

การออกแบบและทดลองเพื่อหาคุณลักษณะของการอบแห้ง ปลาหมึกเส้นฝอยในสเปาเต็ดเบด

Design and Experimental of Characteristics Squidy Drying in Spouted bed

ชริน สังข์เกษม

สาขาวิชาวิศวกรรมเครื่องกล คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเกษมบัณฑิต

ถ.พัฒนาการ แขวงสวนหลวง เขตประเวศ กทม. 10250

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

Charin Sungkasem

Department of Mechanical Engineering, Faculty of Engineering, Kasem Bundit University,

Pattanakarn Rd., Suanluang, Prawet, Bangkok 10250

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

บทคัดย่อ

งานวิจัยเรื่องนี้นำเสนอแนวทางการอบแห้งปลาหมึกเส้นฝอยซึ่งเป็นวัสดุพอรุน โดยใช้สเปาเต็ดเบดเนื่องจากมีแรงลอยตัวของปลาหมึกเส้นในสเปาเต็ดเบดสูงกว่าฟลูอิดไดซ์เบด แหล่งความร้อนที่ให้กับเบดได้จากชุดฮีตเตอร์ โดยมีองค์ประกอบหลักของเครื่องอบแห้งที่ประกอบด้วย 1. ชุดฮีตเตอร์ 2. เบดอบแห้ง ทำจากสเตนเลส 3. ชุดควบคุมความเร็วลม การทดลองต้องการหา เวลาอบแห้ง, MR , mc (% d.b.) และ mc (% w.b.) ปลาหมึกเส้นที่ใช้อบได้ผ่านการฉีกฝอยเรียบร้อยแล้วขนาด ยาวอยู่ระหว่าง 3-5 cm การทดลองต้องการหา ออฟติไมซ์ ของ ความเร็วลมจาก เครื่องอัดอากาศ ตรงทางเข้าเบดต่อที่ใช้เวลาอบแห้งน้อยสุดที่สามารถลด เหลือ 24mc (% w.b.) โดยใช้การปรับชุดควบคุมความเร็วลม จากผลการทดลองความเร็วลมที่ดีที่สุดในการหาออฟติไมซ์ ของเวลาอบแห้งเท่ากับ 7.0 m/s

คำหลัก : ออฟติไมซ์, เครื่องอัดอากาศ, เปอร์เซนต์ความชื้น

Abstract

This research proposed a presentation of drying by using heat from a heater with the Spouted bed method. The study focused on concentrated squidy dried-roast, due to proper properties of distribution and a force lifter between each fluidized bed. The experimental groups composed of 1. Heater unit. 2. Drying bed (Stainless steel) conditioner, and 3. Flow control and spouted bed unit. A resultant of experiment determined: drying times, MR , mc (% d.b.) and Mc (% w.b.) and using a length of squidy dried-roast 3-5 cm. The experimental is influent of optimum flow velocity for decrease drying times and 24 mc (% w.b.), flow control unit varied the air velocity in order

to carry out the optimum inlet velocity, and provided the optimum flow velocity 7.0 m/s for the best drying times in processes.

Keyword : drying times, blower, mc (% d.b.), mc (% w.b.)

1. บทนำ

ในปัจจุบันปลาหมึกเส้นฝอยเป็นที่นิยมบริโภคอย่างมากเนื่องจากมีปริมาณโปรตีนสูงแต่มีไขมันต่ำกว่าปลาหมึกสดถึงประมาณ 83 -87 เปอร์เซ็นต์ ปลาหมึกก๊วยไต้ได้รับความนิยมนำมาถนอมอาหารโดยทำปลาหมึกตากแห้งมากที่สุดรองมาเป็นหมึกกระดองปลาหมึกก๊วยไต้ตากแห้งแบบไม่ใส่เกลือจะได้ผลผลิตประมาณ 11 – 25 เปอร์เซ็นต์ของปลาหมึกก๊วยไต้สดและต้องการอบแห้งจนกระทั่งเหลือความชื้น 16-25 mc (% w.b.) และมีโปรตีน ร้อยละ 67 – 71 เปอร์เซ็นต์ อุตสาหกรรมอบแห้งปลาหมึกนิยมใช้ตู้อบแห้งมากกว่าการนำปลาหมึกมาตากแห้งแต่มีข้อเสียของตู้อบแห้งคือปลาหมึกไม่สามารถสัมผัสกับความชื้นได้ทั่วถึงหมดทำให้คุณภาพของผลิตภัณฑ์ได้ไม่คงที่ จึงเกิดแนวคิดเริ่มต้นของงานวิจัยการอบแห้งปลาหมึกเส้นฝอยโดยประยุกต์ใช้สเปาเต็ดเบด ซึ่งมีแรงลอยตัวและความเร็วลมสูงกว่าฟลูอิดไดซ์เบดที่ใช้เครื่องอัดอากาศ ขนาดเดียวกันซึ่งมีท่อลมที่ทางเข้าเบดเล็กกว่า โดยที่เป็นกระบวนการนำของแข็งที่มีรูปร่างเป็นเม็ดหรือเป็นชิ้นมาสัมผัสกับของไหลแล้วเม็ด ของแข็งเหล่านั้นจะมีคุณสมบัติคล้ายของไหล ลักษณะการวางมีทั้งแนวตั้งและแนวนอน ในงานวิจัยนี้ใช้เบดในแนวตั้งเพื่อออกแบบให้ปลาหมึกเส้นฝอยมีการกระจายตัวในเบดเป็นอย่างดี เพื่อให้ปลาหมึกฝอยสามารถถ่ายเทความร้อนระหว่างเส้นได้อย่างสมดุล โดยอาศัยแหล่งพลังงานความร้อนจากชุดฮีตเตอร์ขนาด 1.25 KW ในการทดลองจะมีการปรับความเร็วลมที่ทางเข้าของเบด เพื่อหาความเร็วลมที่ดีที่สุดโดยใช้ชุดปรับความเร็วลมแบบ Damper ทำให้สามารถปรับ

ความเร็วลมให้สัมพันธ์กับความร้อนที่ได้จากชุดฮีตเตอร์ และสัมพันธ์กับการเกิดฟลูอิดไดเซชันในเบดทดลอง

2. ทฤษฎีและการออกแบบ

2.1 การออกแบบระบบเป่าเต็ดเบด

ขณะที่ปลาทิมักเส้นเริ่มลอยตัวเป็นอิสระ สภาวะสมดุลของแรงสองแรง ที่เกิดขึ้นบนปลาทิมักเส้นคือ แรงที่เกิดจากน้ำหนักของปลาทิมักเส้นกับแรงพยุงจากของไหลหรือเกิดแรงเสียดทานกับแรงต้านของไหลความสูงต่ำสุดที่ทำให้เกิดฟลูอิดไดเซชันจากสมการ

$$L_{mf} = \frac{(1-\varepsilon)L_0}{(1-\varepsilon_{mf})} \quad (1)$$

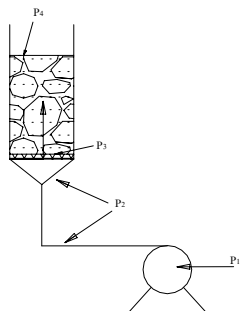
การออกแบบเบื้องต้นต้องมีการหาแฟคเตอร์รูปร่าง (ϕ_s) เสียก่อน แฟคเตอร์รูปร่างคือ อัตราส่วนของพื้นที่ผิวของทรงกลมที่มีปริมาตรเท่าปลาทิมักเส้นต่อพื้นที่ผิวของปลาทิมักเส้นหาแฟคเตอร์รูปร่างได้จากสมการ

$$\phi_s = \frac{A_{sp}}{A_{sq}} \quad (2)$$

ปลาทิมักเส้นที่ทดสอบต้องนำมาเฉลี่ยจากจำนวน 100 ตัว ทำการหาปริมาตรเทียบเท่าและพื้นที่ผิวของปลาทิมักเส้นจากเครื่องวัดพื้นที่ Polar Planimeter ได้ค่าของ แฟคเตอร์รูปร่าง ($\phi_s = 0.213$) แล้วคำนวณสัดส่วนช่องว่างต่ำสุดสามารถหาได้จากผลการคำนวณค่าของแฟคเตอร์รูปร่างจากสมการของ Wen และ Yu ดังนี้

$$\varepsilon_{mf} = \sqrt[3]{\frac{1}{14\phi_s}} \quad (3)$$

คำนวณสัดส่วนช่องว่างต่ำสุด ($\varepsilon_{mf} = 0.694$) นำไปแทนค่าใน (1) ได้ความสูงต่ำสุดที่ทำให้เกิดฟลูอิดไดเซชันเบด ($L_{mf} = 0.51$ m) จากนั้นนำไปคำนวณหาความดันลดภายในหอทดลอง (ΔP_b) ที่ตำแหน่งทางเข้าและทางออก



รูปที่ 1 แสดงตำแหน่งของความดันลดในเบด ณ จุดต่างๆ

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

$$\text{เมื่อ } \frac{g}{g_c} = 1$$

คำนวณหาความดันลดในเบด ($\Delta P_b = 300.39 \text{ N/m}^2$) เพื่อใช้สำหรับคำนวณออกแบบความเร็วสำหรับหอทดลองว่างเปล่า (U_0) เนื่องจากความสัมพันธ์ระหว่างความดันลด (ΔP_b) ในเบดหนึ่งกับความเร็วของของไหลที่ไหลผ่านเบดและขนาดอนุภาคของแข็งซึ่งเป็นทอมของสมการ Ergun ดังนี้

$$\frac{\Delta P_b g_c}{L_0} = \frac{150(1-\varepsilon_{mf})^2 \mu U_0}{\varepsilon_{mf}^3 (\phi_s D_p)^2} + \frac{1.75(1-\varepsilon_{mf}) \rho_g U_0^2}{\varepsilon_{mf}^3 (\phi_s D_p)} \quad (5)$$

แทนค่าตัวแปรต่างๆ ได้ ค่า ของ ($U_0 = 3.623 \text{ m/s}$) หาค่าความเร็วของไหลขณะเริ่มเกิดฟลูอิดไดเซชันในปริมาณช่องว่างต่ำสุดสำหรับขณะที่เริ่มเกิดนั้นจะมีค่ามากกว่าปริมาณช่องว่างที่อยู่ในเบดหนึ่งเพียงเล็กน้อย ขณะที่เบดยังอยู่ในลักษณะค่าต่ำสุดของฟลูอิดไดเซชันนั้น สมการของความดันตกคร่อมเบดยังสามารถนำมาประยุกต์ได้เมื่อแทนค่าลงใน สมการของ Ergun เพื่อหาความเร็วต่ำสุดที่ทำให้เกิดฟลูอิดไดเซชัน

$$\frac{1.75}{\phi_s \varepsilon_{mf}^3} \left(\frac{D_p U_{mf} \rho_g}{\mu} \right)^2 + \frac{150(1-\varepsilon_{mf})(D_p U_{mf} \rho_g)}{\phi_s^2 \varepsilon_{mf} \mu} = \frac{D_p^3 \rho_g (\rho_s - \rho_g) g_c}{\mu^2} \quad (6)$$

แทนค่าตัวแปรต่างๆ และแก้สมการพร้อมทั้งแยกแฟคเตอร์ได้ค่าของ ($U_{mf} = 6.447 \text{ m/s}$) นำมาตรวจสอบค่าของ Renold number (R_e) ได้จากสมการ

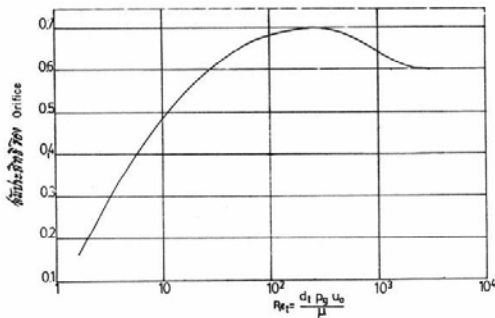
$$R_e = \frac{\rho_g U_{mf} d_t}{\mu} \quad (7)$$

ค่า Renold number ที่คำนวณได้ ($R_e = 25,553.38 > 1000$) เนื่องจากปลาทิมักเส้นมีขนาดใหญ่พอสมควรต้องใช้ความเร็วในการไหลสูงจึงลอยเป็นอิสระได้ จึงใช้สมการสำหรับวัสดุบดแห้งที่มี $R_e > 1000$ (ทางทฤษฎี)

$$U_{mf}^2 = \frac{\phi_s D_p}{1.75} \frac{\rho_s - \rho_g}{\rho_g} \cdot g_c \cdot \varepsilon_{mf}^3 \quad (8)$$

คำนวณค่าความเร็วลมต่ำสุดที่ทำให้เกิดฟลูอิดไดเซชันใหม่โดยใช้สมการที่ (8) ได้ ($U_{mf} = 6.45 \text{ m/s}$) การคำนวณออกแบบแผ่นกระจายอากาศ ในการออกแบบต้องคำนึงถึงความดันที่เกิดจากแผ่นกระจายอากาศ (ΔP_d) ความดันที่ผ่านรูระบายอากาศเป็น 10 % ของความดันลดทั้งหมดดังนั้นค่าของ ($\Delta P_d = 30.04 \text{ kg/m}^2$) ในการออกแบบต้องการหา P_2 เพื่อทราบความดันของท่อลมทางเข้าเบดคำนวณได้จาก

คำนวณความดันของท่อลมทางเข้าเบต ($P_2 = 1.52 \text{ bar}$) หาสัมประสิทธิ์ของ แผ่นกระจายอากาศหรือ Orifice (C_d) คำนวณ Renold number ใหม่ได้ ($Re_c = 56,984.72$)แล้วหาค่า C_d จากรูปที่ 2



รูปที่ 2 ค่าสัมประสิทธิ์ของแผ่นกระจายอากาศ(C_d) [1]

จากรูปที่ 2 หาค่าของ $C_d = 0.6$ อิทธิพลของตัวกระจายก๊าซขณะที่เบตเกิดฟลูอิดไดซ์เบตด้วยความเร็วของก๊าซต่ำสุดลักษณะเบตจะเป็นเนื้อเดียวสม่ำเสมอตลอดทั้งเบตเมื่อความเร็วก๊าซมากขึ้นจะก่อตัวเป็นฟองก๊าซมากขึ้น ขึ้นอยู่กับคุณสมบัติของแผ่นกระจายอากาศ (Distributor) ที่รองรับเบตว่าเป็นแบบใด ถ้าเป็นแบบแผ่นโลหะเจาะรู (Perforated) ก๊าซจะมีขนาดใหญ่กว่าแบบ ตะแกรง (Sintered plate) ตัวกระจายแบบนี้ทำให้ก๊าซผ่านได้อย่างสม่ำเสมอ ฟองก๊าซจึงเกิดขึ้นจำนวนมาก แต่ถ้าเป็นตัวกระจายที่กล่าวมาแบบแรกจะพ่นออกไปเหมือนเจ็ต การคำนวณหาความเร็วของก๊าซสามารถหาได้จากสมการความเร็วของก๊าซที่ไหลผ่านออริฟิฟ คือ

$$U_{or} = C_d \left[2g_c \frac{\Delta P_d}{\rho_g} \right]^{1/2} \quad (9)$$

คำนวณความเร็วลมได้ 13.56 m/s สัดส่วนของพื้นที่รูต่อพื้นที่ทั้งหมด 26.8% คำนวณ V_2 ได้จากความเร็ว U_0 และความดัน P_3 นั่นคือเมื่ออากาศผ่านตัวกระจายอากาศจะมีอุณหภูมิคงที่ ดังนั้นคำนวณความเร็วของก๊าซที่ P_2 กับ V_2 ได้ดังสมการ

$$V_2 = U_0 A_r \frac{P_3}{P_2} \quad (10)$$

สัดส่วนขนาดท่อลมต่อขนาดของเบตเท่ากับ 0.7 เท่า และหากำลังของเครื่องอัดอากาศ โดยที่ประสิทธิภาพของ เครื่องอัดอากาศแบบ Turbo เครื่องอัดอากาศ 0.75 และอัตราส่วนการอัดอากาศ ($\gamma = 1.4$) คำนวณขนาดของ Turbo เครื่องอัดอากาศ ได้ 1.2 Hp ต้องการหาสัมประสิทธิ์การถ่ายเทความร้อน (h_w) สามารถหาได้จากสมการ

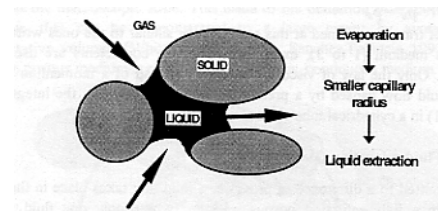
$$\left(\frac{h_w d_p}{k_g} \right) = 0.58 (P_r)^{0.5} \left(B \frac{d_p G}{\mu_g} \right)^{0.45} \left(\frac{\rho_s (1 - \epsilon_{mf})}{\rho_g} \right)^{0.18} \left(\frac{C_{ps}}{C_{pg}} \right)^{0.36} \quad (11)$$

คำนวณสัมประสิทธิ์การถ่ายเทความร้อน ($h_w = 36.6 \text{ W/m}^2 \cdot \text{K}$) ปริมาณความร้อนที่ใช้เพิ่มอุณหภูมิอากาศสำหรับเครื่องอบปลาหมึกให้

อุณหภูมิอบแห้งที่ 70°C คำนวณหาขนาดของฮีตเตอร์ที่ต้องใช้ใน การอบแห้ง ต้องมีขนาดไม่น้อยกว่า 1.236 kW

2.2 สมการของการอบแห้ง

ปลาหมึกที่ต้องการอบแห้งอยู่ในประเภทของวัสดุพรุน (Porous Medium) เมื่อลมร้อนที่ทางเข้าของสเปาได้เบต ไหลผ่านช่องว่างระหว่างวัสดุพรุน น้ำที่อยู่ในวัสดุพรุนจะเกิดการควบแน่นตัวจนกระทั่งระเหยออกจากช่องว่างของวัสดุพรุน ระยะเวลาในการอบแห้งจะขึ้นอยู่กับตัวแปรของอุณหภูมิ และความเร็วลมทางออกของชุดปรับความเร็วลม สามารถหาได้จากการทดลอง



รูปที่ 3 แสดงการระเหยตัวของน้ำในวัสดุพรุน[7]

การหาเปอร์เซ็นต์ความชื้น

$$Mc (\% \text{ d.b.}) = \frac{m_w - m_d}{m_d} \times 100 \quad (12)$$

$$Mc (\% \text{ w.b.}) = \frac{m_w - m_d}{m_w} \times 100 \quad (13)$$

คำนวณหาค่าอัตราส่วนความชื้น (Moisture Ratio ; MR) จากสมการเอมไพริคัลของการทดลองเพื่อหาแบบจำลองทางคณิตศาสตร์ของเวลาอบแห้ง

$$MR = \frac{M - M_e}{M_i - M_e} = A \exp(-kt) \quad (14)$$

มวลที่สภาวะสมดุล (Mass equilibrium; M_e) ได้จากการทดลอง นำปลาหมึกไปอบแห้งจนกระทั่งได้มวลคงที่ 1124 g ผลการทดลองของรูปที่ 3 ความเร็วลม 7 m/s เป็นความเร็วลมที่เร็วสุดในการอบแห้ง เมื่อ ทำ curve fitting ของสมการรูป exponential model ที่เวลา t ใดๆ

$$MR = 2.51 \exp(-0.125t) \quad (15)$$

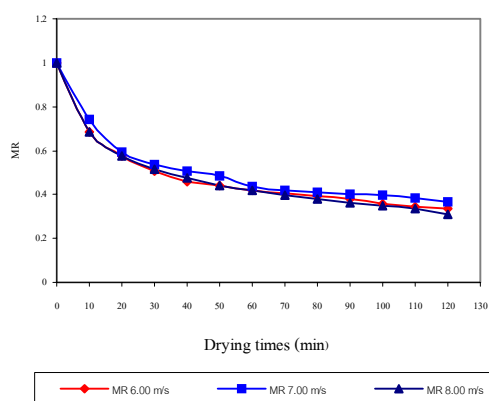
3. ข้อมูลที่ได้จากการออกแบบ

นำขนาดที่คำนวณได้เลือกใช้ขนาดของ เครื่องอัดอากาศ ขนาด 2 แรงม้าเป็นขนาดของ เครื่องอัดอากาศ ที่สามารถออกแบบการทดลองหาออฟติไมซ์ ของความเร็วลมที่ระดับต่างๆ ขนาดของฮีตเตอร์ ที่ใช้ออบแห้ง 1.3 KW เบต มีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 30 cm และ ขนาดของท่อลมที่ทางเข้าเบตมีขนาด 18 cm เครื่องอบแห้งที่ประกอบเสร็จเรียบร้อยแสดงในรูปที่ 2



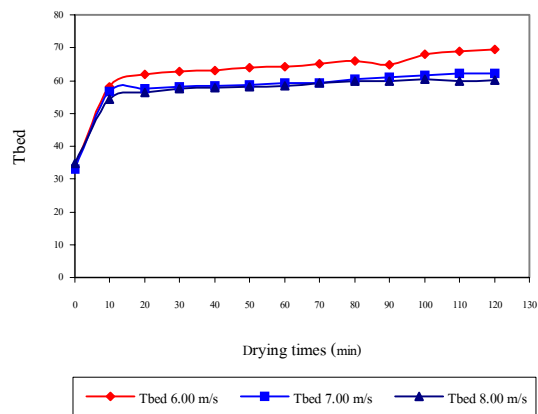
รูปที่ 2. ชุดทดลองฟลูอิดไดซ์เบด

4. ผลการวิจัย



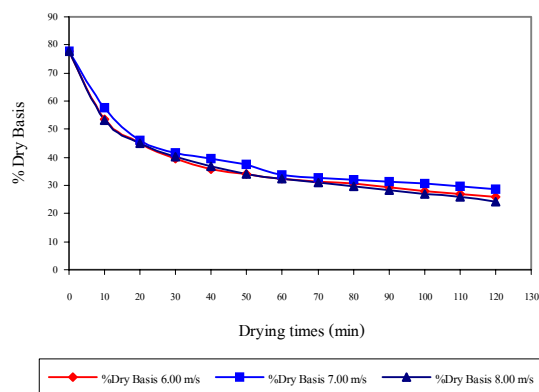
รูปที่ 3 แสดงผลการทดลองหาค่า MR

อธิบายรูปที่ 3 แสดงผลจากการทดลองอบพลาสติกเส้นฝอย จำนวน 2000 g มาใส่ในเบด ความสูงของพลาสติกเส้นฝอยระหว่าง 35 – 40 cm แล้วทดลองอบจนกระทั่งพลาสติกเส้นฝอยแห้งเป็นเวลา 120 นาที ปรับความเร็วลมที่จุดควบคุมความเร็วลมที่ทางเข้าเพิ่มขึ้นครั้งละ 1 m/s โดยใช้เครื่องมือวัดความเร็วลมวัดความเร็วลมที่ทางเข้าเบด ผลการทดลองแสดงค่าที่ดีที่สุดจากผลการทดสอบเฉลี่ย 10 ครั้ง ที่ระดับความเร็วลม 6.0 m/s , 7.0 m/s และ 8.0 m/s เพื่อทดลองหาออฟติไมซ์ ของความเร็วลมที่ระดับความเร็วลมต่างๆ ที่ทำให้ค่า Moisture Ratio (MR) ของ พลาสติกเส้นฝอยลดลงได้เร็วที่สุด ค่าความชื้นสมมูลของพลาสติกเส้นฝอย 2000 g ($M_e = 1124.8$ g) หาได้จากการทดลองความชื้นสมมูล ในขณะที่อบแห้งกราฟของ MR จะลดลงในลักษณะของ ฟังก์ชัน exponential ลดลงอย่างรวดเร็วในช่วง 30 นาทีแรก และค่อยๆ ลดลงอย่างช้าๆ ตั้งแต่ ช่วง 30 นาทีขึ้นไปจนถึง 120 นาที ซึ่งเป็นช่วงที่พลาสติกแห้งได้ตามมาตรฐานที่สามารถกักเก็บได้โดยไม่ขึ้นราที่ 24 mc (% w.b.)



รูปที่ 4 แสดงผลการทดลองหาอุณหภูมิภายในเบด

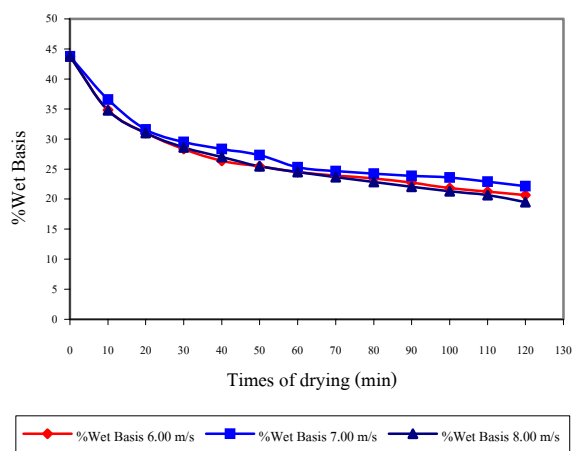
อธิบายรูปที่ 4 แสดงผลจากการทดลองหาอุณหภูมิในเบดของอบแห้งพลาสติกเส้นฝอยที่ 2000 g เป็นเวลา 120 min โดยปรับความเร็วลม ที่ทางเข้าเพิ่มขึ้นครั้งละ 1 m/s โดยใช้เครื่องมือวัดความเร็วลมวัดความเร็วลมที่ทางเข้าเบด ผลการทดลองแสดงค่าที่ดีที่สุดจากผลการทดสอบเฉลี่ย 10 ครั้ง ที่ระดับความเร็วลมต่างๆ ที่ความเร็วลม 6.0 m/s 7.0 m/s และ 8.0 m/s เพื่อหาอุณหภูมิภายในเบด ทำการวัดโดยใช้อุณหภูมิเฉลี่ยของเบด กราฟ ในช่วง 10 นาทีแรก กราฟเพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็วจนกระทั่งความดันในเบดคงที่อุณหภูมิจะค่อยๆ เพิ่มขึ้นอย่างช้าๆ ตั้งแต่เวลาอบแห้ง 10 นาทีขึ้นไป จนถึง 120 นาที



รูปที่ 5 แสดงผลการทดลองหา mc (% d.b.)

อธิบายรูปที่ 5 แสดงผลจากการทดลองหา mc (% d.b.) ที่ใช้อบแห้ง โดยนำพลาสติกเส้นฝอย ที่มีมวลเปียก, m_w , 2000 g แล้วทดลองอบจนกระทั่งพลาสติกเส้นฝอยแห้งเป็นเวลา 120 min โดยปรับความเร็วลมที่ทางเข้าเพิ่มขึ้นครั้งละ 1 m/s โดยใช้เครื่องมือวัดความเร็วลมวัดความเร็วลมที่ทางเข้าเบด ผลการทดลองแสดงค่าที่ดีที่สุดจากผลการทดสอบเฉลี่ย 10 ครั้ง ที่ระดับความเร็วลมต่างๆ โดยใช้เครื่องมือวัด ที่ความเร็วลม 6.0 m/s, 7.0 m/s และ 8.0 m/s เพื่อทดลองหาความเร็วลมที่สามารถลด mc (% d.b.) แล้วพลอตกราฟโดยคำนวณจาก(12) กราฟของ mc (% d.b.) จะลดลงในลักษณะของ

ฟังก์ชัน exponential ลดลงอย่างรวดเร็วในช่วง 30 นาทีแรก และค่อยๆลดลงอย่างช้าๆตั้งแต่ ช่วง 30 นาทีขึ้นไปจนถึง 120 นาทีที่สามารถลดเปอร์เซ็นต์ความชื้นลงเหลือ 33.6 mc (% d.b.)



รูปที่ 6 แสดงผลการทดลองหา mc (% w.b.)

อธิบายรูปที่ 6 แสดงผลจากการทดลองหา mc (% w.b.) ที่ใช้อบแห้ง โดยนำปลาหมึกเส้นฝอย ที่มีมวลเปียก, m_w , 2000 g แล้วทดลองอบจนกระทั่งปลาหมึกเส้นฝอยแห้งเป็นเวลา 120 min โดยปรับความเร็วลมที่ทางเข้าเพิ่มขึ้นครั้งละ 1 m/s โดยใช้เครื่องมือวัดความเร็วลมวัดความเร็วลมที่ทางเข้าเบต ผลการทดลองแสดงค่าที่ดีที่สุดจากการทดสอบเฉลี่ย 10 ครั้ง ที่ระดับ ที่ความเร็วลมต่างๆโดยใช้เครื่องมือวัด ที่ความเร็วลม 6.0 m/s , 7.0 m/s และ 8.0 m/s เพื่อทดลองหาความเร็วลมที่สามารถลด mc (% w.b.) ลดลงได้เร็วที่สุดแล้วพลอตกราฟโดย คำนวณจาก(13) กราฟของ mc (% d.b.) จะลดลงในลักษณะของ ฟังก์ชัน exponential ลดลงอย่างรวดเร็วในช่วง 30 นาทีแรก และค่อยๆลดลงอย่างช้าๆตั้งแต่ ช่วง 30 นาทีขึ้นไปจนถึง 120 นาที สามารถลดเปอร์เซ็นต์ความชื้นลงเหลือ 24 mc (% w.b.)



รูปที่ 7. ปลาหมึกเส้นฝอยขณะลอยในหอตลอด

อธิบายรูปที่ 7 แสดงปลาหมึกเส้น น้ำหนัก 2000 g ขณะลอยตัวในสระเป่าแดดเบตขณะทำการทดลองซึ่งปลาหมึกเส้นที่ได้จะเกาะและประสานตัวกันเป็นก้อนลอยอยู่ในเบต

5. ผลสรุปของงานวิจัย

จากการวิจัยทดลองอบแห้งปลาหมึกเส้นฝอยจนกระทั่งถึง 24 mc (% w.b.) ที่เป็นความชื้นที่สามารถเก็บรักษาปลาหมึกเส้นฝอยได้ ใช้เวลา 60 นาที สามารถลดเวลาการอบแห้งโดยใช้ตู้อบ ต้องใช้เวลาประมาณ 3 - 4 ชั่วโมง ความเร็วลมเหมาะสมในการอบแห้งที่ได้ผลดีที่สุด คือ 7.0 m/s ที่เวลา 60 นาที สามารถลด MR ลดลงเหลือ 0.435 , mc (% d.b.) ลงเหลือ 33.6 และ mc (% w.b.) เหลือ 24 mc (% w.b.) และ ดีกว่าความเร็วลม 6.0 m/s และ 8.0 m/s ดังแสดงในรูปที่ 3,4,5 และ 6 ปัญหาที่เกิดของงานวิจัยเรื่องนี้คือยังไม่สามารถทำให้ปลาหมึกเส้นกระจายตัวในเบตได้ แต่ผลที่ได้คือเกาะตัวเป็นก้อนถ้าต้องการทำให้ปลาหมึกเส้นฟุ้งกระจายตัวได้ดีในสระเป่าแดดเบต ต้องทำการควบคุมชุดปรับความเร็วลมให้ปล่อยลมเข้ามาเป็นจังหวะปิด-เปิด ในลักษณะเป็น Pulse ทำให้ลดเวลาอบแห้งดีขึ้นเนื่องจาก ค่านี้ที่เซลินัมเบอร์ (N_u) ในสระเป่าแดดเบตที่สูงขึ้น การควบคุมชุดบังคับความเร็วลมเป็นผลงานวิจัยขั้นต่อไป

6. กิตติกรรมประกาศ

งานวิจัยเรื่องนี้สามารถสำเร็จลุล่วงไปได้โดยโดยผู้วิจัยขอขอบคุณบุคคลต่างๆดังต่อไปนี้

1. คุณ อับดุล จิวจวบ และ คณะ ผู้ช่วยวิจัย ม.เกษมบัณฑิต
2. คุณ ศรีประภา ผึ้งเทศ
3. คุณ สมหมาย เสถียรบำรุงกิจ ผู้จัดการ หจก.อาร์เอสเอเอ็นจีเนียร์

7. เอกสารอ้างอิง

- [1.] สมศักดิ์ ดำรงเลิศ, "ฟลูอิดไดซ์เซชัน", ครั้งที่ 1, ปี พ.ศ. 2528, จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, กทม., หน้า 3 – 40
- [2.] Ergun S., "Chemical Engineering Progress", 1952
- [3.] Kunii D. and Levenspiel O., Fluidization Engineering, 2nd ed. USA: Butterworth Heinemann, 1991
- [4.] Cengel, Y.A. and Boles, M.A. "Thermodynamics and Engineering Approach", New York: McGraw-Hill Book Company. 1989.
- [5.] Van Wylen, G.J. and Sonntag R.E., "Fundamentals of Classical Thermodynamics" 3rd ed. New York: John Wiley & Sons. 1986
- [6.] Black, W.Z. and Hartley, J.G. "Thermodynamics. 2nd ed. New York: Harper Collins College Publishers. 1991
- [7.] Ian Turner and Arun S. Mujumdar. "Mathematical Modeling and Numerical Techniques in Drying Technology" New York, Basel, Hongkong : Marcel Dekker, Inc.

8. สัญลักษณ์

A_{sp}	คือ	พื้นที่ผิวของทรงกลมปริมาตรเท่า (m^2)	C_{ps}	คือ	ค่าความร้อนจำเพาะของปลาหมึก ($3.53 \frac{kJ}{kg \cdot K}$)
A_{sq}	คือ	พื้นที่ผิวของปลาหมึกเส้นผอย (m^2)	C_{pg}	คือ	ความร้อนจำเพาะของอากาศ ($1.007 \frac{kJ}{kg \cdot K}$)
B	คือ	สัมประสิทธิ์เชิงรูปทรง (Shape factor) (ไม่มีหน่วย)	M	คือ	มวลขณะอบแห้งที่เวลาใดๆ (g)
m_w	คือ	มวลเปียก (g)	M_i	คือ	มวลขณะเริ่มต้นอบแห้ง (g)
m_d	คือ	มวลแห้ง (g)	M_e	คือ	มวลที่ความชื้นสมดุล (g)
L_{mf}	คือ	ความสูงต่ำสุดที่ทำให้เกิดฟลูอิดไดเซชัน (m)			
L_o	คือ	ความสูงของปลาหมึกในหอตลอด (m)			
\mathcal{E}	คือ	สัดส่วนช่องว่างเฉลี่ย (ไม่มีหน่วย)			
\mathcal{E}_{mf}	คือ	สัดส่วนช่องว่างต่ำสุด (ไม่มีหน่วย)			
ϕ_s	คือ	แฟคเตอร์รูปร่าง (ไม่มีหน่วย)			
D_p	คือ	ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางเฉลี่ยของปลาหมึกเส้น (m)			
ρ_s	คือ	ความหนาแน่นของปลาหมึก ($1,926 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$)			
ρ_g	คือ	ความหนาแน่นของอากาศ ($1.127 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$)			
μ	คือ	ความหนืดของอากาศ ($1.91 \times 10^{-5} \text{ kg} \cdot \text{m} \cdot \text{s}^{-1}$)			
P_r	คือ	แฟรคชันนัมเบอร์ (ไม่มีหน่วย)			
R_e	คือ	เรย์โนลด์นัมเบอร์ (ไม่มีหน่วย)			
d_t	คือ	ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางของหอตลอด (m)			
U_o	คือ	ความเร็วของอากาศในเบตขณะที่ไม่มีความเร็วของแข็ง (m / s)			
U_{or}	คือ	ความเร็วอากาศที่ผ่านแผ่นกระจายลม (m / s)			
U_{mf}	คือ	ความเร็วต่ำสุดที่ทำให้เกิดฟลูอิดไดเซชันเบต (m / s)			
V_2	คือ	ความเร็วลมในช่องทางเข้าสะเป้าเต็ดเบต (m / s)			
C_d	คือ	สัมประสิทธิ์ของแผ่นกระจายลม (ไม่มีหน่วย)			
ΔP_b	คือ	ความดันลดภายในหอตลอด (kg / m^2)			
ΔP_d	คือ	ความดันตกคร่อมแผ่นกระจายลม (kg / m^2)			
P_1	คือ	ความดันของ เครื่องอัดอากาศ (kg / m^2)			
P_2	คือ	ความดันในช่องทางเข้าสะเป้าเต็ดเบต (kg / m^2)			
P_3	คือ	ความดัน ณ. ตำแหน่งทางเข้าเบต (kg / m^2)			
P_4	คือ	ความดัน ณ. ตำแหน่งทางออกของเบต (kg / m^2)			
g_c	คือ	อัตราเร่งจากแรงโน้มถ่วงของโลก (m / s^2)			
N_{or}	คือ	จำนวนรูกระจายลมต่อหน่วยพื้นที่			
h_w	คือ	สัมประสิทธิ์การถ่ายเทความร้อนในฟลูอิดไดเซชันเบต ($W / m^2 \cdot K$)			
A_w	คือ	พื้นที่ผิวรวมทั้งหมดของเบต (m^2)			
ΔT	คือ	ผลต่างอุณหภูมิอบแห้งปลาหมึกกับอากาศที่อุณหภูมิห้อง ($^{\circ} K$)			
W_{sa}	คือ	กำลังของ เครื่องอัดอากาศ (Watt)			
h_r	คือ	แรงม้า (746 Watt)			
γ	คือ	อัตราส่วนความร้อนจำเพาะของอากาศ (ไม่มีหน่วย)			
η	คือ	ประสิทธิภาพของ เครื่องอัดอากาศ แบบ เทอร์โบ (0.75)			