ซี.โอ. ที่น้อยกว่า 26 % ไม่สามารถขึ้นรูปเป็นแผ่นได้และตัวประสานที่ผลิตจากสารเคมี 13 % ซึ่งเมื่อรวมหนักของตัวประสานกับตัวทำละลายแล้ว ตัวประสานที่ได้จากยูเรีย พอมัลตีไฮด์ มีค่าเท่ากับ 370.53 กรัม มีน้ำหนักร่วมน้อยกว่าตัวประสานจากคริ่งและอี.ซี.โอ. ซึ่งมีน้ำหนักร่วมของตัวประสานกับตัวทำละลาย มีค่าเท่ากับ 445.2 กรัม ดังนั้น ตัวประสานจากยูเรีย พอมัลตีไฮด์ มีการใช้ปริมาณตัวประสานน้อยกว่าคริ่งและอี.ซี.โอ. ทำให้เห็นว่า ยูเรีย พอมัลตีไฮด์ มีความสามารถในการยึดเหนี่ยวของวัสดุและการยึดติดโครงสร้างที่ต้องรับแรงกดเป็นหลักมีความหนืดอ่อนร้าวห่าง $100 - 600 \text{ cps}$ ซึ่งมากกว่าตัวประสานจากคริ่งและอี.ซี.โอ. ที่มีคุณสมบัติรับแรงยึดติดได้น้อย [13] และลักษณะแผ่นไม้ปาร์ติเกลที่ได้

จากการขึ้นรูปด้วยตัวประสานที่ต่างกันจะมีลักษณะของสีที่ต่างกันตามสีของตัวประสานแต่ละชนิด โดยไม่ปาร์ติเกิลที่ใช้ครั้งเป็นตัวประสานจะมีสีเข้มมากกว่าแผ่นไม้ที่ใช้ตัวประสานชนิดอื่นดังแสดงในภาพที่ 8



ภาพที่ 8 แผ่นไม้ปาร์ติเกิลแกนกัญชง โดยใช้ตัวประสานจากครั้ง

4.2 การทดสอบคุณสมบัติทางกายภาพและเชิงกล

การทดสอบแผ่นไม้ปาร์ติเกิลจากแกนกัญชงแผ่นเรียบตามเกณฑ์มาตรฐาน มอก. ประกอบด้วย 1) การทดสอบความหนาแน่น 2) การพองตัวทางความหนา 3) การทดสอบปริมาณความชื้น 4) การทดสอบความสามารถในการต้านทานแรงดัด 5) การทดสอบค่าความยึดหยุ่น模量 (Modulus of Elasticity) 6) การทดสอบความต้านแรงดึงตึง ซึ่งหากกับผิวหน้า สามารถสรุปได้ตามตารางที่ 2

การทดสอบด้านกายภาพและความแข็งแรงของแผ่นไม้ปาร์ติเกิลจากแกนกัญชง พบว่า แผ่นไม้ที่ใช้ครั้ง และการอีซีโร เป็นตัวประสานมีแนวโน้มที่จะผ่านเกณฑ์มาตรฐานอุตสาหกรรมมากกว่าการใช้กาญเรียมอร์มัลดี ไอเด็ตที่เป็นตัวประสานที่นิยมใช้ในอุตสาหกรรมไม้อัดอย่างแพร่หลายในปัจจุบัน ผลการทดสอบ模量 (Modulus of Elasticity) ของแผ่นปาร์ติเกิลจากกัญชงโดยใช้ตัวประสานทั้ง 3 ชนิด พบว่า ไม่ผ่านมาตรฐานอุตสาหกรรมมากที่สุด ซึ่งสอดคล้องกับผลการศึกษา ด้านการขึ้นรูปไม้อัดที่ พบว่า การที่มีไอโซไซยาเนตเป็นองค์ประกอบของตัวประสานที่สำคัญจะมีคุณสมบัติช่วยให้ไม้ยึดเกาะกันได้ดีกว่าการใช้กาญเรียมอร์มัลดีไอเด็ต [1, 14] ในขณะที่ไม้ปาร์ติเกิลกัญชงที่ใช้ครั้งเป็นตัวประสานค่ามอลดูลัสยึดหยุ่นเฉลี่ย 952.70 MPa ซึ่งไม่ผ่านเกณฑ์มาตรฐาน สอดคล้องกับผลการวิจัยของ วงศ์ นุช กลิ่นพิกุล (2557) ที่ศึกษาแผ่นไม้อัดจากเศษไม้อัดโดยใช้ผลผลิตจากครั้งเป็นตัวประสาน พบว่า การใช้ครั้งในอัตราส่วนที่สูงกว่าร้อยละ 20 ของวัสดุองค์ประกอบจะทำให้ค่ามอลดูลัสยึดหยุ่นลดลงต่ำ [15] การศึกษา คุณสมบัติของแผ่นปาร์ติเกิลกัญชงโดย Kallakas และคณะ (2018) ยังพบว่า แผ่นปาร์ติเกิลกัญชงที่ใช้กาญเรียมอร์มัลดีไอเด็ตเป็นตัวประสานจะมีค่าความต้านทานแรงดัด 6.26 MPa [3] ซึ่งมีความใกล้เคียงกับผลการศึกษา ในงานวิจัยนี้ที่ พบว่า แผ่นปาร์ติเกิลกัญชงที่ใช้กาญเรียมอร์มัลดีไอเด็ตเป็นตัวประสานมีค่าความต้านทานแรงดัด เท่ากับ 6.40 MPa ผลการศึกษายังพบว่า แผ่นปาร์ติเกิลแกนกัญชงมีน้ำหนักเบาสามารถใช้เป็นพนังเบาในการ ปรับปรุงโครงสร้างภายในอาคาร สอดคล้องกับรายงานการศึกษาโอกาสทางการค้าของวัสดุทดแทนไม้และฉนวน กันความร้อนจากกัญชงที่รายงานว่าวัสดุทดแทนไม้จากกัญชงมีโอกาสที่จะเข้ามาแทนที่ไม้อัดจากเศษไม้จริงทึ้งใน สร้างเมริการและตลาดโลกในอนาคต โดยจุดเด่นที่สำคัญของแผ่นไม้ MDF หรือไม้ปาร์ติเกิลกัญชงคือมีน้ำหนักเบา แต่มีลักษณะแข็งและมีความแข็งแรงทำให้เป็นที่ต้องการในวงการวัสดุก่อสร้าง นอกจากนี้ยังมีวัตถุดิน ปริมาณมากและหาได้ง่าย สามารถทดแทนไม้จริงได้ [16, 17]

ตารางที่ 5 คุณสมบัติเชิงกายภาพและเชิงกลของแผ่นปาร์ติเกลแกนกัญชงที่ใช้สุดประสาน 3 ชนิดตามเกณฑ์ มาตรฐานอุตสาหกรรม

วัสดุประสาน/ มาตรฐาน มอก.	ความหนาแน่น (400-900 Kg/m ³)	ความชื้น (4%-13%)	การพองตัว (ไม่เกิน 12%)	ความต้านทาน แรงดัน (≥13 Mpa)	มอดดูลส์ยีดหยุ่น (≥1600 Mpa)	ความต้านทาน แรงดึงตึงหากกับ ผิวน้ำ (> 0.35 Mpa)
ยูเรีย ฟอร์มาลดีไฮด์ (Formaldehyde resin)	634.73	5.73	13.09	6.40	878.91	0.78
การซีโน่ (Isocyanate)	710.17	4.74	19.88	9.82	1142.97	1.13
ครั้ง (Shellac)	804.99	4.05	32.60	13.88	952.70	1.51

4.3 การทดสอบคุณสมบัติการป้องกันและถ่ายเทความร้อน

การศึกษาการเป็นฉนวนความร้อนโดยการศึกษาค่าการนำความร้อนและการต้านทานความร้อนของแผ่นไม้อัดปาร์ติเกลและแผ่นเลียนไนไม้อัดที่ความหนาของแผ่นไม้อัดต่างกันหรือสัดส่วนขององค์ประกอบที่ต่างกันโดยใช้วิธีการตรวจวัดจากเครื่อง Thermal Constant Analyzer (HotDisk TCA) ทดสอบการนำความร้อนของชิ้นไม้อัดแกนกัญชงแผ่นเรียบ ที่มีตัวประสาน 3 ชนิด พบว่า แผ่นปาร์ติเกลแกนกัญชงที่มีตัวประสานจากอี ซีโน่ และยูเรีย ฟอร์มาลดีไฮด์ มีคุณสมบัติเป็นฉนวนกันความร้อนได้ตามเกณฑ์ฉนวนทั่วไป มีค่าค่าสัมประสิทธิ์การนำความร้อนที่ 0.044 W/m.K และ 0.0919 W/m.K ตามลำดับ ส่วนแผ่นปาร์ติเกลที่ใช้ตัวประสานจากครั้ง พ布ว่า มีค่าการนำความร้อนมากที่สุด มีค่าเท่ากับ 0.941 W/m.K ซึ่งแผ่นปาร์ติเกลที่ใช้ตัวประสานทั้ง 3 ชนิดมีค่าการนำความร้อนสูงกว่าแผ่นอีปซั่มที่มีค่าสัมประสิทธิ์การนำความร้อนอยู่ที่ 0.038 W/m.K แม้ว่าครั้ง (Shellac) จะมีคุณสมบัติในตัวคือการเป็นฉนวนกันความร้อน แต่เนื่องจากแผ่นปาร์ติเกลที่ใช้ครั้งเป็นตัวประสาน มีความหนาแน่นสูงกว่าแผ่นปาร์ติเกลที่ใช้กาวอี ซีโน่ และยูเรีย ฟอร์มาลดีไฮด์ ตัวประสาน จึงมีแนวโน้มที่จะนำความร้อนได้มากกว่า ซึ่งสอดคล้องกับผลการศึกษาของ ที่ทดลองการผลิตวัสดุชับเสียงผนังภายในอาคารจากเลี้นไยกัญชงและวัสดุประสานธรรมชาติและพบว่า แผ่นเลียนไยกัญชงที่มีความหนาแน่นต่าจะมีค่าสัมประสิทธิ์การนำความร้อน (k) ต่ำกว่าแผ่นเลียนไนที่มีความหนาแน่นมากกว่า [18] เมื่อเปรียบเทียบกับการศึกษาคุณสมบัติแผ่นฉนวนความร้อนจากชานอ้อยที่ใช้ยูเรียฟอร์มาลดีไฮด์เป็นตัวประสานพบว่ามีค่าการนำความร้อนมีค่าอยู่ระหว่าง 0.0724 - 0.0925 W/mK [19] ซึ่งสูงแผ่นปาร์ติเกลแกนกัญชงที่ใช้ยูเรียฟอร์มาลดีไฮด์เป็นตัวประสาน เช่นเดียวกันกับผลการศึกษาคุณสมบัติในการเป็นฉนวนของกัญชงโดย Mirski et al. (2018) ที่พบว่าแผ่นฉนวน กัญชงที่ใช้กาว pMDI (Isocyanate) เป็นตัวประสานมีค่าสัมประสิทธิ์การนำความร้อนต่ำ ($\lambda = 0.035 \text{ W/mK}$) มีคุณสมบัติเทียบเท่าฉนวนกันความร้อนที่มีอยู่ในปัจจุบัน [6] ดังนั้น แผ่นปาร์ติเกลจากแกนกัญชงจึงมีศักยภาพในการผลิตเป็นแผ่นผนังตกแต่งภายในที่มีคุณสมบัติการเป็นฉนวนที่นอกจากจะใช้ในงานของการตกแต่งเพื่อความสวยงามแล้วยังสามารถช่วยในการลดความร้อนได้อีกด้วย

5. กิตติกรรมประกาศ

งานวิจัยนี้ได้รับการสนับสนุนจากทุนอุดหนุนการวิจัยจากเงินงบประมาณแผ่นดิน มหาวิทยาธรรมศาสตร์ ประจำปีงบประมาณ 2561 และได้รับความอนุเคราะห์เชิงปฏิบัติการอัดไว้ และเครื่องมือในการดำเนินการวิจัยจากภาควิชาเทคโนโลยีวิศวกรรมอุตสาหการ มหาวิทยาลัยพระจอมเกล้าฯ พระนครเหนือ คณะวิศวกรรมศาสตร์ และคณะวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยี มหาวิทยาลัยธรรมศาสตร์

6. เอกสารอ้างอิง

- [1] บุญศักดิ์ สมบูรณ์อุด และคณะ, “**การผลิตแผ่นไนปาร์ติเกลส์รีมแรงจากแกนต้นกัญชง**”, รายงานผลการวิจัยประจำปี 2549, สำนักวิจัยการจัดการป่าไม้และผลิตผลป่าไม้, 2549
- [2] ภัสสร กลั่นรองด. (2015). “**แผ่นผนังและผ้าเพดานภายในอาคารจากเส้นใยและแกนลำต้นกัญชง**”. วิทยานิพนธ์ปริญญาโท, มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์
- [3] H. Kallakas, “Mechanical and physical properties of industrial hemp-based insulation materials”. Proceedings of the Estonian Academy of Sciences, 2018, 67, 2, 183–192.
- [4] E. Kirilovs, S. Kukle, and H. J. Gusovius, “**Wet-preserved hemp fibreboard properties improvement with veneering**”, 4th International Congress in Advances in Applied Physics and Materials Science (APMAS 2014), AIP Conf. Proc. 1653, 020059-1–020059-6, 2014.
- [5] กิตติศักดิ์ กรานเคหะ ดำรงศักดิ์ วงศ์ฐาน และกรรัตน์ วุฒิกิจ, “**การใช้ประทัยชันจากเส้นใยกัญชงในการผลิตแผ่นกันความร้อน**”, การประชุมสัมมนาเชิงวิชาการรูปแบบพลังงานทดแทนสู่ชุมชนแห่งประเทศไทยครั้งที่ 8. 2558, มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีราชมงคลธัญบุรี.
- [6] P. Mirski, D. Dziurka,, and A. Trociński, A. (2018). “**Insulation properties of boards made from long hemp (*Cannabis sativa L.*) fibers**”, BioRes. 13(3), 6591-6599.
- [7] C. Allen, “**Researcher sees future for flax and hemp as particleboard alternative**”, University of British Columbia, in Phys Org, Available: <https://phys.org/news/2017-04-future-flax-hemp-particleboard-alternative.html>
- [8] P. Mamza, E.C. Ezeh, E.C. Gimba, D.E. Arthur, “**Comparative Study of Phenol Formaldehyde and Urea Formaldehyde Particleboards from Wood Waste for Sustainable Environment**”, International Journal Of Scientific & Technology Research Volume 3, Issue 9, 2014.
- [9] A. Nuryawan and E. Mulya Alamsyah, “**A Review of Isocyanate Wood Adhesive: A Case Study in Indonesia**” in H. Ozer (Ed), Applied Adhesive Bonding in Science and Technology, Intech Open, 2017.
- [10] ภาวดี เมธะคานนท์ และ วรธรรม อุ่นจิตติชัย, “**การถิกนิน-ໄโคโตชาน: การที่เป็นมิตรกับสิ่งแวดล้อม**”, ปฐมธานี : สำนักงานพัฒนาวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีแห่งชาติ, 2548.
- [11] L. Ping, F. Gambier, A. Pizzi, Z. D. Guo., and N. Brosse, “**Wood Adhesives from Agricultural By-Products: Lignins and Tannins for The Elaboration of Particleboards**”. Cellulose Chem. Technol., 46 (7-8), 457-462, 2012.

- [12] นิศาธร คำปุก (2560) “การจัดการห่วงโซ่อุปทานของครั้งในจังหวัดลำปาง” วิทยานิพนธ์ ปริญญามหาบัณฑิต,
สาขาวิชาพัฒนาการเกษตรและการจัดการทรัพยากร คณะเทคโนโลยีการเกษตร สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง.
- [13] J. Shields, *Adhesive Bonding*, Oxford University Press.
- [14] พนุชศดี เย็นใจ, ทรงกลด จาเรสุมบัติ, และ อีรัส วีเดิน, “การผลิตแผ่นหินไม้อัดจากเศษเหลือทิ้งของไม้เต็มชาก”, วารสารวิจัยและพัฒนา วิถีย่องลงกรณ์ ในพระบรมราชูปถัมภ์, ปีที่ 11 ฉบับที่ 2 (เดือนพฤษภาคม – เดือนลิงหาคม) 2559.
- [15] นางคุณช กลินพิกุล (2557) “การศึกษาแผนไขไม้อัดจากเศษที่เลือยกโดยใช้ผลผลิตจากครั้งเป็นตัวประสาน”. มหาวิทยาเทคโนโลยีราชมงคลกรุงเทพ.
- [16] L.J. Graham Ed. *“Hemp Insulation and Hemp Board, Commercial Opportunities for Alberta Producers”* Final Report, July 2009.
- [17] S. Cannabaceae, *“Hemp Fiberboard Poised to Replace Plywood”*. The Hemp Connoisseur.
Available: <http://www.thcmag.com/hemp-fiberboard-poised-to-replace-plywood>, 2016.
- [18] กอปร เปรมฤทธิ์, โสภา วิศิษฐ์ศักดิ์, และปารเมศ กำแหงฤทธิรงค์, “วัสดุดูดซับเสียงผนังภายในอาคารจากเส้นใยกัญชงและวัสดุประสานจากธรรมชาติ” การประชุมวิชาการระดับชาติ ด้านนวัตกรรมเพื่อการเรียนรู้และลิ่งประดิษฐ์ ครั้งที่ 2 (กรกฎาคม 2561), มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีราชมงคลธัญบุรี จังหวัดปทุมธานี, 2561.
- [19] ประยูร สุรินทร์, “การศึกษากระบวนการผลิตและสมบัติแผ่นหินความร้อนจากชานอ้อย”, วิทยานิพนธ์ทางบัณฑิต. วิศวกรรมศาสตร์ (เทคโนโลยีวัสดุ), มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี, 2544.