

การเตรียมและการวิเคราะห์ลักษณะเฉพาะของพอลิเมอร์เมมเบรนชนิดเส้นไอกลาง
สำหรับการกรองน้ำผลไม้

**Preparation and Characterization of Polymeric Hollow Fiber Membrane
for Fruit Juice Filtration**

ศิรัตนา ตั้งสิตพร

Sirorat Tungsatitporn

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิทยาศาสตรมหาบัณฑิต
สาขาวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีพอลิเมอร์
มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements for the Degree of
Master of Science in Polymer Science and Technology

Prince of Songkla University

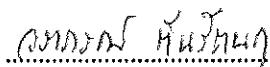
2550

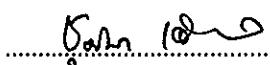
ลิขสิทธิ์ของมหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์

เลขที่... ๐๐๖๓.๕๕ ๘๖๙ ๒๕๕๐ ๒.	(1)
Bib Key..... 284490	
23 ก.พ. ๒๕๕๐	

ชื่อวิทยานิพนธ์ การเตรียมและการวิเคราะห์ลักษณะเฉพาะของผลิตมอร์เเมเนเบรนชนิด
 เส้นใยกลวงสำหรับการกรองน้ำฝนไป
 ผู้เขียน นางสาวศิโรรัตน์ ตั้งสกิดพร
 สาขาวิชา วิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีพอลิเมอร์

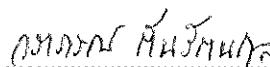
คณะกรรมการที่ปรึกษา

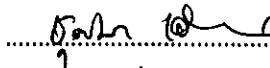
 ผู้ทรงคุณวุฒิประธานกรรมการ
 (รองศาสตราจารย์ ดร. วรากรณ์ ตันรัตนกุล)

 กรรมการ
 (ดร.ชุตินา เอี่ยมโชติชวลิต)

คณะกรรมการสอน

 ประธานกรรมการ
 (ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. วิโรจน์ บูรวงศ์)

 กรรมการ
 (รองศาสตราจารย์ ดร. วรากรณ์ ตันรัตนกุล)

 กรรมการ
 (ดร.ชุตินา เอี่ยมโชติชвлิต)

 กรรมการ
 (ดร.พิพัฒน์ ลินปะนันพิทยาธรรม)

บันทึกวิทยาลัย มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ อนุมัติให้นับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็น
 ส่วนหนึ่งของการศึกษา ตามหลักสูตรปริญญาวิทยาศาสตร์มหาบัณฑิต สาขาวิชาวิทยาศาสตร์และ
 เทคโนโลยีพอลิเมอร์

 (รองศาสตราจารย์ ดร.เกริกษัย ทองหนู)

คณบดีบันทึกวิทยาลัย

ชื่อวิทยานิพนธ์	การเตรียมและการวิเคราะห์ลักษณะเฉพาะของพอดิเมอร์เมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงสำหรับการกรองน้ำผลไม้
ผู้เขียน	นางสาวศิโรรัตน์ ตั้งสอดิพพร
สาขาวิชา	วิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีพอดิเมอร์
ปีการศึกษา	2549

บทคัดย่อ

พอดิชัล โฟนและพอดิอีเทอร์ชัล โฟนแมมนเบرنชนิดเด็นไยก鹭ง เตรียมด้วยกระบวนการเปลี่ยนเฟส โดยใช้น้ำเป็นสารทำให้พอดิเมอร์แข็งตัวทั้งภายในและภายนอกแมมนเบรนใช้อุ่น - เมทิล - 2 - ไพร โรลิโคนเป็นตัวทำละลาย ใช้สารเติมแต่ง 2 ชนิด คือ สารพลาสติไซเซอร์ ได้แก่ ไตรอะซิติน และ 1,2 - โพรเพนไคลออล และสารก่อรูพธุน ได้แก่ พอดิอิทธิลีนไกลกออลและพอดิไวนิลไพร โรลิโคน เกลือบแมมนเบรนที่ขึ้นรูปแล้วด้วยกลีเซอรอลเพื่อป้องกันการยุบตัวของรูพธุน ทดสอบการกรองน้ำบริสุทธิ์และการกรองน้ำอ้อยภายใต้ความดัน 1-3 bar และ 1 bar ตามลำดับ วิเคราะห์ลักษณะเฉพาะของแมมนเบรนชนิดเด็นไยก鹭งดังต่อไปนี้ การกักกันระดับน้ำหนักไม่เลกุดด้วยสารละลายเปปซินและโนวิ ซีรั่น แอลบูมิน ภายใต้ความดัน 1 bar การทานาคຽะรูพธุนด้วยวิธีการใช้ปรอท การตรวจสอบสัณฐานวิทยาด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กทรอนแบบส่องกราด การทดสอบสมบัติความทนต่อแรงดึงโดยใช้ความเร็วในการดึง 50 mm/min ตรวจสอบความหนืดของสารละลายพอดิเมอร์ พบว่าความหนืดที่เหมาะสมสำหรับขึ้นรูปแมมนเบรนชนิดเด็นไยก鹭ง น้ำหนักไม่เกิน 4,800 mPa.s สารเติมแต่งที่เติมลงในแมมนเบรนมีผลต่อค่าไฟลักช์น้ำบริสุทธิ์มากกว่าไฟลักช์การกรองน้ำอ้อยและไม่กีดขวางมีนัยสำคัญต่อการกักกันระดับน้ำหนักไม่เลกุด สมบัติความทนแรงดึง ขนาดคຽะรูพธุนและสัณฐานวิทยา ภายใต้สภาวะการทดสอบเดียวกันสารเติมแต่งพอดิอิทธิลีนไกลกออลจะมีความหมายเหมือนต่อค่าไฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ของแมมนเบรนชนิดเด็นไยก鹭งมากกว่าสารเติมแต่งชนิดอื่นๆ พอดิชัล โฟนและพอดิอีเทอร์ชัล โฟนแมมนเบรนชนิดเด็นไยก鹭งมีค่าสภาพการซึมผ่านได้ในช่วง $14 - 114 \text{ L.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{bar}^{-1}$ และ $36 - 333 \text{ L.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{bar}^{-1}$ ตามลำดับ และมีค่าไฟลักช์การกรองน้ำอ้อย $10 \text{ L.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$ และ $15 \text{ L.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$ ตามลำดับ น้ำอ้อยที่ได้จากการกรองด้วยแมมนเบรนทั้งสองชนิดนี้มีความใสเพิ่มขึ้น และความเข้มของสีทางลงนากเพื่อเปรียบเทียบกับน้ำอ้อยสดก่อนนำมารกรอง ในขณะที่ปริมาณน้ำตาล (น้ำตาลซูโครส) ของน้ำอ้อยสดก่อนนำมารกรองและน้ำอ้อยที่กรองด้วยแมมนเบรนมีค่าไกส์เคียงกัน แมมนเบรนชนิดเด็นไยก鹭งทั้ง 2 ชนิดมีค่าการกักกันระดับน้ำหนักไม่เลกุดประมาณ $67,000 \text{ Da}$ มีขนาดคຽะรูพธุนในช่วง $0.08 - 0.17 \mu\text{m}$ สมบัติความทนแรงดึงของแมมนเบรนทั้ง 2 ชนิดมีค่าไกส์เคียงกัน โดยมีค่าความทนแรงดึง $2 - 5 \text{ MPa}$ และระยะชีด

(3)

จุดขาด 27 - 60% นอกจากนี้บังพบร่วมกับสัญญาณวิทยาของแม่เบรนขึ้นอยู่กับอัตราเร็วการแข็งตัวของแม่เบรน บริเวณที่เกิดการแข็งตัวเร็วจะมีโครงสร้างรูปหุ่นแบบทรงกระบอก บริเวณที่แข็งตัวช้าจะมีโครงสร้างรูปหุ่นแบบทรงกลม ดังนั้น แม่เบรนชนิดเด่นในกลวงทั้ง 2 ชนิดจึงมีโครงสร้างรูปหุ่นแบบทรงกระบอก 2 ชั้นบริเวณภายในและภายนอกของแม่เบรนชนิดเด่นในกลวง พอดีอีเทอร์ชัลไฟฟ้าแม่เบรนชนิดเด่นในกลวงมีค่าไฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์มากกว่าพอดีชัลไฟฟ้าแม่เบรนชนิดเด่นในกลวง แต่แม่เบรนชนิดเด่นในกลวงทั้ง 2 ชนิดมีสมบัติค้านอื่นไม่แตกต่างกันมากนัก ดังนั้นพอดีอีเทอร์ชัลไฟฟ้าแม่เบรนชนิดเด่นในกลวงจึงมีความหมายมากกว่าพอดีชัลไฟฟ้าแม่เบรนชนิดเด่นในกลวง

Thesis Title Preparation and Characterization of Polymeric Hollow Fiber Membrane
for Fruit Juice Filtration
Author Miss Sirorat Tungsatitporn
Major Program Polymer Science and Technology
Academic Year 2006

ABSTRACT

Polysulfone and polyethersulfone hollow fiber membranes were prepared by phase inversion process. Water was used as both the internal and the external coagulants. N-methyl-2-pyrrolidone was used as a solvent. Two types of additives were used: (1) plasticizer type including triacetin and 1,2-propandiol; (2) pore forming additive type including poly(ethylene glycol) and poly(vinyl pyrrolidone). The spun fibers were post-treated in glycerol aqueous solution to prevent the collapse of porous structures. Water permeation and sugar cane juice filtration were tested under pressure of 1 – 3 bar and 1 bar, respectively. The hollow fiber membranes were characterized by molecular weight cut off (MWCO) measurement by using pepsin and bovine serum albumin under pressure of 1 bar and pore size measurement by using mercury intrusion test. Morphology was observed by using a scanning electron microscope. Tensile properties were tested at a speed of 50 mm/min. Polymer solution viscosity was investigated to determine ease of fiber spinning. Experiment results showed that solution viscosity \leq 4,800 mPa.s was suitable for spinning. An addition of additives affected on pure water flux more than flux of sugar cane juice. It is observed that pore forming additives showed little changes in MWCO, tensile properties, pore size and morphology. Poly(ethylene glycol) was suitable for pure water flux more than other additives under the condition tested. Permeability of polysulfone and polyethersulfone hollow fiber membranes were in the range of 14 - 114 and 36 - 333 $\text{L.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{bar}^{-1}$, respectively. The flux of sugar cane juice of polysulfone and polyethersulfone hollow fiber membrane was 10 and 15 $\text{L.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$, respectively. Sugar cane juice permeate showed more clarity and less coloring than raw juice, while sugar content (sucrose) of feed and permeate was in the same range. Both hollow fiber membranes showed MWCO approximately 67,000 Da and pore size in the range of 0.08 - 0.17 μm . Tensile properties of both polymer membranes were in the same range. Tensile strength was 2 - 5 MPa and elongation at break was 27 - 60%. It was

found that morphology of membrane depended on a demixing rate. Hollow fiber membranes had a double layer finger - like structure with internal and external skin layer. The finger - like structure was generally formed in a faster coagulation rate, whereas a porous sponge - like structure was formed in a slower coagulation rate. Polyethersulfone hollow fiber membrane showed higher pure water flux than polysulfone hollow fiber membrane while the other properties of both hollow fiber membranes were in the same range, therefore polyethersulfone was more suitable than polysulfone.

กิตติกรรมประกาศ

ข้าพเจ้าขอขอบพระคุณ รองศาสตราจารย์ ดร.วราภรณ์ ตันรัตนกุล อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์เป็นอย่างสูง ที่กรุณาแนะนำแนวทางในการทำการวิจัยและให้คำปรึกษาที่ดี ตลอดมา งานงานวิจัยสามารถสำเร็จลุล่วงได้ด้วยดี

ขอขอบพระคุณ ดร. ชุตินา เอิบม โภติชาติ อาจารย์ที่ปรึกษาร่วมวิทยานิพนธ์เป็นอย่างสูงที่ได้ให้คำแนะนำในงานวิจัยนี้ ตลอดจนเอื้อเพื่อสถานที่และอำนวยความสะดวกขณะทำการวิจัยที่ฝ่ายเทคโนโลยีและสถาบันวิจัยวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีแห่งประเทศไทย

ขอขอบพระคุณ โครงการสร้างภาคีในการผลิตบัณฑิตระดับปริญญาโท - เอก ระหว่างสถาบันวิจัยวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีแห่งประเทศไทยกับสถาบันการศึกษา และบัณฑิต วิทยาลัย มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ ที่สนับสนุนทุนการวิจัย อุปกรณ์ และเครื่องมือต่างๆ ที่เกี่ยวข้องกับงานวิจัยในครั้งนี้

ขอขอบพระคุณภาควิชาวัสดุศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย และเจ้าหน้าที่ ห้องปฏิบัติการที่ให้ความอนุเคราะห์ในการใช้เครื่องมือทดสอบสมบัติความทนแรงดึงดูด ตลอดจน คำแนะนำต่างๆ

ขอขอบคุณ คุณวีระเดช กิรติรัตน์วิทย์ และเจ้าหน้าที่ฝ่ายเทคโนโลยีและสถาบันวิจัยวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีแห่งประเทศไทย ทุกท่านและเพื่อนทุกคนที่เคยให้ความช่วยเหลือ ให้กำลังใจและให้คำแนะนำที่ดีเสมอมา

ขอขอบพระคุณ คุณพ่อ คุณแม่ และขอขอบคุณน้องสาว ที่เคยเป็นกำลังใจ สนับสนุนการศึกษาของข้าพเจ้าอย่างเต็มที่และให้ทุกอย่างแก่ข้าพเจ้าตลอดมา

ศิริรัตน์ ตั้งสติพงษ์

สารบัญ

	หน้า
สารบัญ	(8)
รายการตาราง	(13)
รายการรูป	(15)
บทที่	
1. บทนำ	1
1.1 บทนำต้นเรื่อง	1
1.2 วัตถุประสงค์ของงานวิจัย	3
1.3 ขอบเขตของงานวิจัย	3
1.4 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ	4
2. เอกสารและงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง	5
2.1 กระบวนการประเมินเบรน	5
2.1.1 วัสดุสำหรับผลิตภัณฑ์เบรน	7
2.1.1.1 พอลิเมอร์เบรน	7
2.1.1.2 อนินทรีย์เบรน	8
2.1.1.3 เมมเบรนชีวภาพ	8
2.1.2 การเตรียมเมมเบรนสังเคราะห์	9
2.1.2.1 การเปลี่ยนเฟส	9
2.1.3 ไมครอเมมเบรน	11
2.1.3.1 ไมครอชนิดแผ่นและกรอบ	11
2.1.3.2 ไมครอชนิดท่อหัวน้ำ	12
2.1.3.3 ไมครอชนิดท่อ	12
2.1.3.4 ไมครอชนิดเต้าน้ำนม	12
2.1.4 ปรากฏการณ์โพลาริเซชันและการอุดตัน	14
2.1.4.1 คอนเซนตรเรชันโพลาริเซชัน	15
2.1.4.2 การอุดตันเมมเบรน	16
2.1.5 กระบวนการอัลตราไฟล์เตชัน	16
2.1.5.1 การประยุกต์ใช้งานของเมมเบรน	16

สารบัญ (ต่อ)

	หน้า
2.1.6 ตักษณะเฉพาะของแม่เบรน	17
2.1.6.1 การตรวจสอบด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอน	17
2.1.6.2 การตรวจสอบโดยใช้ป्रอท	18
2.1.6.3 การตรวจสอบการแพร์ฟานแม่เบรน	18
2.1.6.4 การตรวจสอบการกักกันระดับน้ำหนักโนเมเกูล	19
2.1.6.5 การตรวจสอบสมบัติความทนต่อแรงดึง	20
2.2 พอลิชัลไฟฟ์และพอลิอีเทอร์ชัลไฟฟ์	21
2.2.1 พอลิชัลไฟฟ์	21
2.2.2 พอลิอีเทอร์ชัลไฟฟ์	21
2.3 การผลิตน้ำตาลจากอ้อย	22
2.4 ส่วนประกอบของน้ำอ้อย	24
2.5 การตรวจสอบเอกสาร	24
2.5.1 งานวิจัยที่เกี่ยวข้องกับพอลิชัลไฟฟ์แม่เบรน	24
2.5.2 งานวิจัยที่เกี่ยวข้องกับพอลิอีเทอร์ชัลไฟฟ์แม่เบรน	28
2.5.3 น้ำอ้อย	31
3. วิธีการวิจัย	34
3.1 สารเคมี	34
3.2 อุปกรณ์การวิจัย	35
3.3 เครื่องมือที่ใช้ในการวิจัย	35
3.4 วิธีดำเนินการทดลอง	36
3.4.1 การเตรียมแม่เบรนชนิดแผ่น	36
3.4.2 การเตรียมแม่เบรนชนิดเส้นไขกลวง	37
3.4.3 การประกอบไมค์	40
3.4.4 การทดสอบการกรองน้ำบริสุทธิ์ของแม่เบรนชนิดแผ่น	41
3.4.5 การทดสอบการกรองน้ำบริสุทธิ์ของแม่เบรนชนิดเส้นไขกลวง	41
3.4.6 การทดสอบการกักกันระดับน้ำหนักโนเมเกูลของแม่เบรนชนิดเส้นไขกลวง	42

สารบัญ (ต่อ)

	หน้า
3.4.7 การทดสอบการกรองน้ำอ้อยของแม่เบรนชนิดเส้น ไอกลาง	43
3.4.8 การวิเคราะห์ปริมาณของเยื่องที่ละลายได้ทั้งหมด	43
3.4.9 การวิเคราะห์ตีของน้ำอ้อย	43
3.4.10 การวิเคราะห์ความชุนของน้ำอ้อย	44
3.4.11 การวิเคราะห์ปริมาณน้ำตาลของน้ำอ้อย	44
3.4.12 การทดสอบความหนืดของสารละลายพอลิเมอร์	44
3.4.13 การทดสอบความทนต่อแรงดึงของแม่เบรนชนิดเส้น ไอกลาง	45
3.4.14 การวิเคราะห์สัมฐานวิทยาของแม่เบรนชนิดเส้น ไอกลาง	45
3.4.15 การหาขนาดรูรุนโดยการใช้ปะอุ	45
4. ผลการทดลองและวิจารณ์ผลการทดลอง	46
4.1 พอลิซัลไฟฟ์แม่เบรน	46
4.1.1 ผลการทดสอบฟลักซ์น้ำริสุทธิ์ของพอลิซัลไฟฟ์แม่เบรนชนิดแผ่น	46
4.1.2 ผลการทดสอบฟลักซ์น้ำริสุทธิ์ของพอลิซัลไฟฟ์แม่เบรนชนิดเส้น ไอกลาง	48
4.1.3 ผลทดสอบการกักกันระดับน้ำหนักไม่เกลูลของพอลิซัลไฟฟ์แม่เบรนชนิดเส้น ไอกลาง	50
4.1.4 ผลทดสอบการกรองน้ำอ้อยของพอลิซัลไฟฟ์แม่เบรนชนิดเส้น ไอกลาง	52
4.1.4.1 ผลการทดสอบฟลักซ์น้ำอ้อยที่กรองผ่านพอลิซัลไฟฟ์แม่เบรนชนิดเส้น ไอกลาง	52
4.1.4.2 ผลการวิเคราะห์น้ำอ้อยที่กรองผ่านพอลิซัลไฟฟ์แม่เบรนชนิดเส้น ไอกลาง	53
4.1.4.3 ผลการวิเคราะห์ปริมาณน้ำตาลในน้ำอ้อยที่กรองผ่านพอลิซัลไฟฟ์แม่เบรนชนิดเส้น ไอกลาง	55
4.1.5 ผลการทดสอบความหนืดของสารละลายพอลิเมอร์	56
4.1.6 ผลการทดสอบสมบัติความทนต่อแรงดึงของแม่เบรนชนิดเส้น ไอกลาง	57

สารบัญ (ต่อ)

	หน้า
4.1.7 ผลการวิเคราะห์สัญญาณวิทยาของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง	58
4.1.8 ผลการทายาดคุณภาพของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงโดยการใช้ปอร์ท	59
4.2 พอลิอีเทอเรชัล โพฟเนมเบรน	61
4.2.1 ผลการทดสอบฟลักซ์นำบาริสุทธิ์ของพอลิอีเทอเรชัล โพฟเนมเบรน	
ชนิดแพ่น	61
4.2.1.1 แปรปรวนและปริมาณสารก่อรูพุน 1,2-โพโรเพนไคลออล และไตรอะซิติน	61
4.2.1.2 แปรนำหนักโนมเลกุลและปริมาณสารก่อรูพุนกลุ่ม PEG และ PVP	62
4.2.2 ผลการทดสอบฟลักซ์นำบาริสุทธิ์ของพอลิอีเทอเรชัล โพฟเนมเบรน	
ชนิดเส้นไอกลวง	63
4.2.2.1 แปรปริมาณพอลิอีเทอเรชัล โพฟและปริมาณสาร ก่อรูพุนไตรอะซิติน	63
4.2.2.2 แปรชนิดสารก่อรูพุน PEG และ PVP	65
4.2.3 ผลทดสอบการกักกันระดับนำหนักโนมเลกุลของพอลิอีเทอเรชัล โพฟเนมเบรน	
ชนิดเส้นไอกลวง	66
4.2.3.1 แปรปริมาณพอลิอีเทอเรชัล โพฟและปริมาณสารก่อรูพุน ไตรอะซิติน	66
4.2.3.2 แปรชนิดสารก่อรูพุน	67
4.2.4 ผลทดสอบการกรองนำ้ออยของพอลิอีเทอเรชัล โพฟเนมเบรน	
ชนิดเส้นไอกลวง	68
4.2.4.1 ผลลักษณะนำ้ออยที่กรองผ่านพอลิอีเทอเรชัล โพฟเนมเบรน	
ชนิดเส้นไอกลวง	68
4.2.4.2 ผลการวิเคราะห์นำ้ออยที่กรองผ่านพอลิอีเทอเรชัล โพฟ	
เนมเบรนชนิดเส้นไอกลวง	69
4.2.4.3 ผลการวิเคราะห์ปริมาณนำ้ตาดในนำ้ออยที่กรองผ่าน	
พอลิอีเทอเรชัล โพฟเนมเบรนชนิดเส้นไอกลวง	71

สารบัญ (ต่อ)

	หน้า
4.2.5 ผลการทดสอบความหนืดของสารละลายเพลี่มอร์	71
4.2.6 ผลการทดสอบสมบัติความทนต่อแรงดึงของ เมมเบรนชนิดเดี่ยนไบกลวง	73
4.2.6.1 แปรปริมาณเพลี่อีเทอร์ซัลโฟนและปริมาณสารก่อรูพุน	73
4.2.6.2 แปรชนิดสารก่อรูพุน	74
4.2.7 ผลการวิเคราะห์สัณฐานวิทยาของเมมเบรนชนิดเดี่ยนไบกลวง	75
4.2.8 ผลการหาขนาดรูพุนของเมมเบรนชนิดเดี่ยนไบกลวงโดยการใช้ปี Roth	77
5. สรุปผลการทดลอง	79
5.1 สรุปผลการทดลอง	79
5.2 ข้อเสนอแนะ	82
บรรณานุกรม	83
ภาคผนวก	89
ก เปรียบเทียบการรักษาสภาพเพลี่อิซัลโฟนเมมเบรนชนิดเดี่ยนไบกลวง ด้วยสารละลายกลีเซอรอล	90
ประวัติผู้เขียน	93

รายการตาราง

ตารางที่	หน้า
2.1 ค่าไฟลักช์และความดันในกระบวนการแม่แบบเบรนต่างๆ	7
2.2 ตัวอย่างพอลิเมอร์ที่ใช้ผลิตแม่แบบเบรนในกระบวนการต่างๆ	8
2.3 เปรี๊ยบเทียบ โนดูลแม่แบบเบรนแบบต่างๆ	13
3.1 สูตรต่างๆของพอลิซัลโฟินแม่แบบเบรนชนิดแผ่น	38
3.2 สูตรต่างๆของพอลิอีเทอเรชัล โฟินแม่แบบเบรนชนิดแผ่น	39
3.3 สูตรต่างๆของพอลิซัลโฟินแม่แบบเบรนชนิดเส้นไอกลวง	40
3.4 สูตรต่างๆของพอลิอีเทอเรชัล โฟินแม่แบบเบรนชนิดเส้นไอกลวง	40
4.1 ฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ของพอลิซัล โฟินแม่แบบเบรนชนิดเส้นไอกลวง	46
4.2 ฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ของพอลิซัล โฟินแม่แบบเบรนชนิดเส้นไอกลวง	48
4.3 ความสามารถในการกักกันของพอลิซัล โฟินแม่แบบเบรนชนิดเส้นไอกลวง	51
4.4 วิเคราะห์ปริมาณของแข็งละลายได้ทั้งหมด สี และความปุ่นของน้ำอ้อยที่กรองผ่านพอลิซัล โฟินแม่แบบเบรนชนิดเส้นไอกลวง	54
4.5 วิเคราะห์ปริมาณน้ำตาลในน้ำอ้อยที่กรองผ่านพอลิซัล โฟินแม่แบบเบรนชนิดเส้นไอกลวง	55
4.6 ความสามารถของสารละลายพอลิเมอร์ชนิดแผ่นและชนิดเส้นไอกลวง	56
4.7 สมบัติความทนต่อแรงดึงของแม่แบบเบรนชนิดเส้นไอกลวง	57
4.8 ขนาดรูพุนและความพุนตัวของแม่แบบเบรนชนิดเส้นไอกลวง	60
4.9 ฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ของพอลิอีเทอเรชัล โฟินแม่แบบเบรนชนิดแผ่นและปริมาณสารก่อรูพุน 1,2-โพรphen ไดออกต์และไตรอะซิติน	61
4.10 ฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ของพอลิอีเทอเรชัล โฟินแม่แบบเบรนชนิดแผ่นและปริมาณสารก่อรูพุนกุ่ม PEG	63
4.11 ฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ของพอลิอีเทอเรชัล โฟินแม่แบบเบรนชนิดแผ่นและปริมาณสารก่อรูพุนกุ่ม PVP	63
4.12 ฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ของพอลิซัล โฟินแม่แบบเบรนชนิดเส้นไอกลวงและปริมาณสารก่อรูพุนไตรอะซิติน	64
4.13 ฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ของพอลิอีเทอเรชัล โฟินแม่แบบเบรนชนิดเส้นไอกลวงและปริมาณสารก่อรูพุน	65

รายการตาราง (ต่อ)

ตารางที่	หน้า
4.14 ความสามารถในการกักกันของพอลิอีเทอร์ชัลโพนเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงแบร์ปริมาณพอลิอีเทอร์ชัลโพนและปริมาณสารก่อรูปหุน	66
4.15 ความสามารถในการกักกันของพอลิอีเทอร์ชัลโพนเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง แบร์ชนิดสารก่อรูปหุน	68
4.16 วิเคราะห์ปริมาณของแข็งละลายได้ทั้งหมด สี และความชุ่มของน้ำอ้อยที่ กรองผ่านพอลิอีเทอร์ชัลโพนเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง	70
4.17 วิเคราะห์ปริมาณน้ำตาลในน้ำอ้อยที่กรองผ่านพอลิอีเทอร์ชัลโพน เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง	71
4.18 ความสามารถของสารละลายพอลิเมอร์ชนิดแผ่นแบร์ชนิดและปริมาณสารก่อรูปหุน 1,2-โพเรนไคออกอลและไตรอะซิติน	72
4.19 ความสามารถของสารละลายพอลิเมอร์ชนิดแผ่นแบร์น้ำหนักโนเลกุลและปริมาณ สารก่อรูปหุนกลุ่ม PEG	72
4.20 ความสามารถของสารละลายพอลิเมอร์ชนิดแผ่นแบร์น้ำหนักโนเลกุลและ ปริมาณสารก่อรูปหุนกลุ่ม PVP	73
4.21 ความสามารถของสารละลายพอลิเมอร์ชนิดเส้นไอกลวง	73
4.22 สมบัติความทนต่อแรงดึงของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงแบร์ปริมาณ พอลิอีเทอร์ชัลโพนและปริมาณสารก่อรูปหุน	74
4.23 สมบัติความทนต่อแรงดึงของพอลิอีเทอร์ชัลโพนเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงแบร์ ชนิดสารก่อรูปหุน	75
4.24 ขนาดรูปหุนและความพรุนตัวของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง	77
 ตารางภาคผนวก	
ก1 ถูตรต่างๆของพอลิชัลโพนเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง	91
ก2 หลักซึ่มน้ำริสุทธิ์ของพอลิชัลโพนเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่รักษาสภาพเมมเบรน ด้วยสารละลายกลีเซอรอลและไม่รักษาสภาพเมมเบรน	91
ก3 การกักกันระดับน้ำหนักโนเลกุลสารของพอลิชัลโพนเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่ รักษาสภาพเมมเบรนด้วยสารละลายกลีเซอรอลและไม่รักษาสภาพเมมเบรน	92

รายการรูป

รูปที่		หน้า
2.1	ลักษณะการใช้แมมเบรนกันระหว่าง 2 เฟส	5
2.2	การเตรียมแมมเบรนชนิดแผ่นโดยวิธีแยกไฟสั่งการจุ่มน้ำ	11
2.3	การเตรียมแมมเบรนชนิดเส้นโดยกระบวนการ dry – wet spinning	11
2.4	รูปแบบของแมมเบรนชนิดแผ่นและกรอบ	12
2.5	รูปแบบของแมมเบรนชนิดห่อม้วน	13
2.6	รูปแบบของแมมเบรนชนิดเส้นโดยกลวง	13
2.7	ความสัมพันธ์ระหว่างฟลักซ์กับเวลา	14
2.8	ความด้านทานต่อการไหลที่เกิดขึ้นในแมมเบรน	15
2.9	โครงสร้างทางเคมีของพอลิชัลโฟิน	21
2.10	โครงสร้างทางเคมีของพอลิอีเทอร์ชัลโฟิน	22
3.1	เครื่องเตรียมแมมเบรนชนิดเส้นโดยกลวง	38
3.2	ชุดทดสอบการกรองไมครอฟลักซ์กับไมครอฟลักซ์เส้นโดยกลวง	42
4.1	ฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยของพอลิชัลโฟินแมมเบรนชนิดเส้นโดยกลวง	53
4.2	น้ำอ้อยก่อนและหลังกรองผ่านแมมเบรนชนิดเส้นโดยกลวง	55
4.3	ภาพถ่ายภาคตัดขวางของพอลิชัลโฟินแมมเบรนชนิดเส้นโดยกลวงจากกล้อง SEM	59
4.4	ฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยของพอลิอีเทอร์ชัลโฟินแมมเบรนชนิดเส้นโดยกลวง	69
4.5	ภาพถ่ายภาคตัดขวางของพอลิอีเทอร์ชัลโฟินแมมเบรนชนิดเส้นโดยกลวง	71
	จากการ SEM	76

บทที่ 1

บทนำ

1.1 บทนำต้นเรื่อง

ปลายศตวรรษที่ 20 อุตสาหกรรมต่างๆ มีความสนใจกระบวนการที่เกี่ยวข้องกับการแพร่ (diffusion) การดูดซึม (sorption) การซึมผ่าน (permeation) มาก เนื่องจากกระบวนการเหล่านี้เป็นปรากฏการณ์พื้นฐานที่เกิดขึ้นในหลายอุตสาหกรรม เช่น อุตสาหกรรมการเคลือบวัสดุ (coating) อุตสาหกรรมวัสดุห่อหุ้มอาหารและตัก (packaging materials for food and vegetables) อุตสาหกรรมอุปกรณ์ทางการแพทย์ที่เกี่ยวข้องกับชีวภาพ (biomedical devices) และอุตสาหกรรมเคมีเเบรน

การผลิตเเเมบเเบรน ได้แก่ การปรับปรุงความคุ้มค่าทางเศรษฐกิจและเทคโนโลยี เพื่อใช้ผลิตเเเมบเเบรนทางการค้าสำหรับกระบวนการแยกของเหลวและก๊าซ การพัฒนาเเเมบเเบรน ไม่เพียงแต่พัฒนาสมบัติของเเเมบเเบรนให้เหมาะสมกับความต้องการใช้งาน แต่ยังต้องพัฒนาการนำเเเมบเเบรนไปประยุกต์ใช้งานด้วยจึงจะทำให้เเเมบเเบรนมีคุณค่าเพิ่มมากขึ้น ข้อดีของการออกแบบการแยกด้วยเเเมบเเบรน เมื่อเปรียบเทียบกับกระบวนการแยกด้วยวิธีดั้งเดิม ได้แก่ ต้นทุนมีราคาลดลง ใช้พลังงานน้อยกว่า และมีค่าติดตั้งถูกกว่าเนื่องจากมีการออกแบบโโนดูลให้สามารถประกอบกันได้และมีการใช้งานง่าย [1] เเเมบเเบรนชนิดเส้นไอกลวงเป็นเเเมบเเบรนอีกชนิดหนึ่งที่ได้รับความสนใจเพิ่มขึ้น ข้อดีของเเเมบเเบรนชนิดนี้ ได้แก่

1. มีอัตราส่วนระหว่างพื้นที่เเเมบเเบรนต่อหน่วยปริมาตรมากกว่าเมื่อเปรียบเทียบกับเเเมบเเบรนชนิดแผ่นและเเเมบเเบรนชนิดท่อม้วนซึ่งให้ผลผลิตจากการกรองมากกว่าเเเมบเเบรนชนิดอื่น

2. มีความแข็งแรงซึ่งสามารถทำความสะอาดเเเมบเเบรนด้วยวิธีการถังกลับ (back-washed) ได้

3. สามารถปรับใช้กับงานได้หลากหลายรูปแบบ [2]

ปัจจุบันมีการใช้เเเมบเเบรนกันอย่างแพร่หลายมากขึ้นภายในประเทศไทย ประเทศไทยยังไม่สามารถผลิตเเเมบเเบรน ได้เอง จึงต้องการนำเข้าจากต่างประเทศทำให้เเเมบเเบรนมีราคาแพง ดังนั้นหากเราสามารถผลิตเเماบเเบรนที่มีคุณภาพขึ้นได้เองภายในประเทศจะสามารถลดการนำเข้าจากต่างประเทศและเป็นการพึ่งพาตนเองอย่างยั่งยืน ตัวอย่างกระบวนการแยกด้วยเเماบเเบรนที่สามารถพัฒนาเข้าสู่อุตสาหกรรมภายในประเทศไทยได้ เช่น การกรองเพื่อเพิ่มความเข้มข้นของน้ำ

ผลไม้ การทำน้ำผลไม้ให้ใสมากขึ้น การแยกหรือการเพิ่มความเข้มข้น โปรดีน การกรองน้ำทะเล หรือน้ำกร่อยเพื่อผลิตน้ำจืด การนำบัวคันนาเติมในโรงงานอุตสาหกรรม

พอลิซัล โพนเมมเบรน และพอลิอีเทอร์ซัล โพนเมมเบรน เป็นเมมเบรนสังเคราะห์ที่นิยมใช้ในปัจจุบันนี้ พอลิเมอร์เมมเบรนทั้งสองชนิดเป็นพอลิเมอร์ชนิดไนโตรบอนน้ำ มีความคงทนต่อสารเคมี ทนต่อคลอรีน ทนต่อความคัน ทนต่อความเป็นกรด-ด่าง ในช่วงกว้าง ($\text{pH } 2-13$) และทนต่อความร้อนได้ดี พอลิซัล โพนเมมเบรนและพอลิอีเทอร์ซัล โพนเมมเบรนสามารถนำมาผลิตเป็นเมมเบรนที่ใช้ในกระบวนการอัลตราฟิลترةชันและการกรองน้ำ ไมโครฟิลเตอร์ชันได้ง่าย มีขนาดรูพรุนตั้งแต่ 10 A° ถึง $0.2 \mu\text{m}$ [3]

อุตสาหกรรมอ้อยและน้ำตาลทรายภายในประเทศไทย ได้เจริญเติบโตด้านปริมาณอย่างต่อเนื่องทั้งในด้านการผลิตอ้อยและการผลิตน้ำตาลทรายรวมทั้งการขยายตัวของการบริโภคทั้งภายในประเทศตลอดจนการส่งออกไปยังนานาประเทศต่างประเทศทำรายได้ประมาณหนึ่งล้านบาท จนได้เชื่อว่าประเทศไทยเป็นประเทศที่ส่งออกน้ำตาลทรายมากเป็นอันดับ 2 หรือ 3 ของโลก [4]

น้ำตาลเป็นสินค้าที่ได้จากอุตสาหกรรมเกษตรซึ่งมีความเกี่ยวพันกับสินค้าเกษตรและอุตสาหกรรม กล่าวคือ น้ำตาลผลิตโดยอาศัยวัตถุคุณภาพที่เป็นสินค้าเกษตร คือ อ้อย แต่น้ำตาลให้คุณภาพเพิ่มของผลผลิตมากกว่าอ้อย ขณะเดียวกันน้ำตาลยังสามารถใช้เป็นวัตถุคุณภาพในการผลิตสินค้าอุตสาหกรรมอื่นๆ อุตสาหกรรมผลิตอาหาร น้ำดื่มน้ำหวาน และเกสต์ชาร์ม เป็นต้น อุตสาหกรรมน้ำตาลนอกจากผลิตน้ำตาลอ่อนมาแล้วยังมีผลผลิตอ้อยที่สามารถนำไปใช้ประโยชน์ได้อีกด้วย กล่าวคือ การนำน้ำตาลสามารถนำไปใช้ได้อย่างกว้างขวางในอุตสาหกรรมชีวเคมี เช่น ใช้เป็นส่วนประกอบในอุตสาหกรรมผงชูรส ใช้เป็นส่วนประกอบในการผลิตอาหารสัตว์ ใช้ในการผลิตแอลกอฮอล์ เป็นต้น สำหรับการอ้อยนำไปใช้เป็นวัตถุคุณภาพในการผลิตกระดาษและไม้อัดได้ แต่ในประเทศไทยนิยมใช้กากอ้อยเป็นเชื้อเพลิงในโรงงานผลิตน้ำตาล [5]

กฎการผลิตปี พ.ศ. 2544/45 ประเทศไทยมีพื้นที่ปลูกอ้อย 6.04 ล้านไร่ ผลผลิตอ้อยรวม 59.5 ล้านตัน โดยมีผลผลิตเฉลี่ย 9.58 ตันต่อไร่ ได้ผลผลิตน้ำตาล 6.15 ล้านตัน โดยมีรายได้จากการขายน้ำตาลทรายในประเทศไทย 20,301 ล้านบาท และรายได้จากการส่งออกได้ 29,837 ล้านบาท รวมรายได้จากการขายน้ำตาลของปี 2544/45 ทั้งหมด 50,139 ล้านบาท เมื่อเปรียบเทียบผลผลิตอ้อยในปี 2543/44 จำนวน 48.6 ล้านตัน ผลผลิตเพิ่มขึ้น 10.9 ล้านตัน หรือมีอัตราการเพิ่ม 22.4% [6]

การผลิตน้ำตาลด้วยวิธีการเติมน้ำปูนขาวและการฟอกสีเป็นวิธีการตั้งเดิมที่นิยมใช้ในโรงงานอุตสาหกรรมการผลิตน้ำตาลทราย วิธีการนี้มีข้อจำกัดหลายด้าน เช่น ไม่มีประสิทธิภาพในการทำน้ำอ้อยให้ใสซึ่งส่งผลกระทบต่อคุณภาพของน้ำตาลทราย มีการนำน้ำตาลเพิ่มมากขึ้นและขั้นตอนการระเหยน้ำอ้อยเพื่อเพิ่มความเข้มข้นจะทำให้สูญเสียพลังงานมาก ดังนั้นจึงต้องการกระบวนการที่ประหยัดพลังงานและเป็นการเพิ่มทางเลือกในการผลิตน้ำตาลทราย [7]

การทำให้บริสุทธิ์ด้วยกระบวนการเมมเบรนมีความนิยมเพิ่มขึ้นในหลายอุตสาหกรรม เช่น การบำบัดน้ำทิ้ง การบำบัดน้ำคิวติน และในอุตสาหกรรมอาหารที่มีความนิยมเพิ่มขึ้น เช่นกัน เช่นการกรองโปรตีนในทางน้ำนม การทำไวน์ให้ใส การทำน้ำผลไม้ให้ใส งานวิจัยนี้ได้ทำการพัฒนาเมมเบรนมีความใสเพิ่มขึ้นและสามารถถักกันล็อกกันล็อกเจือปนท่ออยู่ในน้ำอ้อยได้อ่ายนีประสีทิวภาพ [8, 9] การประยุกต์ใช้งานนี้เป็นประโยชน์สำหรับอุตสาหกรรมผลิตน้ำตาลทรายเพื่อให้น้ำอ้อยที่ผ่านกระบวนการกรองด้วยเมมเบรนมีความใสเพิ่มขึ้นและสามารถถักกันล็อกกันล็อกเจือปนท่ออยู่ในน้ำอ้อยได้อ่ายนีประสีทิวภาพ [8, 9] การประยุกต์ใช้งานนี้เป็นประโยชน์สำหรับอุตสาหกรรมผลิตน้ำตาลทรายเพื่อให้ทางการแพทย์ใช้ยาในขณะที่เทคโนโลยีที่ใช้ผลิตน้ำตาลให้ขาวในปัจจุบันเป็นกระบวนการทางเคมีนอกจากจะเป็นการลดการใช้สารเคมีในการทำให้น้ำอ้อยมีความใสเพิ่มขึ้นแล้วซึ่งช่วยให้น้ำตาลทรายที่ได้มีการปนเปื้อนสารเคมีลดลง

1.2 วัตถุประสงค์ของงานวิจัย

1. ศึกษาวิธีการขึ้นรูปเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่เตรียมจากพอลิซัลฟอนและพอลิเอทิลีโน่ชัลโ芬
2. ศึกษาผลการแปรรูปนิดและปริมาณของสารก่อรูปที่มีต่อประสิทธิภาพของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง
3. ศึกษาสัณฐานวิทยา ลักษณะเฉพาะและสมบัติความทนต่อแรงดึงของเมมเบรนที่เตรียมได้

1.3 ขอบเขตของงานวิจัย

1. ศึกษาสภาพที่เหมาะสมเพื่อใช้เตรียมพอลิเมอร์เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่เตรียมจากพอลิซัลฟอน (polysulfone, PSF) และพอลิเอทิลีโน่ชัลโ芬 (polyethylsulfone, PES)

1.1 ศึกษาผลการแปรรูปความเข้มข้นของสารละลายน้ำมีน้ำมัน “ได้แก่ 19 % และ 21 % โดยน้ำหนัก

1.2 ศึกษาการแปรรูปนิดสารเติมแต่ง “ได้แก่

- 1, 2 - โพโรเพนไคลออล (1,2 – propandiol, 1,2-PD)
- ไตรอะซิติน (triacetin)
- พอลิไวนิลไฟโรลิดอน (poly(vinyl pyrrolidone), PVP)
- พอลิเอทิลสีนีไกโกลโคล (poly(ethylene glycol), PEG)

1.3 ศึกษาการแปรรูปน้ำมันสารเติมแต่ง “ได้แก่ 2 % - 10 % โดยน้ำหนัก

2. ตรวจสอบลักษณะเนื้อพาราและทดสอบสมบัติความทนต่อแรงดึงของเมมเบรน

2.1 ทดสอบการกรองน้ำบริสุทธิ์

2.2 ทดสอบหาข่านาค Ruizrun ด้วยวิธีการกักกันระดับน้ำหนักโน้เลกูลและการใช้

ปรอท (mercury intrusion)

2.3 ทดสอบการกรองน้ำอ้อย

2.4 ทดสอบสมบัติความทนต่อแรงดึง (tensile properties)

2.5 ตรวจสอบสัณฐานวิทยา

3. วิเคราะห์และสรุปผลการวิจัย

1.4 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ

1. ได้ข้อมูลเพื่อนฐานเกี่ยวกับกระบวนการเตรียมเมมเบรนชนิดเส้นไขกลวงที่เตรียมจากพอลิซัลโภนและพอลิเอทธิร์ชัลโภน

2. ได้แนวทางในการพัฒนาพอลิเมอร์เมมเบรนชนิดเส้นไขกลวงให้มีความเหมาะสมสำหรับการนำมาใช้ในอุตสาหกรรมผลิตน้ำตาล

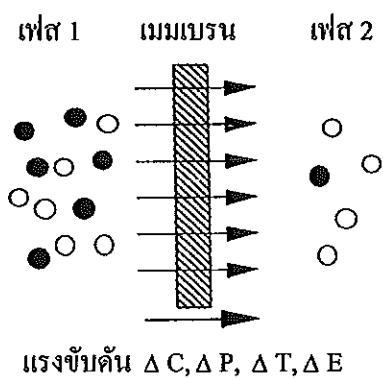
3. ลดการใช้สารเคมีในกระบวนการการทำน้ำอ้อยให้ได้และมีทางเลือกในการทำน้ำอ้อยให้ได้เพิ่มขึ้น

บทที่ 2

เอกสารและงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

2.1 กระบวนการ膜เบรน [10]

กระบวนการ膜เบรนเป็นวิธีการแยกสารวิธีหนึ่งที่ปัจจุบันมีการนำกระบวนการ膜เบรนมาประยุกต์ใช้งานอย่างกว้างขวางและมีแนวโน้มเพิ่มขึ้น 膜เบรนเป็นหัวใจสำคัญของกระบวนการ膜เบรนเนื่องจากใช้เป็นตัวเลือกผ่านสาร (permselectivity) หรือตัวกั้นระหว่าง 2 เฟส แสดงดังรูปที่ 2.1



รูปที่ 2.1 ลักษณะการใช้膜เบรนกั้นระหว่าง 2 เฟส [10]

เฟส 1 เป็นสารป้อน (feed or upstream side) เฟส 2 เป็นเพอนิโอท (permeate or down stream side) 膜เบรนที่อยู่กั้นกลางระหว่างเฟสทั้ง 2 ทำหน้าที่ในการแยกสาร ประสิทธิภาพของ膜เบรนรายงานในค่าฟลักซ์ที่ผ่าน膜เบรนและการกักกันแสดงดังสมการ 2.1 และ 2.2 ตามลำดับ

การแพร่ผ่าน膜เบรนจะอาศัยแรงขับดัน (driving force) ทางด้านสารป้อน ตัวอย่างแรงขับดันที่ใช้ในกระบวนการ膜เบรน เช่น พลต่างของความดัน พลต่างของความเข้มข้น พลต่างของศักย์ไฟฟ้าและพลต่างของอุณหภูมิ นอกจากแรงขับดันที่เป็นปัจจัยหนึ่งในกระบวนการแยกคัวย膜เบรนแล้ว โครงสร้างของ膜เบรนและวัสดุที่ใช้ผลิต膜เบรนก็มีผลต่อการเลือกใช้膜เบรนคัวยเช่นกัน

$$\text{flux} = \frac{Q}{A \cdot t} \quad (2.1)$$

เมื่อ	flux	คือ ฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ มีหน่วยเป็น $\text{m}^{-2}\text{h}^{-1}$
	Q	คือ ปริมาณของน้ำบริสุทธิ์ มีหน่วยเป็น l
	A	คือ พื้นที่ของ membrane มีหน่วยเป็น m^2
	t	คือ เวลาที่เก็บน้ำบริสุทธิ์ มีหน่วยเป็น h

$$R = 1 - \frac{C_p}{C_f} \quad (2.2)$$

เมื่อ	R	ค่ากักกัน
	C_p	ความเข้มข้นตัวถูกละลายในเพื่อนมือ
	C_f	ความเข้มข้นตัวถูกละลายในสารป้อน

membrane ที่สามารถกักกันอนุภาคที่มีเส้นผ่านศูนย์กลางมากกว่า 100 nm ได้ membrane ชนิดนี้มีโครงสร้างแบบเปิด membrane มีความต้านทานการแพร่ต่ำ ค่าฟลักซ์มากและใช้แรงขับดันเพียงเล็กน้อยเท่านั้น เรียกกระบวนการนี้ว่า ในโครฟิลตรชัน (microfiltration)

membrane ที่สามารถกักกันอนุภาคขนาดใหญ่ที่มีน้ำหนักโมเลกุลตั้งแต่หรือมากกว่า 10^4 Da membrane ชนิดนี้มีโครงสร้างแบบแน่น (dense) membrane มีความต้านทานการแพร่เพิ่มขึ้น และใช้แรงขับดันมากกว่ากระบวนการ ในโครฟิลตรชัน เรียกกระบวนการนี้ว่า อัลตราฟิลตรชัน (ultrafiltration)

membrane ที่สามารถกักกันอนุภาคขนาดเล็กที่มีน้ำหนักโมเลกุลน้อยกว่า 500 Da membrane ชนิดนี้มีโครงสร้างแบบแน่นมาก (dense) membrane มีความต้านทานการแพร่และใช้แรงขับดันมาก เรียกกระบวนการนี้ว่า օสโมสิส inverse (reverse osmosis)

สามารถสรุปได้ว่าในกระบวนการ ในโครฟิลตรชัน กระบวนการอัลตราฟิลตรชัน และกระบวนการอัลไนซิสพันกลับนั้น membrane จะมีความต้านทานการแพร่ผ่าน membrane เพิ่มขึ้นซึ่งต้องใช้แรงขับดันเพิ่มขึ้นในขณะที่ค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์และขนาดโมเลกุลที่ membrane สามารถกักกันได้มีแนวโน้มลดลง ค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์และแรงขับดันที่ใช้ในกระบวนการต่างๆ แสดงในตารางที่ 2.1

นอกจากกระบวนการเมมเบรนที่กล่าวมาแล้วข้างต้นยังมีกระบวนการเมมเบรนอื่นๆ เช่น กระบวนการไคอะไลซิส (dialysis) กระบวนการอิเล็กโทรไคอะไลซิส (electrodialysis) กระบวนการเพอเวปฟอเรชัน (pervaporation) และกระบวนการแยกแก๊ส (gas separation)

เมมเบรนที่ผลิตขึ้นโดยทั่วไปมีหลากหลายรูปแบบ ดังนี้เพื่อทำการเข้าใจข้อมูลที่ฐานทางอย่างของเมมเบรน สามารถทำการแบ่งชนิดของเมมเบรนได้ตามหัวข้อที่สนใจแตกต่างกันออกໄປ เช่น การแบ่งตามชนิดของแรงขับดัน ได้แก่ เมมเบรนที่ใช้พลังงานความดัน ผลิต่างของความเข้มข้น หรือผลิต่างของอุณหภูมิ การแบ่งตามชนิดของวัสดุที่ใช้ผลิตเมมเบรน ได้แก่ เมมเบรนชีวภาพ (biological membranes) เมมเบรนสังเคราะห์ (synthetic membranes) เมมเบรนทั้ง 2 ชนิดมีโครงสร้างและหน้าที่การทำงานแตกต่างกันอย่างชัดเจน หรือแบ่งตามโครงสร้างของเมมเบรน ได้แก่ เมมเบรนสมมาตร (symmetric membranes) มีความหนาประมาณ $10\text{-}200 \mu\text{m}$ และเมมเบรนไม่สมมาตร (asymmetric membranes) เมมเบรนชนิดนี้ประกอบด้วยชั้นเมมเบรนแน่นที่ผิวน้ำ (dense top layer) หนาประมาณ $0.1\text{-}0.5 \mu\text{m}$ และชั้นรองรับที่มีรูพรุน (porous sublayer) หนาประมาณ $50\text{-}150 \mu\text{m}$ จึงทำให้เมมเบรนมีประสิทธิภาพในการกักกันและค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์มาก เมมเบรนอีกชนิดหนึ่งในกลุ่มนี้คือ เมมเบรนเชิงประกอบ (composit membranes) โครงสร้างของเมมเบรนประกอบด้วย เมมเบรนไม่สมมาตรอยู่บนชั้นรองรับที่มีรูพรุน ซึ่งเมมเบรนทั้ง 2 ชั้น ผลิตจากพอลิเมอร์ต่างชนิดกัน

ตารางที่ 2.1 ค่าฟลักซ์และความดันในกระบวนการเมมเบรนต่างๆ [10]

กระบวนการเมมเบรน	ช่วงความดัน (bar)	ช่วงค่าฟลักซ์ ($\text{l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{bar}^{-1}$)
ในไครอฟิลเตอร์ชัน	0.1-2.0	>50
อัลตราไฟลเตอร์ชัน	1.0-5.0	10-50
นาโนไฟลเตอร์ชัน	5.0-20	1.4-12
ริเวอร์สอฟต์ไมซ์ต	10-100	0.05-1.4

2.1.1 วัสดุสำหรับผลิตเมมเบรน [10]

วัสดุที่ใช้ในการผลิตเมมเบรนมีมากหลายชนิด ในหัวข้อนี้จะแบ่งวัสดุที่ใช้ในการผลิตเมมเบรนออกเป็น 3 กลุ่ม ได้แก่ เมมเบรนที่ผลิตจากวัสดุที่เป็นสารอินทรีย์ เมมเบรนที่ผลิตจากวัสดุที่เป็นสารอนินทรีย์ และเมมเบรนชีวภาพ โดยส่วนใหญ่เมมเบรนจะผลิตจากวัสดุที่เป็นสารอินทรีย์ เช่น พอลิเมอร์หรือสารที่มีโมเลกุลใหญ่ซึ่งจะทำให้เมมเบรนมีสมบัติที่เฉพาะเจาะจงมากกว่า

2.1.1.1 พอลิเมอร์เมมเบรน

เนื่องจากพอลิเมอร์มีสมบัติทางเคมีและทางกายภาพที่แตกต่างกันจึงทำให้มีพอลิเมอร์เพียงบางชนิดเท่านั้นที่สามารถนำไปผลิตเมมเบรนได้ การเลือกใช้พอลิเมอร์ในการผลิตเมมเบรนจะพิจารณาทางด้านกระบวนการผลิต การอุดตัน ความต้านทานสารเคมี ความร้อนและราคา เมมเบรนพอลิเมอร์นิยมใช้ในกระบวนการในโครฟิลเตอร์ชั้นและกระบวนการอัลตราฟิลเตชัน แต่ปัจจุบันหลักที่พบในกระบวนการนี้คือการอุดตันในเมมเบรน ดังนั้นหลักในการเลือกใช้วัสดุสำหรับผลิตเมมเบรนต้องคำนึงถึงการป้องกันการอุดตันและสามารถทำความสะอาดเมมเบรนได้ ภายหลังเกิดการอุดตัน นอกจากนี้ยังนิยมใช้ในกระบวนการแยกก๊าซ และกระบวนการเพอแปร-พอเรชัน ตัวอย่างชนิดของพอลิเมอร์ที่สามารถนำมาผลิตเมมเบรนแสดงในตารางที่ 2.2

ตารางที่ 2.2 ตัวอย่างชนิดของพอลิเมอร์ที่ใช้ผลิตเมมเบรนในกระบวนการต่างๆ [10]

ในโครฟิลเตอร์ชั้น	อัลตราฟิลเตอร์ชั้น
polycarbonate	polysulfone/polyethersulfone
poly(vinylidene-fluoride)	Polyacrylonitrile
polytetrafluoroethylene	cellulose-ester
polypropylene	polyimide/ poly(ether-imide)
polyamide	polyamide (aliphatic)
cellulose-ester	poly(vinylidene-fluoride)
polysulfone/polyethersulfone	polyetheretherketone
poly(ether-imide)	
polyetheretherketone	

2.1.1.2 ออนิโนทรีเมมเบรน

วัสดุอนิโนทรีมีสมบัติทนความร้อนและสารเคมีได้ดีกว่าวัสดุพอลิเมอร์ ปัจจุบัน เมมเบรนชนิดนี้เป็นที่สนใจเพิ่มขึ้น แม้จะมีข้อจำกัดในเรื่องของวัสดุที่จะนำมาผลิตเมมเบรน เมมเบรนชนิดนี้นิยมใช้ในกระบวนการในโครฟิลเตอร์ชั้น และกระบวนการอัลตราฟิลเตอร์ชั้นเพราสามารถผลิตเป็นเมมเบรนที่มีรูพรุน ได้เท่านั้น วัสดุอนิโนทรีที่สามารถนำมาผลิตเมมเบรน ได้แก่ วัสดุเซรามิก แก้ว โลหะ และซีโอไดค์

2.1.1.3 เมมเบรนชีวภาพ

เมมเบรนที่มีหน้าที่เฉพาะเจาะจง โครงสร้างเมมเบรนประกอบด้วยชั้นไขมัน 2 ชั้น (lipid bilayer structure) ทำหน้าที่ในการส่งผ่านโมเลกุล เช่น น้ำตาลและกรดอะมิโน

2.1.2 การเตรียมแมมเบรนสังเคราะห์ [10]

2.1.2.1 การเปลี่ยนไฟฟ้า (phase inversion)

เป็นกระบวนการที่ทำให้สารละลายน้ำมีสถานะของเหลวเปลี่ยนเป็นสถานะของแข็ง กระบวนการแข็งตัว (solidification) เริ่มจากของเหลว 1 เฟส แยกออกเป็นของเหลว 2 เฟส (liquid-liquid demixing) เฟสที่มีความเข้มข้นของพอลิเมอร์มากกว่าจะแข็งตัวกลายเป็นเฟสเมทริกซ์ เทคนิคที่ใช้เตรียมแมมเบรนโดยอาศัยหลักการเปลี่ยนไฟฟ้า ได้แก่

1. การแยกไฟฟ้าโดยการระเหยของตัวทำละลาย (precipitation by solvent evaporation)

เป็นเทคนิคง่ายที่สุดในการเตรียมแมมเบรน นำสารละลายน้ำมีสถานะของแข็งตัวที่ขึ้นรูปบนชั้นรองรับแล้ว (support) ระเหยตัวทำละลายในบรรยากาศของก๊าซเพื่อป้องกันไอน้ำที่มีในอากาศ แมมเบรนที่ได้มีโครงสร้างแบบแน่น

2. การแยกไฟฟ้าด้วยไอของตัวไม่ทำละลาย (precipitation from the vapour phase)

นำแมมเบรนที่ขึ้นรูปแล้วเข้าสู่บรรยากาศที่ประกอบด้วยไอของสารที่ไม่ใช่ตัวทำละลายและไอของสารที่เป็นตัวทำละลาย การแข็งตัวของแมมเบรนเกิดขึ้นจากการแพร่ไอของสารที่ไม่ใช่ตัวทำละลายเข้าไปปัจจุบันทำให้บริเวณที่ไอของสารที่ไม่ใช่ตัวทำละลายแพร่เข้าไปกลับเป็นช่องว่างในโครงสร้างแมมเบรน

3. การแยกไฟฟ้าโดยการควบคุมการระเหย (precipitation by controlled evaporation)

ผสมพอลิเมอร์ลงในของผสมระหว่างสารที่ไม่ใช่ตัวทำละลายและสารที่เป็นตัวทำละลาย สารที่เป็นตัวทำละลายจะระเหยได้ดีกว่า ดังนั้นในระหว่างขั้นตอนนี้ความสามารถในการละลายจะลดลงทำให้มีการแยกไฟฟ้าเกิดขึ้น

4. การแยกไฟฟ้าด้วยความร้อน (thermal precipitation)

เตรียมแมมเบรนโดยการลดอุณหภูมิของสารละลายน้ำมีพอลิเมอร์ ความสามารถในการละลายจะลดลงทำให้มีการแยกไฟฟ้าเกิดขึ้นนั้นจึงทำการระเหยตัวทำละลายออกไป

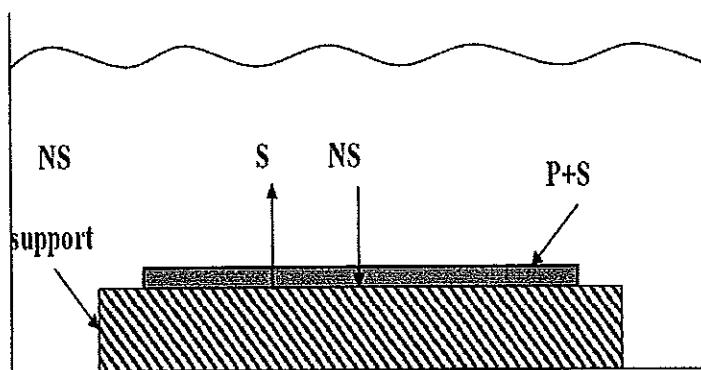
5. การแยกไฟฟ้าด้วยการจุ่ม (immersion precipitation)

วิธีนี้เป็นวิธีที่ปัจจุบันนิยมใช้ในการผลิตแมมเบรนและเป็นวิธีการขึ้นรูปที่สามารถใช้ได้กับพอลิเมอร์หลายชนิด แต่ขอจำคัดของวิธีนี้ก็คือ พอลิเมอร์จะต้องละลายเข้ากับตัวทำละลาย หรือของผสมอื่นๆ ได้เป็นอย่างดี นิยมใช้เทคนิคการขึ้นรูปนีกับแมมเบรนที่มีลักษณะเรียบ (flat membrane) และแมมเบรนที่มีลักษณะเป็นห่อ (tubular membrane) หลักการของวิธีนี้ก็คือ ขึ้นรูปสารละลายน้ำมีพอลิเมอร์ตามลักษณะที่ต้องการจากนั้นแข็งตัวลงในอ่างแยกไฟฟ้า (coagulation bath) ซึ่งเป็นอ่างที่มีสารไม่ใช่ตัวทำละลายบรรจุอยู่ส่วนใหญ่นิยมใช้น้ำเป็นสารไม่ใช่ตัวทำละลาย ระหว่าง

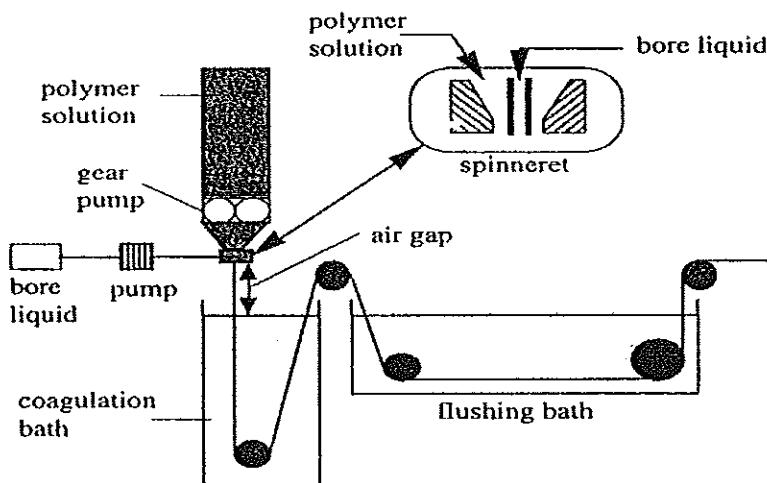
กระบวนการแยกไฟฟ้าจะเกิดการแลกเปลี่ยนกันระหว่างสารที่ไม่ใช่ตัวทำละลายในอ่างแยกไฟฟ้าจะพร่องเข้าไปใน膜เบรนและสารที่เป็นตัวทำละลายใน膜เบรนจะแพร่ออกไประจุอ่างแยกไฟฟ้าให้มีการแยกไฟฟ้าเกิดขึ้นภายในอ่างนี้ ตัวอย่างรูปแบบ膜เบรนที่ขึ้นรูปด้วยวิธีการนี้ได้แก่

(1) เมมเบรนที่มีลักษณะเรียบ เช่น เมมเบรนชนิดแผ่นและกรอบ (plate and frame membrane) และเมมเบรนชนิดท่อม้วน (spiral-wound membrane) การเตรียม膜เบรนชนิดนี้จะขึ้นรูปโดยเทาระถายพอลิเมอร์บนชั้นรองรับ เช่น พอลิเอสเตอร์ (polyester) หรือแผ่นกระชากปัดสารละลายพอลิเมอร์ด้วยมีดที่ปรับความหนาได้ (docter blade) จากนั้นนำไปปั่นลงในอ่างแยกไฟฟ้าทำให้มีการแยกไฟฟ้าเกิดขึ้นหลักการของกระบวนการแยกไฟฟ้าได้ก่อตัวแล้วข้างต้น ปัจจัยที่มีผลต่อประสิทธิภาพของ膜เบรน ได้แก่ ความเข้มข้นของพอลิเมอร์ เวลาการระเหย ความชื้น สัมพัทธ์ อุณหภูมิการขึ้นรูป องค์ประกอบของสารละลายพอลิเมอร์ การเตรียม膜เบรนลักษณะนี้นิยมใช้ในระดับห้องปฏิบัติการ เพราะเป็นวิธีการที่ง่ายไม่ซับซ้อน การเตรียม膜เบรนชนิดแผ่นแสดงดังรูปที่ 2.2

(2) เมมเบรนที่มีลักษณะเป็นท่อ เช่น เมมเบรนชนิดเส้นไขกลวง (hollow fiber membrane) และเมมเบรนชนิดท่อ (tubular membrane) การเตรียม膜เบรนที่มีลักษณะเป็นท่อเตรียมได้ 2 วิธี ได้แก่ การขึ้นรูปโดยใช้สารละลายพอลิเมอร์ (solution spinning) และการขึ้นรูปโดยใช้พอลิเมอร์หลอม (melt spinning) การขึ้นรูปโดยใช้สารละลายพอลิเมอร์จะใช้พอลิเมอร์ประมาณ 20 % - 30 % ละลายในตัวทำละลายที่เหมาะสม สารละลายพอลิเมอร์และสารที่ทำให้膜เบรนแข็งตัวภายใน (bore liquid) จะถูกดันผ่านหัวสเปนเนอเรทลงในอ่างแยกไฟฟ้าซึ่งมีสารที่ไม่ใช่ตัวทำละลายบรรจุอยู่ กระบวนการแยกไฟฟ้าจะเกิดขึ้นในช่วงเวลาที่ กระบวนการขึ้นรูปโดยใช้สารละลายพอลิเมอร์สามารถเตรียมได้ 2 วิธีได้แก่ dry - wet process วิธีนี้จะมีระบบห่างระหว่างหัวสเปนเนอเรทกับอ่างแยกไฟฟ้าเพื่อระเหยตัวทำละลายที่อยู่ใน膜เบรนก่อนที่膜เบรนจะลงในอ่างแยกไฟฟ้า อีกวิธีได้แก่ wet process วิธีนี้จะไม่มีระบบห่างระหว่างหัวสเปนเนอเรทกับอ่างแยกไฟฟ้า เมมเบรนที่ผ่านออกจากหัวสเปนเนอเรทจะลงในอ่างแยกไฟฟ้าทันที การขึ้นรูปโดยใช้พอลิเมอร์หลอมทำได้โดยดันพอลิเมอร์หลอมที่ร้อนผ่านหัวสเปนเนอเรท膜เมมเบรนจะเกิดการแข็งตัวในอากาศก่อนที่จะถูกลงอ่างแยกไฟฟ้า เมมเบรนที่ได้จากการดันของสารละลายพอลิเมอร์ (extrusion rate) ขัตราการไหลของสารที่ทำให้ตัวค้านในห้องแข็งตัว (bore liquid rate) ระยะห่างระหว่างหัวสเปนเนอเรทกับอ่างแยกไฟฟ้า (air gap) และขนาดของหัวสเปนเนอเรท (dimention of the spinneret) การเตรียม膜เบรนชนิดเส้นไขกลวงแสดงดังรูปที่ 2.3



รูปที่ 2.2 การเตรียมเน็มเบรนชนิดแผ่น โดยวิธีแยกไฟฟ้าด้วยการถุน P คือ พอลิเมอร์, S คือ ตัวทำละลาย และ NS คือ สารไม่ใช่ตัวทำละลาย [11]



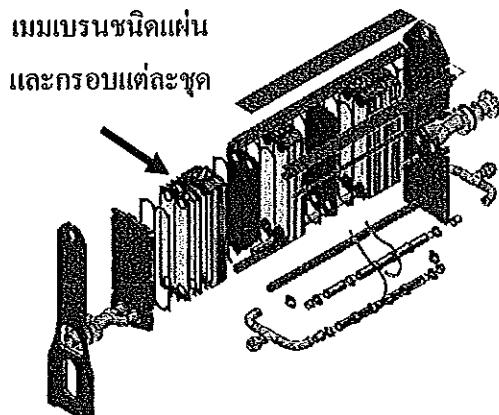
รูปที่ 2.3 การเตรียมเน็มเบรนชนิดเส้น ไบโกลว์ด้วยกระบวนการ dry - wet spinning [10]

2.1.3 โนดูลเมมเบรน (module) [10]

การใช้งานเมมเบรนมีความต้องการพื้นที่ผิวเมมเบรนมากๆ ดังนั้นจึงมีการบรรจุเมมเบรนจำนวนมากเข้าด้วยกัน เรียกอุปกรณ์นี้ว่า โนดูล

2.1.3.1 โนดูลชนิดแผ่นและกรอบ (plate and frame module)

เมมเบรน 2 แผ่นประกอบกันเป็นคู่ โดยมีสารป้อนไอลอ่อนระหว่างเมมเบรนทั้ง 2 แผ่น การประกอบโนดูลจะนำเอาชุดเมมเบรนนาประกอบเรียงกันเป็นชั้นเพื่อให้ได้พื้นที่เมมเบรนตามต้องการ โนดูลชนิดนี้มีพื้นที่ผิวเมมเบรนต่อหน่วยปริมาตร (packing density) ประมาณ $100-400 \text{ m}^2/\text{m}^3$ รูปแบบของเมมเบรนแสดงดังรูปที่ 2.4



รูปที่ 2.4 รูปแบบของเมมเบรนชนิดแผ่นและกรอบ [12]

2.1.3.2 ไม้คูลชนิดท่อม้วน (spiral wound module)

นำเมมเบรนชนิดแผ่นพันรอบแกนกลางทิศการไหหล่องสารป้อนบนน้ำกับแกนกลางและทิศการไหหล่องเพื่อมีอุทิชแพร์ไปข้างแกนกลางของไม้คูลตามแนววัสดุนี้ ไม้คูลชนิดนี้มีพื้นที่เมมเบรนต่อหน่วยปริมาตรประมาณ $300\text{-}1,000 \text{ m}^2/\text{m}^3$ รูปแบบของเมมเบรนแสดงดังรูปที่ 2.5

2.1.3.3 ไม้คูลชนิดท่อ (tubular module)

นำเมมเบรนใส่ในท่อ (housing) ซึ่งจะประกอบด้วยเมมเบรนหลาบๆท่อ สารป้อนจะผ่านเข้าไปตรงกลางท่อ ไม้คูล และเพื่อมีอุทิชแพร์ผ่านเมมเบรนออกไปข้าง ไม้คูล นอกจากใช้กับพอลิเมอร์เมมเบรนแล้วยังนิยมใช้กับเซรามิกส์เมมเบรนด้วย ไม้คูลชนิดนี้มีพื้นที่เมมเบรนต่อหน่วยปริมาตรน้อยกว่า $3,000 \text{ m}^2/\text{m}^3$

2.1.3.4 ไม้คูลชนิดเส้นใยกลวง (hollow fiber module)

ไม้คูลชนิดนี้สามารถแบ่งระบบการกรองออกได้ 2 ระบบ

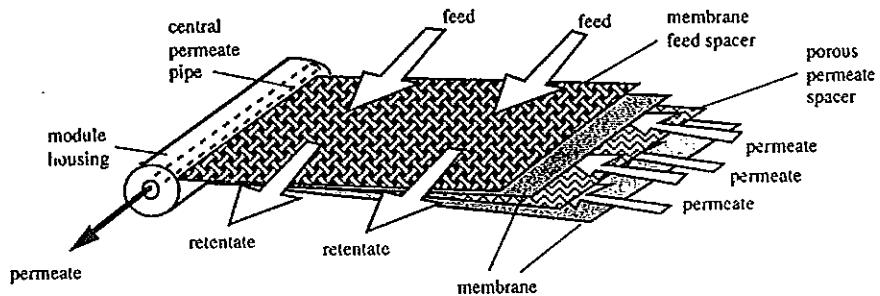
1. ระบบภายในสู่ภายนอก (inside-out)

สารป้อนผ่านเข้าไปช่องกลางของเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงและเพื่อมีอุทิชแพร์ผ่านเมมเบรนเข้าไปภายในรูกลวงของเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงและการกรอง

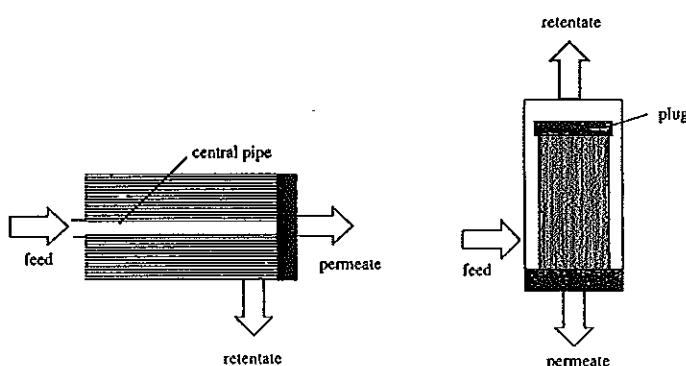
2. ระบบภายนอกสู่ภายใน (outside-in)

สารป้อนผ่านเข้าไปภายนอกของเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงและเพื่อมีอุทิชแพร์ผ่านเมมเบรนเข้าไปภายในรูกลวงของเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวง

ไม้คูลชนิดนี้มีพื้นที่เมมเบรนต่อหน่วยปริมาตรมากที่สุดประมาณ $30,000 \text{ m}^2/\text{m}^3$ รูปแบบของเมมเบรนแสดงดังรูปที่ 2.6



รูปที่ 2.5 รูปแบบของเมมเบรนชนิดท่อม้วน [10]



รูปที่ 2.6 รูปแบบของเมมเบรนชนิดเส้น ไยกควง [10]

หลักการเลือกใช้โนดูลแต่ละชนิดจะพิจารณาจากหลักเศรษฐศาสตร์และรูปแบบการนำไปใช้งานเป็นสำคัญ ลักษณะเฉพาะของโนดูลแต่ละชนิดแสดงในตารางที่ 2.3

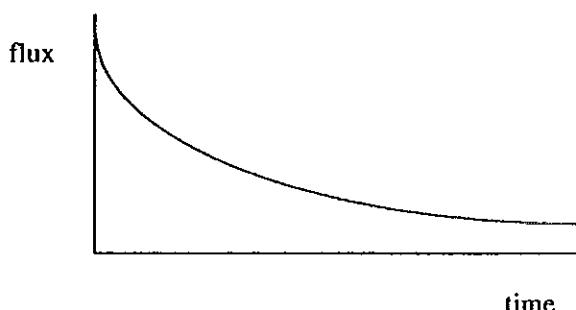
ตารางที่ 2.3 ลักษณะต่างๆของโนดูลเมมเบรนแบบต่างๆ [10]

ข้อมูล	ชนิดท่อ	ชนิดแผ่น และการอ่อน	ชนิดท่อม้วน	ชนิดเส้น ไยกควง
พื้นที่/ปริมาตร	น้อย	----->	----->	มาก
ต้นทุน	มาก	----->	----->	น้อย
การอุดคัณ	น้อย	----->	----->	มาก
การทำความสะอาด	ดี	----->	----->	ไม่ดี
การเปลี่ยนเมมเบรน	ได้/ไม่ได้	ได้	ไม่ได้	ไม่ได้

จากตารางพบว่าเมมเบรนชนิดท่อเน่าสำหรับการนำไปใช้กับสารที่เกิดการอุดตันง่ายและสามารถทำความสะอาดได้ง่าย ในขณะที่ไม่ดูดซึมน้ำเส้นใยกลางนี้พื้นที่ผิวเมมเบรนมากแต่เกิดการอุดตันได้ง่าย ดังนั้นจึงต้องมีการป้องกันก่อนผ่านเข้ากระบวนการเมมเบรน

2.1.4 ปรากฏการณ์โพลารไซซ์และการอุดตัน (polarization phenomena and membrane fouling) [10]

ระหว่างกระบวนการเมมเบรนจะทำให้ความคันและประสิทธิภาพของเมมเบรนเปลี่ยนแปลงไปตามเวลา ตัวอย่างเช่น พฤติกรรมค่าไฟลักซ์ที่บันทึกกับเวลา พบว่าค่าไฟลักซ์จะลดลงเมื่อเวลาเพิ่มขึ้นเนื่องจากเกิดคอนเซนตรเรชันโพลารไซซ์ (concentration polarization, CP) และการอุดตัน (fouling) แสดงดังรูปที่ 2.7



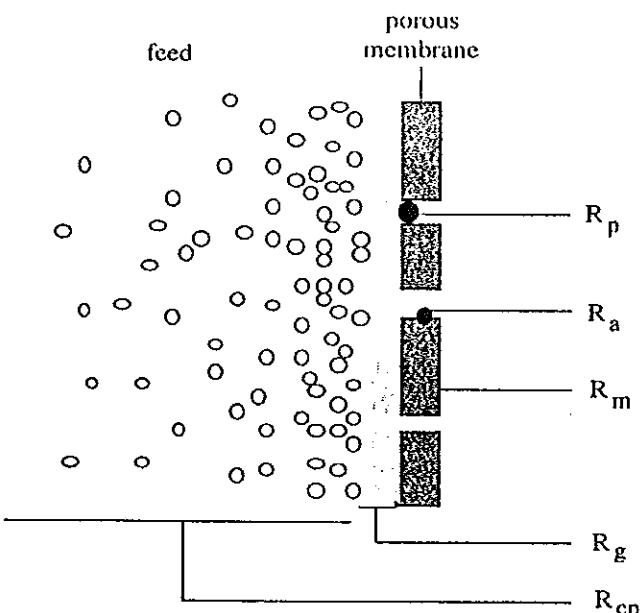
รูปที่ 2.7 ความสัมพันธ์ระหว่างไฟลักซ์กับเวลา [10]

เมมเบรนในอุดมคติมีเฉพาะความต้านทานการแพร่ของเมมเบรนเองเท่านั้น (membrane resistance, R_m) แต่ในความเป็นจริงจะมีความต้านทานการแพร่ผ่านเมมเบรนที่เกิดจากปรากฏการณ์ต่างๆ เช่น การสะสมของอนุภาคบริเวณผิวน้ำเมมเบรนทำใหบริเวณนี้มีความเข้มข้นเพิ่มขึ้นและมีชั้นเจลเกิดขึ้น ปรากฏการณ์ที่เกิดขึ้นนี้ทำใหเมมเบรนมีความต้านทานการแพร่เพิ่มขึ้น เรียกว่าความต้านทานที่เกิดจากปรากฏการณ์นี้ว่า concentration resistance (R_{CP}) และ gel resistance (R_g) ตามลำดับ นอกจากนี้ยังมีความต้านทานที่เกิดจากอนุภาคตัวอุดคละลายแทรกเข้าไปยังรูพรุนของเมมเบรนและความต้านทานที่เกิดจากการอุดช่องอนุภาคของเมมเบรน เรียกว่าความต้านทานที่เกิดจากปรากฏการณ์นี้ว่า pore-block resistance (R_p) และ adsorption resistance (R_a) ตามลำดับ ความต้านทานการแพร่ผ่านเมมเบรนที่เกิดขึ้นในเมมเบรนทั้งหมด (R_{tot}) แสดงดังรูปที่ 2.8

ปัจจัยที่มีผลให้ค่าไฟลักซ์ลดลงได้แก่ การเกิด CP การอุดช่องอนุภาคที่ผิวเมมเบรน การเกิดชั้นเจลและการอุดตันภายในรูเมมเบรนซึ่งปรากฏการณ์เหล่านี้ทำให้ความต้านทานการแพร่

ผ่านเมมเบรนด้านสารปื้อนเพิ่มขึ้น ค่าฟลักซ์การจากไปของสารนี้สามารถคำนวณได้จากสมการ
2.3

$$\text{Flux} = \frac{\text{driving force}}{(\text{viscosity})(\text{total resistance})} \quad (2.3)$$



รูปที่ 2.8 ความต้านทานต่อการไหลที่เกิดขึ้นในเมมเบรน [10]

2.1.4.1 คอนเซนเตรชันโพลารายtreชัน

การแยกคัวยกระวนการเมมเบรนเกิดขึ้นเมื่อมีแรงขับดันไปกระทำกับสารปื้อน เมมเบรนจะกัดกันตัวถูกละลายบางส่วน ไว้และตัวถูกละลายบางส่วนสามารถแพร่ผ่านไปได้ทำให้บริเวณผิวน้ำเมมเบรนมีการสะสมของอนุภาคดังนั้นบริเวณนี้จะมีความเข้มข้นค่อนข้างเพิ่มขึ้นและแพร่กระจายไปยังสารปื้อน ผลจากการเกิด CP สามารถสรุปได้ ดังนี้

1. ความสามารถในการกักกันลดลง

เนื่องจากความเข้มข้นของอนุภาคบริเวณผิวน้ำเมมเบรนมีมากและสามารถแพร่ผ่านเมมเบรนไปได้ ความสามารถในการกักกันที่ได้จะมีค่าน้อยกว่าความสามารถในการกักกันที่แท้จริงของเมมเบรน เช่น การกรองเกลือซึ่งเป็นอนุภาคที่มีขนาดเล็กทำให้ออนุภาคเกลืออุดตันภายในเมมเบรน

2. ความสามารถในการกักกันเพิ่มขึ้น

เช่น ในกรณีการกรองสารละลายที่มีโมเลกุลขนาดใหญ่ผสมอยู่ โมเลกุลขนาดใหญ่จะทำให้เกิด CP ศิวหน้า เมมเบรนซึ่งปราศจากการณ์นี้จะมีผลต่อความสามารถในการกักกันสาร โดยช่วยให้เมมเบรนสามารถกักกันสารที่มีโมเลกุลขนาดเล็กได้ดีขึ้น

3. ค่าฟลักซ์ลดลง

เมื่อจากการอุดตันที่เกิดขึ้นในเมมเบรนเป็นปัจจัยหลักที่ทำให้ค่าฟลักซ์ลดลง

2.1.4.2 การอุดตันเมมเบรน (membrane fouling)

การอุดตันในเมมเบรนส่วนมากพบในกระบวนการกรองไนโตรฟิลเตอร์ชั้นและกระบวนการอัลตราไฟลเตอร์ชั้นเนื่องจากสารปื้อนที่ใช้ใน 2 กระบวนการนี้มีอนุภาคขนาดใหญ่ผสมอยู่จึงทำให้เมมเบรนมีแนวโน้มเกิดการอุดตันได้มากกว่าในกระบวนการกรองไนโตรฟิลเตอร์ชั้นกลับที่สารปื้อนมีอนุภาคขนาดเล็ก นอกจากนี้ยังมีปัจจัยอื่นที่ทำให้เกิดการอุดตันในเมมเบรนได้แก่ ความเข้มข้นของสารปื้อน อุณหภูมิของสารปื้อน ค่าความเป็นกรด-ด่างของสารปื้อน และขันตรกิริยาระหว่างเมมเบรน กับสารปื้อนซึ่งมีผลทำให้ค่าฟลักซ์ลดลง

2.1.5 กระบวนการอัลตราไฟลเตอร์ชั้น (ultrafiltration process) [13]

กระบวนการอัลตราไฟลเตอร์เป็นกระบวนการแยกสารโดยการคัดขนาด เมมเบรนนี้ขนาดครูพุน 10-1,000 Å สามารถกักกันอนุภาคที่มีน้ำหนักโมเลกุล 300-500,000 Da ตัวอย่างเช่น โมเลกุลทางชีวภาพ โมเลกุลโพลิเมอร์และอนุภาคคลอ落อยด์ ปัจจัยที่มีผลต่อความสามารถในการกักกันของเมมเบรน เช่น การคัดขนาด โมเลกุล อัตราการกิริยาระหว่างเมมเบรนกับตัวทำละลาย รูปร่าง โมเลกุลของสารปื้อน สภาพการทำงานทดสอบ กระบวนการอัลตราไฟลเตอร์ชั้นจะใช้ความดันระหว่าง 2-10 bar

ลักษณะเฉพาะของเมมเบรนมีความสำคัญต่อการเลือกใช้เมมเบรนให้มีความเหมาะสมกับการนำไปประยุกต์ใช้งาน ลักษณะเฉพาะของเมมเบรนกล่าวโดยสรุป ได้แก่ ความพรุน ตัว (porosity) ลักษณะทางวิทยา (morphology) สมบัติของผิวเมมเบรน (surface property) ความแข็งแรงทางกายภาพ (mechanical strength) และความต้านทานสารเคมี (chemical resistance)

2.1.5.1 การประยุกต์ใช้งานของเมมเบรน

กระบวนการเมมเบรนมีการประยุกต์ใช้งานอย่างกว้างขวางในอุตสาหกรรมต่างๆ ตัวอย่างเช่น

1. การเคลือบสีด้วยไฟฟ้า (electrocoat paint)

การเคลือบสีโดยนําด้วยไฟฟ้า (electrodeposition) มีการขยายตัวอย่างรวดเร็วปัจจุบันที่พนในอุตสาหกรรมนี้ที่สำคัญ ได้แก่ สีเคลือบในถังสีกิจการเสื่อมสภาพเนื่องจากสารไฮดรอกซิลิก

ที่มีจากขั้นตอนการถังขึ้นส่วนรดบนต่อกันนำมาเคลือบตีและนำจากขั้นตอนการถังสีปั๊หานีสามารถแก้ไขได้ด้วยกระบวนการอัลตราไฟล์ฟิล์เตอร์ชั้น สารละลายสีเคลือบที่นำเข้าระบบเมมเบรนมีปริมาณของแข็ง 15 % – 20 % เพื่อนำไปร่อนออกนามีเพียงสารไออกอนิกเท่านั้นจะไม่มีอนุภาคสีเคลือบ เพื่อมีอุณหภูมิส่วนจะปล่อยทิ้งไปบางส่วนจะนำกลับไปใช้ในขั้นตอนการถังสีส่วนสีเคลือบที่มีความเข้มข้นเพิ่มขึ้นจะนำกลับไปปั้งถังเคลือบเพื่อใช้ในขั้นตอนการเคลือบสีต่อไป

2. ฉุตสาหกรรมเก็บวากันน (dairy application)

หางนม (cheese whey) ที่ได้จากการผลิตชีสมีปริมาณ 90 % ของปริมาณนมทั้งหมด หางนมมีปริมาณโปรตีน 10 % - 35 % จึงมีการนำกระบวนการอัลตราไฟล์ฟิล์เตอร์ชั้นมาใช้เพื่อความเข้มข้นโปรตีนในเบื้องต้นก่อนที่จะนำไปเพิ่มความเข้มข้นโปรตีนด้วยกระบวนการไคลอะฟิล์เตอร์ชั้นซึ่งสามารถเพิ่มความเข้มข้นโปรตีนได้ถึง 80 %

3. การทำน้ำผลไม้ให้ใส (fruit juice clarification)

การทำน้ำผลไม้ให้ใสด้วยวิธีการดึงเดินมีหลาบริช เน่น การแยกเหวี่ยง (centrifugation) การใช้อ่อนไขม์แพคติน (treatment with pectinases) และการกรองสูญญากาศ (rotary vacuum filtration) เมื่อเปรียบเทียบกับการทำให้ใสด้วยกระบวนการเมมเบรนพบว่ากระบวนการเมมเบรนสามารถดำเนินการได้ง่ายกว่า แยกสารได้ดีกว่าและให้ผลผลิตที่มากกว่า ตัวอย่างน้ำผลไม้ที่สามารถนำมาราทำให้ใสด้วยกระบวนการเมมเบรน 'ได้แก่ น้ำแอปเปิล น้ำอุ่นและน้ำมะเขือเทศ

4. การกรองสารอิมลัชันระหว่างน้ำ - น้ำมัน (oil - water emulsion)

งานที่เกี่ยวกับเครื่องจักรมีการใช้สารอิมลัชันระหว่างน้ำ - น้ำมัน เป็นจำนวนมากมากเพื่อใช้เป็นสารหล่อลื่นและสารหล่อเย็น การใช้กระบวนการอัลตราไฟล์ฟิล์เตอร์ชั้นเพื่อทำให้น้ำมันมีความเข้มข้นเพิ่มขึ้นและน้ำมีความบริสุทธิ์เพิ่มขึ้นสามารถนำกลับมาใช้ในระบบได้ใหม่ซึ่งเป็นการประหยัดน้ำมันและน้ำที่จะต้องทิ้งไป

2.1.6 ลักษณะเฉพาะของเมมเบรน (characterization of membrane) [10]

โครงสร้างเมมเบรนที่แตกต่างกันทำให้เมมเบรนมีสมบัติการส่งผ่าน (transport phenomena) แตกต่างกัน ดังนี้จึงได้พิจารณาที่จะทำนายโครงสร้างของเมมเบรนเพื่อให้เหมาะสมกับการนำไปใช้ การวิเคราะห์ลักษณะเฉพาะของเมมเบรนทำให้ทราบถึงสมบัติของโครงสร้างเมมเบรน เช่น ขนาดครุพุน การกระจายตัวของขนาดครุพุน และความเป็นผลึก การวิเคราะห์ลักษณะเฉพาะของเมมเบรนมีหลาบริช เน่น

2.1.6.1 การตรวจสอบด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอน (electron microscopy)

กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด (scanning electron microscopy, SEM)

เป็นเทคนิคที่นิยมใช้เนื่องจากสะดวกและง่ายในการวิเคราะห์ลักษณะของเมมเบรน สามารถบอกขนาดรูพุ่นได้ในช่วง $0.005 - 0.01 \mu\text{m}$ หลักการของเทคนิคนี้คือ แหล่งกำเนิดอิเล็กตรอนจะปล่อยลำอิเล็กตรอนที่มีพลังงานสูงไปชนกับชั้นตัวอย่าง ตรวจจับอิเล็กตรอนที่สะท้อนออกมา ตัวอย่างสัญญาณและส่งสัญญาณไปยังภาพ เทคนิคนี้สามารถทำให้ทราบถึงลักษณะพิเศษด้านบน ผิวด้านล่าง ภาคตัดขวาง และความสมมาตรของเมมเบรนได้อย่างชัดเจน ปัญหาที่สำคัญของเทคนิคนี้คือ การเตรียมชั้นตัวอย่างให้แห้งไม่เท่านั้น โครงสร้างตัวอย่างจะเกิดความเสียหายและทำให้ข้อมูลติดผลิต ข้อด้อยของเทคนิคนี้คือ เป็นการตรวจสอบเฉพาะศิวหน้าที่สามารถมองเห็นเท่านั้น ไม่สามารถบ่งบอกถึงลักษณะรูพุ่นภายในเมมเบรนตามความหนาของเมมเบรนได้

2.1.6.2 การตรวจสอบโดยใช้ปรอท (mercury intrusion test)

เทคนิคนี้อาศัยการเพิ่มความดันของปรอทเข้าไปในเมมเบรนแห้งโดยทำการตรวจสอบปริมาตรของปรอทที่ผ่านเข้าไปในรูพุ่นเมมเบรนที่ความดันต่างๆ นุ่มนิ่มระหว่างปรอทกับพอลิเมอร์มีค่าประมาณ 141.3° ซึ่งทำให้ปรอทไม่เปียกเมมเบรนและ $\cos\theta$ มีค่าเป็นลบ ความสัมพันธ์ระหว่างความดันและขนาดของรูพุ่นแสดงดังสมการที่ 2.4

ที่ความดันต่ำปรอทจะเข้าไปในรูพุ่นขนาดใหญ่ เมื่อความดันเพิ่มขึ้นปรอทจะเข้าไปในรูพุ่นขนาดเล็ก แต่ข้อควรระวังคือ ที่ความดันสูง โครงสร้างรูพุ่นอาจเกิดความเสียหายได้ จากเทคนิคนี้ทำให้ทราบถึงขนาดรูพุ่นและการกระจายตัวของขนาดรูพุ่น สามารถทำการตรวจสอบตัวอย่างที่มีขนาดรูพุ่นประมาณ $5 \text{ nm} - 10 \mu\text{m}$ ได้

$$\frac{r_p}{\Delta P} = \frac{-2\gamma\cos\theta}{\Delta P} \quad (2.4)$$

เมื่อ	r_p	คือ รัศมีรูพุ่น มีหน่วยเป็น nm
	γ	คือ แรงตึงผิวของปรอทมีค่าเท่ากับ 0.48 N/m
	θ	คือ มุมสัมผัสนิ่มค่าเท่ากับ 141.3°
	ΔP	คือ ความดัน มีหน่วยเป็น bar

2.1.6.3 การตรวจสอบการแพเริ่ตานเมมเบรน (permeability test)

ตรวจสอบค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ผ่านเมมเบรนที่ความดันคงที่โดยใช้สมการ Hagen-Poiseuille ซึ่งสมนติรูพุ่นของเมมเบรนมีลักษณะเป็นทรงกระบอก (capillary pores) และดึงความสัมพันธ์ระหว่างค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์กับขนาดรูพุ่นในสมการที่ 2.5

$$J = \frac{\varepsilon r_p^2 \Delta P}{8\eta \tau \Delta x} \quad (2.5)$$

เมื่อ	J	คือ ผลักซ์น้ำบริสุทธิ์
	ΔP	คือ ความดัน มีหน่วยเป็น N/m^2
	Δx	คือ ความหนาเนื้อมเบรน มีหน่วยเป็น m
	r_p	คือ รัศมีรูพ魯น มีหน่วยเป็น m
	η	คือ ความหนืดของของเหลว มีหน่วยเป็น $Pa.s$
	ε	คือ ความพรุนตัวของผิวนะเบรน
	τ	คือ ตัวประกอบความคงเดียวของรูพ魯น (tortuosity factor)

วิธีนี้ใช้น้ำเป็นของเหลวที่ผ่านเนื้อมเบรน ความสัมพันธ์ระหว่างความดันกับค่าฟลักซ์ พบว่าค่าฟลักซ์จะเพิ่มขึ้นเป็นเส้นตรงเมื่อความดันเพิ่มขึ้น เมมเบรนบางชนิดรูพ魯นเกิดจากช่องว่างระหว่างอนุภาคทรงกลมที่อยู่ชิดกัน (close - packed sphere) ในกรณีนี้ค่าฟลักซ์เป็นไปตามสมการของ Kozeny - Karman และดังสมการที่ 2.6

$$J = \frac{\varepsilon^3}{K \eta s^2 (1-\varepsilon)^2} \frac{\Delta P}{\Delta x} \quad (2.6)$$

เมื่อ	K	คือ ค่าคงที่เมมเบรน (ค่าคงที่ Kozeny-Karman) ขึ้นอยู่กับรูปร่างและความคงเดียวของรูพ魯น
	ε	คือ ความพรุนตัว
	s	คือ พื้นที่ค่าวของอนุภาคต่อหน่วยปริมาตร มีหน่วยเป็น m^{-1}

หลักการของการตรวจสอบการแพร์ผ่านเนื้อมเบรนของทั้ง 2 สมการข้างต้นเป็นเพียงการพยายามโดยความสัมพันธ์ระหว่างฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์กับลักษณะของรูพ魯นเท่านั้น ในความเป็นจริงลักษณะรูพ魯นของเนื้อมเบรนอาจไม่เป็นไปตามที่สมมติไว้ใน 2 สมการข้างต้นนี้ได้

2.1.6.4 การตรวจสอบการกักกันระดับน้ำหนักโมเลกุล (molecular weight cut off, MWCO)

ผู้ผลิตเนื้อมเบรนจะต้องอัดตราไฟล์เตรชันส่วนใหญ่ใช้ค่าการกักกันระดับน้ำหนักโมเลกุลในการบอกสมบัติของเนื้อมเบรน ค่าการกักกันระดับน้ำหนักโมเลกุลเป็นค่าที่บอกว่าเนื้อมเบรนสามารถกักกันอนุภาคได้ 90 % เช่น เนื้อมเบรนที่มีค่าการกักกันระดับน้ำหนักโมเลกุล 40,000

หมายความว่า เมมเบรนสามารถกักกันอนุภาคที่มีน้ำหนักโมเลกุล 40,000 Da ได้มากกว่า 90% ปัจจัยสำคัญที่มีผลต่อความสามารถในการกักกันได้แก่ รูปร่างตัวของอนุภาค ความยืดหยุ่นของตัวอนุภาค (flexibility) การเกิดอันตรายริบาระห่วงอนุภาคที่น้ำหนัก ความดัน ความเร็วของสารป้อน ชนิดของอนุภาค ซึ่งทำให้ยากแก่การเบร์ยนเทียบผลการทดลอง ตัวอย่างเช่น เบร์ยนเทียบอนุภาค 3 ชนิด ที่มีน้ำหนักโมเลกุลเท่ากันแต่มีรูปร่างแตกต่างกัน เช่น โปรตีนที่มีโครงสร้างแบบทรงกลม (globular protein) โพลิแซคคาไรด์ที่มีโครงสร้างไม่规则 แบบกิ่ง (branched polysaccharide) เช่น เดกแกรน (dextran) และ ไมเลกุลที่มีโครงสร้างเป็นเส้น (linear flexible molecule) เช่น PBG ดังนี้ การแยกสารเจลที่มีลักษณะแตกต่างกัน นอกจากนั้นถ้าในสารละลายมีอนุภาคที่มีน้ำหนักโมเลกุลแตกต่างกัน เช่น γ -globulin น้ำหนักโมเลกุล 150,000 Da และ albumin น้ำหนักโมเลกุล 69,000 Da สารที่มีน้ำหนักโมเลกุลมากกว่าจะทำให้เกิดชั้นเจลบนผิวน้ำเมมเบรนหรือเกิดการอุดตันภายในรูพุนเมเนเบรนซึ่งจะมีผลต่อความสามารถในการกักกัน และการแพร์ฟานของสารที่มีน้ำหนักโมเลกุลต่ำ สมการที่ใช้ในการคำนวณความสามารถในการกักกันและแสดงดังสมการที่ 2.2

2.1.6.5 การตรวจสอบสมบัติความหนาต่อแรงดึง (tensile properties) [14]

เป็นวิธีใช้ตรวจสอบความต้านแรงที่มากระทำต่อวัสดุ หลักการของวิธีนี้คือให้แรงกระทำต่อวัสดุและตรวจสอบแรงที่กระทำต่อวัสดุจนกระทั่งเกิดการแตกหักและระยะหักของวัสดุที่สามารถดึงได้ก่อนเกิดการแตกหัก การตรวจสอบคุณภาพนี้จะมีค่าความดัน (stress) และความเครียด (strain) เป็นหน่วยของ

ความกึ่ง (σ) คือ แรงที่มากระทำต่อหน้างานวายพื้นที่ ซึ่งคำนวณได้จากค่าของแรง (F) หารด้วยพื้นที่ของวัสดุที่ตั้งภาคกับทิศของแรงนั้น (A) ดังนั้นความกึ่งมีหน่วยเป็น N/m^2 หรือ พาส卡ล (Pa) ในหน่วย SI ค่าความกึ่งคำนวณได้ตามสมการที่ 2.7

ความเครียด (e) คือ เป็นการเปลี่ยนแปลงขนาดและรูปร่างของวัสดุเมื่อมีแรงกดกระทำจากภายนอกคำนวณได้ตามสมการที่ 2.8

$$\sigma = \frac{F}{A} \quad (2.7)$$

$$\varepsilon = \frac{\Delta L}{L_0} \quad (2.8)$$

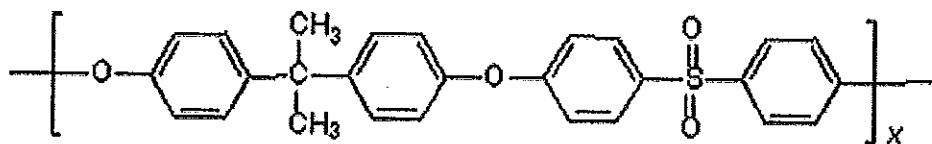
เมื่อ	F	คือ แรงดึงที่ทำให้ชิ้นทดสอบขาด มีหน่วยเป็น N
	A	คือ พื้นที่หน้าตัดของชิ้นทดสอบขณะหัก ไม่มีหน่วย มีหน่วยเป็น mm^2
	ΔL	คือ ความยาวสุดท้าย (L) ความยาวเริ่มต้น (L_0)

- L กีอ ระยะที่ขึ้นทดสอบสามารถปีดตัวได้จนขาด
 Lo กีอ ระยะกำหนดค่อนทำการทดสอบ

2.2 พอลิชัลโฟนและพอลิอีเทอร์ชัลโฟน [15, 16]

2.2.1 พอลิชัลโฟน

โครงสร้างทางเคมีของพอลิบีสฟีโนลอลชัลโฟนหรือพอลิชัลโฟนแสดงดังรูป 2.9 หน่วยซ้ำของพอลิชัลโฟนประกอบด้วย หมู่อีเทอร์ 2 หมู่ หมู่ฟีนิก 2 หมู่ และหมู่เมทธิล 2 หมู่ เป็นพอลิเมอร์อสัมฐาน มีความแข็ง (stiff) ค่าอุณหภูมิกลาสแทรนซิชัน (glass transition temperature, Tg) 190°C มีความใส นอกรากนี้ยังมีสมบัติทางกลที่ดี เช่น นิความแข็ง (rigidity) ทนทานต่อการคืน (creep resistance) มีความเหนียว (toughness) แต่อาจเกิดการเปลี่ยนแปลงได้ที่อุณหภูมิสูง สมบัติเด่นอีกอย่าง คือ ทนต่อการไฮโดรไลซีส สามารถที่ทำการสเตรอร์ไฮด์ ทนต่อสารเคมี เช่น น้ำมันน้ำมันเครื่อง น้ำมันเบนซิน ทนต่อตัวทำละลาย แต่ไม่ทนต่อแสงอัลตราไวโอเลต การเปรรูปใช้การนีดเข้าบ่า ต้องอบเม็ดพอลิเมอร์ให้แห้งก่อนเพื่อไม่ให้เกิดไอน้ำให้ความร้อนประมาณ 370°C เพื่อให้มีเดพอลิเมอร์หลอม อุณหภูมิเนื้าประมาณ 95°C และยังสามารถแปรรูปโดยการเจ็กซ์ทรูดเป็นแผ่นพิล์มบางเพื่อนำไปแปรรูปต่อด้วยวิธีเทอร์โนฟอร์ม

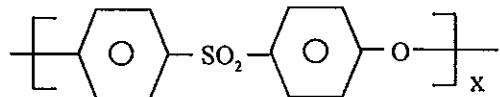


เมื่อ x กีอ หน่วยซ้ำ มีค่าระหว่าง 50 – 80
 รูปที่ 2.9 โครงสร้างทางเคมีของพอลิชัลโฟน [17]

2.2.2 พอลิอีเทอร์ชัลโฟน

โครงสร้างทางเคมีของพอลิอีเทอร์ชัลโฟนแสดงดังรูป 2.10 หน่วยซ้ำประกอบด้วย อีเทอร์ไดฟีนิลชัลโฟน พอลิอีเทอร์ชัลโฟนเป็นพอลิเมอร์อสัมฐาน มีความใส มีค่า Tg ประมาณ 211°C มีความแข็ง ความแข็งแรง (strong) ความเหนียว ทนทานต่อการคืน ทนต่อการไฮโดรไลซีส แต่ไม่ทนต่อแสงอัลตราไวโอเลต

ตัวอย่างการนำพอลิอีเทอร์ชัลไฟฟ์ไปใช้งาน เช่น อุปกรณ์เตาอบ เครื่องเป่าลม เครื่องทำความร้อน ส่วนประกอบของหลอดไฟวัตต์สูง วัสดุสะท้อนแสง เลนส์ไฟชนิดต่างๆ และ อุปกรณ์ทางการแพทย์ที่ต้องการความใสและทนความร้อน เป็นต้น



รูปที่ 2.10 โครงสร้างทางเคมีของพอลิอีเทอร์ชัลไฟฟ์ [17]

2.3 การผลิตน้ำตาลจากอ้อย [18]

อ้อยเป็นพืชที่มีความสำคัญที่ชาวไทยนำมาใช้ในพิธีต่างๆ ตามแต่โบราณ ไม่ว่าจะงาน เทศกาลหรือพิธีมงคลต่างๆ เช่น แต่งงาน โภนจุก ขึ้นบ้านใหม่ หรือเทศน์น้ำชาติ สิ่งที่ขาดไม่ได้ก็ คืออ้อย ในงานหมั้นหรือแต่งงานก็มีต้นอ้อยแห่นำกับกระบวนการขันหมากและนำมาผูกที่ประตูบ้าน เจ้าสาว ในการไหว้พระจันทร์ของชาวจีนก็ใช้อ้อยประดับทำซุ้ม ในพิธีอื่นๆ ที่ต้องมีนมชาปิธีต้อง ราชวัตถุทรงกีจะต้องประดับประดาด้วยอ้อยรวมทั้งกล้วยและมะพร้าวต่างๆ ด้วย

กระบวนการผลิตน้ำตาลทรายแบ่งได้ 2 ขั้นตอนใหญ่ได้แก่ การผลิตน้ำตาลทราย ดินและการผลิตน้ำตาลทรายขาวและน้ำตาลรีไฟล์ กระบวนการผลิตน้ำตาลทรายดิน แบ่งได้ 5 ขั้นตอน [6] ดังนี้

1. กระบวนการสกัดน้ำอ้อย (Juice extraction)

ทำการสกัดน้ำอ้อยโดยผ่านอ้อยเข้าไปในถุงหิน (4 - 5 ชุด) และการอ้อยที่ผ่านการ สกัดน้ำอ้อยจากถุงหินชุดสุดท้ายจะถูกนำไปเป็นเรือเพลิงเผาให้มีกายในเตาหม้อไอ้น้ำเพื่อผลิตไอ น้ำมาใช้ในการกระบวนการผลิตและน้ำตาลทราย

2. การทำความสะอาดหรือการทำน้ำอ้อยใส (Juice purification)

น้ำอ้อยที่สกัดได้ทั้งหมดจะเข้าสู่ระบบการทำใส่เนื่องจากน้ำอ้อยมีสิ่งสกปรกต่างๆ ซึ่งต้องแยกเอาส่วนเหล่านี้ออกโดยผ่านวิธีทางกล เช่น ผ่านเครื่องกรองต่างๆ และวิธีทางเคมี เช่น โดยให้ความร้อนและผสมปูนขาว

3. การต้ม (evaporation)

น้ำอ้อยที่ผ่านการทำใสแล้วจะถูกนำไปเข้าสู่ชุดหม้อต้ม (multiple evaporation) เพื่อ ระเหยเจาน้ำออก (ประมาณ 70 %) โดยน้ำอ้อยที่ออกมารีบกว่าน้ำเชื่อม (syrup)

4. การเคี่ยว (crystallization)

น้ำเชื่อมที่ได้จากการต้มจะถูกนำไปเข้าหม้อเคี่ยวสูญญากาศ (vacuum pan) เพื่อระเหยน้ำออกจนน้ำเชื่อมถึงจุดอิ่มตัว ที่จุดนี้จะมีผลึกน้ำตาลเกิดขึ้น โดยที่ผลึกน้ำตาลและการน้ำตาลที่ได้จากการเคี่ยวนี้รวมเรียกว่า แมสซิวิต (messecuite)

5. การปั่นแยกผลึกน้ำตาล (centrifugaling)

แมสซิวิตที่ได้จากการเคี่ยวจะถูกนำไปปั่น (centrifugal) แยกผลึกน้ำตาลออกจากน้ำตาล

กระบวนการผลิตน้ำตาลทรายขาวและน้ำตาลรีไฟน์ โดยการนำน้ำตาลทรายดินไปละลายน้ำแล้วผ่านเข้า 5 ขั้นตอน [6] ดังนี้

1. การปั่นละลาย (affinated centrifugaling)

ขั้นตอนนี้จะทำการล้างครานสีเหลืองที่อยู่ในน้ำตาลดินให้净สีออกลงโดยการนำน้ำตาลทรายดินมาละลายกับน้ำร้อน น้ำสีเหลืองที่ได้จากการปั่นละลาย (green molasses) น้ำตาลดินเรียกว่า แมกม่า (magma) และแมกม่านี้จะถูกนำไปปั่นละลายเพื่อล้างครานสีเหลืองหรือการน้ำตาลออก

2. การทำความสะอาดและการฟอกสี (clarification)

น้ำเชื่อมที่ได้จากหม้อปั่นละลาย (affinated syrup) จะถูกนำไปละลายอีกครั้งเพื่อละลายผลึกน้ำตาลบางส่วนที่ยังคงอยู่ในหม้อฟอก (ปั้งจุบันนิยมใช้ก๊าซคาร์บอนไดออกไซด์เป็นตัวฟอก) จากนั้นจะผ่านเข้าสู่การกรองโดยหน้ากรองแบบไชเรคตัน (pressure filter) เพื่อแยกตะกอนออกและน้ำเชื่อมที่ได้จะผ่านไปฟอกเป็นครั้งสุดท้ายโดยกระบวนการแลกเปลี่ยนประจุ (ion exchange resin) จะได้น้ำเชื่อมรีไฟน์

3. การเคี่ยว (crystallization)

น้ำเชื่อมรีไฟน์ที่ได้จะถูกนำไปเข้าหม้อเคี่ยวระบบสูญญากาศ เพื่อระเหยน้ำออกจนน้ำเชื่อมถึงจุดอิ่มตัว

4. การปั่นแยกผลึกน้ำตาล (centrifugaling)

แมสซิวิตที่ได้จากการเคี่ยวจะถูกนำไปปั่นแยกผลึกน้ำตาลออกจากน้ำตาล ผลึกน้ำตาลที่ได้จะเป็นน้ำตาลรีไฟน์และน้ำตาลทรายขาว

5. การอบ (drying)

ผลึกน้ำตาลรีไฟน์และน้ำตาลทรายขาวที่ได้จากการปั่นก็จะนำไปอบเพื่อไล่ความชื้นออกแล้วบรรจุกระสอบเพื่อจำหน่าย

2.4 ส่วนประกอบของน้ำอ้อย [18]

โดยทั่วไปอ้อยที่นำมาหีบเพื่อทำน้ำตาลมีส่วนประกอบดังนี้	
น้ำ	65% - 76 %
ของแข็ง (solids)	24 % - 27 %
เยื่อ (fiber)	11 % - 16 %
ของแข็งที่ละลายได้ (soluble solids)	10 % - 16 %
ส่วนประกอบของน้ำอ้อย	% จากของแข็งละลายได้
น้ำตาล	75 - 79
ซูโครัส (sucrose)	70 - 88
กลูโคส (glucose)	2 - 4
ฟรุกโตส (fructose)	2 - 4
เกลือ	3 - 7.5
เกลือของกรดอะนินทรีช	1.5 - 4.5
เกลือของกรดอะนิทรีช	1.0 - 3.0
กรดอะนิทรีชอิสระ	0.5 - 2.5
กรดคาร์บอริก (carboxylic acids)	0.1 - 0.5
กรดอะมิโน (amino acids)	0.5 - 2.0
สารอื่นที่ไม่ใช่น้ำตาล	3.8 - 6.5
โปรตีน	0.5 - 0.6
แมง	0.001 - 0.05
ยาง	0.3 - 0.6
ไบแอล์ฟีฟี	0.05 - 0.15
สารอื่นที่ไม่ทราบแน่ชัด	3.0 - 5.0

2.5 การตรวจสอบเอกสาร

2.5.1 งานวิจัยที่เกี่ยวข้องกับพอลิซัลโไฟน์เมนเบรน

Han และ Nan [19] ศึกษาอิทธิพลของการเติม PVP ที่มีต่อกระบวนการเปลี่ยนไฟส่องเมนเบรนชนิดแห้ง สารละลายนเมนเบรนประกอบด้วยพอลิซัลโไฟน์ปริมาณ 15 % โดยน้ำหนัก

PVP น้ำหนักโมเลกุล 55,000 Da เป็นสารเติมแต่ง แปรปริมาณ PVP 0 % - 20 % โดยน้ำหนัก เช่น-เมทิล-2-ไหโตริดอน (*n*-methyl-2-pyrrolidone, NMP) เป็นตัวทำละลาย เครื่ยมเมมเบรนด้วยวิธีเทปเป็นรูป (cast film) บนแผ่นกระดาษเรียบ ที่อุณหภูมิ 25°C ความชื้นสัมพัทธ์ 65 % นำแผ่นเมมเบรนที่ได้นำทดสอบการแพะร่องน้ำผ่านเมมเบรนและการวิเคราะห์สัณฐานวิทยาโดยใช้กล้อง SEM พบว่า PVP ที่มีปริมาณน้อยประมาณ 5 % โดยน้ำหนัก จะทำให้เมมเบรนมีโครงสร้างรูปrunขนาดใหญ่ ฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์มากที่สุดประมาณ $35 \times 10^{-3} \text{ cm}^3/\text{c}^2\text{sec}$ และเมื่อเติม PVP ปริมาณ 20 % โดยน้ำหนัก ทำให้เมมเบรนมีการแข็งตัวช้าลง และทำให้ฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์มีค่าลดลงถึง $10 \times 10^{-3} \text{ cm}^3/\text{c}^2\text{sec}$

Kim และ Lee [20] ศึกษาอิทธิพลของสารเติมแต่งที่มีต่อขนาดรูปrunของพอลิ-ชัลโ芬เมมเบรนชนิดแผ่น สารละลายเมมเบรนประกอบด้วยพอลิชัลโ芬 15 % โดยน้ำหนัก สารเติมแต่งที่ใช้ในงานวิจัยนี้มีหลายชนิด ได้แก่ 1,4-ไดออกไซน์ (1,4-dioxane), ไดเอทิลีนไอกออล (diethylene glycol, DEG) ไคเมทิลอีทอร์ (diethylene glycol dimethyl ether, DGDE), อะซิโตน (acetone) และ γ -บิวทิลโรแลคโตน (γ -butyrolactone, GBL) ปริมาณ 28 % - 57 % โดยน้ำหนัก และ NMP เป็นตัวทำละลาย เครื่ยมเมมเบรนด้วยวิธีเทปเป็นรูปrunแผ่นพอลิอีสเทอร์มีความหนา 200 μm จากนั้นนำไปแช่ในน้ำ จากการศึกษาประสิทธิภาพและโครงสร้างของเมมเบรน พบว่าสารเติมแต่งที่ 4 ชนิดไม่มีผลต่อโครงสร้างภาคตัดขวางของเมมเบรนแต่จะมีผลต่อโครงสร้างผิวเมมเบรน โดยเมมเบรนที่เติม 1,4-ไดออกไซน์, DGDE และอะซิโตน จะทำให้รูปrunมีขนาดเล็กลงเนื่องจากสารเติมแต่ง ที่ 4 ชนิดดังกล่าวมีความสามารถเข้า (miscibility) กับน้ำได้ดีกว่า NMP ในขณะที่เมมเบรนที่เติม GBL จะทำให้รูปrunมีขนาดใหญ่ขึ้น เพราะสารเติมแต่งนี้มีความสามารถเข้ากับน้ำได้ดีกว่า NMP

Aptel และคณะ [21] ศึกษาอิทธิพลของสภาวะการเต็รีบันที่มีผลต่อสมบัติของเมมเบรนชนิดเส้น ไอกลวง สภาวะการเต็รีบัน “ได้แก่ ความเร็วในการดันสารละลายเมมเบรนผ่านสปีนเนอเรท อัตราเร็วของสารที่ทำให้ผิวด้านในท่อแข็งตัวและระยะห่างระหว่างสปีนเนอเรทกับอ่างแยก เพส เครื่ยมพอลิชัล โ芬เมมเบรนชนิดเส้น ไอกลวง สารละลายเมมเบรนประกอบด้วยพอลิ-ชัลโ芬ปริมาณ 18 % โดยน้ำหนัก PVP น้ำหนักโมเลกุล 10,000 Da (K15) เป็นสารเติมแต่งปริมาณ 18% โดยน้ำหนัก และ เอ็น-ไคเมทิลอะเซตามิด (*n*-dimethylacetamide, DMAC) เป็นตัวทำละลายปริมาณ 64 % โดยน้ำหนัก เครื่ยมเมมเบรนชนิดเส้น ไอกลวง โดยกระบวนการ dry - wet spinning ใช้น้ำมันสารที่ทำให้ผิวด้านในท่อแข็งตัวและเป็นสารที่ทำให้ผิวด้านนอกห่อแข็งตัว (external coagulant) พบว่าเมมเบรนที่เครื่ยมนี้มีโครงสร้างแบบไม่สมมาตรและสภาวะการเต็รีบันมีผลต่อสมบัติของเมมเบรนชนิดเส้น ไอกลวง “ได้แก่ อัตราเร็วในการดันสารละลายเมมเบรนผ่านสปีนเนอเรทลดลงจาก $8 - 1.6 \text{ cm/s}$ อัตราเร็วของน้ำที่ไอลภายในสปีนเนอเรทเพิ่มขึ้นจาก $4 \times 10^{-2} - 6 \times 10^{-2} \text{ cm}^3/\text{s}$ และระยะห่างระหว่างสปีนเนอเรทกับอ่างแยกเพสลดลงจาก 50 - 25 cm มีผลทำให้ค่าสภาพให้ซึม

ผ่านได้ (hydraulic permeability) เพิ่มขึ้นจาก 2×10^{-8} - 6×10^{-8} cm/s.Pa แต่ค่าการกักกัน PVP ที่มีน้ำหนักโมเลกุล 10,000 Da ลดลงจาก 80 % - 40 %

Qin, Gu และ Chung [22] ศึกษาผลของการขึ้นรูปเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงที่แตกต่างกันต่อประสิทธิภาพการกักกัน ฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ สมบัติทางความร้อนและสมบัติทางกล งานวิจัยนี้ เตรียมเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงที่แตกต่างกัน 2 วิธี ได้แก่ กระบวนการ湿 spinning และ dry - wet spinning พอลิเมอร์ที่ใช้เตรียมเมมเบรนได้แก่ พอลิชัลโฟินและพอลิอีเทอร์ชัลโฟิน ปริมาณ 13 % - 21 % โดยน้ำหนักสารเติมแต่งได้แก่ PVP น้ำหนักโมเลกุล 40 kDa ไดอิทิลลีนไอกออล 1,2 - โพนเพน ไดอออลและน้ำ ปริมาณ 25 % - 42 % โดยน้ำหนักตัวทำละลายได้แก่ NMP, เอ็น-ไดเมทิลฟอร์มาไมด์ (*n*-dimethylformamide, DMF) และ DMAc กระบวนการ湿 spinning และ dry - wet spinning มีระบบห่างระหว่างสปีนเนอร์ท กับ อ่างแยกไฟฟ้าห่างกัน 0 และ 1 cm ตามลำดับ สารที่ทำให้คิวค้านในห้องแข็งตัว ได้แก่ NMP/น้ำ อัตราส่วน 86/14 DMAc/น้ำ อัตราส่วน 83/17 และน้ำ ใช้น้ำเป็นสารที่ทำให้คิวค้านนอกห้องแข็งตัวขึ้นรูปเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงที่อุณหภูมิ 25°C ความชื้นสัมพัทธิ์ 50 % - 60 % พบว่าเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงที่ขึ้นรูปด้วยกระบวนการ湿 spinning จะมีค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ สมประสิทธิ์การขยายตัวทางความร้อน และความเครียด ณ จุดขาดน้อยกว่า แต่ประสิทธิภาพการกักกันสาร ยอดลัลลัสตะสน (storage modulus) ยอดลัลลัสสูญหาย (loss modulus) และความสมบัติความทนต่อแรงดึงมากกว่าเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงที่ขึ้นรูปด้วยกระบวนการ dry - wet spinning เมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงที่เตรียมจากกระบวนการ dry - wet spinning มีค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์มากที่สุดเท่ากับ $1,220 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{bar}^{-1}$

Qin และคณะ [23] ศึกษาประสิทธิภาพของเมมเบรนและสัมฐานวิทยาของเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงที่เตรียมโดยกระบวนการ dry - wet spinning สารละลายเมมเบรนประกอบด้วยพอลิชัลโฟิน 15 % โดยน้ำหนัก PVP น้ำหนักโมเลกุล 360 kDa เป็นสารเติมแต่งที่ช่วยเพิ่มสมบัติของน้ำให้แก่เมมเบรนปริมาณ 5 % โดยน้ำหนัก 1, 2 - โพนเพน ไดอออล เป็นสารเติมแต่งที่ไม่ใช่ตัวทำละลายปริมาณ 3 % โดยน้ำหนัก และใช้ DMF เป็นตัวทำละลายปริมาณ 77 % โดยน้ำหนัก ระยะห่างระหว่างสปีนเนอร์ท กับ อ่างแยกไฟฟ้าห่างกัน 85 cm สารที่ทำให้คิวค้านในห้องแข็งตัวประกอนด้วย DMF/น้ำ ในอัตราส่วน 60/40 ใช้น้ำเป็นสารที่ทำให้คิวค้านนอกห้องแข็งตัวซึ่งมีอุณหภูมิ 27°C ขึ้นรูปเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงที่อุณหภูมิ 20°C ความชื้นสัมพัทธิ์ 60 % รักษาสภาพเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงด้วยสารละลายโซเดียมไอกออลไว้ 48 h ค่าความเป็นกรด-ด่าง เท่ากับ 11.5 นำเมมเบรนมาทดสอบประสิทธิภาพ ได้แก่ ทดสอบการกรองน้ำบริสุทธิ์และการกักกัน ตรวจสอบลักษณะทางเคมีโดยใช้กล้อง SEM พบว่าเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงที่ผ่านการรักษาสภาพจะมีค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์มากขึ้นและสามารถกักกันอนุภาคที่มีน้ำหนักโมเลกุลเล็กกว่า 67 kDa ได้น้อยกว่าเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงที่

ไม่ผ่านการรักษาสภาพและขังพบร่วมกับเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่ผ่านการรักษาสภาพมีแนวโน้มเกิดการอุดตันเพิ่มขึ้นเนื่องจากเมมเบรนที่ผ่านการรักษาสภาพจะทำให้การบวนตัวของ PVP ลดลงเป็นผลทำให้เมมเบรนมีสมบัติความซ่อนน้ำลดลง เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่ผ่านการรักษาสภาพมีค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ $760 \times 10^{-5} \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{Pa}^{-1}$

Qin และคณะ [2] ศึกษาระบห่างระหว่างสปีนเนօเรทกับอ่างแยกเพสที่มีต่อประสิทธิภาพของเมมเบรน เตรียมเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงโดยกระบวนการ dry - wet spinning สารละลายเมมเบรนประกอบด้วยเซลลูโลสอะซีเตต (cellulose acetate, CA) ปริมาณ 19% โดยน้ำหนัก PVP น้ำหนักโมเลกุล 360 kDa เป็นสารเติมแต่งช่วยเพิ่มสมบัติซ่อนน้ำให้แก่เมมเบรนปริมาณ 5% โดยน้ำหนัก ใช้น้ำเป็นสารเติมแต่งที่ไม่ใช่ตัวทำละลาย 1.2% โดยน้ำหนัก และใช้ NMP เป็นตัวทำละลาย 74.8% โดยน้ำหนัก ระยะห่างระหว่างสปีนเนօเรทกับอ่างแยกเพสมีระยะเท่ากับ 55 และ 88 cm ใช้น้ำเป็นสารที่ทำให้ผิวด้านในห่อเพียงตัวและเป็นสารที่ทำให้ผิวด้านนอกห่อเพียงตัวมีอุณหภูมิ 24 และ 30°C ขั้นรูปเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่อุณหภูมิ 24°C ความซึ้นสัมพัทธิ์ 60% - 62% รักษาสภาพเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงด้วยสารละลายโซเดียมไฮโปคลอไรท์ที่มีความเข้มข้น 200 mg/l เป็นเวลาต่างๆ กันในระยะเวลา 0 - 48 h ค่าความเป็นกรด - ด่าง เท่ากับ 11.5-7 นำเมมเบรนมาทดสอบประสิทธิภาพ ได้แก่ ทดสอบการกรองน้ำบริสุทธิ์และการกักกัน ตรวจสอบสัมฐานวิทยาโดยใช้กล้อง SEM พบว่าระยะห่างระหว่างสปีนเนօเรทเพิ่มขึ้นทำให้ฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ลดลง การกักกันสารเพิ่มขึ้น ชั้นผิว (skin layer) มีความหนาเพิ่มขึ้น เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่ผ่านการรักษาสภาพมีค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์เพิ่มขึ้น การกักกันลดลงและมีแนวโน้มเกิดการอุดตันเพิ่มขึ้นเมื่อเปรียบเทียบกับเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่ไม่ผ่านรักษาสภาพและขังพบร่วมกับเมมเบรนปริมาณ 5% และ 10% โดยน้ำหนัก และใช้ NMP เป็นตัวทำละลายปริมาณ 70% และ 75% โดยน้ำหนัก เตรียมเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงโดยกระบวนการ wet spinning โดยมีสภาวะการขั้นรูปดังนี้ ระยะห่างระหว่างสปีนเนօเรทกับอ่างแยกเพสเท่ากับ 0 cm สารที่ทำให้ผิวด้านในห่อเพียงตัวประกอบด้วย NMP/น้ำ ในอัตราส่วน 95/5 ใช้น้ำเป็นสารที่ทำให้ผิวด้านนอกห่อเพียงตัวพบว่าเมื่อ PVP มีน้ำหนักโมเลกุลและปริมาณเพิ่มขึ้นลักษณะของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงเปลี่ยนจากโครงสร้างรูพูนที่มีลักษณะทรงกระบอก (finger like structure) เป็นโครงสร้างที่มีลักษณะทรง

Xu, Chung และ Huang [24] ศึกษาอิทธิพลของสารเติมแต่ง PVP ที่มีน้ำหนักโมเลกุลแตกต่างกันต่อสัมฐานวิทยา ประสิทธิภาพการแยกน้ำเสีย สมบัติทางกล และสมบัติทางความร้อน สารละลายเมมเบรนประกอบด้วยโพลีเอทิลีนไอดี (poletherimide, PEI) 20% โดยน้ำหนัก PVP น้ำหนักโมเลกุล 10, 40 และ 1,300 kDa เป็นสารเติมแต่งช่วยเพิ่มสมบัติซ่อนน้ำให้แก่เมมเบรนปริมาณ 5% และ 10% โดยน้ำหนัก และใช้ NMP เป็นตัวทำละลายปริมาณ 70% และ 75% โดยน้ำหนัก เตรียมเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงโดยกระบวนการ wet spinning โดยมีสภาวะการขั้นรูปดังนี้ ระยะห่างระหว่างสปีนเนօเรทกับอ่างแยกเพสเท่ากับ 0 cm สารที่ทำให้ผิวด้านในห่อเพียงตัวประกอบด้วย NMP/น้ำ ในอัตราส่วน 95/5 ใช้น้ำเป็นสารที่ทำให้ผิวด้านนอกห่อเพียงตัวพบว่าเมื่อ PVP มีน้ำหนักโมเลกุลและปริมาณเพิ่มขึ้นลักษณะของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงเปลี่ยนจากโครงสร้างรูพูนที่มีลักษณะทรงกระบอก (finger like structure) เป็นโครงสร้างที่มีลักษณะทรง

กลม (spongy like structure) เมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงที่เติม PVP ที่มีน้ำหนักโนเลกุลมากและไม่ผ่านการรักษาสภาพจะมีค่าการกักกันสูง ค่าไฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ต่ำ ค่าการกักกันสารลดแรงตึงหัว สารคาร์บอน (total organic carbon) และน้ำมัน มีค่าเท่ากับ $76.1 \approx 79.8, 91.0 \approx 93.0$ และมากกว่า 99% ตามลำดับ และพบว่าเมมเบรนที่ผ่านการรักษาสภาพมีค่าไฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์เพิ่มขึ้น ค่า Tg ลดลงเพียงเล็กน้อย ความเครียด ณ จุดขาดลอดลงมีอัตราระหว่างเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงที่ไม่ผ่านการรักษาสภาพ เมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงที่เติม PVP ปริมาณ 10 % โดยน้ำหนัก และเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงที่ผ่านการรักษาสภาพจะมีค่าไฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์มากที่สุดมีค่าเท่ากับ $117 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{bar}^{-1}$

2.5.2 งานวิจัยที่เกี่ยวข้องกับพอลิอีเทอร์ชัลโล่ในเมมเบรน

Liu, Koops และ Strathmann [25] ศึกษาอิทธิพลของสารเติมแต่ง PEG ที่เติมในสารละลายพอลิเมอร์และสารที่ทำให้ผิวค้านในท่อแข็งตัวที่มีต่อสมบัติของเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวง สารละลายเมมเบรนประกอบด้วยพอลิอีเทอร์ชัลโล่ใน 16 % และ 20 % โดยน้ำหนัก NMP เป็นตัวทำละลาย PEG น้ำหนักโนเลกุล 400 Da และใช้น้ำเป็นสารเติมแต่งร่วมอีกชนิดหนึ่ง สารละลายพอลิเมอร์มีอัตราส่วนระหว่าง PEG/NMP เท่ากับ 1:1 - 4:1 เตรียมเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงด้วยกรอบ- วนการ dry - wet spinning ระยะห่างระหว่างสปินเนอร์ทอ กับ อ่างแยกเพลทเทา กับ 10 mm สารละลายที่ไหลภายใต้แรงโน้มถ่วงในสปินเนอร์ท่อแข็งตัวที่ NMP และใช้น้ำเป็นสารที่ทำให้ผิวค้านนอกท่อแข็งตัว จากการศึกษาพบว่าการเติม PEG ในปริมาณที่เหมาะสมจะทำให้สารละลายพอลิเมอร์มีความหนืดเพิ่มขึ้นและบังห้ามให้การเชื่อมต่อ กันของรูพรุนได้ดีขึ้น นอกจากนั้นสารเติมแต่ง PEG จะช่วยปรับปรุงให้เมมเบรนมีสมบัติความซึมซับน้ำเพิ่มขึ้น เมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงที่ประกอบด้วย PEG/NMP อัตราส่วนเท่ากับ 1:1 จะมีค่าไฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์มากกว่าเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงที่มีอัตราส่วนเท่ากับ 4:1 โดยค่าไฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์จะลดลงจาก $320 - 130 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{bar}^{-1}$

Qin และ Chung [26] ศึกษาอิทธิพลของความเร็วในการดันสารละลายเมมเบรนผ่านสปินเนอร์ท่อที่มีต่อสัมฐานวิทยา ประสิทธิภาพการแพร์ฟ่า และการกักกัน สมบัติทางความร้อนและสมบัติทางกลของเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวง สารละลายเมมเบรนประกอบด้วยพอลิอีเทอร์ชัลโล่ ใช้ DEG เป็นสารเติมแต่ง และ NMP เป็นตัวทำละลาย อัตราส่วน PES/NMP/DEG เท่ากับ 18/42/40 เตรียมเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงด้วยกระบวนการ wet spinning ระยะห่างระหว่างสปินเนอร์ท่อ กับ อ่างแยกเพลทเทา กับ 0 cm สารละลายที่ไหลภายใต้แรงโน้มถ่วงในสปินเนอร์ท่อ ประกอบด้วย NMP/น้ำ อัตราส่วนเท่ากับ 86/14 ใช้น้ำเป็นสารที่ทำให้ผิวค้านนอกท่อแข็งตัวมีอุณหภูมิ 25°C อัตราส่วนระหว่างอัตราการไหลของสารละลายเมมเบรน กับสารที่ทำให้ผิวค้านในท่อแข็งตัวมีค่าคงที่เท่ากับ 0.5 ให้อัตราการไหลของสารละลายเมมเบรนเพิ่มขึ้นจาก $2.0 - 17.2 \text{ m/min}$ โดยไม่นี

การดึงเมมเบรนชนิดเส้นไปคลุมภายหลังจากสารละลายเมมเบรนผ่านหัวสปีนเนอเรท ขึ้นรูปเมมเบรนชนิดเด็นไปคลุมที่อุณหภูมิ 25°C ความชื้นสัมพัทธ์ 60 % พบว่าอัตราการไหลของสารละลายเมมเบรนเพิ่มขึ้น ทำให้รูปธูนมีขนาดเล็กลงและแน่นขึ้น เนื่องจากมีการจัดเรียงตัวของโมเลกุลคิบบ์ค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ สัมประสิทธิ์การขยายตัวทางความร้อน และความเครียด ณ จุดขาดคล่องแต่ความสามารถในการกักกัน modulus ของยัง (young's modulus) และค่าความหนาแรงดึงเพิ่มขึ้น นอกจากนี้ยังพบว่าอัตราการไหลของสารละลายพอดิเมอร์ไม่มีผลต่อค่า T_g โดยค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ลดลงจาก $300 - 74 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{bar}^{-1}$

Sanchez, Basurto และ Fuente [27] ศึกษาอิทธิพลของสารเติมแต่งที่มีต่อสมบัติของเมมเบรนชนิดเส้นไปคลุม สารละลายเมมเบรนประกอบด้วยพอลิเอทิลีเทอร์ซัลโฟน 20 % โดยนำหนักใช้น้ำ PVP และ PEG เป็นสารเติมแต่ง PVP และ PEG มีนำหนักโมเลกุล 10 kDa ปริมาณ 5 %, 7.5 % และ 10 % โดยนำหนัก และใช้ NMP เป็นตัวทำละลาย เตรียมเมมเบรนชนิดเส้นไปคลุม ด้วยกระบวนการ dry - wet spinning ระหว่างหัวสปีนเนอเรทกับอ่างแยกไฟฟ้าเท่ากัน 60 cm ใช้น้ำเป็นสารที่ทำให้ผิวด้านในห่อแข็งตัวและเป็นสารที่ทำให้ผิวด้านนอกห่อแข็งตัว โดยมีอุณหภูมิ 28 และ 30°C ตามลำดับ ขึ้นรูปเมมเบรนชนิดเส้นไปคลุมที่อุณหภูมิ 28°C พบว่าค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์จะเปลี่ยนแปลงสัมพันธ์กับชนิดและความเข้มข้นของสารเติมแต่งที่ใช้ โดย PEG เป็นสารเติมแต่งที่เหมาะสมกับกระบวนการอัลตร้าฟิลترةขั้นมากกว่า PVP และน้ำ ภายใต้สภาพการทดสอบเดียวกัน ค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ของเมมเบรนที่เติม PEG มีค่ามากที่สุดประมาณ $254 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$ นอกจากนี้ยังพบว่าเมื่อความเข้มข้นสารเติมแต่งเพิ่มขึ้นจะทำให้ฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ลดลงและความสามารถในการกักกันเพิ่มขึ้น

Wienk, Scholtenhuis, Boomgaard และ Smolders [28] ศึกษาระบวนการเตรียมเมมเบรนชนิดเส้นไปคลุมจากพอลิเมอร์ผสมที่มีต่อประสิทธิภาพของเมมเบรน ปัจจัยที่มีผลต่อกระบวนการเตรียมเมมเบรนชนิดเส้นไปคลุม เช่น องค์ประกอบของสารละลายพอลิเมอร์ ระหว่างหัวสปีนเนอเรทกับอ่างแยกไฟฟ้า อัตราการคันสารละลายเมมเบรนผ่านสปีนเนอเรท และความชื้นสัมพันธ์ขณะเตรียมเมมเบรน สารละลายเมมเบรนประกอบด้วย พอลิเอทิลีเทอร์ซัลโฟน 20 % โดยนำหนักใช้ PVP และน้ำเป็นสารเติมแต่ง โดย PVP มีนำหนักโมเลกุล 18,000 และ 507,000 Da ปริมาณ 7.5 %, 10 %, 12.5 % โดยนำหนัก และใช้ NMP เป็นตัวทำละลาย เตรียมเมมเบรนด้วยกระบวนการ dry - wet spinning สารที่ทำให้ผิวด้านในห่อแข็งตัวประกอบด้วย NMP/PVP/น้ำอัตราส่วนเท่ากัน 78/3/19 และใช้น้ำเป็นสารที่ทำให้ผิวด้านนอกห่อแข็งตัว จากนั้นรักษาสภาพเมมเบรนชนิดเส้นไปคลุมด้วยสารละลายโซเดียมไนโตรเจนไไซยาซีด ไรค์ความเข้มข้น 4000 ppm เป็นเวลา 48 h จากการศึกษาพบว่าปัจจัยต่างๆ มีผลต่อโครงสร้างเมมเบรน โดยระหว่างหัวสปีนเนอเรทจะควบคุมขนาดรูพรุนบริเวณผิวภายในของเมมเบรนและความชื้นสัมพัทธ์ที่มีผลต่อค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์

เมื่อความชื้นสัมพัทธ์เพิ่มขึ้นทำให้ค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์เพิ่มขึ้น เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่เตรียมขึ้นมีความชื้นสัมพัทธ์มากจะทำให้ค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์เพิ่มขึ้นตามปริมาณ PVP ที่เพิ่มขึ้น ส่วนเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่เตรียมขึ้นมีความชื้นสัมพัทธ์น้อยจะทำให้ค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ลดลงตามปริมาณ PVP ที่ลดลง

Xu และ Qusay [3] ศึกษาอิทธิพลของน้ำหนักโน้มเลกุลและความเข้มข้นของ PEG ที่มีผลต่อสมบัติทางกลและประสิทธิภาพของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง สารละลายเมมเบรนประกอบด้วยพอลิเอทิลีเทอร์ซัลโฟน 18 % และ 20 % โดยน้ำหนักสารเติมแต่งได้แก่ PEG น้ำหนักโน้มเลกุล 200, 600, 2000, 6000, 10,000 Da และ PVP น้ำหนักโน้มเลกุล 40,000 Da สารทั้ง 2 ชนิดมีปริมาณ 0 % - 7 % โดยน้ำหนัก และใช้ NMP เป็นตัวทำละลาย อัตราส่วนสารละลายน้ำมี PES/PEG/NMP เท่ากับ 20/5/75 หรือ PES/(PEG600+PVP40,000)/NMP เท่ากับ 18/7/75 เตรียมเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงโดยกระบวนการ dry - wet spinning ใช้น้ำเป็นสารที่ทำให้ผิวด้านในท่อแข็งตัวและเป็นสารที่ทำให้ผิวด้านนอกห่อแข็งตัวมีอุณหภูมิเท่ากับอุณหภูมิห้อง รักษาสภาพเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงด้วยสารละลายน้ำมีผลต่อความเข้มข้น 50 % โดยน้ำหนัก เป็นเวลา 48 h เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PES/PEG/NMP ที่แปรน้ำหนักโน้มเลกุลของ PEG พบว่าเมื่อน้ำหนักโน้มเลกุลของ PEG เพิ่มขึ้น ทำให้โครงสร้างรูพรุนที่มีลักษณะทรงกระบอกเปลี่ยนเป็นโครงสร้างที่มีลักษณะทรงกลมและยังทำให้ค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์เพิ่มขึ้นจาก 22.0 - 64.0 $\text{L.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{bar}^{-1}$ และสมบัติทางกลลดลง ในกรณี PES/(PEG600+PVP 40,000) /NMP เมื่อความเข้มข้นของ PEG600 ลดลงจาก 7 % - 0 % โดยน้ำหนัก ทำให้ค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ลดลงจาก 30 - 36 $\text{L.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{bar}^{-1}$ นอกจากนี้ยังพบว่าการผสมระหว่าง PEG/PVP จะทำให้ผิวของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงทึบภายในเรียบกว่าการผสม PEG เพียงอย่างเดียว

Xu และ Qusay [29] ศึกษาอิทธิพลชนิดของสารเติมแต่งที่มีผลต่อประสิทธิภาพของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง สารละลายเมมเบรนประกอบด้วยพอลิเอทิลีเทอร์ซัลโฟน 18 % โดยน้ำหนักสารเติมแต่งได้แก่ เอทานอล เมทานอล n - โพราแพนอล และน้ำ ปริมาณ 0 % - 25 % โดยน้ำหนัก และใช้ NMP เป็นตัวทำละลาย ขึ้นรูปเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงโดยกระบวนการ wet spinning และ dry - wet spinning ระยะระหว่างสปินเนอร์ทอป กับอ่างแยกเฟสเท่ากับ 0 และ 3 cm ตามลำดับ ใช้น้ำและ NMP/H₂O อัตราส่วนเท่ากับ 90/10 เป็นสารที่ทำให้ผิวด้านในห่อแข็งตัวและใช้น้ำเป็นสารที่ทำให้ผิวด้านนอกห่อแข็งตัวมีอุณหภูมิเท่ากับอุณหภูมิห้อง ขึ้นรูปเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่อุณหภูมิห้อง โดยไม่มีการดึงเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงภายหลังจากสารละลายเมมเบรนผ่านหัวสปินเนอร์ท รักษาสภาพเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงด้วยสารละลายน้ำมีผลต่อความเข้มข้นของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่เติมเมทานอลหรือเอทานอลปริมาณ 50 % โดยน้ำหนัก เป็นเวลา 24 h พบร่วมเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่เติมเมทานอลหรือเอทานอลปริมาณ 15 % โดยน้ำหนัก ที่เตรียมจากกระบวนการ dry - wet spinning จะมีค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์และ

ความสามารถในการกักกันคือกว่าเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่เตรียมจากกระบวนการ wet spinning นอกจากนั้นเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่มีปริมาณเอกสารเพิ่มขึ้นที่เตรียมจากกระบวนการ การ wet spinning จะทำให้โครงสร้างที่มีลักษณะทรงกระบอกเปลี่ยนเป็นโครงสร้างที่มีลักษณะทรงกลม ค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์เพิ่มขึ้นจาก $47 - 167 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{bar}^{-1}$ และค่าการกักกันระดับน้ำหนักโน้ลคูลของ เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงมีค่าประมาณ 10,000 Da

2.5.3 งานวิจัยที่เกี่ยวข้องกับน้ำอ้อย

บรรณารณ [30] ศึกษาการใช้ไโคะหอยไม้ต์กำจัดสีและความชุ่มในน้ำอ้อย โดยใช้ น้ำอ้อยรวม (mixed juice) ที่ได้จากการรีดหีบนำ้อ้อยและน้ำอ้อยผสานปูนขาว (limed juice) ซึ่ง น้ำอ้อยทั้ง 2 ชนิดนี้ได้จากอุตสาหกรรมผลิตน้ำตาลทราย จากการศึกษาพบว่าการใช้ไโคะหอยไม้ต์ 4 % หรือใช้ไโคะหอยไม้ต์ 2 % ผสมกับแอนไฮดรอนิก พอลิเมอร์ 1 mg/l และทำการทดสอบที่ อุณหภูมิ $90 - 103^\circ\text{C}$ เป็นสภาวะเหมาะสมที่สุดในการกำจัดสีและความชุ่มของน้ำอ้อย โดยพบว่า น้ำอ้อยที่ผ่านกระบวนการข้างต้นมีสี ความชุ่ม และปริมาณน้ำตาลใกล้เคียงกับน้ำอ้อยมาจาก อุตสาหกรรมผลิตน้ำตาลทราย

Bhattacharya, Agarwal, De และ Gopal [7] ศึกษาค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยและ การกักกันน้ำตาลในการกรองน้ำอ้อยด้วยกระบวนการอัดตราไฟล์เตชัน เชลลูโลสอะซิเตตเมมเบรน ชนิดแผ่นสูตร M1 มีค่าการกักกันระดับน้ำหนักโน้ลคูล 10,000 Da เมมเบรนสูตร M2 มีค่า การกัก กันระดับน้ำหนักโน้ลคูล 1,500 Da และเมมเบรนสูตร M3 มีค่าการกักกันระดับน้ำหนักโน้ลคูล 20,000 นำ้น้ำอ้อยส่วนใหญ่ปูนขาวที่อุณหภูมิ 30°C จากนั้นปล่อยให้เกิดการแตกตัว นาน้ำอ้อย ใส่ที่ได้จากการกระบวนการแตกตัวไปเตรียมเป็นสารปื้อนโดยให้มีความเข้มข้นของสารปื้อน 10, 13 และ 16°rix ทำการทดสอบที่ความดัน $476, 680$ และ 884 kPa จากการศึกษาพบว่าเมมเบรนสูตร M3 มีประสิทธิภาพการกรองน้ำอ้อยดีที่สุด เนื่องจากเมมเบรนทั้ง 3 สูตร มีค่าฟลักซ์การกรองน้ำ อ้อยในช่วงเดียวกันประมาณ $3 - 6 \text{ m}^3.\text{m}^{-2}.\text{s}$ แต่เมมเบรนสูตร M3 มีการกักกันน้ำตาลน้อยที่สุด ประมาณ 4 % - 9 %

Balakrishnan, Dua และ Bhagat, [31] ศึกษาปัจจัยต่างๆ ที่มีผลต่อการกรองน้ำอ้อย เพื่อใช้ในอุตสาหกรรมผลิตน้ำตาลทราย เช่น ความดัน อัตราการไหลดของสารปื้อน ค่าความเป็นกรด - ด่างของสารปื้อนและการรักษาสภาพสารปื้อนเบื้องต้น พอลิชัลไฟน์เมมเบรนและพอลิเอทิลีน ชัลไฟน์เมมเบรนชนิดแผ่นมีค่าการกักกันระดับน้ำหนักโน้ลคูล 50 และ 20 kDa ตามลำดับ จาก การศึกษาพบว่าเมื่อความดันเพิ่มขึ้นจาก $0.5 - 2.0 \text{ kg/cm}^2$ และอัตราการไหลดเพิ่มขึ้นจาก $3.7 - 6.8 \text{ l/min}$ จะทำให้ค่าฟลักซ์น้ำอ้อยมีแนวโน้มลดลงจาก $30 - 10 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$ และ $25 - 17 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$ ตามลำดับ น้ำอ้อยที่มีค่าความเป็นกรด - ด่างระหว่าง 7 - 8.5 จะทำให้ค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยเพิ่มขึ้น

ประมาณ 20 % - 50 % เมื่อเปรียบเทียบกับน้ำอ้อยที่มีค่าความเป็นกรด - ค่ากรดระหว่าง 5.5 - 6.5 และยังพบว่าการนำมัลติเนื้อองค์น้ำโดยการเติมปูนขาวที่อุณหภูมิ 70°C จากนั้นนำไปต้มให้เดือดและปล่อยให้ตกตะกอนก่อนที่จะนำมากรองคัวยเมมเบรนจะทำให้ค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยเพิ่มขึ้น

Ghosh, Balakrishnan, Dua และ Bhagat [32] ศึกษาประสิทธิภาพของเมมเบรนชนิดท่อหัวน้ำที่ใช้ในการกรองน้ำอ้อยในระดับอัตราไฟลترةชัน พอลิอีเทอร์ชัลโฟน ได้แก่ PPE0106 (40 mil), PPE0106 (60 mil) และ PPE0106 (80 mil) พอลิชัลโฟนและ Cellpore มีค่าการกักกันระดับน้ำหนักโมเลกุล 20 kDa น้ำอ้อยที่ใช้ในการทดสอบได้แก่ น้ำอ้อยสดและน้ำอ้อยใส่ที่ผ่านการตกตะกอนคัวยการเติมปูนขาว น้ำอ้อยทั้ง 2 ชนิดนี้เป็นน้ำอ้อยที่นำมาจากอุตสาหกรรมผลิตน้ำตาลทราย ทำการศึกษาปัจจัยต่างๆ ที่มีผลต่อค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยและคุณภาพของน้ำอ้อย เช่น ความดัน $1 - 6 \text{ kg.cm}^{-2}$ เวลาในการกรองน้ำอ้อยและอุณหภูมิของน้ำอ้อยในช่วง $50 - 67^{\circ}\text{C}$ จากการศึกษาพบว่าเมื่อความดันและเวลาในการกรองเพิ่มขึ้นทำให้ค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยลดลง เนื่องจากความดันและระยะเวลาในการกรองที่เพิ่มขึ้นทำให้ชั้นอนุภาคที่เคลื่อนบนผิวเมมเบรนจะขัดตัวแน่นขึ้นเป็นสาเหตุทำให้ความต้านทานการไหลเพิ่มขึ้นดังนั้นค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยจึงลดลงและยังพบว่าอุณหภูมิที่ใช้ในการกรองเพิ่มขึ้นจะทำให้ค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยเพิ่มขึ้น น้ำอ้อยทั้ง 2 ชนิดเมื่อกรองผ่านเมมเบรนจะทำให้สีจางคล มีความใสมากขึ้น และปริมาณแคลเซียมออกไซด์ลดลงเมื่อเปรียบเทียบกับน้ำอ้อยสด

Saha, Balakrishnan และ Ulbricht [33] ศึกษาผลของพอลิแซค้าไรด์ต่อการอุดตันในเมมเบรนที่ใช้กรองน้ำอ้อยด้วยกระบวนการกรองอัตราไฟลترةชัน พอลิอีเทอร์ชัลโฟนเมมเบรนและพอลิชัลโฟนเมมเบรนชนิดแผ่นมีค่าการกักกันระดับน้ำหนักโมเลกุล 30, 50 และ 100 kDa โดยใช้น้ำอ้อยสดและน้ำอ้อยใส่ที่ผ่านการเติมปูนขาวซึ่งน้ำอ้อยทั้ง 2 ชนิดเป็นน้ำอ้อยจากอุตสาหกรรมผลิตน้ำตาลทราย จากการศึกษาพบว่าในน้ำอ้อยประกอบด้วยสารที่มีองค์ประกอบ 2 กลุ่ม ได้แก่ สารที่มีน้ำหนักโมเลกุลมาก (130 kDa) เช่น พอลิแซค้าไรด์ โปรตีน สารอีกกลุ่ม ได้แก่ สารที่มีน้ำหนักโมเลกุลน้อย (1 kDa) สารทั้ง 2 กลุ่มนี้จะมีอยู่ในน้ำอ้อยทั้ง 2 ชนิดและทำให้เกิดการอุดตันในเมมเบรนโดยทำให้ค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยลดลง 10 - 28% เมื่อเปรียบเทียบกับเมมเบรนใหม่ที่ไม่ใช้ในการกรองน้ำอ้อย

Tako และ Nakamura [34] ศึกษานิคของเมมเบรนที่มีผลต่อค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยและคุณภาพของน้ำอ้อยด้วยกระบวนการกรองอัตราไฟลترةชัน เชลลูโลสเมมเบรนและอะลิชัลโฟนเมมเบรนชนิดแผ่น ใช้สัญลักษณ์ YM และ PM ตามลำดับ โดยมีค่าการกักกันระดับน้ำหนักโมเลกุล 5,000 Da (เมมเบรนสูตร YM-5), การกักกันระดับน้ำหนักโมเลกุล 10,000 Da (เมมเบรนสูตร YM-10 และ PM-10) และการกักกันระดับน้ำหนักโมเลกุล 30,000 Da (เมมเบรนสูตร YM-30 และ PM-30) ใช้น้ำอ้อยสดและน้ำอ้อยใส่ที่ผ่านการเติมปูนขาวเป็นสารรื้อถอน ทำการกรองที่

ความดัน 4 kg.cm^{-2} อุณหภูมิสารปืน 67°C จากการทึบขยายพับร่วง YM - 5 และ YM - 30 เป็นแมมเบรนที่เหมาะสมสำหรับการกรองน้ำอ้อยสดและน้ำอ้อยใสที่ผ่านการเติมน้ำยาโคบมีค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยมากที่สุดประมาณ 0.09 และ $0.14 \text{ ml.cm}^{-2}.\text{min}^{-1}$ ตามลำดับ และสามารถกักกันน้ำตาลซึ่งได้ประมาณ $5\% - 7\%$ และ $0\%-1.2\%$ ตามลำดับ

บทที่ 3

วิธีการวิจัย

3.1 สารเคมี

1. พอลิซัลโไฟน์ (polysulfone, PSF) สำเนาโดยบริษัท Tianjin Motian Membrane Eng.& Tech.Co.,Ltd.
2. พอลิอีเทอร์ซัลโไฟน์ (polyethersulfone, PES) (Radel[®] A 100) สำเนาโดยบริษัท Solvay Advanced Polymers, L.LC.
3. เอ็น-เมทิล-2-ไพร โรลิดอน (n-methyl-2-pyrrolidone, NMP) ทำหน้าที่เป็นตัวทำละลาย พลิตโดยบริษัท Lab Scan Analytical Science
4. สารเติมแต่ง: พลาสติกไซเซอร์ (plasticizer) และสารก่อรูปหุน คือ
 - 4.1 พลาสติกไซเซอร์มี 2 ชนิด คือ
 1. 1, 2 - โพรphen ไดโอดอล (1, 2 - propandiol, 1, 2 - PD) ความบริสุทธิ์ร้อยละ 99.5 โดยน้ำหนัก พลิตโดยบริษัท Carlo Erba Reagenti เป็นพลาสติกไซเซอร์ที่ใช้กับวัสดุที่เกี่ยวข้องกับอาหาร ตัวอย่างเช่น จุกไม้กอก [35]
 2. ไตรอะซิติน (triacetin) ความบริสุทธิ์มากกว่าร้อยละ 99 โดยน้ำหนัก พลิตโดยบริษัท Fluka ไตรอะซิตินเป็นพลาสติกไซเซอร์ที่นิยมใช้กับเซลลูโลสอะซิเตต [36]
 - 4.2 สารก่อรูปหุนมี 5 ชนิด คือ
 1. พอลิไวนิลไพร โรลิดอน ชนิด K15 น้ำหนักโมเลกุล 10,000 (Da) พลิตโดยบริษัท Fluka
 2. พอลิไวนิลไพร โรลิดอน ชนิด K30 น้ำหนักโมเลกุล 40,000 Da พลิตโดยบริษัท Fluka
 3. พอลิไวนิลไพร โรลิดอน ชนิด K90 น้ำหนักโมเลกุล 360,000 Da พลิตโดยบริษัท Fluka
 4. พอลิไวนิลไพร โรลิดอน น้ำหนักโมเลกุล 1,300,000 Da พลิตโดยบริษัท Sigma-Aldrich, Inc
 5. พอลิเอทธิลีนไกลด์คลอ น้ำหนักโมเลกุล 2,000 4,000 6,000 และ 10,000 Da พลิตโดยบริษัท Merck-Schuchardt

5. สารทดสอบการกักกันระดับน้ำหนักโมเลกุล ผลิตโดยบริษัท Acros Organics น้ำหนักโมเลกุล 35,000 Da และ 67,000 Da

6. กลีเซอโรล (glycerol) ทำหน้าที่เป็นสารละลายเพื่อรักษาสภาพแม่เหล็ก สำเนาของบริษัท Itamar (Thailand) Co.,Ltd.

7. น้ำอ้อบสต ช่วงเดือนพฤษภาคม ถึง เดือนธันวาคม พ.ศ 2549 เป็นน้ำอ้อบที่มีจำนวนจำกัดตามท้องตลาด

3.2 อุปกรณ์การวิจัย

1. กระดาษไส ขนาด 25×25 cm
2. มีดปาดฟิล์ม
3. นาฬิกาจับเวลา
4. เครื่องซึ่ง ความละเอียด 2 ตำแหน่ง ผลิตโดยบริษัท A&D รุ่น HF2000G
5. เครื่องซึ่ง ความละเอียด 4 ตำแหน่ง ผลิตโดยบริษัท Mettler toledo รุ่น AB304-S
6. บีกเกอร์ ขนาด 50, 250, 1,000 และ 2,000 ml
7. กระบอกตวง ขนาด 50 และ 100 ml
8. ปีเปต ขนาด 0.5, 5 และ 10 ml
9. ขวดวัสดุพลาสติก 25 และ 500 ml
10. ขวดเก็บตัวอย่าง ขนาด 25 ml
11. เทอร์โมมิเตอร์ ช่วงอุณหภูมิ 0-100°C
12. ตัวกว้างแท่งแม่เหล็ก
13. แผ่นความร้อนพร้อมเครื่องกวนระบบแม่เหล็กที่ Labinco รุ่น L-81

3.3 เครื่องมือที่ใช้ในการวิจัย

1. ชุดทดสอบการกรองโมลุคชนิดแผ่นที่พัฒนาขึ้นเองในระดับห้องปฏิบัติการ
2. ชุดทดสอบการกรองโมลุคชนิดเส้น ไขกลวงที่พัฒนาขึ้นเองในระดับห้องปฏิบัติการ
3. เครื่องเตรียมแม่เหล็กชนิดเส้นไขกลวง ผลิตโดยบริษัท Tianjin Motian Membrane Eng. & Tech.Co.,Ltd.

4. ตู้อบความร้อน ผลิตโดยบริษัท Memmert รุ่น UE 400
 5. เครื่องวัดความหนืดของสารละลายน้ำมันอิมอร์ ผลิตโดยบริษัท Anton Paar รุ่น DV-3D
 6. เครื่องยูวี - วิสซิเบิล สเปกโตรไฟฟ์คอมิเตอร์ (UV - Visible spectrophotometer) ผลิตโดยบริษัท Shimadzu รุ่น UV-1700
 7. เครื่องหาขนาดรูหูนูนโดยใช้ปրอท ผลิตโดยบริษัท Quantachrome Instruments รุ่น Pore Master
 8. กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด (scanning electron microscope, SEM) ผลิตโดยบริษัท Jeol รุ่น JSM-5800 LV
 9. กล้องจุลทรรศน์ (optical microscope) ผลิตโดยบริษัท Olympus Optical Co., Ltd. รุ่น GX 71
 10. เครื่องทดสอบสมบัติความทนต่อแรงดึง (universal testing machine) ผลิตโดยบริษัท Lloyd รุ่น CS2060
 11. เครื่องวิเคราะห์ปริมาณของแข็งละลายน้ำ (refractometer) ผลิตโดยบริษัท Shilac
 12. เครื่องวิเคราะห์โครงสร้างของเหลวประสิทธิภาพสูง (High Performance Liquid Chromatography, HPLC) ผลิตโดยบริษัท Shimadzu รุ่น LC-6A

3.4 วิธีดำเนินการทดลอง

3.4.1 การเตรียมเมนูเบรนช์นิดแกร่น

การเตรียมพอดิชัล โฟนเนมเบรนและพอดิจิทัล โฟนเนมเบรนชนิดแผ่น มีขั้นตอนดังนี้

1. นำพอลิชัลโฟนและพอลิอีเทอร์ชัลโฟนทดสอบกับสารเคมีในปริมาณต่างๆตามสูตรดังแสดงในตารางที่ 3.1 และตารางที่ 3.2 ตามลำดับ เห็นว่าสารละลายพอลิเมอร์ค่อนข้างคงทนที่อุณหภูมิ 40°C

2. ขั้นรูปเมมเบรนชนิดแผ่น โดยการเทสารละลายพอลิเมอร์บนแผ่นกระดาษเรียบ ใช้มีดปาดฟิล์มปิดสารละลายพอลิเมอร์บนแผ่นกระดาษให้มีความหนาประมาณ $50\text{ }\mu\text{m}$ เวลาจะเหยียบตัวทำละลาย 10 s จากนั้นเชื่อมต่อในตู้เย็นที่ 4°C ติดอยู่กับตู้เย็น 24 h เพื่อกำจัดตัวทำละลายที่อาจตกค้างอยู่ในเมมเบรน ฉุบหูกูนิที่ใช้ในการขึ้นรูปเมมเบรน 22°C ความชื้นสัมพัทธ์ 65%

3. รักษาสภาพเมมเบรนเพื่อป้องกันการโครงสร้างพูนเกิดการบุบตัว โดยการนำเมมเบรนแข็งในสารละลายน้ำออกอีกครั้งที่มีความเข้มข้น 20 % โดยนำไปหานัก เป็นเวลา 24 h จากนั้นนำมารีส์ ให้แห้งที่อุณหภูมิห้อง (22°C) ก่อนที่จะนำเมมเบรนไปทดสอบสมบัติอื่นๆต่อไป

3.4.2 การเตรียมเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง

การเตรียมพอลิชัลโพลีเมมเบรนและพอลิอีเทอร์ชัลโพลีเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง มีขั้นตอนดังนี้

1. นำพอลิชัลโพลีเมมเบรนและพอลิอีเทอร์ชัลโพลีเมมเบรนกับสารเคมีในปริมาณต่างๆตามสูตรดัง แสดงในตารางที่ 3.3 และตารางที่ 3.4 ตามลำดับ

2. ขึ้นรูปเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงด้วยเครื่องเตรียมเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่ผ้าเย เทคโนโลยีวัสดุ สถาบันวิจัยวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีแห่งประเทศไทย โดยมีสภาวะการขึ้นรูป ดังนี้

1. อุณหภูมิผสมสารละลายน้ำ (mixer temperature)	40°C
2. อุณหภูมิของหัวสเป็นเนอเรท (spinneret temperature)	40°C
3. ความเร็วในการคั่นสารละลายน้ำ (Dope extrusion speed)	10 m/min
4. สารที่ทำให้ผิวด้านในท่อแข็งตัว (bore liquid composition)	น้ำ
5. ความดันของสารที่ทำให้ผิวด้านในท่อแข็งตัว (bore liquid pressure)	0.1 MPa
6. อัตราการไหลของสารที่ทำให้เมมเบรนแข็งตัวภายใน (bore liquid flow rate)	7 ml/min
7. สารที่ทำให้ผิวด้านนอกห่อแข็งตัว (external coagulant)	น้ำ
8. อุณหภูมิของสารที่ทำให้เมมเบรนแข็งตัว (coagulant temperature)	22°C
9. ระยะห่างระหว่างหัวสเป็นเนอเรทกับอ่างน้ำ (air gap distance)	20 cm
10. ความเร็วการดึงเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง (take up speed)	210 m/min

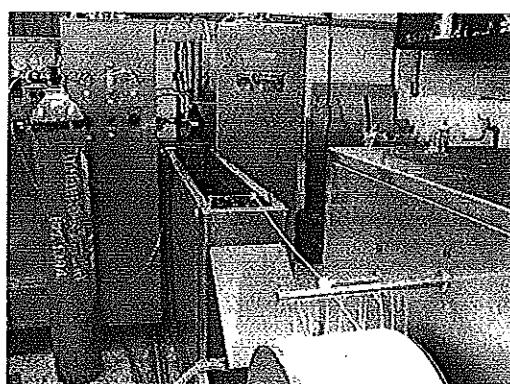
11. อุณหภูมิการขึ้นรูปเมมเบรนชนิดเส้นไยกลวง 22°C
 (room temperature)

12. ความชื้นสัมพัทธ์ 65%
 (relative humidity)

3. รักษาสภาพเมมเบรนเพื่อป้องกันโครงการสร้างรูปพูนเกิดการบุบตัว โดยการนำเมมเบรนชนิดเส้นไยกลวงแข็งในสารละลายน้ำอะซోโรลที่มีความเข้มข้น 20% โดยน้ำหนัก เป็นเวลา 24 h จากนั้นนำมาผึ่งให้แห้งที่อุณหภูมิห้องก่อนที่จะนำเมมเบรนไปทดสอบสมบัติอื่นๆต่อไป เครื่องเตรียมเมมเบรนชนิดเส้นไยกลวงแสดงในรูปที่ 3.1 เปรียบเทียบผลการรักษาสภาพเมมเบรนแสดงในภาคผนวก ก

ตารางที่ 3.1 สูตรของพอลิซัลไฟฟ์เมมเบรนชนิดแผ่น (หน่วยเป็น wt%)

สูตร	สารเคมี				
	PSF	1,2 - PD	PVP(K90)	PVP(1300K)	NMP
P1	19	-	-	-	81
P2	19	4	-	-	77
P3	19	-	2	-	79
P4	19	-	-	2	79
P5	19	4	2	-	75
P6	19	4	-	2	75



รูปที่ 3.1 เครื่องเตรียมเมมเบรนชนิดเส้นไยกลวง

ตารางที่ 3.2 ศูนย์ต่างๆของพอกลีกิ้งอร์ชูลโพลีเมอร์บนชนิดแผ่น (หน่วยเป็น wt%)

ตัวอย่าง	สารเคมี											
	PES	1,2 - PD	Ti acetin	PEG 2000	PEG 4000	PEG 6000	PEG 10,000	PVP (K15)	PVP (K30)	PVP (K90)	PVP (1300K)	NMP
E1	19	2	-	-	-	-	-	-	-	-	-	79
E2	19	4	-	-	-	-	-	-	-	-	-	77
E3	19	6	-	-	-	-	-	-	-	-	-	75
E4	19	-	2	-	-	-	-	-	-	-	-	79
E5	19	-	4	-	-	-	-	-	-	-	-	77
E6	19	-	6	-	-	-	-	-	-	-	-	75
E7	21	-	2	2,5	-	-	-	-	-	-	-	75,72
E8	21	-	2	-	2,5	-	-	-	-	-	-	75,72
E9	21	-	2	-	-	2,5	-	-	-	-	-	75,72
E10	21	-	2	-	-	-	2,5	-	-	-	-	75,72
E11	21	-	2	-	-	-	-	2,5	-	-	-	75,72
E12	21	-	2	-	-	-	-	-	2,5	-	-	75,72
E13	21	-	2	-	-	-	-	-	-	2,5	-	75,72
E14	21	-	2	-	-	-	-	-	-	-	2,5	75,72

ตารางที่ 3.3 สูตรต่างๆของพอลิชัลโพลีเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวง (หน่วยเป็น wt%)

สูตร	สารเคมี				
	PSF	1,2-PD	Triacetin	PVP(1300K)	NMP
PSF1	19	-	-	-	81
PSF2	19	4	-	-	77
PSF3	19	-	4	-	77
PSF4	19	-	-	1	80
PSF5	19	-	-	2	79
PSF6	19	-	-	4	77
PSF7	19	4	-	1	76
PSF8	19	-	4	1	76
PSF9	19	4	-	2	75

ตารางที่ 3.4 สูตรต่างๆของพอลิอีเทอร์ชัลโพลีเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวง (หน่วยเป็น wt%)

สูตร	สารเคมี				
	PES	Triacetin	PEG 10,000	PVP (K30)	NMP
PES1	19	2	-	-	79
PES2	19	10	-	-	71
PES3	19	2	5	-	74
PES4	19	10	5	-	66
PES5	21	2	5	-	72
PES6	21	10	5	-	64
PES7	21	2	-	5	72

3.4.3 การประกอบโมดูล

การประกอบโมดูล (module) จะประกอบด้วยเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงจำนวน

15 เส้น แต่ละเส้นมีความยาว 50 cm นำเมมเบรนใส่ลงในห้องพลาสติกจากนั้นหล่ออีพ็อกซี่เรซินที่ป้ายทึ้ง 2 ข้างของห้องพลาสติก เติมน้ำลงในห้องโมดูลที่ประกอบเสร็จเรียบร้อยแล้ว เป็นเวลา 24 h

เพื่อล้างสารละลายน้ำที่เคลือบอยู่บนแม่เปรนชนิดเส้นไขกลวง และเป็นเวลาเพียงพอที่จะทำให้เรซินแข็งตัวพร้อมที่จะทำการทดสอบการกรอง

3.4.4 การทดสอบการกรองน้ำบริสุทธิ์ของแม่เปรนชนิดแผ่น

1. นำแม่เปรนแข็งน้ำสะอาด เป็นเวลา 24 h เพื่อล้างสารละลายน้ำที่เคลือบอยู่บนแม่เปรน จากนั้นนำแม่เปรนมาประกอบเข้ากับชุดทดสอบการกรอง โนดูลชนิดแผ่นดังแสดงในรูปที่ 3.2a เดินเครื่องชุดทดสอบการกรองประมาณ 30 min เพื่อล้างสารละลายน้ำที่อาจจะตกค้างอยู่ในแม่เปรน

2. ศึกษาฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ที่ผ่านแม่เปรนโดยใช้ระบบการกรองแบบไอลขาวง (cross flow filtration) ภายใต้ความดัน 1 bar ทำการทดสอบ 3 ครั้งต่อตัวอย่าง รายงานค่าเฉลี่ย ค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์คำนวณได้ตามสมการที่ 3.1 [2]

$$\text{flux} = \frac{Q}{A \cdot t} \quad (3.1)$$

เมื่อ flux คือ ฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ มีหน่วยเป็น $\text{m}^{-2}\text{h}^{-1}$

Q คือ ปริมาณของน้ำบริสุทธิ์ มีหน่วยเป็น l

A คือ พื้นที่ของแม่เปรน มีหน่วยเป็น m^2

t คือ เวลาที่เก็บน้ำบริสุทธิ์ มีหน่วยเป็น h

3.4.5 การทดสอบการกรองน้ำบริสุทธิ์ของแม่เปรนชนิดเส้นไขกลวง

1. นำโนดูลแม่เปรนชนิดเส้นไขกลวงที่แข็งแล้ว 24 h มาประกอบเข้ากับชุดทดสอบการกรอง โนดูลชนิดเส้นไขกลวงดังแสดงในรูปที่ 3.2b เดินเครื่องชุดทดสอบการกรองประมาณ 30 min เพื่อล้างสารละลายน้ำที่อาจยังตกค้างอยู่ในแม่เปรน

2. ศึกษาฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ที่ผ่านแม่เปรนโดยใช้ระบบการกรองแบบไอลขาวง (cross flow filtration) ภายใต้ความดัน 1, 2 และ 3 bar ทำการทดสอบ 2 ครั้งต่อตัวอย่าง รายงานค่าเฉลี่ย ค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์คำนวณได้ตามสมการที่ 3.2 [2]

$$\text{flux} = \frac{Q}{A \cdot t} = \frac{Q}{N\pi dlt} \quad (3.2)$$

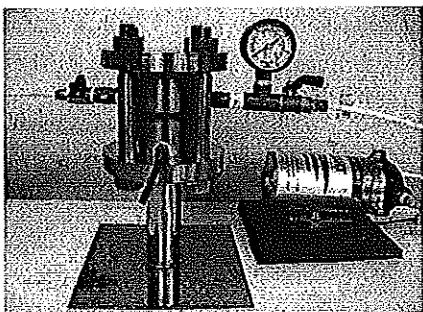
เมื่อ flux คือ ฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ มีหน่วยเป็น $\text{m}^{-2}\text{h}^{-1}$

- Q คือ อัตราการไหลของน้ำบริสุทธิ์ มีหน่วยเป็น l
 N คือ จำนวนเส้นของเมมเบรนชนิดเส้นไขกลวง
 d คือ เส้นผ่าศูนย์กลางภายในของเมมเบรนชนิดเส้นไขกลวง มีหน่วยเป็น m
 I คือ ความยาวของเมมเบรนชนิดเส้นไขกลวง มีหน่วยเป็น m
 t คือ เวลาที่เก็บน้ำบริสุทธิ์ มีหน่วยเป็น h

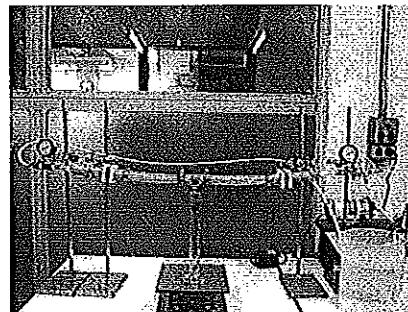
3. การหาค่าสภาพให้ซึมผ่านได้ (permeability, L_p) คำนวณได้จากความชันของกราฟที่แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าไฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์กับความดัน ค่าความต้านทานการแพร่ผ่านของเมมเบรน (membrane resistance, R_m) คำนวณได้ตามสมการที่ 3.3 [17]

$$L_p = \frac{1}{\mu R_m} \quad (3.3)$$

- เมื่อ L_p คือ สภาพการซึมผ่านได้ ($\text{l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{bar}^{-1}$)
 μ คือ ความหนืดของน้ำ (1 Pa.s)
 R_m คือ ความต้านทานการแพร่ของเมมเบรน (m^{-1})



(a)



(b)

รูปที่ 3.2 ชุดทดลองการกรอง (a) ไม่ถูกชนิดแผ่น (b) ไม่ถูกชนิดเส้นไขกลวง

3.4.6 การทดสอบการกักกันระดับน้ำหนักไมเลกูลของเมมเบรนชนิดเส้นไขกลวง (Molecular weight cut off, MWCO)

MWCO ของเมมเบรน คือค่า'n้ำหนักไมเลกูลของตัวอุกคลาบที่เมมเบรนสามารถกักกันได้ 90% ขึ้นไป [10] เมมเบรนระดับอัลตราฟิลترةชนิดล้วนใหญ่จะรายงานค่า MWCO แทนขนาดพຽน มีขั้นตอนการทดสอบดังนี้

1. เตรียมสารละลายความเข้มข้น 100 mg/l โดยใช้ตัวกรองละลายน้ำหนักไม่เกิน 35,000 Da และ BSA น้ำหนักไม่เกิน 67,000 Da ต่างกัน ได้แก่ เปปชิน น้ำหนักไม่เกิน 35,000 Da และ BSA น้ำหนักไม่เกิน 67,000 Da

2. ทดสอบการกักกันระดับน้ำหนักไม่เกินของเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงโดยใช้ระบบการกรองแบบไอลบราวน์ (cross flow filtration) ภายใต้ความดัน 1 bar

3. วิเคราะห์ความเข้มข้นของสารปื้อนและเพอโนมิเอทด้วยเครื่อง UV – Visible spectrophotometer ที่ความยาวคลื่น 280 nm ค่าการกักกันคำนวณได้ตามสมการที่ 3.4 [2]

$$\text{การกักกัน (\%)} = \left(1 - \frac{C_p}{C_f} \right) \times 100 \quad (3.4)$$

เมื่อ C_f คือ ความเข้มข้นขององค์ประกอบในสารปื้อน มีหน่วยเป็น mg/l

C_p คือ ความเข้มข้นขององค์ประกอบในเพอโนมิเอท มีหน่วยเป็น mg/l

3.4.7 การทดสอบการกรองน้ำอ้อยของเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวง

1. ประกอบไม่คุณตามวิธีที่ 3.4.3

2. กรองน้ำอ้อยสดที่ได้จากการผ่านถุงทึบ โดยใช้ตัวขาวน้ำซ่อนกัน 3 ชั้น ทำการกรอง 1 ครั้ง เพื่อกำจัดเศษชานอ้อยที่ปะปนอยู่ในน้ำอ้อยให้หมดไป

3. ทดสอบการกรองน้ำอ้อยตามวิธีที่ 3.4.5 ภายใต้ความดัน 1 bar ทำการทดสอบ 2 ครั้ง ต่อตัวอย่าง รายงานค่าเฉลี่ย

4. วิเคราะห์ปริมาณของแข็งที่ละลายได้ทั้งหมด (total soluble solid) ศี ความชื้น และปริมาณน้ำตาลของสารปื้อน เพอโนมิเอท และรีเทนแทก

3.4.8 การวิเคราะห์ปริมาณของแข็งที่ละลายได้ทั้งหมด

นำตัวอย่างน้ำอ้อยมาวัดปริมาณของแข็งที่ละลายได้ทั้งหมด ด้วยเครื่อง refractometer ซึ่งเป็นการวัดการหักเหของแสง โดยหาดตัวอย่างน้ำอ้อยลงบนแผ่นรับตัวอย่างของเครื่อง จากนั้นอ่านค่าที่ได้มีหน่วยเป็น °Brix

3.4.9 การวิเคราะห์สีของน้ำอ้อย

วิเคราะห์สีของน้ำอ้อยด้วยเครื่อง UV – Visible spectrophotometer โดยวัดการดูดกลืนแสงของน้ำอ้อยที่ความยาวคลื่น 560 nm ใช้น้ำเป็น blank ค่าสีรายงานเป็นหน่วย absorbance

3.4.10 การวิเคราะห์ความชุนของน้ำอ้อย

วิเคราะห์ความชุนของน้ำอ้อยด้วยเครื่อง UV – Visible spectrophotometer โดยวัดการดูดกลืนแสงของน้ำอ้อยที่ความยาวที่ความยาวคลื่น 900 nm ความชุนของน้ำอ้อยคำนวณได้ตามสมการที่ 3.5 [8]

$$\text{ความชุน} = \text{ABS}_{900} \times 100 \quad (3.5)$$

เมื่อ ABS_{900} คือ ค่า absorbance ที่ความยาวคลื่น 900 nm

3.4.11 การวิเคราะห์ปริมาณน้ำตาลของน้ำอ้อย

การวิเคราะห์น้ำตาลในน้ำอ้อยส่วนมากจะทำการวิเคราะห์น้ำตาลซึ่งโครงสร้างจากในน้ำอ้อยมีปริมาณน้ำตาลซึ่งโครงสร้าง 70-88% ซึ่งเป็นน้ำตาลที่เป็นองค์ประกอบหลักในน้ำอ้อย ทำการวิเคราะห์ปริมาณน้ำตาลซึ่งโครงสร้างด้วยเครื่อง HPLC ที่ศูนย์ทดสอบและมาตรฐานวิทยา สถาบันวิจัยวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีแห่งประเทศไทย โดยมีขั้นตอนการเตรียมตัวอย่างและสภาพการวิเคราะห์ดังนี้

1. ชั่งตัวอย่างประมาณ 1 g ละลายใน 50 ml น้ำมารองด้วยตัวกรองไนลอนที่มีขนาดรูพุน 0.45 μm จากนั้นปั๊บเข้าเครื่อง HPLC
2. เครื่องขับสัญญาณ (detector): Reference Index Detector RID-6A
3. เพลที่อยู่กับที่ (column): AminexTM HPX-87C
4. อุณหภูมิเพลทที่อยู่กับที่ (column temperature): 85°C
5. เพลสเคลื่อนที่ (mobile phase): 0.0001 M calcium disodium ethylene diamine tetra acetate (CaEDTA)
6. อัตราการไหล (flow rate): 0.5 ml/min

3.4.12 การทดสอบความหนืดของสารละลายนอกเอมอร์

1. เทสารละลายนอกเอมอร์ลงในระบบอุ่นทดสอบความหนืดประมาณ 13 ml จากนั้นนำไปประกอบเข้ากับเครื่องทดสอบความหนืด ปรับอุณหภูมิสารละลายนอกเอมอร์ให้มีอุณหภูมิกึ่งที่ประมาณ 40°C
2. ใช้หัวเข็มในการทดสอบความหนืด 4 นา دق ทำการทดสอบที่อัตราเรือน 0.3, 10, 50, 100 และ 200 rpm

3. บันทึกค่าความหนืด และเบอร์เซ็นต์ฟอร์ค ในแต่ละหัวเข็มที่อัตราเนื้อนต่างๆ เพื่อศึกษาพฤติกรรมการให้ผลของสารละลายน้ำมันเมือง (tensile properties)

3.4.13 การทดสอบสมบัติความทนต่อแรงดึงของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง (tensile properties)

นำชิ้นตัวอย่างไปทดสอบสมบัติความทนต่อแรงดึงค่าวายเครื่องทดสอบสมบัติการดึงโดยใช้หัวจับทดสอบการดึงแบบเส้นไป ระยะห่างระหว่างหัวจับ (gauge length) 50 mm ความเร็วในการดึง 50 mm/min [24] บันทึกค่าความเก็บ ณ จุดขาด (stress at break) และความเครียด ณ จุดขาด (elongation at break)

3.4.14 การวิเคราะห์สัณฐานวิทยาของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง (morphology)

ทำการวิเคราะห์ภาคตัดขวางของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงด้วยกล้อง SEM เทรีบมตัวอย่างเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงโดยแขวนใน ไตรเจนเหลวจากนั้นหักเมมเบรนเป็นชิ้นเล็กๆ นำไปติดบนแท่นทดลองแล้วนำไปเคลือบด้วยทองก่อนจะนำไปส่องดูด้วยเครื่อง SEM ทำการวิเคราะห์ที่สูญญากาศร่วมมือวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยี จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

3.4.15 การหาขนาดรูพ魯นโดยการใช้ปรอท (mercury intrusion)

เป็นวิธีที่ใช้บอกขนาดของรูพ魯นยึดวิธีหนึ่งโดยใช้ปรอทแทนของเหลวอื่น ทำการวิเคราะห์หาขนาดรูพ魯น ที่ฝ่ายเทคโนโลยีวัสดุ สถาบันวิจัยวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีแห่งประเทศไทย มีขั้นตอนการเตรียมตัวอย่างและสภาวะการวิเคราะห์ดังนี้

1. ตัดตัวอย่างเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงให้มีความยาวประมาณ 1.5 cm นำไปป้อนໄล์ความร้อนที่อุณหภูมิ 100°C เป็นเวลา 2 h

2. ซั่งน้ำหนักกระเพาะเปล่า จากนั้นใส่ตัวอย่างลงในกระเพาะประมาณ 2/3 ของกระเพาะและนำไปซั่งน้ำหนักอีกครั้ง

3. ประกอบชุดกระเพาะให้เรียบร้อยและนำไปทดสอบที่สภาวะความดันต่ำ ความดันไม่เกิน 50 psi

4. เมื่อทดสอบที่สภาวะความดันต่ำเรียบร้อยแล้ว นำกระเพาะออกจากเครื่องมาซั่งน้ำหนักซึ่งกระเพาะจะมีปรอทบรรจุอยู่ จากนั้นนำกระเพาะนี้ไปทดสอบที่สภาวะความดันสูงต่อความดันไม่เกิน 33,000 psi

บทที่ 4

ผลการทดสอบและวิจารณ์ผลการทดสอบ

4.1 พอดิซัลไฟน์เมมเบรน

4.1.1 ผลการทดสอบฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ของพอดิซัลไฟน์เมมเบรนชนิดแผ่น

การศึกษาพอดิซัลไฟน์เมมเบรนชนิดแผ่น เป็นการศึกษาเบื้องต้นเพื่อใช้เป็นแนวทางในการศึกษาพอดิซัลไฟน์เมมเบรนชนิดเส้น ยกตัวอย่างทดสอบการกรองน้ำบริสุทธิ์ของพอดิซัลไฟน์เมมเบรนชนิดแผ่น ภายใต้ความดัน 1 bar อัตราการไหลของสารปื้อน 0.15 l/h อุณหภูมิน้ำบริสุทธิ์ประมาณ 22 - 25°C และคงในตารางที่ 4.1

ตารางที่ 4.1 ฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ของพอดิซัลไฟน์เมมเบรนชนิดแผ่น

สูตร	ฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ ($\text{L.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$)
P1	100
P2	191
P3	121
P4	166
P5	124
P6	251

พอดิซัลไฟน์เมมเบรนชนิดแผ่นเตรียมโดยวิธี dry - wet process คือ มีการระเหยตัวทำละลายบางส่วนในอากาศจากน้ำแข็งในอ่างแยกเพื่อทำให้เมมเบรนแข็งตัวโดยอาศัยกระบวนการเปลี่ยนเฟส (phase inversion process) ระหว่างกระบวนการเปลี่ยนเฟสจะทำให้สารละลายที่อยู่ในสภาพเพลสเดียวเกิดการแยกเป็น 2 เฟส คือ เฟสที่มีปริมาณพอดิเมอร์มากจะเกิดการแข็งตัวเป็นส่วนเนื้อเมมเบรนขณะที่เฟสที่มีปริมาณพอดิเมอร์น้อยจะกลายเป็นรู空隙ในเมมเบรน [37]

จากการทดสอบแสดงให้เห็นว่าเมมเบรนชนิดแผ่นสูตร P1 มีค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์น้อยที่สุดเมื่อเปรียบเทียบกับเมมเบรนชนิดแผ่นสูตรอื่น เนื่องจากเมมเบรนชนิดแผ่นสูตรนี้

ไม่มีการทดสอบเติมแต่งเมื่อเพียงพอลิซัลฟอนเท่านั้น ในขณะที่เมมเบรนชนิดแผ่นสูตร P2-P6 มีค่า พลักช์น้ำบริสุทธิ์เพิ่มขึ้นเมื่อเปรียบเทียบกับเมมเบรนชนิดแผ่นสูตร P1 เนื่องจากเมมเบรนกลุ่มนี้มี การทดสอบเติมแต่งลงไปคาดว่าจะทำให้รูพรุนเพิ่มมากขึ้น

เมมเบรนชนิดแผ่นสูตร P2, P3 และ P4 ใช้ศึกษาชนิดสารเติมแต่งที่มีต่อฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ สารเติมแต่งที่ใช้ในการทดลองนี้ได้แก่ 1, 2 - โพโรเพนไคลออล PVP(K90) และ PVP (1300K) ตามลำดับ โดย 1, 2 - โพโรเพนไคลออลเป็นพลาสติกไซเซอร์และ PVP เป็นสารก่อรูพรุน จากผลการทดลองแสดงให้เห็นว่าเมมเบรนชนิดแผ่นสูตร P2 ที่ผสม 1, 2 - โพโรเพนไคลออล มีค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์มากกว่าเมมเบรนชนิดแผ่นสูตร P3 และ P4 ซึ่งทดสอบสารก่อรูพรุนกลุ่มนี้ PVP เนื่องจาก ระหว่างกระบวนการผลิตเมมเบรนในขั้นตอนของการทำให้เมมเบรนเกิดการแข็งตัวจะเกิดการแลกเปลี่ยนกันระหว่างตัวทำละลายที่อยู่ในเมมเบรนจะแพร่ออกไประย่างอ่างแยกเฟสและตัวไม่ทำละลาย (น้ำ) จะแพร่เข้ามาข้างเมมเบรน ซึ่งอัตราการแพร่ของสารทั้ง 2 ชนิดนี้จะมีผลต่อโครงสร้าง เมมเบรน เมมเบรนที่มีการผสม 1,2-โพโรเพนไคลออล ซึ่งเป็นสารเติมแต่งที่มีลักษณะเป็นตัวไม่ทำละลายจะทำให้เมมเบรนเกิดการแยกเฟสอย่างรวดเร็ว โครงสร้างเมมเบรนที่เกิดขึ้นจะมีชั้นผิว ด้านบน (top layer) ที่บางมากและชั้นรูพรุนด้านล่าง (sublayer) ขนาดใหญ่ การเติมสารเติมแต่ง นอกจากจะทำให้เมมเบรนมีรูพรุนขนาดใหญ่ขึ้นแล้วยังทำให้เมมเบรนมีความพรุนตัวเพิ่มขึ้นด้วย [17, 38] จากโครงสร้างของเมมเบรนตั้งกล่าวทำให้น้ำสามารถแพร่ผ่านเมมเบรนได้ง่ายขึ้น ดังนั้น เมมเบรนที่ผสม 1, 2 - โพโรเพนไคลออล จึงมีค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์มากขึ้น นอกจากนั้นน้ำหนักโนเลกุลของสารก่อรูพรุนก็มีผลต่อฟลักช์น้ำบริสุทธิ์เช่นกัน เมมเบรนชนิดแผ่นสูตร P3 และ P4 ทดสอบสารก่อรูพรุน PVP ที่มีน้ำหนักโนเลกุลแตกต่างกัน จากผลการทดลองแสดงให้เห็นว่าเมมเบรนชนิดแผ่นสูตร P4 ซึ่งผสม PVP ที่มีน้ำหนักโนเลกุลมากกว่า (1,300K) จะมีค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์มากขึ้น เมื่อเปรียบเทียบกับเมมเบรนชนิดแผ่นสูตร P3 ซึ่งผสม PVP ที่มีน้ำหนักโนเลกุลน้อยกว่า (K90) เนื่องจาก PVP ที่มีน้ำหนักโนเลกุลมากจะกระชายตัวบริเวณผิวเมมเบรนได้ง่ายขึ้น ขณะที่เมมเบรน สัมผัสกับน้ำ PVP จะเกิดการบรวมตัวและปิดกุญแจบริเวณผิวเมมเบรนได้ทั่วถึงเป็นการช่วยปรับปรุง สมบัติของผิวเมมเบรนทำให้บริเวณผิวเมมเบรนมีมุมสัมผัส (contact angle) ลดลง นอกจากนั้นหมู่ ฟิงก์รัชน N-C=O ที่อยู่ในโนเลกุล PVP จะช่วยให้เกิดรูพรุนในเมมเบรนได้ง่ายขึ้น [39, 38] ดังนั้น โนเลกุลน้ำสามารถแพร่ผ่านเมมเบรนได้ดีขึ้นเป็นผลให้เมมเบรนที่ผสม PVP ที่มีน้ำหนักโนเลกุล มากจะมีค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์มากขึ้น

เมมเบรนชนิดแผ่นสูตร P5 และ P6 เป็นเมมเบรนที่ผสม 1, 2 - โพโรเพนไคลออล และ PVP เช้าด้วยกัน พบว่าเมมเบรนชนิดแผ่นสูตร P6 ซึ่งเป็นเมมเบรนที่ผสม PVP ที่มีน้ำหนักโนเลกุลมากกว่าซึ่งคงมีค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์เพิ่มขึ้นเช่นเดิม จากผลการศึกษาในหัวข้อนี้แสดงให้เห็น ว่าเมมเบรนที่ผสมสารเติมแต่งจะมีค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์เพิ่มขึ้นเมื่อเปรียบเทียบกับเมมเบรนที่มีพอลิ-

ชั้ลโพลีไธโอลีฟอย่างเดียว นอกจากนั้นยังพบว่าสารเติมแต่งประเภทพลาสติกใช้เชอร์จะมีผลทำให้ค่าฟลักชั่นน้ำบริสุทธิ์ของเมมเบรนมีแนวโน้มเพิ่มขึ้น เช่นเดียวกับการเติมสารก่อรูปหุน เมมเบรนชนิดแผ่นสูตร P6 ซึ่งเป็นสูตรที่มีค่าฟลักชั่นน้ำบริสุทธิ์มากที่สุดมาทำการศึกษาต่อ โดยเตรียมเป็นเมมเบรนชนิดเส้นไบกลวง

4.1.2 ผลการทดสอบฟลักชั่นน้ำบริสุทธิ์ของพอลิชัลโพลีไธโอลีฟเมมเบรนชนิดเส้นไบกลวง

พอลิชัลโพลีไธโอลีฟเมมเบรนชนิดเส้นไบกลวงเตรียมโดยวิธี dry - wet spinning คือ มีการระเหยตัวทำละลายบางส่วนในอากาศ จากนั้นแช่ลงในอ่างแยกเพื่อทำให้เมมเบรนแข็งตัวโดยอาศัยกระบวนการเปลี่ยนไฟสี เช่นเดียวกับการผลิตเมมเบรนชนิดแผ่น ผลการทดสอบการกรองน้ำบริสุทธิ์ ภายใต้ความดัน 1, 2 และ 3 bar อัตราการไหลของสารปื้อน 0.01, 0.02, 0.02 l/h ตามลำดับ อุณหภูมน้ำบริสุทธิ์ประมาณ 22 - 25°C แสดงในตารางที่ 4.2

ตารางที่ 4.2 ฟลักชั่นน้ำบริสุทธิ์ของพอลิชัลโพลีไธโอลีฟเมมเบรนชนิดเส้นไบกลวง

สูตร	ฟลักชั่นน้ำบริสุทธิ์ ($\text{l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$)			สภาพให้ชีมผ่านได้ ($\text{l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{bar}^{-1}$)	ความต้านทานการแพร่ของเมมเบรน (m^{-1})
	1 บาร์	2 บาร์	3 บาร์		
PSF1	14.35	30.48	43.25	14.33	0.07
PSF2	85.51	166.80	249.70	83.04	0.01
PSF3	81.35	155.61	247.75	81.75	0.01
PSF4	55.89	104.56	161.17	53.22	0.02
PSF5	20.64	39.79	57.09	19.04	0.05
PSF6	6.32	12.96	18.95	6.35	0.16
PSF7	60.93	130.12	193.91	65.10	0.02
PSF8	110.76	234.29	341.48	114.80	0.009
PSF9	27.82	61.31	92.80	31.19	0.03

เมมเบรนชนิดเส้นไบกลวงสูตร PSF1, PSF2 และ PSF3 ใช้ศึกษาอิทธิพลของสารเติมแต่งที่มีต่อค่าฟลักชั่นน้ำบริสุทธิ์ เมมเบรนชนิดเส้นไบกลวงสูตร PSF1 เป็นเมมเบรนที่ไม่มีการผสมสารก่อรูปหุน มีเพียงพอลิชัลโพลีไธโอลีฟอย่างเดียว เมมเบรนชนิดเส้นไบกลวงสูตร PSF2

และ PSF3 เป็นแมมเบรนที่มีการผสม 1, 2 - โพโรเพนไคออกอลและไตรอะซิติน ตามลำดับ ซึ่งเป็นสารเติมแต่งชนิดพลาสติกไซเซอร์ มีรายงานการวิจัยเกี่ยวกับการใช้ 1, 2 - โพโรเพนไคออกอลเป็นสารเติมแต่งในแมมเบรน [23] แต่ยังไม่มีรายงานการวิจัยที่ใช้ไตรอะซิตินเป็นสารเติมแต่งในแมมเบรน จากผลการทดลองแสดงให้ว่าแมมเบรนชนิดเด่นไปกลวงสูตร PSF1 มีค่าสภาพให้ชีมผ่านได้น้อยกว่าแมมเบรนชนิดเด่นไปกลวงอีก 2 สูตร เนื่องจากธรรมชาติของพอลิชัล โฟน มีสมบัติไม่ชอบน้ำ (hydrophobic) จากสาเหตุดังกล่าวทำให้ไม่เลกฤทธิ์ของน้ำแพร่ผ่านแมมเบรนได้ลำบาก จึงทำให้แมมเบรนชนิดเด่นไปกลวงสูตรนี้มีค่าสภาพให้ชีมผ่านได้น้อย แมมเบรนชนิดเด่นไปกลวงกลุ่มนี้มีการผสมสารเติมแต่งจะทำให้แมมเบรนมีค่าสภาพให้ชีมผ่านได้เพิ่มขึ้นเมื่อเปรียบเทียบกับแมมเบรนที่มีพอลิชัล โฟนเพียงอย่างเดียวเนื่องจากสารก่อรูพุนที่ผสมลงไปจะช่วยให้โครงสร้างแมมเบรนมีขนาดรูพุนใหญ่ขึ้นดังได้กล่าวเดียวในหัวข้อ 4.1.1 และจากค่าความต้านทานการแพร่ของแมมเบรน ในตารางที่ 4.2 ยังแสดงให้เห็นว่าแมมเบรนชนิดเด่นไปกลวงที่มีการผสมสารเติมแต่งจะมีความต้านทานการแพร่ของแมมเบรนลดลงทำให้น้ำสามารถแพร่ผ่านแมมเบรนเพิ่มขึ้นซึ่งสอดคล้องกับค่าสภาพให้ชีมผ่านได้ที่เพิ่มขึ้น

แมมเบรนชนิดเด่นไปกลวงสูตร PSF4, PSF5 และ PSF6 ใช้ศักยภาพอิทธิพลของปริมาณ PVP ที่มีต่อค่าไฟลัคซ์น้ำบริสุทธิ์ PVP เป็นพอลิเมอร์ที่มีสมบัติชอบน้ำ (hydrophilic) และยังมีสมบัติเป็นสารก่อรูพุน นิยนใช้ PVP เป็นสารเติมแต่งในพอลิชัล โฟนแมมเบรน เพื่อปรับปรุงสมบัติความชอบน้ำของแมมเบรนให้ดีขึ้น [3, 23] ระหว่างกระบวนการผลิตแมมเบรน ในขั้นตอนของการทำให้แมมเบรนเกิดการแข็งตัว PVP เป็นสารเติมแต่งพอลิเมอร์ที่มีสมบัติชอบน้ำจึงสามารถละลายออกไปในน้ำได้ ทำให้บริเวณที่ PVP ละลายออกไปมีรูพุนเกิดขึ้น [41] แต่เนื่องจากพอลิชัล โฟนมีสมบัติไม่ชอบน้ำและมีปริมาณมากในสารละลาย จึงทำให้แมมเบรนเกิดการแข็งตัวได้เร็วอีกทั้ง PVP มีน้ำหนักโมเลกุลมาก ดังนั้น PVP บางส่วนยังคงหลงเหลือและกระจายตัวอยู่ในแมมเบรน บางส่วนก็กระจายตัวอยู่บริเวณหนังรูพุน [24] เป็นผลทำให้แมมเบรนที่เติม PVP มีสมบัติชอบน้ำเพิ่มขึ้น [42, 43] จากตารางที่ 4.2 แสดงให้เห็นว่าแมมเบรนชนิดเด่นไปกลวงสูตร PSF4, PSF5 และ PSF6 มีค่าสภาพให้ชีมผ่านได้ลดลง เมื่อปริมาณ PVP เพิ่มขึ้นตามลำดับ แมมเบรนชนิดเด่นไปกลวงที่สัมผัสกับน้ำจะทำให้ PVP ที่กระจายตัวอยู่ในแมมเบรนเกิดการบวนตัว งานวิจัยนี้ใช้ PVP ที่มีน้ำหนักโมเลกุลสูง (น้ำหนักโมเลกุล 1,300,000 Da) จึงทำให้เกิดการบวนตัวได้มากขึ้น จากปรากฏการณ์นี้จะทำให้รูพุนมีขนาดเด็กลง [24] ดังนั้นเมื่อเติม PVP ในปริมาณมากขึ้น รูพุนของแมมเบรนชนิดเด่นไปกลวงจะมีขนาดเล็กลง [41] เป็นผลให้ค่าสภาพให้ชีมผ่านได้ลดลง ตามลำดับ และจากตารางที่ 4.2 ยังแสดงให้เห็นว่าแมมเบรนที่มีการผสม PVP ในปริมาณมากขึ้นจะทำให้ค่าความต้านทานการแพร่ของแมมเบรนเพิ่มขึ้นซึ่งสอดคล้องกับค่าสภาพให้ชีมผ่านได้ที่ลดลง

เมมเบรนชนิดเส้น ไอกลวงสูตร PSF7, PSF8 และ PSF9 เป็นกลุ่มที่นิคเส้นไอกลวงสูตร PSF4 ซึ่งมีค่าสภาพให้ซึมผ่านได้มากที่สุด ในกลุ่มนี้ของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PSF4 ที่ติด PVP มาผสมกับ 1, 2 - โพโรเพน ไดออกอลและไตรอะซิทิน ตามลำดับ ยกเว้นเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PSF9 ซึ่งเป็นสูตรที่นำมาจากเมมเบรนชนิดแผ่นสูตร P6 พบว่าเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PSF7 และ PSF8 มีค่าไฟล์กชั้นนำบริสุทธิ์เพิ่มขึ้นเมื่อเปรียบเทียบกับเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PSF4 แม้ว่า PVP จะทำให้รูพรุนมีขนาดเล็กลง แต่ 1, 2 - โพโรเพน ไดออกอลและไตรอะซิทิน จะพยายามช่วยให้รูพรุนภายในโครงสร้างเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงมีขนาดใหญ่ขึ้นทำให้ไม่เกิดน้ำสามารถแพร่ผ่านเมมเบรนได้ง่ายขึ้น ดังนั้นเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PSF7 และ PSF8 จึงมีค่าสภาพให้ซึมผ่านได้เพิ่มขึ้น เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PSF9 เป็นเมมเบรนที่มีการผสม 1, 2 - โพโรเพน ไดออกอลและ PVP พบว่าค่าสภาพให้ซึมผ่านได้มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเมื่อเปรียบเทียบกับเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PSF5 ซึ่งเป็นเมมเบรนที่มีการผสมสารก่อรูพรุน PVP เพียงอย่างเดียว จากผลการศึกษาในหัวข้อนี้ยังคงแสดงให้เห็นว่าสารเติมแต่งประเภทพลาสติไซเซอร์มีผลทำให้เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงมีค่าสภาพให้ซึมผ่านได้เพิ่มขึ้น

4.1.3 ทดสอบการกักกันระดับน้ำหนักไม่เกิดของพอดิชัลไฟฟ้าเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง

ลักษณะที่สำคัญของเมมเบรนนอกจากความสามารถในการแพร่ผ่านเมมเบรนซึ่งทดสอบโดยวิธีการกรองน้ำบริสุทธิ์แล้วยังมีการกักกันระดับน้ำหนักไม่เกิดของเมมเบรนแสดงในตารางที่ 4.3 การทดสอบการกักกันระดับน้ำหนักไม่เกิดทดสอบภายใต้ความดัน 1 bar อัตราการไหลของสารปืน 0.01 l/h อุณหภูมิสารละลายประมาณ 22 - 25°C ทำการทดสอบการกักกันระดับน้ำหนักไม่เกิดภายใต้ความดัน 1 bar เพื่อป้องกันให้เกิดการอุดตันในเมมเบรนน้อยที่สุดซึ่งคาดว่าจะทำให้ผลการทดสอบมีความคลาดเคลื่อนจากความเป็นจริงน้อยที่สุด

จากผลการทดสอบแสดงให้เห็นว่าเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PSF1, PSF2 และ PSF3 มีความสามารถในการกักกันค่อนข้างมากและจากตารางที่ 4.2 ข้างแสดงว่าเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงกลุ่มนี้มีค่าสภาพให้ซึมผ่านได้มากค่อนข้างกัน ยกเว้นสูตร PSF1 ที่มีค่าสภาพให้ซึมผ่านได้น้อยกว่า เนื่องจากเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PSF1 มีเพียงพอดิชัลไฟฟ้าเท่านั้นในขณะที่เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PSF2 และ PSF3 มีสารเติมแต่งผสมอยู่ สมบัติที่เหมือนกันของเมมเบรนทั้ง 3 สูตร คือ มีสมบัติไม่ชอบน้ำหนักเมื่อเทียบกับ เมื่อนำไปทดสอบการกักกันสารละลายโปรตีน ได้แก่ สารละลายเปปซิnin และสารละลาย BSA ซึ่งเกิดการอุดตันได้ง่าย ถ้าอนุภาคโปรตีนมีขนาดเล็กกว่าขนาดรูพรุน อนุภาคโปรตีนจะเข้าไปอยู่ภายในรูพรุนซึ่งมีส่วนทำให้เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงมี

ขนาดกรวยนเล็กลงจึงสามารถกักกันสารได้ดีขึ้น หรือถ้าอนุภาคโปรตีนมีขนาดใหญ่กว่าขนาดกรวยพูนจะเกิดการอุดช่องอนุภาคบนผิวหน้าเมมเบรน ปรากฏการณ์นี้ทำให้เกิดชั้นอนุภาคโปรตีนบนผิวหน้า เมมเบรนขึ้นนี้เสมือนเป็นเมมเบรนอีกชั้นหนึ่งท่าน้ำที่ช่วยในการคัดกรองสาร ดังนั้นเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงจึงสามารถกักกันสารได้ดีขึ้น [10] จากเหตุผลดังกล่าวอาจมีสาเหตุทำให้เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงกลุ่มนี้มีความสามารถในการกักกันได้ดี

ตารางที่ 4.3 ความสามารถในการกักกันของพอลิซัลโฟนเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง

สูตร	การกักกัน(%)	
	เบปซิน (MW 35,000 Da)	BSA (MW 67,000 Da)
PSF1	33.63	88.38
PSF2	26.64	83.58
PSF3	71.75	93.24
PSF4	44.09	88.28
PSF5	34.35	89.95
PSF6	37.84	90.41
PSF7	25.97	89.74
PSF8	32.70	93.73
PSF9	35.59	88.49

เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PSF4, PSF5 และ PSF6 พบว่ามีความสามารถในการกักกันเพิ่มขึ้นตามปริมาณ PVP ที่เพิ่มขึ้น เนื่องจากกระบวนการตัวของ PVP เมื่อเมมเบรนสัมผัสถับน้ำจะทำให้กรวยนเล็กลง ดังนั้นเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงจึงสามารถกักกันสารได้ดีขึ้น การทดลองนี้ช่วยสนับสนุนการทดสอบการกรองน้ำบริสุทธิ์ที่พบว่าค่าสภาพให้ชีมผ่านได้ลดลงตามปริมาณ PVP ที่เพิ่มขึ้น เนื่องจากกรวยนเล็กลง อีกทั้งเมมเบรนกลุ่มนี้มีสมบัติชอบน้ำเพิ่มขึ้น จึงไม่ยอมให้อนุภาคโปรตีนผ่านไปได้ ดังนั้นเมื่อนำมาทดสอบการกักกันระดับน้ำหนักโน้ตคลูจึงทำให้สามารถกักกันอนุภาคได้ดีขึ้น

เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PSF7, PSF8 และ PSF9 เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงกลุ่มนี้ค่าสภาพให้ชีมผ่านได้มากและมีความสามารถในการกักกันที่มากด้วยเช่นกันเนื่องจากมีการเติมสารเติมแต่ง 2 ชนิด ได้แก่ 1, 2 - โพโรเพนไคลออลฟลูอิดออกอเมติฟฟ์ ไครอะซิทินฟลูอิด กับ PVP

จากเหตุผลข้างต้นดังได้กล่าวไปแล้วจึงทำให้มีค่าสภาพให้เข้มผ่านได้และความสามารถในการกักกันพิเศษ

ค่าการกักกันระดับน้ำหนักไม่เลกุลของเมมเบรนชนิดเส้น いくคลังสามารถใช้แทนขนาดพิรุณของเมมเบรน ได้ซึ่งค่าเฉลี่ว์หมายถึงความสามารถในการกักกันอนุภาคที่มีน้ำหนักไม่เลกุลนี้ ได้มากกว่า 90 % การทดลองนี้เมมเบรนชนิดเส้น いくคลังสูตร PSF3, PSF6 และ PSF8 สามารถกักกันสารละลาย BSA ที่มีน้ำหนักไม่เลกุล 67,000 Da ได้มากกว่า 90 % ดังนั้นจึงกล่าวได้ว่าพอดิชัลไฟฟ้าเมมเบรนชนิดเส้น いくคลังมีค่าการกักกันระดับน้ำหนักไม่เลกุลเท่ากับ 67,000 Da ซึ่งเป็นค่าการกักกันระดับน้ำหนักไม่เลกุลของเมมเบรนระดับในโครฟิลตรชัน

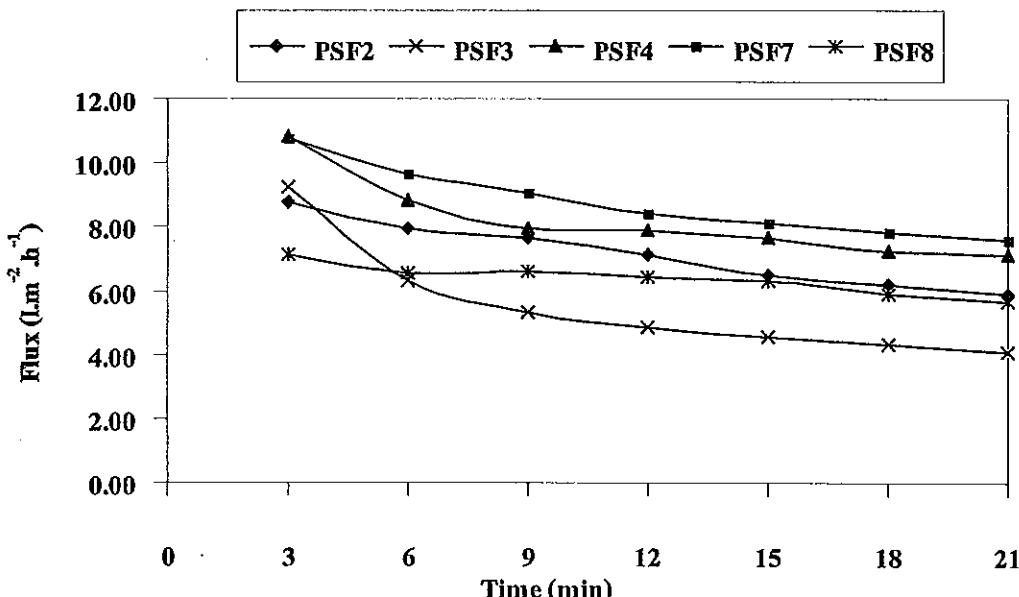
4.1.4 ผลทดสอบการกรองน้ำอ้อยที่กรองผ่านพอดิชัลไฟฟ้าเมมเบรนชนิดเส้น いくคลัง

4.1.4.1 ผลฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยที่กรองผ่านพอดิชัลไฟฟ้าเมมเบรนชนิดเส้น いくคลัง

เบรเยนเทียบค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยที่กรองผ่านพอดิชัลไฟฟ้าเมมเบรนชนิดเส้น いくคลัง โดยแสดงความสัมพันธ์ระหว่างฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยเทียบกับเวลาแสดงในรูปที่ 4.1 ทำการทดสอบการกรองน้ำอ้อยภายใต้ความดัน 1 bar อัตราการไหลของสารปีอน 0.1/l/h อุณหภูมิน้ำอ้อยประมาณ 22-25°C

จากผลการทดลองแสดงให้เห็นว่าเมมเบรนชนิดเส้น いくคลังทั้ง 5 สูตร มีค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยใกล้เคียงกัน โดยเมมเบรนชนิดเส้น いくคลังสูตร PSF7 มีค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยมากกว่าสูตรอื่นๆ เล็กน้อย ยังพบว่าเมมเบรนชนิดเส้น いくคลังที่มีการผสมสารก่อรูพุน PVP จะทำให้ค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยมีแนวโน้มมากกว่าค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยของเมมเบรนชนิดเส้น いくคลังที่ไม่มีการผสมสารก่อรูพุน PVP เล็กน้อย เนื่องจากสารก่อรูพุน PVP จะทำให้เมมเบรนมีสมบัติชอบน้ำเพิ่มขึ้น เมื่อนำเมมเบรนนี้ไปกรองน้ำอ้อยที่มีสารคอโลอยด์ปะปนอยู่มาก อนุภาคเหล่านี้จะเกิดการอุดตัน ได้น้อยกว่าเมมเบรนชนิดเส้น いくคลังที่ไม่มีการผสมสารก่อรูพุน PVP มีแนวโน้มค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยเพิ่มขึ้น จากความสัมพันธ์ระหว่างฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยเทียบกับเวลาในรูปที่ 4.1 แสดงให้เห็นว่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยมีแนวโน้มลดลงตามระยะเวลาที่เพิ่มขึ้น โดยลดลงอย่างรวดเร็วในระยะเวลา 6 นาทีแรกและจะลดลงอย่างช้าๆ จนมีแนวโน้มคงที่ การลดลงของฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยเกิดจากปรากฏการผัดก่อนเซนทรัล โพล่าไโรเซชัน เนื่องจากน้ำอ้อยมีของแข็งละลายได้ (soluble solid) ที่ไม่ใช่น้ำตาล เช่น โปรตีน แป้ง ยาง และสารคอโลอยด์อื่นๆ สารเหล่านี้จะทำให้เกิดชั้นเจลและเกิดการอุดตันในเมมเบรน ปรากฏการผัดนี้ทำให้เมมเบรนมีความต้านทาน

การไอลเพิ่มขึ้นเป็นผลทำให้ฟลักซ์น้ำอ้อยลดลง [7, 31, 44] พฤติกรรมการลดลงของฟลักซ์น้ำอ้อย แบ่งได้ 2 ระยะ คือ ระยะแรกฟลักซ์น้ำอ้อยลดลงอย่างรวดเร็วจากนั้นจะลดลงอย่างช้าๆ เนื่องจาก ขณะที่นำเมมเบรนชนิดเส้นไปกรองน้ำอ้อย เมมเบรนจะดูดซับอนุภาค colloidal และเริ่มน้ำ กอนเซนเตรชันโพลีไโรเจชันเกิดขึ้นจะทำให้ระยะนี้มีฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยลดลงอย่างรวดเร็ว จากนั้นเมื่อเข้าสู่สมดุลฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยจะลดลงช้าๆ และมีแนวโน้มคงที่



รูปที่ 4.1 ฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยที่ระยะเวลาต่างๆ ของพอลิชัลโไฟในเมมเบรน
ชนิดเส้น ยกเว้น

4.1.4.2 ผลการวิเคราะห์น้ำอ้อยที่กรองผ่านพอลิชัลโไฟเมมเบรนชนิดเส้น ยกเว้น

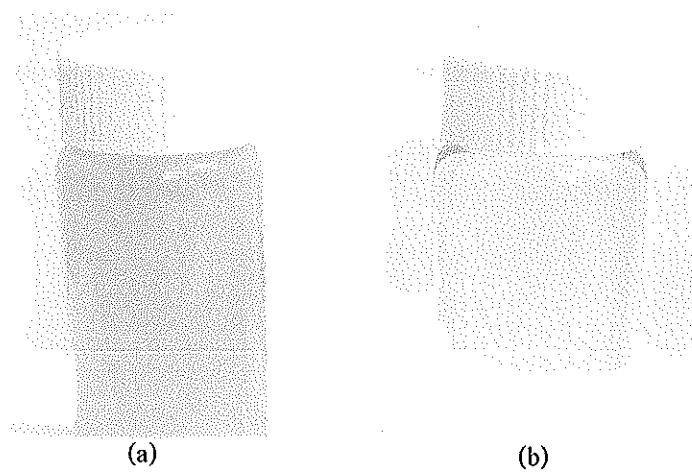
น้ำอ้อยที่จะนำมาผลิตน้ำตาลทรายส่วนใหญ่จะทำการวิเคราะห์ทางด้าน สี ความ ชุ่มและปริมาณน้ำตาลของน้ำอ้อย [8] ผลการวิเคราะห์ปริมาณของเยื่อละลายได้ทั้งหมด สี และ ความชุ่มของน้ำอ้อยที่กรองผ่านพอลิชัลโไฟเมมเบรนชนิดเส้น ยกเว้น แสดงในตารางที่ 4.4 น้ำอ้อย มีของเยื่อละลายได้ทั้งหมดอย่างน้อย 5 สูตรมีปริมาณของเยื่อละลายได้ทั้งหมด ไม่ใช่น้ำตาล จากตารางที่ 4.4 แสดงให้เห็นว่า สารปื้อน (น้ำอ้อยเริ่มต้นที่ใช้ในการกรอง) และเพอมิเอท (น้ำอ้อย ที่กรองผ่านเมมเบรน) ของเมมเบรนชนิดเส้น ยกเว้น ทั้ง 5 สูตรมีปริมาณของเยื่อละลายได้ทั้งหมด ใกล้เคียงกัน ในขณะที่ สี และ ความชุ่ม มีค่าแตกต่างกันอย่างชัดเจน เนื่องจากของเยื่อละลายได้ที่ ไม่ใช่น้ำตาลจะทำให้น้ำอ้อยชุ่มและมีสีเข้ม เมื่อนำน้ำอ้อยมากรองด้วยเมมเบรนชนิดเส้น ยกเว้น ทำ

ให้อุณหภูมิเหล่านี้ไม่สามารถแพร่ผ่านไปได้ เพราะมีอุณหภูมิขนาดใหญ่ ดังนั้นน้ำอ้อยที่กรองผ่าน เมนเมบวนจึงมีความเข้มสีคล่องและมีความใสเพิ่มขึ้นและอุณหภูมิที่มีขนาดเล็กกว่ารูปชุดสามารถ แพร่ผ่านเมนเมบวนชนิดเส้นไขกลวงได้ทำให้ปริมาณของแข็งละลายได้ในสารปื้อนและเพื่อนมีอุณหภูมิ ค่าไกล์เคียงกัน

ตารางที่ 4.4 วิเคราะห์ปริมาณของแข็งละลายได้ทั้งหมด สี และความชุ่นของน้ำอ้อยที่กรองผ่านพอดิ ชัลไฟฟ์เมนเมบวนชนิดเส้นไขกลวง

สูตร	ปริมาณของแข็งละลายได้ ทั้งหมด ($^{\circ}$ Brix)			สี (absorbance)			ความชุ่น (absorbance)		
	สาร ปื้อน	เพอ มีอุธ	รีเทน เทท	สาร ปื้อน	เพอ มีอุธ	รีเทน เทท	สาร ปื้อน	เพอ มีอุธ	รีเทน เทท
	PSF2	17.70	17.20	17.70	1.46	0.02	1.50	65.80	0.20
PSF3	17.80	17.40	17.70	1.47	0.02	1.49	67.50	0.10	68.90
PSF4	17.70	17.40	17.80	1.46	0.02	1.50	67.70	0.10	69.50
PSF7	17.60	17.40	17.60	1.45	0.02	1.53	65.40	0.10	68.70
PSF8	17.70	17.40	17.70	1.45	0.02	1.61	67.90	0.20	77.70

จากการศึกษาผลการกรองน้ำอ้อยและการวิเคราะห์น้ำอ้อยที่กรองผ่านพอดิ ชัลไฟฟ์เมนเมบวนชนิดเส้นไขกลวง แสดงให้เห็นว่าเมนเมบวนชนิดเส้นไขกลวงสูตร PSF7 มีค่าไกล์เคียง ในการกรองน้ำอ้อยมากที่สุด ในขณะที่ปริมาณของแข็งละลายได้ทั้งหมด สี และความชุ่นมีค่าไกล์เคียง กับพอดิชัลไฟฟ์เมนเมบวนชนิดเส้นไขกลวงสูตรอื่น เมื่อพิจารณาผลการกรองน้ำหนักไม่เกิน 67,000 Da ให้เห็นว่า พอดิชัลไฟฟ์เมนเมบวนชนิดเส้นไขกลวงสามารถกรองน้ำหนักไม่เกิน 67,000 Da ได้ไกล์เคียงกัน จึงคาดว่าน้ำอ้อยที่กรองผ่านเมนเมบวนชนิดเส้นไขกลวงน่าจะมีไม่เกิน 180.2-342.2 Da ซึ่งมีขนาดเล็กกว่าระดับน้ำหนักไม่เกินที่เมนเมบวนสามารถกรองได้ ดังนั้นจึงนำ น้ำอ้อยที่กรองผ่านเมนเมบวนชนิดเส้นไขกลวงสูตร PSF7 ไปวิเคราะห์หาปริมาณน้ำตาลซึ่งครอสซิ่ง เป็นชนิดน้ำตาลหลักที่ใช้ในการผลิตน้ำตาลทราย ลักษณะของน้ำอ้อยก่อนกรองและหลังกรองผ่าน เมนเมบวนชนิดเส้นไขกลวงแสดงดังรูปที่ 4.2



รูปที่ 4.2 น้ำอ้อยก่อนกรองผ่านแมมนเบรนชนิดเส้นไขกลวง (a) น้ำอ้อยหลังกรองผ่านแมมนเบรนชนิดเส้นไขกลวง (b)

4.1.4.3 ผลการวิเคราะห์ปริมาณน้ำตาลในน้ำอ้อยที่กรองผ่านพอลิซัลโฟนแมมนเบรนชนิดเส้นไขกลวง

การวิเคราะห์ปริมาณน้ำตาลในน้ำอ้อยจะทำการวิเคราะห์หาปริมาณน้ำตาลซึ่งโครงสร้างจากน้ำตาลซึ่งโครงสร้างเป็นน้ำตาลที่มีองค์ประกอบอนามัยในน้ำอ้อยมีค่าประมาณ 70 % - 88 % ของของแข็งละลายได้ทั้งหมด และมีปริมาณน้ำตาลถูกโคลสประมาณ 2 % - 4 % และน้ำตาลฟลูคูลาส์ประมาณ 2% - 4 % ของของแข็งละลายได้ทั้งหมด [18] ผลการวิเคราะห์ปริมาณน้ำตาลแสดงในตารางที่ 4.5

ตารางที่ 4.5 วิเคราะห์ปริมาณน้ำตาลในน้ำอ้อยที่กรองผ่านพอลิซัลโฟนแมมนเบรนชนิดเส้นไขกลวง

สูตร	ปริมาณน้ำตาล (g/100 g)		
	สารปื้อน	เพอมิเอท	รีเกนเทท
PSF7	14.60	14.51	14.61

จากการทดลองแสดงให้เห็นว่า สารปื้อนและเพอมิเอทมีปริมาณน้ำตาลซึ่งโครงสร้างเกล้าร์เคียงกันลดคล่องตัวมากกว่าสารปื้อนและเพอมิเอทมีปริมาณของแข็งละลายได้เกล้าร์เคียงกัน ดังนั้นสามารถสรุปได้ว่าน้ำอ้อยสตอร์เรียมตันและน้ำอ้อยที่กรองผ่านพอลิซัลโฟนแมมนเบรนชนิดเส้นไขกลวงมีความหวานไม่ต่างกัน เนื่องจากมีปริมาณน้ำตาลซึ่งโครงสร้างเกล้าร์เคียงกัน

4.1.5 ผลการทดสอบความหนืดของสารละลายพอลิเมอร์

สารละลายพอลิเมอร์เป็นของไอลแบบอนนิวตัน (non - newtonian fluid) และมีพฤติกรรมการไอลแบบชุดโพลยาสติก (pseudoplastic fluid) คือ สารละลายพอลิเมอร์มีความหนืดคล่องเมื่ออัตราเรือนีค่าเพิ่มขึ้น การแปรรูปโพลยาสติกมีความจำเป็นต้องศึกษาความหนืดของสารละลายพอลิเมอร์เนื่องจากความหนืดของสารละลายพอลิเมอร์มีผลต่อกระบวนการแปรรูปและคุณภาพของผลิตภัณฑ์ ความหนืดของสารละลายพอลิชัล โฟนแสดงในตารางที่ 4.6 จากการศึกษาพบว่าความหนืดที่เหมาะสมในการเจ็ทรูปเมมเบรนชนิดเส้นไขกลวงในโครงการวิจัยนี้ ควรมีค่าไม่เกิน 4,800 mPa.s ถ้าสารละลายพอลิเมอร์มีความหนืดมากกว่าที่กำหนดจะทำให้สารละลายพอลิเมอร์มีห้องอากาศเกิดขึ้นมากเป็นผลทำให้เมมเบรนชนิดเส้นไขกลวงมีผิวขรุขระ ไม่เรียบเนียนและขังทำให้เมมเบรนเกิดการแตกหักหรือฉีกขาดได้ระหว่างกระบวนการผลิตเมมเบรนออกจากน้ำซึ่งทำให้สารละลายพอลิเมอร์เกิดการอุดตันภายในหัวสเปนเนอเรทได้ง่าย

ตารางที่ 4.6 ความหนืดของสารละลายพอลิเมอร์ชนิดแผ่นและชนิดเส้นไขกลวง

สัญลักษณ์	ความหนืด (mPa.s)
P1	1,014
P2	1,385
P3	2,858
P4	2,345
P5	2,860
P6	2,917
PSF1	998
PSF2	1,274
PSF3	1,013
PSF4	1,331
PSF5	2,098
PSF6	4,858
PSF7	1,628
PSF8	1,642
PSF9	2,925

4.1.6 ผลการทดสอบสมบัติความทนต่อแรงดึงของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง

การศึกษาความแข็งแรงของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง โดยทำการทดสอบสมบัติความทนต่อแรงดึง ผลการทดสอบแสดงในตารางที่ 4.7 จากตารางแสดงให้เห็นว่าเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงทั้ง 9 สูตร มีค่าความเก็บ ณ จุดขาดแตกต่างกันเล็กน้อยในขณะที่ค่าความเครียด ณ จุดขาดแตกต่างกันมากขึ้นแต่ขึ้นอยู่ในช่วงใกล้เคียงกัน ($35\% - 60\%$) นอกจากนั้นยังพบว่าเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PSF2 และ PSF3 มีสมบัติความทนแรงดึงมากกว่าเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตรอื่นๆเล็กน้อย การวิเคราะห์สัณฐานวิทยาภาคตัดขวางของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงจะแสดงในหัวข้อต่อไปดังรูปที่ 4.3 แสดงให้เห็นว่าบริเวณชั้นนอกของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงทั้ง 2 สูตร มีความหนาแน่นของโครงสร้างรูปหุ่นแบบทรงกระบอกน้อยกว่าทำให้บริเวณนี้มีความพูนคั่วน้อยกว่าเมื่อเปรียบเทียบกับเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตรอื่นซึ่งสามารถรับแรงดึงได้มากขึ้นเล็กน้อย [24] เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง 2 สูตรดังกล่าว มีการเติม 1, 2 - โโพนเพนไดออกแลคและไตรอะซิติน นอกจากช่วยให้ค่าสภาพให้ซึมผ่านได้และความสามารถในการถักกันเพิ่มขึ้นแล้วยังช่วยให้สมบัติความทนต่อแรงดึงเพิ่มขึ้นอีกด้วย

ตารางที่ 4.7 สมบัติความทนต่อแรงดึงของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง

สูตร	ความเก็บ ณ จุดขาด (MPa)	ความเครียด ณ จุดขาด (%)
PSF1	4.05 ± 0.27	43.25 ± 2.57
PSF2	5.28 ± 0.15	56.96 ± 3.21
PSF3	4.59 ± 0.25	61.86 ± 5.401
PSF4	3.53 ± 0.38	35.55 ± 2.27
PSF5	4.05 ± 0.38	47.11 ± 4.95
PSF6	4.49 ± 0.26	55.58 ± 4.35
PSF7	3.97 ± 0.23	52.78 ± 3.85
PSF8	3.12 ± 0.13	48.22 ± 2.06
PSF9	4.17 ± 0.27	57.86 ± 3.26

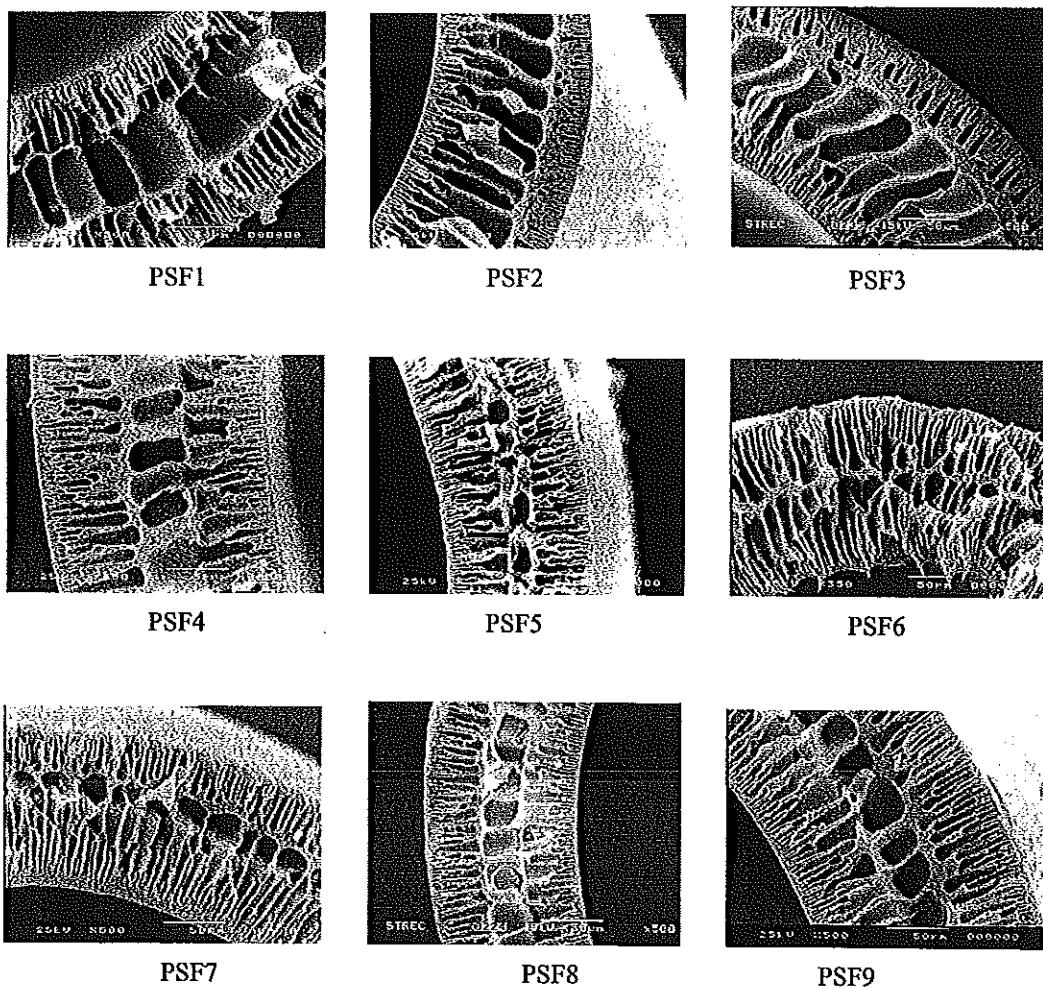
เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PSF4, PSF5 และ PSF6 ศึกษาอิทธิพลปริมาณ PVP ต่อสมบัติความทนต่อแรงดึง จากตารางที่ 4.7 พบว่าเมื่อปริมาณ PVP เพิ่มขึ้น ทำให้สมบัติความทนต่อแรงดึงมีค่าเพิ่มขึ้นเล็กน้อย แต่มีเพียงเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PSF6 เท่านั้น ที่มี

สมบัติความทนต่อแรงดึงมากกว่าเมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลางสูตร PSF1 ที่มีพอลิชัลไฟน์เพียงอย่างเดียว PVP เมื่อพอลิเมอร์ที่สามารถผสมเข้ากันได้กับพอลิชัลไฟน์ [19] ถ้าผสมแล้วทำให้มีสมบัติเดี่ยนเรียกการผสมถักยอนะนี้ว่า compatible blend เช่น เมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลางสูตร PSF6 จากกรุ๊ปที่ 4.3 แสดงให้เห็นว่าเมื่อปริมาณ PVP เพิ่มขึ้น (PSF4, PSF5 และ PSF6 ตามลำดับ) รูพรุนขนาดใหญ่บริเวณตรงกลางมีขนาดเล็กลงและหายไปในที่สุดทำให้เมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลางสามารถรับแรงดึงได้มากขึ้นเนื่องจากความพรุนตัวที่ลดลง

4.1.7 ผลการวิเคราะห์สัณฐานวิทยาของเมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลาง

การศึกษาสัณฐานวิทยาของเมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลางให้ข้อมูลที่สำคัญข้อมูลหนึ่งทำให้สามารถมองเห็นโครงสร้างของเมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลางได้ชัดเจนขึ้นแสดงดังรูปที่ 4.3 ภาพจากกล้อง SEM แสดงให้เห็นว่าเมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลางทั้ง 9 สูตร มีโครงสร้างแบบไม่สมมาตร (asymmetric) ภาพภาคตัดขวางของเมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลางแสดงให้เห็นว่าเมมเบรนมีโครงสร้างรูพรุนขนาดใหญ่อยู่ตรงกลางระหว่างชั้นรูพรุนแบบทรงกระบอก สาเหตุที่ทำให้โครงสร้างของเมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลางมีลักษณะเช่นนี้เนื่องจากอัตราการแข็งตัวของเมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลางที่ช้ากว่าสารละลายพอลิเมอร์เมื่อผ่านหัวสเปรย์เมื่อเทียบกับรูพรุนแบบทรงกระบอก สาเหตุที่ทำให้โครงสร้างของเมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลางที่สัมผัสกับสารที่ทำให้เมมเบรนแข็งตัวภายในจะเกิดการแยกไฟฟ้าอย่างรวด จากนั้นนำเมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลางลงในอ่างแยกไฟฟ้า บริเวณภายนอกจะเกิดการแยกไฟฟ้าอย่างรวดเร็วด้วยเช่นกันจึงเกิดโครงสร้างรูพรุนแบบทรงกระบอกบริเวณภายนอกและภายนอกเมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลาง อัตราการแข็งตัวของเมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลางลดลงจากคิวเข้าสู่ตรงกลางของเมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลาง ดังนั้นบริเวณตรงกลางจึงมีโครงสร้างรูพรุนขนาดใหญ่ [23, 45] นอกจากนั้นการแข็งตัวอย่างรวดเร็วบริเวณภายนอกเมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลางทำให้มีชั้นรูพรุนแบบแน่นเกิดขึ้น [21] ซึ่งใช้ในการคัดกรองสารผ่านเมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลาง

เมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลางสูตร PSF4, PSF5 และ PSF6 ใช้ศึกษาอิทธิพลปริมาณ PVP จากกรุ๊ปที่ 4.3 แสดงให้เห็นว่ารูพรุนขนาดใหญ่บริเวณตรงกลางมีขนาดเล็กกว่าเมื่อเปรียบเทียบกับเมมเบรนชนิดเดี่ยนไอกลางสูตร PSF1, PSF2 และ PSF3 การเติม PVP ที่มีน้ำหนักโมเลกุลมากทำให้รูพรุนมีขนาดเล็กลงอีกทั้ง PVP ยังช่วยให้การเชื่อมต่อ กันของโครงสร้างรูพรุน (pore interconnect) ดีขึ้น [42, 46]



รูปที่ 4.3 ภาพถ่ายภาคตัดขวางของหอลิชัลไฟน์เมมเบรนชนิดเส้น ประกอบจากกล้อง SEM

4.1.8 ผลการทวน查คุณภาพและความพิเศษของเมมเบรนชนิดเส้น ประกอบโดยการใช้ปีก

ผลการทวน查คุณภาพและความพิเศษของเมมเบรนชนิดเส้น ประกอบโดยการใช้ปีกแสดงในตารางที่ 4.8 จากผลการทดลองแสดงให้เห็นว่าเมมเบรนชนิดเส้น ประกอบทั้ง 6 สูตร มีขนาดคุณภาพที่ต้องการ แต่ไม่มีความพิเศษที่แตกต่างกัน จากผลการทดลองในหัวข้อนี้สามารถใช้เป็นข้อมูลยืนยันผลการทดลองข้างต้นที่พบว่า เมมเบรนที่เติมสารก่อรูพรุนจะทำให้ค่าสภาพให้ซึมผ่านได้เพิ่มขึ้นแต่ความสามารถในการกักกันไม่เปลี่ยนแปลงจากสารเติมแต่งที่ผสมในสารละลายโพลิเมอร์จะช่วยให้เมมเบรนมีความพิเศษเพิ่มขึ้น แต่ไม่มีผลต่องานคุณภาพของเมมเบรนขนาดคุณภาพ

และความพิรุณตัวของเมมเบรนที่วิเคราะห์ด้วยวิธีการนี้เป็นลักษณะของหั่งชิ้นทดสอบไม่ใช่เฉพาะเพียงผิวน้ำของเมมเบรน

ตารางที่ 4.8 ขนาดรูพิรุณและความพิรุณตัวของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง

สูตร	ขนาดรูพิรุณ (μm)	ความพิรุณตัว (%)
PSF1	0.17	63.09
PSF2	0.13	63.09
PSF3	0.12	74.81
PSF4	0.10	84.44
PSF7	0.12	83.28
PSF8	0.14	64.63

จากการทดสอบประสิทธิภาพและสมบัติของพอลิชัล โพ่นเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสามารถสรุปได้ว่า อิทธิพลของสารเติมแต่งมีผลต่อโครงสร้างของเมมเบรน ได้ซึ่งจะมีผลต่อลักษณะเฉพาะของเมมเบรน เช่น ค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ สภาพให้ซึมผ่านได้ การกักกันระดับน้ำหนักโนเลกูลของเมมเบรน ตั้งฐานวิทยาและสมบัติความทนต่อแรงดึง สารเติมแต่ง 1, 2 - โพเรนไคโอด ไตรอะซิติน และ PVP จะช่วยปรับปรุงให้เมมเบรนมีค่าสภาพให้ซึมผ่านได้เพิ่มขึ้นแต่ในขณะเดียวกันจะไม่มีผลกระทบต่อความสามารถในการกักกัน นอกจากนี้ PVP ที่ผสมในเมมเบรนจะช่วยปรับปรุงให้เมมเบรนมีสมบัติความชอบน้ำเพิ่มขึ้น แต่เมมเบรนที่ผสม PVP ที่มีน้ำหนักโนเลกูลมากจะทำให้ค่าสภาพให้ซึมผ่านได้ลดลงตามความเข้มข้นของ PVP ที่เพิ่มขึ้น เนื่องจากเมมเบรนที่สัมผัสน้ำจะทำให้ PVP ที่อยู่ในเมมเบรนเกิดการบรวมตัวเป็นผลทำให้รูพิรุณมีขนาดเล็กลงแต่ทำให้ความทนแรงดึงเพิ่มขึ้น

พอลิชัล โพ่นเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่นำมาประยุกต์ใช้ในการกรองน้ำอ้อยจะมีปรากฏการณ์คอนเซนทรีชันโพราไรเซชัน เนื่องจากอนุภาคคลอเคลต์ที่อยู่ในน้ำอ้อยจะทำให้เกิดการอุดตันภายในเมมเบรนเป็นสาเหตุให้ค่าฟลักช์การกรองน้ำอ้อยลดลงเมื่อใช้ระยะเวลาในการกรองเพิ่มขึ้น

4.2 พอดิอีเทอร์ซัลไฟน์เมมเบรน

4.2.1 ผลการทดสอบฟลักช์นำบริสุทธิ์ของพอดิอีเทอร์ซัลไฟน์เมมเบรนชนิดแผ่น

4.2.1.1 การประชุมและปริมาณสารเติมแต่ง 1, 2 - โพร์เพน ไคลออลและไตรอะซิติน

ผลการศึกษาฟลักช์นำบริสุทธิ์ของพอดิอีเทอร์ซัลไฟน์เมมเบรนชนิดแผ่นแสดงในตารางที่ 4.9 ทำการทดสอบภายใต้ความดัน 1 bar อัตราการไหลของสารป้อน 0.15 l/h อุณหภูมิน้ำบริสุทธิ์ประมาณ $22 - 25^{\circ}\text{C}$

ตารางที่ 4.9 ฟลักช์นำบริสุทธิ์ของพอดิอีเทอร์ซัลไฟน์เมมเบรนชนิดแผ่นประชุมและปริมาณสารเติมแต่ง 1, 2 - โพร์เพน ไคลออลและไตรอะซิติน

สูตร	ฟลักช์นำบริสุทธิ์ ($\text{l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$)
E1	103.33
E2	194.18
E3	347.03
E4	263.01
E5	354.82
E6	471.81

เมมเบรนสูตร E1 - E3 ผสม 1, 2 - โพร์เพน ไคลออล เมมเบรนสูตร E4 - E6 ผสม ไตรอะซิติน สารเติมแต่งทั้ง 2 ชนิดเป็นสารเติมแต่งประเภทพลาสติกไซเซอร์ เมมเบรนทั้ง 2 ก่อรุ่นเมียก ปริมาณสารเติมแต่ง 2 %, 4 % และ 6% ตามลำดับ จากผลการทดลองแสดงให้เห็นว่าเมมเบรนที่มีการผสมสารเติมแต่งเพิ่มขึ้นจะทำให้ค่าฟลักช์นำบริสุทธิ์เพิ่มขึ้นซึ่งสารเติมแต่งทั้ง 2 ชนิดมีแนวโน้มเช่นเดียวกัน ระหว่างการผลิตเมมเบรนโดยใช้วิธีการเปลี่ยนเฟสในขั้นตอนของการทำให้เมมเบรนแข็งตัว การผสมสารเติมแต่งที่มีลักษณะไม่ใช่ตัวทำละลายจะทำให้เมมเบรนเกิดการแยกเสื่อมย่างรวดเร็วเป็นผลให้โครงสร้างเมมเบรนมีขั้นผิวที่บางมากและมีชั้นรูพรุนด้านล่างขนาดใหญ่ การเติมสารเติมแต่งนอกจากจะทำให้เมมเบรนมีรูพรุนขนาดใหญ่ขึ้นแล้วยังทำให้เมมเบรนมีความพุ่นตัวเพิ่มขึ้นด้วย [17, 38] ถ้ามีการเติมสารเติมแต่งในปริมาณเพิ่มขึ้นยิ่งทำให้อัตราการแข็งตัวของเมมเบรนเร็วขึ้น ดังนั้นจึงทำให้ค่าฟลักช์นำบริสุทธิ์ของเมมเบรนเพิ่มขึ้นตามปริมาณสารเติมแต่งที่เพิ่มขึ้น เปรียบเทียบสารเติมแต่ง 2 ชนิด พนว่าการเติมไตรอะซิตินมีความหมายสม

กับระบบมากกว่าการเติม 1, 2 - โพร์เพนไคโอดอล เมื่อจากไตรอะซิตินมีน้ำหนักโมเลกุลที่มากกว่า อาจทำให้เมมเบรนมีขนาดรูพุนใหญ่ขึ้น ดังนั้นเมมเบรนที่ผสมไตรอะซิตินจะมีค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์มากกว่าเมมเบรนที่ผสม 1, 2 - โพร์เพนไคโอดอล จากผลการศึกษาในหัวข้อนี้แสดงให้เห็นว่า สารเติมแต่งประเภทพลาสติไซเซอร์มีผลทำให้ค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ของเมมเบรนมีแนวโน้มเพิ่มขึ้น

4.2.1.2 การเปลี่ยนน้ำหนักโมเลกุลและปริมาณสารก่อรูพุนกลุ่ม PEG และ PVP

ค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ของโพลิอีเทอเรชัลไฟน์เมมเบรนชนิดแผ่นที่ผสมสารก่อรูพุน PEG และ PVP แสดงในตารางที่ 4.10 และ 4.11 ทำการทดสอบภายใต้ความดัน 1 bar อัตราการไหลของสารปื้อน 0.15 l/h คุณภาพน้ำบริสุทธิ์ประมาณ 22 - 25 °C

สารก่อรูพุน PVP และ PEG เป็นสารเติมแต่งโพลิเมอร์ที่นิยนใช้ในการผลิตเมมเบรนสารทั้ง 2 ชนิดเป็นที่ยอมรับว่าไม่เป็นอันตราย (non toxic) ต่อสิ่งมีชีวิต [39] อีกทั้งยังสามารถเข้ากันได้ดีกับวัสดุที่นำมาผลิตเมมเบรนหลายชนิด สารทั้ง 2 ชนิดมีสมบัติชอบน้ำจึงทำให้สามารถละลายน้ำได้ดี จากการวิจัย [41] บังแสดงให้เห็นว่าสารก่อรูพุนนี้จะทำให้เกิดโครงสร้างรูพุนภายในเมมเบรนด้วย จากการที่ 4.10 และ 4.11 แสดงให้เห็นว่าเมื่อน้ำหนักโมเลกุลและปริมาณของสารก่อรูพุนเพิ่มขึ้นจะทำให้ค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์เพิ่มขึ้น ยกเว้นเมมเบรนชนิดแผ่นสูตร E13 และ E14 ที่พบว่าเมื่อปริมาณ PVP เพิ่มขึ้นจะทำให้ค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ลดลง ทั้งนี้อาจเป็นเพราะว่าระหว่างกระบวนการผลิตเมมเบรนโดยอาศัยหลักการของกระบวนการเปลี่ยนไฟส สารก่อรูพุน PVP และ PEG ที่มีสมบัติชอบน้ำจะละลายออกไปบางส่วนและบางส่วนยังคงหลงเหลืออยู่ในเมมเบรน บริเวณที่สารก่อรูพุนละลายออกไปจะทำให้บริเวณนั้นรูพุนเกิดขึ้น ดังนั้นเมื่อปริมาณและน้ำหนักโมเลกุลของสารก่อรูพุนเพิ่มขึ้นจึงทำให้เมมเบรนมีความพรุนตัวเพิ่มขึ้น การเชื่อมต่อกันของรูพุนดีขึ้น และบังช่วยปรับปรุงสมบัติของผิวนะเมมเบรนให้ดีขึ้น [47] เป็นสาเหตุให้น้ำสามารถแพร่ผ่านเมมเบรนได้ง่ายขึ้นเมมเบรนจึงมีค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์เพิ่มขึ้น ในกรณีของเมมเบรนชนิดแผ่นสูตร E13 และ E14 ที่พบว่าไม่เป็นไปตามแนวโน้มข้างต้น เนื่องจากสารก่อรูพุนมีน้ำหนักโมเลกุลและปริมาณมากเพียงพอที่จะไปขวางการเกิดรูพุนขนาดใหญ่ ขณะที่เมมเบรนไปทดสอบการกรองน้ำบริสุทธิ์ เมื่อเมมเบรนสัมภัสกับน้ำจะทำให้สารก่อรูพุนที่อยู่ภายใต้ในเมมเบรนเกิดการบวนตัว ดังนั้นสารก่อรูพุนที่มีน้ำหนักโมเลกุลและปริมาณมากจะเกิดการบวนตัวมากด้วยเช่นกัน จึงทำให้รูพุนมีขนาดเล็ก [24, 25, 41] จากการศึกษาแสดงให้เห็นว่า PVP และ PEG ที่มีน้ำหนักโมเลกุลเพิ่มขึ้น PEG จะเป็นก่อรูพุนที่เหมาะสมกับระบบมากกว่า PVP เนื่องจากมีค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์มากกว่า จากการศึกษาเบื้องต้นของโพลิอีเทอเรชัลไไฟน์เมมเบรนชนิดแผ่นแสดงให้เห็น

ว่าสารเติมแต่งไตรอะซิทิน, PEG น้ำหนักโมเลกุล 10,000 Da และ PVP (K30) ทำให้เมมเบรนมีค่าฟลักชันน้ำบริสุทธิ์มากที่สุด

ตารางที่ 4.10 ผลักดันริสุทธิ์ของพอลิอิเทอร์ชัลโพนเมโนเบรนชนิดแผ่นเปลี่ยนหน้ากากไม้เลกุลและปริมาณสารก่อร้ายพูนกุ่นPEG

สูตร	ผลักดันน้ำบริสุทธิ์ ($\text{l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$)	
	2% PEG	5% PEG
E7	-	-
E8	-	5.61
E9	104.89	200.42
E10	185.60	276.65

หมายเหตุ: “-” หมายความว่า ที่ความดัน 1 บาร์ นำร่องที่ไม่สามารถเพิ่มแรงดันได้

ตารางที่ 4.11 ผลักดันน้ำมาริสุทธิ์ของพอลลีอิเทอร์ชัลไฟน์แเเม่เบรนชnidแผ่นแปรงน้ำหนักไม่เลกุลและปริมาณสารก่อพรมนกคู่ PVP

4.2.2 ผลการทดสอบฟลักซ์น้ำริสุทธิ์ของพอลิอีเทอร์ชัลไฟฟ์เมมเบรนชนิดเดี่ยวน้ำเกลือ

4.2.2.1 การประเมินผลลัพธ์ของรัฐสัมภาระในและบริษัทสารติดต่อ ไตรภาคี

พอลิอีเทอร์ซัล โฟนเมมเบรนชนิดเส้น ไอกลวงเตรียม โดยอาศัยหลักการเปลี่ยนเฟส เช่นเดียวกับพอลิอีซัล โฟนเมมเบรนชนิดเส้น ไอกลวง ศึกษาประสิทธิภาพของเมมเบรนชนิดเส้น ไอกลวง โดยทำการทดสอบการกรองน้ำบริสุทธิ์เพื่อศึกษาอัตราการไหลดของน้ำที่แพร่ผ่านเมมเบรน ชนิดเส้น ไอกลวงสูตรต่างๆดังแสดงในตารางที่ 4.12 พอลิอีเทอร์ซัล โฟนเมมเบรน Tg ประมาณ

230 °C และมีสมบัติไม่ชอบน้ำ เช่นเดียวกับพอลิชัล ไฟฟ์เมมเบรน ทำการทดสอบภายใต้ความดัน 1, 2 และ 3 bar อัตราการไหล 0.1, 0.02, 0.02 l/h ตามลำดับ อุณหภูมน้ำบริสุทธิ์ประมาณ 22 - 25 °C

ตารางที่ 4.12 พลักช์น้ำบริสุทธิ์ของพอลิชัลไฟฟ์เมมเบรนชนิดเส้นในกลวงประปิริมาณพอลิอีเทอร์ชัลไฟฟ์และปริมาณสารก่อรูปหุนในไตรอะซิติน

ถุง	พลักช์น้ำบริสุทธิ์ ($\text{l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$)			สภาพให้ชีมผ่านได้ ($\text{l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{bar}^{-1}$)	ความด้านทานการแพร์ของเมมเบรน (m^{-1})
	1 บาร์	2 บาร์	3 บาร์		
PES1	85.45	185.57	-	92.79	0.01
PES2	107.81	235.22	364.90	122.21	8.18×10^{-3}
PES3	324.64	642.79	979.33	325.61	3.07×10^{-3}
PES4	338.62	634.35	1002.31	333.88	3.00×10^{-3}
PES5	120.85	228.89	323.83	107.95	9.26×10^{-3}
PES6	297.52	543.64	861.95	283.20	3.53×10^{-3}

หมายเหตุ: “ - ” ไม่สามารถทำการทดสอบการกรองน้ำบริสุทธิ์ได้เนื่องจากเมมเบรนชนิดเส้นไม่กลวงเกิดการแตกหัก

เมมเบรนชนิดเส้นในกลวงสูตร PES3, PES4, PESS และ PES6 ใช้ศึกษาอิทธิพลของปริมาณพอลิอีเทอร์ชัลไฟฟ์ที่มีต่อค่าพลักช์น้ำบริสุทธิ์ โดยเมมเบรนชนิดเส้นในกลวงสูตร PES3 และ PES4 มีปริมาณของพอลิอีเทอร์ชัลไฟฟ์ 19 % ในขณะที่เมมเบรนชนิดเส้นในกลวงสูตร PESS และ PES6 มีปริมาณของพอลิอีเทอร์ชัลไฟฟ์ 21% จากผลการทดลองแสดงให้เห็นว่าเมมเบรนชนิดเส้นในกลวงสูตร PES3 และ PES4 ซึ่งเป็นเมมเบรนชนิดเส้นในกลวงสูตรที่มีปริมาณพอลิเมอร์น้อยกว่าจะมีค่าสภาพให้ชีมผ่านได้นากกว่าเมมเบรนชนิดเส้นในกลวงสูตร PES5 และ PES6 เนื่องจากเมมเบรนที่มีปริมาณของพอลิเมอร์เพิ่มขึ้นจะทำให้ความพรุนตัวของเมมเบรนลดลง เป็นสาเหตุทำให้ค่าสภาพให้ชีมผ่านได้ลดลงด้วย [48]

เมมเบรนชนิดเส้นในกลวงสูตร PES1 – PES6 ใช้ศึกษาอิทธิพลของปริมาณของสารเติมแต่งไตรอะซิตินที่มีต่อค่าพลักช์น้ำบริสุทธิ์ โดยเมมเบรนชนิดเส้นในกลวงสูตร PES1, PES3 และ PES5 มีปริมาณไตรอะซิติน 2 % และเมมเบรนชนิดเส้นในกลวงสูตร PES2, PES4 และ PES6 มีปริมาณไตรอะซิติน 10 % จากผลการทดลองแสดงให้เห็นว่าเมมเบรนชนิดเส้นในกลวงสูตรที่มีปริมาณสารเติมแต่งไตรอะซิตินมากจะมีค่าสภาพให้ชีมผ่านได้นากกว่าเมมเบรนชนิดเส้นในกลวงสูตรที่มีปริมาณไตรอะซิตินน้อย การเติมไตรอะซิตินสามารถควบคุมโครงสร้างของเมมเบรนได้

อย่างไรได้ก่อร้าวແລ້ວໃນຫຼັງບົດ 4.2.1.1 ຈາກສາເຫດຫຼັງຕົ້ນຈຶ່ງທຳໄຫ້ເມນເບຣນໜີດເສັ້ນໃກລວງສູຕະທີ່ມີປຣິມາລ ໄກສະເໜີໂຮງໝາຍນີ້ຄ່າສກາພໄທ້ໜື້ນຜ່ານໄດ້ນັກຈິ້ນ ນອກຈາກນີ້ຄ່າຄວາມດ້ານທານກາຮແຮ່ວ່ອງເມນເບຣນໃນຕາງໆທີ່ 4.12 ຢັງແສດງໃຫ້ເຫັນວ່າເມນເບຣນທີ່ມີ ຄ່າຄວາມດ້ານທານກາຮແຮ່ເພີ່ມເຂົ້າຈະມີຄ່າສກາພໄທ້ໜື້ນຜ່ານໄດ້ລົດລົງ ຈາກພົກກາຮສຶກຍາໃນຫຼັງບົດນີ້ແສດງ ໃຫ້ເຫັນວ່າສາຮເຕີນແຕ່ງປະເກທພລາສ - ດີໃໝ່ເຊື່ອຮົມມີຄລທຳໃຫ້ຄວາມສາມາດໃນກາຮແຮ່ຄ່ານັ້ນເມນເບຣນເພີ່ມເຂົ້າຈີ້ນ

4.2.2.2 ກາຮແປ່ງນີດສາຮກ່ອຽພຣຸນ PEG ແລະ PVP

ປັ້ງຈີຍທີ່ມີຄລທຳຄ່າຟລັກໜ້າບຣີສູທີ່ຂອງເມນເບຣນມີທາຍສາເຫດ ນອກຈາກປຣິມາລ ຂອງພອລິເນອຮ ແລະ ສາຮເຕີນແຕ່ງແລ້ວ ຜົນຍົດອອງສາຮເຕີນແຕ່ງກີ່ມີຄວາມສໍາຄັງທີ່ມີປະສິທິກາພຂອງເມນເບຣນ ຄ່າຟລັກໜ້າບຣີສູທີ່ຂອງເມນເບຣນໜີດເສັ້ນໃກລວງທີ່ມີກາຮເຕີນສາຮກ່ອຽພຣຸນ PEG ແລະ PVP ແສດງໃນຕາງໆທີ່ 4.13

ຕາງໆທີ່ 4.13 ພັກໜ້າບຣີສູທີ່ຂອງພອລິເທອຣ໌ຊັດໂທິນເມນເບຣນໜີດເສັ້ນໃກລວງແປ່ງນີດສາຮກ່ອຽພຣຸນ

ພຣຸນ

ສູຕະ	ຟລັກໜ້າບຣີສູທີ່ ($\text{L} \cdot \text{m}^{-2} \cdot \text{h}^{-1}$)			ສກາພໄທ້ໜື້ນຜ່ານໄດ້ ($\text{L} \cdot \text{m}^{-2} \cdot \text{h}^{-1} \cdot \text{bar}^{-1}$)	ຄວາມດ້ານທານກາຮແຮ່ (m^{-1})
	1 ບາງ	2 ບາງ	3 ບາງ		
PES5	120.85	228.89	323.83	107.95	9.26×10^{-3}
PES7	34.31	74.94	106.51	36.02	0.03

ເມນເບຣນໜີດເສັ້ນໃກລວງສູຕະ PESS ແລະ PES7 ໃຊ້ສຶກຍາອີທີພລ໌ນີດສາຮກ່ອຽພຣຸນທີ່ມີຕ່ອງຄ່າຟລັກໜ້າບຣີສູທີ່ ໂດຍເມນເບຣນໜີດເສັ້ນໃກລວງສູຕະ PES5 ເຕີນສາຮກ່ອຽພຣຸນ PEG ນ້າໜັກໂມເລຖຸລ 10,000 Da ແລະ ເມນເບຣນໜີດເສັ້ນໃກລວງສູຕະ PES7 ເຕີນສາຮກ່ອຽພຣຸນ PVP(K30) ນ້າໜັກໂມເລຖຸລ 40,000 Da ຈາກພົກກາຮທດລອງແສດງໃຫ້ເຫັນວ່າເມນເບຣນໜີດເສັ້ນໃກລວງສູຕະ PESS ມີຄ່າສກາພໄທ້ໜື້ນຜ່ານໄດ້ນາກກວ່າເມນເບຣນໜີດເສັ້ນໃກລວງສູຕະ PES7 ນາກ ອາງເປັນໄປໄດ້ທາຍສາເຫດ ເຊັ່ນ ສາຮກ່ອຽພຣຸນ PEG ທີ່ເຕີມລົງໄປອາຈທຳໄຫ້ເມນເບຣນໜີດເສັ້ນໃກລວງມີຄວາມພຽນຕ້ວເພີ່ມເຂົ້າຈີ້ນທີ່ມີຢູ່ພຽນນາດໃຫຍ່ເຂົ້າຈີ້ນ ອີກສະເໜີໂຮງໝາຍນີ້ກີ່ມີຄວາມສໍາຄັງທີ່ມີຢູ່ພຽນນາດເລື່ອງຈາກ PVP ທີ່ມີນ້າໜັກໂມເລຖຸລນາກຈະໄປຢັບຢັກເກີດຢູ່ພຽນນາດໃຫຍ່ [41] ນອກຈາກກາຮທດສອບກາຮຮອງນ້າບຣີສູທີ່ແລ້ວ ຍັງມີກາຮທດສອບສນບັດຂອງເມນເບຣນໜີດເສັ້ນໃກລວງດ້ານອື່ນໆອີກຈຶ່ງສາມາດໃຫ້ເປັນຂໍ້ມູນເຂົ້າຢັນພົກກາຮທດລອງໄດ້

4.2.3 ผลทดสอบการกักกันระดับน้ำหนักโน้มเลกุลของพอลิอีเทอร์ซัลโพนเมมเบรนชนิดเส้นไอกลาง

4.2.3.1 การแปรปรวนพอลิอีเทอร์ซัลโพนและปริมาณสารก่อรูพุน ไตรอะซิtin

ศึกษาประสิทธิภาพของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลาง โดยทดสอบการกักกันระดับน้ำหนักโน้มเลกุลของพอลิอีเทอร์ซัลโพนเมมเบรนชนิดเส้นไอกลางแสดงในตารางที่ 4.14

ตารางที่ 4.14 ความสามารถในการกักกันของพอลิอีเทอร์ซัลโพนเมมเบรนชนิดเส้นไอกลางแปรปรวนพอลิอีเทอร์ซัลโพนและปริมาณสารก่อรูพุน

สูตร	การกักกัน(%)	
	เปลี่ยน	BSA
PES1	44.21	83.20
PES2	68.78	98.12
PES3	37.23	90.13
PES4	43.80	90.87
PES5	41.14	92.08
PES6	34.44	90.46

เมมเบรนชนิดเส้นไอกลางสูตร PES3-PES6 มีการเติมสารเติมแต่ง 2 ชนิด เข้าด้วยกันระหว่างไตรอะซิtin และ PEG โดยเมมเบรนชนิดเส้นไอกลางสูตร PES3 และ PES4 มีปริมาณพอลิอีเทอร์ซัลโพน 19 % และมีปริมาณไตรอะซิtin 2 % และ 10 % ตามลำดับ เมมเบรนชนิดเส้นไอกลางสูตร PES5 และ PES6 มีปริมาณพอลิอีเทอร์ซัลโพน 21 % และมีปริมาณไตรอะซิtin 2 % และ 10 % ตามลำดับ เช่นเดียวกัน เมมเบรนทั้ง 4 สูตรมีส่วนผสมกับสารก่อรูพุน PEG ปริมาณ 5 % จากผลการทดลองแสดงให้เห็นว่า เมมเบรนชนิดเส้นไอกลางทั้ง 4 สูตร มีความสามารถในการกักกันใกล้เคียงกันแม้มีปริมาณของพอลิอีเทอร์ซัลโพนและปริมาณของสารเติมแต่งไตรอะซิtin แตกต่างกัน นั่นหมายถึงเมมเบรนชนิดเส้นไอกลางทั้ง 4 สูตร สามารถกักกันอนุภาคที่มีระดับน้ำหนักโน้มเลกุลเดียวกันได้ ดังนั้นเมมเบรนชนิดเส้นไอกลางทั้ง 4 สูตรน่าจะมีรูพุนขนาดใกล้เคียงกัน จากการศึกษาประสิทธิภาพของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลาง ได้แก่ ฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ สภาพให้ซึมผ่าน ไทรอะซิtin และการกักกันระดับน้ำหนักโน้มเลกุล พนบว่าสภาพให้ซึมผ่าน ได้ที่แพร์ฟานเมมเบรนไม่เพียง

สัมพันธ์กับขนาดของรูพุนภาคในเมมเบรนเท่านั้น แต่ยังสัมพันธ์กับความพรุนตัวของเมมเบรน ด้วยในขณะที่ความสามารถในการกักกันจะสัมพันธ์กับขนาดของรูพุน ดังนั้นเมื่อว่าสภาพให้ซึมผ่านได้จะมีค่าเพิ่มขึ้นแต่ไม่จำเป็นว่าเมมเบรนต้องมีรูพุนขนาดใหญ่ขึ้นแต่เมมเบรนอาจมีความพรุนตัวเพิ่มขึ้นก็ได้

เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PES1 และ PES2 มีเพียงปริมาณของไตรอะซิตินที่แตกต่างกันเท่านั้น โดยมีปริมาณ 2 % และ 10 % ตามลำดับ จากตารางที่ 4.14 แสดงให้เห็นว่า เมื่อปริมาณของสารก่อรูพุนเพิ่มขึ้นจะทำให้ความสามารถในการกักกันเพิ่มขึ้นด้วย เนื่องจากปริมาณไตรอะซิตินที่มากขึ้นมีผลทำให้เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงมีรูพุนขนาดใหญ่ขึ้นดังไฉไลกว่าแล้ว ข้างต้น อีกทั้งผลอิทธิพลของสารก่อรูพุนที่เกิดขึ้นนี้มีผลทำให้รูพุนมีขนาดเล็กลงเนื่องจากอนุภาคไประทินที่ถูกดูดซับจะเกะที่บริเวณภาคในรูพุนและบริเวณศีวหน้ารูพุน จากปรากฏการณ์นี้ทำให้เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงมีความสามารถกักกันสารได้ดีขึ้น

4.2.3.2 การประชานิคสารก่อรูพุน PEG และ PVP

การกักกันระดับน้ำหนักโนโลภุลของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่ประชานิคสารก่อรูพุน PEG และ PVP แสดงในตารางที่ 4.15 เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PESS และ PES7 ใช้ศึกษาอิทธิพลของสารเดินแต่งที่มีต่อการกักกันระดับน้ำหนักโนโลภุลของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง โดยเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PESS และ PES7 เติมสารก่อรูพุน PEG และ PVP ตามลำดับ จากตารางที่ 4.15 แสดงให้เห็นว่าเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงทั้ง 2 สูตรมีความสามารถในการกักกันไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญ นั่นหมายถึงเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงทั้ง 2 สูตรสามารถกักกันอนุภาคที่มีระดับน้ำหนักโนโลภุลเดียวกันได้ ดังนั้นเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงทั้ง 2 สูตรน่าจะมีรูพุนขนาดใกล้เคียงกัน จากผลการทดลองในตารางที่ 4.13 และ 4.15 ศึกษานิคของสารก่อรูพุน PEG และ PVP ที่มีต่อประสิทธิภาพของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง ได้แก่ ค่าฟลักชันน้ำบริสุทธิ์สภาพให้ซึมผ่านได้ และการกักกันระดับน้ำหนักโนโลภุล สามารถสรุปได้ว่าเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่เติมสารก่อรูพุน PEG จะทำให้เมมเบรนมีความพรุนตัวเพิ่มขึ้นเป็นผลให้ค่าสภาพให้ซึมผ่านได้นำขึ้นในขณะที่สารก่อรูพุนทั้ง 2 ชนิดทำให้เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงมีรูพุนขนาดใกล้เคียงกัน ผลการทดลองนี้สอดคล้องกับงานวิจัย [49] ที่พบว่าผลอิทธิพลของสารก่อรูพุน PEG บนเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่เติมสารก่อรูพุน PEG จะทำให้เมมเบรนมีโครงสร้างที่เหมาะสมสำหรับกระบวนการในโครฟิลเตอร์ชั้นมากกว่าจึงทำให้เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงนี้มีสมบัติที่ดีกว่าเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงที่เติมสารก่อรูพุน PVP จากตารางที่ 4.14 และ 4.15 เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PES2 -

PES7 สามารถกักกันสารละลาย BSA ที่มีน้ำหนักโมเลกุล 67,000 Da ได้มากกว่า 90% ดังนั้นเม้ม เบرنชnidเส้นไอกลวงทึ้ง 6 สูตร มีการกักกันระดับน้ำหนักโมเลกุลเท่ากับ 67,000 Da ยกเว้นเม้ม เบرنชnidเส้นไอกลวงสูตร PES1 ไม่สามารถกักกันสารละลาย BSA ได้ถึง 90 % จึงไม่ถือว่าเม้ม เบرنชnidเส้นไอกลวงสูตรนี้มีการกักกันระดับน้ำหนักโมเลกุล 67,000 Da

ตารางที่ 4.15 ความสามารถในการกักกันของพอลิอีเทอร์ซัลโพ่นเมມเบรนชนิดเส้นไอกลวงและการติดสารก่อรูพุน PEG และ PVP

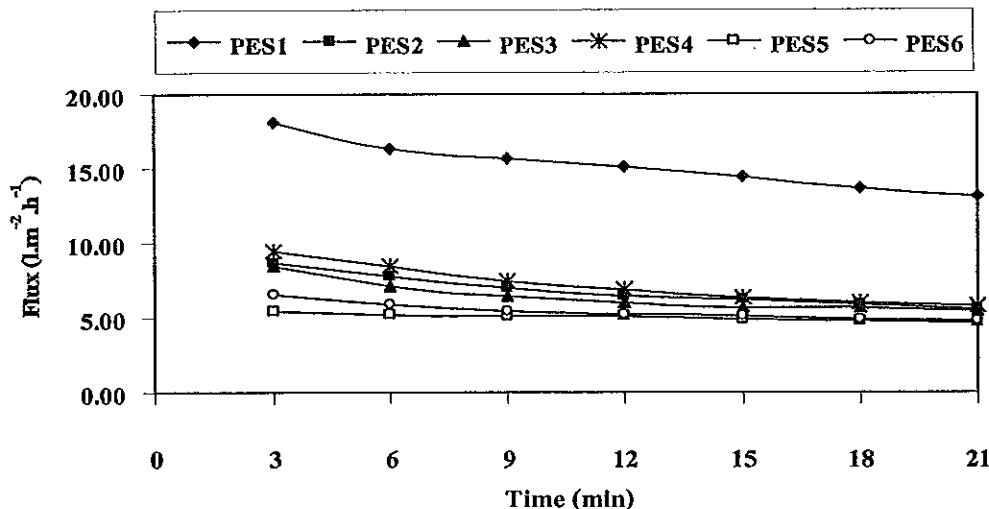
สูตร	การกักกัน(%)	
	แป๊ปซิน	BSA
PES5	41.14	92.08
PES7	38.35	93.31

4.2.4 ผลทดสอบการกรองน้ำอ้อยของพอลิอีเทอร์ซัลโพ่นเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง

4.2.4.1 ผลฟลักซ์น้ำอ้อยที่กรองผ่านพอลิอีเทอร์ซัลโพ่นเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง

ทำการทดสอบประสิทธิภาพของเม้มเบรนที่ผลิตขึ้นโดยนำไปประยุกต์ใช้ในการกรองน้ำอ้อย ฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยแสดงในรูปที่ 4.3 จากผลทดสอบการกรองน้ำอ้อยแสดงให้เห็นว่าค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยของเมэмเบรนชนิดเส้นไอกลวงทึ้ง 6 สูตรมีแนวโน้มลดลงตามระยะเวลาที่เพิ่มขึ้น โดยจะลดลงอย่างรวดเร็วในระยะเวลา 6 นาทีแรก จากนั้นค่าฟลักซ์จะลดลงช้าๆจนมีแนวโน้มคงที่ สาเหตุที่เกิดปรากฏการณ์ลักษณะนี้ขึ้นได้ก่อตัวแล้วในหัวข้อการใช้พอลิซัลโพ่นเมэмเบรนชนิดเส้นไอกลวงกรองน้ำอ้อย น้ำอ้อยมีของแข็งละลายได้และอนุภาคคลอloydค์ต่างๆปะปนอยู่ ขณะทำการทดสอบการกรองน้ำอ้อย เมэмเบรนชนิดเส้นไอกลวงจะดูดซับอนุภาคต่างๆเหล่านี้ อนุภาคที่มีขนาดเล็กกว่าขนาดครุพุนจะเกิดการดูดซับบริเวณภายในรูพุนในขณะที่อนุภาคที่มีขนาดใหญ่กว่าขนาดครุพุนจะเกิดการดูดซับบริเวณผิวน้ำเมэмเบรนชนิดเส้นไอกลวง [10] ทำให้เมэмเบรนมีความต้านทานการแพร่ผ่านมากขึ้น ดังนั้นเมэмเบรนชนิดเส้นไอกลวงจึงมีค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยลดลงเมื่อเทียบกับฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ที่ได้จากการทดสอบการกรองน้ำบริสุทธิ์ เมэмเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PES1 และ PES2 เติมไตรอะซิตินเพื่อบาบเดียว ล้วนเมэмเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PES3 - PES6 เติมไตรอะซิตินร่วมกับสารก่อรูพุน PEG เพื่อคาดหวังว่าสารก่อรูพุน PEG ที่เติมไปจะช่วยปรับปรุงให้เมэмเบรนชนิดเส้นไอกลวงมีสมบัติของน้ำเพิ่มขึ้น เมื่อนำเมэм

เบรนไปประยุกต์ใช้เกี่ยวกับทางค้านชีวภาพจะช่วยลดการอุดตันที่จะเกิดแก่เมมเบรนชนิดเส้นไปกลวงซึ่งจะทำให้ค่าฟลักซ์ไม่ลดลงมากนัก [28] จากผลการทดลองแสดงให้เห็นว่าสารก่อรูปหุน PEG ที่เติมลงไปในเมมเบรนต่อค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อย



รูปที่ 4.4 ฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยของพอลิเอทธิร์ชัลโลไฟน์เมมเบรนชนิดเส้นไปกลวง

การทดสอบการกรองน้ำอ้อยสามารถประเมินค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยได้ 2 ช่วง ได้แก่ เมมเบรนชนิดเส้นไปกลวงสูตร PES2 - PES6 มีค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยใกล้เคียงกัน มีค่าประมาณ $5 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$ ส่วนเมมเบรนชนิดเส้นไปกลวงสูตร PES1 มีค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยมากกว่าคู่ม雷哥อ่างชัดเจน มีค่าประมาณ $15 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$

4.2.4.2 ผลการวิเคราะห์น้ำอ้อยที่กรองผ่านพอลิเอทธิร์ชัลโลไฟน์เมมเบรนชนิดเส้นไปกลวง

คุณภาพของน้ำอ้อยที่ใช้ในการผลิตน้ำตาลทรายจะพิจารณาจากสมบัติต่อไปนี้ ผลการวิเคราะห์น้ำอ้อยที่กรองผ่านพอลิเอทธิร์ชัลโลไฟน์เมมเบรนชนิดเส้นไปกลวงแสดงในตารางที่ 4.16

จากผลการวิเคราะห์ปริมาณของแข็งละลายได้แสดงให้เห็นว่าสารปื้อนและเพอนี-เอท มีปริมาณของแข็งละลายได้ใกล้เคียงกัน ของแข็งละลายได้ที่มีอยู่ในน้ำอ้อยมีหลายชนิด เช่น น้ำตาล 75 % - 79 % เกลือ 3 % - 7.5 % สารอื่นที่ไม่ใช่น้ำตาล 3.8 % - 6.5 % กรดอินทรีย์อิสระ 0.5 % - 2.5 % และสารอื่นที่ไม่ทราบแน่ชัด 3 % - 5 % [18] การวิเคราะห์สีและความชุ่นของน้ำอ้อย แสดงให้เห็นว่าสารปื้อนและเพอนี-เอทมีค่าแตกต่างกันอย่างชัดเจน โดยเพอนี-เอทมีค่าคลลงเมื่อ

เกรียงเทียบกับสารป้อนซึ่งหมายความว่า "นำอ้อยที่กรองผ่านแม่เบรนชนิดเด็นไอกลวงจะมีสีขาวลง และมีความใสเพิ่มขึ้น"

ตารางที่ 4.16 วิเคราะห์ปริมาณของแข็งละลายได้ทั้งหมด ตี และความถุนของน้ำอึบที่กรองผ่านพอกลีอีเทอร์ชัลไฟฟันแม่เบรนชนิดสีน้ำเงิน

สูตร	ปริมาณของแข็งละลายน้ำได้			สี			ความชุ่น		
	(°Brix)			(absorbance)			(absorbance)		
	สาร ป้องกัน	เพอ มิเอท	รีเทน เทท	สาร ป้องกัน	เพอ มิเอท	รีเทน เทท	สาร ป้องกัน	เพอ มิเอท	รีเทน เทท
PES1	15.00	14.81	14.90	1.09	0.01	1.14	45.90	0.00	48.05
PES2	13.90	13.50	13.80	1.11	0.01	1.14	47.30	0.10	48.80
PES3	15.00	14.70	14.90	1.10	0.01	1.18	52.50	0.05	57.45
PES4	14.70	14.30	14.60	1.20	0.01	1.25	52.40	0.15	55.65
PES5	12.10	11.95	12.20	1.09	0.01	1.21	43.78	0.10	49.67
PES6	14.80	14.50	14.70	1.21	0.01	1.23	55.35	0.10	56.00

จากผลการทดลองเกี่ยวกับฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยและการวิเคราะห์น้ำอ้อยที่กรองผ่านพอดีโอเทอร์ชัล ไฟน์แมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงแสดงให้เห็นว่าแมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงสูตร PES1 มีค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยมากที่สุดแต่ปริมาณของแข็งละลายได้ทั้งหมด ตัว และความโปร่งมีค่าใกล้เคียงกับแมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงสูตรอื่นๆที่ใช้ในการทดสอบการกรองน้ำอ้อย จึงทั้งจากผลการทดลองในหัวข้อการถักกันระดับน้ำหนักโมเลกุลแสดงให้เห็นว่าพอดีโอเทอร์ชัล ไฟน์แมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงสามารถถักกันระดับน้ำหนักโมเลกุล 67,000 Da ได้ใกล้เคียงกัน ดังนั้นจึงคาดว่า�้ำอ้อยที่กรองผ่านแมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงจะมีโมเลกุลของน้ำตาลหดตัวออกมากกว่าของแข็งละลายได้ชนิดอื่น เนื่องจากน้ำตาลมีน้ำหนักโมเลกุลประมาณ 180.2 - 342.2 Da ซึ่งมีขนาดเล็กกว่าระดับน้ำหนักโมเลกุลที่แมมเบรนสามารถถักกัน ได้จึงน้ำแมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงสูตร PES1 ไปวิเคราะห์ท่านรินาตน้ำตาลซูโครส

4.2.4.3 ผลการวิเคราะห์ปริมาณน้ำตาลในน้ำอ้อยที่กรองผ่านพอลิอีเทอร์ชัลไฟฟแนมเบรนชนิดเส้น ไยกลว

การวิเคราะห์ปริมาณน้ำตาลด้วยวิธีการต่างๆแสดงในตารางที่ 4.17 ในอุตสาหกรรมการผลิตน้ำตาลทรายส่วนใหญ่จะวิเคราะห์หาปริมาณน้ำตาลซึ่งโครงสร้างที่มีในน้ำอ้อยเนื่องจากในน้ำอ้อยมีปริมาณน้ำตาลซึ่งโครงสร้าง 70 % - 88 % น้ำตาลกลูโคส 2 % - 4 % และน้ำตาลฟลูโคส 2 % - 4 % [18] เท็นได้ชัดเจนว่าในน้ำอ้อยมีน้ำตาลซึ่งโครงสร้างเป็นองค์ประกอบหลัก ดังนั้นการวิเคราะห์หาปริมาณน้ำตาลจึงทำการวิเคราะห์หาปริมาณน้ำตาลซึ่งโครงสร้างเป็นหลัก จากผลการทดลองแสดงให้เห็นว่า สารปีโอน และเพอโนเมอท์มีปริมาณน้ำตาลซึ่งโครงสร้างเดียวกันซึ่งผลการทดลองนี้สอดคล้องกับผลการทดลองในตารางที่ 4.16 เกี่ยวกับการวิเคราะห์ปริมาณของแข็งละลายได้ทั้งหมด ดังนั้นสามารถสรุปได้ว่าน้ำอ้อยเริ่มต้นและน้ำอ้อยที่กรองผ่านไฟฟแนมเบรนชนิดเส้น ไยกลวมีปริมาณน้ำตาลซึ่งโครงสร้างเดียวกัน

ตารางที่ 4.17 วิเคราะห์ปริมาณน้ำตาลในน้ำอ้อยที่กรองผ่านพอลิอีเทอร์ชัลไฟฟแนมเบรนชนิดเส้น ไยกลว

สูตร	ปริมาณน้ำตาล (g/100 g)		
	สารปีโอน	เพอโนเมอท์	รีเทนเทท
PES1	14.63	14.63	14.61

4.2.5 ผลการทดสอบความหนืดของสารละลายพอลิเมอร์

ความหนืดของสารละลายพอลิเมอร์ที่ใช้ในการขึ้นรูปพอลิอีเทอร์ชัลไฟฟแนมเบรนชนิดเส้นและชนิดเส้น ไยกลวแสดงในตารางที่ 4.18 - 4.21 กระบวนการขึ้นรูปเมนมเบรนชนิดเส้น ไยกลวมีความจำเป็นต้องทำการตรวจสอบความหนืดของสารละลายพอลิเมอร์ เนื่องจากความหนืดของสารละลายพอลิเมอร์เป็นปัจจัยสำคัญที่มีผลต่อความยืด - จ่ายของกระบวนการผลิตและบังมีผลต่อคุณภาพของเมนมเบรนชนิดเส้น ไยกลวด้วย งานวิจัยนี้ศึกษาชนิดและปริมาณของสารก่อรูพุนจากผลการทดลองสามารถสรุปได้ว่าสารละลายพอลิเมอร์จะมีปริมาณเพิ่มขึ้นเมื่อน้ำหนักโนเกลูลและปริมาณของสารก่อรูพุนเพิ่มขึ้น ทำการขึ้นรูปพอลิอีเทอร์ชัลไฟฟแนมเบรนชนิดเส้น ไยกลว พนว่าความหนืดที่เหมาะสมสำหรับขึ้นรูปเมนมเบรนชนิดเส้น ไยกลวภายใต้สภาวะที่กำหนดมีค่าไม่เกิน 4,800 mPa.s ถ้าสารละลายพอลิเมอร์มีความหนืดมากกว่าค่าที่กำหนดจะทำให้ขณะขึ้นรูปเมnm

เบรนชnid เส้น ไขกลวงสารละลายพอลิเมอร์ มีฟองอากาศเกิดขึ้นมาก many เป็นผลให้ผิวของเนมเบรน ชนิดเด่น ไขกลวงมีลักษณะชุบชีวะ ไม่เรียบเนียนและขณะนี้คสารละลายพอลิเมอร์ ผ่านหัวสเปนเนอ-เรทจะทำให้เกิดการอุดตันบริเวณหัวสเปนเนอเรท ได้จ่าเบื้องทึ้ง สำหรับสารละลายพอลิเมอร์ มีความหนืดมากจะทำให้หัวสเปนเนอเรทหัวสเปนเนอเรท กับสารที่ทำให้เนมเบรนแข็งตัวภายในไม่สัมผัสรกันดังนั้นจึงทำให้เนมเบรนชนิดเด่น ไขกลวงเกิดการแตกหักหรือพิษได้ จำกัดหัวสเปนเนอเรท กับสารที่ทำให้เนมเบรนแข็งตัวภายในไม่สัมผัสรกันดังนั้นจึงทำให้เนมเบรนชนิดเด่น ไขกลวงเกิดการแตกหักหรือพิษได้

ตารางที่ 4.18 ความหนืดของสารละลายพอลิเมอร์ชนิดแผ่นแปรซนิดและปริมาณสารเตินแต่ง 1, 2 - โพธิ์เพน ไคลออลและไตรอะซิติน

สูตร	ความหนืด (mPa.s)
E1	546
E2	628
E3	628
E4	625
E5	674
E6	711

ตารางที่ 4.19 ความหนืดของสารละลายพอลิเมอร์ชนิดแผ่นแปรน้ำหนักโนมเลกูลและปริมาณสารก่อรูปrunกุณ PEG

สูตร	ความหนืด (mPa.s)	
	2% PEG	5% PEG
E7	984	1,214
E8	994	1,248
E9	997	1,307
E10	1,049	1,432

ตารางที่ 4.20 ความหนืดของสารละลายน้ำมันพาราфинนิคแห้งแล้วนำไปทดลองและปริมาณสารก่อรูปสูนกลุ่ม PVP

สูตร	ความหนืด (mPa.s)	
	2% PVP	5% PVP
E11	1,052	1,493
E12	1,460	1,990
E13	3,891	8,629
E14	2,791	8,352

ตารางที่ 4.21 ความหนืดของสารละลายน้ำมันพาราfinนิคแห้งแล้วนำไปทดลอง

สูตร	ความหนืด (mPa.s)
PES1	519
PES2	647
PES3	896
PES4	1,106
PES5	1,405
PES6	1,835
PES7	1,834

4.2.6 ผลการทดสอบสมบัติความหนาต่อแรงดึงของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง

4.2.6.1 การประปริมาณพอลิอีเทอร์ชัลโฟนและปริมาณไตรอะซิติน

การทดสอบสมบัติความหนาต่อแรงดึง เป็นการทดสอบสมบัติของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงอีกวิธีหนึ่งที่ทำให้ทราบถึงความแข็งแรงของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงแสดงในตารางที่ 4.22 - 4.23

ทำการศึกษาปริมาณของพอลิอีเทอร์ชัลโฟนที่มีผลต่อสมบัติความหนาแรงดึง เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PES3 และ PES4 มีปริมาณพอลิอีเทอร์ชัลโฟน 19 % เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PES5 และ PES6 มีปริมาณพอลิอีเทอร์ชัลโฟน 21 % จากผลการทดลองในตารางที่ 4.22 โดยทำการเปรียบเทียบเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงแต่ละอย่างตามลำดับ แสดงให้เห็นว่าเมื่อ

ปริมาณของพอลิอีเทอร์ชัลโฟนเพิ่มขึ้นเมื่อเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงทั้ง 2 กลุ่มสามารถแปรรูปได้ใกล้เคียงกัน แต่ความเครียด ณ จุดขาดจะเพิ่มขึ้นซึ่งแสดงว่าเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงจะมีความถึกหุ้นเพิ่มขึ้นเมื่อมีสักส่วนของพอลิเมอร์เพิ่มขึ้นและภาพถ่ายจากกล้อง SEM ในรูปที่ 4.5 แสดงให้เห็นว่าปริมาณของพอลิอีเทอร์ชัลโฟนที่เพิ่มขึ้นจะทำให้รูพรุนบริเวณตรงกลางเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงมีขนาดเล็กลงเป็นเหตุให้เมมเบรนสามารถรับแรงได้เพิ่มขึ้น นอกจากนั้นยังได้ทำการศึกษาปริมาณไตรอะซิตินซึ่งใช้เป็นพลาสติไซเซอร์ที่มีต่อสมบัติความทนต่อแรงคึ่ง เมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงสูตร PES1, PES3 และ PES5 มีปริมาณสาร 2 % เมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงสูตร PES2, PES4 และ PES6 มีปริมาณสาร 10 % จากผลการทดลองในตารางที่ 4.22 โดยทำการเปรียบเทียบเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงแต่ละรูปตามลำดับ และแสดงให้เห็นว่าเมื่อปริมาณของพลาสติไซเซอร์เพิ่มขึ้น ผลกระทบลดลงมีแนวโน้มเช่นเดียวกับการเพิ่มปริมาณของพอลิอีเทอร์ชัลโฟนและภาพถ่ายจากกล้อง SEM ในรูปที่ 4.5 สามารถช่วยยืนยันผลการทดลองในส่วนนี้ได้เป็นอย่างดี เนื่องจากเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงจะมีขนาดรูพรุนบริเวณตรงกลางเล็กลงตามปริมาณพลาสติไซเซอร์ที่เพิ่มขึ้นเช่นเดียวกัน ดังนั้นเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงจึงสามารถรับแรงได้เพิ่มขึ้น

ตารางที่ 4.22 สมบัติความทนต่อแรงคึ่งของเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงแปรรูปปริมาณพอลิอีเทอร์ชัลโฟนและปริมาณไตรอะซิติน

สูตร	ความเด่น ณ จุดขาด (MPa)	ความเครียด ณ จุดขาด (%)
PES1	2.58±0.18	27.60±2.02
PES2	4.00±0.62	46.00±3.33
PES3	2.51±0.50	22.72±1.58
PES4	3.40±0.55	58.21±3.03
PES5	5.25±0.38	46.27±2.29
PES6	5.73±0.24	62.17±3.14

4.2.6.2 การแปรรูปนิดสารก่อรูพรุน PEG และ PVP

ศึกษานิดสารก่อรูพรุนที่มีผลต่อสมบัติความทนต่อแรงคึ่ง แสดงในตารางที่ 4.23 จากผลการทดลองแสดงให้เห็นว่าสารก่อรูพรุน PEG และ PVP ที่เติมลงไปไม่มีผลต่อสมบัติความทนต่อแรงคึ่งแต่จากผลการทดลองเกี่ยวกับประสิทธิภาพของเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวง เช่น การทดสอบการกรองน้ำบริสุทธิ์และการรักภัณฑ์ระดับน้ำหนักโน้ตคุณแสดงให้เห็นว่าสารก่อรูพรุน PEG

มีผลต่อความสามารถในการแพร่ผ่านเมมเบรนและประสิทธิภาพการกรองของเมมเบรนชนิดเส้นในกลวงอย่างชัดเจน

ตารางที่ 4.23 สมบัติความหนาต่อแรงดึงของพอลิลีเทอร์ซัล โพลิเมร์ชนิดเส้นในกลวงแบบนิคต์ ก่อรูป PEG และ PVP

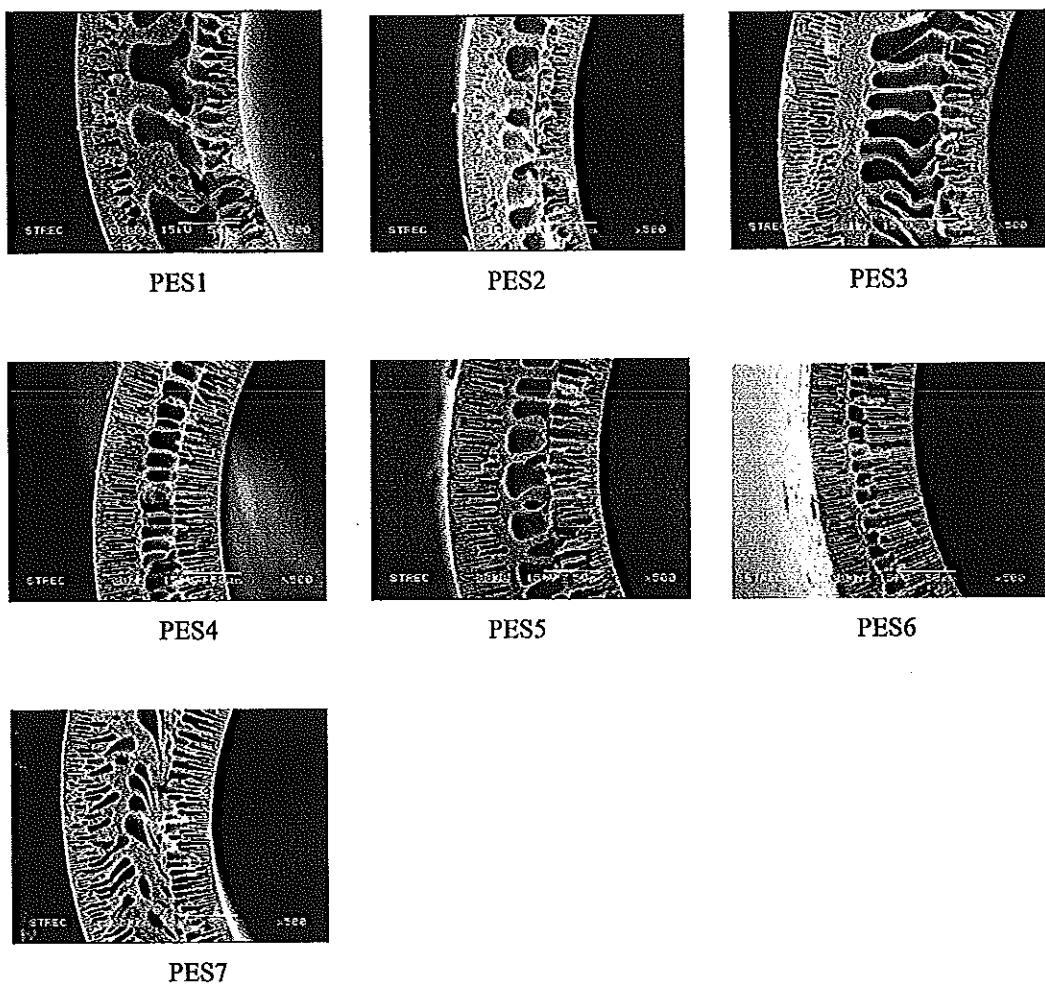
สูตร	ความเค้น ณ จุดขาด (MPa)	ความเครียด ณ จุดขาด (%)
PES5	5.25±0.38	46.27±2.29
PES7	5.13±0.42	44.36±4.04

4.2.7 ผลการวิเคราะห์สัณฐานวิทยาของเมมเบรนชนิดเส้นในกลวง

ศึกษาสัณฐานวิทยาของพอลิลีเทอร์ซัล โพลิเมร์ชนิดเส้นในกลวงแสดงในรูปที่ 4.5 ภาพภาคตัดขวางที่ถ่ายจากกล้อง SEM แสดงให้เห็นว่าเมมเบรนชนิดเส้นในกลวงมีโครงสร้างแบบไม่สมมาตร เมมเบรนมีโครงสร้างรูปหุนขนาดใหญ่อยู่ตรงกลางระหว่างชั้นรูปหุนแบบทรงกระบอก ตามหุตที่ทำให้โครงสร้างของเมมเบรนชนิดเส้นในกลวงมีลักษณะเช่นนี้เนื่องจากอัตราการแข็งตัวบริเวณตรงกลางของเมมเบรนชนิดเส้นในกลวงที่ซักกว่าบริเวณภายนอกและภายในเมมเบรน คงได้ก่อล่าวเดี้ยวข้างต้น นอกจากอัตราการแข็งตัวของเมมเบรนชนิดเส้นในกลวงที่มีผลต่องานดูรูปหุนของเมมเบรนเดี้ยวขึ้นนี้สามารถยับยั้งการเกิดรูปหุนขนาดใหญ่ได้ เช่น ปริมาณของพอลิเมอร์มาก ปริมาณของสารที่ไม่ใช่ตัวทำละลาย (non solvent) มาก และในสารละลายเมมเบรนมีสารเติมแต่งประเภทพอลิเมอร์ซึ่งในกรณีนี้สารเติมแต่งพอลิเมอร์ต้องมีน้ำหนักโมเลกุลมาก เพียงพอที่สามารถยับยั้งการเกิดรูปหุนขนาดใหญ่ได้และมีปริมาณมากด้วย [25]

ภาพ SEM ของเมมเบรนทั้ง 7 สูตร แสดงให้เห็นว่ารูปหุนบริเวณตรงกลางมีขนาดแตกต่างกัน เมมเบรนชนิดเส้นในกลวงสูตร PES1 มีรูปหุนบริเวณตรงกลางขนาดใหญ่กว่าเมมเบรนชนิดเส้นในกลวงสูตรอื่นๆ งานวิจัยนี้ใช้สารเติมแต่งประเภทสารก่อรูปหุน PEG และ PVP ที่มีน้ำหนักโมเลกุล 10,000 และ 40,000 Da ปริมาณ 5 % แม้ว่าปริมาณของสารเติมแต่งจะไม่มากนัก แต่น้ำหนักโมเลกุลของสารเติมแต่งทั้ง 2 ชนิดมากเพียงพอที่จะสามารถยับยั้งการเกิดรูปหุนขนาดใหญ่ได้ เมมเบรนชนิดเส้นในกลวงสูตร PES3 และ PES4 มีปริมาณของพอลิเมอร์น้อยกว่าเมมเบรนชนิดเส้นในกลวงสูตร PES5, PES6 และ PES7 จึงทำให้เมมเบรนชนิดเส้นในกลวง 2 สูตรข้างต้นมีรูปหุนบริเวณตรงกลางขนาดใหญ่กว่าเมมเบรนชนิดเส้นในกลวงอีก 3 สูตร ข้อพบว่าเมมเบรนชนิดเส้นในกลวงสูตร PES3 และ PES4 มีขนาดรูปหุนบริเวณตรงกลางแตกต่างกันอย่างชัดเจน เมมเบรน

ชนิดเส้นไอกลวงทั้ง 2 สูตรมีปริมาณของพอลิเมอร์ น้ำหนักไม่เลกุณและปริมาณ PEG เท่ากันแต่มีปริมาณของสารเติมแต่งไตรอะซิตินแตกต่างกัน โดยเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PES2 มีปริมาณของสารเติมแต่งไตรอะซิตินมากกว่าจึงทำให้รูพุนบริเวณกลางมีขนาดเล็กกว่าซึ่งสอดคล้องกับผลการทดลองของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PES1 และ PES2 ที่มีปริมาณของสารเติมแต่งไตรอะซิติน 2 % และ 10 % ตามลำดับ ซึ่งพบว่าเมื่อปริมาณของสารเติมแต่งเพิ่มขึ้นจะสามารถช่วยยับยั้งการเกิดรูพุนขนาดใหญ่ได้



รูปที่ 4.5 ภาพถ่ายภาคตัดขวางของพอลิอีเทอร์ชัลโลในเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงจากกล้อง SEM

นอกจากนี้ยังพบว่าชนิดของสารเติมแต่งมีผลต่อโครงสร้างรูพุน เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PES5 และ PES7 มีโครงสร้างรูพุนแตกต่างกันอย่างชัดเจน เมมเบรนทั้ง 2 สูตรมีเพียงชนิดของสารเติมแต่งที่แตกต่างกันเท่านั้น โดยเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PES5 ใช้ PEG ที่

มีน้ำหนักโมเลกุล 10,000 Da เป็นสารเติมแต่ง ในขณะที่เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PES7 ใช้ PVP ที่มีน้ำหนักโมเลกุล 40,000 Da เป็นสารเติมแต่ง จะเห็นว่า PVP มีน้ำหนักโมเลกุลมากกว่าPEG มาก ดังนั้นจึงทำให้เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PES5 มีรูพรุนขนาดเล็กกว่า

4.2.8 ผลการทายนาค Ruizrunของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงโดยการใช้ปอร์ท

การทายนาค Ruizrunของพอลิอีเทอร์ซัล ไฟแนนเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงแสดงในตารางที่ 4.24 จากผลการทดลองแสดงให้เห็นว่าเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PES2 - PES4 มีรูพรุนขนาดใกล้เคียงกันแต่มีความพรุนตัวแปรต่างกัน ยกเว้นเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PES1 ที่มีขนาดคุณภาพrunและความพรุนตัวแปรต่างออกไป เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PES1 และ PES2 มีปริมาณไตรอะซิติน 2 % และ 10 % จากตารางที่ 4.24 แสดงให้เห็นว่าเมื่อปริมาณไตรอะซิตินเพิ่มขึ้นจะทำให้รูพรุนมีขนาดเล็กลงและมีความพรุนตัวแปรเพิ่มขึ้นเนื่องจากปริมาณของสารเติมแต่งที่เพิ่มขึ้นจะบันยั่งการเกิดรูพรุนขนาดใหญ่แต่จะช่วยให้เมมเบรนมีความพรุนตัวมากขึ้น ดังนั้นจากผลการศึกษาในหัวข้อนี้สามารถช่วยยืนยันได้ว่าเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PES2 ซึ่งมีปริมาณสารเติมแต่งเพิ่มขึ้นจะทำให้ค่าฟลักซ์น้ำริสูทธิ์และความสามารถในการกักกันเพิ่มขึ้น

เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงสูตร PES3 และ PES4 มีการเติมไตรอะซิตินร่วมกับสารก่อรูพรุน PEG โดยมีปริมาณไตรอะซิติน 2 % และ 10 % ตามลำดับ จากผลการทดลองให้เห็นว่า เมื่อปริมาณไตรอะซิตินเพิ่มขึ้นจะทำให้เมมเบรนชนิดเส้นไอกลวงมีความพรุนตัวเพิ่มขึ้นในขณะที่ปริมาณของไตรอะซิตินที่เพิ่มขึ้นไม่มีผลต่อขนาดรูพรุน จากผลการศึกษาในหัวข้อนี้สามารถใช้ยืนยันค่าสภาพให้ซึ่งผ่านได้และการกักกันระดับน้ำหนักโมเลกุลที่พบว่าการเติมสารก่อรูพรุนจะทำให้เมมเบรนมีค่าสภาพให้ซึ่งผ่านได้เพิ่มขึ้นแต่ไม่มีผลต่อความสามารถในการกักกัน

ตารางที่ 4.24 ขนาดรูพรุนและความพรุนตัวของเมมเบรนชนิดเส้นไอกลวง

สูตร	ขนาดรูพรุน (μm)	ความพรุนตัว (%)
PES1	1.87	44.76
PES2	0.08	64.64
PES3	0.09	58.23
PES4	0.09	82.17

จากการศึกษาพอลิอีเทอร์ซัล โฟนเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงสามารถสรุปภาพรวมทั้งหมดได้ว่า การผลิตเมมเบรนมีปัจจัยหลายสาเหตุที่มีผลต่อโครงสร้างและประสิทธิภาพของเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวง เช่น ปริมาณของพอลิเมอร์ ปริมาณและชนิดของสารเติมแต่ง การเติมสารเติมแต่งลงในสารละลายเมมเบรน จะทำให้เมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงมีความพรุนตัวเพิ่มขึ้นแต่ไม่มีผลต่องานคุณภาพของเมมเบรน เมมเบรนที่มีสมสารก่อรูพุน PEG ยังทำให้เมมเบรนนี้โครงสร้างเหมาะสมกับระบบมากกว่าการเติมสารก่อรูพุน PVP

การใช้พอลิอีเทอร์ซัล โฟนเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงในการกรองน้ำอ้อยมีแนวโน้มเกิดการอุดตันในเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงเนื่องจากค่าไฟล์กซ์การกรองน้ำอ้อยมีแนวโน้มลดลงตามระยะเวลาที่มากขึ้น น้ำอ้อยที่กรองผ่านเมมเบรนชนิดเส้นใยกลวงมีปริมาณน้ำตาลซุ่นไครสไม้แตกต่างจากน้ำอ้อยเริ่มน้ำตันแต่ความเสื่อมของสีลดลงและมีความใสมากขึ้น

บทที่ 5

สรุปผลการทดลอง

5.1 สรุปผลการทดลอง

กระบวนการผลิตเมมเบรนที่อาศัยหลักการของกระบวนการเปลี่ยนเส้นเป็นวิธีที่นิยมใช้ผลิตเมมเบรนทางการค้า พอลิชัล โพนและพอลิอีเทอร์ซัล โพนเป็นวัสดุที่นิยมนำมาผลิตเมมเบรนทางการค้า เช่นกัน นอกจากนี้แล้วยังมีการเติมแต่งที่นิยมนำมาใช้ในการผลิตเมมเบรน เช่น PVP และ PEG เนื่องจากสารทั้ง 2 ชนิดเป็นที่ยอมรับในอุตสาหกรรมผลิตเมมเบรนว่าสามารถเข้ากันได้ดีกับวัสดุที่นำมาผลิตเมมเบรน ไม่เป็นอันตรายต่อสิ่งมีชีวิตอีกด้วยซึ่งช่วยปรับปรุงสมบัติของเมมเบรนให้มีความคงทนน้ำเพิ่มขึ้นซึ่งมีผลต่อประสิทธิภาพของเมมเบรน เช่น ค่าสภาพไฟซึ่งผ่านได้ การกักกันระดับน้ำหนักไมเลกุล สมบัติความทันต่อแรงดึงและสัมฐานวิทยาของเมมเบรน

การศึกษาเบื้องต้น โดยเตรียมพอลิชัล โพนเมมเบรนและพอลิอีเทอร์ซัล โพนเมมเบรนชนิดแผ่นเพื่อเป็นการประหัดสารเคมี ประหัดเวลาในการทดสอบและทำให้ทราบแนวโน้มอิทธิพลของสารเติมแต่งที่มีต่อค่าฟลักชันน้ำบริสุทธิ์ของเมมเบรน ได้สะتفاعกว่าการเตรียมเมมเบรนชนิดเด่นไปกล่าว จากขั้นตอนนี้ได้นำเอาสูตรที่ดีที่สุดไปทำการศึกษาต่อ โดยเตรียมเป็นเมมเบรนชนิดเด่นไปกล่าว

สารก่ออุดมทรุนจะมีผลควบคุณ โครงสร้างเมมเบรนซึ่งจะส่งผลต่อประสิทธิภาพของเมมเบรน ได้แก่ ค่าฟลักชันน้ำบริสุทธิ์ การกักกันระดับน้ำหนักไมเลกุล สมบัติความทันต่อแรงดึงและสัมฐานวิทยา เมมเบรนที่ผสมสารก่ออุดมทรุนจะเกิดการแยกไฟล์เริ่วขึ้นทำให้โครงสร้างของเมมเบรนมีขึ้นผิวที่บางนา กมีขั้นรุพุนด้านล่างขนาดใหญ่และมีความพรุนตัวมากขึ้น โครงสร้างของเมมเบรนลักษณะนี้จะมีความเหมาะสมกับกระบวนการ ในโครงสร้างที่มีขนาดใหญ่และมีความพรุนตัวมากขึ้น โครงสร้างของเมมเบรนลักษณะนี้จะมีความเหมาะสมกับกระบวนการ ในโครงสร้างที่มีขนาดใหญ่และมีความพรุนตัวมากขึ้น โครงสร้างของเมมเบรนที่มีขนาดเล็กหรือองค์ประกอบที่มีน้ำหนักไมเลกุลมากในสารละลาย [36] นอกจากนั้นเมมเบรนที่ผสมสารก่ออุดมทรุน PVP อนุภาค PVP จะช่วยปรับปรุงสมบัติของเมมเบรนให้ดีขึ้นโดย PVP ที่มีน้ำหนักไมเลกุลมากจะกระจายตัวบริเวณผิวเมมเบรนได้ทั่วถึงกว่า PVP ที่มีน้ำหนักไมเลกุลน้อย จากระยะห่างที่ต้นทำให้ไมเลกุลน้ำสามารถแพร่ผ่านเมมเบรนได้ดีขึ้นดังนั้นเมมเบรนจึงมีค่าฟลักชันน้ำบริสุทธิ์มากขึ้นเมื่อเปรียบเทียบกับเมมเบรนที่ไม่มีการเติมสารก่ออุดมทรุน พอลิชัล โพนเมมเบรนชนิดแผ่นสูตร PI ซึ่งเป็นสูตรที่ไม่เติมสารก่ออุดมทรุนมีค่าฟลักชันน้ำบริสุทธิ์ $100 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$ เมมเบรน

ชนิดแผ่นสูตร P2 - P6 เป็นสูตรที่มีการเติมสารเติมแต่ง 1, 2 - โพรเรนไคลออล PVP(K90) และ PVP(1,300K) เมมเบรนกولي่ฟ์มีค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์เพิ่มขึ้นเมื่อเปรียบเทียบกับเมมเบรนชนิดแผ่น สูตร P1 โดยมีค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ประมาณ $191 - 251 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$ และเมมเบรนชนิดแผ่นสูตร P6 เป็น สูตรที่มีค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์มากที่สุดซึ่งได้นำสูตรนี้ไปเตรียมเป็นเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงเพื่อใช้ ทำการศึกษาต่อ

พอลิชัล โพฟเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงสูตร PSF1 มีพอลิชัล โพฟเพียงอย่างเดียว จามีค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์น้อยกว่าเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงที่มีการเติมสารก่อรูปหุนเนื่องจากพอลิ- ชัล โพฟนีสมบัติไม่ชอบน้ำจึงทำให้ไม่เลกฤทธิ์ของน้ำแพร่ผ่านเมมเบรนได้ยาก เมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงสูตร PSF2 และ PSF3 ที่เติมสารเติมแต่ง 1, 2 - โพรเรนไคลออลและไครอะซิตินจะมีค่าสภาพ ให้ซึมผ่านได้ 83.04 และ $81.75 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{bar}^{-1}$ ตามลำดับ ซึ่งมีค่าสภาพให้ซึมผ่านได้เพิ่มขึ้นเกือบ 6 เท่าเมื่อเปรียบเทียบกับเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงสูตร PSF1 เมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงที่ผสม PVP ที่มีน้ำหนักโมเลกุลมากและมีความเข้มข้นเพิ่มขึ้นจะทำให้ค่าสภาพให้ซึมผ่านได้ลดลงจาก 53.22 ถึง $6.35 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{bar}^{-1}$ เนื่องจากการบวนตัวของ PVP ทำให้เมมเบรนนีขนาดรูปหุนเล็กลงและจาก การตรวจสอบโดยใช้เทคนิค mercury intrusion พบว่าสารเติมแต่งที่ผสมลงไปยังช่วยให้เมมเบร นมีความพรุนตัวเพิ่มขึ้นแต่ไม่มีผลต่องานน้ำหนักโมเลกุลเท่ากับ $67,000 \text{ Da}$ นอกจากน้ำหนักโมเลกุล ที่ดันไกส์เดียวกันและมีการถักกันระดับน้ำหนักโมเลกุลเท่ากับ $67,000 \text{ Da}$ นอกจากน้ำหนักโมเลกุลแล้วยังทำให้เมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงมีความสามารถในการ กัดกันไกส์เดียวกันและมีการถักกันระดับน้ำหนักโมเลกุลเท่ากับ $67,000 \text{ Da}$ นอกจากน้ำหนักโมเลกุลแล้วยังทำให้เมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงโดยมีค่า ความเค้น ณ จุดขาด $3 - 5 \text{ MPa}$ และความเครียด ณ จุดขาด $35\% - 60\%$ และจากการศึกษาสัณฐาน วิทยาของเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงพบว่าอัตราการแข็งตัวมีผลต่อโครงสร้างรูปหุน บริเวณที่เมม เบรนแข็งตัวเร็ว โครงสร้างรูปหุนจะมีลักษณะเป็นทรงกระบอกบริเวณที่เมมเบรนแข็งตัวช้า โครงสร้างรูปหุนจะมีลักษณะทรงกลม สิ่งที่สำคัญมากในการเตรียมเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงคือ ความหนืดของสารละลายพอลิเมอร์ ความหนืดที่เหมาะสมสำหรับเครื่องมือเตรียมเมมเบรนใน โครงการนี้คือความหนืดที่ไม่เกิน $4,800 \text{ mPa.s}$

พอลิเอทธิร์ชัล โพฟเมมเบรนชนิดแผ่นที่ผสมสารเติมแต่ง ได้แก่ 1, 2 - โพรเรน- ไคลออล ไครอะซิติน PVP และ PEG และคงให้เห็นว่าอิทธิพลของสารเติมแต่งมีผลต่อประสิทธิภาพ ของเมมเบรน โดยพบว่าเมื่อความเข้มข้นของสารเติมแต่งเพิ่มขึ้นจะทำให้เมมเบรนชนิดแผ่นมีค่า ฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์เพิ่มขึ้น เมมเบรนชนิดแผ่นสูตร E1 - E6 มีค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ $103 - 470 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$ สารก่อรูปหุน PEG จะทำให้เมมเบรนมีค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์เพิ่มขึ้นตามน้ำหนักโมเลกุลและปริมาณ PEG ที่มากขึ้นมีค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์ประมาณ $5 - 276 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$ โดยเมมเบรนชนิดแผ่นสูตร E10 ซึ่ง ผสม PEG น้ำหนักโมเลกุล $10,000 \text{ Da}$ ปริมาณ 5% จะมีค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์มากที่สุด สารก่อรูปหุน

PVP ที่มีน้ำหนักโมเลกุลมากและผสมในเมมเบรนในสัดส่วนที่มากซึ่งจะทำให้ PVP เกิดการบรวมตัวมากซึ่งเป็นสาเหตุให้รูพุนของเมมเบรนมีขนาดเล็กลงดังนั้นจึงทำให้ค่าฟลักชันน้ำบริสุทธิ์ลดลง เมมเบรนชนิดเด่น ได้แก่ E12 ซึ่งผสมสารก่อรูพุน PVP น้ำหนักโมเลกุล 40,000 Da ปริมาณ 5 % มีค่าฟลักชันน้ำบริสุทธิ์มากที่สุดประมาณ $290 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$ จากผลการศึกษาในส่วนนี้จึงนำเมมเบรนชนิดแผ่นสูตร E10 และ E12 ที่มีปริมาณ 5 % ไปทำการศึกษาโดยเตรียมเป็นเมมเบรนชนิดเด่น ได้แก่

การศึกษามุมเบรนชนิดเด็นไอกลวงแสดงให้เห็นว่าปริมาณของพอลิเมอร์ปริมาณและชนิดของสารเติมแต่งมีผลต่อโครงสร้างแบบเบรน ปริมาณของพอลิเมอร์และสารก่อรูพุนที่เพิ่มขึ้นจะทำให้ค่าสภาพให้ซึมผ่านได้ลดลงและเพิ่มขึ้นตามลำดับ โดยมีค่าสภาพให้ซึมผ่านได้ประมาณ $92 - 333 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}\text{bar}^{-1}$ แต่การเติมสารเติมแต่งไม่มีผลต่องานดูรูพุนของแบบเบรน จึงทำให้ความสามารถในการกักกันมีค่าไม่แตกต่างกัน พอลิอีเทอเรชัล โฟนเน็มเบรนชนิดเด็นไอกลวงมีการกักกันระดับน้ำหนักโนเลกุลเท่ากัน 67,000 Da และยังพบว่าอิทธิพลของปัจจัยทั้ง 2 อย่างนี้มีผลทำให้แบบเบรนมีสมบัติความทนแรงดึงเพิ่มขึ้นและจากการศึกษาด้วย mercury intrusion ที่แสดงว่าปริมาณของสารเติมแต่งที่เพิ่มขึ้นจะทำให้แบบเบรนมีความพุนตัวเพิ่มขึ้น มีค่าประมาณ 44% - 82% ขนาดของรูพุนมีค่าประมาณ $0.08 \mu\text{m}$ สามารถสูบได้ว่าสภาพให้ซึมผ่านได้ของแบบเบรนไม่เพียงแต่ขึ้นอยู่กับขนาดของรูพุนเท่านั้นแต่ยังขึ้นอยู่กับความพุนตัวของแบบเบรนด้วย ชนิดสารเติมแต่งมีความสำคัญไม่ใช่แค่ขนาด ไปกว่าปัจจัยอื่นๆ จากการศึกษาแสดงให้เห็นว่าสารก่อรูพุน PEG ทำให้แบบเบรนมีคุณสมบัติเหมาะสมกับระบบมากกว่าสารก่อรูพุน PVP นอกจากนี้ การศึกษาสัณฐานวิทยาซึ่งใช้เป็นข้อมูลประกอบกับการศึกษาลักษณะเฉพาะของแบบเบรนอื่นๆ ยังพบว่ามีหลายสาเหตุที่สามารถยับยั้งการเกิดรูพุนขนาดใหญ่ได้ เช่น ปริมาณของพอลิเมอร์ที่มากปริมาณของสารที่ไม่ใช่ตัวทำละลายที่มากและสารเติมแต่งประเภทพอลิเมอร์ต้องมีน้ำหนักโนเลกุลมากเพียงพอที่สามารถยับยั้งการเกิดรูพุนขนาดใหญ่ได้และมีในปริมาณมากด้วย พอลิอีเทอเรชัล โฟนเน็มเบรนชนิดเด็นไอกลวงมีความถึก ณ จุดขาดประมาณ $2 - 5 \text{ MPa}$ และมีความเครียดณ จุดขาดประมาณ $27\% - 62\%$ การศึกษาสัณฐานวิทยาของแบบเบรนชนิดเด็นไอกลวงแสดงในเห็นว่า อัตราการแข็งตัวของแบบเบรน ปริมาณและชนิดสารเติมแต่งมีผลต่อสัณฐานวิทยาของแบบเบรนชนิดเด็นไอกลวง แบบเบรนชนิดเด็นไอกลวงที่มีสารเติมแต่งมากจะยับยั้งการเกิดรูพุนขนาดใหญ่ ความหนืดของสารละลายพอลิเมอร์ที่เหมาะสมสำหรับกระบวนการขึ้นรูปแบบเบรนชนิดเด็นไอกลวงในโครงการนี้ควรมีค่าไม่เกิน $4,800 \text{ mPa.s}$

จากการศึกษาอิทธิพลของสารเติมแต่ง ได้แก่ สารเพิ่มความเข็คหุ่นและสารก่อรูป ที่ใช้ในการเตรียมพอลิชัล โฟน และพอลิอีเทอร์ชัล โฟน เมนเบรนชนิดแผ่นและชนิดเส้นในกลวงแสดงให้เห็นว่า พลาสติไซเซอร์ ได้แก่ 1, 2 - โพร์เพนไคดอลและไตรอะซิติน และสารก่อรูป

รูพุน PEG และ PVP มีผลอย่างมีนัยสำคัญต่อค่าสภาพให้ชื้มผ่านได้ของเมมเบรนมากกว่าการกักกันระดับน้ำหนักในเลกุล สมบัติความทันต่อแรงดึงของเมมเบรนและตัวชี้วัดน้ำวิทยาของเมมเบรนจากการศึกษาข้างบนว่าเมมเบรนที่มีการทดสอบเติมแต่งจะทำให้เมมเบรนมีความพรุนตัวเพิ่มขึ้นจึงทำให้เมมเบรนกลุ่มนี้มีค่าสภาพให้ชื้มผ่านได้เพิ่มขึ้น

นำพอลิชัลโพลีเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงและพอลิอีเทอร์ชัลโพลีเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงมาประยุกต์ใช้ในการกรองน้ำอ้อยพบว่าค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยลดลงตามเวลาที่เพิ่มขึ้นแต่ก็มีค่าคงที่เนื่องจากกรองด้วยเมมเบรนที่มีความพรุนต่ำทำให้เกิดปรากฏการณ์คอนเซนตรเรชันโพล่าไรซ์ชัน จากปรากฏการณ์นี้บริเวณผิวน้ำเมมเบรนจะมีชั้นเจลเกิดขึ้นทำหน้าที่ช่วยในการกักกันสารทำให้ออนุภาคถูกกักกันโดยค่าไกล์เดียกัน พร้อมทั้งทำให้อ้อยไม่สามารถแพร่ผ่านเมมเบรนไปได้และน้ำอ้อยที่ผ่านการกรองด้วยเมมเบรนจะมีความใสเพิ่มขึ้นแต่ปริมาณน้ำตาลซึ่งกรองด้วยไอกลวงลดลงน้ำอ้อยสดและน้ำอ้อยที่กรองผ่านเมมเบรนมีค่าไกล์เดียกัน พอลิชัลโพลีเมมเบรนและพอลิอีเทอร์ชัลโพลีเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงสูตร PSF7 และ PES1 มีค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยมากที่สุดในแต่ละกลุ่ม มีค่าประมาณ 10 และ $15 \text{ l.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$ ตามลำดับ ทั้งยังได้เพอนิอิทที่มีสีและความใสไกล์เดียกัน จึงคาดว่า่น่าจะเหมาะสมสำหรับการนำไปประยุกต์ใช้กรองน้ำอ้อยมากที่สุด

เปรียบเทียบประสิทธิภาพระหว่าง พอลิชัลโพลีเมมเบรนและพอลิอีเทอร์ชัลโพลีเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงพบว่าพอลิชัลโพลีเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงมีค่าฟลักซ์น้ำบริสุทธิ์น้อยกว่า มีค่าฟลักซ์การกรองน้ำอ้อยน้อยกว่า แต่มีสีและความชุ่มของน้ำอ้อยที่กรองผ่านเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวง สมบัติความทันต่อแรงดึงและมีความพรุนตัวในช่วงเดียวกับพอลิอีเทอร์ชัลโพลีเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวง ดังนั้นพอลิอีเทอร์ชัลโพลีเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงน่าจะมีความเหมาะสมในการนำไปประยุกต์ใช้กรองน้ำอ้อยมากกว่า

5.2 ข้อเสนอแนะ

1. อัตราเร็วของสารละลายน้ำที่ผ่านหัวสเปนเนอเรทอัตราเร็วของของเหลวที่ทำให้เมมเบรนแข็งตัวภายในและอัตราเร็วของการดึงเมมเบรนไม่ควรช้าเกินไปหรือเร็วเกินไป เพราะจะทำให้เมมเบรนขาดขณะทำการขึ้นรูปเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวง
2. ควรศึกษาการลดการอุดตันที่เกิดขึ้นในเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงเมื่อนำไปประยุกต์ใช้กรองน้ำอ้อย
3. ควรศึกษาสมบัติของเมมเบรนหลังล้างแล้วเพื่อสังเกตการเปลี่ยนแปลงที่เกิดขึ้น (เนื่องจากงานวิจัยนี้เป็นการศึกษาการขึ้นรูปครั้งแรกจึงใช้ระยะเวลาในการศึกษานานประกอบกับมีระยะเวลาการวิจัยจำกัด)

บรรณานุกรม

- [1] George, S.C. and Thomas, S. 2001. "Transport phenomena through polymeric systems", Progress in polymer science. 26 (2001) 985 - 1017.
- [2] Qin, J.J., Li, Y., Lee, L.S. and Lee, H. 2003. "Cellulose acetate hollow fiber ultrafiltration membranes made from CA/PVP 360K/NMP/water", Journal of membrane science. 218 (2003) 173 - 183.
- [3] Xu, Z.L. and Qusay, F.A. 2004, "Effect of polyethylene glycol molecular weights and concentrations on polyethersulfone hollow fiber ultrafiltration membranes", Journal applied polymer science. 91 (2004) 3398 – 3407.
- [4] อัสสิทธิ์ ปัทมวงษ์, 2544. ตามรอยน้ำตาล. กรุงเทพฯ : ที.พี.พรินท์ จำกัด.
- [5] กติกรไทย, ธนาคาร. ฝ่ายวิชาการ. 2521. น้ำตาล. กรุงเทพฯ : เกษมการพิมพ์.
- [6] ลิงค์: <http://www.wangkanai.co.th/cane4.htm> (1/8/2549).
- [7] Bhattacharya, P.K., Agarwal, S., De, s. and Rama Gopal , U.V.S. 2001. "Ultrafiltration of sugar cane juice for recovery of sugar: analysis of flux and retention", Separation and purification technology. 21 (2001) 247 - 259.
- [8] Ghosh, A.M. and Balakrishnan, M. 2003. "Pilot demonstration of sugar cane juice ultrafiltration in an Indian sugar factory", Journal of food engineering. 58 (2003) 143 - 150.
- [9] Kishihara, S., Fujii, s. and Komoto, M. 1981. "Ultrafiltration of cane juice influence of flux and quality of permeate", Int sugar journal. 83 (1981) 35 – 39.
- [10] Mulder, M. 1996. Basic principle of membrane technology. Netherlands : Kluwer academic publishers.

- [11] สื้นคื้นจาก: http://lyre.mit.edu/research/poster_bozhou.pdf (7/3/50).
- [12] สื้นคื้นจาก: http://www.nirossoft.com/site/item.php?ln=en&item_id=189&main_id=110 (7/3/50).
- [13] Ho, W.S.W. and Sirkar, K.K. 1992. Membrane handbook. New York : Van nostrand reinhold.
- [14] Askeland, D.R. 1996. The science and engineering of materials. 3rd ed., UK : Chapman & hall.
- [15] เจริญ นาคะสรรก์. 2546. เทคโนโลยีเบื้องต้นทางพลาสติก. กรุงเทพฯ : ภาควิชาเทคโนโลยี ยางและหุ่นไม้ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์.
- [16] Charrier, M.J. 1991. Polymeric materials and processing. New York : Hanser publisher.
- [17] รัตนा จิรารัตนานนท์. 2543. กระบวนการแยกด้วยเยื่อแผ่นสังเคราะห์. กรุงเทพฯ. ภาควิชา วิศวกรรมเคมี มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี.
- [18] วิชาการเกษตร, กรม. กองแผนงาน. 2523. อ้อข. กรุงเทพฯ : ชนาประดิษฐ์การพิมพ์.
- [19] Han, M.I. and Nam, S.T. 2002. "Thermodynamic and rheological variation in polysulfone solution by PVP and its effect in the preparation of phase inversion membrane", Journal of membrane science. 202 (2002) 55 - 61.
- [20] Kim, I.C. and Lee, K.H. 2003. "Effect of various additive on pore size of polysulfone membrane by phase inversion process", Journal applied polymer science. 89 (2003) 2562 - 2566.
- [21] Aptel, P., Abidine, F., Ivaldi, F. and Lafaille, J.P. 1985. "Polysulfone hollow fibers effect of spinning conditions on ultrafiltration properties", Journal applied polymer science. 22 (1985) 199 - 215.

- [22] Qin, J.J., Gu, J. and Chung, T. S. 2001. "Effect of wet and dry-jet wet spinning on the shear-induced orientation during the formation of ultrafiltration hollow fiber membrane", Journal applied polymer science. 182 (2001) 57 - 75.
- [23] Qin, J.J., Wong, F.S., Li, Y. and Liu, Y.T. 2003. "A high flux ultrafiltration membrane spun from PSU/PVP(K90)/DMF/1,2-propanediol", Journal of membrane Science. 211 (2003) 139 - 147.
- [24] Xu, Z.L., Chung, T.S. and Huang, Y. 1999. "Effect of polyvinylpyrrolidone molecular weights on morphology, oil/water separation, mechanical and thermal properties of polyetherimide/polyvinylpyrrolidone hollow fiber membrane", Journal applied polymer science. 74 (1999) 2220 - 2233.
- [25] Lin, Y., K, G.H. and Strathmann, H. 2003. "Characterization of morphology controlled polyethersulfone hollow fiber membranes by the addition of poltetethylene glycol to the dope and bore liquid solution". Journal applied polymer science. 223 (2003) 187 - 199.
- [26] Qin, J.J. and Chung, T.S. 1999. "Effect of dope flow rate on the morphology, separation performance, thermal and mechanical properties of ultrafiltration hollow fibre membranes". Journal applied polymer science. 157 (1999) 35 - 51.
- [27] Sanchez, B.T., Basurto, R.I.O. and Fuente, E.B.D.L. 1999. "Effect of nonsolvents on properties of spinning solutions and polyethersulfone hollow fiber ultrafiltration membrane", Journal of membrane science. 152 (1999) 19 - 28.
- [28] Wienk, I.M., Olde Scholtenhuis, F.H.A., Boomgard, T.V.D. and Smolders, C.A. 1995. "Spinning of hollow fiber ultrafiltration membranes from a polymer blend", Journal of membrane science. 106 (1995) 233 - 243.
- [29] Xu, Z.L., and Qusay, F.A. 2004. "Polyethersulfone (PES) hollow fiber ultrafiltration membranes prepared by PES/non-solvent/NMP solution", Journal of membrane science. 233 (2004) 101 - 111.

- [30] อรรถวรรณ เบญจมาศ. 2547. “การใช้డიօზोไนต์กำจัดสีและความชุ่นในอุตสาหกรรมน้ำตาลทราย”, วิทยานิพนธ์วิทยาศาสตร์มหาบัณฑิต สาขาเคมี มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์.
- [31] Balakrishnan, M., Dua, M. and Bhagat, J.J. 2000. “Effect of operating parameter on sugar cane juice ultrafiltration : Result of a field experience”, Separation and purification technology. 19 (2000) 209 - 220.
- [32] Ghosh, A.M., Balakrishnan, M., Dua, M. and Bhagat, J.J. 2000. “Ultrafiltration of sugar cane juice with spiral wound modulds : on-site pilot trials”, Journal of membrane science. 174 (2000) 205 - 216.
- [33] Saha, N.K., Balakrishnan, M. and Ulbricht, M. 2006. “Polymeric membrane fouling in sugar cane juice ultrafiltration : role of juice polysaccharide”, Desalination. 189 (2006) 59 - 70.
- [34] Tako, M. and Nakamura, S. 1986. “Membrane permeability of cane juice on ultrafiltration with several kinds of membranes”, Biol. chem. 50 (4) (1986) 833 - 838.
- [35] สืบค้นจาก: <http://www.dow.com/propyleneglycol/app/> (19/5/50)
- [36] สืบค้นจาก: <http://www.polymer-additives.de/pma/de/products/plasticizers/triacetin/> (19/5/50)
- [37] ขันทอง ฉุนตราภ. 2547. เทคโนโลยีการแยกตัวยเมมเบรน. กรุงเทพฯ : จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.
- [38] van de Witte, P., Dijkstra, P.J., van den Berg, J.W.A. and Feijen, J. 1996. “Phase separation process in polymer solution in relation to membrane formation”, Journal of membrane science. 117 (1996) 1 - 31.
- [39] Hayama, M., Yamamoto, K.I., Kohori, F., Uesaka, T., Ueno, Y., Sugaya, H., Itagaki, I. and Sakai, K. 2004. “Nanoscopic behavior of polyvinylpyrrolidone particals on polysulfone/polyvinylpyrrolidone film”, Biomaterials. 25 (2004) 1019 - 1028.

- [40] Ochoa, N.A., Pradanos, P., Palacio, L., Pagliero, C., Marchese, J. and Hernandez, A. 2001. "Pore size distributions based on AFM imaging and retentation of multidisperse polymer solute characterization of polyethersulfone UF membranes with dopes containing different PVP", *Journal of membrane science*. 187 (2001) 227 - 237.
- [41] Jung, B., Yoon, J.K., Kim, B. and Rhee, H.W. 2004. "Effect of molecular weight of polymeric additive on formation, permeation properties and hypochlorite treatment of asymmetric polyacrylonitrile membranes", *Journal of membrane science*. 243 (2004) 45 - 57.
- [42] Wienk, I.M., Boom, R.M., Beerlage, M.A.M., Bulte, A.M.W., Smolders, C.A., Strathmann, H. 1996. "Recent advances in the formation of phase inversion membranes made from amorphous or semi-crystalline polymer", *Journal of membrane science*. 113 (1996) 361 - 371.
- [43] Qin, J.J., Oo, M.H. and Li, Y. 2005. "Hollow fiber ultrafiltration membranes with enhanced flux for humic acid removal", *Journal Applied Polymer Science*. 247 (2005) 119 - 125.
- [44] Nene, S., Kaur, S., Sumad, K., Joshi, B. and Raghavarao, K.S.M.S. 2002. "Membrane distillation for the concentration of raw cane-sugar syrup and membrane clarified sugarcane juice", *Desalination*. 147 (2002) 157 - 160.
- [45] Kesting, R.E. 1985. *Synthetic Polymeric Membranes*, 2nd ed., New York : Wiley.
- [46] Mok, S., Worsfold, D.J., Fouda, A.E., Matsura, T., Wang, S. and Chan, K. 1995. "Study on the effect of spinning conditions and surface treatment on the geometry and performance of polymeric hollow fibre membrane", *Journal of membrane science*. 100 (1995) 183 - 192.
- [47] Sanchez, B.T., Basurto, R.I.O. and Fuent, E.B.E.L. 1999. "Effect of nonsolvents on properties of spinning solution and polyethersulfone hollow fiber ultrafiltration membranes", *Journal of membrane science*. 152 (1999) 19 - 28.

- [48] Jimenez, D.B.M. Narbaitz, R.M., Matsuura, T., Chowdhury, G., Pleizier, G. and Santerre, J.P. 2004. "Influence of processing conditions on the properties of ultrafiltration membranes", Journal of membrane science. 231 (2004) 209 - 224.
- [49] Xu, Z.L. and Qusay, F.A. 2004. "Polyethersulfone (PES) hollow fiber ultrafiltration membranes prepared by PES/non-solvent/NMP solution", Journal of membrane science. 233 (2004) 101 - 111.

ภาคผนวก

ภาคผนวก ก

เปรียบเทียบการรักษาสภาพพอลิซัลโฟไนแมมเบรนชนิดเด็นไยกลวง ด้วยสารละลายกลีเซอรอล

จุดประสงค์

เพื่อศึกษาเปรียบเทียบอิทธิพลของการรักษาสภาพแมมเบรนที่มีต่อประสิทธิภาพ
ของพอลิซัลโฟไนแมมเบรนชนิดเด็นไยกลวง

วิธีดำเนินการทดลอง

1. เตรียมพอลิซัลโฟไนแมมเบรนชนิดเด็นไยกลวง และรักษาสภาพแมมเบรนด้วยสารละลาย
กลีเซอรอล ตามวิธีที่ 3.4.2 เมมเบรนที่ไม่ทำการรักษาสภาพให้น้ำยาซึ่งให้แห้งที่อุณหภูมิห้อง
(22°C) สูตรต่างๆของพอลิซัลโฟไนแมมเบรนชนิดเด็นไยกลวง แสดงในตารางที่ ก1
2. ประกอบโน้มถุง ตามวิธีที่ 3.4.3
3. ทดสอบประสิทธิภาพของแมมเบรนชนิดเด็นไยกลวง โดยทดสอบการกรองน้ำบริสุทธิ์
และทดสอบการกักกันระดับน้ำหนักโนเกลูลาร์ ตามวิธีที่ 3.4.5 และ 3.4.6 ตามลำดับ

ผลการทดลองและวิจารณ์ผลการทดลอง

การรักษาสภาพแมมเบรน เป็นกระบวนการหนึ่งที่นิยมใช้ในกระบวนการผลิตแมม
เบรนเพราเม็คความต้องการให้โครงสร้างของแมมเบรนมีความเสถียรคงแต่เมมเบรนที่ผลิตเสร็จ
เรียบร้อยจะต้องมีผู้ใช้ เมื่อจากโครงสร้างของแมมเบรนจะมีผลต่อประสิทธิภาพของแมมเบรน
ดังนั้นถ้าโครงสร้างแมมเบรนเกิดการเปลี่ยนแปลง จะมีผลทำให้ประสิทธิภาพของแมมเบรนเกิดการ
เปลี่ยนแปลงด้วยเช่นกัน

ค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์และค่าการกักกันระดับน้ำหนักโนเกลูลาร์ของพอลิซัลโฟไน
แมมเบรนชนิดเด็นไยกลวงที่รักษาสภาพแมมเบรนด้วยสารละลายกลีเซอรอลและไม่รักษาสภาพแมม
เบรน แสดงในตารางที่ ก2 และ ก3 ตามลำดับ จากผลการทดลองแสดงให้เห็นว่าพอลิซัลโฟไนแมม
เบรนชนิดเด็นไยกลวงที่รักษาสภาพแมมเบรนด้วยสารละลายกลีเซอรอลจะมีค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์

มากขึ้นอย่างชัดเจนและมีความสามารถในการกักกันระดับน้ำหนักไม่เกลูลของสารลดลงเพียงเล็กน้อยเมื่อเปรียบเทียบกับแมมนเบรนที่ไม่ผ่านการรักษาสภาพด้วยสารละลายกลีเซอรอล เนื่องจากสารละลายกลีเซอรอลที่เคลือบนแมมนเบรนจะป้องกันไม่ให้โครงสร้างแมมนเบรนเกิดการยุบตัวขณะแมมนเบรนแห้ง [47] ดังนั้นจึงทำให้น้ำสามารถแพร่ผ่านแมมนเบรนได้สะดวกขึ้นและไม่เกลูลของสารกีสามารถผ่านรูพุนของแมมนเบรนได้สะดวกขึ้นซึ่งกันจึงทำให้ค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์เพิ่มขึ้นแต่ความสามารถในการกักกันระดับน้ำหนักไม่เกลูลของสารลดลงในขณะเดียวกันถ้าโครงสร้างรูพุนเกิดการยุบตัวลงจะทำให้น้ำสามารถแพร่ผ่านแมมนเบรนได้ลำบากขึ้นและไม่เกลูลของสารกีสามารถผ่านรูพุนของแมมนเบรนได้ลำบากขึ้นซึ่งกันจึงทำให้ค่าฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ลดลงแต่ความสามารถในการกักกันระดับน้ำหนักไม่เกลูลของสารเพิ่มขึ้นเล็กน้อย

ตารางที่ ก1 สูตรต่างๆของพอลิชัลไฟฟันแมมนเบรนชนิดเส้น ยกลง (wt%)

สูตร	สารเคมี					
	PSF	Triacetin	PVP(K15)	PVP(K90)	PVP(1300K)	NMP
PSF8	19	4	-	-	1	76
PSF10	19	4	1	-	-	76
PSF11	19	-	-	1	-	80

ตารางที่ ก2 ฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ของพอลิชัลไฟฟันแมมนเบรนชนิดเส้น ยกลงที่รักษาสภาพแมมนเบรน

ด้วยสารละลายกลีเซอรอลและไม่รักษาสภาพแมมนเบรน

สูตร	รักษาสภาพ				ไม่รักษาสภาพ			
	ฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ ($\text{L.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$)			สภาพการ ซึมผ่านได้ ($\text{L.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{bar}^{-1}$)	ฟลักช์น้ำบริสุทธิ์ ($\text{L.m}^{-2}.\text{h}^{-1}$)			สภาพการ ซึมผ่านได้ ($\text{L.m}^{-2}.\text{h}^{-1}.\text{bar}^{-1}$)
	1 บาร์	2 บาร์	3 บาร์		1 บาร์	2 บาร์	3 บาร์	
PSF8	110.76	234.29	341.48	114.80	1.34	2.74	4.38	1.45
PSF10	106.82	246.93	356.71	121.02	2.70	6.78	13.17	4.36
PSF11	68.11	143.90	208.33	70.08	0.89	1.94	3.21	1.07

ตารางที่ ก3 การกักกันระดับน้ำหนักไม่เลกุลสารของพอดิชัลไฟน์เมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงที่รักษาสภาพเมมเบรนด้วยสารละลายกลีเซอรอลและไม่รักษาสภาพเมมเบรน

สูตร	รักษาสภาพ		ไม่รักษาสภาพ	
	การกักกัน (%)		การกักกัน (%)	
	เปลปชิน	BSA	เปลปชิน	BSA
PSF8	32.70	93.73	42.54	97.04
PSF10	12.14	88.61	27.95	93.42
PSF11	41.41	91.77	43.80	92.40

สรุปผลการทดลอง

การรักษาสภาพเมมเบรนชนิดเด็นไอกลวงด้วยสารละลายกลีเซอรอลจะไม่ทำให้โครงสร้างเมมเบรนเกิดความเสียหายระหว่างการเก็บรักษาดังนั้นจึงนิยมทำการรักษาสภาพเมมเบรนภายหลังการผลิตเมมเบรนเรียบร้อยแล้ว

ประวัติผู้เขียน

ชื่อ สกุล	นางสาวศิริรัตน์ ตั้งสอดิพพร	
รหัสประจำตัวนักศึกษา	4722076	
วุฒิการศึกษา		
บัตรุตี	ชื่อสถาบัน	ปีที่สำเร็จการศึกษา
วิทยาศาสตรบัณฑิต (วัสดุศาสตร์)	มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์	2547

การตีพิมพ์เผยแพร่ผลงาน

- การเตรียมและสมบัติของพอลิชัลโลในเนมเบرنนิดเด้น ไบกลวงเพื่อการกรอง
น้ำอ้อยระดับอัคตรา, การประชุมวิชาการวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีแห่งประเทศไทย (วทท.) ครั้งที่ 32, 10-12 ตุลาคม พ.ศ. 2549 ณ ศูนย์ประชุม
แห่งชาติสิริกิติ์