



การศึกษาความสูงของเมล็ดข้าวโพดที่ลอยตัวในฟลูอิดไดซ์เบดแบบแนวตั้งเพื่อสร้างระบบ
ลำเลียงอัตโนมัติโดยใช้ฮีตปั๊มร่วมกับฮีตเตอร์

Study Corn Floating Level in Vertical Fluidized bed for Automatic Transport by
Heat pump and Heater

จิรเมธา สังข์เกษม¹ กิตติศักดิ์ กังละ² วรากร เกิดทรัพย์³ พรอมพันธ์ แสงแก้ว⁴ เกรียงศักดิ์ จุ้นแสง⁵ บัญชา บูรพัฒน์ศิริ⁶

^{1 2 3 4 5} สาขาวิชาวิศวกรรมเครื่องกล, ⁶ สาขาวิศวกรรมอิเล็กทรอนิกส์ คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเกษมบัณฑิต

1761 ถนน พัฒนาการ แขวง สวนหลวง เขต ประเวศ กทม. 10250

โทร 02-3216930-9 ต่อ 1203 E-mail: charinsu@yahoo.com

Gerametha Sungkasem¹ Kitisak Kangla² Warakorn Kerdsup³ Prompun Sangkaew⁴ Kriengsak Junsen⁵

Buncha Burapattanasiri⁶

^{1 2 3 4 5} Department of Mechanical Engineering, ⁶ Department of Electronics, Faculty of Engineering, Kasem Bundit University

1761 Pattanakarn Rd., Suanluang, Prawet, Bangkok 10250

Tel: 02-3216930 -9 Ext.1203 E- mail: charinsu@yahoo.com

บทคัดย่อ

งานวิจัยนี้นำเสนอการศึกษาความสูงของเมล็ดข้าวโพดในฟลูอิดไดซ์เบดที่วางในแนวตั้ง ซึ่งเป็นแนวคิดของนำระบบลำเลียงอัตโนมัติในเบดแบบแนวตั้ง โดยการทดลองวัดหาค่าความสูงของการลอยตัวของเมล็ดข้าวโพดในเบดจะเพิ่มขึ้นซึ่งแปรผกผันกับอัตราการอบแห้ง (Drying rate) ที่ต่ำลงเรื่อยๆจนถึงเวลาอบแห้งที่จุดกักเก็บที่ 14% Dry-basis หรือต่ำกว่า และในส่วนของแหล่งพลังงานความร้อนได้จากฮีตปั๊ม และความร้อนเสริมจากชุดฮีตเตอร์ในฟลูอิดไดซ์เบดเพิ่มความร้อนเสริมให้เบดควบคุมอุณหภูมิที่ 80 °C ผลการทดลองเมื่อใช้ลิ้นปีกผีเสื้อปรับให้ความเร็วของอากาศร้อนให้ไหลเข้าเบดในลักษณะการไหลแบบปั่นป่วนที่ความเร็วระดับต่างๆ ปรากฏว่าความเร็วอากาศที่ 7 m/s สามารถลดความชื้นตามมาตรฐานกักเก็บได้ที่ 14 %moisture content (Mc dry-basis) ที่เวลา 120 min โดยมีความสูงของเบดที่ได้จากการทดลองที่ 46 cm.

คำสำคัญ : 1. ความสูงของเบด 2. ความชื้นมาตรฐานเปียก 3. ความชื้นมาตรฐานแห้ง และ 4. อัตราการอบแห้ง

Abstract

The research is study some corn floating level in fluidized bed for idea automatic transport to storage. The experiment groups are measure to determine the corn floating level in the bed, which was inversely proportional to the drying rate, until the drying time 120 minutes was 14% Dry- basis or lower and in the heat source from the heat pump and preheat from the heater in to fluidized bed. The experiment groups are control heat in to the bed at the temperature at 80 °C . The results of the experiment control a turbulent of air velocity and hot air in to the bed by butterfly valve at different speeds. It appears that the air velocity is 7m/s can be reduce moisture content by 14% moisture content dry-basis at 120 minutes with a bed height of 46 cm.

keywords : 1. Corn floating level 2. Moisture content wet-basis 3. Moisture content dry-basis and 4. Drying rate

1. บทนำ

แนวคิดของงานวิจัยเรื่องนี้เป็นงานวิจัยที่พัฒนาต่อเนื่องจากงานวิจัยเรื่อง “การเพิ่มประสิทธิภาพการอบแห้งเมล็ดข้าวโพดโดยใช้ฮีตเตอร์เป็นความร้อนเสริมในฟลูอิดไดซ์เบดที่ใช้ฮีตปั๊ม” โดยเป็นเบดแบบแนวตั้งซึ่งระบบการลำเลียงเดิมโดยการใส่เมล็ดข้าวโพดที่ด้านบนของเบดและ ยกเบดคว่ำลงเพื่อเทเมล็ดข้าวโพดออก ซึ่งมีความยากลำบากต่อการลำเลียง ผู้วิจัยจึงเกิดแนวคิดที่จะทำให้เกิดการลำเลียงเมล็ดข้าวโพดแบบอัตโนมัติแบบต่อเนื่องโดยไม่ต้องใช้แรงงานคนในการป้อนและนำเมล็ดข้าวโพดออกจากเบดเลย จากงานวิจัยก่อนหน้านี้ได้ทำการทดลองอบแห้งเมล็ดข้าวโพดโดยมีเปอร์เซ็นต์ความชื้นมาตรฐานแห้งเริ่มต้น 350% Moisture content Dry-basis จนกระทั่งถึงความชื้นกักเก็บที่ %14 Moisture content Dry-basis ที่เวลา 120 min หรือ 2 ชั่วโมงโดยใช้เบดที่มีความสูง 1.5 เมตรโดยการทดลองก่อนหน้าความสูง 1.5 เมตรนี้จะไม่มีการลำเลียงข้าวโพดกระเด็นออกมาระหว่างทำการอบแห้ง ดังนั้นการวิจัยเรื่องนี้จึงได้เพิ่มการทดลองและศึกษาความสูงของเมล็ดข้าวโพดที่ลอยตัวสูงขึ้นในเบด ณ เวลาการอบแห้งทุกๆ 10 min จนถึง 120 min เพื่อให้ได้ขนาดความสูงของเบดที่ตัดแล้วจะได้เมล็ดข้าวโพดที่หลุดลอยออกจากเบดเข้าสู่กรวยและนำไปสู่บรรจุภัณฑ์เพื่อเก็บต่อไป

การที่เมล็ดข้าวโพดลอยตัวสูงขึ้นเกิดจากความดันจากพัดลมอัดอากาศและ อากาศร้อนที่ถูกอัดพัดลมอัดอากาศ (Blower) เป่าผ่านฮีตเตอร์จากทางด้านล่างก่อนทางเข้าเบดด้วยความเร็วอากาศเฉลี่ย 7 m/s แต่ละช่วงของการทดลอง ทำให้เมล็ดข้าวโพดลอยตัวสูงขึ้นเรื่อยๆเมื่อเวลาผ่านไปเกิดจากการระเหยของน้ำออกจากเมล็ดข้าวโพดทำให้เมล็ดข้าวโพดมีน้ำหนักเบาขึ้นและลอยตัวสูงขึ้น จนกระทั่งถึงน้ำหนักของที่เมล็ดข้าวโพดที่ต่ำกว่าจุดกัก

เก็บก็จะหลุดลอยออกจากเบด

2. ทฤษฎีและ การออกแบบ

การคำนวณหาขนาดของอุปกรณ์ต่างๆของฟลูอิดไดซ์เบด สำหรับการไหลที่ทางเข้าเบดแบบ Steady flow ทำได้ดังนี้

2.1 การคำนวณหาสถานะของฟลูอิดไดซ์

ปัจจัยหลักของการออกแบบฟลูอิดไดซ์เบดต้องคำนวณความเร็วอากาศต่ำสุดและความสูงต่ำสุดที่ทำให้เกิดสถานะฟลูอิดไดซ์

สามารถเขียนสมการของ Ergun [1.] ในเทอมของความดันตกคร่อมเบด เพื่อหาความเร็วต่ำสุดที่ทำให้เกิดฟลูอิดไดซ์ดังนี้

$$\frac{1.75}{\phi_s \varepsilon_{mf}} \left(\frac{D_p U_{mf} \rho_g}{\mu} \right)^2 + \frac{150(1-\varepsilon_{mf})(D_p U_{mf} \rho_g)}{\phi_s \varepsilon_{mf} \mu} = \frac{D_p^3 \rho_g (\rho_s - \rho_g) g_c}{\mu^2} \quad (1)$$

ค่าของตัวแปรของแฟคเตอร์รูปร่าง ϕ_s และ ค่าของสัดส่วนช่องว่างต่ำสุด ε_{mf}

$$\phi_s = \frac{A_{sp}}{A_{sq}} \cdot \varepsilon_{mf} = 3 \sqrt{\frac{1}{14 \phi_s}} \quad (2)$$

และ ความสูงต่ำสุดที่ทำให้เกิดฟลูอิดไดซ์จากสมการ [1.]

$$L_{mf} = \frac{(1-\varepsilon)L_o}{(1-\varepsilon_{mf})} \quad (3)$$

จากการคัดเลือกเมล็ดข้าวโพด 100 เมล็ด

$D_p = 0.011$ m แล้วทำการหาปริมาตรเทียบเท่าและพื้นที่ผิวของเมล็ดข้าวโพดจากเครื่องวัดพื้นที่ (Polar Planimeter) ได้ค่าของ แฟคเตอร์รูปร่าง $\phi_s = 0.1489$ และ สัดส่วนช่องว่างต่ำสุด $\varepsilon_{mf} = 0.7828$ นำไปแทนค่าใน (1) ได้ค่าของความเร็วต่ำสุดที่ทำให้เกิดฟลูอิดไดซ์

$U_{mf} = 2.394 \text{ m/s}$ และ คำนวณหาความสูงต่ำสุดที่ทำให้เกิดฟลูอิดไดเซชัน $L_{mf} = 0.538 \text{ m}$

2.2 การหาความดัน ณ ตำแหน่งต่างๆใน

ฟลูอิดไดเซเบต

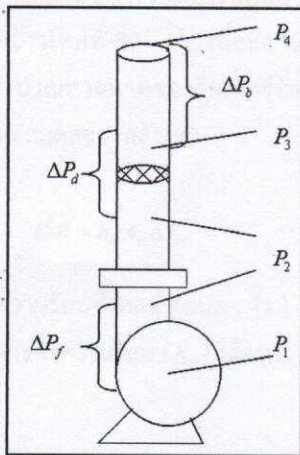
จากรูปที่ 1 ความดันและความดันตกคร่อมที่ตำแหน่งต่างๆประกอบด้วย 1. ความดันที่ทางเข้าและทางออกของพัดลมอัดอากาศ P_1 และ P_2 ตามลำดับ 2. ความดันที่ทางเข้าและ ทางออกเบต P_3 และ P_4 ตามลำดับ 3. ความดันตกคร่อมเบต ΔP_b 4.ความดันตกคร่อมตะแกรงกระจายอากาศ ΔP_d และ 5. ความดันตกคร่อมพัดลมอัดอากาศ ΔP_f

2.2.1 ความดันสถิตในเบต

สามารถหาได้จากสมการที่เขียนในรูปความสูงและความหนาแน่นโดยที่ $\rho_s = 1,446.47 \text{ kg/m}^3$ และ $\rho_g = 1.127 \text{ kg/m}^3$ เมื่อแทนค่า ϵ_{mf} และ L_{mf} จะได้

$$\Delta P_b = P_3 - P_4 = L_{mf}(1 - \epsilon_{mf})(\rho_s - \rho_g) \frac{g}{g_c} \quad (4)$$

และ ความดันสถิตในเบต $\Delta P_b = 171.23 \text{ N/m}^2$



รูปที่ 1. ตำแหน่งของความดันสถิตในเบต ณ จุดต่างๆ

2.2.2 ความดันตกคร่อมตะแกรงกระจายอากาศ

ความดันที่ทางเข้าเบต $P_3 = 1.03 \times 10^5 \text{ N/m}^2$ ความดันตกคร่อมตะแกรงไม่ควรเกิน 10 เปอร์เซ็นต์ของความ

ดันตกคร่อมเบต [1.] ดังนั้นค่าของ $\Delta P_d = 294.68 \text{ N/m}^2$ จากสมการ [1.] ดังนี้

$$\Delta P_d = 0.1 \Delta P_b = P_2 - P_3 \quad (5)$$

2.2.3 การหาขนาดของพัดลมอัดอากาศ

ความดันที่ทางออกของพัดลมอัดอากาศ $P_2 = 1.03175 \times 10^5 \text{ N/m}^2$ และ ความดันตกคร่อมพัดลมอัดอากาศ $\Delta P_f = 1850.19 \text{ N/m}^2$ สามารถหาขนาดของพัดลมอัดอากาศจากสมการดังนี้

$$Power = Q_2(\Delta P_f) \quad (6)$$

โดยที่ $Q_2 = U_{mf} A_t \frac{P_3}{P_2} \quad (7)$

คำนวณกำลังของพัดลมอัดอากาศ ได้ 0.454 hp.

2.3 การคำนวณหาสัดส่วนรูเจาะของตะแกรงคำนวณออกแบบ

สัดส่วนของรูเจาะตะแกรงมีผลต่อความเร็วของการไหลในเบต จึงควรเลือกตะแกรงที่มีสัดส่วนรูเจาะเหมาะสมกับ พัดลมอัดอากาศที่ได้ออกแบบไว้ใน หัวข้อ 2.2.3 โดยหาได้จาก [1.]

$$\frac{U_o}{U_{or}} = \text{สัดส่วนของพื้นที่รูเจาะต่อพื้นที่ทั้งหมด} \quad (8)$$

โดยที่ความเร็วสำหรับเบตว่างเปล่า U_o ของสมการ Ergun [1.] เพื่อใช้หาสัดส่วนของพื้นที่รูเจาะของตะแกรงต่อ พื้นที่ทั้งหมด

$$\frac{\Delta P_b g_c}{L_o} = \frac{150(1 - \epsilon_{mf})^2 \mu U_o}{\epsilon_{mf}^3 (\phi_s \cdot D_p)^2} + \frac{1.75(1 - \epsilon_{mf}) \rho_g U_o^2}{\epsilon_{mf}^3 (\phi_s \cdot D_p)} \quad (9)$$

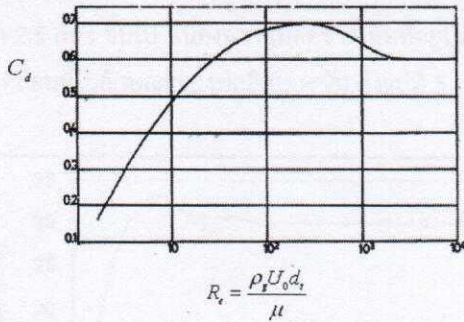
ผลการคำนวณได้ค่าความเร็วในเบตว่างเปล่า

$U_o = 5.41 \text{ m/s}$ ก่อนความเร็วของอากาศที่ไหลผ่านรูเจาะของตะแกรง [1.] หาได้

$$U_{or} = C_d \left[2g_c \frac{\Delta P_d}{\rho_g} \right]^{1/2} \quad (10)$$

และ ค่าสัมประสิทธิ์ของตะแกรงกระจายอากาศ C_d หาได้จากรูปที่ 2 เมื่อคำนวณค่าของเรย์โนลด์นัมเบอร์ โดยกำหนด $d_r = 0.18$ m ดังนี้

$$R_e = \frac{\rho_s U_0 d_r}{\mu} = 26,308.06 \quad (11)$$



รูปที่ 2 ค่าสัมประสิทธิ์ตะแกรงกระจายอากาศ C_d [1.]

ได้ค่า $C_d = 0.6$ เมื่อแทนค่า U_0 และ U_{or} ลงใน (8) จะได้ สัดส่วนพื้นที่ต่อ รูเจาะ = 52.13 % ต่อพื้นที่ทั้งหมด

2.4 การหาขนาดของฮีตเตอร์

ปริมาณความร้อนที่ใช้เพิ่มอุณหภูมิอากาศสำหรับ อบแห้งเมล็ดข้าวโพดที่ 80°C เพื่อออกแบบขนาดฮีตเตอร์และ คำนวณหาขนาดของฮีตเตอร์ที่ต้องใช้ในการ อบแห้งได้จาก สมดุลของพลังงาน

$$I^2 R = h_w A_w \Delta T_b \quad (12)$$

การพาความร้อนที่ไหลผ่านเบด [1.] สามารถหา สัมประสิทธิ์การพาความร้อน (h_w) ได้จาก

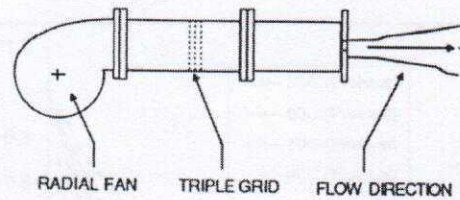
$$\left(\frac{h_w D_p}{k_g}\right) = 0.58 (\text{Pr})^{0.5} \left(B \frac{D_p G}{\mu_g}\right)^{0.45} \left(\frac{\rho_s (1 - \epsilon_{mf})}{\rho_g}\right)^{0.18} \left(\frac{C_{ps}}{C_{pg}}\right)^{0.36} \quad (13)$$

เมื่อแทนค่าจะได้สัมประสิทธิ์การพาความร้อน $h_w = 86.61 \text{ W/m}^2\text{K}$ เมื่อแทนค่าจะได้สัมประสิทธิ์การพาความร้อน $h_w = 86.61 \text{ W/m}^2\text{K}$ ปริมาณความร้อนที่เบดต้องการเท่ากับ 2.16 kW ขนาดขดลวดความต้านทาน

ในฮีตเตอร์ต้องไม่น้อยกว่า 36.8Ω เมื่อแรงเคลื่อนไฟฟ้า กระแสสลับ 220 Volt

2.5 การวัดการไหลแบบปั่นป่วนที่ทางเข้าเบด

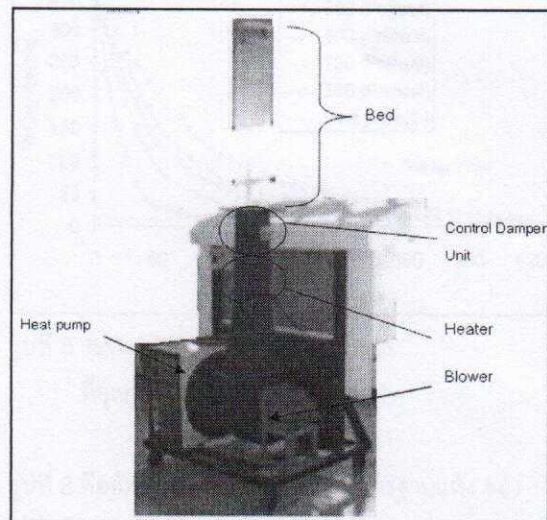
ค่าเรย์โนลด์นัมเบอร์ $R_e = 26,308$ เป็นการไหลแบบปั่นป่วน ส่วนการวัดความเร็วของอากาศเมื่อไหลผ่านล้นปีกผีเสื้อได้ใช้วิธีการวัด แบบ Triple grid [3.] ดังรูปที่ 3 โดยเจาะรูที่ตำแหน่งทางเข้าเบด โดยรอบจำนวน 3 แถว และวัดโดยรอบที่ความลึกในท่อ 3 ระดับ



รูปที่ 3 วิธีวัด Triple grid ของการไหลแบบปั่นป่วน [2.]

3. ข้อมูลที่ได้จากการออกแบบ

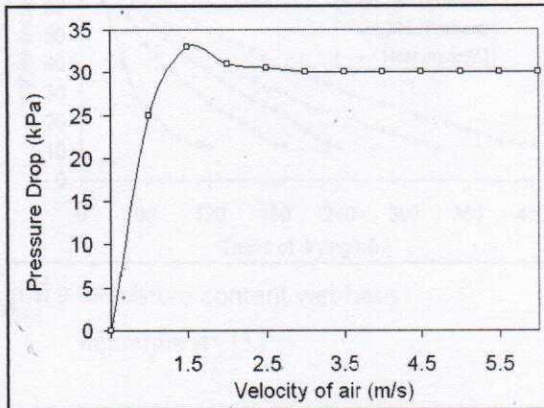
ขนาดที่คำนวณได้เลือกใช้ขนาดของ พัดลมอัดอากาศที่มีขนาดใกล้เคียงที่สุดคือ ขนาด 2 แรงม้า ขนาดของฮีตเตอร์ ที่ใช้อบแห้งโดยพันขดลวดความร้อนที่มีความต้านทาน 36.8Ω ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางของเบด 0.25 m และ ขนาดของท่อลมที่ทางเข้าเบดมีขนาด 0.18 m เครื่องอบแห้งที่ประกอบเสร็จเรียบร้อยแล้วแสดงในรูปที่ 4



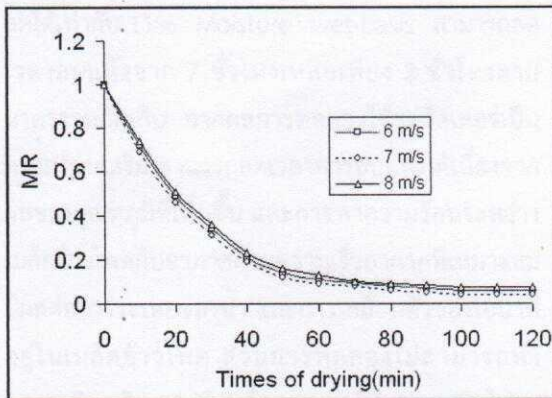
รูปที่ 4 ชุดทดลองฟลูอิดไดซ์เบดแบบความร้อนเสริม[3.]

4. ผลการทดลอง

การทดลองได้ควบคุมความชื้นของเมล็ดข้าวโพดเริ่มต้นที่ 350 % Mc (dry-basis) เพื่อต้องการลดให้เหลือความชื้นสุดท้าย 14 % Mc (dry-basis) หรือต่ำกว่า โดยการทดลองเริ่มต้นจะเป็นการวัดความดันตกคร่อมเบด ผลการทดลองที่ได้ความดันตกคร่อมเบดจะมีความดันคงที่เมื่อความเร็วของอากาศที่ทางเข้าเบดมากกว่า 2.5 m/s ขึ้นไป เนื่องจาก เมล็ดข้าวโพดที่อยู่ในเบดจะเคลื่อนที่ในลักษณะของฟลูอิดไดเซชัน ดังรูปที่ 5



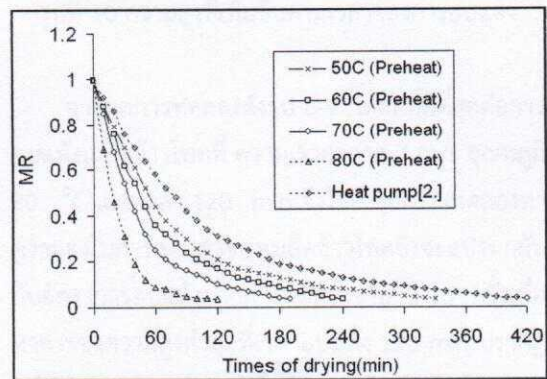
รูปที่ 5 ผลความสัมพันธ์ระหว่างความดันตกคร่อมและความเร็วอากาศของเบด [3.]



รูปที่ 6 อัตราการอบแห้ง MR ที่อุณหภูมิ 80 °C ณ ความเร็วอากาศระดับต่างๆ [3.]

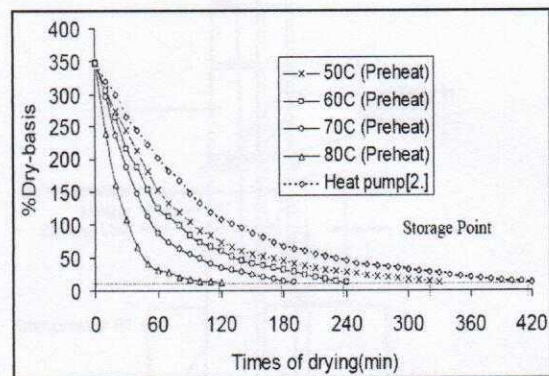
การทดลองหาความเร็วอากาศที่ทางเข้าเบดดังรูปที่ 6 เพื่อหาความเร็วอากาศที่ใช้อ้างอิงสำหรับการทดลอง

ขั้นต่อไป ผลปรากฏว่าความเร็วอากาศที่ 7.0 m/s เป็นความเร็วต่ำสุดและ อุณหภูมิ 80 °C ซึ่งเป็นอุณหภูมิสูงสุดโดยที่เครื่องปรับอากาศสามารถทำงานได้ปกติโดยไม่เกิดการน็อคของคอมเพรสเซอร์เนื่องจากระบายความร้อนไม่ทัน ที่อุณหภูมิที่ 45 °C ที่ความเร็วอากาศ 7 m/s เท่ากัน โดยผลจากการทดลองใช้ความร้อนเสริมจากฮีตเตอร์ที่อุณหภูมิ 80 °C สามารถลดเวลาอบแห้งจาก 7 ชั่วโมงเหลือเพียง 2 ชั่วโมงตามมาตรฐานกักเก็บ



รูปที่ 7 อัตราการอบแห้ง MR ที่อุณหภูมิต่างๆ [3.]

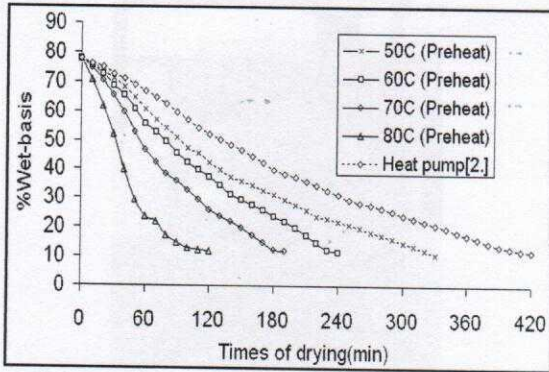
รูปที่ 7 เป็นการเปรียบเทียบ อัตราส่วนความชื้น Moisture Ratio ของเมล็ดข้าวโพดโดยใช้ความร้อนเสริมที่อุณหภูมิ 50, 60, 70 และ 80 °C เปรียบเทียบกับฮีตปั้ม



รูปที่ 8 %Moisture content dry-basis ที่อุณหภูมิต่างๆ [3.]

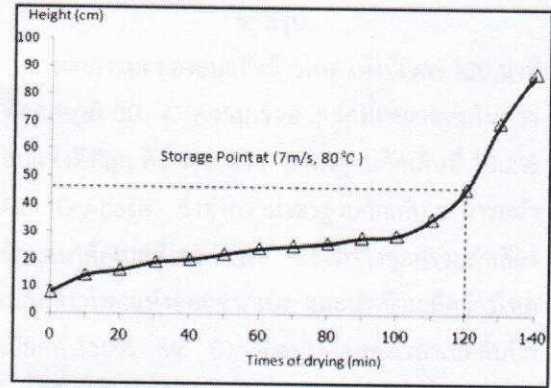
รูปที่ 8 คืออัตราเปอร์เซ็นต์ความชื้นมาตรฐานแห้ง ของเมล็ดข้าวโพดโดยที่ความชื้นมาตรฐานเปียกเริ่มต้น 350

% Moisture content dry-basis และความชื้นสุดท้ายที่สามารถลดได้เท่ากับ 10.2% เปรียบเทียบอัตราเปอร์เซ็นต์ความชื้นมาตรฐานเปียก ของเมล็ดข้าวโพดโดยที่ความชื้นมาตรฐานเปียกเริ่มต้น 350 % Mc dry-basis และความชื้นสุดท้ายที่ลดได้เท่ากับ 10.2% Moisture content dry-basis ตามมาตรฐานกักเก็บ ที่ต่ำกว่า 14% Moisture content dry-basis



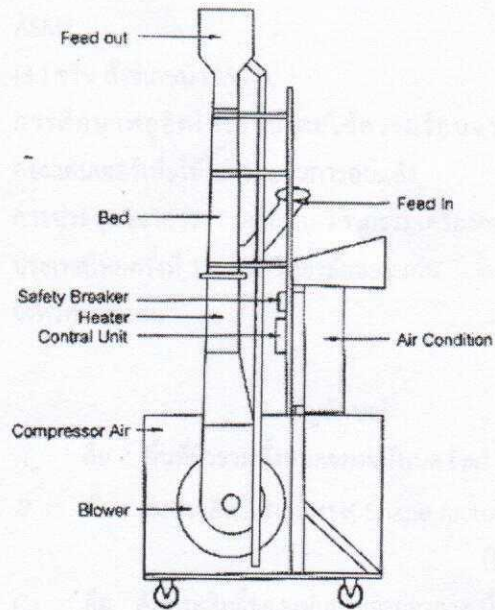
รูปที่ 9 %Moisture content wet-basis ที่อุณหภูมิต่างๆ [3.]

รูปที่ 9 เป็นการเปรียบเทียบ อัตราการอบแห้ง ของเมล็ดข้าวโพดโดยมีความชื้นมาตรฐานเปียกเริ่มต้น 80 % Moisture content wet-basis และความชื้นสุดท้ายที่ลดได้เท่ากับ 11% Moisture wet-basis สามารถลดเวลาอบแห้งจาก 7 ชั่วโมงเหลือเพียง 2 ชั่วโมงตามมาตรฐานกักเก็บ จากผลการทดลองใช้ชุดฮีตเตอร์เป็นความร้อนเสริม สามารถลดเวลาการอบแห้งได้เนื่องจากผลของอุณหภูมิที่เพิ่มขึ้น และการพาความร้อนระหว่างเมล็ดข้าวโพดกับอากาศด้วยความเร็วอากาศที่เหมาะสม มีผลต่อการระเหยของน้ำ และการเคลื่อนตัวของไอน้ำที่อยู่ในเมล็ดข้าวโพด ส่วนการทดลองไม่สามารถทำอุณหภูมิสูงเกิน 80 °C เนื่องจากอุณหภูมิที่สูงมากเกินไปจะทำให้ฮีตปั๊มมีปัญหาต่อการระบายความร้อนจนทำให้ทำงานผิดปกติจนชุดโอเวอร์โวลต์ตัดการทำงานได้ ทำให้ต้องเพิ่มความเร็วอากาศสูงเกิน 10 m/s จึงไม่สามารถเปรียบเทียบที่สภาวะของความเร็วอากาศเดียวกันได้



รูปที่ 10 ความสูงที่เพิ่มขึ้นตามเวลาของการอบแห้ง

จากผลการทดลองดังรูป 6-9 ได้ผลที่ดีที่สุดต่อการอบแห้งเมล็ดข้าวโพดที่ ความเร็วอากาศ 7 m/s อุณหภูมิ 80 °C และเวลา 120 min จึงใช้อ้างอิงการทดลองหาความสูงในการลอยตัวของเมล็ดข้าวโพดซึ่งจะแปรผกผันกับอัตราการอบแห้งจากการทดลองจำนวน 10 ครั้งเพื่อหาค่าของความสูงต่ำสุดที่เวลาอบแห้ง 120 min ปรากฏว่าได้ความสูง 48 cm. เพื่อตัดเบตให้เมล็ดข้าวโพดหลุดลอยออกจากเบตเข้าสู่ชุดลำเลียงเพื่อกักเก็บโดยมีชุดกรวยลำเลียง (Feed out)และท่อเพิ่มขึ้นมาดังรูป



รูปที่ 10 ชุดทดลองฟลูอิดไดซ์เบดหลังจากเพิ่มชุดลำเลียงอัตโนมัติแบบต่อเนื่อง



รูปที่ 11 ชุดทดลองฟลูอิดไดซ์เบดหลังจากเพิ่มชุดลำเลียงอัตโนมัติแบบต่อเนื่อง

รูปที่ 10 และ 11 คือชุดทดลองฟลูอิดไดซ์เบดหลังจากตัดเบดให้เหลือ 46 cm. เพิ่มชุดกรวยลำเลียงและท่อลำเลียงเมล็ดข้าวโพดแห้งออกจากเบด ส่วนท่อใส่เมล็ดข้าวโพดทางเข้า (feed in) ควบคุมโดยล้นปีกผีเสื้อที่มีเสตปป์มอเตอร์ที่สามารถตั้งเวลาในการเปิดไว้ 120 นาทีเพื่อนำเมล็ดข้าวโพดเข้ามาใหม่เป็นระบบอัตโนมัติแบบต่อเนื่อง



รูปที่ 12 เมล็ดข้าวโพดแห้งถูกลำเลียงผ่านท่อ

5. สรุป

จากการทดลองอบแห้งข้าวโพดแห้งที่เวลา 120 นาที ที่อุณหภูมิ 80°C ความเร็วอากาศที่เหมาะสมในการอบแห้งดีที่สุด คือ 7.0 m/s มาตรฐานกักเก็บที่ 10.2% Mc (Dry-basis) ซึ่งต่ำกว่ามาตรฐานกักเก็บ สามารถนำข้อมูลมาตัดเบดที่ 46 cm. และสร้างชุดกรวยลำเลียงเมล็ดข้าวโพดแห้งออกจากเบด และนำเข้าเมล็ดข้าวโพดเปียกที่ 350% Mc (Dry-basis) โดยตั้งเวลาเปิดล้นปีกผีเสื้อที่ 120 นาที จากข้อมูลและแนวคิดดังกล่าวจึงได้สร้างชุดทดลองฟลูอิดไดซ์เบดอัตโนมัติแบบต่อเนื่องเป็นผลสำเร็จ

6. เอกสารอ้างอิง

- [1.] สมศักดิ์ ดำรงเลิศ (2525). ฟลูอิดไดซ์เซชัน, ครั้งที่ 1, กรุงเทพฯ: จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย
- [2.] P.Diodati, N. Paone and G.L.Rossi. (1993) Comparison of Velocity Measurement by Laser-Dropper Velocimetry, Hotwire Anemometry and Particle Image Velocimetry in a Fully Developed Turbulent jet turbulent Flows, ASME,.
- [3.] ชรินทร์ สังข์เกษม (2547), การศึกษาฟลูอิดไดซ์เซชันโดยใช้ความร้อนจากชุดคอนเดนเซอร์เพื่อใช้ในกระบวนการอบแห้ง, การประชุมวิชาการ เครือข่ายวิศวกรรมเครื่องกลแห่งประเทศไทยครั้งที่ 18, มหาวิทยาลัยขอนแก่น จังหวัดขอนแก่น

7. สัญลักษณ์

- A_w คือ พื้นที่ผิวรวมทั้งหมดของผนังเบต (m^2)
- B คือ สัมประสิทธิ์เชิงรูปทรง (Shape factor) (ไม่มีหน่วย)
- C_d คือ สัมประสิทธิ์ของแผ่นกระจายอากาศ (ไม่มีหน่วย)
- C_{ps} คือ ค่าความร้อนจำเพาะของข้าวโพด (3.6 kJ/kg.K)

C_{pe}	คือ	ความร้อนจำเพาะของอากาศ (1.007 kJ/kg.K)	V_2	คือ	ความเร็วลมในท่อทางเข้าสะเปาเต็ดเบด (m/s)
D_p	คือ	ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางเฉลี่ยของเม็ดข้าวโพด (m)	\mathcal{E}	คือ	สัดส่วนช่องว่างเฉลี่ย (ไม่มีหน่วย)
d_t	คือ	ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางของเบด (m)	\mathcal{E}_{mf}	คือ	สัดส่วนช่องว่างต่ำสุด (ไม่มีหน่วย)
g_c	คือ	อัตราเร่งจากแรงโน้มถ่วงของโลก (m/s^2)	ϕ_s	คือ	แฟคเตอร์รูปร่าง (ไม่มีหน่วย)
h_w	คือ	สัมประสิทธิ์พาความร้อนของเบด ($w/m^2.K$)	ρ_s	คือ	ความหนาแน่นของเมล็ดข้าวโพด ($1,446 \text{ kg./m}^3$)
L_{mf}	คือ	ความสูงต่ำสุดที่ทำให้เกิดฟลูอิดไดเซชัน (m)	ρ_g	คือ	ความหนาแน่นของอากาศ (1.127 kg./m^3)
L_o	คือ	ความสูงของเม็ดข้าวโพดที่ใส่ในเบด (m)	μ	คือ	ความหนืดของอากาศ ($1.91 \times 10^{-5} \text{ kg./m.s}$)
M	คือ	มวลขณะอบแห้งที่เวลาใดๆ (g)			
M_i	คือ	มวลขณะเริ่มต้นอบแห้ง (g)			
M_e	คือ	มวลที่ความชื้นสมดุล (g)			
m_w	คือ	มวลเปียก (g)			
m_d	คือ	มวลแห้ง (g)			
N_{or}	คือ	จำนวนรูของตะแกรงต่อหน่วยพื้นที่ (ไม่มีหน่วย)			
ΔP_b	คือ	ความดันสถภายในเบด (N/m^2)			
ΔP_f	คือ	ความดันตกคร่อมพัดลมอัดอากาศ (N/m^2)			
ΔP_d	คือ	ความดันตกคร่อมแผ่นกระจายลม (N/m^2)			
P_1	คือ	ความดันของ เครื่องอัดอากาศ (N/m^2)			
P_2	คือ	ความดันในท่อทางเข้าสะเปาเต็ดเบด (N/m^2)			
P_3	คือ	ความดัน ณ. ตำแหน่งทางเข้าเบด (N/m^2)			
P_4	คือ	ความดัน ณ. ตำแหน่งทางออกของเบด (N/m^2)			
Power	คือ	กำลังของพัดลมอัดอากาศ (hp.)			
Pr	คือ	พรนดัลนัมเบอร์ (ไม่มีหน่วย)			
R_e	คือ	เรย์โนลด์นัมเบอร์ (ไม่มีหน่วย)			
ΔT	คือ	ผลต่างอุณหภูมิอบแห้งข้าวโพดกับ อากาศที่อุณหภูมิห้อง (K)			
U_o	คือ	ความเร็วของอากาศในเบดว่างเปล่า (m/s)			
U_{or}	คือ	ความเร็วอากาศที่ผ่านแผ่นกระจายลม (m/s)			
U_{mf}	คือ	ความเร็วต่ำสุดที่ทำให้เกิดฟลูอิดไดเซชัน (m/s)			