

สรุปผลและข้อเสนอแนะ

งานวิจัยนี้เป็นการศึกษาการปรับปรุงคุณภาพถ่านหินโดยการขัดถ้าและกำมะถัน ซึ่งอาศัยปฏิกิริยาออกซิเดชันของไอโอดีเจนเบอร์ออกไซด์ในเครื่องปฏิกิริยแบบฟลูอิไดซ์เบคนของเหลวสามารถแบ่งงานวิจัยได้เป็น ๓ ส่วน คือ ส่วนแรกจะเป็นการศึกษาสภาวะต่าง ๆ ที่มีผลต่อการขัดถ้าและกำมะถัน ได้แก่ ความเข้มข้นของสารละลายไอโอดีเจนเบอร์ออกไซด์ในการขัดลูพูริก อัตราการไหลของสารละลายไอโอดีเจนเบอร์ออกไซด์ ขนาดถ่านหิน อุณหภูมิ และระยะเวลาในการทำปฏิกิริยา ส่วนที่สองจะเป็นการศึกษาเปรียบเทียบการขัดถ้าและกำมะถันของตัวอย่างถ่านหินที่รัดดับขั้นและตัวแผ่นงต่าง ๆ กัน โดยใช้ไอโอดีเจนเบอร์ออกไซด์ และส่วนสุดท้ายจะเป็นการศึกษาอัตราเร็วของปฏิกิริยาเคมีของกำมะถันในไร์ต เพื่อหาอัตราดับและค่าคงที่ปฏิกิริยาและขั้นตอนควบคุมอัตราเร็วการเข้าทำปฏิกิริยา กับ กำมะถันในไร์ตของก้าชอกซิเจนในสารละลายไอโอดีเจนเบอร์ออกไซด์ ผลการทดลองสามารถสรุปได้ดังนี้

5.1 การศึกษาสภาวะต่าง ๆ ที่เหมาะสมสำหรับการขัดถ้าและกำมะถัน พบว่า เมื่อเพิ่มความเข้มข้นของสารละลายไอโอดีเจนเบอร์ออกไซด์ในการขัดลูพูริก ๐.๐๕ มิลลาร์ การขัดถ้าและกำมะถันจะเพิ่มขึ้น และความเข้มข้นของสารละลายที่เหมาะสม คือ ๗ % โดยน้ำหนักต่อปริมาตรในการขัดลูพูริก ๐.๐๕ มิลลาร์ เมื่อเพิ่มอัตราการไหลของสารละลายการขัดถ้าและกำมะถันจะเพิ่มขึ้นจนถึงจุดหนึ่งจะเริ่มคงที่ ตั้งนี้อัตราการไหลของสารละลายที่เหมาะสม คือ ๑.๒๕ ลิตรต่อนาที (สำหรับถ่านหินขนาด ๐.๕-๑.๐ มม. ซึ่งคิดเป็น ๔.๑๗ เท่าของความเร็วต่อสุดในการเกิดฟลูอิไดซ์) สำหรับขนาดถ่านหินพบว่าขนาดเล็กให้ผลการขัดถ้าและกำมะถันได้ดีกว้างขนาดใหญ่ ซึ่งจะใช้ขนาด ๐.๕-๑.๐ มม. เมื่อเพิ่มอุณหภูมิการขัดถ้าและกำมะถันจะเพิ่มขึ้น แต่ถ้าอุณหภูมิสูงเกินไปจะทำให้การ operate เครื่องลำบาก และอาจเกิดการสลายผิวนะของคาร์บอนในถ่านหิน อุณหภูมิที่เหมาะสม คือ ๒๐° ซึ่งระยะเวลาที่เหมาะสมในการทำปฏิกิริยาคือในช่วง ๖๐ นาทีแรก ซึ่งการขัดกำมะถันจะเกิดขึ้นได้เร็วแล้วจะค่อย ๆ ช้าลง

ตั้งนี้ลักษณะที่เหมาะสมสำหรับการขัดถ้า และกำมะถันจากถ่านหินโดยใช้สารละลายไอโอดีเจนเบอร์ออกไซด์ในเครื่องปฏิกิริยแบบฟลูอิไดซ์เบคนคือ ความเข้มข้นของสารละลายไอโอดีเจนเบอร์ออกไซด์ ๗% โดยน้ำหนักต่อปริมาตรในการขัดลูพูริก ๐.๐๕ มิลลาร์ อัตราการไหลของสารละลาย ๑.๒๕ ลิตรต่อนาที ปริมาณสารละลาย ๑๐ ลิตร ขนาดถ่านหิน ๐.๕-๑.๐ มม. ปริมาณถ่านหิน ๑๕๐ กรัม อุณหภูมิ ๒๐° ซึ่งระยะเวลา ๖๐ นาที นั้นสามารถลดถ้าได้ร้อยละ ๒๘.๐๘ เพิ่มค่าความร้อนได้ร้อยละ ๑๑.๒๖ ลดกำมะถันชั้ลเฟตได้ร้อยละ ๙๒.๔๑ ลดกำมะถันในไร์ตได้ร้อยละ ๖๘.๙๓ และลดกำมะถันรวมได้ร้อยละ ๓๖.๑๒

สำหรับการทดลองในเครื่องปฏิกรณ์แบบฟลูอิไดร์เบคของเหลวจะมีระบบการล้างถ่านหินด้วยน้ำก่อนเริ่มทดลองด้วยสารละลายไอโอดีเจนเปอร์ออกไซด์ โดยล้างถ่านหินด้วยน้ำประมาณ 15 นาที ตั้งนึ้นผลการซัดเส้าและกำมะถันด้วยสารละลายไอโอดีเจนเปอร์ออกไซด์เทียบกับตัวอย่างถ่านหินเริ่มต้นที่ลักษณะที่เหมาะสม คือ ลดปริมาณเส้าได้ร้อยละ 30.98 ลดปริมาณกำมะถันชัลเฟต์ได้ร้อยละ 98.71 ลดปริมาณกำมะถันในไรร์ได้ร้อยละ 80.30 และลดปริมาณกำมะถันรวมได้ร้อยละ 63.81 ไกลส์เคียงกับที่มีการศึกษาไว้โดยใช้เครื่องปฏิกรณ์แบบตั้งกวนโดยใช้ความเข้มข้นไอโอดีเจนเปอร์ออกไซด์ 10-15 % ใน 0.05 นาทีมอกรครชัลฟูริกปริมาณถ่านหินต่อสารละลาย 1:10 เวลา 60 นาที อุณหภูมิ 25-30 °C อัตราการกวน 1000-1200 รอบต่อนาที สามารถลดเส้าได้ร้อยละ 68.81 ลดกำมะถันชัลเฟต์ได้ร้อยละ 84.28 ลดกำมะถันในไรร์ได้ร้อยละ 97.30 และลดกำมะถันรวมได้ร้อยละ 48.82 (23) จะเห็นได้ว่าการล้างด้วยน้ำก่อนการทดลองนี้ช่วยลดปริมาณกำมะถันชัลเฟต์ได้ และถ้าเพิ่มระบบการล้างถ่านหินหลังการทำปฏิกริยาด้วยน้ำจะช่วยล้างสารละลายและกรดต่าง ๆ ที่เกิดจากปฏิกริยาออกได้

5.2 การศึกษาเปรียบเทียบการซัดเส้าและกำมะถันของถ่านหินระดับชั้นและตำแหน่งต่าง ๆ กัน พบว่าการลดปริมาณเส้าของถ่านหินแม่เมะ 1 และ 2 ไกลส์เคียงกัน และลดได้มากกว่าถ่านหินแม่เมะ 3 และ 4 ซึ่งให้ผลไกลส์เคียงกัน สำหรับการลดปริมาณกำมะถันนิดต่าง ๆ พบว่าถ่านหินแม่เมะ 1 ลดปริมาณกำมะถันทุกชนิดได้ดีที่สุด ส่วนถ่านหินอีก 3 ตัวอย่างสามารถลดได้ไกลส์เคียงกัน ซึ่งอาจเป็นเพราะปริมาณกำมะถันในถ่านหินตัวอย่างต่าง ๆ แตกต่างกัน

5.3 การศึกษาอัตราเร็วของปฏิกริยาระหว่างกำมะถันในไรร์กับก๊าซออกซิเจนในสารละลายไอโอดีเจนเปอร์ออกไซด์ พบว่าเป็นปฏิกริยาอันดับสอง และสามารถหาค่าพลังงาน الحرภาพ (activation energy) ได้ 26.56×10^{-6} จูล/กิโลโมล ค่าคงที่ (k_{20}) มีค่าเท่ากับ $61.08 \text{ m}^3/\text{กิโลโมล}\cdot\text{วินาที}$ สำหรับถ่านหินแม่เมะ 1 ซึ่งเขียนในรูปความสัมพันธ์แบบ Arrhenius ได้

$$k_2 = 61.08 \exp(-26.56 \times 10^{-6}/RT)$$

ค่าพลังงานحرภาพของค่าคงที่อัตราเร็วปฏิกริยาที่หาได้ เปรียบเทียบกับที่มีการศึกษาไว้ คือ 46.5×10^{-6} จูล/กิโลโมล โดย Slage1, 1980 (11) 58.8×10^{-6} จูล/กิโลโมล โดย Sareem et. al., 1977 (11) 51.2×10^{-6} จูล/กิโลโมล โดย Vracar และ Vucurovic, 1970 (10) 55.9×10^{-6} จูล/กิโลโมล โดย McKay และ Halpern, 1958 (11)

การศึกษาขั้นตอนที่ควบคุมอัตราเร็วการเข้าทำปฏิกริยา พบว่าสolutคล้องกับการแพร่ของก๊าซออกซิเจนผ่านชั้นผลิตภัณฑ์เข้าสู่แกนกลางที่ยังไม่ทำปฏิกริยา (diffusion through products layer control) และหาค่าการแพร่ประสิทธิผล (effective diffusivity)

De ได้ค่าผลลัพธ์งานกรายตุน 16.40×10^{-6} จูล/กิโลโนล ค่าคงที่ 1.55×10^{-7} ม.³/วินาที สำหรับถ่านหินแม่เมaje 1 ซึ่งเขียนในรูปความสัมพันธ์แบบ Arrhenius ได้

$$De = 1.55 \times 10^{-7} \exp(-16.40 \times 10^6 / RT)$$

ค่าผลลัพธ์งานกรายตุนของค่าการแพร่ประสีทิพลที่หาได้ เปรียบเทียบกับการวิจัยที่มีการศึกษาไว้ คือ 33×10^{-6} จูล/กิโลโนล โดย Slagel, 1980 (11) และ 33.5×10^{-6} จูล/กิโลโนล โดย Whealock, 1978 (11)

สำหรับงานวิจัยนี้ทำการทดลองในเครื่องปฏิกรณ์แบบฟลูอิได้เบดของเหลว โดยจะใช้สารละลายไอโอดีเจนเปอร์ออกไซต์มากเกินพอเมื่อเทียบกับปริมาณถ่านหิน (คิดเทียบกับปริมาณไนโตรต์ในถ่านหินต้องการออกซิเจนที่ปฏิกิริยา กับไนโตรต์ 0.41 มอล แต่ใช้สารละลายซึ่งแตกตัวให้ออกซิเจน 20.59 มอล) และใช้ปริมาณสารละลายมากกว่าเมื่อเทียบกับเครื่องปฏิกรณ์แบบถังกวน เนื่องจากต้องใช้สารละลายปริมาณมากในการทำให้เกิดฟลูอิได้ เช่น แต่สารละลายน้ำสามารถนำกลับมาใช้ใหม่ได้อีก เมื่อเปรียบเทียบลักษณะการทำงานของเครื่องปฏิกรณ์แบบฟลูอิได้เบดและเครื่องปฏิกรณ์แบบถังกวนแล้วพบว่า

1. เครื่องปฏิกรณ์แบบถังกวนใช้อัตราการกวนรอบสูง 1000-1200 รอบ/นาที (ค่า $Re = 2.5 \times 10^4$) (23) ซึ่งจะเกิดความปั่นป่วนมากในเครื่องปฏิกรณ์และทำให้อุณหภูมิถ่านหินแตกได้ อุณหภูมิถ่านหินจะมีขนาดเล็กลง สำหรับเครื่องปฏิกรณ์แบบฟลูอิได้เบดมีอัตราการไหลของสารละลาย 1.25 ลิตร/นาที (ค่า $Re = 15.2$) จะไม่เกิดความปั่นป่วนในเบดมากนัก

2. เครื่องปฏิกรณ์แบบฟลูอิได้เบดสามารถใช้กับถ่านหินที่มีขนาดใหญ่ได้ผลติดลมหายใจ

3. เครื่องปฏิกรณ์แบบฟลูอิได้เบดใช้ปริมาณสารละลายไอโอดีเจนเปอร์ออกไซต์มากกว่าเครื่องปฏิกรณ์แบบถังกวน

งานวิจัยนี้ยังมีลิ่งต่าง ๆ ต้องปรับปรุงอีก คือ

1. การควบคุมอุณหภูมิในถังสารละลายทำได้ไม่ดีนัก โดยเฉพาะปฏิกิริยาเป็นปฏิกิริยาคายความร้อน การควบคุมอุณหภูมิโดยใช้หล่อเย็นในถังสารละลายอาจไม่เพียงพอ ควรจะหล่อเย็นที่เครื่องปฏิกรณ์ด้วย เพื่อให้ดึงความร้อนโดยเฉลี่ยในช่วง 20-30 นาทีแรกได้เพียงพอ

2. ความสูงของเครื่องปฏิกรณ์ต่อน้ำห้องน้ำอย่างทำให้ไม่สามารถเพิ่มปริมาณถ่านหินได้ซึ่งจะได้เปรียบเทียบดูได้เมื่อปริมาณถ่านหินมากกว่า

3. ในการทดลองจำเป็นต้องใช้ปริมาณสารละลายน้ำจิ้งจังสามารถถูกดูดได้ ซึ่งเมื่อเปรียบกับเครื่องปฏิกรณ์แบบถังกวนจะใช้ปริมาณน้อยกว่า แต่อาจนำสารละลายที่ใช้แล้วกลับมาใช้ใหม่ได้ แต่ในงานวิจัยนี้ไม่ได้นำสารละลายน้ำกลับมาใช้ใหม่

4. ควรมีการศึกษาการล้างถ่านหินหลังการทำปฏิกิริยา กับไอโอดีเจนเปอร์ออกไซต์ว่ามีผลอย่างไร