



ผลการทดลอง

4.1 ผลการศึกษาคุณสมบัติเบื้องต้นของไซบีโตรเลียม

คุณสมบัติเบื้องต้นของไซที่ศึกษามีดังนี้

1. ปริมาณน้ำมันในไซ
2. ความหนาแน่นของไซ
3. จุดหลอมเหลวของไซ
4. ความหนืดของน้ำมันและไซ

วิธีการทดสอบคุณสมบัติต่างๆของไซและน้ำมันแสดงในภาคผนวก ก.

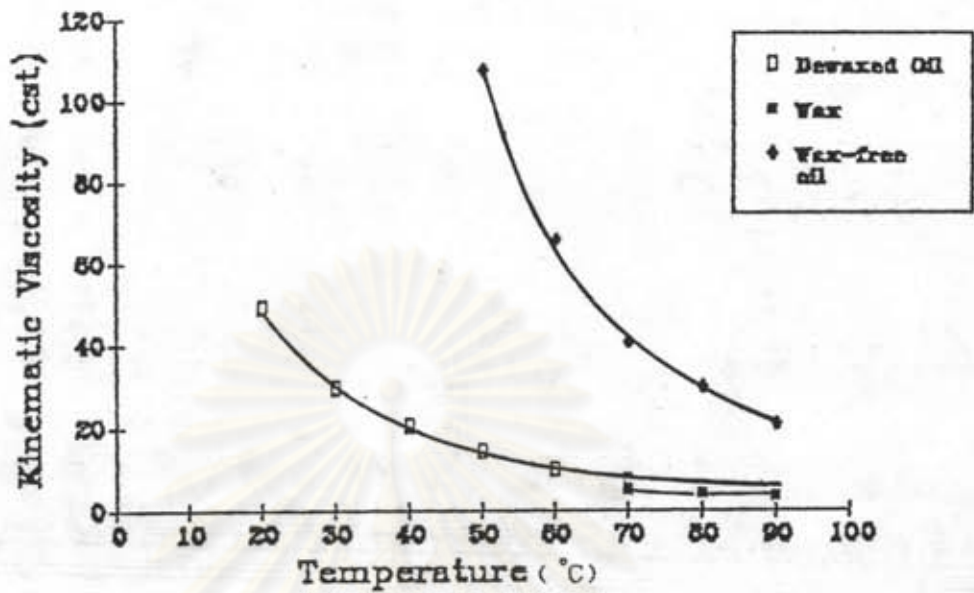
ตารางที่ 4.1 สมบัติเบื้องต้นของไซ

คุณสมบัติ	
ปริมาณน้ำมันในไซ (ร้อยละ โดยน้ำหนัก)	20.15
ความหนาแน่นของไซ (กรัมต่อซม. ^๓)	0.835
จุดหลอมเหลวของไซ (°ซ)	56.0

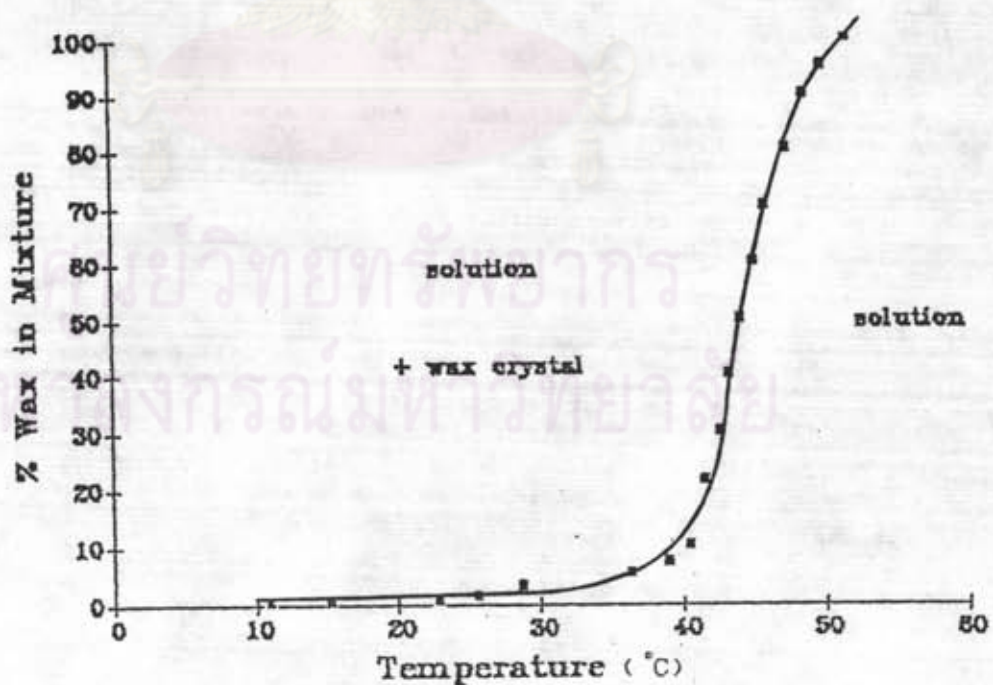
ศึกษาความหนืดของน้ำมันและไซในช่วง 20 ถึง 90 °ซ พบว่าเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้น ความหนืดคิเนมาติกของน้ำมันและไซจะมีค่าลดลง และที่อุณหภูมิเดียวกันความหนืดคิเนมาติกของน้ำมันจะลดลงเมื่อปริมาณไซในน้ำมันเพิ่มขึ้น แสดงดังรูปที่ 4.1 และตารางที่ ง.1

4.2 ผลของอุณหภูมิกับการละลายไซในตัวทำละลายเมทิลเอทิลคีโตน

การทดลองใช้ไซที่มีปริมาณน้ำมันร้อยละ 20.15 ศึกษาอุณหภูมิของการละลายไซในตัวทำละลายเมทิลเอทิลคีโตนในปริมาณร้อยละ 0.06 ถึง 100 โดยน้ำหนัก ผลการทดลองดังแสดงในรูปที่ 4.2 และตารางที่ ง.2 พบว่าเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้น การละลายของไซเพิ่มมากขึ้น



รูปที่ 4.1 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างความหนืดคิเนมาติกของไขและน้ำมันกับอุณหภูมิ



4.2 ผลของอุณหภูมิกับการละลายของไขในตัวทำละลายเมทิลเอทิลคีโตน

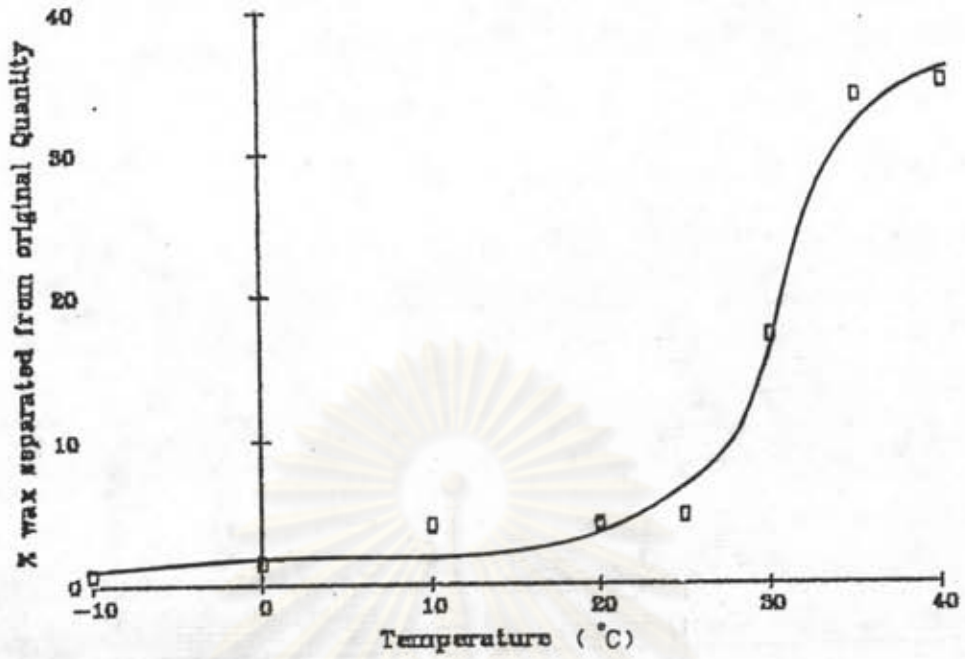
และที่อุณหภูมิการละลายสูงกว่า 40°C ไชจะมีการละลายสูงขึ้นอย่างรวดเร็วเมื่ออุณหภูมิเปลี่ยนแปลงเพียงเล็กน้อย

4.3 ผลของลำดับอุณหภูมิการตกผลึกไชในตัวทำละลายเมทิลเอทิลคีโตนในช่วงอุณหภูมิ 40 ถึง -10°C

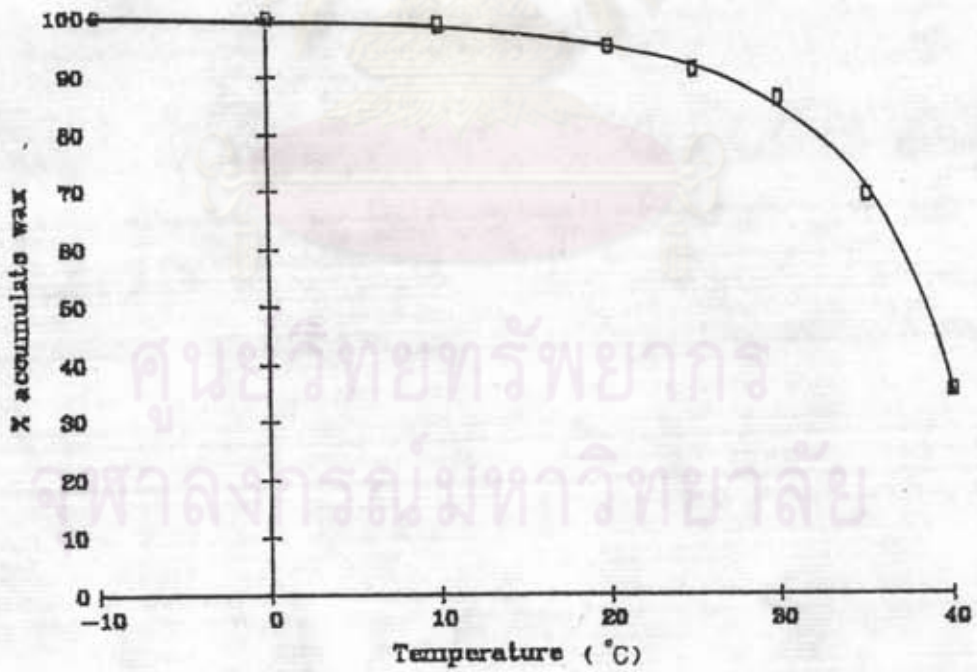
การทดลองใช้ไชปริมาณ 250 กรัมละลายในตัวทำละลาย 500 กรัม ที่ 50°C แล้วลดอุณหภูมิลงอย่างช้าๆ จนถึงอุณหภูมิ 40°C กรองแยกผลึกไชที่อุณหภูมิ 40°C ได้เค้กของไชและสารละลายที่กรองได้ (filtrate) นำส่วนของสารละลายที่กรองได้มาทำการตกผลึกและกรองที่อุณหภูมิ 30, 25, 20, 10, 0 และ -10°C ได้เค้กของไชต่าง ๆ กัน นำเค้กของไชไปหาปริมาณไชซึ่งผลการทดลองแสดงดังรูปที่ 4.3, 4.4 และตารางที่ ง.3 พบว่าปริมาณไชที่ตกผลึกที่อุณหภูมิ 40 ถึง 25°C จะมีไชตกผลึกในปริมาณสูงและลดลงตามลำดับ คือ ที่อุณหภูมิ 40°C และ 25°C มีไชตกผลึกร้อยละ 37.27 และ 4.53 ตามลำดับ และที่อุณหภูมิการตกผลึกต่ำกว่า 25°C มีปริมาณไชตกผลึกต่ำ จึงใช้อุณหภูมิต่ำกว่า 25°C เป็นอุณหภูมิของการตกผลึกไชที่จะศึกษาต่อไป

4.4 ผลของระบบสมดุลของไช น้ำมัน และตัวทำละลายเมทิลเอทิลคีโตน ที่อุณหภูมิ 30, 25 และ 20°C

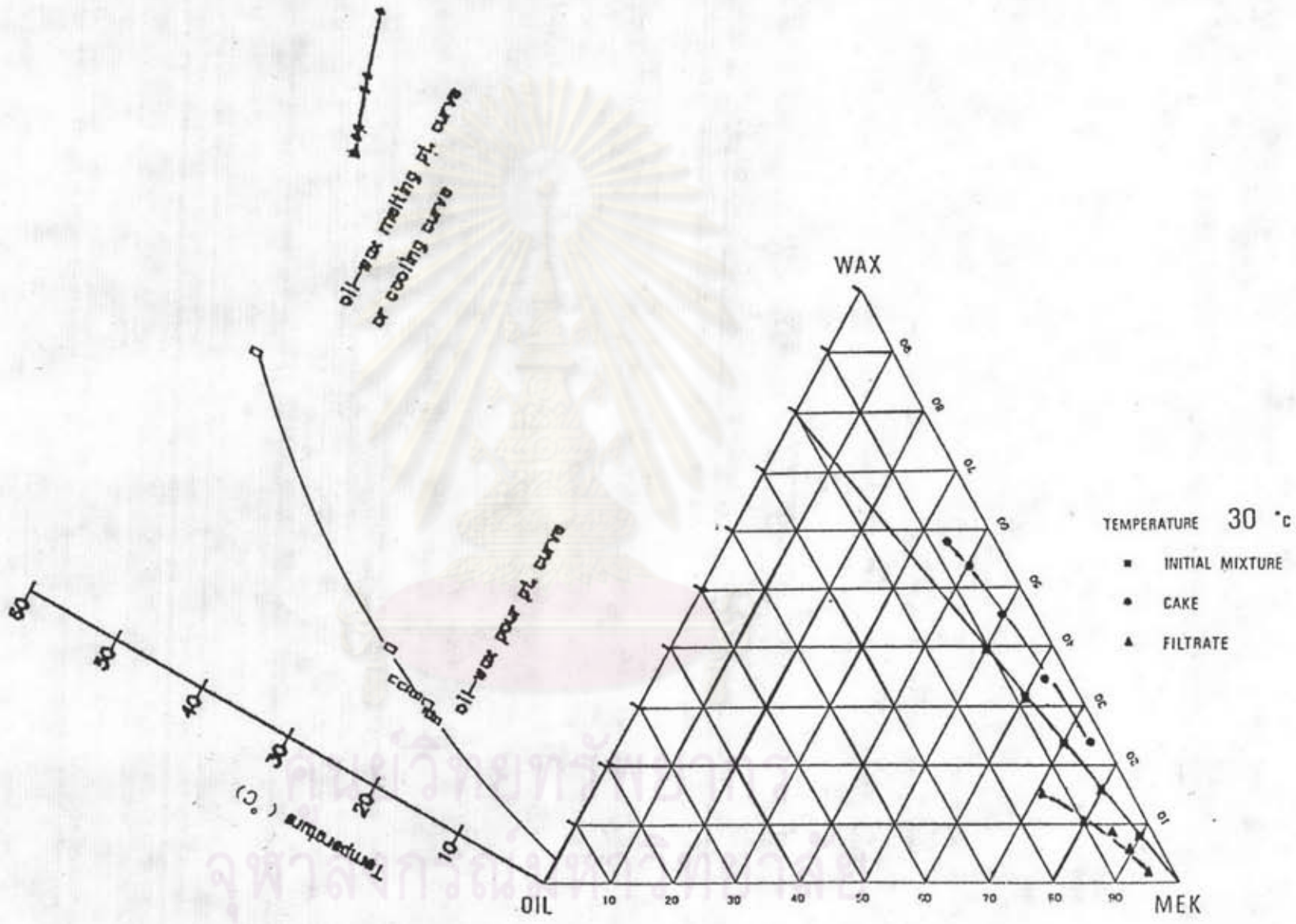
การศึกษาระบบสมดุลของไช น้ำมัน และตัวทำละลาย โดยใช้ไชเริ่มต้นซึ่งมีน้ำมันปนอยู่ร้อยละ 20.15 ผสมกับตัวทำละลายเมทิลเอทิลคีโตนในปริมาณร้อยละ 10, 20, 30, 40 และ 50 ตามลำดับ นำของผสมนั้นมาทำการหลอมละลาย และลดอุณหภูมิลงอย่างช้า ๆ จนถึงอุณหภูมิ 30, 25 และ 20°C กรองแยกของผสมที่อุณหภูมินั้นจะได้ส่วนที่เป็นเค้กของไช (raffinate) และส่วนที่เป็นสารละลายที่กรองได้ (filtrate) นำส่วนทั้งสองมาหาปริมาณไช น้ำมัน และตัวทำละลายเมทิลเอทิลคีโตน ซึ่งผลการทดลองแสดงดังในรูปที่ 4.5, 4.6, 4.7 และตารางที่ ง.4 พบว่าส่วนของเค้กของไชจะอยู่ในส่วนบนของส่วนผสม และสารละลายจะอยู่ในส่วนล่างของส่วนผสมเริ่มต้น และที่ส่วนผสมเริ่มต้นเดียวกันที่อุณหภูมิ 30°C จะมีเส้นโค้งของสมดุลของสารละลายที่กรองได้ที่สูงกว่าที่อุณหภูมิ 25 และ 20°C ตามลำดับ



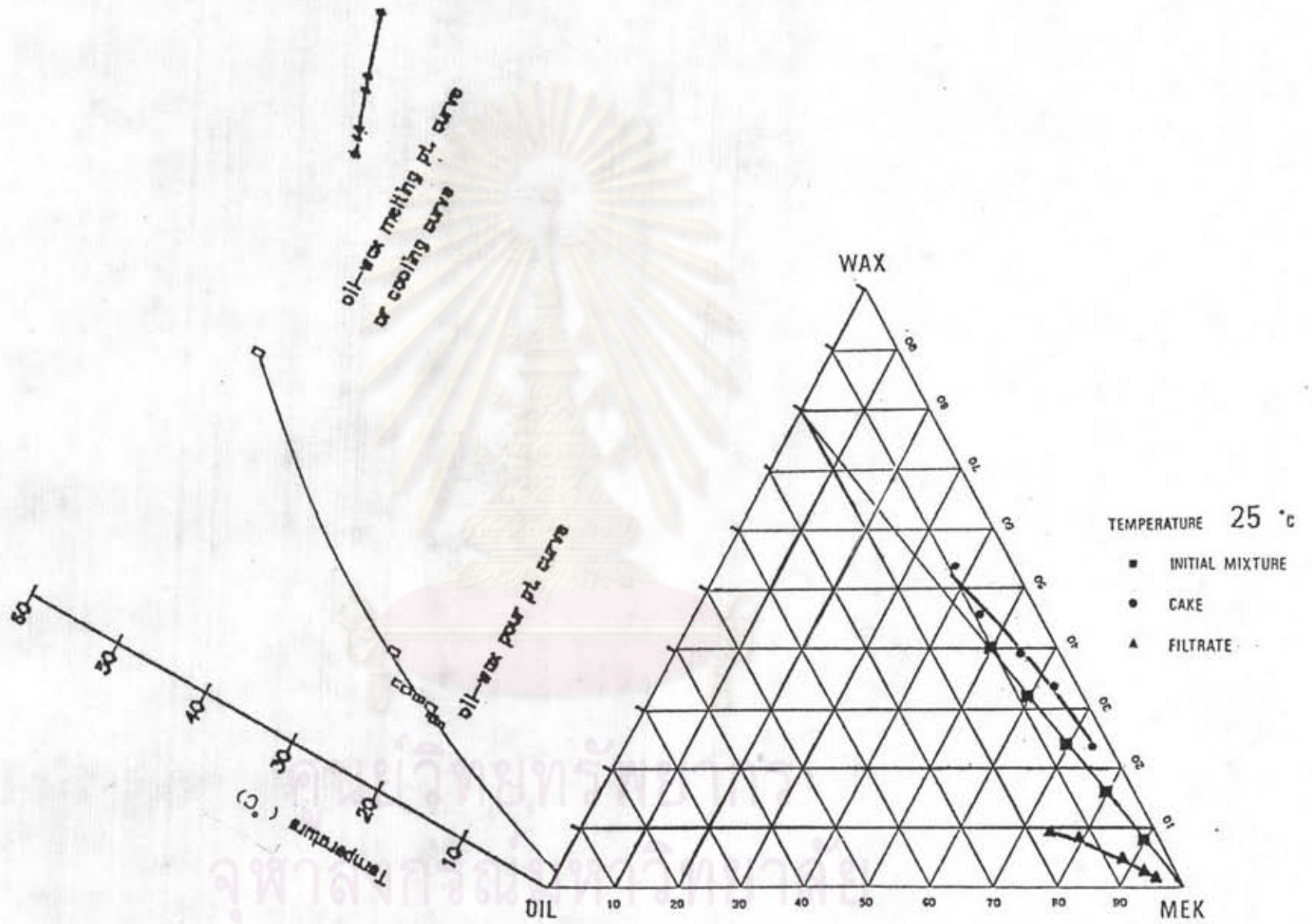
รูปที่ 4.3 แสดงปริมาณการตกผลึกไข ที่อุณหภูมิ -10 ถึง 40 °ซ



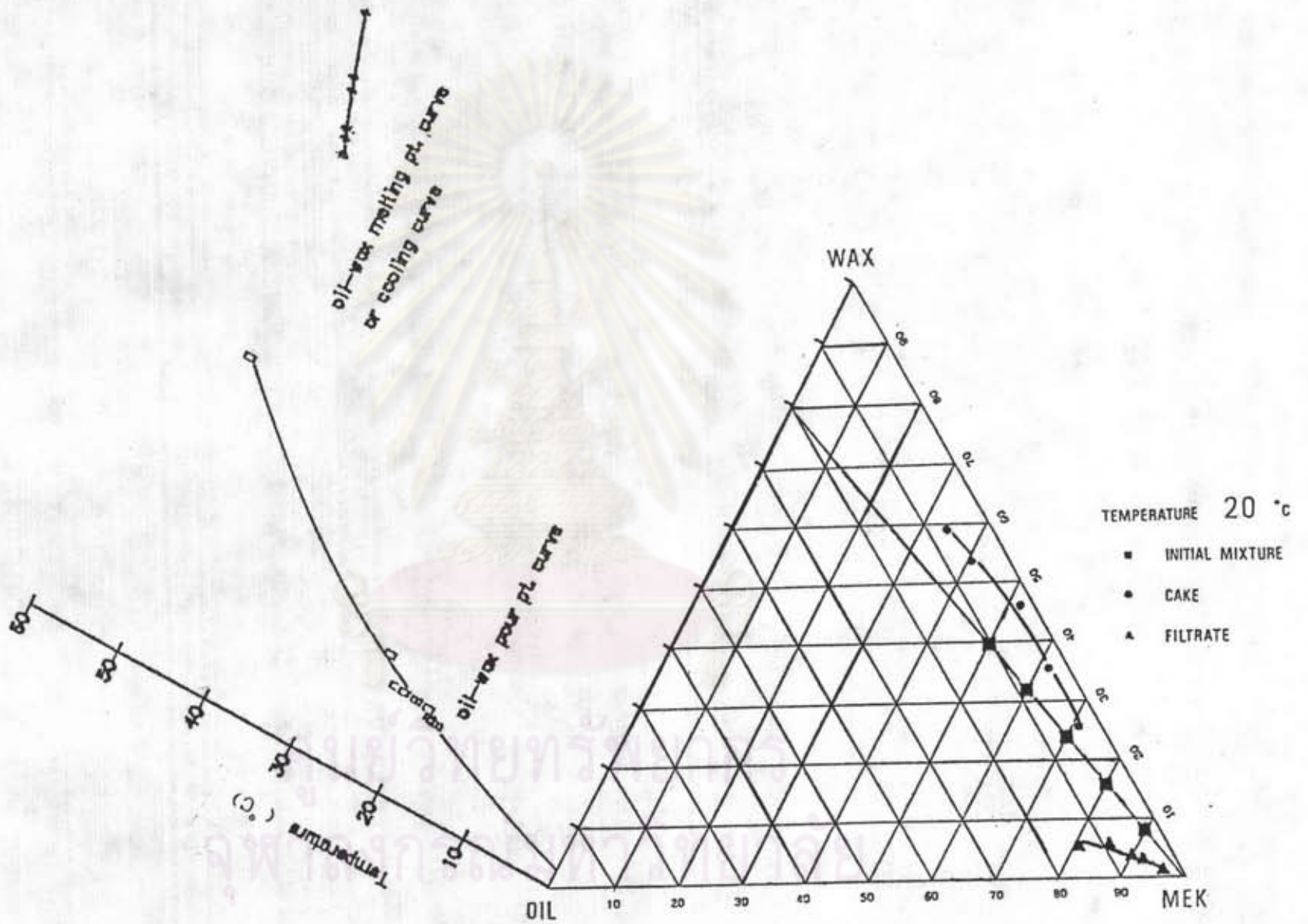
รูปที่ 4.4 แสดงปริมาณการตกผลึกไขสะสม ที่อุณหภูมิ -10 ถึง 40 °ซ



รูปที่ 4.5 แสดงแผนภูมิ (equilibrium diagram) ของระบบ น้ำมัน ไช และตัวทำละลายเมทิลเอทิลคีโตน ที่อุณหภูมิ 30 °ซ



รูปที่ 4.6 แสดงแผนภูมิ (equilibrium diagram) ของระบบ น้ำมัน ไข และตัวทำละลายเมทิลเอทิลคีโตน ที่อุณหภูมิ 25 °ซ



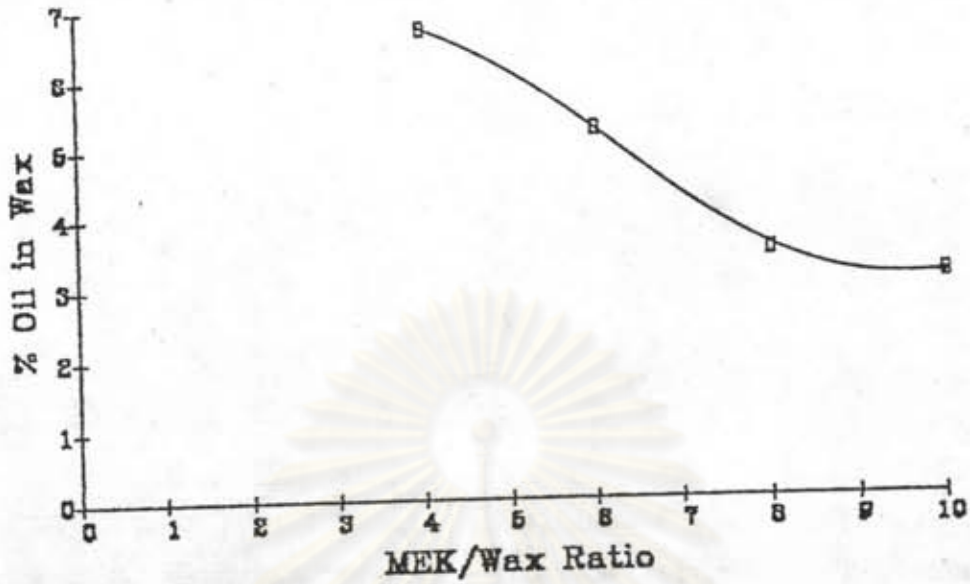
รูปที่ 4.7 แสดงแผนภูมิ (equilibrium diagram) ของระบบ น้ำมัน ไข และตัวทำละลายเมทิลเอทิลคีโตน ที่อุณหภูมิ 20 °ซ

4.5 ผลของอัตราส่วนไซต่อตัวทำละลายเมทิลเอทิลคีโตนต่อการขจัดน้ำมันในไซ

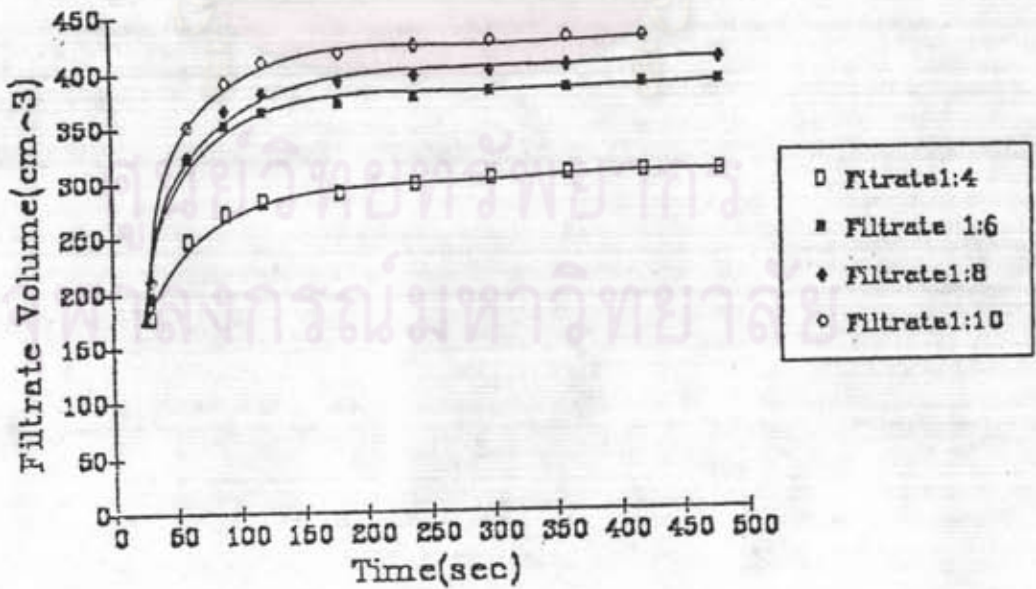
การทดลองใช้อัตราส่วนไซต่อตัวทำละลายเมทิลเอทิลคีโตน 1:4, 1:6, 1:8 และ 1:10 หลอมละลายที่อุณหภูมิ 50 °ซ นำมาตกผลึกไซและกรองที่ 25 °ซ ซึ่งเป็นสภาวะที่ได้จากข้อ 4.3 ความดันของการกรองเฉลี่ย 50 มม.ปรอท ด้วยตัวกรองแบบ Buchner funnel ที่มีเส้นผ่านศูนย์กลาง 11 เซนติเมตร ได้ส่วนที่เป็นเค้กกับสารละลายที่กรองได้ นำส่วนเค้กมาถลนแยกตัวทำละลายออกและหาปริมาณน้ำมันในไซ ผลการทดลองแสดงดังรูปที่ 4.8, 4.9 และตารางที่ 4.5 พบว่าเมื่อปริมาณตัวทำละลายสูงขึ้น ปริมาณน้ำมันในไซจะลดลงและจะลดลงก่อนข้างคงที่เมื่ออัตราส่วนไซต่อตัวทำละลายเป็น 1:8 และ 1:10 ซึ่งมีปริมาณน้ำมันในไซเป็น 3.44 และ 3.02 และอัตราการกรองจะสูงขึ้น คือ ปริมาณสารละลายที่กรองได้ต่อหน่วยเวลาเมื่ออัตราส่วนตัวทำละลายต่อไซสูงขึ้น ซึ่งจะนำอัตราส่วนไซต่อตัวทำละลาย 1:8 ไปใช้เป็นสภาวะสำหรับการกรองผลึกในการขจัดน้ำมันในไซ

4.6 ผลของการกรองผลึกกับความเข้มข้นของ slurry ที่ได้

การทดลองใช้อัตราส่วนไซต่อตัวทำละลาย 1:8 หลอมละลายที่อุณหภูมิ 50 °ซ ผ่านเข้าเครื่องตกผลึกไซให้อุณหภูมิของ slurry ที่ออกจากเครื่องตกผลึกคงที่ที่ 25 °ซ และผ่านต่อเข้าเครื่องกรองผลึกซึ่งมีจำนวนเพลตกรอง 2 เพลต ความเร็วของใบกวนในเครื่องกรอง 85 รอบต่อนาทีความดันของการกรองเฉลี่ย 304 มม.ปรอท ทำการทดลองโดยกักเก็บ slurry ให้ขึ้นขึ้นด้วยการควบคุมวาล์วทางออกของเครื่องกรอง ให้ filtrate ไหลออกเพียงอย่างเดียวซึ่งใช้เวลาในการกักเก็บ 2, 3, 4, และ 5 นาที (โดยประมาณ) จากนั้นค่อย ๆ เปิดวาล์วทางออกให้ slurry ไหลออกไป ควบคุมให้ slurry ที่ไหลออกมีความเข้มข้นคงที่ค่าหนึ่ง วัดอัตราการไหลของ slurry ที่ผ่านการกรองกับอัตราการไหลของ filtrate ในเวลาเดียว นำ slurry ที่ได้มาหาปริมาณของตัวทำละลายและผลึกไซ ผลการทดลองแสดงดังรูปที่ 4.10, 4.11 และตารางที่ 4.2 พบว่าอัตราการไหลของ slurry ที่ผ่านการกรองต่ออัตราการไหลรวมจะลดลงเมื่อความเข้มข้นของ slurry ที่ผ่านเครื่องกรองมีความเข้มข้นสูงขึ้น คือ ค่าของตัวทำละลายต่อไซลดลง และอัตราส่วนไซต่อตัวทำละลายใน slurry เป็น 1:2.1 ที่อัตราการไหลของ slurry ต่ออัตราการไหลรวมเป็น 0.063 และรูปที่ 4.11 อัตราการไหลของสารละลายที่กรองได้ต่ออัตราการไหลรวม จะมีค่าสูงขึ้นเมื่ออัตราส่วนตัวทำละลายต่อไซลดลง คือความเข้มข้นสูงขึ้น



รูปที่ 4.8 แสดงอัตราส่วนตัวทำละลายต่อไข กับปริมาณน้ำมันในไขหลังสกัด

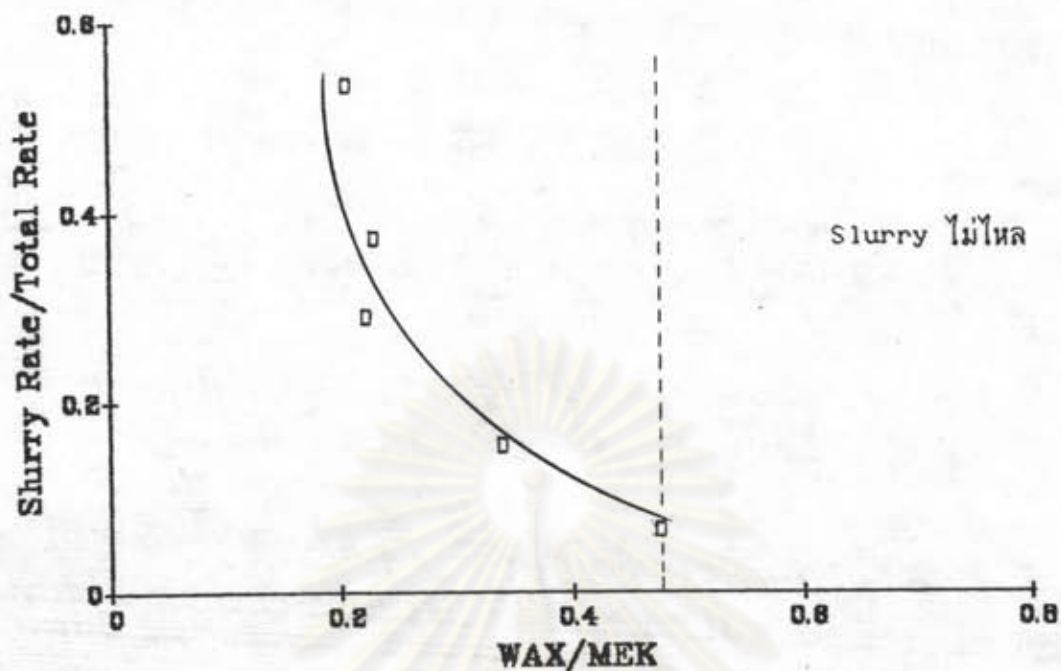


รูปที่ 4.9 แสดงอัตราการกรองที่อัตราส่วนต่าง ๆ

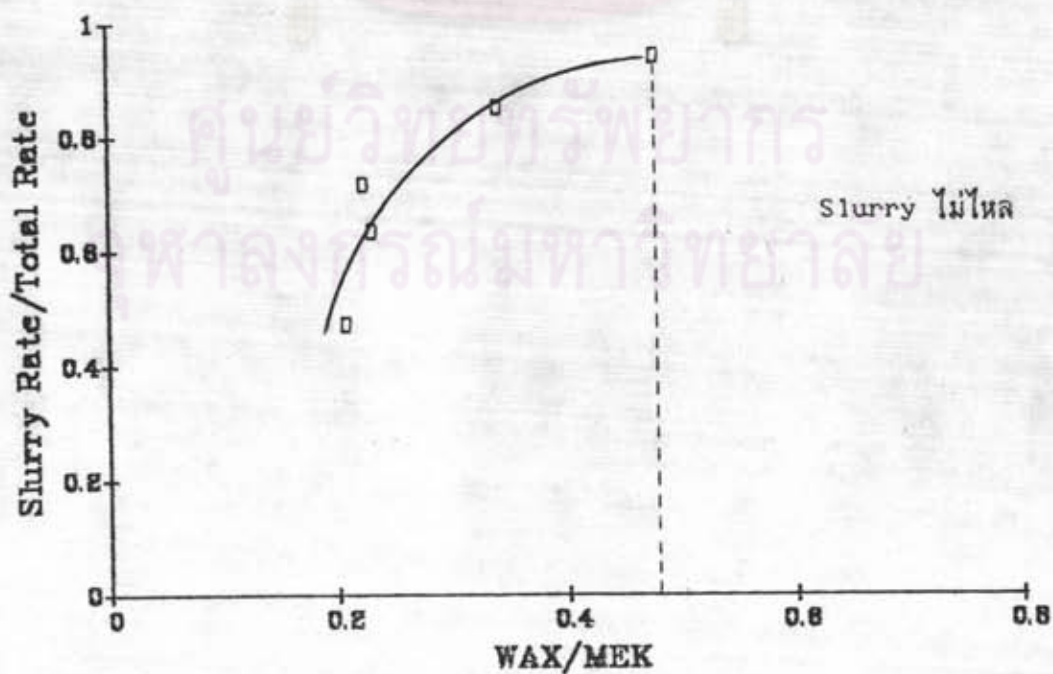
ตารางที่ 4.2 ผลของการกรองผลึกกับความเข้มข้นของ slurry ที่ผ่านการกรอง

สภาวะการทดลอง อัตราส่วนไซต่อตัวทำละลาย MEK 1:8 อุณหภูมิการละลาย 50 °ซ อุณหภูมิการตกผลึกและกรอง 25 °ซ ความเร็วของใบกวนในเครื่องกรอง 85 รอบต่อนาที ความดันการกรองเฉลี่ย 304 มม.ปรอท จำนวนเพลตกรอง 2 เพลต

การทดลองที่	1	2	3	4	5	6
อัตราส่วน WAX / MEK ใน slurry (wt/wt)	1:4.83	1:4.34	1:4.50	1:2.95	1:2.12	1:2.1
อัตราการไหลของ slurry ที่ผ่านการกรอง (กรัมต่อนาที)	218.26	101.62	74.48	30.90	10.62	10.18
อัตราการไหลของ filtrate (กรัมต่อนาที)	193.16	172.90	184.34	170.90	165.84	152.68
อัตราการไหลของ slurry ต่อ อัตราการไหลรวม	0.531	0.370	0.288	0.153	0.060	0.063
อัตราการไหลของ filtrate ต่อ อัตราการไหลรวม	0.469	0.630	0.712	0.847	0.940	0.937



รูปที่ 4.10 อัตราการไหลของ slurry กับปริมาณตัวทำละลายต่อผลึกไซ ใน slurry



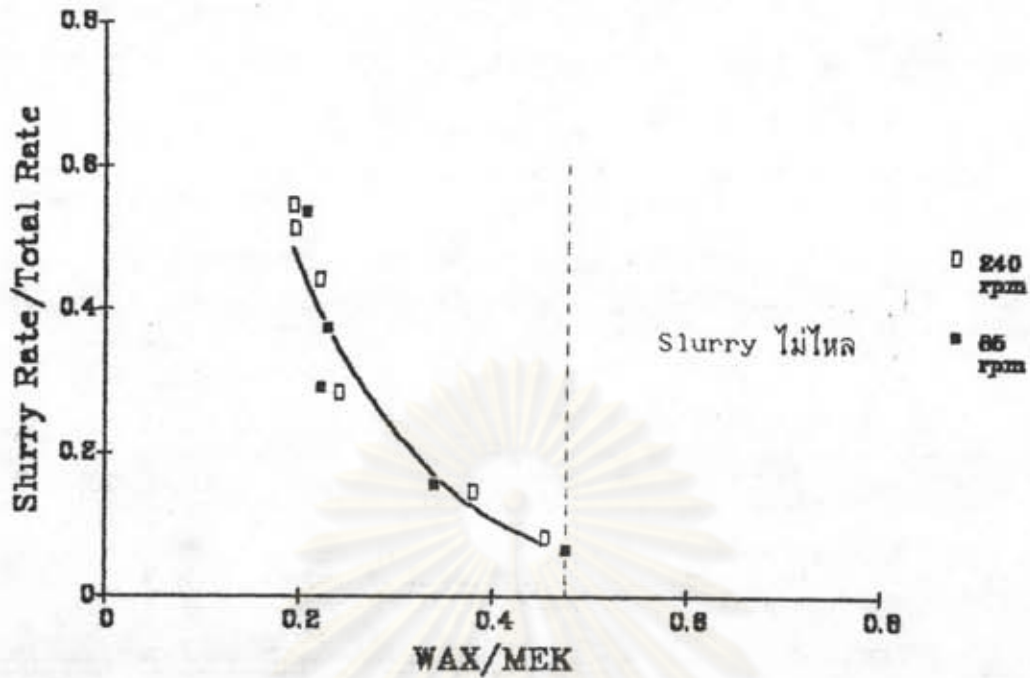
รูปที่ 4.11 อัตราการกรองกับปริมาณตัวทำละลายต่อผลึกไซ ใน slurry



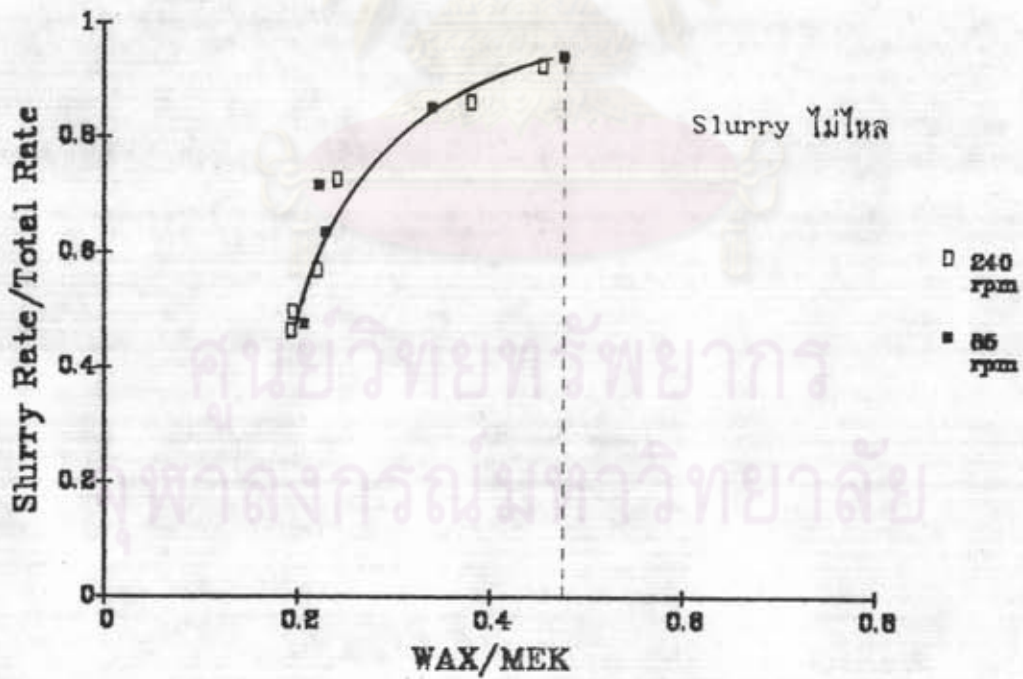
ตารางที่ 4.3 ผลของความเร็วยานไบกานในเครื่องกรองผลัดกับความเข้มข้นและ อัตราการไหลของ slurry

สภาวะการทดลอง อัตราส่วนไซต่อตัวทำละลาย MEK 1:8 อุณหภูมิการละลาย 50 °ซ อุณหภูมิการตกผลึกและกรอง 25 °ซ ความดันการกรองเฉลี่ย 314 มม.ปรอท จำนวนเพลตกรอง 2 เพลต ความเร็วไบกานในเครื่องกรอง 240 รอบต่อนาที

การทดลองที่	1	2	3	4	5	6
อัตราส่วน WAX /MEK ใน slurry (wt/wt)	1:5.17	1:5.14	1:4.52	1:4.14	1:2.63	1:2.20
อัตราการไหลของ slurry ที่ผ่าน การกรอง (กรัมต่อนาที)	234.08	234.24	152.82	75.35	27.26	13.35
อัตราการไหลของ filtrate (กรัมต่อนาที)	198.22	225.74	197.08	193.21	164.00	155.00
อัตราการไหลของ slurry ต่อ อัตราการไหลรวม	0.541	0.509	0.437	0.280	0.143	0.079
อัตราการไหลของ filtrate ต่อ อัตราการไหลรวม	0.459	0.491	0.563	0.720	0.857	0.921



รูปที่ 4.12 ผลของอัตราการใช้ของ slurry ที่ความเร็วใบกวนในเครื่องกรอง 85 และ 240 รอบต่อนาที



รูปที่ 4.13 ผลของอัตราการใช้ของเครื่องกรองที่ความเร็วใบกวนในเครื่องกรอง 85 และ 240 รอบต่อนาที

4.7 ผลของความเร็วยกของใบกวนในเครื่องกรองผลึกกับความเข้มข้นของ slurry ที่ได้

การทดลองใช้สภาวะเดียวกับข้อ 4.6 แต่เปลี่ยนความเร็วของใบกวนในเครื่องกรอง เป็น 240 รอบต่อนาที ผลการทดลองแสดงดังรูปที่ 4.12, 4.13 และตารางที่ 4.2, 4.3 ผลการทดลอง ที่ได้จะมีแนวโน้มเช่นเดียวกับผลการทดลองในข้อ 4.6 เมื่อเปรียบเทียบผลของความเร็วยกของใบกวนในเครื่องกรองพบว่า ผลของความเร็วยกของใบกวนในเครื่องกรองที่ 240 และ 85 รอบต่อนาทีมีผลใกล้เคียงกัน ซึ่งผลของความเร็วยกของใบกวนในเครื่องกรองช่วงนี้มีผลต่อเครื่องกรองผลึกเพียงเล็กน้อย

4.8 ผลของอัตราการกรองในเครื่องกรองผลึก

การทดลองใช้สภาวะการกรองคือ อัตราส่วนไซต่อตัวทำละลายเริ่มต้น 1:8 อุณหภูมิ การละลาย 50 °ซ อุณหภูมิของการตกผลึกไซและการกรองที่ 25 °ซ จำนวนเพลตของการกรอง 2 เพลต ความเร็วยกของใบกวนในเครื่องกรอง 85 รอบต่อนาที ความดันของการกรองเฉลี่ย 314 มม.ปรอท ทำการทดลองโดยควบคุมให้ slurry ที่ผ่านเครื่องกรองมีความเข้มข้นสูงสุดที่สามารถไหลได้อย่างต่อเนื่องด้วยการบิดาล้อทางออกของ slurry ให้ slurry ในเครื่องกรองมีความเข้มข้นสูงขึ้นโดยใช้เวลาปริมาณ 3 นาที ค่อย ๆ เปิดาล้อทางออกของเครื่องกรองให้ slurry ไหลออก และควบคุม slurry ที่ออกให้มีความเข้มข้นสูงสุดที่สามารถไหลออกได้อย่างต่อเนื่อง โดยไม่เกิดอุดตันบริเวณทางออกของ slurry ผลการทดลองดังตารางที่ 4.4 พบว่าอัตราการไหลของ slurry เฉลี่ย 69.05 กรัมต่อนาที จะมีการไหลที่ต่อเนื่องโดยไม่เกิดอุดตัน และผลดังรูปที่ 4.14 พบว่าปริมาณของ filtrate เพิ่มขึ้นเมื่อเวลาเพิ่มขึ้น และเมื่อนำปริมาณ filtrate ที่ได้กับเวลามาหาค่าของ de/dv กับ v ดังรูปที่ 4.15 พบว่า ค่าของ de/dv เพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็วเมื่อปริมาณสารที่กรองได้อยู่ในช่วง 0-9 ซม. และความชันของเส้นกราฟจะน้อยลงเมื่อปริมาณสารที่กรองได้เพิ่มขึ้นจาก 9 ซม. เป็นต้นไป ซึ่งค่า de/dv จะบอกถึงค่าความต้านทานในการกรองของเค้กบนผ้ากรอง

ตารางที่ 4.4 ผลของการกรองผลึก

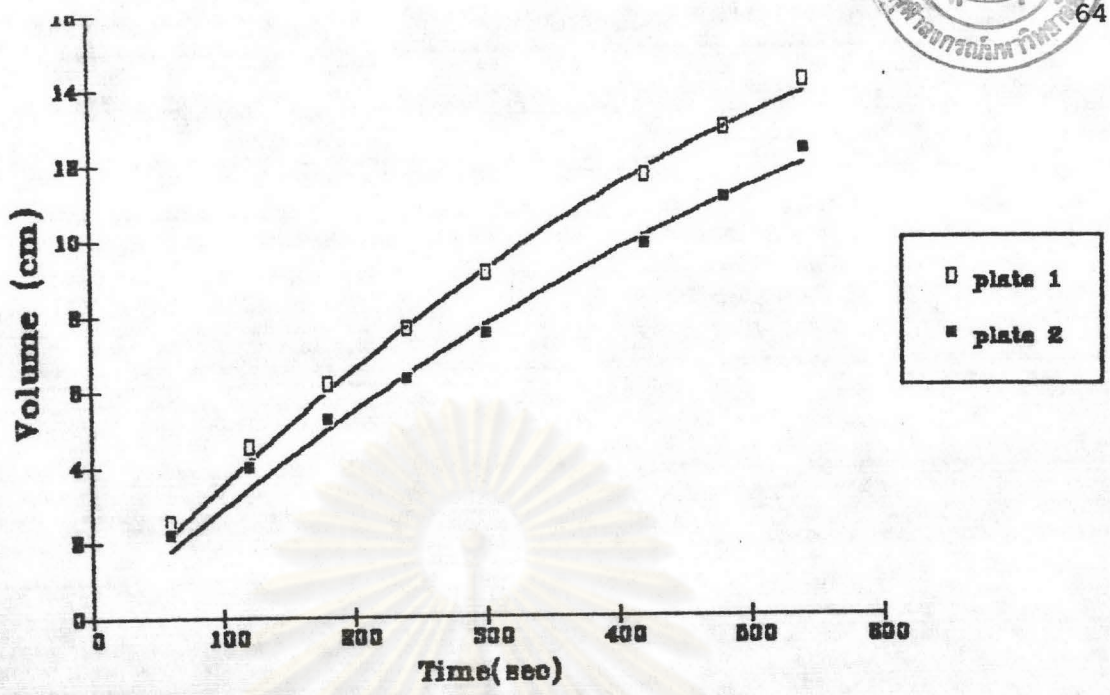
สภาวะการทดลอง อัตราส่วนไซต่อตัวทำละลาย MEK 1:8 ไซเริ่มต้น
311.11 กรัม ปริมาณน้ำมันในไซร้อยละ 20.15 อุณหภูมิการละลาย 50 °ซ อุณหภูมิการ
ตกผลึกและการกรอง 25 °ซ ความเร็วใบกวนในเครื่องกรอง 240 รอบต่อนาที ความดัน
การกรองเฉลี่ย 304 มม.ปรอท

1. Slurry

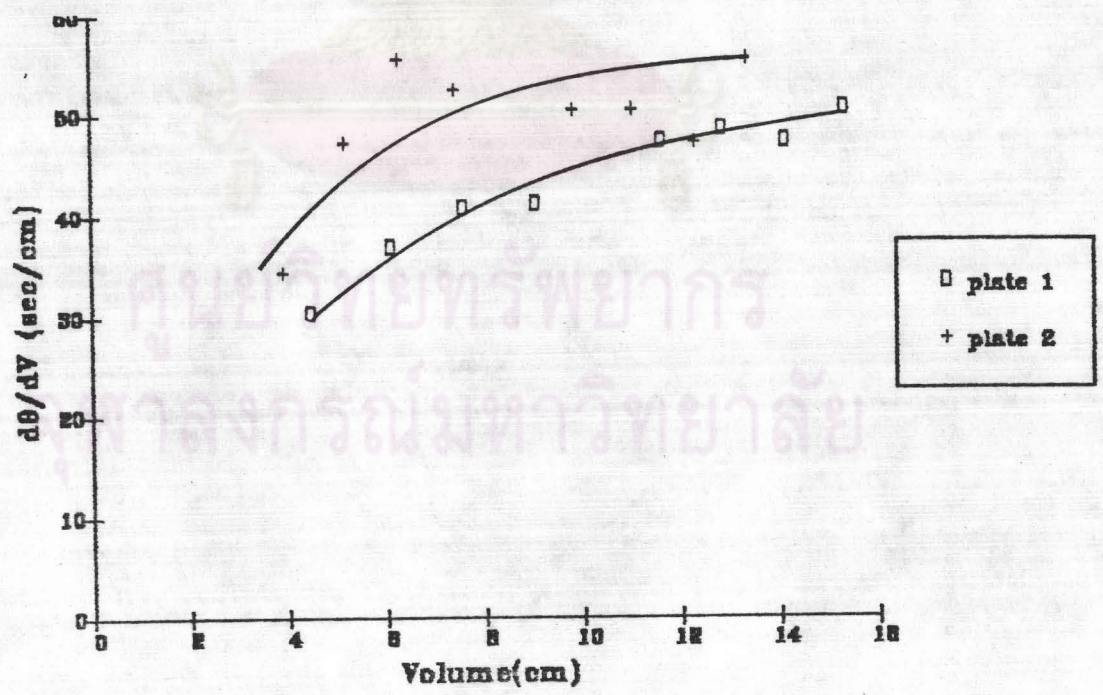
อัตราการไหลเฉลี่ย (กรัม/นาที)	69.05
ปริมาณตัวทำละลายต่อไซกับน้ำมัน (โดยน้ำหนัก)	3.65
ปริมาณผลึกไซใน slurry (%)	19.80
ปริมาณน้ำมันในไซ (%)	9.56

2. Filtrate : ความหนาแน่น 0.803 กรัม/ซม.³ ความหนืด 0.440 กรัม/ซม-วินาที
สัดส่วนโดยน้ำหนักใน filtrate ของตัวทำละลาย = 0.9542 น้ำมัน = 0.0242 ไซ = 0.0217
อัตราการไหลคงที่รวม 155.86 ซม.³/นาที
- อัตราการไหลคงที่เฟลตที่ 1 และ 2 82.57 และ 73.29 ซม.³/นาที
และปริมาณ filtrate กับเวลาแสดงดังนี้

เวลา (วินาที)	ปริมาตรที่เฟลตที่ 1 (ซม. ³)	ปริมาตรที่เฟลตที่ 2 (ซม. ³)
60	155	135
120	280	245
180	383	325
240	476	393
300	568	465
420	728	615
480	806	690
540	886	770
620	961	838



รูปที่ 4.14 ผลของปริมาณสารละลายที่กรองได้กับเวลา



รูปที่ 4.15 ผลของ $d\theta / dv$ กับ v

4.9 จำนวนครั้งของไซที่ผ่านเครื่องกรอง

การนำชุดของเครื่องกรองมาต่อเชื่อมกันเป็นอนุกรม มีผลทำให้ไซมีความบริสุทธิ์ขึ้น ซึ่งเปรียบได้กับการนำไซมาผ่านเครื่องกรองหลายครั้ง จำนวนชุดของเครื่องมีค่าเท่ากับจำนวนครั้งของไซที่ผ่านเครื่องกรอง การทดลองจะนำไซที่ผ่านเครื่องกรองในครั้งที่ 1 มาทำการทดลองเช่นเดิมโดยใช้สภาวะการทดลองเช่นเดียวกับข้อ 4.8 แต่ไซเริ่มต้นแตกต่างกัน คือมีปริมาณน้ำมันในไซลดลง ผลการทดลองแสดงดังตารางที่ 4.5 และ 4.6

ตารางที่ 4.6 ผลของจำนวนครั้งของไซที่ผ่านเครื่องกรอง

จำนวนครั้งที่ผ่านเครื่องกรอง	0	1	2*
ปริมาณร้อยละน้ำมันในไซ	20.15	9.54	5.71

* ปริมาณน้ำมันในไซเริ่มต้นร้อยละ 10.54

จากผลการทดลองพบว่า จำนวนครั้งของการผ่านเครื่องกรองมากขึ้นจะทำให้ปริมาณน้ำมันในไซลดลงเมื่อไซผ่านเครื่องกรองครั้งที่ 1, 2 เมื่อปริมาณน้ำมันในไซเริ่มต้นเป็น (ร้อยละ) 20.15 ผ่านครั้งที่ 1 ลดลงเหลือ 9.54 และผ่านครั้งที่ 2 ลดลงเหลือ 5.71

ศูนย์วิทยาศาสตร์สุขภาพ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ตารางที่ 4.5 ผลของการกรองผลึกและการขจัดน้ำมันครั้งที่ 2

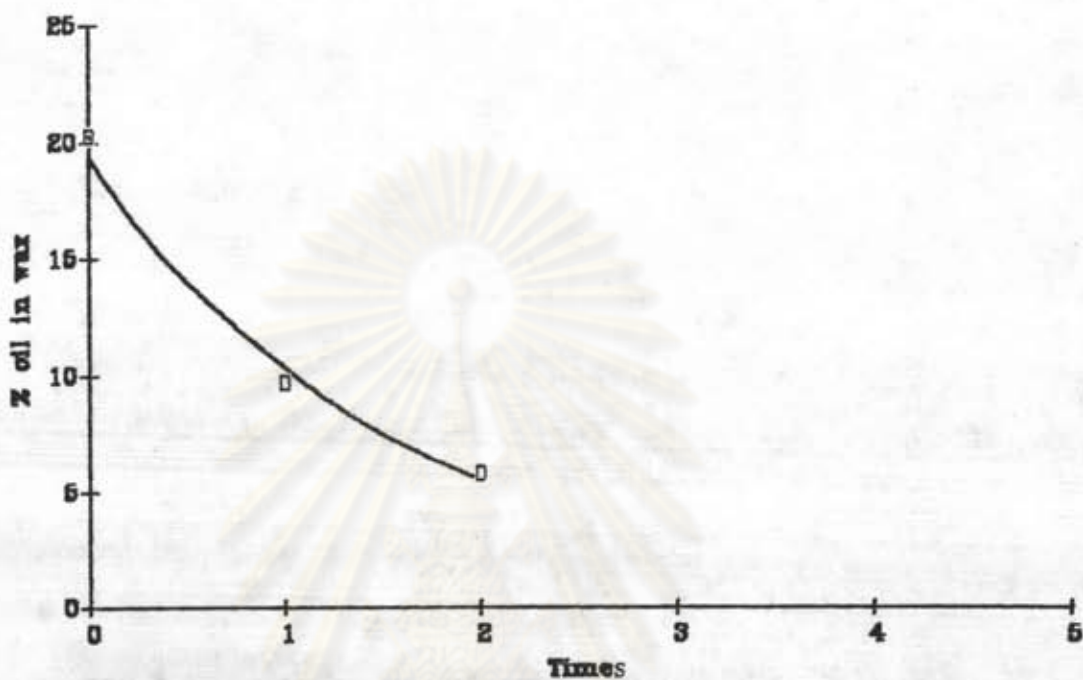
สภาวะการทดลอง อัตราส่วนไซต่อตัวทำละลาย MEK 1:8 ไซเริ่มต้น
 311.11 กรัม ปริมาณน้ำมันในไซร้อยละ 20.15 อุณหภูมิการละลาย 50 °ซ อุณหภูมิการ
 ตกผลึกและการกรอง 25 °ซ ความเร็วใบกวนในเครื่องกรอง 240 รอบต่อนาที ความดัน
 การกรองเฉลี่ย 314 มม.ปรอท

1. Slurry

อัตราการไหลเฉลี่ย (กรัม/นาที)	75.35
ปริมาณตัวทำละลายต่อไซกับน้ำมัน (โดยน้ำหนัก)	4.15
ปริมาณผลึกไซใน slurry (%)	18.37
ปริมาณน้ำมันในไซ (%)	5.71

2. Filtrate : ความหนาแน่น 0.803 กรัม/ซม.³ ความหนืด 0.440 กรัม/ซม-วินาที
 สัดส่วนโดยน้ำหนักใน filtrate ของตัวทำละลาย = 0.960 น้ำมัน = 0.013 ไซ = 0.027
 อัตราการไหลของฟิลเตรตทั้งหมด 141.87 ซม.³/นาที
 - อัตราการไหลของฟิลเตรตที่ เฟลด์ที่ 1 และ 2 57.55 และ 84.32 ซม.³/นาที
 และปริมาณ filtrate กับเวลาแสดงดังนี้

เวลา (วินาที)	ปริมาตรที่เฟลด์ที่ 1 (ซม. ³)	ปริมาตรที่เฟลด์ที่ 2 (ซม. ³)
60	80	103
120	155	221
180	235	334
240	310	437
300	385	540
360	445	643
420	510	741
480	585	851



รูปที่ 4.16 ผลของจำนวนครั้งของไซที่ผ่านเครื่องกรอง

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย