

ภาคผนวก ก.

การทดสอบคุณสมบัติเชิงกลของไม้ย่าง

ก-1 การหาปริมาณความชื้นและความถ่วงจำเพาะ (Determination of Moisture Content and Specific Gravity)

การทดสอบคุณสมบัติเชิงกลของไม้จำเป็นต้องหาค่าความชื้นและความถ่วงจำเพาะของไม้ ในขณะทดสอบด้วย หากปราศจากค่าทั้งสองค่านี้แล้วค่าคุณสมบัติเชิงกลที่ได้จะหมุดความหมายเนื่องจากความชื้นและความหนาแน่นมีผลต่อคุณสมบัติเชิงกลมาก

- การหาปริมาณความชื้น

ชิ้นไม้สำหรับหาความชื้นควรมีลักษณะปริซึมสี่เหลี่ยมขนาดหน้าตัด 20 มิลลิเมตร × 20 มิลลิเมตร ความยาวตามเส้น 25±5 มิลลิเมตร โดยตัดจากส่วนที่เนื้อไม้ยังดือญู่ของชิ้นไม้ที่เพิ่งผ่านการทดสอบใหม่ๆ และใส่ถุงพลาสติกปิดปากถุงให้แน่น นำชิ้นไม้ไปชั่งให้ละเอียดลึกลงนิยม ส่องคำแนะนำโดยชั่งอย่างรวดเร็ว น้ำหนักที่ได้เรียกว่าน้ำหนักขณะทดสอบ แล้วนำไม้ทั้งหมดไปอบในเตาอบไฟฟ้าตั้งอุณหภูมิ 103±2 องศาเซลเซียส จนน้ำหนักคงที่ ตรวจได้จากสุ่มตัวอย่างไม้ในเตาอบมาชั่งน้ำหนักห้ากันประมาณ 6 ชั่วโมง ถ้าน้ำหนักทั้งสองครั้งแตกต่างกันไม่เกิน 0.5% ของน้ำหนักชิ้นไม้ถือว่าน้ำหนักคงที่แล้ว นำชิ้นไม้ทั้งหมดออกจากเตาอบไปใส่ในโถแห้ง (desiccator) เมื่อชิ้นไม้เย็นตัวแล้วจึงนำไปชั่งน้ำหนักให้ละเอียดถึงทศนิยมสองตำแหน่ง คำนวณหาเปอร์เซ็นต์ความชื้น (M) จากสูตร

$$M = ((W_t - W_o)/W_o) \times 100$$

เมื่อ

W_t = น้ำหนักขณะทดสอบ

W_o = น้ำหนักอบแห้ง

- ความถ่วงจำเพาะ

ความถ่วงจำเพาะของวัสดุเป็นค่าที่แสดงถึงปริมาณมวลสารในหนึ่งหน่วยปริมาตร ความถ่วงจำเพาะคืออัตราส่วนระหว่างความแน่นของวัสดุต่อความแน่นของน้ำ (ไม่มีหน่วย) สามารถเขียนเป็นสูตรความถ่วงจำเพาะ (S.G.) ได้ดังนี้

$$S.G. = W_o/V_t$$

เมื่อ

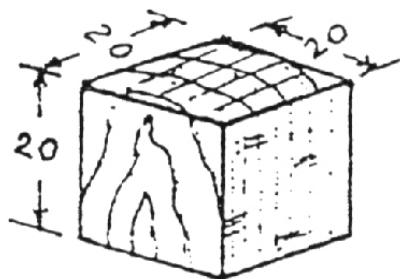
$$W_o = \text{น้ำหนักอบแห้ง}$$

$$V_t = \text{ปริมาตรของทดสอบ}$$

ก-2 ความเค้นเฉือนบนเส้น (Shear Strength Parallel to grain) ตามมาตรฐาน BS 373

- ขนาดตัวอย่างไม้

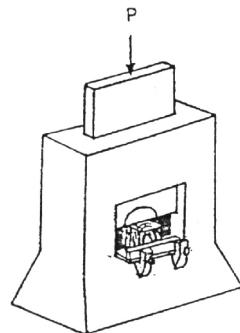
ตัวอย่างไม้ให้มีลักษณะลูกบาศก์ขนาด 20 มิลลิเมตร × 20 มิลลิเมตร × 20 มิลลิเมตร ซึ่งเป็นไม้ปลดดคำหนานจากนั้นวัดขนาดด้วยคลิปเปอร์ (อ่านทศนิยม 2 ตำแหน่ง)



ภาพประกอบที่ ก-1 ลักษณะไม้ตัวอย่างที่ใช้ในการทดสอบ

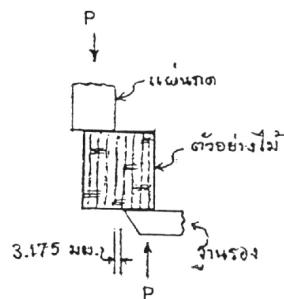
- วิธีกดน้ำหนัก

การกดน้ำหนักทำโดยนำตัวอย่างไม้วางบนอุปกรณ์ทดสอบดังภาพประกอบ ก-2 วางให้ตั้งฉากและจัดให้มีการเคลื่อนประมาณตรงกันของตัวอย่างไม้ ทำการทดสอบโดยใช้ความเร็วในการเคลื่อนที่ของหัวกดทำให้ตัวอย่างแตกหักภายใน 1.5-2 นาที โดยส่วนที่เกิดการลื่นไถลคือส่วนที่อยู่ตัวที่สุดของตัวอย่างไม้



ภาพประกอบที่ ก-2 การทดสอบความเค้นเฉือนขนาดเล็ก

การวางแผนตัวอย่างไม้ในอุปกรณ์ทดสอบ ต้องพยายามวางแผนตัวอย่างไม้ให้ตั้งตรง ให้หน้าตัดแนบสนิทกับบานรองและให้เกิดการเนื้อนบริเวณกึ่งกลางไม้ อุปกรณ์ทดสอบจะต้องจัดให้แผ่นกดเหลี่ยมกับฐานรองเพื่อให้ตัวอย่างไม้มีอิสระในการเลือกแนวการเฉือน ได้ไปตามระบบที่มีความต้านทานน้อยที่สุดดังภาพประกอบที่ ก-3



ภาพประกอบที่ ก-3 การทดสอบความเค้นเฉือนขนาดเล็ก (ด้านข้าง)

- ความถ่วงจำเพาะและความซึ้น

พิจารณาจากภาคผนวก ก-1

- การคำนวณผล

นำผลที่ได้มีความหมายความเค้นสูงสุดในการรับแรงเฉือนขนาดเล็กของไม้ ซึ่งแทนด้วย τ โดยแทนค่าในสูตร

$$\tau = \frac{P_{\max}}{A_t}$$

เมื่อ

$$P_{\max} = \text{น้ำหนักสูงสุด (แรง) ที่ทำให้ไม้เลื่อนไถลออกจากกัน (N หรือ kg)}$$

$$A_t = \text{พื้นที่ร่วนของตัวอย่างไม้ที่รับแรงเฉือน (mm}^2 \text{ หรือ cm}^2)$$

ก-3 ความคื้นอัดขนานเสียง (Compressive Strength Parallel to Grain) ตามมาตรฐาน ISO

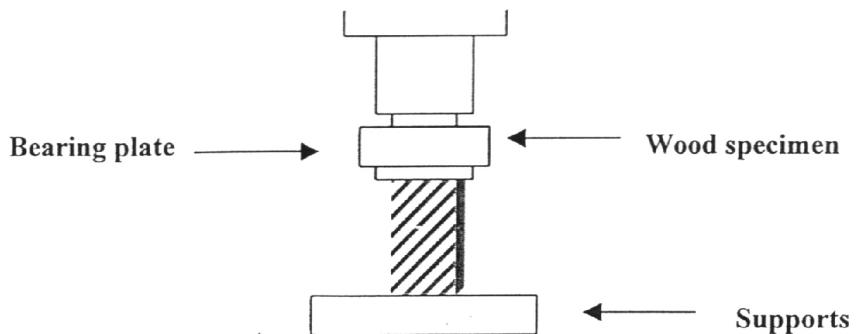
3787

- ขนาดตัวอย่างไม้

ขนาดตัวอย่างไม้ตัดเป็นภาพประกอบที่ทรงลูกบาศก์ขนาด 20 มิลลิเมตร \times 20 มิลลิเมตร \times 60 มิลลิเมตร พยายามให้ด้านหน้าตัด (20 มิลลิเมตร \times 20 มิลลิเมตร) ตั้งฉากเสียง อย่างแท้จริง และให้ด้านข้างนานเสียง (60 มิลลิเมตร) วัดขนาดตัวยกมาลิปเปอร์ (อ่านทศนิยม 2 ตำแหน่ง)

- วิธีกดน้ำหนัก

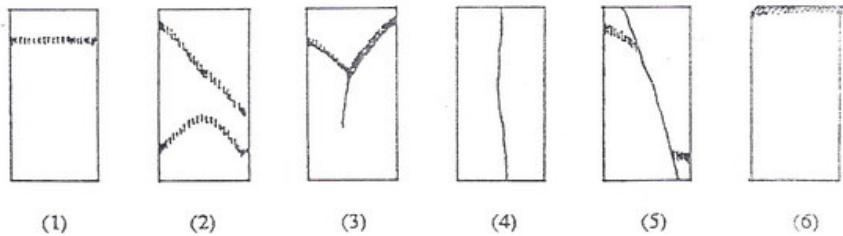
นำตัวอย่างไม้ไปวางในช่องสำหรับทดสอบแรงอัดของเครื่องทดสอบสามกัด (Universal Testing Machine) จัดอุปกรณ์ทดสอบให้ถูกต้องหัวกดต้องแนบสนิทกับหน้าตัดตัวอย่างไม้ การเคลื่อนที่ของหัวกดต้องเคลื่อนที่ด้วยความเร็วคงที่เพื่อให้ตัวอย่างไม้แตกหัก แล้วทำการจดบันทึกค่าแรงสูงสุดที่วัดได้



ภาพประกอบที่ ก-4 การทดสอบความคื้นอัดในแนวขนานเสียง

- การแตกเนื่องจากแรงอัดไม้

เมื่อตัวอย่างไม้รับแรงอัดขนานเสี้ยนจนแตกหักจะมีลักษณะของการแตกหักได้ 6 ภาพประกอบที่แบบ ดังนี้



ภาพประกอบที่ ก-5 ลักษณะการแตกหักของไม้เนื่องจากแรงอัดขนานเสี้ยน

(1) ยุบ (crushing) เนื้อไม้ยุบตัวเป็นแนวนานา หรือเกือบนานกับด้านหน้าตัดเป็นการแตกหักเนื่องจากแรงอัดที่แท้จริง

(2) เสือน (shearing) เนื้อไม้ยุบตัวมีแนวทำมุมกับหน้าตัดเกิน 45 องศา เป็นการแตกหักของชั้นของชั้นนิดไม่มีความด้านทานต่อแรงเนื้อนานเสี้ยนได้ดี

(3) แตกเป็นคิ่ม (wedge split) เนื้อไม้ยุบตัวแบบที่สองผสมกับการแตกตามเสี้ยนเล็กน้อย

(4) แตก (splitting) เนื้อไม้แตกตามเสี้ยนตลอดความยาวของตัวอย่าง ไม่แสดงว่าไม่มีตำแหน่งหรือไม่มีความชันน้อยเกินไป

(5) อัดและเสือน (compression and shearing) การแตกหักแบบนี้เนื่องจากตัวอย่างไม่มีเสี้ยนขาว

(6) พอง (brooming) เป็นการแตกหักที่ใช้ให้เห็นว่าตัวอย่างไม่มีความชันสูงเกินไปหรือตัดตัวอย่างไม่ถูกต้อง ตัวเลขที่ได้จะต่ำกว่าความเป็นจริง

- ความถ่วงจำเพาะและความชื้น

พิจารณาจากภาคผนวก ก-1

- การคำนวณ

นำผลการทดลองที่ได้มาคำนวณหาความเค้นสูงสุดในการรับแรงอัดขนานเสี้ยน

(σ_c) ดังสูตรต่อไปนี้

$$\sigma_c = \frac{P_{\max}}{a \times b}$$

เมื่อ

$$\begin{aligned} P_{\max} &= \text{น้ำหนักสูงสุด (แรง) ที่ทำให้ไม้หัก (N หรือ kg)} \\ a \times b &= \text{พื้นที่หน้าตัดของตัวอย่างไม้ (mm}^2 \text{ หรือ cm}^2\text{)} \end{aligned}$$

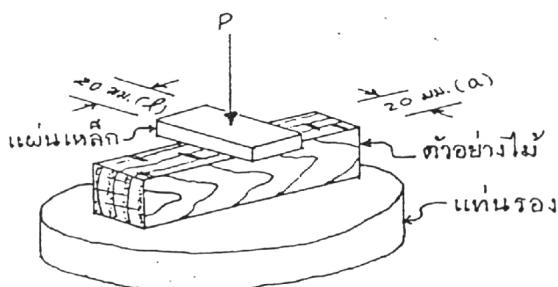
ก-4 ความคื้นอัดในแนวตั้งจากกับเสียง (Compressive Strength Perpendicular to Grain) ตาม มาตรฐาน ASTM 143

- ขนาดตัวอย่างไม้

ขนาดของตัวอย่างไม้ ตัดไม้ให้มีลักษณะภาพประกอบที่ทรงลูกบาศก์ขนาด 20 มิลลิเมตร \times 20 มิลลิเมตร \times 60 มิลลิเมตร วัดขนาดด้วยคาลิปเปอร์ (อ่านทศนิยม 2 ตำแหน่ง)

- วิธีกดน้ำหนัก

นำตัวอย่างวางบนแท่นสำหรับทดสอบแรงอัด โดยวางตามแนวนอน นำแผ่นเหล็กไว้ 20 มิลลิเมตร. วางทับบนผิวน้ำหน้าด้านบนของตัวอย่างไม้ วางให้อยู่ตรงกึ่งกลางและตั้งฉากกับความยาวของตัวอย่างไม้ ดังภาพประกอบที่ ก-6 เลื่อนหัวกดให้แตะแผ่นเหล็กพร้อมติดตั้งเครื่องมือวัดการเสียสภาพ ทดสอบโดยการอัดหัวกดลงบนแผ่นเหล็กด้านอัตราเร็วคงที่ โดยเลือกความเร็วที่ทำให้ได้จุดพิกัดอัตราส่วนโดยตรง ภายในเวลา 1.5 ± 0.5 นาที ทดสอบจนผิวน้ำหน้าของตัวอย่างไม้ถูกแผ่นเหล็กกดยุบลงไป 2.5 มิลลิเมตร แล้วหยุดเครื่อง



ภาพประกอบที่ ก-6 การทดสอบความคื้นอัดตั้งจากเสียง

- การแตกหัก

การทดสอบแรงอัดตั้งจากเสียงจะไม่มีการแตกหักเกิดขึ้น เพราะแรงอัดทำให้เนื้อไม้แน่นขึ้นเรื่อยๆ (ถ้าอิฐตัวอย่างไม่แตกหักเครื่องจะพังเสียก่อน) กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างน้ำหนักและการยุบตัวของไม้ทั่วๆไปแสดงดังภาพประกอบ ก-7 ดังนั้นค่าความแข็งแรงที่แท้จริงของไม้มีรับแรงอัดตั้งจากเสียงจึงไม่มี ในทางปฏิบัติมาตราฐานได้กำหนดให้ใช้ค่า fiber stress at proportional limit ($\sigma_{p,L}$) เป็นค่าความแข็งแรงที่ใช้ออกแบบโครงสร้าง

- ความถ่วงจำเพาะและความชื้น

พิจารณาจากภาคผนวก ก-1

- การคำนวณผล

นำผลที่ได้ทดสอบโดยการพลีอตกราฟโดยให้น้ำหนัก (load) อยู่บนแกนตั้ง (y) และให้การเสียภาพประกอบที่ (deformation) อยู่บนแกนนอน (x) แล้วลากเส้นกราฟที่ได้นำมาบรรยายเส้นกราฟให้ผ่านจุด 0 และทำเครื่องหมายจุดที่เส้นกราฟเริ่มโค้งและเรียกว่า “P.L.” กำกับไว้ลากเส้นตรงจากจุด P.L. ให้ขนานแกนนอนไปตัดแกนตั้ง ก็จะได้ค่าน้ำหนักที่จุด P.L. นำค่าที่ได้มาแทนในสูตรเพื่อหาค่า $\sigma_{p,L}$

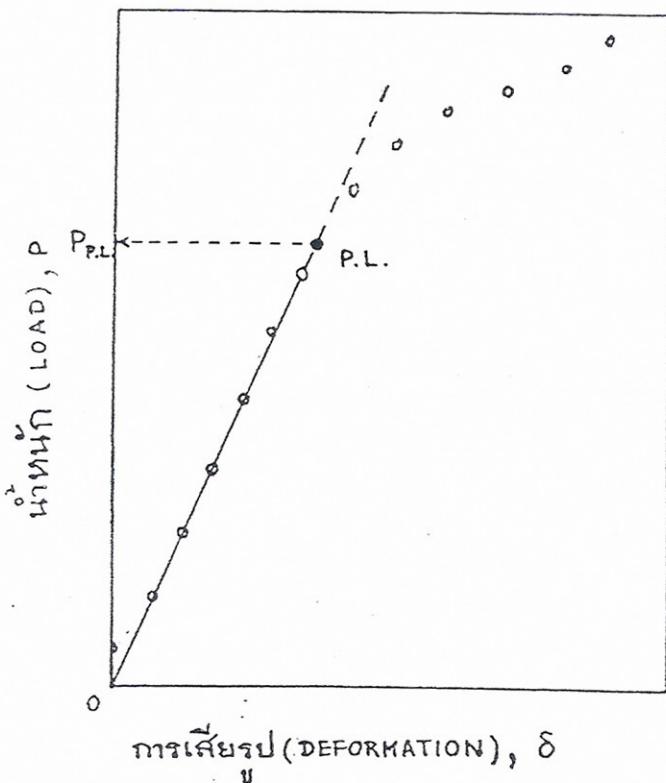
$$\sigma_{p,L} = \frac{P_{p,L}}{A}$$

เมื่อ

$\sigma_{p,L}$ = ความเค้นอัดในแนวตั้งจากเสียง (MPa)

$P_{p,L}$ = น้ำหนัก ณ จุดพิกัดอัตราส่วนโดยตรง (N หรือ kg)

A = พื้นที่ของตัวอย่างไม้ที่รับแรงกดจากแผ่นเหล็ก (mm^2 หรือ cm^2)



ภาพประกอบที่ ก-7 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างน้ำหนัก (load) และการเสียรูป (deformation) ของตัวอย่าง ไม้ที่รับแรงอัดด้วย力าเกลี่ยน

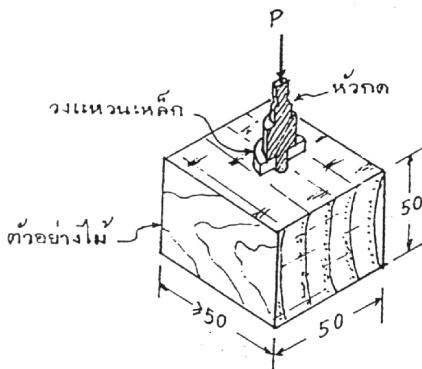
ก-5 ความแข็ง (Hardness) ตามมาตรฐาน ISO 3350

- ขนาดตัวอย่างไม้

ขนาดของตัวอย่างไม้ทดสอบหน้าตัด 50 มิลลิเมตร \times 50 มิลลิเมตร และความยาวตาม เสียงไม่น้อยกว่า 50 มิลลิเมตร วัดขนาดไม้ด้วยค่าลิปเปอร์ (อ่านทศนิยม 2 ตำแหน่ง)

- วิธีกดน้ำหนัก

นำตัวอย่างไปวางบนแท่นรอง (สำหรับทดสอบแรงอัด) แล้วใช้หัวกดสำหรับทดสอบ ความแข็ง ดังภาพประกอบที่ ก-8 กดลงบนตัวอย่างไม้ด้วยความเร็วคงที่ 3-6 มิลลิเมตร/นาที ในขณะเครื่องเดินอยู่ขบวนแห่งเหล็กอยู่ตลอดเวลา เมื่อวงแหวนเริ่มขับไม่ได้ให้ทำการหยุด เครื่อง จากนั้นจดบันทึกแรงสูงสุด ไว้เพื่อกำหนดหาค่าความแข็ง



ภาพประกอบที่ ก-8 การทดสอบความแข็ง

- ความถ่วงจำเพาะและความซึ่น

พิจารณาจากภาคผนวก ก-1

- การคำนวณผล

นำผลการทดลองที่ได้มาคำนวณหาค่าความแข็งของตัวอย่าง ไม้ที่มีความซึ่นในขณะทดสอบเท่ากับ m ซึ่งแทนด้วย H_m โดยแทนค่าลงในสูตร

$$H_m = KP$$

เมื่อ

P = ค่าแรงสูงสุดที่อ่านจากค่าทดสอบ (N หรือ kg)

K = ค่าสัมประสิทธิ์

= 1 กรณีที่หัวกดมลงในเนื้อไม้ลึก 5.64 มิลลิเมตร

= $4/3$ กรณีที่หัวกดมลงในเนื้อไม้ลึก 2.82 มิลลิเมตร (กรณีที่ตัวอย่างไม้แตกขณะทดสอบ อนุโลมให้ทดสอบใหม่ และกดหัวกดให้ลึกลงในเนื้อไม้เพียงครึ่งหนึ่งของข้างตันคือ 2.82 มิลลิเมตร แต่ต้องแทน K ด้วย $4/3$)

ก-6 ค่าความแข็งแรงและความแข็งตึงในการดัดสติท (Strength and Stiffness in Static Bending)

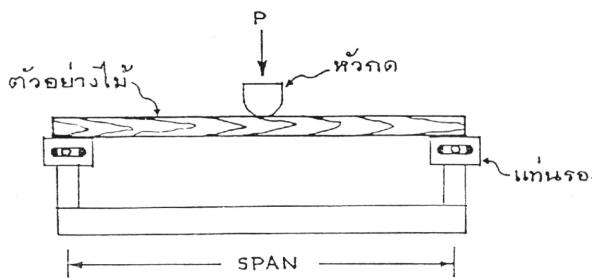
ตามมาตรฐาน BS 373

- ขนาดตัวอย่าง ไม้

ตัดตัวอย่าง ไม้ขานาด 20 มิลลิเมตร \times 20 มิลลิเมตร \times 300 มิลลิเมตร วัดขนาดไม้ด้วย คาลิปเปอร์ (อ่านทศนิยม 2 ตำแหน่ง) เส้นรีจเลี้ยวตอกตะปูขนาดยาว 25 มิลลิเมตร ลงบนจุดศูนย์กลางของตัวอย่าง

- วิธีทดสอบ

นำตัวอย่าง ไม้วางบนแท่นรอง (supports) ซึ่งวางห่างกัน 280 มิลลิเมตร (span เท่ากับ 280 มิลลิเมตร) แล้วทดสอบน้ำหนักไม้ลงบนกึ่งกลางของตัวอย่าง ไม้ด้วยหัวกดที่มีรัศมีของความโค้ง 25 มิลลิเมตร กดหัวกดลงจนกระทั้งไม้แตกหักภายในเวลา 1.5 ± 0.5 นาที จดค่าแรงและปริมาณการโก่งเนื่องจากแรงไว้เพื่อสร้างกราฟ

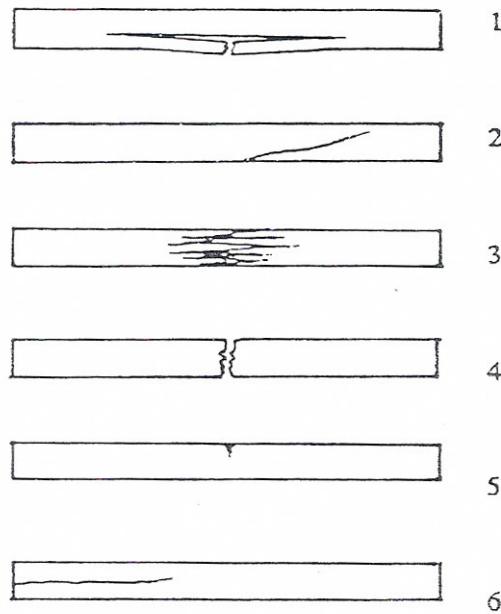


ภาพประกอบที่ ก-9 การทดสอบค่าความแข็งแรงและความแข็งตึงในการดัดสติท

- การแตกหัก

ตัวอย่าง ไม้ที่รับแรงดัดสติทจะเกิดความเค้นอัดทางส่วนบน ความเค้นดึงทางส่วนล่าง และความเค้นเนื่องขึ้นตรงแนวแกนกลาง เมื่อตัวอย่าง ไม้ ได้รับน้ำหนักจนแตกหัก ลักษณะการแตกหักจะเกิดเนื่องจากความเค้นทั้ง 3 ชนิดนี้ ซึ่งแบ่งออกเป็น 6 แบบ ตามลักษณะปรากฏดัง ด้านล่าง

(1) การแตกหักด้วยแรงดึงโดยตรง (sample-tension failure) คานไม้ขาดทางส่วนล่าง แสดงให้เห็นว่า ไม้ขาด เนื่องจากแรงดึงบนเส้นลักษณะ และจะเกิดกับตัวอย่าง ไม้ที่มีเส้นตรง



ภาพประกอบที่ ก-10 ลักษณะการแตกหักของตัวอย่าง ไม้เนื้องจากแรงดัดสูตร

(2) การแตกหักด้วยแรงดึงข้างเสี้ยน (cross-grain-tension failure) เกิดขึ้นในตัวอย่าง ไม้ที่มีเสี้ยนขวาง ไม่จะแตกตามแนวเสี้ยนเนื่องจากแรงดึงตั้งจากเสี้ยนผสมกับแรงเฉือนบนเสี้ยน (ตัวเลขใช้ไม่ได้)

(3) การแตกหักด้วยแรงดึงเสี้ยนประสาน (splintering-tension failure) ไม้ขาด เนื่องจากแรงดึงบนเสี้ยนเริ่มจากทางส่วนล่างของ杆 แต่ลักษณะการขาดของเซลล์ขัง ประสานกันอยู่และไม่สองส่วนไม่หลุดออกจากกัน แสดงให้เห็นว่าเป็นไม้หนียว

(4) การแตกหักด้วยแรงดึงเสี้ยนประpare (brash-tension failure) ไม้ขาดด้วยแรงดึง เช่นกัน โดยมีพิวน้ำที่ขาดร้าบเรียบและขาดทันทีทันใด ไม่สองส่วนจะกระเด็นไปคนละทาง แสดงให้เห็นว่าไม้เปรpare

(5) การแตกหักด้วยแรงอัด (compression failure) เกิดขึ้นทางส่วนบนของ杆 เพาะ ไม้ต้านทานแรงอัดได้ต่ำหรือไม่มีความชื้นสูง

(6) การแตกหักด้วยแรงเฉือนตามแนวโนน (horizontal-shear failure) เกิดใน杆ที่สั้น และมีความลึกมาก

- ความถ่วงจำเพาะและความชื้น

พิจารณาจากภาคผนวก ก-1

- การคำนวณผล

นำผลการทดสอบไปพล็อตกราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างน้ำหนักที่กระทำ (P) และการโถงตัว (δ) โดยให้ P อยู่ในแกนตั้ง และ δ อยู่แกนนอน ซึ่งเรียกว่า load-deflection curve หากดูพิกัดอัตราส่วนโดยตรง (proportion limit) จากนั้นคำนวณหาค่าต่างๆ ดังไปนี้

(1) โมดูลัสแตกหัก (modulus of rupture หรือ MOR) ซึ่งแสดงความสามารถในการต้านการแตกหักหรือ “ความแข็งแรง” ของไม้

$$MOR = \frac{3P_{\max}L}{2bd^2}$$

(2) โมดูลัสยืดหยุ่น (modulus of elasticity หรือ MOE) ซึ่งแสดงความสามารถในการต้านการโถงหรือ “ความแข็งดึง” ของไม้

$$MOE = \frac{P_{pl}L^3}{4\delta_{pl}bd^3}$$

(3) งานถึงจุดแตกหัก (work to maximum load หรือ W)

$$W = \frac{\text{พื้นที่ใต้เส้นโค้งจนถึงจุดแตกหัก} \times P \delta \text{ ของหนึ่งหน่วยพื้นที่}}{\text{ปริมาตรของตัวอย่างไม้ร่วง} (bdL)}$$

เมื่อ

P = น้ำหนัก (แรง) ที่กระทำ (N หรือ kg)

P_{\max} = น้ำหนักสูงสุด (N หรือ kg)

$P_{P.L.}$ = น้ำหนักที่จุด P.L. (N หรือ kg)

δ = การโถงของตัวอย่างไม้ (mm หรือ cm)

$\delta_{pl.}$ = การโถงที่จุด P.L.

B = ความกว้างของตัวอย่างไม้ (mm หรือ cm)

D = ความลึกของตัวอย่างไม้ (mm หรือ cm)

L = ความยาวของตัวอย่างไม้ร่วงเท่นร่อง (mm หรือ cm)

ภาคผนวก ข

ข้อมูลของการทดลอง

การทดลองที่ 1

วันที่ทดลอง 23/9/48

สภาวะการทดลอง

- อุณหภูมิห้องช่วงไอน้ำร้อนbatch ใช้ที่อุณหภูมิ 100, 105 และ 110 องศาเซลเซียส
- อุณหภูมิห้องช่วงลมร้อนใช้ที่อุณหภูมิ 80 องศาเซลเซียส

ผลการทดลอง

1. ลักษณะของไม้ยางหลังอบแห้ง



ภาพประกอบที่ ข-1 ลักษณะของไม้หลังอบแห้งของการทดลองที่ 1 มีลักษณะไม่ดีเกิดแตกคริ่งท่อน

2. ไม้ยางหลังอบแห้งมีไม้เสียหายเกินกว่ายอมรับได้ 85% ของทั้งหมด

วิจารณ์ผลการทดลอง

1. ไม่มีที่อบแห้ง ไม่แห้งถึง 15% มาตรฐานแห้ง ทั้งนี้เพราะการควบคุมระบบการทำงานของห้องยังไม่ดีพอ ปริมาณของลมร้อนไม่เพียงพอ (อุณหภูมิต่ำกว่า 80 องศาเซลเซียส) เพราะเครื่องปั๊มลมที่ใช้ทดลองมีการใช้งานอื่น ๆ ด้วยพร้อมกัน
2. ไม่แตกหักมากกว่า 85% น่าจะเพราะอุณหภูมิในห้องอบไม้ช่วงไอน้ำร้อนมีค่าสูงเกินไปมากกว่า 110 องศาเซลเซียส
3. ระบบเปิดปิด ปล่อยระบายควันไม่ทำงาน มีผลต่อการควบคุมเพราะอุณหภูมิในห้องอบ
4. ในระหว่างการทดลองสามารถดึงไม้ข้างออกมาชั่งน้ำหนักไม่ได้ระหว่างการอบเพราะไม้ โค้งงอ จึงต้องหารูปแบบการวางไม้ใหม่

การปรับปรุงแก้ไข

1. เปลี่ยนท่อสำลีลม (ท่ออ่อนสำหรับสำลีลม) ที่เข้าเครื่องทำความร้อนจากเส้นผ่าศูนย์กลาง 0.5 นิ้ว ไปเป็นขนาด 1 นิ้ว
2. ควบคุมอุณหภูมิในห้องไม้ให้สูงเกินไป (น้อยกว่า 110 องศาเซลเซียส)
3. ซ่อมระบบ เปิด – ปิด ปล่อยระบายควัน เนื่องจากยังใช้การไม่ได้
4. ออกแบบรูปแบบการวางไม้ใหม่ ทำโดยการเสริมไม้คัน (stickers) เข้าไปบริเวณชั้นที่ต้องการดึงไม้ออกมาชั่งน้ำหนัก

การทดลองที่ 2

วันที่ทดลอง 11/10/48

สภาพการทดลอง

- อุณหภูมิห้องช่วงไอน้ำร้อนยาดยิ่งใช้ที่อุณหภูมิ 100, 105 และ 110 องศาเซลเซียส
- อุณหภูมิห้องช่วงลมร้อนใช้ที่อุณหภูมิ 80 องศาเซลเซียส

กิจกรรมก่อนการทดลอง

- เปลี่ยนขนาดท่อลำเลียงจากท่อลมจาก เส้นผ่านศูนย์กลาง 0.5 นิ้ว เป็น 1 นิ้ว
- ดูระบบ ปิด-เปิด ปล่องระบายน้ำ

ผลการทดลอง

1. ลักษณะของไม้ยางหลังอบแห้ง



**ภาพประกอบที่ ข-2 ลักษณะของไม้ยางหลังอบแห้งของการทดลองที่ 2 มีลักษณะไม่คี เกิดการแตก
บริเวณปลายมาก**

2. จำนวนไม้แตกและอเสียหายเกินกว่ายอมรับได้ 80% ของทั้งหมด

วิจารณ์ผลการทดลอง

1. อุณหภูมิที่สูงเกินกว่า 110 องศาเซลเซียส ทำให้ไม่แตกมาก โดยจากการทดลองทำให้ไม่ที่อบเด็กไปประมาณ 80% สาเหตุมาจากการน้ำที่ถูกดึงออกจากไม้เรือเกินไป โดยเฉพาะที่บริเวณปลายไม้ทั้ง 2 ด้าน ทำให้ไม่มีการหดตัวไม่เท่ากัน บริเวณปลายไม้จะมีการหดตัวมากกว่าตรงกลางไม้ ไม่มีจึงมีการแตกบริเวณปลายไม่มาก
2. ไม่ที่อบยังไม่แห้งถึงระดับความชื้นที่ต้องการ 15% สาเหตุน่าจะมาจาก ปริมาณลมร้อนน้อยเกินไปทำให้การอบแห้งไม่ดี เวลาอบน้อยเกินไป การอบแห้งไม่ยางด้วยไอน้ำยิ่งขาด (กนกรรณบัวพุด, 2004) อบไม่เพียง 3 ท่อน ในภาชนะเล็ก (1.8 ลูกบาศก์เมตร) ในระหว่างการอบไม้มีการหดความชื้นสัมพัทธ์อากาศในภาชนะอบและรูปแบบการอบแห้งเป็นแบบไม่ต่อเนื่อง ทำวันละ 1 คาย (8 ชั่วโมง) ในขณะที่ระดับกึ่งอุตสาหกรรมมีขนาดห้องที่ใหญ่กว่า (18.5 ลูกบาศก์เมตร) ใช้อบไม้ 100 ท่อน แต่จะเห็นว่าความหนาแน่นของไม้ต่อปริมาตรห้องแตกต่างกันมาก ดังนั้นความชื้นที่เกิดจากการระเหยของน้ำในไม้จะมีผลต่อการแห้ง

การปรับปรุงแก้ไข

1. ต้องมีการปรับเปลี่ยนระบบห่อสำลีขึ้น ไอน้ำร้อนและลมร้อนใหม่ โดยทำให้มีขนาดฐานใหญ่ขึ้น เพื่อเพิ่มอัตราไหลของร้อนให้ดีขึ้น

การทดสอบที่ 3

วันที่ทดสอบ 24/1/49

สภาพการทดสอบ

- อุณหภูมิห้องช่วงไอน้ำร้อนขาดยิ่งใช้ที่อุณหภูมิ 100, 105 และ 110 องศาเซลเซียส
- อุณหภูมิห้องช่วงลมร้อนใช้ที่อุณหภูมิ 80 องศาเซลเซียส

กิจกรรมก่อนการทดสอบ

- ออกแบบระบบท่อลำเลียง ลมร้อน และไอน้ำร้อนยึดขาดใหม่ และทำแบบจำลองระบบท่อลำเลียงไอน้ำ โดยใช้ท่อพีวีซีแล้วหาอัตราการไหลของลม
- ทำห่อเหล็กลำเลียงเพื่อคุ้มครอง (เจาะรูท่อเหมือนแบบจำลองท่อพีวีซี) พบว่ามีอัตราการไหลเชิงปริมาตร 1,283 ลูกบาศก์เมตร ต่อชั่วโมง

ผลการทดสอบ

- ลักษณะไม้ยางหลังอบแห้ง



ภาพประกอบที่ ข-3 ลักษณะของไม้ยางหลังอบแห้งของการทดสอบที่ 3 มีลักษณะไม่ดี เกิดการแตกบริเวณปลายปลายแห้ง

- จำนวนไม้แตกและองเสียหายจนกว่ายอมรับได้ 35% ของทั้งหมด

วิจารณ์ผลการทดลอง

1. จากการอบแห้งใช้เวลา 41 ชั่วโมง ไม่ยังไม่แห้งเมื่อเราพิจารณาความหนาแน่นไม่ต่อขนาดห้องอบจะต่างกันมาก

หัวข้อ	อบไม้ 3 ท่อน (Lab scale)	อบไม้ 100 ท่อน (Pilot scale)
1. ปริมาตรของอุปกรณ์อบแห้ง	1.8 ลบ.ม.	18.5 ลบ.ม.
2. จำนวนไม้	3	100
3. ความหนาแน่น	0.6 ลบ.ม. /ท่อน	0.185 ลบ.ม. /ท่อน

หมายเหตุ

1. หากอบแห้งไม้ที่ 300 ท่อน จะมีความหนาแน่นไม่ต่อขนาดห้องอบ 0.06 ลูกบาศก์เมตร/ท่อน ในการอบแห้งระดับห้องทดลอง 3 ท่อน ค่าความชื้นสัมพัทธ์ของอากาศผู้ทดลองไม่ได้บันทึกดังนั้นในการทดลองระดับที่ใหญ่ขึ้นที่การอบแห้ง 300 ท่อน จึงยังไม่ได้สนใจค่าความชื้นสัมพัทธ์อากาศ แต่จากค่าความหนาแน่นไม่ต่อพื้นที่พบว่าในกระบวนการกรองบันทึกค่าความชื้นสัมพัทธ์อากาศเพื่อวิเคราะห์การแห้งของไม้ด้วยไฟฟ้าไม่มีปริมาณมากความชื้นไม่จะมากทำให้ความชื้นสัมพัทธ์อากาศสูง ไม่จะแห้งช้าหากอบไม้ปริมาณมากๆ

2. การแตกหักได้ง่ายของไม้มีปริมาณลดลงมาก จาก 80% เหลือ 35% เพราะว่ามีการควบคุมอุณหภูมิภายในห้องอบให้อยู่ในระดับที่ต้องการได้ดีขึ้น ไม่เกินกว่าอุณหภูมิที่กำหนดมากนัก (ที่ 105 และ 110 องศาเซลเซียส)

3. อุณหภูมิในช่วงลมร้อน (hot air) เมื่อเวลาอบผ่านไปไป 4-5 ชั่วโมง อุณหภูมิในห้องจะอยู่ที่ 60 องศาเซลเซียส เพราะการเปิดให้การไหลของอากาศน้อยเกินไปควรเปิดลมให้มากขึ้นและอาจจะมีสาเหตุจากความชื้นในห้องอบมีสูงจึงทำให้อุณหภูมิต่ำลงมาก

การปรับปรุงแก้ไข

- ติดตั้งระบบตรวจความชื้นสัมพัทธ์อากาศ
- ติดตั้งอุปกรณ์วัดปริมาณน้ำที่ใช้ในการผลิตไอน้ำร้อน
- ศึกษาความชื้นที่มีผลต่อการอบแห้งไม้เพิ่มเติม

การทดลองที่ 4

วันที่ทดลอง 3/2/49

สภาพการทดลอง

- อุณหภูมิห้องช่วงไอน้ำร้อนยาดยิ่งใช้ที่อุณหภูมิ 100, 105 และ 110 องศาเซลเซียส
- อุณหภูมิห้องช่วงลมร้อนใช้ที่อุณหภูมิ 80 องศาเซลเซียส

กิจกรรมก่อนการทดลอง

- ติดตั้งระบบกระแสไฟฟ้าและปีก บริเวณปล่องระบายความร้อนห้องอบไม้

ผลการทดลอง

1. ลักษณะของไม้ยางหลังอบแห้ง



ภาพประกอบที่ ข-4 ลักษณะของไม้ยางหลังอบแห้งของการทดลองที่ 4 มีลักษณะดี ไม่มีลักษณะตรงไม่เกิดการโค้งงอ

2. จำนวนไม้หลังอบมีความเสียหายเกินกว่ายอมรับได้ 26% ของทั้งหมด

วิเคราะห์ผลการทดลอง

1. อุปกรณ์วัดความซึ้นแบบใช้กระเปาะแห้งและเปียกยังไม่ดี มีความพิดพลາดเนื่องจากการอ่านค่ามากมา ก เพราะในกระบวนการการทดลองต้องอ่านอุณหภูมิจากกล่องควัน การอ่านค่าที่วัดได้ค่อนข้างยาก เพราะความร้อนเนื่องจากควัน ทำให้ผู้ทดลองได้รับอันตรายได้
2. ไม้ขังมีการแตกตัวอยู่มาก (26%) โดยบริเวณที่แตกจะอยู่ที่ขอบกอง ไม่ทั้ง 2 ข้าง โดยที่มีการแตกค่อนข้างมาก

การปรับปรุงแก้ไข

1. เปลี่ยนอุปกรณ์วัดความซึ้นแบบใช้กระเปาะแห้งและเปียกใหม่ จากเดิมเปลี่ยนมาเป็นใช้การวัดอุณหภูมิจากเทอร์โมมิเตอร์เป็นเทอร์โมคัปเปิลแทนเป็นการวัดแบบดิจิตอล แสดงผลบนจอภาพ จึงสะดวกกว่ามาก

การทดลองที่ 5

วันที่ทดลอง 13/2/49

สภาพการทดลอง

- อุณหภูมิห้องช่วงไอน้ำร้อนやすดยิ่งใช้ที่อุณหภูมิ 100, 105 และ 110 องศาเซลเซียส
- อุณหภูมิห้องช่วงลมร้อนใช้ที่อุณหภูมิ 80 องศาเซลเซียส

กิจกรรมก่อนการทดลอง

- เปลี่ยนอุปกรณ์วัดความชื้นใหม่เป็นเทอร์โมคัปเพิลวัดอุณหภูมิแทนของเดิม
- ติดตั้งอุปกรณ์วัดปริมาณน้ำที่ใช้ผลิตไอน้ำร้อน

ผลการทดลอง

1. ลักษณะไม้ยางหลังอบแห้ง



ภาพประกอบที่ ข-5 ลักษณะของไม้ยางหลังอบแห้งของการทดลองที่ 5 มีลักษณะไม่ดี เกิดการแตกบริเวณปลายไม้มาก

2. ไม้ยางหลังอบแห้งที่เสียหายเกินกว่ายอมรับได้มี 27% ของทั้งหมด

วิจารณ์ผลการทดลอง

1. ความชื้นสุดท้ายของไม้ตัวอย่างทั้ง 10 ท่อนมีค่าสูงกว่า 15% มาตรฐานแห้ง โดยที่ใช้เวลาการอบนาน 72 ชั่วโมง ทั้งนี้ข้อสมมุติฐานดังนี้

- ความร้อนในการอบแห้งน้อยเกินไปในช่วงอบโดยไอน้ำร้อน โดยดูจากการบันทึกอุณหภูมิที่ได้อุณหภูมิห้องอยู่ที่ 100-102 องศาเซลเซียส แม้ว่าจะตั้งค่าอุณหภูมิเข้าห้องให้สูงมาก 120-130 องศาเซลเซียส แต่ว่าเมื่อไอน้ำเข้าห้องอบแห้งไปสัมผัสถความชื้นทำให้อุณหภูมิลดลงมากเนื่องจากความชื้นในห้องอบสูง

- การที่เซลล์ผิวไม่หลุดตัวเร็วทำให้น้ำภายในออกมามากไม่ได้โดยดูข้อมูลเพิ่มเติม ความชื้นที่ผิวน้อยที่ 15-18% มาตรฐานแห้ง ภายในมีความชื้น 25-40% มาตรฐานแห้ง

การปรับปรุงแก้ไข

1. การใช้ความร้อนในการอบไม้ในช่วงแรก (0-20 ชั่วโมง) ให้สูงขึ้นกว่านี้เพราจากการทดลองพบว่า ความร้อนที่ต้องการในห้องช่วงอุณหภูมิที่ 105 และ 110 องศาเซลเซียส ไม่เพียงพอชั่งอุณหภูมิในห้องจะอยู่ที่ 101-103 องศาเซลเซียส แม้ว่าจะใช้อุณหภูมิไอน้ำเข้าห้อง 120 องศาเซลเซียส แล้วก็ตาม ดังนั้นหากเป็นไปได้ควรเพิ่มเครื่องทำความร้อน อีกชุดภายในห้องอบไม้

การทดสอบที่ 6

วันที่ทดสอบ 4/3/49

สภาพการทดสอบ

- อุณหภูมิห้องช่วงไอน้ำร้อนยาดยิ่งใช้ที่อุณหภูมิ 100, 105 และ 110 องศาเซลเซียส
- อุณหภูมิห้องช่วงลมร้อนใช้ที่อุณหภูมิ 80 องศาเซลเซียส

กิจกรรมก่อนการทดสอบ

- ติดตั้งระบบควบคุมพัดลมอัตโนมัติ ช่วยให้พัดลมมีการปรับเปลี่ยนทิศทางการหมุนเอง ทำให้การพัดของพัดลม ทั้งไปทางซ้ายและขวาเท่า ๆ กัน

ผลการทดสอบ

1. ลักษณะไม้ยางหลังอบแห้ง



ภาพประกอบที่ ข-6 ลักษณะของไม้ยางหลังอบแห้งของการทดสอบที่ 6 มีลักษณะที่ดี เมื่อว่าจะมีการอเล็กนอยแต่สามารถยอมรับได้

2. จำนวนไม้แตกและงอเสียหายจนกว่ายอมรับได้ 30% ของทั้งหมด

วิจารณ์ผลการทดลอง

1. การที่ไม่มีที่อยู่บังแทกอยู่มากทั้งนี้น่าจะมาจากการอุณหภูมิที่ใช้ยังสูงอยู่ 110 องศาเซลเซียส อาจใช้อุบแห้งที่อุณหภูมิ 110 องศาเซลเซียส ให้เวลาไม่ถึง 1 นาที ส่วนการเพิ่มน้ำของอุณหภูมิควรจะช้ากว่านี้ การเพิ่มน้ำของอุณหภูมิขึ้นที่เร็วเกินไปทำให้ไม่แตกได้ จากผลการอบที่ได้มีรายงานบังแทกมากจะต้องหาสาเหตุที่เหมาะสมต่อไป
2. กำลังดำเนินการติดตั้งระบบเครื่องทำความสะอาดในห้องอบไม้เนื่องจากการอบไม้ยังจำนวนมาก (300 ท่อน) จำเป็นต้องใช้เครื่องทำความสะอาดในเพื่อรักษาอุณหภูมิห้องให้ได้ตามต้องการ
3. การที่ไม่ด้านล่าง (ชั้น 2) แห้งช้าเพราะความเร็วลมไหลดผ่านน้ำอยู่กินไป ส่วนชั้นบน (ชั้น 18) ความเร็วอาจจะมากเกินไปเกิดความปั่นป่วนของลม

การปรับปรุงแก้ไข

1. ติดตั้งระบบวัดความชื้นแบบใช้กระแสไฟฟ้าและแห้งใหม่ โดยจากเดิมทำการวัดค่าของอุณหภูมิกระแสไฟฟ้าและแห้งที่ปล่องระบายน้ำด้านหลัง เปลี่ยนไปวัดอุณหภูมิของกระแสไฟฟ้าและกระแสไฟฟ้า ภายในห้องอบแทนเพื่อความถูกต้องมากขึ้น

การทดสอบที่ 7

วันที่ทดสอบ 22/4/49

สภาพการทดสอบ

- อุณหภูมิห้องช่วงไอน้ำร้อนเยดยิ่งใช้ที่อุณหภูมิ 100, 105 และ 110 องศาเซลเซียส
- อุณหภูมิห้องช่วงลมร้อนใช้ที่อุณหภูมิ 80 องศาเซลเซียส

กิจกรรมก่อนทำการทดสอบ

- ติดตั้งระบบวัดความชื้นแบบใช้กระแสไฟฟ้าเพียงแห่งใหม่ โดยจากเดิมทำการวัดอุณหภูมิกระแสไฟฟ้าเพียงแห่งที่ปล่องระบบขั้นตอนด้านหลังเปลี่ยนไปวัดอุณหภูมิของกระแสไฟฟ้าเพียงแห่งภายในห้องอบ เพื่อความถูกต้องมากขึ้น
- ติดตั้งระบบเครื่องทำความร้อนภายในห้องอบ โดยบริเวณที่จะติดตั้งอยู่ค้างบนใกล้พัดลมโดยการติดตั้งจะต้องห่างนาดของเครื่องทำความร้อนที่เหมาะสม จะต้องใช้เครื่องทำความร้อนขนาด 3,000 วัตต์ รวมทั้งหมด 8 ตัว

ผลการทดสอบ

1. ลักษณะไม้ยางหลังอบแห้ง



ภาพประกอบที่ ข-7 ลักษณะของไม้ยางหลังอบแห้งของการทดสอบที่ 7 ไม่มีลักษณะที่ดีตรงไม่มีการแตกปลาย

2. ไม้ขางหลังอบแห้งเสียหายเกินกว่ายอมรับได้ 3 ท่อน จาก 20 ท่อน

วิจารณ์ผลการทดลอง

1. การวัดความชื้นสัมพัทธ์อากาศยังมีปัญหาอยู่บ้างแม้จะทำการวัดภายในห้องอบแล้วก็ตาม การวัดความชื้นสัมพัทธ์ด้วยวิธีนี้ในสภาพอุณหภูมิปกติ (25-30 องศาเซลเซียส) มีความแม่นยำแต่พอใช้วัดความชื้นสัมพัทธ์อากาศที่อุณหภูมิสูงกว่าปกติและสภาพไอน้ำเต็มห้องจะมีความไม่แน่นอน คลาดเคลื่อน ค่าความชื้นสัมพัทธ์ที่คิดคำนวณได้อよู่ที่ 60-70% แต่ค่าความชื้นสัมพัทธ์ที่ควรได้ควรเป็น 95-100 %

2. ไม่ที่ได้เก็บทุกห้องมีความสวยงามไม่แตกหักโคงงอกมาก ทั้งนี้เพราะว่าอุณหภูมิห้องอบมีความสำเร็จไม่มากเกินกว่าค่ากำหนด การมีเครื่องทำความร้อนด้านในจะช่วยรักษาอุณหภูมิอบแห้งให้ได้ตามต้องการ โดยที่ไม่ต้องเร่งอุณหภูมิของไอน้ำร้อนเข้าห้องให้สูงขึ้นเพื่อป้องกันค่าอุณหภูมิลดลงในห้อง โดยอุณหภูมิของไอน้ำร้อนbatch ที่เข้าห้องอยู่ที่ 105 และ 110 องศาเซลเซียส (เท่ากับอุณหภูมิในห้อง)

3. ปริมาณไม้ยังมีน้อยเกินไป ยังต้องทดลองที่ปริมาณไม่มากกว่านี้ ที่ 100 ท่อน

4. เครื่องทำความร้อนด้านในห้องช่วยเร่งอุณหภูมิและรักษาอุณหภูมิให้ความต้องการ ซึ่งตีกว่า ช่วงที่ยังไม่มีเครื่องทำความร้อนด้านใน ภายในอุณหภูมิจะเพิ่มช้ามากและอุณหภูมิไอน้ำร้อนจะลดลงมากเมื่อเข้าห้อง

การทดสอบที่ 8

วันที่ทดสอบ 5/5/49

สภาพการทดสอบ

- อุณหภูมิห้องช่วงไอน้ำร้อนยาดยิ่งใช้ที่อุณหภูมิ 100, 105 และ 110 องศาเซลเซียส
- อุณหภูมิห้องช่วงลมร้อนใช้ที่อุณหภูมิ 80 องศาเซลเซียส

กิจกรรมก่อนการทดสอบ

- ซ่อนใบพัดลมแรงดันสูง เนื่องจากมอเตอร์ไฟฟ้าขัดข้อง

ผลการทดสอบ

1. ลักษณะไม้ยางหลังอบแห้ง



ภาพประกอบที่ ข-8 ลักษณะของไม้ยางหลังอบแห้งของการทดสอบที่ 8 มีลักษณะที่ดี ไม่ตรงไม่มีการแตกบริเวณปลาย



**ภาพประกอบที่ ข-9 ลักษณะของไม้ยางหลังอบแห้งของการทดลองที่ 8 มีลักษณะที่ไม่ดี
ไม่มีการแตกบริเวณปลายและมีการโคลงงอ**

2. ไม้ยางหลังอบแห้งเสียหายเกินยอมรับได้ 20 ท่อน จาก 60 ท่อน (33.5%)

วิจารณ์ผลการทดลอง

1. ไม้ยางบังแตกอยู่มาก สาเหตุน่าจะมาจากการความชื้นสัมพัทธ์ของบรรยายการมีค่าไม่เหมาะสมกึ่อค่าความชื้นสัมพัทธ์อากาศช่วงไอน้ำร้อนเย็นยิ่งมีค่า 50-66% และลมร้อนมีค่า 2-10% มีการเปลี่ยนแปลงอย่างรวดเร็วไม่เกิดการแตกหัก (คำแนะนำจากการอบรมการสอบความก้าวหน้าครั้งที่ 2) สาเหตุเพราะการความคุณความชื้นสัมพัทธ์เป็นแบบควบคุมด้วยคน ซึ่งยากแก่การควบคุมความชื้นสัมพัทธ์อากาศในห้องอบให้คงที่ตามต้องการ

2. กราฟแสดงการแห้งของการทดลองที่ 7 และ 8 มีลักษณะที่คล้ายกันแต่ว่าอัตราการแห้งของไม้ยางในช่วง 20 ชั่วโมง แรกของการทดลองที่ 8 จะช้ากว่าของการทดลองที่ 7 เล็กน้อย ประมาณ 5 % มาตรฐานแห้ง

การปรับปรุงแก้ไข

1. การควบคุมความชื้นสัมพัทธ์อากาศแบบควบคุมด้วยคน ต้องเปลี่ยนมาควบคุมแบบกึ่งอัตโนมัติอาศัยอุปกรณ์วัดความชื้นแบบดิจิตอลเป็นตัวควบคุมความชื้น โดยการเปิดและปิดวาล์วของปั๊มระบบกวัน

การทดสอบที่ 9

วันที่ทดสอบ 7/7/49

สภาพการทดสอบ

- อุณหภูมิห้องช่วงไอน้ำร้อนเย็นใช้ที่อุณหภูมิ 100, 105 และ 120 องศาเซลเซียส
- อุณหภูมิห้องช่วงลมร้อนใช้ที่อุณหภูมิ 80 องศาเซลเซียส

กิจกรรมก่อนการทดสอบ

- ติดตั้งระบบควบคุมความชื้นอัตโนมัติ โดยประกอบด้วยระบบควบคุมการเปิดและปิดวาล์วระบบความชื้นและอุปกรณ์วัดความชื้น (relative humidity meter) โดยหลักการทำงานของระบบคือ อุปกรณ์วัดความชื้นวัดความชื้นสัมพัทธ์อากาศภายในห้องอบจะส่งสัญญาณดิจิตอลไปยังตู้ควบคุมการทำงาน ซึ่งที่ตู้ควบคุมการทำงานนี้จะมีหน้าจอไว้กำหนดค่าความชื้นสัมพัทธ์อากาศ หากว่ามีค่าต่ำกว่าค่าที่กำหนดไว้ จะมีการส่งสัญญาณไปควบคุมให้วาล์วปิดหากค่าความชื้นสัมพัทธ์ที่วัดค่าได้มีค่ามากกว่าค่าที่กำหนดจะส่งสัญญาณไปควบคุมให้เปิดวาล์วระบบ

ผลการทดสอบ

1. ลักษณะไม้ข้างหลังอบแห้ง



ภาพประกอบที่ ช-10 ลักษณะของไม้ข้างหลังอบแห้งของการทดสอบที่ 9 มีลักษณะที่ไม่ดี
ไม่มีการแตกบริเวณปลายและโถงมองมาก



**ภาพประกอบที่ ข-11 ลักษณะของไม้ย่างหลังอบแห้งของการทดลองที่ 9 มีลักษณะที่ไม่ดี
ไม่มีการแตกบริเวณปลายมาก**

2. การอบไม้ที่อุณหภูมิสูง 120 องศาเซลเซียส พบว่าอบไม่ได้ 20 ชั่วโมง ไม่มีการแตกหักและ
โค้งงอมากรنجหยุดการทดลอง หลังจากอบแห้งไม่ 20 ชั่วโมง พบว่าไม่ตัวอย่างมีการแตกและงอมากร

วิจารณ์ผลการทดลอง

1. การอบแห้งไม้ที่อุณหภูมิสูง (105 และ 110 องศาเซลเซียส) พบว่ามีผลต่อลักษณะทางกายภาพ
ของไม้ย่างที่อบแห้งคือไม่จะมีการแตกบริเวณปลายมาก สาเหตุเนื่องจากน้ำมีการระเหยออกมาก
โดยเฉพาะที่บริเวณปลายมีการระเหยรวดเร็วมากกว่าบริเวณด้านในมาก มีผลทำให้ไม้ย่างบริเวณ
ปลายหดตัวอย่างรวดเร็วมากกว่าด้านใน ไม้ย่างจึงมีการแตกบริเวณปลาย ส่วนการโค้งงอกมาจาก
การระเหยของน้ำที่ผิวไม้ทั้ง 2 ด้านไม่เท่ากัน อันเนื่องจากความเร็วลมที่พัดผ่าน ความร้อนที่สะสม
อยู่ภายในกองไม้ โดยด้านที่มีความเร็วลมมาก หรือความร้อนสะสมมากจะมีผลต่อการระเหยน้ำ
มากเกินพอดี ทำให้ไม้เกิดการหดตัวมากกว่าอีกด้าน จึงเกิดแรงดึงทำให้ไม้เกิดการโค้งงอ

2. อัตราการอบแห้งไม้ของ experimentation ที่ 9 เมื่อเทียบกับ experimentation ที่ 8 พบว่าอัตราการอบแห้ง
ของไม้จากการทดลองที่ 9 มีค่าสูงกว่าการทดลองที่ 8 อัตราการลดลงของความชื้นในเวลา 20 ชั่วโมง
ของการทดลองที่ 8 ประมาณ 25-30 % มาตรฐานแห้ง ส่วนการทดลองที่ 9 มีค่าลดลง 40-45 %
มาตรฐานแห้ง

การปรับปรุงแก้ไข

1. ควรลดอุณหภูมิการอบแห้ง โดยจากการทดลองพบว่าอุณหภูมิของการอบที่ 105 และ 110 องศาเซลเซียส ตึ้งแต่ช่วงแรกของการอบทำให้ไม่ย่างแตกงอมาก ดังนั้นในการทดลองครั้งต่อไป ควรเพิ่มอุณหภูมิอบแห้งให้ช้าลง โดย 20 ชั่วโมงแรก อาจใช้อุณหภูมิที่ 100 และ 105 องศาเซลเซียส

การทดลองที่ 10

วันที่ทดลอง 15/7/49

สภาพการทดลอง

- อุณหภูมิห้องช่วงไอน้ำร้อนยาดยิ่งใช้ที่อุณหภูมิ 100, 105 และ 110 องศาเซลเซียส
- อุณหภูมิห้องช่วงลมร้อนใช้ที่อุณหภูมิ 80 องศาเซลเซียส

กิจกรรมก่อนการทดลอง

- ซ่อมหม้อต้มน้ำ (Boiler) เนื่องจากท่อระบายน้ำรั่ว เพราะว่าใช้งานมาหลายปีจึงเปลี่ยนท่อระบายน้ำใหม่

ผลการทดลอง

1. ลักษณะไม้ท่อบแกง



ภาพประกอบที่ ข-12 ลักษณะของไม้ย่างหลังอบแห้งของการทดลองที่ 10 มีลักษณะที่ดีไม่มีลักษณะตรงไม่มีการแตกบริเวณปลายไม้

2. การทดสอบแบบซี่ส้อม (Prong test)

พบว่าการทดสอบแบบซี่ส้อมของตัวอย่างไม้ท่อนที่ 1 พบร้าเมื่อผ่านเพียง 20 นาที ไม่เกิดการโค้งออย่างชัดเจนและเมื่อผ่านไป 24 ชั่วโมง พบร้าไม่มีการโค้งออย่างมาก ดังภาพประกอบที่ ข-13



ภาพประกอบที่ ข-13 ไม้ยังหลังอบแห้งที่ไม่ผ่านการทดสอบแบบชีส้อม

3. ความชื้นสุดท้ายของไม้ตัวอย่างทุกต่ออนมีความชื้นสุดท้ายต่ำกว่า 15% มาตรฐานแห้งส่วนการแตกงอกของไม้ทั้งกองอยู่ที่ 20 ท่อนจาก 100 ท่อน คิดเป็น 20%

วิจารณ์ผลการทดลอง

1. ไม้ที่ผ่านกระบวนการอบแห้งแล้วปรากฏว่ามีการแตกอยู่ 20 ท่อน (20%) แต่มีปริมาณลดลงจากการทดลองที่ 7, 8 และ 9 สาเหตุที่การแตกงอกลดลง เพราะว่าในระหว่างกระบวนการอบแห้งมีการควบคุมอุณหภูมิการอบให้มีค่าตามที่กำหนด อุณหภูมิไม่สูงกว่าที่กำหนดมากกินไป และ มีการควบคุมความชื้นสัมพัทธ์อากาศช่วงการอบด้วยลมร้อนให้อยู่ในระดับที่ต้องการไม่ลดลงอย่างรวดเร็วเกินไป

2. การทดสอบแบบชีส้อมพบว่าไม้ยังมีค่าความเค้นมาก ยังต้องศึกษาหาระบวนการอบในช่วงท้ายๆเพื่อลดความเค้นในเนื้อไม้ การพยายามลดความแตกต่างระหว่างความชื้นที่ผิวไม้กับภายในเนื้อไม้ให้ไม่เกิน 5% มาตรฐานแห้ง และการอบไม้ช่วงท้ายๆด้วยความร้อนที่ไม่สูงนัก

การปรับปรุงแก้ไข

1. ลดอุณหภูมิการอบแห้ง โดยการทดลองพบว่าอุณหภูมิของการอบที่ 110 องศาเซลเซียส เป็นอุณหภูมิที่ 105 องศาเซลเซียส

2. ศึกษาระบวนการลดความเค้นที่ขังมีมากในเนื้อไม้ โดยลดอุณหภูมิการอบช่วงลมร้อนในช่วงท้าย ช่วงไมong ที่ 50-70 จาก 80 องศาเซลเซียส ลดลงเหลือ 60-70 องศาเซลเซียส และช่วงท้ายสุดต้องอบด้วยไอน้ำร้อนอิ่มตัวเพื่อเพิ่มความชื้นให้แก่ผิวไม้

การทดลองที่ 11

วันที่ทดลอง 25/7/49

สภาพการทดลอง

- อุณหภูมิห้องช่วงไอน้ำร้อนยาดยิ่งใช้ที่อุณหภูมิ 100 และ 105 องศาเซลเซียส
- อุณหภูมิห้องช่วงลมร้อนใช้ที่อุณหภูมิ 80 องศาเซลเซียส

ผลการทดลอง

1. ลักษณะไม้ท่อนแห้ง



ภาพประกอบที่ ข-14 ลักษณะของไม้ยางหลังอบแห้งของการทดลองที่ 11 มีลักษณะที่คือไม่มีลักษณะตรงไม่มีการแตกบริเวณปลายไม้

2. การทดสอบแบบซี่ส้อม (Prong test)

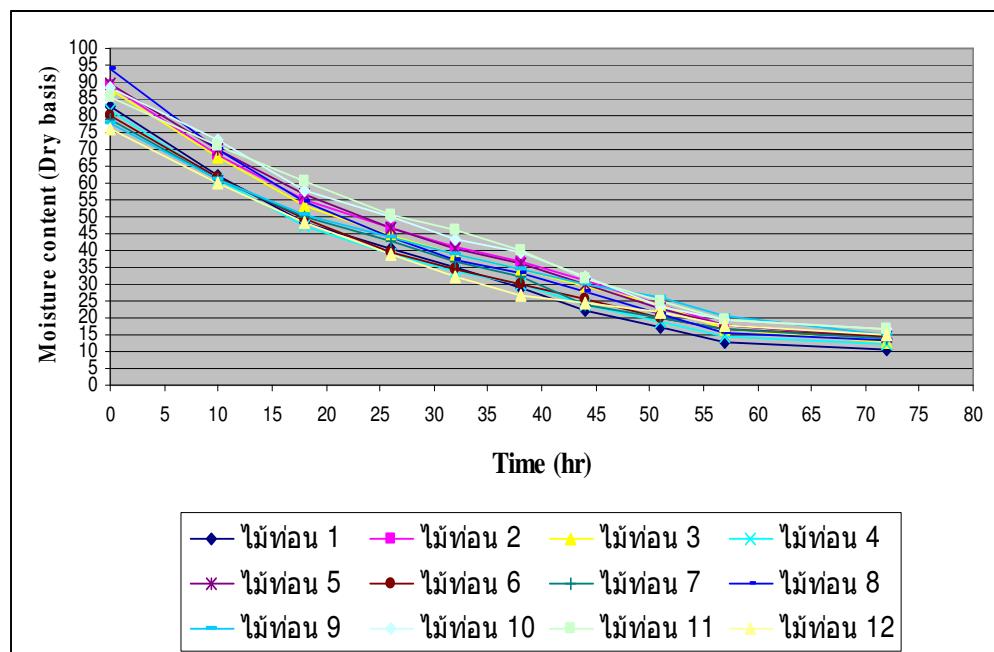
การทดสอบแบบซี่ส้อมของตัวอย่างไม้ท่อนที่ 4 พบว่าเมื่อผ่านเพียง 20 นาที ไม่มีเกิดการโถ้งงอ ดังภาพประกอบ ข-15



ภาพประกอบที่ ข-15 ไม้ยางหลังอบแห้งที่ไม่ผ่านการทดสอบแบบซีส้อม

3. ลักษณะไม้ตัวอย่างทั้ง 12 ท่อนมีลักษณะที่ยอมรับได้ทุกท่อน โดยไม่มีท่อนแห้งแล้วพบว่ามีไม้ที่มีความชื้นต่ำกว่า 15% มาตรฐานแห้งอยู่ 10 ท่อน ไม่ที่มีความชื้นสูงกว่า 15% มาตรฐานแห้ง คือท่อนที่ 10 (16.5%) และท่อนที่ 11 (16.9%)

4. ส่วนปริมาณไม้แตกและของทั้งกองไม้หลังอบแห้งมี 35 ท่อน จาก 300 ท่อน (12%) โดยตำแหน่งไม้ที่แตกจะอยู่บริเวณขอบของกองไม้ทั้งสองด้าน เพราะสัมผัสกับไอน้ำร้อนมาก



ภาพประกอบที่ ข-16 กราฟแสดงการเปลี่ยนแปลงความชื้นของไม้ระหว่างกระบวนการอบแห้ง

วิจารณ์ผลการทดลอง

1. การอบแห้งไม้ยาง 300 ท่อน ใช้เวลาอบแห้งนาน 72 ชั่วโมง จำเป็นต้องมีการปรับปรุงให้มีการอบลดลง โดยการกราฟการแห้งของไม้ยางพบว่าในช่วงที่ 0-35 ชั่วโมง จะต้องมีการลดลงของน้ำหนักไม้ให้มากกว่านี้ โดยการเพิ่มอัตราการไหลดของลมร้อนให้มากขึ้นจาก 5 ลูกบาศก์เมตรต่อนาที เป็น 10 ลูกบาศก์เมตรต่อนาที
2. ความเค็นไม้ยางหลังอบแห้งมีมาก แก้ไขได้โดยการใช้ไอน้ำอิ่มตัวเพื่อเพิ่มความชื้นให้ผิวไม้เพื่อให้ความชื้นมีค่ามากขึ้น จึงลดความเค็นในไม้ได้มาก

การทดลองที่ 12

วันที่ทดลอง 20/8/49

สภาพการทดลอง

- อุณหภูมิห้องช่วง ไอน้ำร้อนน้ำดี ใช้ที่อุณหภูมิ 100 และ 105 องศาเซลเซียส
- อุณหภูมิห้องช่วงลมร้อนใช้ที่อุณหภูมิ 80 องศาเซลเซียส

ผลการทดลอง

1. ลักษณะไม้ที่อบแห้ง



ภาพประกอบที่ ข-17 ลักษณะของไม้ย่างหลังอบแห้งของการทดลองที่ 12 มีลักษณะที่ดี
ไม่มีลักษณะตรงไม่มีการแตกบริเวณปลายไม้

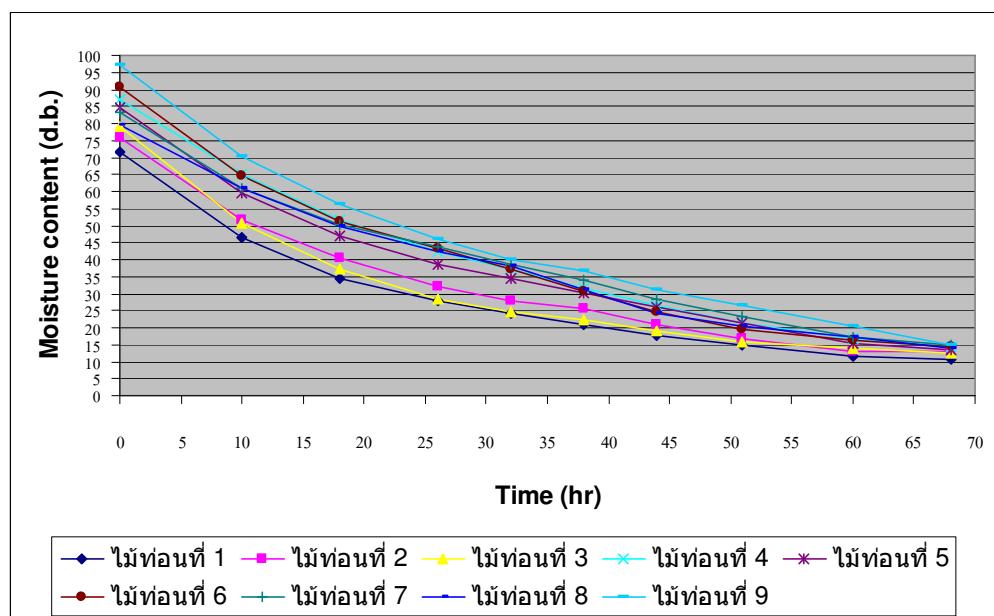
2. การทดสอบแบบซี่ส้อม (Prong test)

พบว่าการทดสอบแบบซี่ส้อมของตัวอย่างไม้ท่อนที่ 1 และ 8 เมื่อผ่านไป 24 ชั่วโมง พบว่า
ไม่มีการโค้งงอ ดังภาพประกอบที่ ข-18



ภาพประกอบที่ ข-18 ไม้ยางหลังอบแห้งที่ไม่ผ่านการทดสอบแบบซีส้อม

3. ลักษณะ ไม้ตัวอย่างทั้ง 9 ท่อน มีลักษณะที่ยอมรับได้ทุกท่อน โดยไม่ท่อนแห้งแล้วพบว่าไม้ทุกท่อนมีความชื้นต่ำกว่า 15% มาตรฐานแห้ง
4. ส่วนปริมาณ ไม้แตกและองทั้งกอง ไม้หลังอบแห้งมี 20 ท่อน จาก 300 ท่อน (7%) โดยตำแหน่ง ไม่ที่แตกจะอยู่บริเวณขอบของกอง ไม่ทั้งสองด้านเพราะสัมผัสกับไอน้ำร้อนมาก



ภาพประกอบที่ ข-19 กราฟแสดงการเปลี่ยนแปลงความชื้นของไม้ระหว่างกระบวนการอบแห้ง

วิจารณ์ผลการทดลอง

1. สามารถลดเวลาอุบแห้งจาก 72 ชั่วโมง เหลือเพียง 68 ชั่วโมง โดยที่ไม่แห้งต่ำกว่า 15% มาตรฐานแห้ง ซึ่งเป็นผลมาจากการลดปริมาณไอน้ำยิ่งขวดให้น้อยลง โดยค่าการใช้น้ำเท่ากับ 0.04 เมตรต่อชั่วโมง ทำให้ความหนาแน่นของไอน้ำในห้องอบลดลง
2. ไม่ยางแตกบริเวณปลายไม้มาก การลดลงของไม้ที่แตกทำได้โดยการจัดวางกองไม้ใหม่ ไม้ก้น (stickers) เป็น 4 อันต่อชั้น ให้ไม้อดยู่บริเวณปลายไม้เพื่อลดความเร็วลมที่ปลายไม้

การทดสอบที่ 13

วันที่ทดสอบ 6/9/49

สภาพการทดสอบ

- อุณหภูมิห้องช่วงไอน้ำร้อนยาดยิ่งใช้ที่อุณหภูมิ 100 และ 105 องศาเซลเซียส
- อุณหภูมิห้องช่วงลมร้อนใช้ที่อุณหภูมิ 80 องศาเซลเซียส

ผลการทดสอบ

1. ความชื้นไม้ที่สั่งระหว่างกระบวนการอบแห้ง

ท่อนที่	ความชื้น(% db) ที่เวลา								
	0	9	16	23	28	34	40	58	64
1	83.56	56.16	37.67	29.45	24.66	21.23	17.12	10.96	9.59
2	77.08	50	35.42	27.78	24.31	20.14	17.36	10.42	10.42
3	88.68	64.15	48.43	38.36	32.7	28.3	23.9	15.72	13.84
4	91.78	67.81	53.42	44.52	37.67	32.19	27.4	17.12	14.38
5	80	56.88	45.63	38.75	34.38	30	25.63	18.13	15
6	76.32	51.97	39.47	32.89	28.95	25.66	22.37	14.47	13.16
7	89.73	64.38	52.05	43.15	36.99	32.19	28.08	17.81	14.38
8	84.93	63.7	51.37	43.84	39.73	33.56	30.82	16.44	14.38
9	86.67	60	48	40	34	28.67	24.67	16.67	14.67

หมายเหตุ

1. ตักษณะไม้ตัวอย่างทั้ง 9 ท่อนมีตักษณะที่ยอมรับได้ทุกท่อน โดยไม่ท่อนแห้งแต่พบว่าไม่ทุกท่อนมีความชื้นต่ำกว่า 15% มาตรฐานแห้ง
2. ปริมาณไม้แตกและของทั้งกองไม้หลังอบแห้งมี 10 ท่อนจาก 300 ท่อน (3.3%) โดยตำแหน่งไม้ที่แตกและของอยู่บริเวณขอบของกองไม้ทั้งสองด้าน เพราะสัมผัสกับไอน้ำร้อนมาก

2. ลักษณะไม้ท่ออบแห้ง



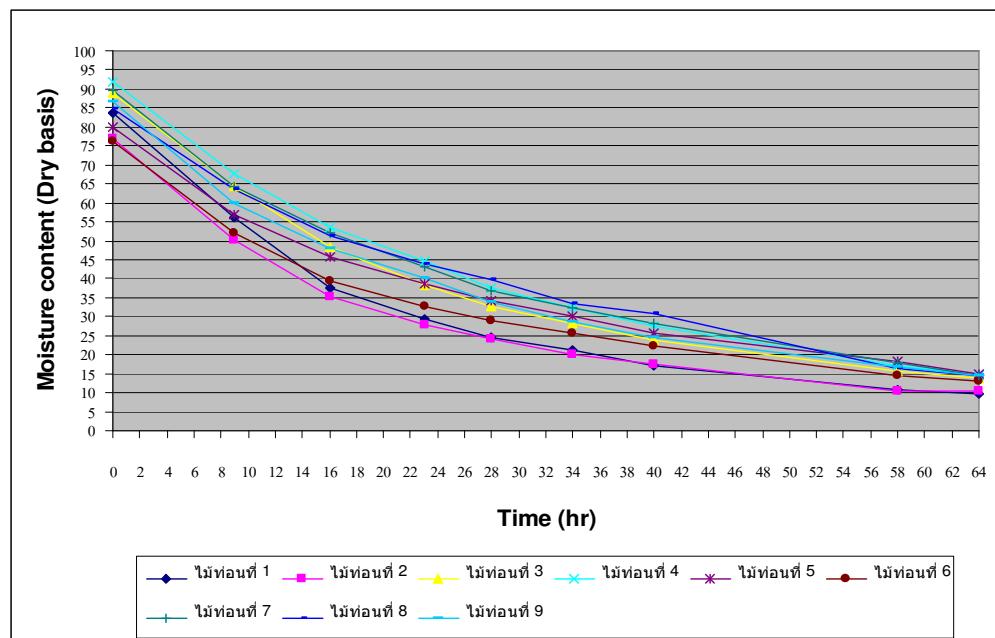
ภาพประกอบที่ ข-20 ลักษณะของไม้ย่างหลังอบแห้งของการทดลองที่ 13 มีลักษณะที่ดี
ไม่มีลักษณะตรงไม่มีการแตกบริเวณปลายไม้

3. การทดสอบแบบชี้ส้อม (Prong Test)

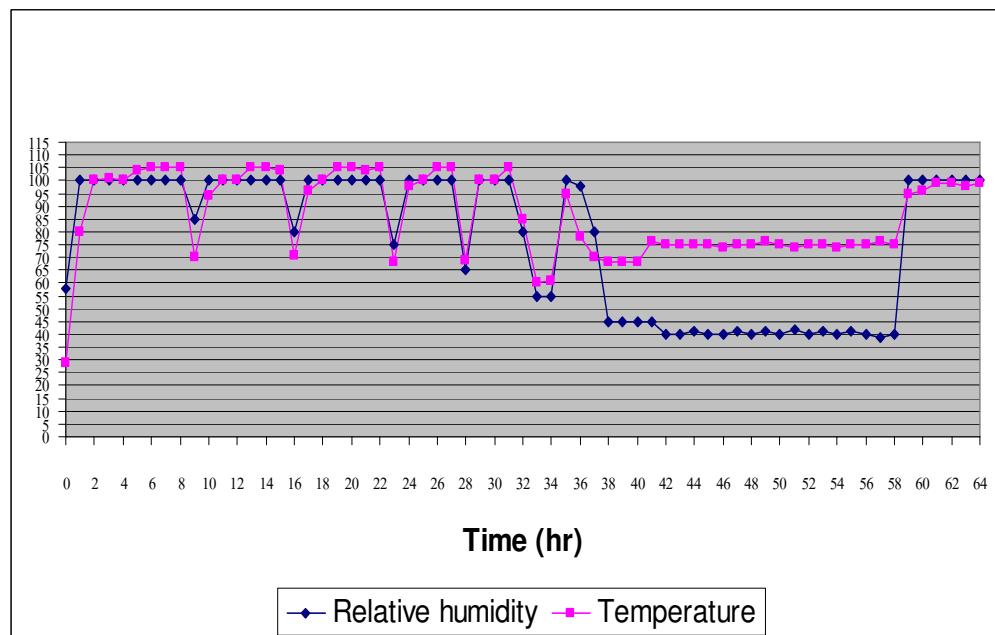
การทดสอบแบบชี้ซ้อมไม้ 2 ท่อนคือไม้ท่อนที่ 1 และ 8 เมื่อผ่านไป 24 ชั่วโมง พบร่วมไม่มี
การโค้งงอ ดังภาพประกอบ ข-21



ภาพประกอบที่ ข-21 ไม้หลังอบแห้งท่อนที่ 8 ที่ผ่านการทดสอบแบบชี้ส้อม



ภาพประกอบที่ ข-22 กราฟแสดงการเปลี่ยนแปลงความชื้นของไม้ระหว่างกระบวนการอบแห้ง



ภาพประกอบที่ ข-23 กราฟแสดงข้อมูลอุณหภูมิและความชื้นสัมพัทธ์บรรยายกาศของห้องอบในระหว่างกระบวนการอบแห้ง

วิจารณ์ผลการทดลอง

1. เวลาที่ใช้สำหรับอบแห้งลดลงเหลือ 64 ชั่วโมง เพิ่มอัตราการแห้งให้มากขึ้น การลดอัตราการไหลดของไอน้ำร้อนให้ลดลงเหลือ 0.03 ลูกบาศก์เมตรต่อชั่วโมง ทำให้ความหนาแน่นของไอน้ำมีน้อยลงการระเหยของน้ำออกจากไม้จะง่าย
2. การทดสอบแบบซี่ส้อมพบว่ายอมรับได้ ความเค็นที่มีอยู่ในไม้มีน้อยมาก
3. ไม้ย่างทึ้งกองหลังอบแห้งพบว่ายังมีไม้แตกอยู่ 3.3% ของไม้ทึ้งหมด ซึ่งลดลงจากการทดลองครั้งที่แล้ว ทั้งนี้การจัดวางกองไม้ย่างในรูปแบบใหม่มีผลต่อการลดการแตกบริเวณปลายไม้

การปรับปรุงแก้ไข

1. ลดอัตราการไหลดของไอน้ำร้อนเข้าห้องอบให้น้อยกว่า 0.03 ลูกบาศก์เมตรต่อชั่วโมง เพื่อให้น้ำในเนื้อไม้ระเหยได้ง่ายขึ้น

การทดลองที่ 14

วันที่ทดลอง 20/8/49

สภาพการทดลอง

- อุณหภูมิห้องช่วงไอน้ำร้อนยาดยิ่งใช้ที่อุณหภูมิ 100 และ 105 องศาเซลเซียส
- อุณหภูมิห้องช่วงลมร้อนใช้ที่อุณหภูมิ 80 องศาเซลเซียส

ผลการทดลอง

1. ความชื้นไม้ที่สูมระหว่างกระบวนการอบแห้ง

ท่อนที่	ความชื้น (% d.b.) ที่เวลา (ชั่วโมง) ต่างๆ								
	0	9	16	23	28	34	40	58	64
1	86.26	59.54	44.27	35.11	29.77	26.72	22.14	11.45	9.16
2	87.33	62	45.33	37.33	33.33	30	25.33	15.33	13.33
3	87.76	62.59	47.62	39.46	36.05	31.97	28.57	15.65	12.24
4	87.59	63.5	48.18	39.42	34.31	30.66	26.28	16.06	13.87
5	83.87	63.87	49.68	41.29	37.42	34.19	25.81	17.42	14.84
6	86.76	61.03	47.79	39.71	33.82	30.15	25.74	16.91	13.97
7	81.69	60.56	47.89	40.14	34.51	30.99	26.76	17.61	14.79
8	78.67	60.67	49.33	41.33	37.33	32.67	29.33	16.67	14.67
9	84.4	63.12	49.65	41.13	35.46	31.21	27.66	17.02	14.18

หมายเหตุ

1. ลักษณะไม้ตัวอย่างทั้ง 9 ท่อนมีลักษณะที่ยอมรับได้ทุกท่อน โดยไม่มีท่อนแห้งแล้วพบว่ามีไม้ทุกท่อนมีความชื้นต่ำกว่า 15% มาตรฐานแห้ง
2. ปริมาณไม้แตกและของทั้งกองไม้หลังอบแห้งมี 12 ท่อนจาก 300 ท่อน (4%) โดยตำแหน่งไม้ที่แตกง่ายจะอยู่บริเวณขอบของกองไม้ทั้งสองด้าน เพราะสัมผัสกับไอน้ำมาก

2. ลักษณะไม้ที่อ่อนแห้ง



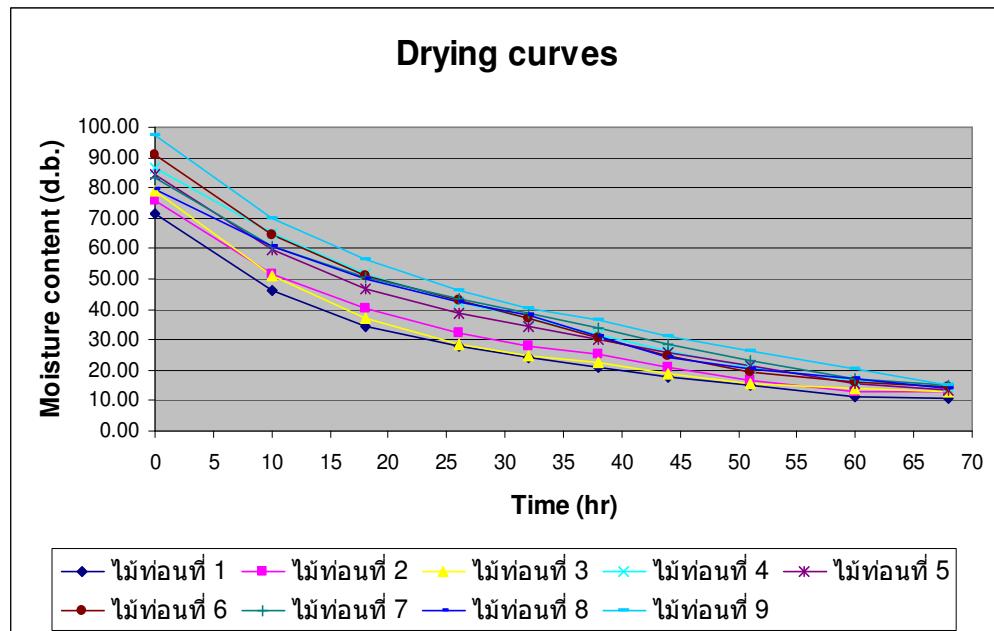
ภาพประกอบที่ ข-24 ลักษณะของไม้ย่างหลังอ่อนแห้งของการทดลองที่ 14 มีลักษณะที่ดี
ไม่มีลักษณะตรงไม่มีการแตกบริเวณปลายไม้

3. การทดสอบแบบชี้ส้อม (Prong Test)

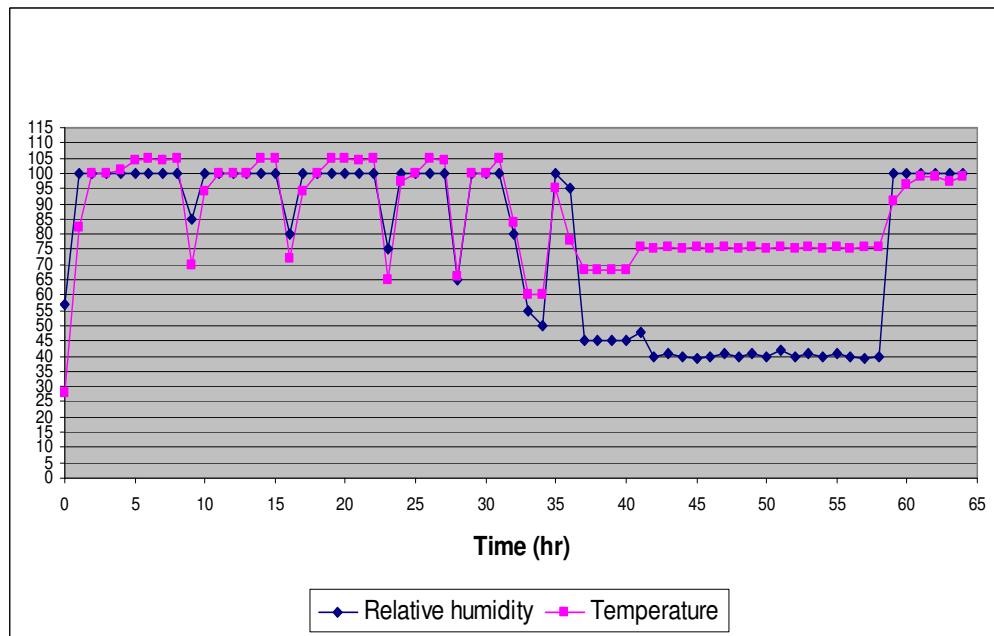
การทดสอบแบบชี้ส้อมของไม้อ่อนแห้งท่อนที่ 1, 3, 5 และ 9 เมื่อผ่านไป 24 ชั่วโมง พนว่าไม้
ไม่มีการโค้งงอการดังภาพประกอบที่



ภาพประกอบที่ ข-25 ไม้ท่อนที่ 3 ที่ผ่านการทดสอบแบบชี้ส้อม



ภาพประกอบที่ ข-26 กราฟแสดงการเปลี่ยนแปลงความชื้นของไม้ระหว่างกระบวนการอบแห้ง



ภาพประกอบที่ ข-27 กราฟแสดงข้อมูลอุณหภูมิและความชื้นสัมพัทธ์อากาศของห้องอบในระหว่างกระบวนการอบแห้ง

วิจารณ์ผลการทดลอง

1. การตรวจสอบความชื้นที่ผิวไม้กับความชื้นภายในเนื้อไม้ พบร่วงการอบแห้งช่วงท้ายใช้อุ่นร้อนอิ่มตัวเพื่อเพิ่มความชื้นให้แก่ผิวไม้ ทำให้ความชื้นผิวไม้กับเนื้อไม้มีค่าไม้ต่างกันมากไม่เกิน 5% มาตรฐานแห้ง มีผลต่อการลดค่าความเค้นในเนื้อไม้ ผลการทดสอบแบบซี่ส้อมของไม้หลังอบแห้งพบว่ายอมรับได้ ความเค้นที่มีอยู่ในไม้มีน้อยมาก
2. ไม่ย่างทั้งกองหลังอบแห้งพบว่าข้างมีไม้แตกอยู่ 4% ของทั้งหมด ซึ่งมีค่ามากกว่าการทดลองที่ 13 คือ 3.3% มาตรฐานแห้ง เล็กน้อย ทั้งนี้อาจขึ้นกับความหลากหลายทางลักษณะทางกายภาพของไม้ที่นำมาทดลอง จึงมีผลต่อการแตกตัวของไม้
3. พลังงานความร้อนที่ใช้ในการอบแห้งไม่ย่างของกระบวนการการอบแห้งด้วยไอน้ำยิ่งขาดมีค่าเท่ากับ 12.2 เมกะจูลต์ต่อกิโลกรัมน้ำที่ระเหย เมื่อเปรียบเทียบกับความต้องการพลังงานของกระบวนการไม้เนื้ออ่อนถึงเนื้อแข็งอยู่ที่ 4.7-7.0 เมกะจูลต์ต่อกิโลกรัมน้ำที่ระเหย พบร่วงการอบแห้งด้วยไอน้ำร้อนขาดยิ่งมีความต้องการพลังงานน้อยกว่าการอบแบบทั่วไป (conventional drying) ดังนั้นในกระบวนการการอบแห้งด้วยไอน้ำยิ่งขาด จึงช่วยประหยัดต้นทุนดำเนินการอย่างมาก
4. ไม่ย่างอบแห้งที่ทดสอบคุณสมบัติเชิงกลแฉ้มลักษณะที่ดีค่าที่ได้เมื่อเปรียบเทียบกับไม้ย่างที่อบแห้งของโรงงานอุตสาหกรรม แต่ค่าความเค้นเหลือนมีค่าก้อนขากว่าเล็กน้อยมีความแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญ

การปรับปรุงแก้ไข

1. การลดปริมาณการใช้พลังงานสำหรับกระบวนการการอบแห้งไม้ควรมีการใช้ระบบควบคุมการทำงานอัตโนมัติทั้งระบบเพาะและอุปกรณ์ที่ใช้ข้อมูลแบบดิจิตอล (Digital) เพื่อเพิ่มประสิทธิภาพและลดต้นทุน การควบคุมการทำงานด้วยคนเกือบทั้งระบบ ค่าความชื้นสัมพัทธ์จากตู้ควบคุมหน้างาน การควบคุมการทำงานด้วยคนเกือบทั้งกระบวนการจะเกิดความผิดพลาดได้สูง ทั้งนี้เพื่อความอ่อนล้าจากการปฏิบัติงานแบบดั้งเดิม เป็นเวลา 3 วัน ยังคงให้เกิดความผิดพลาดของกระบวนการคุณภาพอุปกรณ์ เปิดปิดอุปกรณ์ เช่นหม้อต้มน้ำ ซึ่งต้องเปิดปิดทุกช่วงการอบแห้งทำให้บางครั้งอาจลืมปิดบ้าง นอกจากนี้การกำหนดตั้งค่าอุณหภูมิหรือความชื้นที่ตู้ควบคุมอาจตั้งค่าผิดพลาดเนื่องจากมีตู้ควบคุมหลายตู้และการอบเป็นแบบสลับระหว่างไอน้ำร้อนกับลมร้อน ทำให้ต้องตั้งค่าตู้ควบคุมการทำงานทุก 5-6 ชั่วโมง

ภาคผนวก ค

ข้อมูลของคุณสมบัติเชิงกลของไม้ยาง

ตารางที่ ค-1 ค่าเฉลี่ย (Mean), ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน (Standard Deviation), สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (Coefficient of Variation) ของความเค้นเนื้อนานาเสี้ยน (Shear Strength Parallel to Grain) ของไม้ยางที่อ่อนแห้งด้วยไอน้ำยิ่งขัดกับลมร้อน ณ ค่าความชื้นเฉลี่ย 13.6% และความถ่วงจำเพาะเฉลี่ย 0.64

ชุดทดสอบที่	ความเค้นเนื้อนานาเสี้ยน (MPa)	ความชื้น (% d.b.)	ความถ่วงจำเพาะ
1	17.75	14.75	0.68
2	18.00	14.79	0.67
3	18.14	14.21	0.64
4	10.32	13.94	0.63
5	15.95	14.54	0.62
6	16.40	14.60	0.61
7	15.01	12.07	0.61
8	17.13	12.10	0.60
9	17.67	14.88	0.62
10	12.60	15.05	0.62
11	19.15	12.15	0.71
12	19.61	12.33	0.68
13	18.22	11.92	0.63
14	17.43	11.99	0.62
15	13.25	13.73	0.62
16	12.74	13.12	0.63
17	16.23	13.51	0.58
18	16.40	13.49	0.59
19	9.87	14.49	0.66
20	22.62	14.07	0.67
ค่าเฉลี่ย	16.225	13.587	0.635
ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน	3.157	1.120	0.034
สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (%)	19.460	8.246	5.301

* ทดสอบที่มหาวิทยาลัยขักษณ์

ตารางที่ ค-2 ค่าเฉลี่ย (Mean), ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน (Standard Deviation), สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (Coefficient of Variation) ของความเค้นเฉือนขนาดเสี่ยน (Shear Strength Parallel to Grain) ของไม้ยางที่สภาวะที่ผ่านการอบแบบหัวไปจากโรงงาน ณ ค่าความชื้นเฉลี่ย 9.4% และความถ่วงจำเพาะเฉลี่ย 0.70

ชั้นทดสอบที่	ความเค้นเฉือนขนาดเสี่ยน (MPa)	ความชื้น (% d.b.)	ความถ่วงจำเพาะ
1	15.88	9.80	0.67
2	14.91	9.90	0.70
3	14.18	9.80	0.66
4	14.86	9.70	0.70
5	15.96	9.30	0.73
6	16.90	9.70	0.71
7	15.90	9.80	0.68
8	15.48	10.20	0.69
9	14.40	9.20	0.67
10	18.44	9.30	0.68
11	15.81	9.00	0.72
12	14.40	9.50	0.68
13	14.64	9.50	0.73
14	15.93	9.50	0.68
15	14.42	9.40	0.66
16	14.74	8.30	0.72
17	13.93	9.40	0.68
18	16.41	8.80	0.73
19	16.64	8.60	0.73
20	13.07	9.00	0.70
ค่าเฉลี่ย	15.34	9.4	0.70
ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน	1.232	0.47	0.020
สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (%)	8.0	5.0	3.5

* งานวิจัยของ “กนกรรตน บัวผุด. 2546. การอบไม้ยางด้วยไอน้ำขึ้นขาด. ภาควิชาเคมี คณะ-
วิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ วิทยาเขตหาดใหญ่.”

ตารางที่ ค-3 ค่าเฉลี่ย (Mean), ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน (Standard Deviation), สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (Coefficient of Variation) ของความเก็บอัดข่านาเสี้ยน (Compression Strength Parallel to Grain) ของไม้ยางที่ผ่านการอบด้วยไอน้ำขึ้งARCกับลมร้อน ณ ค่าความชื้นเฉลี่ย 13.6% และความถ่วงจำเพาะเฉลี่ย 0.64

ชั้นทดสอบที่	ความเก็บอัดข่านาเสี้ยน (MPa)	ความชื้น (% d.b.)	ความถ่วงจำเพาะ
1	31.51	14.75	0.68
2	38.75	14.79	0.67
3	41.24	14.21	0.64
4	42.47	13.94	0.63
5	32.47	14.54	0.62
6	34.21	14.60	0.61
7	45.53	12.07	0.61
8	45.43	12.10	0.60
9	34.07	14.88	0.62
10	35.17	15.05	0.62
11	46.98	12.15	0.71
12	47.67	12.33	0.68
13	49.70	11.92	0.63
14	48.38	11.99	0.62
15	27.95	13.73	0.62
16	35.11	13.12	0.63
17	35.13	13.51	0.58
18	38.18	13.49	0.59
19	44.52	14.49	0.66
20	44.20	14.07	0.67
ค่าเฉลี่ย	39.934	13.587	0.635
ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน	6.473	1.120	0.034
สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (%)	16.209	8.246	5.301

* ทดสอบที่มหาวิทยาลัยลักษณ์

ตารางที่ ค-4 ค่าเฉลี่ย (Mean), ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน (Standard Deviation), สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (Coefficient of Variation) ของความเก็บอัดขนาดเส้น (Compression Strength Parallel to Grain) ของไม้ยางที่ผ่านการอบแบบห้าวไปจากโรงงาน ณ ค่าความชื้นเฉลี่ย 9.7% และความถ่วงจำเพาะเฉลี่ย 0.68

ชั้นทดสอบที่	ความเก็บอัดขนาดเส้น (MPa)	ความชื้น (% d.b.)	ความถ่วงจำเพาะ
1	47.16	9.6	0.70
2	51.91	9.8	0.68
3	50.59	9.5	0.67
4	54.10	9.9	0.72
5	64.09	9.7	0.73
6	50.49	9.9	0.68
7	50.23	9.6	0.68
8	50.83	10.0	0.67
9	50.83	9.6	0.65
10	53.49	9.7	0.69
11	46.74	9.8	0.66
12	59.67	9.4	0.69
13	52.47	9.5	0.69
14	50.67	9.7	0.66
15	51.87	9.6	0.70
16	49.78	9.8	0.67
17	53.86	9.5	0.68
18	53.40	9.8	0.69
19	51.23	9.7	0.68
20	59.68	9.7	0.70
ค่าเฉลี่ย	52.66	9.7	0.68
ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน	4.21	0.16	0.02
สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (%)	8.0	1.7	2.8

* งานวิจัยของ “กนกรรตน บัวผุด. 2546. การอบไม้ยางด้วยไอน้ำชั่ง恢ด. ภาควิชาเคมี คณะ-
วิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ วิทยาเขตหาดใหญ่.”

ตารางที่ ค-5 ค่าเฉลี่ย (Mean), ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน (Standard Deviation), สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (Coefficient of Variation) ของความเก็บอัดตั้งจากเสียง (Compression Strength Perpendicular to Grain) ของไม้ยางที่ผ่านการอบด้วยไอน้ำขึ้ง bard กับลมร้อน ณ ค่าความชื้นเฉลี่ย 13.6% และความถ่วงจำเพาะเฉลี่ย 0.64

ชั้นทดสอบที่	ความเก็บอัดตั้งจากเสียง (MPa)	ความชื้น (% d.b.)	ความถ่วงจำเพาะ
1	20.20	14.75	0.68
2	19.21	14.79	0.67
3	17.50	14.21	0.64
4	18.60	13.94	0.63
5	21.09	14.54	0.62
6	15.62	14.60	0.61
7	18.90	12.07	0.61
8	13.58	12.10	0.60
9	16.90	14.88	0.62
10	18.85	15.05	0.62
11	23.54	12.15	0.71
12	20.00	12.33	0.68
13	21.64	11.92	0.63
14	20.32	11.99	0.62
15	15.62	13.73	0.62
16	13.24	13.12	0.63
17	16.43	13.51	0.58
18	14.72	13.49	0.59
19	20.87	14.49	0.66
20	19.52	14.07	0.67
ค่าเฉลี่ย	18.318	13.587	0.635
ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน	2.789	1.120	0.034
สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (%)	15.227	8.246	5.301

* ทดสอบที่มหาวิทยาลัยယลลักยน*

ตารางที่ ค-6 ค่าเฉลี่ย (Mean), ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน (Standard Deviation), สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (Coefficient of Variation) ของความเค้นอัตติ้งจากเสี้ยน (Compression Strength perpendicular to Grain) ของไม้ยางที่ผ่านการอบแบบทั่วไปจากโรงงาน ณ ค่าความชื้นเฉลี่ย 9.4% และความถ่วงจำเพาะเฉลี่ย 0.69

ชั้นทดสอบที่	ความเค้นอัตติ้งจากเสี้ยน (MPa)	ความชื้น (% d.b.)	ความถ่วงจำเพาะ
1	1.98	9.7	0.67
2	2.48	9.1	0.70
3	2.03	9.4	0.72
4	1.91	9.7	0.68
5	1.91	9.3	0.69
6	1.88	9.3	0.66
7	2.03	9.7	0.67
8	2.66	9.6	0.72
9	1.98	9.5	0.69
10	1.90	9.1	0.70
11	2.06	9.4	0.70
12	2.26	9.4	0.69
13	2.06	9.2	0.68
14	2.03	9.2	0.70
15	1.96	9.3	0.69
16	2.56	9.8	0.67
17	2.10	9.2	0.72
18	1.88	9.3	0.68
19	2.29	9.2	0.75
20	1.94	9.1	0.71
ค่าเฉลี่ย	2.06	9.4	0.69
ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน	0.179	0.22	0.021
สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (%)	8.7	2.3	3.0

* งานวิจัยของ “กนกรรัตน์ บัวสุข. 2546. การอบไม้ยางด้วยไอน้ำเขิงขวด. ภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะ-วิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ วิทยาเขตหาดใหญ่.”

ตารางที่ ค-7 ค่าเฉลี่ย (Mean), ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน (Standard Deviation), สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (Coefficient of Variation) ของโมดูลัสแตกหักและโมดูลัสยืดหยุ่น (Modulus of Rupture and Modulus of Elasticity) ของไม้ยางที่ผ่านการอบด้วยไอน้ำยิ่งขวดกับลมร้อน ณ ค่าความชื้นเฉลี่ย 13.6% และความถ่วงจำเพาะเฉลี่ย 0.64

ชื่นทดสอบที่	โมดูลัสแตกหัก (MPa)	โมดูลัสยืดหยุ่น (MPa)	ความชื้น (% d.b.)	ความถ่วง จำเพาะ
1	83.00	18463	14.75	0.68
2	79.00	10388	14.79	0.67
3	80.00	13949	14.21	0.64
4	85.00	11315	13.94	0.63
5	60.00	7005	14.54	0.62
6	58.00	6679	14.60	0.61
7	110.00	12215	12.07	0.61
8	102.00	11747	12.10	0.60
9	86.00	10672	14.88	0.62
10	85.00	11550	15.05	0.62
11	94.00	23932	12.15	0.71
12	86.00	11572	12.33	0.68
13	89.00	13464	11.92	0.63
14	96.00	18239	11.99	0.62
15	73.00	19320	13.73	0.62
16	70.00	9610	13.12	0.63
17	91.00	11286	13.51	0.58
18	87.00	13468	13.49	0.59
19	89.00	9304	14.49	0.66
20	81.00	9380	14.07	0.67
ค่าเฉลี่ย	84.200	12677.900	13.587	0.635
ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน	12.526	4319.488	1.120	0.034
สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (%)	14.877	34.071	8.246	5.301

* ทดสอบที่นมหาวิทยาลัยขลักษณ์

ตารางที่ ค-8 ค่าเฉลี่ย (Mean), ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน (Standard Deviation), สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (Coefficient of Variation) ของโมดูลัสแตกหักและโมดูลัสยืดหยุ่น (Modulus of Rupture and Modulus of Elasticity) ของไม้ขางที่ผ่านการอบแบบทั่วไปจากโรงงาน ณ ค่าความชื้นเฉลี่ย 9.1% และความถ่วงจำเพาะเฉลี่ย 0.69

ชื่นทดสอบที่	โมดูลัสการแตกหัก (MPa)	โมดูลัสยืดหยุ่น (MPa)	ความชื้น (% d.b.)	ความถ่วง จำเพาะ
1	102.20	7875.5	9.20	0.65
2	115.50	10538.4	9.00	0.72
3	114.70	9985.9	9.30	0.67
4	104.70	8736.3	8.90	0.67
5	80.60	7930.8	9.10	0.64
6	115.60	9334	9.00	0.69
7	114.40	10217	9.30	0.69
8	102.90	8930.3	9.30	0.68
9	113.60	9311.8	9.20	0.70
10	111.90	9775.6	9.00	0.68
11	125.20	14904.4	9.30	0.73
12	117.70	10543.7	9.20	0.71
13	91.90	8749.3	9.20	0.70
14	92.30	8294.5	9.10	0.66
15	96.70	8159.6	9.10	0.64
16	112.80	9701.5	9.10	0.74
17	106.80	10299.3	9.00	0.68
18	108.40	9064.5	9.50	0.67
19	118.70	11085.4	9.00	0.70
20	105.70	10259.9	8.80	0.69
ค่าเฉลี่ย	107.0	9721.4	9.148	0.69
ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน	11.42	1605.56	0.153	0.026
สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (%)	10.7	16.512	1.669	3.8

* งานวิจัยของ “กนกรรัตน บัวผุด. 2546. การอบไม้ขางด้วยไอน้ำเย็นขวด. ภาควิชาชีวกรรมเคมี คณะ-
วิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ วิทยาเขตหาดใหญ่.”

ตารางที่ ค-9 ค่าเฉลี่ย (Mean), ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน (Standard Deviation), สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (Coefficient of Variation) ของความแข็ง (Hardness) ของไม้ยางที่สภาวะความชื้นและความหนาแน่นจำเพาะเฉลี่ยของไม้ยางที่ผ่านการอบด้วยไอน้ำยังคงกับลมร้อน ณ ความชื้นเฉลี่ย 13.6% และความถ่วงจำเพาะ 0.64

ชื่นทดสอบที่	โมดูลัสการแตกหัก (N)	ความชื้น (% d.b.)	ความถ่วงจำเพาะ
1	10096.80	14.75	0.68
2	5593.91	14.79	0.67
3	5101.48	14.21	0.64
4	5577.76	13.94	0.63
5	5214.13	14.54	0.62
6	5645.76	14.60	0.61
7	6194.65	12.07	0.61
8	6147.77	12.10	0.60
9	5976.76	14.88	0.62
10	4700.71	15.05	0.62
11	5939.50	12.15	0.71
12	5140.69	12.33	0.68
13	4997.54	11.92	0.63
14	5409.82	11.99	0.62
15	4581.64	13.73	0.62
16	5240.37	13.12	0.63
17	5622.63	13.51	0.58
18	4743.78	13.49	0.59
19	5224.77	14.49	0.66
20	6691.46	14.07	0.67
ค่าเฉลี่ย	5692.097	13.587	0.635
ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน	1170.097	1.120	0.034
สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (%)	20.557	8.246	5.301

* ทดสอบที่มหาวิทยาลัยวัฒนาภูมิ

ตารางที่ ค-10 ค่าเฉลี่ย (Mean), ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน (Standard Deviation), สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (Coefficient of Variation) ของความแข็ง (Hardness) ของไม้ยางที่สภาวะความชื้นและความหนาแน่นจำเพาะเฉลี่ยของไม้ยางที่ผ่านการอบจากโรงงานอุตสาหกรรม ณ ความชื้นเฉลี่ย 9.4% และความถ่วงจำเพาะ 0.68

ชื่นทดสอบที่	ความแข็ง (N)	ความชื้น (% d.b.)	ความถ่วงจำเพาะ
1	3236.2	9.6	0.65
2	4511.0	9.4	0.68
3	5099.4	9.3	0.68
4	5021.0	9.5	0.68
5	4942.6	9.9	0.66
6	5236.8	9.5	0.68
7	5393.6	9.4	0.73
8	5119.1	9.4	0.71
9	4903.3	9.4	0.68
10	5001.4	9.2	0.67
11	5050.4	9.3	0.68
12	4530.7	9.4	0.68
13	4373.8	9.3	0.68
14	5540.8	9.5	0.67
15	4981.8	9.4	0.68
16	5099.4	9.2	0.70
17	4756.2	9.7	0.68
18	5001.4	9.7	0.69
19	4805.2	9.0	0.65
20	5197.5	9.9	0.69
ค่าเฉลี่ย	4890.1	9.4	0.68
ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน	481.81	0.23	0.020
สัมประสิทธิ์ความแปรผัน (%)	9.8	2.4	2.7

* งานวิจัยของ “กนกรรัตน์ บัวผุด. 2546. การอบไม้ยางด้วยไอน้ำยั่งยืน. ภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะ-วิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ วิทยาเขตหาดใหญ่.”

ภาคผนวก ๑

อุปกรณ์สำหรับใช้ทดลองในงานวิจัย



ภาพประกอบที่ ๑-๑ ห้องอบแห้งไม้ย่างในระดับกึ่งอุตสาหกรรม



ภาพประกอบที่ ๑-๒ เครื่องทำความร้อนภายนอกห้องอบไม้ย่าง



ภาพประกอบที่ ๙-๓ กล่องควบคุมเครื่องทำความร้อนภายในห้องอบไม้ย่าง



ภาพประกอบที่ ๙-๔ พัดลมแรงดันสูง (high pressure blower)



ภาพประกอบที่ ง-5 เครื่องทำความร้อนภายในห้องอบไม้ขาง



ภาพประกอบที่ ง-6 กล่องควบคุมเครื่องทำความร้อนภายในห้องอบไม้ขาง



ภาพประกอบที่ ๔-๗ อุปกรณ์วัดความชื้น (relative humidity meter)



ภาพประกอบที่ ๔-๘ กล่องควบคุมการเปิดปิดวาล์วเพื่อควบคุมความชื้น



ภาพประกอบที่ ง-9 ปั๊มลม (air compressor)



ภาพประกอบที่ ง-10 ท่อค้ำเลี้ยงไอน้ำ



ภาพประกอบที่ ๔-๑๑ ลักษณะการวางตัวของท่อลำเลียงไอน้ำและลมร้อนที่ใช้งานจริง



ภาพประกอบที่ ๔-๑๒ หม้อต้มน้ำ (boiler)



ภาพประกอบที่ ๔-๑๓ เครื่องทดสอบคุณสมบัติเชิงกลของไม้ขาง (Lloyd Universal Testing Machine)



ภาพประกอบที่ ๔-๑๔ ตู้อบไฟฟ้า (electrical oven)



ภาพประกอบที่ ง-15 สายวัดอุณหภูมิ (thermocouple)



ภาพประกอบที่ ง-16 อุปกรณ์บันทึกและส่งข้อมูล (data logger) ยี่ห้อ Wisco รุ่น AI 210



ภาพประกอบที่ ง-17 คอมพิวเตอร์ตั้งโต๊ะ (desktop computer)

ภาคผนวก จ

ตารางการอบแห้งไม้ยาง

ตารางที่ จ-1 ตารางอบแห้งไม้ยางของโรงงานอุตสาหกรรม

Moisture content of Rubberwood (%)	Temperature		Relative Humidity* (%)	Equilibrium Moisture Content* (%)
	Dry bulb	Wet bulb		
> 50	70	51	38	5.3
40-49	70	49	37	5
30-39	70	47	32	4.5
25-29	75	49	24	3.5
20-24	75	53	36	4.8
15-19	75	58	45	5.5
10-14	80	50	18	2.5

ที่มา: โรงงานรัตภูมิพาราવูด, จังหวัดสงขลา

* ฐานนั่นดร์ศักดิ์ เพพญา (2541)

ตารางที่ จ-2 ตารางอบแห้งไม้ยางด้วยไอน้ำร้อน

Period	Superheated Steam Hours		Hot Air Hours (°C:%RH)
	(°C)		
1	4(100°C)+4(105°C)		1(70:85%RH)
2	4(100°C)+2(105°C)		1(70:80%RH)
3	2(100°C)+4(105°C)		1(65:70%RH)
4	4(105°C)		1(65:65%RH)
5	3(100°C)		3(65:55%RH)
6	1(100°C)		5(60:45%RH)
7	-		18(75:40%RH)
8	6(100°C)		-

ภาคผนวก ณ

การเปรียบเทียบคุณสมบัติเชิงกลของไม้ยางโดยใช้ โปรแกรมวิเคราะห์ทางสถิติ (SPSS 11)

ตารางที่ ฉ-1 การทดสอบโดยที่ (T-test) โดยโปรแกรมวิเคราะห์ทางสถิติ (SPSS 11)

		Mean	N	Std. Deviation	Std. Error Mean
Pair 1	Su_Shear strength	16.2	20	3.16	0.71
	Ra_Shear strength	15.3	20	1.23	0.28
Pair 2	Su_Compression parallel	39.9	20	6.47	1.45
	Ra_Compression parallel	52.6	20	4.21	0.94
Pair 3	Su_Compression perpendicular	18.3	20	2.79	0.62
	Ra_Compression perpendicular	2.1	20	0.20	0.04
Pair 4	Su_Hardness	42986.1	20	16753.26	3746.14
	Ra_Hardness	4890.1	20	481.81	107.74
Pair 5	Su_MOR	84.2	20	12.53	2.8
	Ra_MOR	107.6	20	10.84	2.42
Pair 6	Su_MOE	12677.9	20	4319.49	965.87
	Ra_MOE	9684.9	20	1545.17	345.51

ตาราง ฉ-2 การเปรียบเทียบความสัมพันธ์ของคุณสมบัติเชิงกลแบบที่ละคู่ (Paired Sample Correlations) ระหว่างการอบแห้งไม้ยางด้วยไอน้ำอิ่งขวดกับลมร้อนและการอบแห้งแบบทั่วไปของโรงงานอุตสาหกรรม ด้วยโปรแกรมวิเคราะห์ทางสถิติ (SPSS 11)

		N	Correlation	Sig.
Pair 1	Su_Shear strength & Ra_Shear strength	20	-0.442	0.051
Pair 2	Su_Compression parallel & Ra_Compression parallel	20	-0.16	0.948
Pair 3	Su_Compression perpendicular & Ra_Compression perpendicular	20	-0.89	0.708
Pair 4	Su_Hardness & Ra_Hardness	20	-0.285	0.223
Pair 5	Su_MOR & Ra_MOR	20	0.202	0.392
Pair 6	Su_MOE & Ra_MOE	20	0.265	0.259

ตารางที่ ณ-3 การประยุกต์ใช้ทดสอบแบบคู่ตัวอย่าง (Paired sample test) ระหว่างการอุบัติใหม่ทางกายภาพที่ได้รับผลกระทบและการอุบัติใหม่ทางกายภาพของโครงสร้างทางกระดูก (SPSS 11) ที่ระดับความเชื่อมั่น 95%

		Paired Difference						Sig. (2 tailed)	
		95% Confidence Interval			t	df			
		Mean	Std. Deviation	Mean		Lower	Upper		
Pair 1	Su_Shear strength & Ra_Shear strength	0.88	3.86	0.86	-0.93	19	2.69	1.02	0.321
Pair 2	Su_Compression parallel & Ra_Compression parallel	-12.72	7.78	1.74	-16.36	19	-9.08	-7.32	0.000
Pair 3	Su_Compression perpendicular & Ra_Compression perpendicular	16.24	2.81	0.63	14.93	19	17.56	10.2	0.000
Pair 4	Su_Hardness & Ra_Hardness	38095.98	16896.86	3778.25	30188.01	19	46003.95	10.08	0.000
Pair 5	Su_MOR & Ra_MOR	-23.42	14.81	3.31	-30.35	19	-16.48	-7.07	0.000
Pair 6	Su_MOE & Ra_MOE	2993.02	4184.51	935.68	1034.6	19	4951.43	3.20	0.005

หมายเหตุ: Su = แรงตึงภายในของชิ้นงานที่อ่อน化ทางกายภาพ

Ra = ผิวเรียบแห้งที่ป้องกันแรงงานดูดซึม (แรงงานรังษีพิษราตรี)

ภาคผนวก ช

ต้นทุนการสร้างห้องอบแห้งไม้ย่างในระดับอุตสาหกรรม

ช-1 ต้นทุนการสร้างห้องอบแห้งไม้ย่างด้วยไอน้ำยิ่งยาดกับลมร้อนในระดับอุตสาหกรรม

ขนาดของห้องอบแห้งไม้ย่างมีขนาด 144 ลูกบาศก์ฟุต ซึ่งเป็นห้องอบแห้งที่มีขนาดเล็กโดยสามารถอบแห้งไม้ได้ประมาณ 8 กอง รายการวัสดุที่ใช้สำหรับสร้างห้องอบดังต่อไปนี้

รายการวัสดุก่อสร้าง	ราคา (บาท)
1. เหล็กแผ่น (ความหนา 1.5 มิลิเมตร)	22,596
2. ผ้าใบป้องกันสูญเสียความร้อน (เย็บ Microfiber)	6,778
3. อะลูมิเนียม	5,270
4. วาล์วระบายน้ำความชื้น เส้นผ่านศูนย์กลาง 10 นิ้ว (2อัน)	40,000
5. อุปกรณ์ควบคุมอัตโนมัติ	30,000
6. อุปกรณ์วัดความชื้นสมพัทธ์ (เย็บ Rense รุ่น TX-150)	21,000
7. อุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อนขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 2 นิ้ว สำหรับภายในและภายนอกห้องอบไม้ ยาว 60 เมตร	36,000
9. พื้นห้อง (ปูนซีเมนต์)	12,000
10. พัดลมทนความร้อน (axial fan) ในห้องอบไม้ (2 ตัว)	50,000
11. แผ่นบังคับทิศทางลม	5,600
12. ท่อถ่านเลียงไอน้ำและลมร้อน	13,280
12. สีทนความร้อน (เย็บ TOA)	4,000
ราคารวมวัสดุก่อสร้างรวม	246,524
ค่าแรง (30% ของค่าวัสดุ)	73,957
ราคารวมค่าห้องอบแห้งไม้	320,481

ช-2 ต้นทุนการสร้างห้องอบแห้งไม้ย่างแบบทั่วไป (Conventional drying) ในระดับอุตสาหกรรม

ขนาดของห้องอบแห้งไม้ย่างมีขนาด 144 ลูกบาศก์ฟุต ซึ่งเป็นห้องอบแห้งที่มีขนาดเล็กโดยสามารถอบแห้งไม้ได้ประมาณ 8 กอง รายการวัสดุที่ใช้สำหรับสร้างห้องอบดังต่อไปนี้

รายการวัสดุก่อสร้าง	ราคา (บาท)
1. เหล็กแผ่น (ความหนา 1.5 มิลิเมตร)	22,596
2. ผ้าใบป้องกันสูญเสียความร้อน (ยีห้อ Microfiber)	6,778
3. อะลูมิเนียม	5,270
4. วอล์วะบายความชื้น เส้นผ่าศูนย์กลาง 10 นิ้ว (2 อัน)	40,000
5. อุปกรณ์ควบคุมอัตโนมัติ	30,000
6. อุปกรณ์วัดความชื้นสัมพัทธ์ (ยีห้อ Rense รุ่น TX-150)	21,000
7. อุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อนขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 2 นิ้ว ความยาว 24 เมตร	14,400
9. พื้นห้อง (ปูนซีเมนต์)	12,000
10. พัดลม ทนความร้อน (axial fan) ในห้องอบไม้ (2 ตัว)	50,000
11. แผ่นบังคับทิศทางลม	5,600
12. สีทนความร้อน (ยีห้อ TOA)	4,000
ราคารวมวัสดุก่อสร้างรวม	211,644
ค่าแรง (30% ของค่าวัสดุ)	63493
ราคารวมค่าห้องอบแห้งไม้	275,137

ภาคผนวก ๙

การหาจุดคุ้มทุนทางเศรษฐศาสตร์

๙-๑ การคำนวณหาความต้องการพลังงานของการอบแห้งไม้ยางด้วยไอน้ำยิ่งขวดกับลมร้อนและวิธีอบแห้งแบบทั่วไป

๑. ความต้องการใช้พลังงานในกระบวนการการอบแห้งด้วยไอน้ำยิ่งขวดกับลมร้อน

๑.๑ ความต้องการพลังงานอบแห้งในช่วงการอบที่ ๑-๕

- เวลาอบแห้ง ๓๔ ชั่วโมง
- ความชื้นไม่เหลือลดลงจาก ๘๕% จนมีความชื้น ๓๑% กำจัดน้ำในไม้ออกไปได้ ๑๘๔๘.๔๗ กิโลกรัม
- เวลาอบแห้งด้วยไอน้ำที่ ๑๐๐ °C เท่ากับ ๑๓ ชั่วโมง, เวลาอบแห้งด้วยไอน้ำยิ่งขวดที่ ๑๐๕ °C เท่ากับ ๑๔ ชั่วโมง และเวลาอบแห้งด้วยลมร้อน เท่ากับ ๗ ชั่วโมง

๑.๑.๑ ความต้องการพลังงานความร้อนรวมทั้งหมดในช่วงอบแห้งที่ ๑-๕

๑.๑.๑.๑ พลังงานความร้อนที่ให้แก่อากาศภายในห้องอบตอนเริ่มกระบวนการอบแห้ง

- เพื่อเพิ่มอุณหภูมิของอากาศที่มีมวล ๕๒ กิโลกรัม จาก ๒๕ องศาเซลเซียส เป็น ๙๕ องศาเซลเซียส
- ใช้สูตรคำนวณหาค่าความร้อนดังนี้

$$Q = m \times C_p \times \Delta T$$

- ดังนั้นพลังงานความร้อนที่ใช้เท่ากับ ๓,๙๐๐ กิโลจูลล์

๑.๑.๑.๒ พลังงานความร้อนที่ให้แก่ไม้ยางภายในห้องอบตอนเริ่มกระบวนการอบแห้ง

- เพื่อเพิ่มอุณหภูมิของไม้ยางที่มีมวล ๓,๔๒๓ กิโลกรัม จาก ๒๕ องศาเซลเซียส เป็น ๙๕ องศาเซลเซียส
- ใช้สูตรคำนวณหาค่าความร้อนดังนี้

$$Q = m \times Cp \times \Delta T$$

- ดังนั้นพลังงานความร้อนที่ใช้เท่ากับ 482,643 กิโลจูลล์

1.1.1.3 พลังงานความร้อนที่ให้แก่น้ำภายในไม้ย่างตอนเริ่มกระบวนการอบแห้ง

- เพื่อเพิ่มอุณหภูมิของน้ำที่มีมวล 2,909 กิโลกรัม จาก 25 องศาเซลเซียส เป็น 100 องศาเซลเซียส
- ใช้สูตรคำนวณหาค่าความร้อนดังนี้

$$Q = m \times Cp \times \Delta T$$

- ดังนั้นพลังงานความร้อนที่ใช้เท่ากับ 950,845 กิโลจูลล์

1.1.1.4 พลังงานความร้อนที่ให้แก่น้ำภายในไม้ย่างเพื่อเปลี่ยนสถานะจาก

ของเหลวเป็นแก๊ส

- พลังงานความร้อนแห่งของการถ่ายเปลี่ยนไอเท่ากับ 2,257 กิโลจูลล์ต่อ กิโลกรัม
- มวลของน้ำที่เกิดการระเหยไปเท่ากับ 1,848.47 กิโลกรัม
- ใช้สูตรคำนวณหาค่าความร้อนดังนี้

$$Q = m \times L$$

- ดังนั้นพลังงานความร้อนที่ใช้เท่ากับ 4,171,996.8 กิโลจูลล์

1.1.1.5 พลังงานความร้อนที่ให้แก่ไอนำภายในห้องอบไม้ย่างเพื่อคงอุณหภูมิ

ตามที่ต้องการ

- เพิ่มอุณหภูมิจาก 100 องศาเซลเซียส ไปเป็น 105 องศาเซลเซียส อัตรา การใช้น้ำเพื่อผลิตไอน้ำอิ่มตัว เท่ากับ 91.2 กิโลกรัมต่อชั่วโมง
- ดังนั้นพลังงานความร้อนที่ใช้เท่ากับ 9,928 กิโลจูลล์

1.1.1.6 พลังงานความร้อนที่อุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อนกานยอกให้แก่ไอน้ำ อิ่มตัวในช่วงอบเพื่อผลิตไอน้ำยิ่งขวด

- เพื่อเพิ่มอุณหภูมิไอน้ำอิ่มตัวที่ 100 องศาเซลเซียส ขึ้นเป็น 105 องศา-เซลเซียส
- ดังนั้นพลังงานความร้อนที่ใช้เท่ากับ 9,928 กิโลจูลล์

1.1.1.7 พลังงานความร้อนตลอดกระบวนการอบแห้ง (ช่วงอบแห้งที่ 1-5)

- พลังงานความร้อนทั้งหมดที่ต้องการในกระบวนการอบช่วงที่ 1-5 เท่ากับ 5,629,241 กิโลจูลล์

1.2 ความต้องการพลังงานอบแห้งในช่วงการอบที่ 6-8

- เวลาอบแห้ง 30 ชั่วโมง
- ความชื้นไม้เฉลี่ยลดลงจาก 31% จนถึง 13.5% กำจัดน้ำในไม้ออกไปได้ 599 กิโลกรัม
- เวลาอบแห้งด้วยไอน้ำที่ 100°C เท่ากับ 7 ชั่วโมง, เวลาอบแห้งด้วยลมร้อน 60°C เท่ากับ 18 ชั่วโมง และเวลาอบแห้งด้วยลมร้อน 75°C เท่ากับ 18 ชั่วโมง

1.2.1 พลังงานรวมในการกำจัดน้ำออกจากไม้ยาง

- ความชื้นเฉลี่ยภายในไม้ลดลงจาก 31% จนถึง 13.5% ซึ่งสามารถระเหยน้ำออกไปได้ 599 กิโลกรัม
- พลังงานความร้อนแห่งของการกลาดเป็นไอล์ฟท่ากับ 2,257 กิโลจูลล์ต่อ กิโลกรัม
- ใช้สูตรคำนวนหาค่าความร้อนดังนี้

$$Q = m \times L$$

- ดังนั้นพลังงานความร้อนที่ใช้เท่ากับ 1,353,725 กิโลจูลล์

1.2.2 พลังงานที่ต้องการในช่วงการอบแห้งที่ 6

1.2.2.1 พลังงานรวมในการกำจัดน้ำออกจากไม้ยาง

- ความชื้นเฉลี่ยภายในไม้ลดลงจาก 31% จนถึง 27 % ซึ่งสามารถระเหยน้ำออกไปได้ 599 กิโลกรัม
- ใช้สูตรคำนวนหาค่าความร้อนดังนี้

$$Q = m \times L$$

- ดังนั้นพลังงานความร้อนที่ใช้เท่ากับ 309,209 กิโลจูลล์

1.2.2.2 พลังงานความร้อนจากไอน้ำอิ่มตัว

- อัตราการไหลดเชิงมวลเท่ากับ 92.1 กิโลกรัมต่อชั่วโมง

- เวลาอบแห้งด้วยไอน้ำเท่ากับ 27 ชั่วโมง
- ความตันของหม้อต้มน้ำ 4 บาร์ มีค่าเอนทัลปี 2,738 กิโลกรัมต่อ กิโลกรัม
- ใช้สูตรคำนวณหาค่าความร้อนดังนี้

$$Q = m \times h$$

- ดังนั้นพลังงานความร้อนที่ใช้เท่ากับ 151,335 กิโลจูลล์

1.2.2.3 ความต้องการพลังงานความร้อนช่วงอบแห้งด้วยลมร้อน

- ใช้สูตรคำนวณหาค่าความร้อนดังนี้

$$Q = m \times C_p \times \Delta T$$

- ดังนั้นพลังงานความร้อนที่ต้องการเท่ากับ 157,874 กิโลจูลล์ ต่อ 5 ชั่วโมง

1.2.3 พลังงานที่ต้องการในช่วงการอบแห้งที่ 7

- อบด้วยลมร้อน 18 ชั่วโมง สามารถกำจัดน้ำออกไปได้ 377.21 กิโลกรัม
- ใช้สูตรคำนวณหาค่าความร้อนดังนี้

$$Q = m \times L$$

- ดังนั้นพลังงานความร้อนที่ใช้เท่ากับ 851,362 กิโลจูลล์

1.2.4 พลังงานที่ต้องการในช่วงการอบแห้งที่ 8

- ใช้ไอน้ำอิ่มตัวอบแห้งเป็นเวลา 6 ชั่วโมง สามารถกำจัดน้ำออกไปได้ 85.5 กิโลกรัม
- ใช้สูตรคำนวณหาค่าความร้อนดังนี้

$$Q = m \times L$$

- ดังนั้นพลังงานความร้อนที่ใช้เท่ากับ 193,154 กิโลจูลล์

1.3 ความต้องการพลังงานความร้อนอบแห้งทั้งกระบวนการ

ความต้องการพลังงานความร้อนในกระบวนการอบแห้งด้วยวิธีแบบทั่วไปเพื่ออบแห้งไม้ 144 ลูกบาศก์ฟุต ที่ความชื้นเริ่มต้น 85% จนกระทั่งไม่มีความชื้น 13.5% มีค่าเท่ากับ 6,982,966 กิโลจูลล์

2. ความต้องการใช้พลังงานในกระบวนการอบแห้งแบบทั่วไป (Conventional drying)

- เวลาอบแห้งไม้ยาง (กว้าง 3 นิ้ว × หนา 1 นิ้ว × ยาว 1 เมตร) เท่ากับ 7 วัน
- อุณหภูมิเฉลี่ยอบแห้งไม้ยางเท่ากับ 75 องศาเซลเซียส
- ปริมาณไม้ยางสำหรับอบแห้งมีขนาด 144 ลูกบาศก์ฟุต หรือน้ำหนักประมาณ 6,456 กิโลกรัม
- การอบแห้งไม้ยางที่ความชื้นเริ่มต้น 85% อบเป็นเวลา 7 วันจนกระทั่งความชื้นสุดท้ายของไม้ยางได้ 13.5%

2.1 พลังงานความร้อนที่ให้แก่อากาศภายในห้องอบช่วงเริ่มกระบวนการอบแห้ง

- เพื่อเพิ่มอุณหภูมิของอากาศที่มีมวล 52 กิโลกรัม จาก 25 องศาเซลเซียส เป็น 75 องศาเซลเซียส
- ใช้สูตรคำนวณหาค่าความร้อนดังนี้

$$Q = m \times Cp \times \Delta T$$

- ดังนั้นพลังงานความร้อนที่ใช้เท่ากับ 2,600 กิโลจูลล์

2.2 พลังงานความร้อนที่ให้แก่ไม้ยางภายในห้องอบตอนเริ่มกระบวนการอบแห้ง

- เพื่อเพิ่มอุณหภูมิของไม้ยางที่มีมวล 3,423 กิโลกรัม จาก 25 องศาเซลเซียส เป็น 75 องศาเซลเซียส
- ใช้สูตรคำนวณหาค่าความร้อนดังนี้

$$Q = m \times Cp \times \Delta T$$

- ดังนั้นพลังงานความร้อนที่ใช้เท่ากับ 321,762 กิโลจูลล์

2.3 พลังงานความร้อนที่ให้แก่น้ำภายในไม้ยางตอนเริ่มกระบวนการอบแห้ง

- #### 2.3.1 เพื่อเพิ่มอุณหภูมิของน้ำที่มีมวล 460.4 กิโลกรัม จาก 25 องศาเซลเซียส เป็น 75 องศาเซลเซียส
- ใช้สูตรคำนวณหาค่าความร้อนดังนี้

$$Q = m \times Cp \times \Delta T$$

- ดังนั้นพลังงานความร้อนที่ใช้เท่ากับ 86,601 กิโลจูลล์

2.3.2 เพื่อเพิ่มอุณหภูมิของน้ำที่มีมวล 2,445.68 กิโลกรัม จาก 25 องศาเซลเซียส เป็น 100 องศาเซลเซียส

- ใช้สูตรคำนวณหาค่าความร้อนดังนี้

$$Q = m \times C_p \times \Delta T$$

- ดังนั้นพลังงานความร้อนที่ใช้เท่ากับ 766,720 กิโลจูลล์

2.4 พลังงานความร้อนที่ให้แก่น้ำภายในไม้ขางเพื่อเปลี่ยนสถานะ

- มวลของน้ำที่เกิดการระเหยไปเท่ากับ 2445.68 กิโลกรัม
- ใช้สูตรคำนวณหาค่าความร้อนดังนี้

$$Q = m \times L$$

- ดังนั้นพลังงานความร้อนที่ใช้เท่ากับ 5,519,899.8 กิโลจูลล์

2.5 ปริมาณพลังงานความร้อนที่ต้องการตลอดกระบวนการอบแห้ง

ความต้องการพลังงานความร้อนในกระบวนการอบแห้งด้วยวิธีแบบทั่วไปเพื่ออบแห้งไม้ 144 ลูกบาศก์ฟุต ที่ความชื้นเริ่มต้น 85% จนกระทั่งไม่มีความชื้น 13.5% มีค่าเท่ากับ 6,697,583 กิโลจูลล์

ช-2 การวิเคราะห์ต้นทุนการอบแห้งไม้ย่างในระดับอุตสาหกรรม

1. การวิเคราะห์ต้นทุนการอบแห้งไม้ย่างด้วยไอน้ำยิ่งวดกับลมร้อนในระดับอุตสาหกรรม

ในกระบวนการการอบแห้งไม้ย่างใช้ไม้ย่างขนาด 144 ลูกบาศก์ฟุต ต่อการอบหนึ่งครั้ง ซึ่งการผลิตไม้ย่างแปรรูปจะเริ่มจากการใช้เลือยแปรรูปไม้ให้มีขนาดตามต้องการ แล้วจึงจัดวางไม้เป็นกอง กองละ 18 ลูกบาศก์ฟุต รวม 8 กอง เพื่อนำไปอบแห้งต่อไป สามารถอบได้ 8 ครั้งต่อเดือน รายการต้นทุนค่าใช้จ่ายดังต่อไปนี้

- ไม้ย่างสดแปรรูป จำนวน 144 ลูกบาศก์ฟุต จะผลิตมาจากไม้ย่างที่รับซื้อปริมาณ 320 ลูกบาศก์ฟุต (แปรรูปได้ 45%) คิดเป็นมูลค่าได้ 28,800 บาท
- ค่าน้ำยา rakyma เนื้อไม้ 650 บาท
- ค่าจ้างพนักงาน ใช้พนักงาน 2 คน คิดเป็นเงินมูลค่า 12,000 บาทต่อเดือน ถ้าคิดเป็นต่อการอบ 1 ครั้ง ได้ 1,500 บาทต่อครั้ง
- ค่าใบเลือยสำหรับแปรรูปไม้รากา 4,000 บาทต่อไป จะเปลี่ยนทุก 6 เดือน ดังนั้นค่าใช้จ่ายเฉลี่ยเท่ากับ 83 บาทต่อ 1 ครั้ง
- ค่าไฟฟ้า จากการใช้เลือยขนาด 2 แรงม้า ใช้งานครั้งละ 8 ชั่วโมง เพื่อแปรรูปไม้ย่าง 144 ลูกบาศก์ฟุต เท่ากับ 36 บาท
- ปริมาณการใช้น้ำเท่ากับ 4.25 ลูกบาศก์เมตร เมื่อร้าน้ำดาลอยู่ที่ 8.5 บาทต่อลูกบาศก์เมตร ดังนั้นค่าน้ำดาลเท่ากับ 37 บาท
- ดังนั้นการอบแห้งไม้จะมีค่าใช้จ่าย 31,106 บาทต่อครั้ง

ส่วนของรายได้ที่ได้รับจากเศษไม้ฟืน ในขณะที่ไม้ฟืนจากการนำมาต้มน้ำนั้นจะนำมายากราชไม้ที่ได้จากการแปรรูปไม้ย่างแล้ว ซึ่งเศษไม้มีมูลค่าต่ำกว่า 7,944 กิโลกรัม การอบหนึ่งครั้งใช้ไม้ฟืนประมาณ 1,800 กิโลกรัม ไม้ฟืนที่เหลืออีก 6,144 กิโลกรัม สามารถนำไปขายได้ราคายากราชไม้ 0.6 บาท ต่อ กิโลกรัม ดังนั้นสามารถขายได้ 3,686 บาทต่อครั้ง

ในขณะที่ราคายากราชไม้แปรรูปอบแห้งแล้วมีราคายากราชไม้แน่นอน ขึ้นอยู่กับกลไกการตลาดในที่นี่กำหนดราคาอยู่ที่ 330 บาทต่อลูกบาศก์ฟุต ดังนั้นรายได้จากการจำหน่ายไม้เท่ากับ 47,520 บาท ผลกำไรสุทธิจากการอบแห้งเท่ากับ 20,100 บาท ต่อครั้ง ในหนึ่งปีสามารถอบแห้งได้ประมาณ 90 ครั้ง ดังนั้นผลกำไรจากการอบแห้งเท่ากับ 1,809,000 บาทต่อปี

อุปกรณ์ที่ใช้ในการอบแห้งไม้ย่างเมื่อครบรอบปีจะต้องมีการบำรุงรักษาอุปกรณ์ต่างๆ โดยอุปกรณ์หลักๆ ที่ต้องบำรุงรักษามีมูลค่าดังนี้

- หม้อต้มน้ำ มูลค่า 10,000 บาท
- ท่อลำเลียงไอน้ำ มูลค่า 5,000 บาท

- ค่าสีทากันสนิมห้องอบไม้ มูลค่า 4,000 บาท
- ผลกำไรจากการอบแห้งเท่ากับ 1,809,000 บาทต่อปี เมื่อหักค่าบำรุงรักษาอุปกรณ์หลักที่ใช้ในกระบวนการการอบแห้ง จะมีผลกำไรสุทธิ 1,790,000 บาท ต่อปี

2. การวิเคราะห์ต้นทุนการอบแห้งไม้ย่างด้วยวิธีแบบทั่วไป (Conventional drying)

ในกระบวนการการอบแห้งไม้ย่างใช้ไม้ย่างขนาด 144 ลูกบาศก์ฟุตต่อการอบหนึ่งครั้ง ซึ่งการผลิตไม้ย่างแปรรูปจะเริ่มจากการใช้เลือยแปรรูปไม้ให้มีขนาดตามต้องการ แล้วจึงขัดWat ไม้เป็นกองกองละ 18 ลูกบาศก์ฟุต รวม 8 กอง เพื่อนำไปอบแห้งต่อไป สามารถอบได้ 4 ครั้งต่อเดือน รายการต้นทุนค่าใช้จ่ายดังต่อไปนี้

- ไม้ย่างสดแปรรูป จำนวน 144 ลูกบาศก์ฟุต จะผลิตมาจากไม้ย่างที่รับซื้อปริมาณ 320 ลูกบาศก์ฟุต (แปรรูปได้ 45%) คิดเป็นมูลค่าได้ 28,800 บาท
- ค่าน้ำยา rakyma เนื้อไม้ 650 บาท
- ค่าจ้างพนักงาน ใช้พนักงาน 2 คน คิดเป็นเงินมูลค่า 12,000 บาทต่อเดือน ถ้าคิดเป็นต่อการอบ 1 ครั้ง ได้ 3,000 บาทต่อครั้ง
- ค่าใบเลือยสำหรับแปรรูปไม้ราคา 4,000 บาทต่อไป จะเปลี่ยนทุก 12 เดือน ดังนั้นค่าใช้จ่ายเฉลี่ยเท่ากับ 83 บาทต่อ 1 ครั้ง
- ค่าไฟฟ้า จากการใช้เลือยขนาด 2 แรงม้า ใช้งานครั้งละ 8 ชั่วโมง เพื่อแปรรูปไม้ย่าง 144 ลูกบาศก์ฟุต เท่ากับ 36 บาท
- ปริมาณการใช้น้ำเท่ากับ 4.08 ลูกบาศก์เมตร เมื่อร้าน้ำดาลอยู่ที่ 8.5 บาทต่อลูกบาศก์เมตร ดังนั้นค่าน้ำดาลเท่ากับ 34.7 บาท
- ดังนั้นการอบแห้งไม้จะมีค่าใช้จ่าย 32,604 บาท ต่อครั้ง

ส่วนของรายได้ที่ได้รับจากเศษไม้ฟืน ในขณะที่ไม้ฟืนจากการนำมาต้มน้ำนั้นจะนำมายากราชไม้ที่ได้จากการแปรรูปไม้ย่างเหลือ ซึ่งเศษไม้มีมูลค่าเพียงพอต่อการใช้งาน (7,944 กิโลกรัม) การอบหนึ่งครั้งใช้ไม้ฟืนประมาณ 1,695 กิโลกรัม ไม้ฟืนที่เหลืออีก 6,249 กิโลกรัม สามารถนำไปขายได้ราคายากราชไม้ 0.6 บาท ต่อ กิโลกรัม ดังนั้นสามารถขายได้ 3,750 บาทต่อครั้ง

ในขณะที่ราคายากราชไม้แปรรูปอบแห้งแล้วมีราคาน้ำที่ไม่แน่นอน ขึ้นอยู่กับกลไกการตลาด ในที่นี้กำหนดราคายากราชไม้ 330 บาทต่อลูกบาศก์ฟุต ดังนั้นรายได้จากการจำหน่ายไม้เท่ากับ 47,520 บาท ผลกำไรสุทธิจากการอบแห้งเท่ากับ 18,666 บาท ต่อครั้ง ในหนึ่งปีสามารถอบแห้งได้ประมาณ 45 ครั้ง ดังนั้นผลกำไรจากการอบแห้งเท่ากับ 839,970 บาท ต่อปี

อุปกรณ์ที่ใช้ในการอบแห้งไม้ขางเมื่อครบรอบปีจะต้องมีการบำรุงรักษาอุปกรณ์ต่างๆ โดยอุปกรณ์หลักๆ ที่ต้องบำรุงรักษามีมูลค่าดังนี้

- หม้อต้มน้ำ มูลค่า 10,000 บาท
- ท่อลำเลียงไอน้ำ มูลค่า 5,000 บาท
- ค่าสีทา กันสนิมห้องอบไม้ มูลค่า 4,000 บาท

ผลกำไรจากการอบแห้งเท่ากับ 839,970 บาทต่อปี เมื่อหักค่าบำรุงรักษาอุปกรณ์หลักที่ใช้ในกระบวนการการอบแห้ง จะมีผลกำไรสุทธิ 820,970 บาท ต่อปี

ช-3 มูลค่าปัจจุบันสุทธิ (Net Present Value หรือ NPV)

วิธีมูลค่าปัจจุบันสุทธิ เป็นการหา มูลค่าปัจจุบันของกระแสเงินสดสุทธิของโครงการลงทุนในแต่ละปี ซึ่งเท่ากับ มูลค่าปัจจุบันของกระแสเงินสดเข้า (cash inflows) หักด้วย มูลค่าปัจจุบันของกระแสเงินสดออก (cash outflows) โดยใช้ต้นทุนทัวเฉลี่ยถ่วงน้ำหนักของเงินทุนของโครงการ เป็นอัตราคิดลดเมื่อร่วมกระแสเงินสดที่คิดมูลค่าปัจจุบันแล้ว ผลลัพธ์ที่ได้คือ มูลค่าปัจจุบันสุทธิ มูลค่าปัจจุบันสุทธิสามารถคำนวณหาได้จากสมการดังนี้

$$NPV = \sum_{t=0}^n \frac{CF_t}{(1+r)^t}$$

$$NPV = CF_o + \frac{CF_1}{(1+r)^1} + \frac{CF_2}{(1+r)^2} + \dots + \frac{CF_n}{(1+r)^n}$$

โดยที่

$$NPV = \text{มูลค่าปัจจุบันสุทธิ}$$

$$CF_o = \text{มูลค่าการลงทุนเริ่มต้นโครงการ}$$

$$CF_t = \text{กระแสเงินสดที่คาดหวัง ณ ช่วงเวลา } t$$

$$n = \text{ช่วงอายุของโครงการลงทุน}$$

$$r = \text{อัตราคิดลด หรือ ต้นทุนทัวเฉลี่ยของเงินทุน}$$

1. การวิเคราะห์มูลค่าปัจจุบันสุทธิของโครงการการอบแห้งไม้ยางด้วยไอน้ำยิงขวดกับลมร้อน

$$NPV = \sum_{t=0}^n \frac{CF_t}{(1+r)^t}$$

$CF_0 = 320,481$ บาท

$CF_t = 1,790,000$ บาท

$n = 1$ ปี

$r = 12.5\%$ ต่อปี (อัตราดอกเบี้ยเงินกู้เพื่อการลงทุนขนาดเล็กถึงปานกลาง
ของธนาคารกรุงเทพ ในเดือนมีนาคม พ.ศ.2550)

ดังนั้น

$$\begin{aligned} NPV &= -320,481 + 1,790,000/(1+0.125)^1 \\ &= 1,270,630 \text{ บาท} \end{aligned}$$

2. การวิเคราะห์มูลค่าปัจจุบันสุทธิของโครงการการอบแห้งไม้แบบทั่วไป (Conventional drying)

$$NPV = \sum_{t=0}^n \frac{CF_t}{(1+r)^t}$$

$CF_0 = 275,137$ บาท

$CF_t = 820,970$ บาท

$n = 1$ ปี

$r = 12.5\%$ ต่อปี (อัตราดอกเบี้ยเงินกู้เพื่อการลงทุนขนาดเล็กถึงปานกลาง
ของธนาคารกรุงเทพ ในเดือนมีนาคม พ.ศ.2550)

ดังนั้น

$$\begin{aligned} NPV &= -275,137 + 820,970/(1+0.125)^1 \\ &= 454,614 \text{ บาท} \end{aligned}$$

ช-4 การวิเคราะห์อัตราผลตอบแทนภายในของการลงทุน (Internal Rate of Return หรือ IRR)

เครื่องมือทางการเงินที่สำคัญอีกอันหนึ่งในการทำงานทุน คือ การคำนวณหาค่าอัตราผลตอบแทนภายใน (internal rate of return หรือ IRR) ซึ่งตามวิธี IRR นั้น เราจะคำนวณหาค่าของอัตราผลตอบแทนที่ได้รับอย่างแท้จริงจากโครงการลงทุนหนึ่งๆ และอัตราผลตอบแทนที่แท้จริงนี้คือ อัตราผลตอบแทนภายใน นั่นเอง

อัตราผลตอบแทนภายในของการลงทุนหนึ่งๆ นั้นคือ อัตราผลตอบแทนที่ทำให้ค่า NPV ของโครงการลงทุนนั้นมีค่าเท่ากับศูนย์ หรือกล่าวอีกนัยหนึ่งก็คือ การคำนวณหาค่าอัตราผลตอบแทนภายใน ของการลงทุนคืออัตราผลตอบแทน ที่ทำให้เงินที่ลงทุนไป มีค่าเท่ากับเงินที่ได้รับกลับคืน เมื่อพิจารณาด้วยมูลค่าของเงินตามเวลา (time value of money) ซึ่งอัตราผลตอบแทนภายในนี้จัดว่า เป็น อัตราคิดลด (discount rate) ที่ใช้คำนวณมูลค่าของเงินตราเวลา เช่น เดียวกับ อัตราดอกเบี้ย และ ต้นทุนกู้เงินลីส์ก่อตัวหนักของเงินทุน (WACC) ดังนั้น ในบางครั้งอาจเรียก IRR ว่า ผลตอบแทนจากการคิดลดกระแสเงินสด (discounted cash flow return)

จากที่ได้กล่าวไปแล้วว่า การคำนวณหาค่าอัตราผลตอบแทนภายใน เป็นอัตราผลตอบแทนจากการลงทุน และเป็นอัตราคิดลดที่ทำให้ NPV มูลค่าปัจจุบันสุทธิ (NPV) ของโครงการมีค่าเท่ากับศูนย์ ความสัมพันธ์ระหว่างกระแสเงินสดและอัตราผลตอบแทนภายใน จึงสามารถแสดงได้ดังสมการ ต่อไปนี้

$$NPV = 0 \quad \sum_{t=0}^n \frac{CF_t}{(1 + IRR)^t}$$

IRR = อัตราผลตอบแทนภายใน

NPV = มูลค่าปัจจุบันสุทธิ

CF_t = กระแสเงินสดที่คาดหวัง ณ ช่วงเวลา t

n = ช่วงอายุของโครงการลงทุน

r = อัตราคิดลด หรือ ต้นทุนของเงินทุน

1. การวิเคราะห์อัตราผลตอบแทนภายในของการลงทุนของโครงการอบแห้งไม้ย่างด้วยไอน้ำ
ขึ้ง bard กับลมร้อน

$$NPV = 0 = \sum_{t=0}^n \frac{CF_t}{(1 + IRR)^t}$$

ดังนี้

เมื่อกำหนดค่า $r = 458\%$

$$\begin{aligned} NPV &= -320,481 + 1,790,000/(1+4.58)^1 \\ &= 307.53 \text{ บาท} \end{aligned}$$

เมื่อกำหนดค่า $r = 459\%$

$$\begin{aligned} NPV &= -320,481 + 1,790,000/(1+4.59)^1 \\ &= -266.3 \text{ บาท} \end{aligned}$$

ดังนั้นค่าที่ทำให้ $NPV = 0$ คือ 458.54

\therefore สรุปว่า $IRR = 458.54$

2. การวิเคราะห์อัตราผลตอบแทนภายในของการลงทุนของโครงการอบแห้งไม้ย่างด้วยวิธี
ทั่วไป (Conventional drying)

$$NPV = 0 = \sum_{t=0}^n \frac{CF_t}{(1 + IRR)^t}$$

ดังนี้

เมื่อกำหนดค่า $r = 198\%$

$$\begin{aligned} NPV &= -275,137 + 820,970/(1+ 1.98)^1 \\ &= 356.3 \text{ บาท} \end{aligned}$$

เมื่อกำหนดค่า $r = 199\%$

$$NPV = -275,137 + 820,970/(1+ 1.99)^1$$

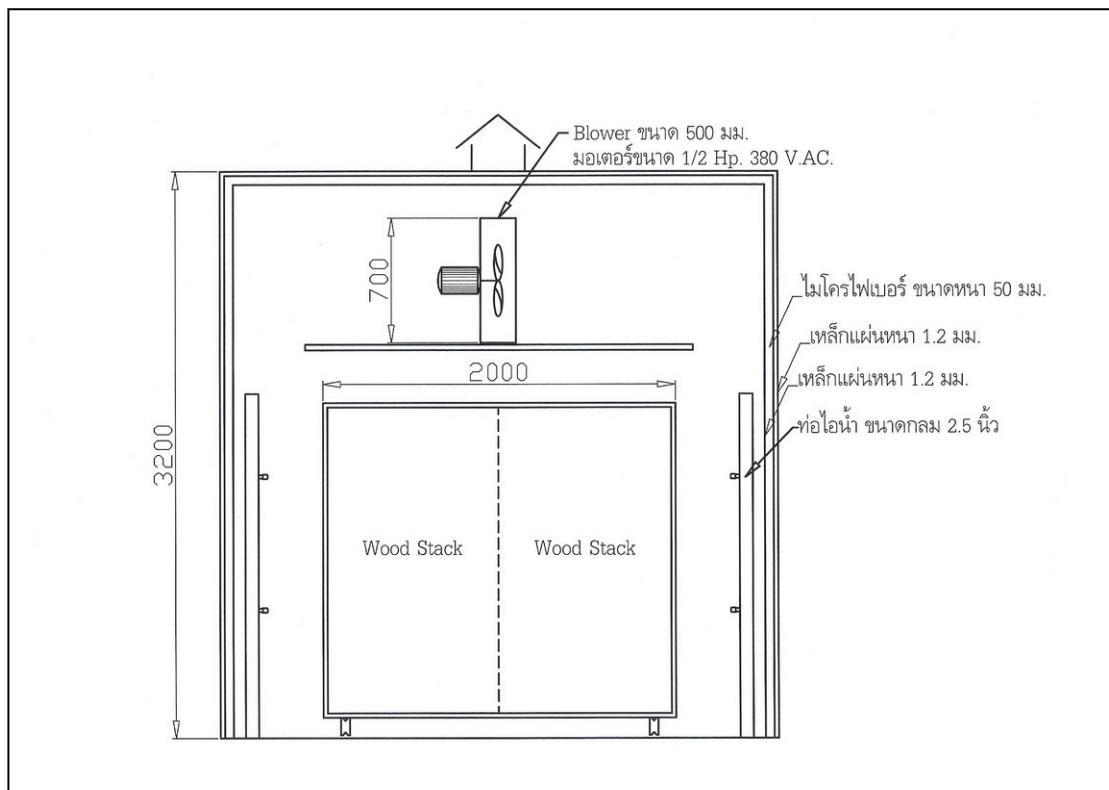
$$= -565.1 \text{ บาท}$$

ดังนั้นค่าที่ทำให้ $NPV = 0$ คือ 198.39

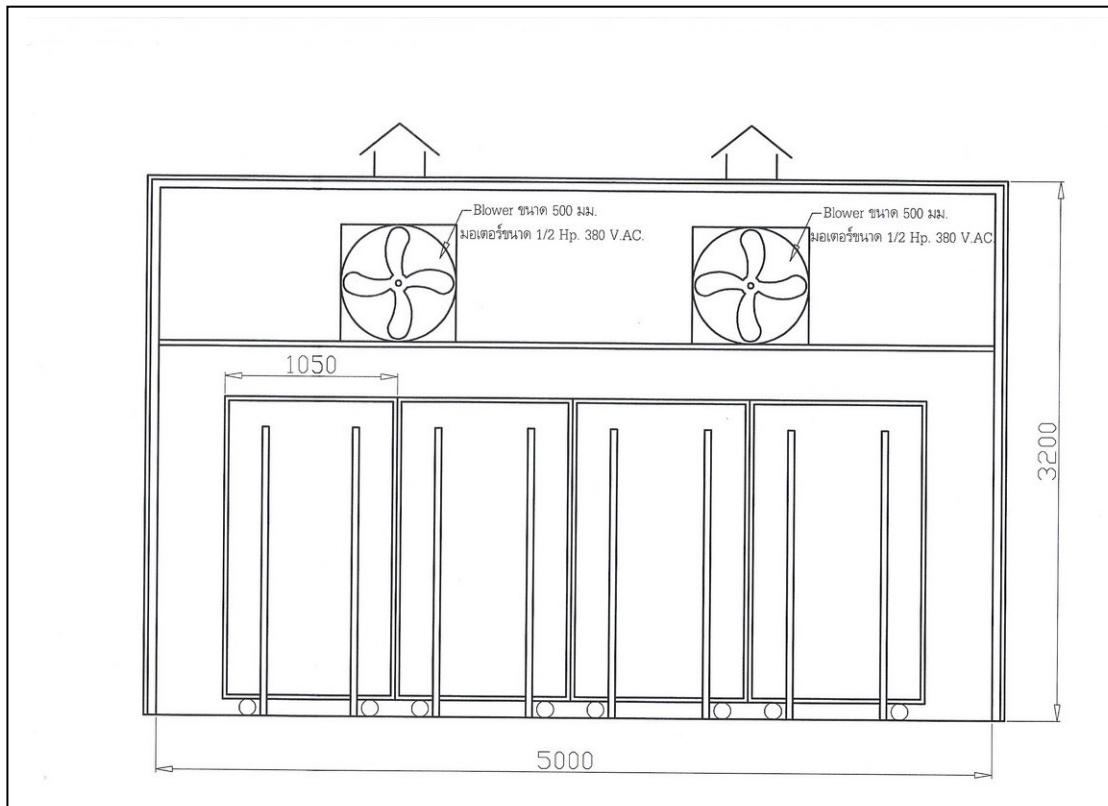
$$\therefore \text{สรุปว่า } IRR = 198.39$$

ภาคผนวก ณ

แบบห้องอบแห้งไม้ย่างในระดับอุตสาหกรรม



ภาพประกอบที่ ณ-1 ภาพด้านหน้าของห้องอบแห้งไม้ย่างในระดับอุตสาหกรรม (หน่วยเป็น
มิลลิเมตร)



ภาพประกอบที่ ณ-2 ภาพด้านข้างของห้องอบแห้งไม้ย่างในระดับอุตสาหกรรม (หน่วยเป็น
มิลลิเมตร)