

แบบจำลองคณิตศาสตร์เครื่องอบแห้งพลังงานแสงอาทิตย์
ที่มีการไหหลีกอากาศแบบบังคับ : กรณีศึกษาการอบแห้งปลา尼ล
A mathematical model of solar dryer by forced convection
: A case study of *tilapia nilotica* drying

ธนกร หอมจำปา* และ อร่าไพศาลกิตติ์ ทีบุญญา

ภาควิชาวิศวกรรมเครื่องกล คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยอุบลราชธานี
สำนักวิชาการและบริการ จังหวัดอุบลราชธานี 34190 โทร 0-4535-3309 โทรสาร 0-4535-3308
E-mail:tanagorn_hom@hotmail.com

บทคัดย่อ

งานวิจัยนี้ได้พัฒนาแบบจำลองคณิตศาสตร์การอบแห้งปลา尼ลด้วยเครื่องอบแห้งพลังงานแสงอาทิตย์ที่มีการไหหลีกอากาศแบบบังคับและตรวจสอบความถูกต้องโดยเปรียบเทียบกับผลการทดลอง นอกจากนั้นยังได้ศึกษาผลของสัดส่วนการนำอากาศกลับมาใช้ต่อระยะเวลาการอบแห้ง อัตราการอบแห้ง และอัตราการสินเปลี่ยนพลังงาน จำเพาะ ผลจากการศึกษาพบว่า แบบจำลองคณิตศาสตร์ที่พัฒนาขึ้นสามารถทำนายค่าต่างๆ ได้ใกล้เคียงกับผลการทดลอง นอกจากนั้นยังพบว่า เมื่อเพิ่มสัดส่วนการนำอากาศกลับมาใช้ใหม่ จะทำให้ระยะเวลาในการอบแห้งลดลง อัตราการอบแห้งเพิ่มขึ้น และอัตราการสินเปลี่ยนพลังงานจำเพาะลดลง

คำสำคัญ: การอบแห้ง, เครื่องอบแห้งพลังงานแสงอาทิตย์, แบบจำลองคณิตศาสตร์

Abstract

A mathematical model of *tilapia nilotica* drying using solar dryer by force convection was developed and validated experimentally in this work. Consequently, the effect of recycle air ratio on drying time, drying rate and specific energy consumption was investigated. The study results showed that the simulation results are in reasonable agreement with the experimental results. Additionally, it was found that increment of recycle air ratio causes decrement of drying time, increment of drying rate and increment of specific energy consumption.

Keywords: Drying, Solar dryer, Mathematical model

1. บทนำ

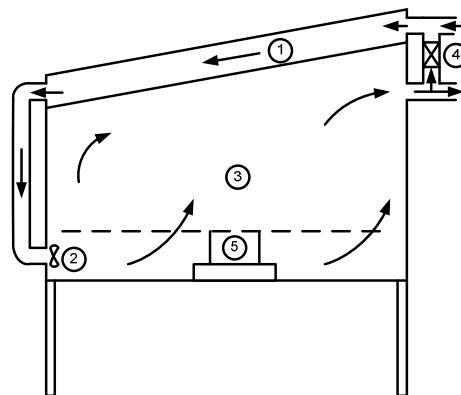
ตั้งแต่อดีตการแปรรูปผลิตภัณฑ์ทางการเกษตร โดยการตากแดดยังเป็นที่นิยม เนื่องจากการตากแดด เป็นวิธีที่เสียค่าใช้จ่ายน้อยที่สุด และอาจทำให้คุณภาพของผลิตภัณฑ์ตรงตามความต้องการของผู้บริโภค อย่างไรก็ตามวิธีตากตามธรรมชาติของเกษตรกร ประสบปัญหาในเรื่องของแสงแดดไม่สม่ำเสมอ ทำให้ต้องใช้เวลานาน ส่งผลให้การผลิตช้าและมีคุณภาพต่ำ ซึ่งปัจจุบันได้มีการพัฒนาเครื่องอบแห้งพลังงานแสงอาทิตย์ขึ้นมาหลายรูปแบบที่อาศัยแหล่งพลังงานความร้อนจากแหล่งอื่นเพิ่มเติม โดยนักวิจัยหลายท่าน เช่น ณัฐวุฒิ และคณะ[1] ได้พัฒนาระบบอบแห้งผลไม้โดยใช้พลังงานความร้อนจากขดลวดและใช้พลังงานแสงอาทิตย์เป็นพลังงานเสริม จากการศึกษาพบว่า ครอบคลุมที่ 60°C อัตราการไหอากาศจำเพาะของอากาศประมาณ $10.5 \text{ kg}_{\text{dry air}}/\text{h} \cdot \text{kg}_{\text{dry solid}}$ และสัดส่วนการนำอากาศกลับมาใช้ใหม่ 90-95% Sarsavadia [2] พัฒนาเครื่องอบแห้งโดยใช้พลังงานความร้อนจากขดลวดและใช้พลังงานแสงอาทิตย์ สำหรับห้องอบแห้ง แผ่น ผลที่ได้จากการทดลองพบว่า ความสิ้นเปลืองพลังงานสำหรับการอบแห้งห้องอบแห้งเพิ่มขึ้นเมื่อเพิ่มอัตราการไหของอากาศและลดลงเมื่อเพิ่มอุณหภูมิของอากาศ ในงานวิจัยที่ได้กล่าวมานี้ห้องตันน้ำช่วยให้เกษตรกรได้ผลิตภัณฑ์ที่ดี ลดเวลาในการอบแห้ง แต่ส่งผลให้ตันทุนการผลิตสูงเนื่องจากราคางานจากแหล่งอื่นมีราคาต้นทุนสูง ดังนั้นในงานวิจัยนี้จึงมีวัตถุประสงค์เพื่อพัฒนาเครื่องอบแห้งให้มีเงื่อนไขการทำงานที่เหมาะสม โดยพัฒนาแบบจำลองคณิตศาสตร์ การอบแห้งปานิลด้วยเครื่องอบแห้งพลังงานแสงอาทิตย์ที่มีการไหอากาศแบบบังคับและมีการนำอากาศกลับมาใช้ใหม่ เพื่อเป็นการส่งเสริมการใช้พลังงานแสงอาทิตย์อย่างมีประสิทธิภาพ

2. อุปกรณ์และวิธีการทดลอง

2.1 ชุดทดลอง

เครื่องอบแห้งพลังงานแสงอาทิตย์ไหอากาศแบบบังคับมีลักษณะการทำงานแสดงดังรูปที่ 1

ซึ่งมีส่วนประกอบ คือ แผงเก็บรังสีแบบแผ่นเรียบขนาดพื้นที่ 0.61 ตารางเมตร ปิดทับด้วยกระจกใสหนึ่งชั้นหนา 3 มิลลิเมตร แผ่นดูดกลืนรังสีอาทิตย์ใช้แผ่นไม้อัดทาสีดำด้านติดตั้งทำมุ่งเอียง 14 องศากับแนวระดับ ตู้อบแห้งลักษณะทรงสี่เหลี่ยมคงหมู่ ด้านหลังมีประตูเปิด-ปิด สำหรับนำผลิตภัณฑ์อบแห้งเข้า-ออก ใช้พัดลมแบบแนวแกนเพื่อใช้ขับอากาศให้เกิดการหมุนเวียน โดยมีวาล์ฟເสือที่สามารถปรับสัดส่วนการนำอากาศกลับมาใช้ใหม่



รูปที่ 1 ชุดทดลองประกอบด้วย 1) แผงเก็บรังสีแบบแผ่นเรียบ 2) พัดลม 3) ห้องอบแห้ง 4) แดมเปอร์ 5) โอลดเชลล์

หลักการทำงานของเครื่องอบแห้งพลังงานแสงอาทิตย์ คือ อากาศจากవัดล้อมภายนอกจะผสมกับอากาศที่นำกลับมาใช้ใหม่ จากนั้นอากาศผสมจะไหเข้าสู่แผงเก็บรังสี หลังจากนั้นพัดลมจะดูดอากาศร้อนไหกลับผ่านผลิตภัณฑ์ในห้องอบแห้ง โดยภายในห้องอบแห้งจะเกิดการถ่ายเทความร้อนและมวลพร้อม ๆ กัน ระหว่างผลิตภัณฑ์กับอากาศ ซึ่งทำให้อากาศมีอุณหภูมิลดลงในขณะที่ความชื้นสัมพัทธ์เพิ่มขึ้น หลังจากนั้นอากาศร้อนบางส่วนจะนำกลับมาใช้ใหม่ และบางส่วนปล่อยสู่ภายนอก

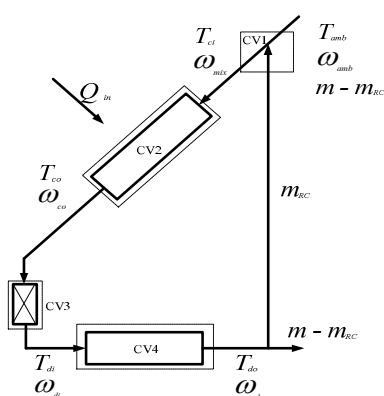
2.2 วิธีการทดลอง

ผลิตภัณฑ์ที่ใช้อบแห้งในงานวิจัยนี้คือ ปานิลโดยคำแนะนำส่วนที่เป็นหัวและก้างออกแล้วเอาส่วนที่เป็นเนื้อมาหันด้วยเครื่องหั่นตามความยาวของตัวปลา ให้ได้ขนาด $1.0 \times 15 \times 1.0$ เซนติเมตร (กว้าง x ยาว x สูง) ประมาณ 1 กิโลกรัม นำมาวางเรียงบนถาด

อบแห้งโดยไม่ให้ช้อนทับกัน และทำการอบภายใต้ เงื่อนไขความเร็วทางเข้าແงกเก็บรังสีอาทิตย์ 3 เมตร ต่อวินาที พลังงานตกกระหบ 400 และ 650 วัตต์ต่อตารางเมตร และส่วนสัดการนำอากาศกลับมาใช้ใหม่ (RC) เท่ากับ 0.4 และ 0.6 ตามลำดับ ในช่วงทำการทดลองจะบันทึกข้อมูลการเปลี่ยนแปลงน้ำหนักและ อุณหภูมิภายในผลิตภัณฑ์ พร้อมทั้งอุณหภูมิณ จุดต่างๆ ในระบบทุกๆ 5 นาที โดยใช้เครื่องบันทึกข้อมูล

2.3 แบบจำลองทางคณิตศาสตร์

แบบจำลองที่พัฒนามีสมมุติฐานที่สำคัญ คือ สมดุลทางความร้อนระหว่างผลิตภัณฑ์กับอากาศที่ใช้ในการอบแห้ง ซึ่งแบ่งจำนวนปริมาตรควบคุมออกเป็น 4 ปริมาตรควบคุมดังแสดงในรูปที่ 2 ประกอบด้วย ปริมาตรควบคุมของสภาวะอากาศผสม (CV1) ปริมาตรควบคุมของสภาวะอากาศไหผ่านແงกเก็บรังสีอาทิตย์(CV2) ปริมาตรควบคุมของสภาวะอากาศไหผ่านพัดลม(CV3) และปริมาตรควบคุมของสภาวะอากาศไหผ่านห้องอบแห้ง(CV4)



รูปที่ 2 แสดงปริมาตรควบคุมของเครื่องอบแห้ง พลังงานแสงอาทิตย์ไหเลี้ยงอากาศแบบบังคับ

2.3.1 การวิเคราะห์หาความชื้นของplainil

การคำนวณค่าความชื้นของplainilอบแห้งที่เวลา ได้ๆ ใช้สมการการแพร่ความชื้นในรูปทรงสี่เหลี่ยม[3] โดยมีรูปแบบดังนี้

$$MR(t) = \left(\frac{8}{\pi^2} \right)^3 \frac{d}{dt} \sum_{i=0}^{\infty} \sum_{j=0}^{\infty} \sum_{k=0}^{\infty} \left[\frac{1}{(2i+1)^2 + (2j+1)^2 + (2k+1)^2} \right] \exp \left[- \left(\frac{(2i+1)^2}{l_x^2} + \frac{(2j+1)^2}{l_y^2} + \frac{(2k+1)^2}{l_z^2} \right) \pi^2 D t \right] \quad (1)$$

$$\text{โดย } MR(t) = \left(\frac{M_i - M_{eq}}{M_{in} - M_{eq}} \right) \quad (2)$$

และ สัมประสิทธิ์การแพร่ความชื้น [4] มีความสัมพันธ์ดังนี้

$$D = 7.1 \times 10^{-4} \exp \left(\frac{-26.68}{RT} \right) \quad (3)$$

เมื่อ

$MR(t)$ คือ อัตราส่วนความชื้น (decimal)

M_{in} คือ ความชื้นเริ่มต้น (%d.b.)

M_{eq} คือ ความชื้นสมดุล (%d.b.)

D คือ สัมประสิทธิ์การแพร่ (m^2/h)

RH คือ ความชื้นสัมพัทธ์

ของอากาศอบแห้ง (%)

t คือ เวลาในการอบแห้ง (h)

I_x, I_y, I_z คือ ความยาวของวัสดุ
แต่ละด้าน (m)

R คือ ค่าคงที่ของแก๊ส
 $(8.3149 \times 10^{-3} \text{ kJ/mol-K})$

T คือ อุณหภูมิสมบูรณ์ของ
อากาศ (K)

จากสมการที่ (1) สามารถหาการเปลี่ยนแปลง ความชื้นในช่วงเวลาต่างๆ โดยการหาอนุพันธ์ของ สมการที่ (1) เทียบกับเวลา และแก้สมการโดยใช้วิธี Runge-Kutta order 4 จะสามารถหาความชื้นสุดท้าย ได้ดังสมการที่(4)

$$M_{f,n} = M_{i,n} + \frac{1}{6} (k_1 + 2k_2 + 2k_3 + k_4) \quad (4)$$

$$\text{โดย } K_1 = \Delta t \cdot f(t)$$

$$K_2 = \Delta t \cdot f(t + 0.5\Delta t)$$

$$K_3 = \Delta t \cdot f(t + 0.5\Delta t)$$

$$K_4 = \Delta t \cdot f(t + \Delta t)$$

เมื่อ

- M_f คือ ความชื้นสุดท้าย (%d.b.)
 M_i คือ ความชื้นเริ่มต้น (%d.b.)
 Δt คือ ช่วงเวลา (h)

2.3.2 การคำนวณสภาวะอากาศผสม(CV1)

พิจารณาปริมาตรควบคุม CV1 จากหลักการสมดุล มวลจะได้ว่า มวลของน้ำในอากาศร้อนก่อนเข้าตัวเก็บรังสีเท่ากับผลรวมของมวลของน้ำในอากาศขาเข้ากับมวลของน้ำในอากาศร้อนที่นำกลับมาใช้ ซึ่งสามารถเขียนความสัมพันธ์ได้ดังนี้

$$\omega_{mix} = RC\omega_{do} + (1 - RC)\omega_{amb} \quad (5)$$

โดย

$$RC = \frac{m_{rc}}{m_a} \quad (6)$$

เมื่อ

- ω_{mix} คือ อัตราส่วนความชื้นจำเพาะของอากาศผสม (decimal)
 ω_{do} คือ อัตราส่วนความชื้นจำเพาะของอากาศหลังการอบแห้ง (decimal)
 ω_{amb} คือ อัตราส่วนความชื้นจำเพาะของอากาศแวดล้อม (decimal)

จากหลักการสมดุลพลังงานจะได้ว่า เอนทาปีของกระแสอากาศขาเข้าเท่ากับเอนทาปีของกระแสอากาศขาออกจากปริมาตรควบคุม เมื่อไม่มีคิดการสูญเสียความร้อนระหว่างระบบและสิ่งแวดล้อม ซึ่งสามารถเขียนสมการความสัมพันธ์ได้ดังนี้

$$T_{mix} = \{(1 - RC)[C_a T_{amb} + \omega_{amb}(h_{fg} + C_v T_{amb})] + RC[C_a T_{do} + \omega_{do}(h_{fg} + C_v T_{do})] - \omega_{mix} h_{fg}\} / (C_a + \omega_{mix} C_v) \quad (7)$$

เมื่อ

- RC คือ สัดส่วนการนำอากาศกลับมาใช้ใหม่ (decimal)
 C_a คือ ค่าความร้อนจำเพาะ

ของอากาศ (kJ/kg·°C)

- C_v คือ ค่าความร้อนจำเพาะของไอน้ำ (kJ/kg·°C)
 T_{mix} คือ อุณหภูมิอากาศผสม (°C)
 T_{amb} คือ อุณหภูมิอากาศแวดล้อม (°C)
 T_{do} คือ อุณหภูมิอากาศหลังการอบแห้ง (°C)
 h_{fg} คือ ความร้อนแผงของการระเหยน้ำ (kJ/kg·H₂O)

2.3.3 การคำนวณที่สภาวะอากาศให้หล่อผ่านตัวเก็บรังสีดิวงอาทิตย์ (CV2)

พิจารณาปริมาตรควบคุม CV2 จากหลักการสมดุล มวลจะได้ว่า ความชื้นของอากาศก่อนเข้าเท่ากับความชื้นอากาศหลังผ่านตัวเก็บรังสีดิวงอาทิตย์

อัตราการไหลเชิงมวลคงที่ : $m_{ci} = m_{co}$

ความชื้นในอากาศคงที่ : $\omega_{ci} = \omega_{co} = \omega_{mix}$

จากหลักการสมดุลพลังงานจะได้ว่า พลังงานบนตัวเก็บรังสีดิวงอาทิตย์ พลังงานความร้อนที่นำมาใช้ประโยชน์ เท่ากับพลังงานความร้อนที่ใช้ในการอุ่นอากาศ ดังนั้นสามารถเขียนสมการความสัมพันธ์ได้ดังนี้

$$T_{co} = [C_a T_{mix} + \omega_{mix}(h_{fg} + C_v T_{mix}) + (Q/m_a) - \omega_{mix} h_{fg}] / (C_a + \omega_{mix} C_v) \quad (8)$$

เมื่อ

- Q คือ พลังงานความร้อน (kJ/s)
 T_{co} คือ อุณหภูมิอากาศผ่านหลังตัวเก็บรังสีดิวงอาทิตย์ (°C)
 m_a คือ อัตราการไหลของอากาศ (kg/s)

2.3.4 การคำนวณที่สภาวะอากาศให้หล่อผ่านพัดลม (CV3)

พิจารณาปริมาตรควบคุม CV3 จากหลักการอนุรักษ์มวลจะได้ว่า ความชื้นของอากาศก่อนเข้าเท่ากับความชื้นอากาศหลังผ่านพัดลม

อัตราการไหลเชิงมวลคงที่ : $m_{co} = m_{di}$

ความชื้นในอากาศคงที่ : $\omega_{co} = \omega_{di}$

เนื่องจากมีงานที่เข้า คืองานเพลาที่พัดลม W_{fan} และจากหลักสมดุลพลังงานจะได้ว่าอัตราการเปลี่ยนแปลง온ทำปีของกระแสอากาศเท่ากับกำลังงานเพลาที่ขับเคลื่อนพัดลม เมื่อไม่คิดการสูญเสียความร้อนระหว่างระบบและสิ่งแวดล้อม สามารถเขียนสมการความสัมพันธ์ได้ดังนี้

$$T_{di} = [C_a T_{co} + \omega_{mix} (h_{fg} + C_v T_{co}) + (W_{fan}/m_a) - \omega_{mix} h_{fg}] / (C_a + \omega_{mix} C_v) \quad (9)$$

$$\text{โดย } W_{fan} = \frac{m_a \Delta P}{\rho \eta_{fan}} \quad (10)$$

เมื่อ

ρ คือ ความหนาแน่นของอากาศ (kg/m^3)

ΔP คือ ความดันที่ตกลงระหว่างพัดลม
(kPa)

η_{fan} คือ ประสิทธิภาพของพัดลม (decimal)

T_{di} คือ อุณหภูมิอากาศก่อนเข้า
ห้องอบแห้ง ($^\circ\text{C}$)

W_{fan} คือ กำลังงานเพลาที่ขับเคลื่อน
พัดลม (kW)

2.3.5 การคำนวณที่สภาวะอากาศให้ผ่านห้องอบแห้ง (CV4)

พิจารณาปริมาตรควบคุม CV4 จากหลักการสมดุลมวลจะได้ว่า ความชื้นของอากาศที่เปลี่ยนแปลงไปเท่ากับน้ำที่ระเหยออกจากวัสดุที่อบแห้ง ซึ่งสามารถเขียนสมการความสัมพันธ์ได้ดังนี้

$$\omega_{do} = \omega_{mix} + R(M_i - M_f) \quad (11)$$

$$\text{โดยที่ } R = \frac{m_p}{m_a \times \Delta t} \quad (12)$$

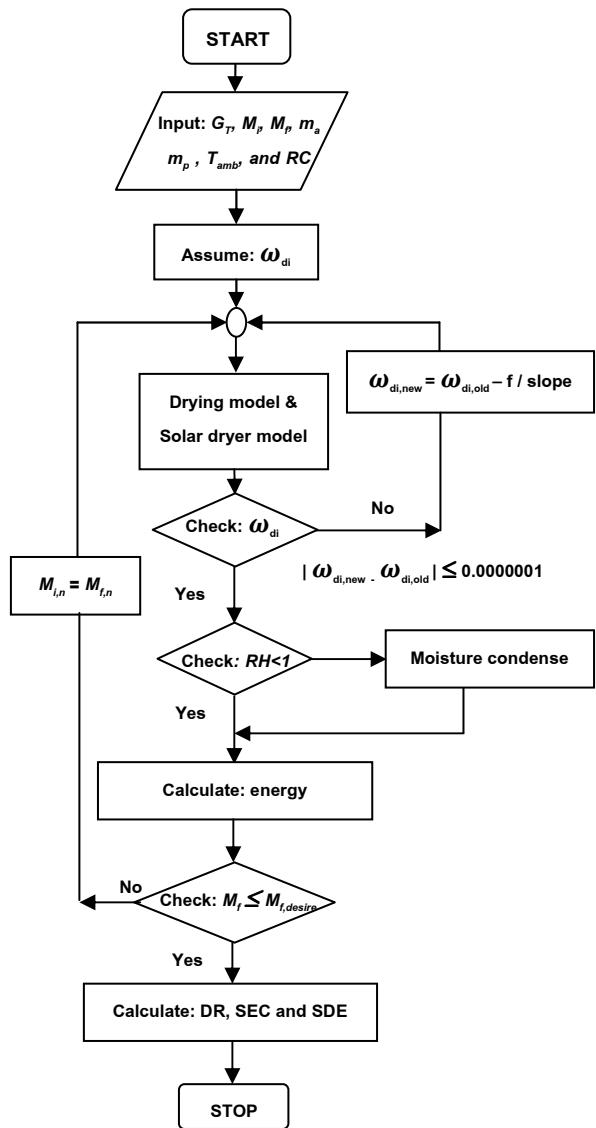
เมื่อ

m_p คือ น้ำหนักแห้งของผลิตภัณฑ์ (kg)

จากหลักการสมดุลพลังงาน เนื่องจากไม่มีงานที่เข้าและออกจากระบบ และจากหลักการอนุรักษ์

พลังงานจะได้ว่า การเปลี่ยนแปลง온ทำปีของกระแสอากาศที่เข้าและออกจากห้องอบแห้งเท่ากับการเปลี่ยนแปลงพลังงานภายใต้สภาวะแห้ง เมื่อไม่คิดการสูญเสียความร้อนระหว่างระบบและสิ่งแวดล้อม สามารถเขียนสมการความสัมพันธ์ได้ดังนี้

$$T_{do} = (C_a T_{di} + \omega_{mix} (h_{fg} + C_v T_{di}) - \omega_{do} h_{fg} + R C_p T_{di}) / (C_a + \omega_{do} C_v + R C_p) \quad (13)$$



รูปที่ 3 ขั้นตอนการจำลองระบบ

2.3.6 ขั้นตอนการคำนวณแบบจำลองทางคณิตศาสตร์

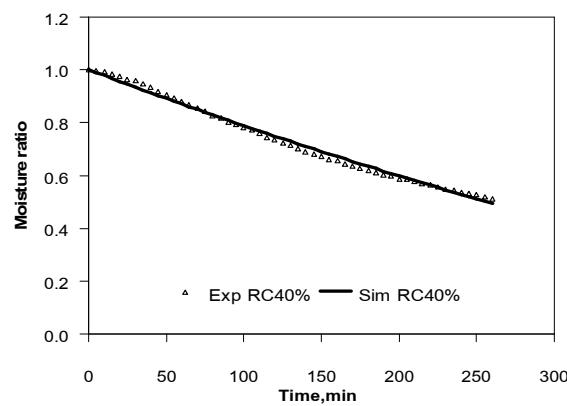
แบบจำลองระบบเริ่มจากการป้อนค่าของตัวแปรต่างๆ ซึ่งเป็นตัวที่ทราบค่าและค่าคงที่ใช้ในแบบจำลอง การคำนวณเริ่มต้นโดยสมมุติ ω_{di} จากนั้นคำนวณหาค่า RH จากนั้นคำนวณค่า M_f , ω_{do}, T_{do} และคำนวณค่า $\omega_{di,n} (\omega_{mix})$ ใหม่ เมื่อได้ $\omega_{di,n}$ ใหม่แล้ว เปรียบเทียบกับค่า ω_{di} ที่สมมุติ ถ้าผลแตกต่างระหว่าง $\omega_{di,n}$ ใหม่กับ ω_{di} ที่สมมุติมากกว่าค่าที่ยอมรับได้ (0.0000001) ก็กลับไปคำนวณใหม่โดยสมมุติ $\omega_{di,new} = \omega_{di,old} - f/slop$ ถ้าผลต่างระหว่าง $\omega_{di,n}$ กับ ω_{di} ที่สมมุติน้อยกว่าค่าที่ยอมรับได้ ก็ตรวจสอบค่า $RH < 1$ ขั้นตอนต่อไปคือคำนวณความสัมภัยเพลิง พลังงาน โปรแกรมจะทำการคำนวณไปเรื่อยๆ จนกว่าค่าความชื้นของปานิลเส้นจะมีค่าน้อยกว่าหรือเท่ากับค่าความชื้นของปานิลเส้นที่ต้องการ และบันทึกค่าพลังงานที่ใช้ หลังจากนั้นเริ่มคำนวณในเงื่อนไขต่อไป และบันทึกค่าพลังงานเพื่อเปรียบเทียบกับเงื่อนไขอื่นๆ การคำนวณจะระทำต่อไปเรื่อยๆ จนครบถ้วนเงื่อนไข ดังแสดงในรูปที่ 3

3. ผลและวิจารณ์

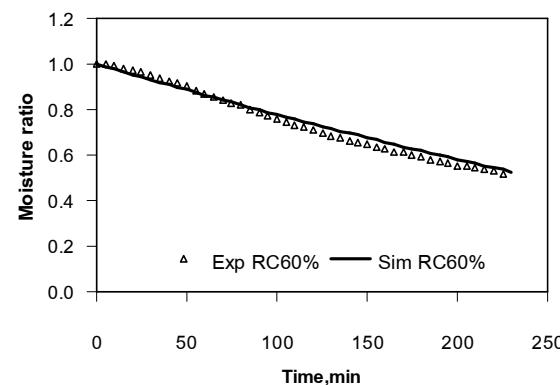
3.1 การตรวจสอบความถูกต้องของแบบจำลองทางคณิตศาสตร์

ผลการเปรียบเทียบอัตราส่วนความชื้นของผลิตภัณฑ์ที่ได้จากการคำนวณโดยใช้แบบจำลองทางคณิตศาสตร์กับผลจากทดลองภายใต้เงื่อนไขค่าพลังงานต่ำ 400 และ $650 W/m^2$ ความชื้นเริ่มต้น 300% d.b. ให้มีความชื้นสุดท้าย 150% d.b. อัตราการให้ออกของอากาศ $23 kg/h$ สามารถนำไปเขียนกราฟแสดงดังรูปที่ 4 ซึ่งพบว่า อัตราส่วนความชื้นของปานิลเส้นที่ได้จากการคำนวณของแบบจำลองทางคณิตศาสตร์จะมีค่าลดลงค่อนข้างเร็วในช่วงแรกของการอบแห้ง หลังจากนั้นเมื่อเวลาผ่านไปค่าอัตราส่วนความชื้นของปานิลเส้นจะเริ่มลดช้าลงเรื่อยๆ ซึ่งสอดคล้องกับลักษณะการลดลงของอัตราส่วนความชื้นของปานิลเส้นที่ได้จากการผลการ

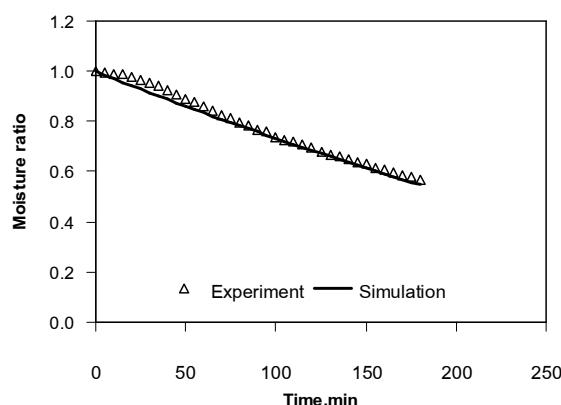
ทดลอง อย่างไรก็ตามมีส่วนที่แตกต่างกันคือ ในช่วงแรกของการอบแห้ง อัตราส่วนความชื้นของปานิลเส้นที่คำนวณได้จากแบบจำลองทางคณิตศาสตร์มีค่าต่ำกว่าอัตราส่วนความชื้นของปานิลเส้นที่ได้จากการข้อมูลการทดลอง เนื่องจากอุณหภูมิของปานิลเส้นของการทดลองในช่วงแรกยังไม่สูงมากทำให้อัตราการลดลงของความชื้นปานิลเส้นต่ำ ส่วนแบบจำลองทางคณิตศาสตร์นั้นได้สมมุติให้ค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ความชื้นมีค่าขึ้นอยู่กับอุณหภูมิอากาศอบแห้ง ซึ่งเมื่อเริ่มต้นการอบแห้งค่าอุณหภูมิอากาศอบแห้งสูงขึ้นทันที ดังนั้นในช่วงแรกของการอบแห้งอัตราส่วนความชื้นของปานิลเส้นที่ได้จากการทดลองจึงมีค่าสูงกว่า และส่วนในช่วงท้ายของการอบแห้งอัตราส่วนความชื้นที่ได้จากแบบจำลองทางคณิตศาสตร์จะมีค่าใกล้เคียงกับข้อมูลการทดลอง



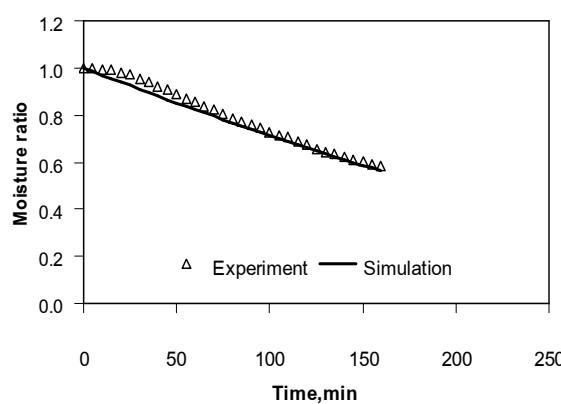
a) RC 40%, G_T $400 W/m^2$



b) RC 60%, G_T $400 W/m^2$



c) RC 40%, G_T 650 W/m^2



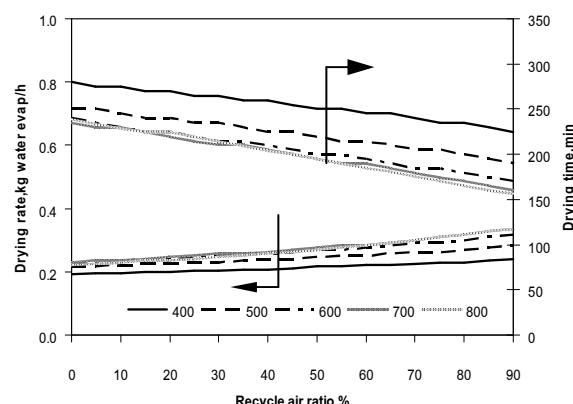
d) RC 60%, G_T 650 W/m^2

รูปที่ 4 เปรียบเทียบอัตราส่วนความชื้นของผลิตภัณฑ์ที่ได้จากแบบจำลองทางคณิตศาสตร์และผลการทดลองที่ค่าพลังงานต่ำต่างๆ

4.2 ผลของสัดส่วนการนำอากาศกลับมาใช้ใหม่ที่มีต่ออัตราการอบแห้งและเวลาในการอบแห้ง

ผลของสัดส่วนการนำอากาศกลับมาใช้ใหม่ที่มีต่ออัตราการอบแห้งภายใต้เงื่อนไขที่ใช้ในการจำลอง สภาวะ คือ ปานิลเส้นหนัก 1kg ความชื้นเริ่มต้นของปานิลเส้น 300%d.b. ความชื้นสุดท้าย 150%d.b. อัตราการไหลของอากาศ 23kg/h อุณหภูมิอากาศแวดล้อม 27°C ความชื้นสมพาร์ท์อากาศแวดล้อม 75% ซึ่งผลที่ได้จากแบบจำลองทางคณิตศาสตร์การอบแห้งปานิลเส้นด้วยเครื่องอบแห้งพลังงานแสงอาทิตย์ที่มีการให้เลี้ยงอากาศแบบบังคับ แสดงดังรูปที่ 5 พบว่า ค่าความสันเปลี่ยนพลังงานจำเพาะมีค่าลดลงเมื่อสัดส่วนการนำอากาศกลับมาใช้ใหม่เพิ่มขึ้น

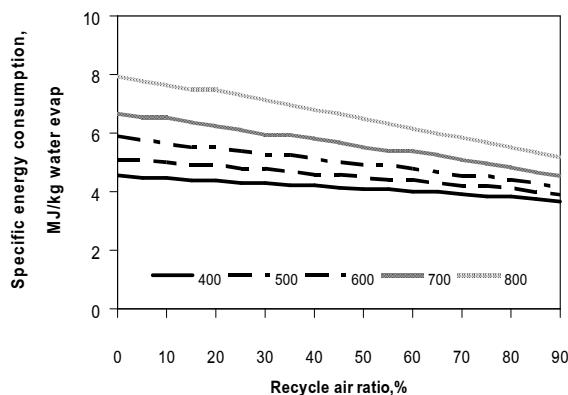
เพิ่มขึ้น ซึ่งเกิดจากการนำอากาศกลับมาใช้ใหม่เป็นการนำอากาศที่มีอุณหภูมิสูง (อากาศหลังการอบแห้ง) มาผสมกับอากาศแวดล้อม ทำให้อุณหภูมิอากาศก่อนไฟเข้าແง เก็บรังสีมีอุณหภูมิสูงขึ้น หลังจากนั้น อากาศส่วนนี้ก็จะรับพลังงานความร้อนจากไฟเข้าແง เก็บรังสีอีกรอบทำให้อุณหภูมิอากาศอบแห้งสูงขึ้นกว่ากรณีไม่มีการนำอากาศกลับมาใช้ใหม่ ในหลักการเดียวกัน เมื่อเพิ่มสัดส่วนการนำอากาศกลับมาใช้ใหม่ก็จะทำให้สามารถเพิ่มอุณหภูมิก่อนเข้าห้องอบแห้งได้สูงขึ้นเรื่อยๆ และภายในได้เงื่อนไขสัดส่วนการนำอากาศกลับมาใช้ใหม่ 90% สามารถลดเวลาในการอบแห้งได้ประมาณ 27%



รูปที่ 5 เปรียบเทียบอัตราการอบแห้งเฉลี่ยและเวลาการอบแห้งกับสัดส่วนการนำอากาศกลับมาใช้ใหม่ที่สภาวะพลังงานต่ำต่างๆ (W/m^2)

4.3 ค่าความสันเปลี่ยนพลังงานจำเพาะ

ค่าความสันเปลี่ยนพลังงานจำเพาะที่ได้จากแบบจำลองทางคณิตศาสตร์การอบแห้งปานิลเส้นด้วยเครื่องอบแห้งพลังงานแสงอาทิตย์ที่มีการให้เลี้ยงอากาศแบบบังคับ แสดงดังรูปที่ 6 พบว่า ค่าความสันเปลี่ยนพลังงานจำเพาะมีค่าลดลงเมื่อสัดส่วนการนำอากาศกลับมาใช้ใหม่เพิ่มขึ้น



รูปที่ 6 เปรียบเทียบค่าความสิ้นเปลืองพลังงานกับสัดส่วนการนำอากาศกลับมาใช้ใหม่ที่สภาวะพลังงานแตกต่างๆ (W/m^2)

5. สรุปผลการทดลอง

ผลจากการศึกษา พบว่า แบบจำลองคณิตศาสตร์ที่พัฒนาขึ้นให้ผลการวิเคราะห์สอดคล้องกับผลการทดลองเป็นอย่างดี นอกจากนี้ยังพบว่า การนำอากาศกลับมาใช้ใหม่สามารถลดระยะเวลาการอบแห้งเพิ่มสมรรถนะเครื่องอบแห้ง และลดค่าความสิ้นเปลืองพลังงานจำเพาะ

6. กิตติกรรมประกาศ

ขอขอบคุณ ภาควิชาวิศวกรรมเครื่องกล คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยอุบลราชธานี ที่ให้ทุนสนับสนุนงานวิจัยนี้

7. เอกสารอ้างอิง

- [1] ณัฐรุติ ดุษฎี (2534). การพัฒนาระบบอบแห้งไม่โดยใช้พลังงานแสงอาทิตย์เป็นพลังงานเสริม, วิทยานิพนธ์หลักสูตรปริญญาวิทยาศาสตร์มหาบัณฑิต สาขาวิชาเทคโนโลยีพลังงาน คณะพลังงานและวัสดุ สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี ปีการศึกษา 2534.
- [2] Sarsavadia, PN. (2007). Development of a solar-assisted dryer and evaluation of energy requirement for the drying of onion, Renewable Energy 32, 2529–2547.

- [3] Crank, J. (1975). The Mathematics of Diffusion, Oxford University Press, U.K
- [4] ประทีป ตุ้มทอง และ อร่า ไพรักดี ทีบุญมา (2553). ผลงานศาสตร์การอบแห้งและสัมประสิทธิ์การแพร่ของป้านิล, วารสารวิชาการวิศวกรรมศาสตร์ ม.อ. ปีที่ 3, ฉบับที่ 2, กรกฎาคม-ธันวาคม 2553, หน้า 9-16