



ขั้นตอนการวิจัยและวิธีการทดลอง

ในงานวิทยานิพนธ์นี้ได้แบ่งแผนงานไว้ดังนี้

- 3.1) การศึกษาข้อมูลเบื้องต้นของระบบสารละลายลิเทียมคลอไรด์-น้ำ
- 3.2) การหาข้อมูลบางอย่าง และ เทคนิควิธีการจากการทดลองด้วย เครื่องทำความเย็นระบบดูดกลืนอย่างง่าย (ICY BALL)
- 3.3) การออกแบบ และสร้างเครื่องทำความเย็นแบบต่อเนื่อง

3.1 การศึกษาข้อมูลเบื้องต้นของระบบสารละลายลิเทียมคลอไรด์-น้ำ

(3), (5)
ข้อมูลต่าง ๆ ที่จำเป็นต้องใช้ในการออกแบบเครื่องทำความเย็นระบบนี้ ได้แก่ ข้อมูลแสดงความสัมพันธ์ระหว่าง อุณหภูมิ ความดันไอและความเข้มข้นของสารละลาย ความหนืด ความถ่วงจำเพาะ ความจุความร้อน ฯลฯ ได้แสดงไว้แล้วในภาคผนวก ซึ่งจะเป็นคุณสมบัติทางกายภาพของสารละลายลิเทียมคลอไรด์ ส่วนข้อมูลคุณสมบัติทางกายภาพของน้ำจะไม่แสดงไว้ เพราะสามารถหาอ่านได้จากเอกสารอ้างอิงโดยทั่วไป สำหรับข้อมูลบางอย่างที่ไม่อาจหาได้จากเอกสาร ก็จะได้จากการทดลองด้วยเครื่องมือขนาดเล็ก ดังจะกล่าวละเอียดในหัวข้อที่ 3.2

3.2 การศึกษาการทำงานของเครื่องทำความเย็นระบบดูดกลืนอย่างง่าย (ICY BALL)

งานวิจัยในขั้นนี้เป็นการศึกษาการทำงานของเครื่องทำความเย็นอย่างง่ายในระบบนี้ เพื่อทดลองหาความสัมพันธ์ระหว่าง อุณหภูมิ ความดัน และความเข้มข้นของสารละลายลิเทียมคลอไรด์ แล้วนำผลที่ได้ไปใช้ในการคำนวณออกแบบสร้างเครื่องทำความเย็นแบบต่อเนื่องขึ้นมา

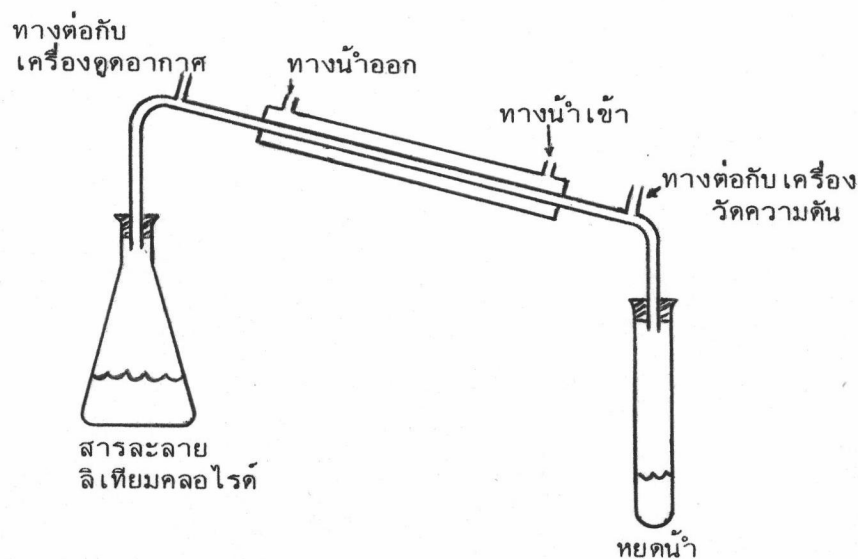
ภายหลัง ข้อมูลเหล่านี้เป็นข้อมูลที่ไม่อาจหาจากเอกสารอ้างอิงได้ หรือในบางกรณีที่ทำได้อีก
เป็นข้อมูลที่วัดในสภาวะสมดุล (EQUILIBRIUM) ซึ่งไม่ตรงกับผลที่ได้จากการทดลองปฏิบัติจริง ๆ
นอกจากนี้การทดลองยังช่วยให้เข้าใจถึงกลไกของการทำความเย็นในระบบนี้ ตลอดจนเทคนิควิธี
การต่าง ๆ อันจะเป็นประโยชน์ต่อการสร้างเครื่องทำความเย็นแบบต่อเนื่องขึ้นมาภายหลัง

การทดลองแบ่ง เป็น

- 3.2.1) การทดลอง เพื่อหาความเข้มข้นของสารละลายที่เหมาะสม
- 3.2.2) การหาอัตราการถ่ายเทมวลสารของการดูดกลืน
- 3.2.3) การศึกษาการทำงานของเครื่อง เย็นอย่างง่ายแบบกึ่งต่อเนื่อง

เครื่องมือที่ใช้ในการทดลอง

เครื่องทำความเย็นอย่างง่ายนี้ประกอบด้วยกระเปาะ 2 ใบ มีท่อนำก๊าซต่อถึงกัน
ดังรูปที่ 5 อากาศซึ่งเป็นตัวเฉื่อยอยู่ในจะถูกดูดออกไปให้หมด กระเปาะใหญ่ทำด้วยขวด



รูปที่ 5 แสดงเครื่องทำความเย็นอย่างง่าย "ICY BALL"

แก้วรูปชมพู่ขนาด 1 ลิตร ภายในบรรจุด้วยสารละลายลิเทียมคลอไรด์ ส่วนนี้จะทำหน้าที่เป็นทั้งเครื่องผลิตเมื่อให้ความร้อนใน ช่วงการผลิต (GENERATION) และเป็นเครื่องดูดกลืนเมื่อคายความร้อนออกใน ช่วงการระเหย (EVAPORATION) อีกกระเปาะหนึ่งมีขนาดเล็กทำด้วยหลอดแก้วทศสขขนาด 50 ซม. มีขีดบอกปริมาตร กระเปาะนี้ทำหน้าที่เป็นทั้งที่เก็บหยดน้ำระหว่างการผลิต และเป็นเครื่องระเหยในช่วงการระเหย ทั้ง 2 กระเปาะต่อเข้าด้วยท่อ นำก๊าซทำด้วยท่อทองแดงขนาด $\frac{1}{2}$ นิ้ว ซึ่งขอตั้งรูปเพื่อให้หยดน้ำที่ควบแน่นไหลมายังกระเปาะเล็กได้ ภายนอกท่อทองแดงมีส่วนระบายความร้อนด้วยน้ำที่อุณหภูมิห้อง ทำด้วยท่อพลาสติกหุ้มอยู่ภายนอก มีทางน้ำเข้า - ออก (ซึ่งจะทำหน้าที่เป็นเครื่องควบแน่น)

เพื่อที่จะวัดความดันและอุณหภูมิ กระเปาะทั้ง 2 ข้างจะมีเทอร์โมมิเตอร์ใส่ไว้ ส่วนท่อทองแดงจะมีทางสำหรับต่อเครื่องวัดความดันด้วย แมโนมิเตอร์ปลายปิด (CLOSED - END MANOMETER) และอีกทางหนึ่งสำหรับดูดอากาศออกจากระบบโดยผ่านวาวซึ่งมีลิ้นปิด - เปิด เองโดยสปริง

การบรรจุสารละลาย

การบรรจุสารละลายในเครื่องมือมี 2 วิธี

วิธีที่ 1 ดูดอากาศออกจากระบบโดยใช้ ปั๊มสุญญากาศ (VACUUM PUMP) แล้วผ่านสารละลายทางสายยาง ผ่านวาวลงสู่กระเปาะใหญ่ วิธีนี้ต้องระวังไม่ให้อากาศผ่านเข้าไปเป็นอันตราย ต้องไล่อากาศตามสายยางออกให้หมดโดยการแทนที่ด้วยสารละลายที่จะบรรจุ วิธีนี้เป็นวิธีการโดยทั่วไปในการบรรจุสารลงในเครื่องเย็นระบบอื่น แต่ในกรณีนี้มีข้อเสีย กล่าวคือวาวจะเกิดสนิมภายหลังการบรรจุ ไม่สามารถใช้ได้อีก

วิธีที่ 2 บรรจุสารละลายลงในกระเปาะใหญ่ก่อน แล้วจึงดูดอากาศออก โดยที่ก่อนทำการดูดอากาศ ควรใส่หยดน้ำ 2 - 3 หยดลงในกระเปาะเล็ก เพื่อให้ระเหยกลายเป็นไอช่วยไล่อากาศออกจนหมด

ปริมาณของสารละลายที่บรรจุ ควรให้มาก เกินพอที่จะไม่เปลี่ยนแปลงความเข้มข้นไปมากนัก เพื่อให้ตัวทำความเย็นกลับตัวได้จำนวนมากพอที่จะทำการทดลองได้ ทั้งนี้เพื่อให้ค่าต่าง ๆ ที่วัดได้เป็นค่าเฉพาะที่ความเข้มข้นของสารละลายค่าใดค่าหนึ่ง ซึ่งในการทดลองจะใช้สารละลายหนัก 1.1 ปอนด์ (500 กรัม) และให้ตัวทำความเย็นกลับตัวประมาณ 0.033 ปอนด์ (15 กรัม)

3.2.1 การทดลองเพื่อหาความเข้มข้นของสารละลายที่เหมาะสม

วิธีการทดลอง เมื่อบรรจุสารละลายลิเทียมคลอไรด์ที่มีความเข้มข้นใดความเข้มข้นหนึ่ง และดูดอากาศออกไปจากระบบแล้ว เริ่มทำการทดลองในช่วงของการผลิต โดยให้ความร้อนแก่สารละลายในเครื่องผลิต แล้วเปิดให้น้ำหล่อเย็นไหลผ่านเครื่องควบแน่นตลอดเวลา เพื่อให้ไอน้ำกลับตัว จนได้ประมาณ 0.033 ปอนด์ บันทึกอุณหภูมิในเครื่องผลิตและเครื่องควบแน่นในขณะที่ไอน้ำกำลังกลับตัว

ในช่วงการระเหย ใช้น้ำหล่อเย็นสารละลายในกระเปาะใหญ่ซึ่งจะทำหน้าที่เป็นเครื่องดูดกลืน ส่วนกระเปาะเล็กจะทำหน้าที่เป็นเครื่องระเหย บันทึกอุณหภูมิทั้งในเครื่องดูดกลืนและเครื่องระเหยในขณะที่น้ำกำลังระเหย

ผลการทดลองแสดงไว้ในหัวข้อ 4.1 ของบทที่ 4

3.2.2 การทดลองเพื่อหาอัตราการถ่ายเทมวลสารของการดูดกลืน

การออกแบบเครื่องดูดกลืนเพื่อใช้ในเครื่องเย็นระบบต่อเนื่อง จำเป็นต้องทราบอัตราการถ่ายเทมวลสารของการดูดกลืน ในการทดลองนี้ได้เพิ่มเติมชิ้นส่วนบางอย่าง เข้ากับเครื่องมือที่ใช้ทดลอง เพื่อควบคุมให้ได้สภาวะตามต้องการดังนี้

1. เพิ่ม แท่งกวนแบบแม่เหล็ก (MAGNETIC BAR) ลงในกระเปาะเล็กเพื่อกวนน้ำซึ่งเป็นตัวทำความเย็นตลอดเวลา เป็นการป้องกันไม่ให้อุณหภูมิของตัวทำความเย็นมีความ

แตกต่างกันมากนัก อุณหภูมิที่อ่านได้จึงถือว่าเป็นอุณหภูมิที่ผิวหน้า ซึ่งกำลังระเหยกลายเป็นไอนอกจากนี้การกววนจะช่วยลดการระเหยอย่างรุนแรงเนื่องจากการเดือดที่เกิดขึ้น ซึ่งทำให้การอ่านปริมาตรในส่วนนี้ผิดพลาดไป

2. เพิ่ม อ่างน้ำ (WATER BATH) ซึ่งควบคุมอุณหภูมิได้ไว้รอบ ๆ กระจาเปาะเล็ก เพื่อควบคุมอุณหภูมิของเครื่องระเหยให้ได้ตามต้องการ

อัตราการตูดกลืนไอน้ำของสารละลายลิเทียมคลอไรด์ วัดได้จากอัตราการระเหยกลายเป็นไอของน้ำในเครื่องระเหย สาเหตุที่ต้องสังเกตจากการระเหยเพราะว่าในเครื่องระเหยซึ่งเป็นกระจาเปาะเล็ก มีพื้นที่ผิวหน้าน้อย การสังเกตการเปลี่ยนแปลงของระดับน้ำกระทำได้ง่ายกว่าการสังเกตการเปลี่ยนแปลงระดับในเครื่องตูดกลืนโดยตรง เนื่องจากพื้นที่ผิวหน้าของเครื่องตูดกลืนมีขนาดใหญ่ และอาจมีปัญหาเนื่องจากการเปลี่ยนแปลงปริมาตรของสารละลายในเครื่องตูดกลืน อันเป็นผลมาจากการตูดกลืนด้วย

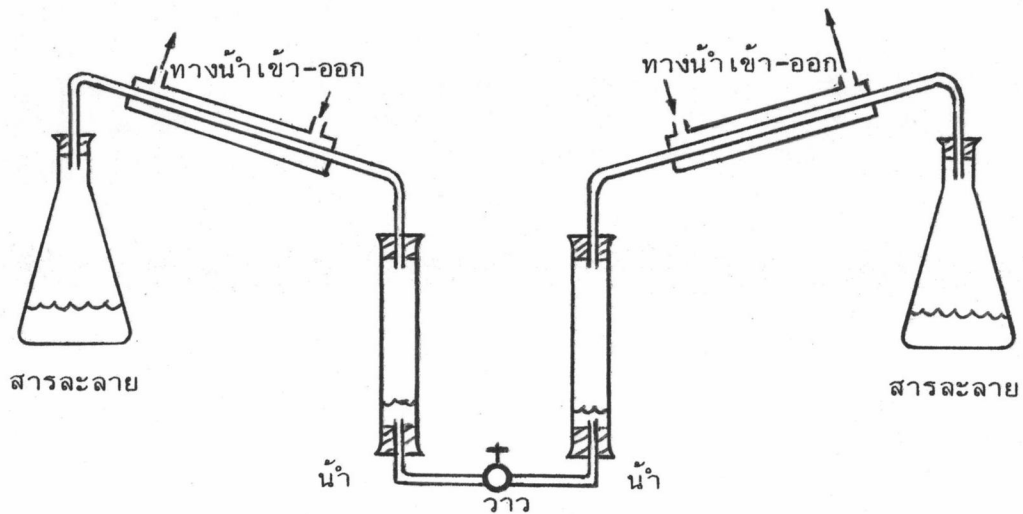
วิธีการทดลอง บรรจุสารละลายซึ่งมีความเข้มข้นตามที่ได้จากผลการทดลอง 3.2.1 ลงในเครื่องมือ แล้วตูดอากาศออก ทำการผลิตจนกระทั่งได้หยดน้ำประมาณ 15 ลบ.ซม. แล้วจึงทดลองในช่วงการระเหย โดยบันทึกการเปลี่ยนแปลงระดับของน้ำในเครื่องระเหยกับเวลา และอุณหภูมิในเครื่องระเหย อ่างน้ำ เครื่องตูดกลืน ความดันของระบบ เพื่อนำมาคำนวณอัตราการตูดกลืนและผลที่เกี่ยวข้อง

ผลการทดลองได้แสดงไว้ในหัวข้อ 4.2 ของบทที่ 4

3.2.3 การศึกษาการทำงานของเครื่องเย็นแบบกึ่งต่อเนื่อง

จุดประสงค์ของการศึกษานี้ เพื่อดูการทำงานของวาว ซึ่งเชื่อมต่อระหว่างด้านความดันสูงในช่วงการผลิต กับด้านความดันต่ำในช่วงการระเหย และศึกษาการทำงานของระบบเพื่อประโยชน์ในการสร้างเครื่องเย็นแบบต่อเนื่อง

เครื่องมือที่ใช้ในการทดลอง มีลักษณะเป็นเครื่องทำความเย็นอย่างง่าย ๆ ดังที่กล่าวมาแล้ว 2 ชุด เชื่อมต่อกันด้วยวาว ดังรูปที่ 6



005612

รูปที่ 6 แสดงเครื่อง เย็นแบบกึ่งต่อเนื่อง โดยการนำเครื่องทำความเย็นอย่างง่าย ๆ 2 ชุดมารวมกัน

เครื่องทำความเย็นอย่างง่ายแต่ละชุดจะทำหน้าที่สลับกัน ทั้งช่วงการผลิตและช่วงการระเหย นั่นคือ ถ้าให้กระเปาะใหญ่ใบแรกทำหน้าที่เป็นเครื่องผลิตแล้วกระเปาะใหญ่ที่เหลือจะทำหน้าที่เป็นเครื่องดูดกลืน เมื่อทดลองไปภายในเครื่องผลิตจะมีความเข้มข้นของสารละลายมากขึ้น และปริมาณของสารละลายจะลดลงเนื่องจากน้ำระเหยไป กลั่นตัวในเครื่องควบแน่น และจะถูกดันผ่านวาวด้วยความดันของด้านความดันสูง สู่กระเปาะเล็กของเครื่องทำความเย็นอย่างง่ายชุดหลัง ซึ่งจะทำหน้าที่เป็นเครื่องระเหย และมีความดันต่ำกว่า น้ำจะดูดความร้อนจาก

สิ่งแวดล้อมข้างเคียง และระเหยไปยังเครื่องตุกกิน ซึ่งจะตุกกินไอน้ำไปเรื่อย ๆ จน ปริมาณของสารละลายเพิ่มขึ้น สารละลายก็จะเจือจางลง ดังนั้นในการทดลองครั้งต่อไป ก็ จะสลับให้กระเปาะใหญ่ที่เคยทำหน้าที่เป็นเครื่องตุกกิน ไปทำหน้าที่เป็นเครื่องผลิตเสีย ส่วน กระเปาะใหญ่ที่เคยทำหน้าที่เป็นเครื่องผลิต ก็จะทำหน้าที่เป็นเครื่องตุกกิน สลับกันไป

วิธีการทดลอง บรรจุสารละลายลิเทียมคลอไรด์ความเข้มข้นที่ได้จากผลการทดลอง

3.2.1 ลงในกระเปาะใหญ่ทั้ง 2 ใบ ๆ ละประมาณ 1 ปอนด์ แล้วดูดอากาศออก เสร็จแล้วปิดวาวให้สนิท เริ่มให้ความร้อนแก่กระเปาะใหญ่ที่ทำหน้าที่เป็นเครื่องผลิต แล้ว เปิด ให้น้ำหล่อเย็นเครื่องควบแน่น และเครื่องตุกกินตลอดเวลา เมื่อได้ปริมาณน้ำที่กลั่นตัวมากพอ- ควร ค่อย ๆ เปิดวาวให้น้ำไหลผ่านเข้าสู่เครื่องระเหย ซึ่งจะสังเกตเห็นได้ชัดเจนว่าขณะ ที่น้ำผ่านวาวจะมีฝ้าไอน้ำเกาะที่ตัววาวภายนอก แสดงว่าอุณหภูมิกำลังลดลง การเปิดวาวต้อง พยายามให้ปริมาณน้ำที่ผ่านวาวเท่ากับอัตราการตุกกิน ซึ่งสังเกตได้จากระดับน้ำภายในเครื่อง ระเหยจะคงที่ตลอด น้ำที่ระเหยจากเครื่องระเหยจะถูกตุกกินเข้าสู่เครื่องตุกกิน

ผลการศึกษาการทำงานของเครื่องเย็นแบบกึ่งต่อเนื่องแสดงไว้ในหัวข้อ 4.3 ของ บทที่ 4

3.3 การออกแบบอุปกรณ์ทำความเย็นแบบต่อเนื่อง

อุปกรณ์ต่าง ๆ ในเครื่องทำความเย็นแบบตุกกิน เป็นเครื่องแลกเปลี่ยนความร้อน แทบทั้งหมด ดังนั้นก่อนการออกแบบจะต้องรู้ปริมาณความร้อนที่เกี่ยวข้องในชิ้นส่วนต่าง ๆ แล้ว จึงนำมาเลือกแบบ คำนวณขนาดของเครื่องมือให้เหมาะสม รวมทั้งพิจารณาโลหะที่ใช้ในการ สร้างด้วย

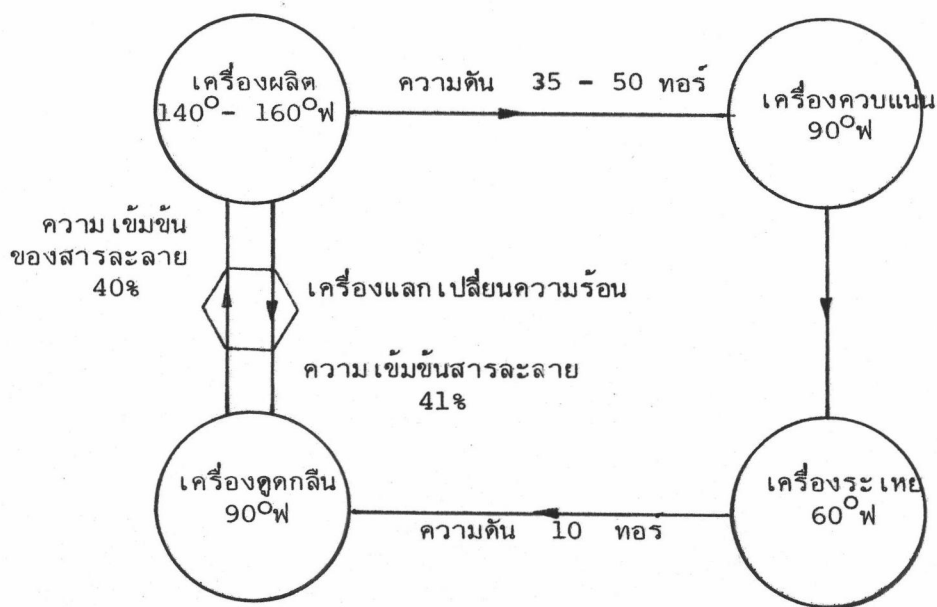
ในการออกแบบจะใช้ผลที่ได้จากการทดลองตามหัวข้อที่ 2 เป็นข้อกำหนดเบื้องต้น กล่าวคือ จะใช้สารละลายลิเทียมคลอไรด์ 40 % ในเครื่องผลิต และใช้น้ำที่อุณหภูมิห้อง ($83^{\circ} - 86^{\circ}$ ฟ) เป็นตัวระบายความร้อน ทำให้ตัวทำความเย็นซึ่งเป็นน้ำกลั่นตัวที่อุณหภูมิ

ประมาณ $86^{\circ} - 90^{\circ}$ ฟ ซึ่งจะไปกำหนดค่าความดันในด้านความดันสูงให้มีค่าประมาณ 35 - 50 ทอร์ (TORR) ดังนั้นจุดเดือดของสารละลายในเครื่องผลิตจะอยู่ในช่วง $140^{\circ} - 150^{\circ}$ ฟ

ทางด้านเครื่องดูดกลืน จะมีน้ำที่อุณหภูมิห้องเป็นตัวระบายความร้อน ทำให้อุณหภูมิของสารละลายภายในเครื่องดูดกลืนมีค่าประมาณ 90° ฟ ความเข้มข้นของสารละลายกำหนดให้มีค่า 41 % ทั้งความเข้มข้นและอุณหภูมิในเครื่องดูดกลืน จะเป็นตัวกำหนดความดันในด้านความดันต่ำให้มีค่าประมาณ 10 ทอร์ ดังนั้นอุณหภูมิในเครื่องระเหยจะมีค่าประมาณ 60° ฟ

การระบายความร้อนทั้งจากระบบจะใช้น้ำที่อุณหภูมิห้อง ด้วยอัตราการไหลมากพอ ทำให้อุณหภูมิน้ำที่เข้าและออกจากขบวนการภายในระบบไม่ต่างกันนัก ดังนั้นในการคำนวณจึงถือว่าอุณหภูมิน้ำระบายความร้อนมีค่าคงที่

เมื่อสรุปค่าต่าง ๆ ลงในแผนผัง (DIAGRAM) จะได้ดังรูปที่ 7



รูปที่ 7 แสดงแผนผังพร้อมค่าต่าง ๆ ที่จำเป็นในการคำนวณ

เมื่อกำหนดให้ความสามารถในการทำความเย็นของเครื่องมือเป็น $\frac{1}{5}$ ต้นความเย็น ปริมาณของสารที่หมุนเวียน อัตราการถ่ายเทความร้อน และขนาดของเครื่องมือ สามารถ คำนวณได้จากภาวะต่าง ๆ ที่กำหนดขึ้นจากแผนผังข้างต้น ดังรายละเอียดแสดงในภาคผนวก ซึ่งสรุปได้ดังนี้

3.3.1 ปริมาณของสารที่ไหลหมุนเวียนในระบบ

ปริมาณของน้ำที่ไหลหมุนเวียน	2.33	ปอนด์/ชม.
ปริมาณของสารละลาย เจือจางที่ไหลหมุนเวียน	95.52	"
ปริมาณของสารละลายเข้มข้นที่ไหลหมุนเวียน	93.19	"

3.3.2 อัตราการถ่ายเทความร้อนในส่วนต่าง ๆ ของระบบ

อัตราการถ่ายเทความร้อนในเครื่องผลิต	3897.6	บีทียู/ชม.
อัตราการถ่ายเทความร้อนในเครื่องควบแน่น	2490.7	"
อัตราการถ่ายเทความร้อนในเครื่องระเหย	2400.0	"
อัตราการถ่ายเทความร้อนในเครื่องดูดกลืน	2614.3	"

3.3.3 ประสิทธิภาพของเครื่องมือ (C.O.P)

$$\begin{aligned} \text{ประสิทธิภาพ C.O.P} &= \frac{2400}{3897.6} \\ &= 0.64 \end{aligned}$$

เมื่อทราบอัตราการถ่ายเทความร้อนในแต่ละชิ้นส่วนแล้ว ก็นำไปคำนวณออกแบบ และสร้างเครื่องมือส่วนต่าง ๆ ซึ่งได้ถือหลักในการพิจารณาเลือกแบบดังนี้

- 1) เครื่องมือปฏิบัติงานอยู่ภายใต้ความดันที่ต่ำมาก เกือบเป็นสุญญากาศ และต้องระมัดระวังมิให้อากาศซึ่งเป็นตัวเฉื่อยรั่วเข้าไป ดังนั้นการหลีกเลี่ยงการเชื่อมหรือการต่อ จึงเป็นสิ่งจำเป็น ขณะเดียวกันเครื่องมือ

ต้องทนต่อแรงกดทับได้

- 2) วัสดุที่ใช้สร้างต้องไม่ทำปฏิกิริยากับสารละลายลิเทียมคลอไรด์-น้ำ
- 3) สามารถทนอุณหภูมิได้ถึง 170° ฟ
- 4) ถ่ายเทความร้อนได้ดี

จากเหตุผลดังกล่าวเหล่านี้จึงเลือกใช้ เหล็กไร้สนิม (STAINLESS STEEL) ซึ่งสามารถหาซื้อได้ และชิ้นส่วนต่าง ๆ พยายามให้มีลักษณะของทรงกระบอกเพราะสามารถใช้ท่อเหล็กไร้สนิมที่มีขนาดต่าง ๆ แทนได้ ซึ่งเป็นการลดการเชื่อม ต่อ ขณะที่สร้างได้ สำหรับการออกแบบเครื่องมือที่มีการถ่ายเทความร้อน ได้ใช้วิธีการคำนวณและอาศัยข้อมูลบางอย่างจาก KERN⁽⁶⁾, D.Q.

3.3.4 การออกแบบชิ้นส่วนต่าง ๆ

การออกแบบเครื่องผลิต

จากการคำนวณอัตราการถ่ายเทความร้อนในเครื่องผลิต พอแบ่งได้ออกเป็น 2 ส่วนคือ

- อัตราการถ่ายเทความร้อนในการอุ่นให้ร้อน (PRE HEATING) จากอุณหภูมิ 130° ฟ เป็น 140° ฟ
- อัตราการถ่ายเทความร้อนในขณะที่เดือด

ดังนั้นเครื่องผลิตจะมี 2 ส่วน โดยที่ส่วนแรกเรียกว่า ส่วนอุ่นให้ร้อน (PRE-HEATER) และส่วนหลังจะเป็น ส่วนต้มระเหย (EVAPORATOR)

การออกแบบส่วนอุ่นให้ร้อนนั้นไม่ยุ่งยาก เพราะไม่มีการระเหยของน้ำจึงไม่มีการเปลี่ยนสถานะ ในงานวิจัยนี้ได้ออกแบบให้เป็นท่อเหล็กไร้สนิมขนาด $\frac{3}{8}$ นิ้วยาว 5 ฟุต

(ดูการคำนวณในภาคผนวก) จุ่มอยู่ในน้ำร้อนซึ่งมีอุณหภูมิ $170^{\circ} - 175^{\circ}$ ฟ

ในส่วนต้มระเหยจะมีสารทั้ง 2 สถานะปนกัน คือไอกับของเหลว ซึ่งส่วนที่เป็นของเหลวจะเป็นส่วนที่รับความร้อน ต้องให้มีพื้นที่ถ่ายเทความร้อนมาก ขณะเดียวกันก็ต้องใช้สารละลายมากตามไปด้วย นอกจากนี้ระดับของสารละลายก็มีผลต่อการเดือด กล่าวคือถ้ามีระดับแตกต่างกันมาก สารละลายที่อยู่ข้างใต้จะมีจุดเดือดสูงกว่าสารละลายตอนบน ถ้าความดันต่ำ ๆ แล้วจุดเดือดจะต่างกันมากขึ้น ดังนั้นในงานวิจัยนี้จึงออกแบบให้สารละลายไหลเป็นแผ่นบาง ๆ (FILM) เพราะนอกจากจะแก้ปัญหาดังกล่าวแล้ว ยังช่วยลดปริมาณการใช้สารละลายลงด้วย จึงได้เลือกส่วนนี้เป็นแบบ เครื่องต้มระเหยของเหลวแผ่นบาง (FALLING FILM EVAPORATOR) ซึ่งมีลักษณะเช่นเดียวกับ เครื่องแลกเปลี่ยนความร้อนแบบถังและท่อ (1-1 SHELL & TUBE HEAT EXCHANGER) แต่สารละลายในท่อจะไหลเป็นแผ่นบาง ๆ ตามผนังด้านใน เนื่องจากน้ำหนักของตัวมันเองโดยลักษณะของการไหลล้น (OVER FLOW) สำหรับด้านตัวถังจะมีน้ำร้อนซึ่งมีอุณหภูมิ $170^{\circ} - 175^{\circ}$ ฟ จากขดลวดความร้อน ทำหน้าที่แทนแผ่นรับแสงแบบราบ คอยถ่ายเทความร้อนให้กับสารละลาย ขนาดของส่วนต้มระเหยได้กำหนด ดังนี้

(ดูการคำนวณในภาคผนวก)

<u>ด้านตัวถัง</u> (SHELL SIDE)	<u>ด้านท่อ</u> (TUBE SIDE)
เส้นผ่าศูนย์กลาง 10 นิ้ว	เส้นผ่าศูนย์กลาง แผ่นรวมท่อ (TUBE SHEET) 4 นิ้ว
	ความยาวท่อ 2 ฟุต
	จำนวนท่อ (22 BWG) 13 ท่อ
	เส้นผ่าศูนย์กลางภายนอกของท่อ $\frac{3}{8}$ นิ้ว
	การวางท่อเป็นแบบ Δ ห่างกัน 1 นิ้ว

จะเห็นว่าระยะห่างระหว่างท่อค่อนข้างกว้าง ทั้งนี้เนื่องจากทางด้านตัวถัง การถ่ายเทความร้อน เป็นแบบการพาความร้อนตามธรรมชาติ (NATURAL CONVECTION) และตัวถังก็ได้ออกแบบให้มีขนาดใหญ่ เพื่อให้เป็นที่เก็บพลังงานความร้อนในรูปของน้ำร้อนเพื่อต่อเข้ากับแผ่นรับแสงแบบราบ ดังนั้นรอบตัวถังจึงหุ้มฉนวนความร้อน สำหรับขดลวดความร้อนที่ใช้มีขนาด 1 กิโลวัตต์ 2 ชุด

รายละเอียดลักษณะของเครื่องผลิต แสดงไว้ในรูป 9 ท้ายบท

การออกแบบ เครื่องควบแน่น

เครื่องควบแน่นที่สร้างขึ้น มีน้ำที่อุณหภูมิห้องเป็นตัวระบายความร้อน ทำให้อุณหภูมิต่ำของหยดน้ำ (ตัวทำความเย็น) ที่ควบแน่น มีค่าไม่เกิน 95°F เพราะถ้าอุณหภูมิสูงไปค่าเอนทัลปีของตัวทำความเย็นจะสูงตามไปด้วย ทำให้ความสามารถในการทำความเย็นลดลง เนื่องจากตัวทำความเย็นคือน้ำ จึงสามารถใช้ท่อทองแดงม้วนเป็นขด (COIL) เช่นเดียวกับเครื่องควบแน่นที่ใช้ในเครื่องทำความเย็นโดยทั่วไป เพื่อให้การระบายความร้อนดีขึ้น จะใช้น้ำที่อุณหภูมิห้องหล่อระบายความร้อนอยู่ด้านนอก ในลักษณะของ เครื่องแลกเปลี่ยนความร้อนแบบท่อซ้อน (DOUBLE PIPE HEAT EXCHANGER) โดยไหลสวนทางกับไอน้ำที่กลั่นตัว ซึ่งจะทำให้ สัมประสิทธิ์ของการถ่ายเทความร้อน (HEAT TRANSFER COEFFICIENT) มีค่ามากกว่าการที่จะให้ขดทองแดงจุ่มอยู่ในน้ำนิ่ง ทำให้สามารถลดความยาวของท่อทองแดงที่ใช้

สำหรับการคำนวณความยาวของท่อทองแดง ได้แบ่งการคำนวณออกเป็น 3 ระยะตามสภาวะที่เกิดขึ้นดังที่แสดงไว้ในภาคผนวก ทั้งนี้เพราะคุณสมบัติในด้านการถ่ายเทความร้อนไม่เหมือนกัน ขนาดของท่อทองแดงที่ใช้มีเส้นผ่าศูนย์กลาง $\frac{1}{2}$ นิ้ว มีความยาวซึ่งได้จากการคำนวณ 16 ฟุต ใช้สายยางพลาสติกเส้นผ่าศูนย์กลาง 1 นิ้วสวมทับภายนอก แล้วม้วนเป็นขดวงกลมขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 1 ฟุต ดังแสดงไว้ในรูปที่ 10ก. ท้ายบท

การออกแบบเครื่องระเหย

ในเครื่องทำความเย็นโดยทั่วไป เครื่องระเหยมี 2 แบบ^{(7), (8)} คือ แบบแห้ง (DRY TYPE) และ แบบจุ่ม (FLOODED TYPE) เนื่องจากในระบบดูดกลืนที่วิจัยนี้ใช้น้ำเป็นตัวทำความเย็น ซึ่งอุณหภูมิต่ำสุดเพียง 46°F และความดันต่ำมาก ดังนั้นการถ่ายเทความร้อนในสภาวะที่เป็นไอน้ำที่มีความดันต่ำ จึงเป็นไปได้น้อย ไม่เหมาะสมกับการใช้เครื่องระเหยแบบแห้ง และจากการศึกษาจากเครื่องทำความเย็นระบบดูดกลืนอย่างง่าย พบว่าความเย็นที่เกิดขึ้นจะอยู่บริเวณผิวหน้าของน้ำที่สัมผัสกับไอ การระเหยไม่ได้เกิดทั่วไปทุกจุดของของเหลว เนื่องจากความแตกต่างระหว่างอุณหภูมิของตัวทำความเย็นในเครื่องระเหยกับอุณหภูมิภายนอกยังมีค่าน้อย การระเหยส่วนใหญ่จึงเป็นแบบการพาความร้อนตามธรรมชาติ น้ำที่อยู่ในระดับต่ำจากผิวหน้าลงมา จะเดือดได้ก็ต่อเมื่อมีอุณหภูมิสูงกว่าเดิมเท่านั้น ซึ่งหมายความว่าเครื่องระเหยจะมีอุณหภูมิสูงขึ้น

จากเหตุผลดังกล่าวจึงเลือกเครื่องระเหยเป็นแบบ ขดท่อจุ่มในตัวถัง (SHELL & COIL FLOODED TYPE) โดยมีน้ำซึ่งเป็นตัวทำความเย็นบรรจุอยู่ในตัวถัง ใต้ระดับน้ำลงมา เล็กน้อยมีขดท่อทองแดงสำหรับนำความเย็นที่ได้ไปใช้ภายนอก ท่อทองแดงที่ใช้เลือกขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง $\frac{3}{8}$ นิ้ว คำนวณความยาวได้ 31 ฟุต ขดเป็นม้วนอยู่ในตัวถังซึ่งทำด้วยท่อพลาสติกเส้นผ่าศูนย์กลาง 8.5 นิ้ว

ลักษณะของเครื่องระเหย แสดงไว้ในรูปที่ 11 ข. ท้ายบท

การออกแบบเครื่องดูดกลืน

ในเครื่องดูดกลืนมีการดูดกลืนมวลสาร และความร้อนจากการดูดกลืน ซึ่งต้องระบายออกเพื่อให้อุณหภูมิของเครื่องดูดกลืนคงที่ การเลือกเครื่องดูดกลืนอาศัยหลักดังนี้

- 1) พื้นที่ในการดูดกลืนมวลสารและการถ่ายเทความร้อนต้องมาก เมื่อเทียบกับขนาดของเครื่องดูดกลืน
- 2) สามารถระบายความร้อนที่เกิดขึ้นได้รวดเร็ว

- 3) ความแตกต่างของความดันภายในเครื่องดูดกลืนต้องมีค่าน้อย เพราะความดันของเครื่องระเหยแปรผันโดยตรงกับความดันของเครื่องดูดกลืน ดังนั้นเครื่องดูดกลืนจะต้องคงค่าความดันไม่ให้สูงเกินไป ถ้าความแตกต่างของความดันมีค่ามาก ความดันของเครื่องดูดกลืนจะมีค่าสูงขึ้น เป็นผลให้อุณหภูมิในเครื่องระเหยสูงขึ้น

จากเหตุผลดังกล่าวจึงควรใช้เครื่องดูดกลืนแบบ คอลัมน์ท่อเปียก (WETTED - WALL COLUMN) ซึ่งเครื่องมือจะประกอบด้วยท่อจำนวนมาก เพื่อให้มีพื้นที่ในการดูดกลืนมากพอ วางเรียงตัวอยู่ในตัวถัง (SHELL) ที่มีน้ำระบายความร้อนไหลผ่าน แต่เนื่องจากมีปัญหาในด้านประกอบเครื่องมือ ดังจะอธิบายในบทสรุปและเสนอแนะ ในงานวิจัยนี้จึงใช้เครื่องดูดกลืนแบบ คอลัมน์สารบรรจุ (PACKED BED COLUMN) ตัวเครื่องดูดกลืนทำด้วยท่อพลาสติกขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 8.5 นิ้ว ภายในบรรจุด้วยกระเบื้องเผาซึ่งมีลักษณะเป็น วงแหวน (RASCHIG RING) ขนาด 0.4 นิ้ว วางตัวซ้อนกันอย่างมีระเบียบหนา 2 ฟุต ถ้าหากหนากว่านี้แล้วจะมีปัญหาเรื่องน้ำหนักและความแตกต่างความดันภายในดังที่กล่าวมา

ลักษณะของเครื่องดูดกลืนแสดงไว้ในรูปที่ 11 ก. ท้ายบท

การออกแบบเครื่องแลกเปลี่ยนความร้อน

เครื่องแลกเปลี่ยนความร้อนจะมีที่ใช้อยู่ 2 แห่งด้วยกันคือ

- 1) สำหรับระบายความร้อนออกจากเครื่องดูดกลืนแบบสารบรรจุ
- 2) สำหรับแลกเปลี่ยนความร้อนระหว่างสารละลาย เข้มข้นอุณหภูมิสูงจาก เครื่องผลิตกับสารละลาย เจือจางอุณหภูมิต่ำจาก เครื่องดูดกลืน

สำหรับกรณีที่ 1 ได้เลือกใช้เครื่องแลกเปลี่ยนความร้อนแบบท่อซ้อน เพราะสร้างได้ง่ายและลดปัญหาการรั่วซึมจากภายนอก โดยมีท่อใน (INNER PIPE) ทำด้วยท่อเหล็กไร้สนิม เส้นผ่าศูนย์กลาง $\frac{3}{8}$ นิ้วยาว 12 ฟุต และท่อนอก (OUTER PIPE) ทำด้วยท่อพลาสติกเส้นผ่าศูนย์กลาง 1 นิ้ว โดยมีน้ำอุณหภูมิห้อง เป็นตัวระบายความร้อนไหลในท่อ

กรณีนี้ 2 ได้เลือกเครื่องแลกเปลี่ยนความร้อนแบบถังและท่อ เพราะให้ค่าความดันลดต่ำ และมีพื้นที่ในการถ่ายเทความร้อนได้มาก เมื่อเทียบกับขนาด ทำด้วยท่อเหล็กไร้สนิม โดยเลือกขนาดดังนี้

<u>ด้านตัวถัง</u>		<u>ด้านท่อ</u>	
เส้นผ่าศูนย์กลาง	3.068 นิ้ว	เส้นผ่าศูนย์กลางแผ่นรวมท่อ	3 นิ้ว
ความยาว	2 ฟุต 4 นิ้ว	ความยาวท่อ	2 ฟุต
จำนวนแผ่นกั้น (BAFFLE)	7 แผ่น	จำนวนท่อ (22 BWG)	19 ท่อ
ระยะห่างระหว่างแผ่นกั้น	3 นิ้ว	เส้นผ่าศูนย์กลางท่อ	$\frac{3}{8}$ นิ้ว
		วางท่อแบบ Δ ห่างกัน	$\frac{5}{8}$ นิ้ว

จำนวนของเครื่องแลกเปลี่ยนความร้อนแบบถังและท่อ ได้ใช้ขนาดดังที่กล่าวมา 2 ตัว ต่ออนุกรมกัน ซึ่งจะทำให้อุณหภูมิของสารละลายเข้มข้นลดลงจาก 150° ฟ เป็น 110° ฟ และอุณหภูมิของสารละลายเจือจางเพิ่มจาก 90° ฟ เป็น 130° ฟ

ลักษณะของเครื่องแลกเปลี่ยนความร้อนทั้ง 2 แบบได้แสดงไว้ในรูปที่ 10 ข., 12

นอกจากเครื่องมือที่ต้องออกแบบสร้างดังกล่าวแล้ว ยังมีอุปกรณ์บางชิ้นที่ควรกล่าวถึง คือ

ปั๊ม สำหรับส่งสารละลายลิเทียมคลอไรด์เจือจางจากเครื่องดูดกลืนไปยังเครื่องผลิต และส่งสารละลายเจือจางบางส่วนไประบายความร้อน แล้วกลับไปยังเครื่องดูดกลืนใหม่อีกครั้ง หนึ่งในนี้ที่ใช้เป็นแบบ เฮอร์มาติคซีล (HERMATICALLY SEALED MAGNETIC-DRIVE CENTRIFUGAL PUMP) ขนาด $\frac{1}{8}$ แรงม้า มีอัตราการสูบ 620 แกลลอน/ ชม. ที่ความดันเมื่อคิดเป็นความสูงของน้ำได้ 18 ฟุต ปั๊มแบบนี้จะไม่มีรอยรั่วให้อากาศซึมเข้าไปตามแกนเพลาดังปั๊มแบบอื่น ๆ และไม่ถูกสารละลายกัดกร่อนเพราะตัวปั๊มทำด้วยพลาสติกสังเคราะห์

วาล์วลดความดัน เป็นตัวลดความดันและควบคุมการไหลของตัวทำความเย็น วาล์วโดยทั่วไปมักมีรอยรั่วตามแกน จึงไม่อาจจะนำมาใช้ได้ ในงานวิจัยนี้ได้ใช้สายยางหนา ต่อ

ระหว่างเครื่องควบแน่นและเครื่องระเหย โดยมีตัวหนีบแบบสกรู (SCREW CLAMP) บีบให้สายยางติดกัน เพื่อเพิ่มความต้านทานในการไหล โดยไม่มีรอยรั่วตามที่กล่าวมา

3.3.5 การทดสอบการปฏิบัติงานของ เครื่องมือ

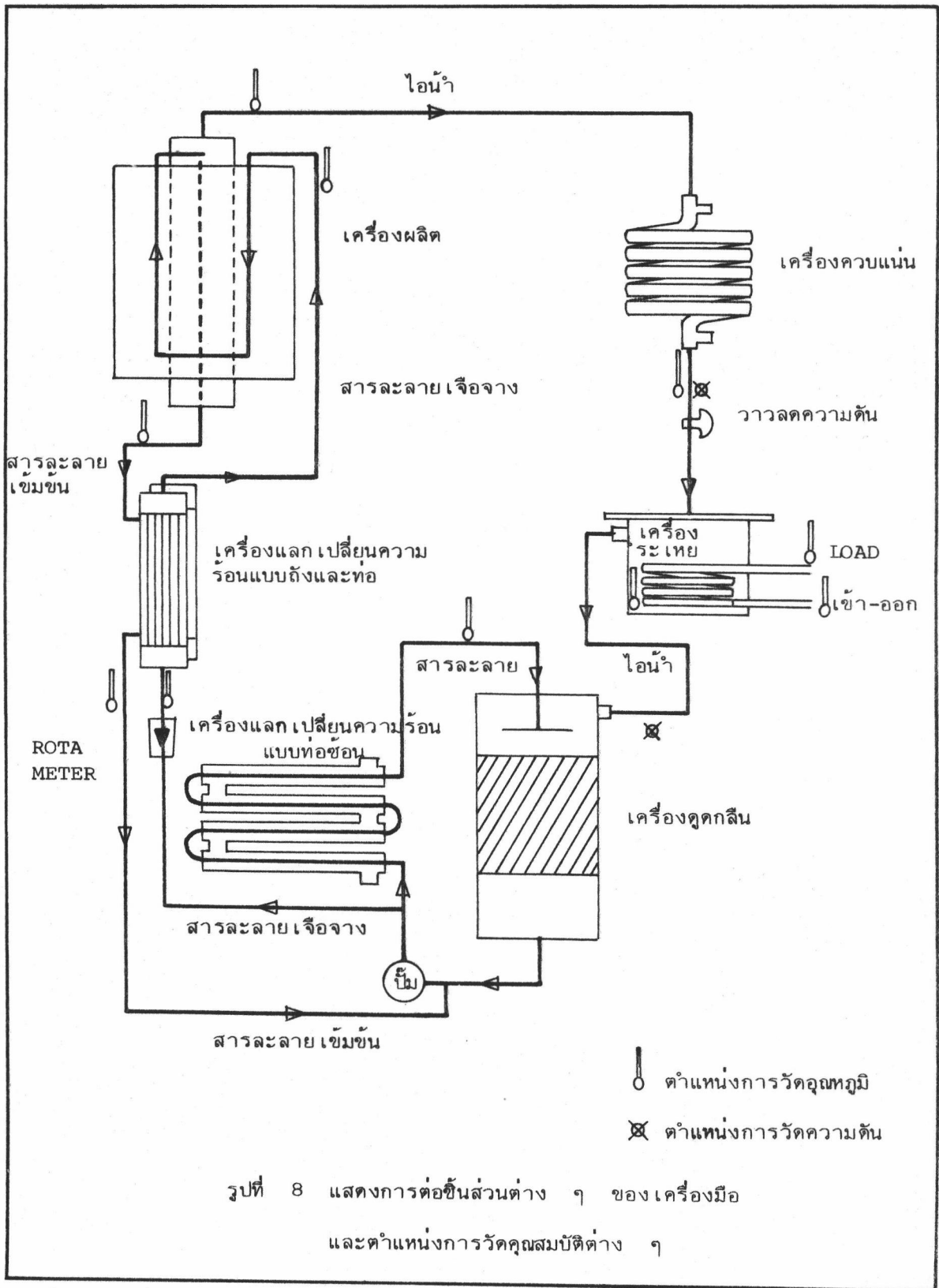
จุดมุ่งหมายสำคัญในการทดสอบนี้ เพื่อประเมินประสิทธิภาพของ เครื่องมือ และความสามารถในการทำความเย็น รวมทั้งวัดคุณสมบัติต่าง ๆ ที่เปลี่ยนแปลงภายในระบบ เช่น อัตราการไหลของสารละลาย อุณหภูมิ ความดัน ตามจุดต่าง ๆ ของเครื่องมือที่ต่อเข้าด้วยกันดังรูปที่ 8 สำหรับการคิดประสิทธิภาพของ เครื่องมือ ได้คิดเป็น 2 แบบตามลักษณะของการปฏิบัติการของ เครื่องมือดังนี้

แบบที่ 1 เป็นการทดสอบแบบต่อเนื่อง โดยให้เครื่องมือทำงานต่อเนื่องตลอดเวลาจนเข้าสู่สภาวะคงที่ (STEADY STATE) ได้ทำการวัดอัตราการถ่ายเทความร้อนที่เข้าไปในเครื่องผลิตโดยวัดกำลังงานไฟฟ้า กับอัตราการถ่ายเทความร้อนที่เข้าไปในเครื่องระเหยในรูปของความร้อนสัมผัส (SENSIBLE HEAT) แล้วคำนวณเปรียบเทียบกัน

แบบที่ 2 เป็นการทดสอบแบบไม่ต่อเนื่อง โดยจะวัดปริมาณความร้อนทั้งหมดที่ต้องใช้ในการผลิตเพื่อให้ได้จำนวนของตัวทำความเย็นจำนวนหนึ่ง แล้วหยุดการผลิต จากนั้นให้ตัวทำความเย็นจำนวนนี้ถ่ายเทความร้อนในเครื่องระเหยจนหมด นำค่าปริมาณความร้อนทั้ง 2 ค่ามาเปรียบเทียบกัน จะเห็นว่าการคิดในแบบที่ 2 นี้ไม่มีเวลาที่เกี่ยวข้องเลย เป็นการคิดปริมาณความร้อนทั้งหมดที่ถ่ายเทดังกล่าว ไม่ใช่ใช้อัตราการถ่ายเทความร้อนดังแบบแรก ซึ่งจะขึ้นอยู่กับเวลาและสัมประสิทธิ์ของการถ่ายเทความร้อนในเครื่องระเหย

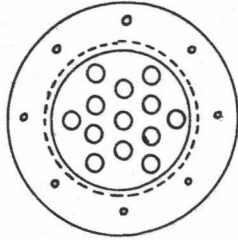
ในการนำความเย็นไปใช้ ได้ใช้น้ำอุณหภูมิห้องไหลผ่านขดลวดทองแดงในเครื่องระเหย ทำให้อุณหภูมิของน้ำลดลง เมื่อทราบอัตราการไหลของน้ำก็สามารถคำนวณความร้อนสัมผัส ที่ได้ถ่ายเทให้กับเครื่องระเหยได้

ผลการทดสอบ เครื่องมือแสดงไว้ในหัวข้อ 4.4 ของบทที่ 4

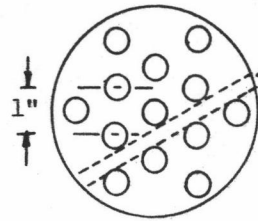


รูปที่ 8 แสดงการต่อชิ้นส่วนต่าง ๆ ของเครื่องมือ และตำแหน่งการวัดคุณสมบัติต่าง ๆ

รูปด้านบน

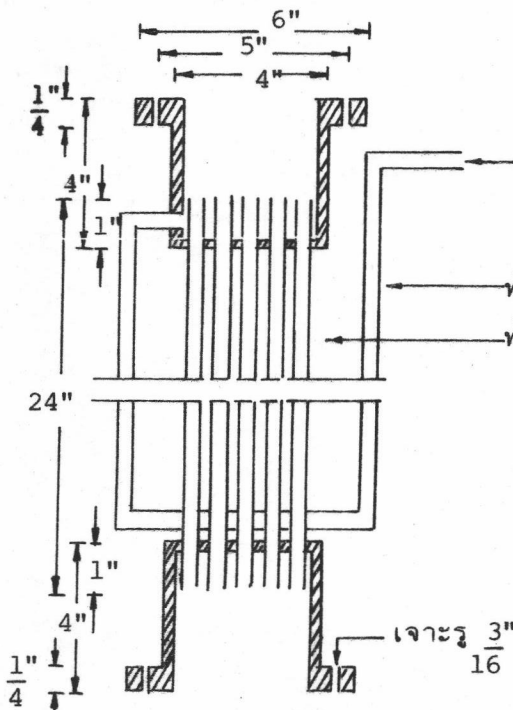
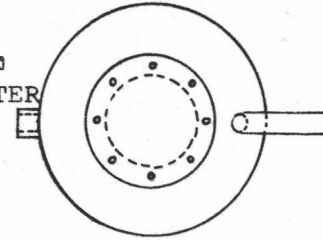


รูปที่ 9 เครื่องผลิต



แสดงการเรียงตัวของท่อ $\frac{3}{8}$ "
ใน BOILER

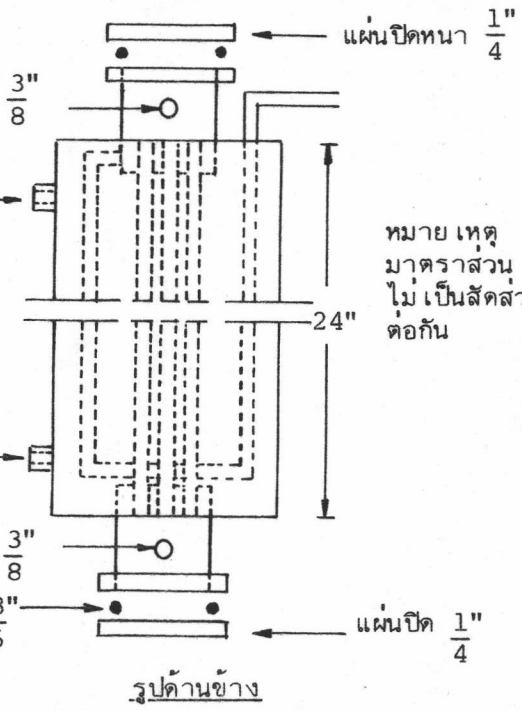
รูปด้านบน



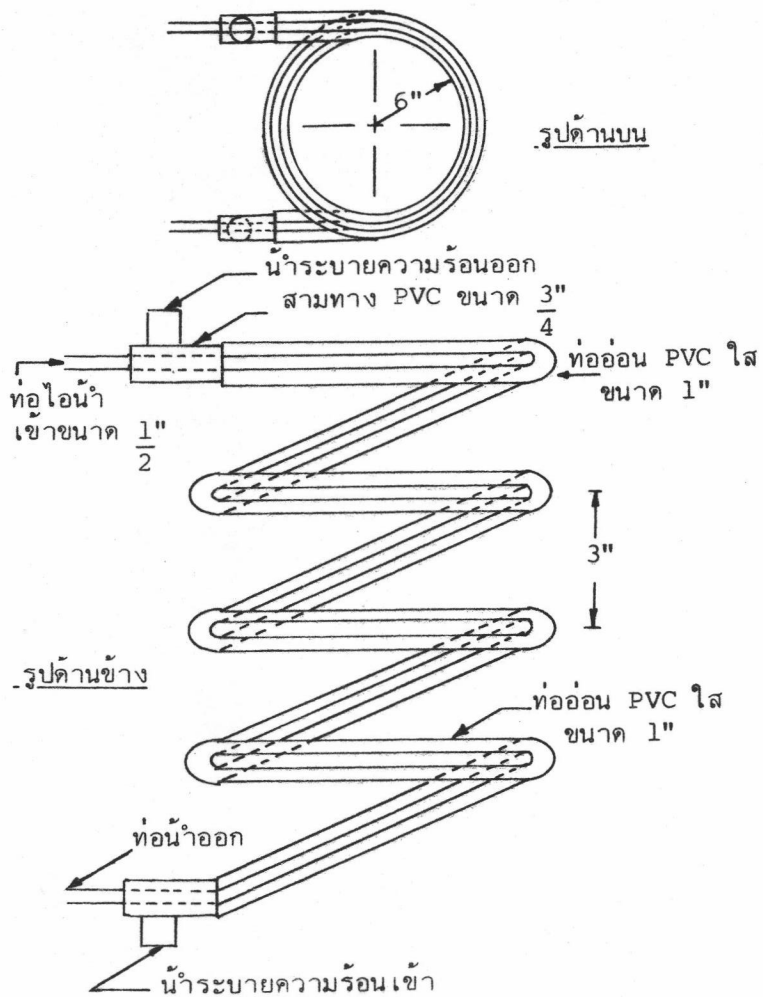
รูปด้านข้าง แสดงลักษณะภายในของ เครื่องผลิต

ท่อไอน้ำออก $\frac{3}{8}$ "
ท่อสารละลายเข้า $\frac{3}{8}$ "
ท่อน้ำร้อนเข้า 1"
ท่อ PRE-HEATER
ท่อ BOILER
ท่อน้ำร้อนออก 1"
ท่อสารละลายออก $\frac{3}{8}$ "
ยาง O-RING ขนาด $\varnothing \frac{3}{16}$ "

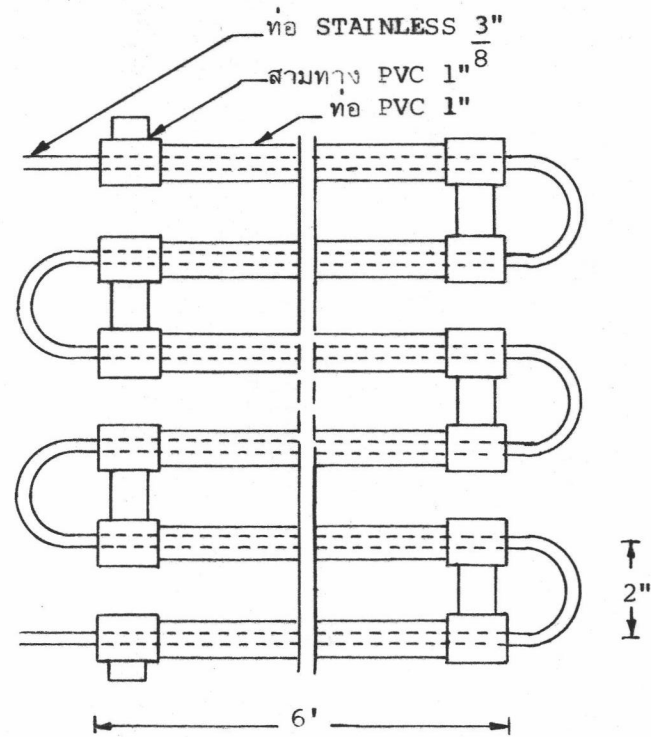
หมายเหตุ
มาตราส่วน
ไม่เป็นสัดส่วน
ต่อกัน



รูปด้านข้าง แสดงลักษณะภายนอกของ เครื่องผลิต

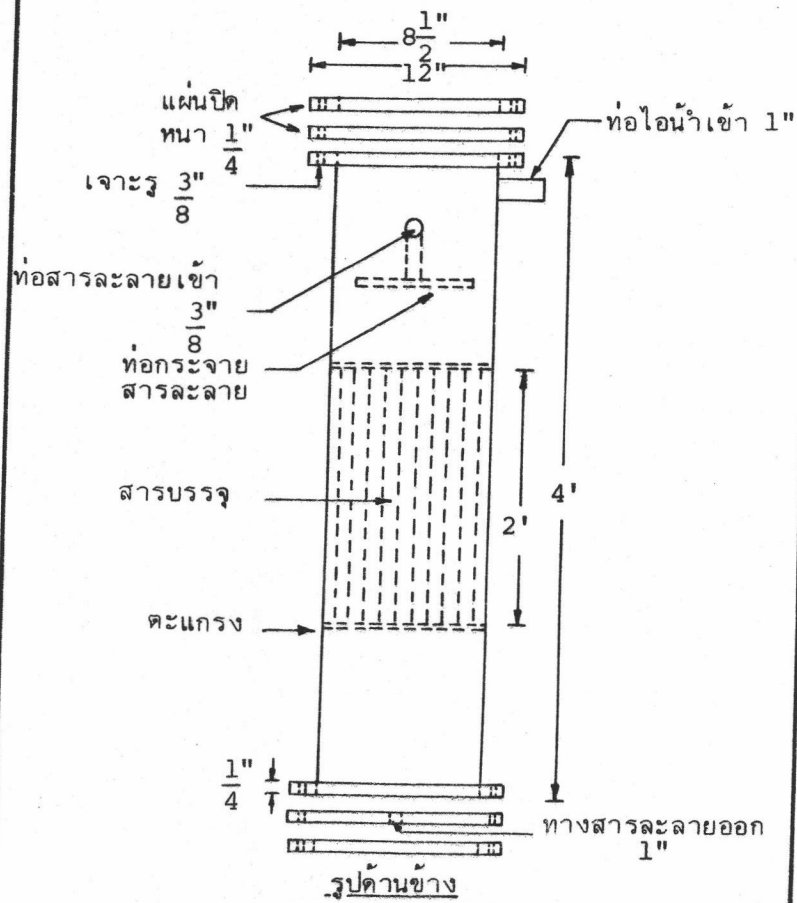


รูปที่ 10 ก. เครื่องควบแน่น

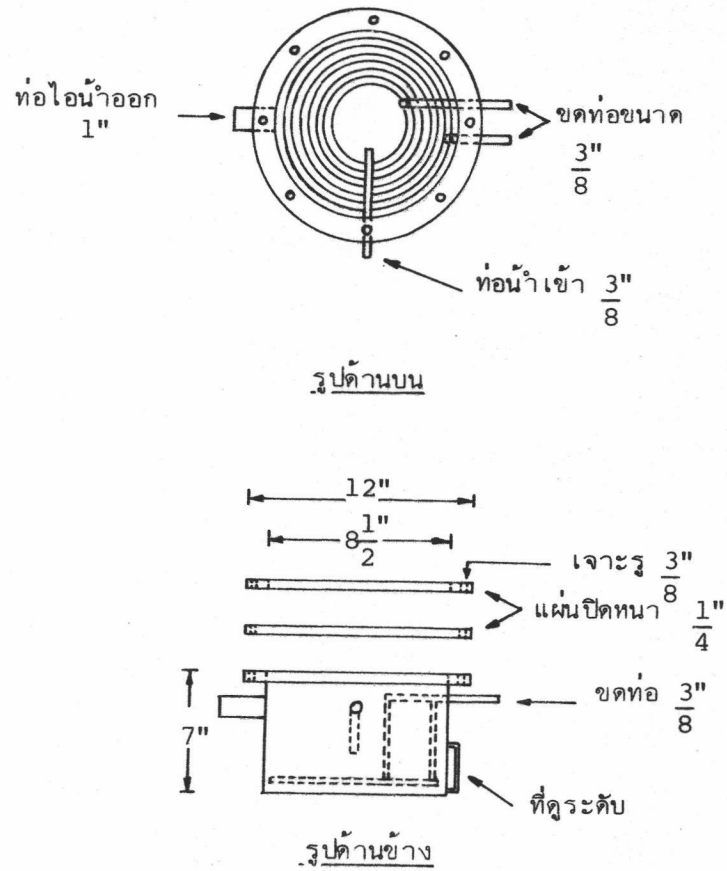


รูปที่ 10 ข. เครื่องแลกเปลี่ยนความร้อนแบบท่อซ้อน

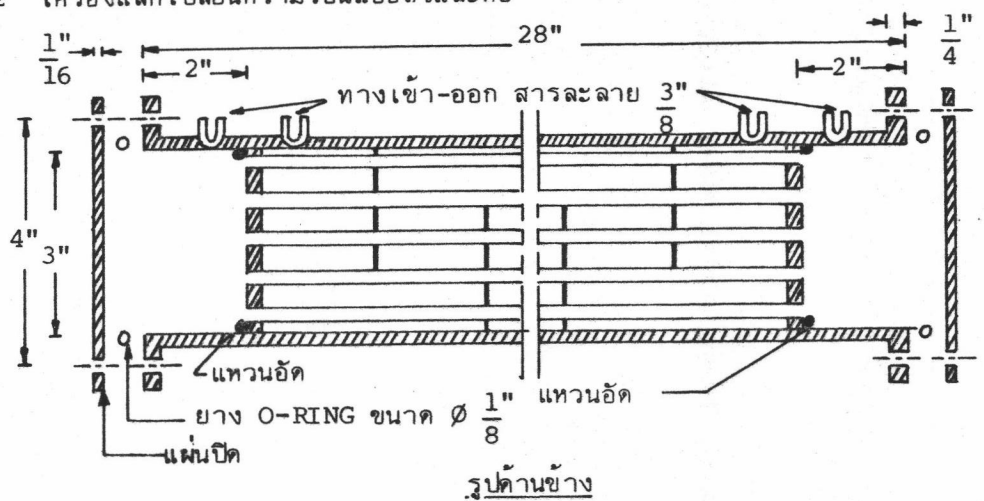
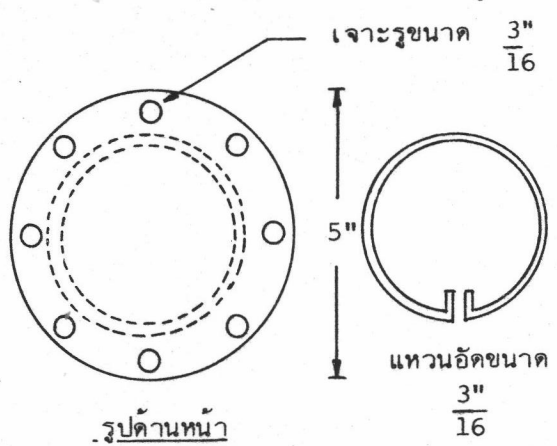
รูปที่ 11 ก. เครื่องดูดกลืน



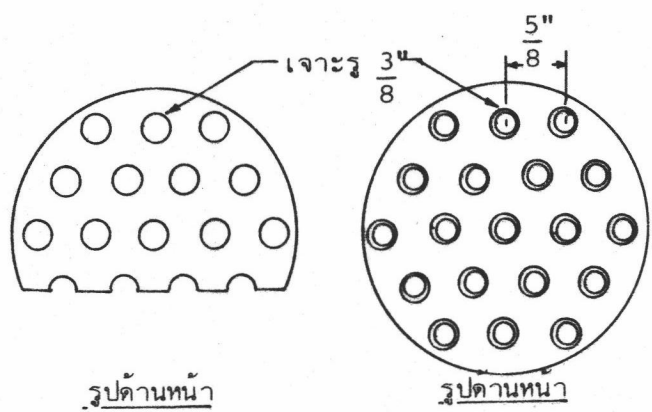
รูปที่ 11 ข. เครื่องระเหย



รูปที่ 12 เครื่องแลกเปลี่ยนความร้อนแบบถังและท่อ



แสดงภาคตัดของ เครื่องแลกเปลี่ยนความร้อนแบบถังและท่อ



แสดง BAFFLE แสดง TUBE SHEET และการเรียงตัวของท่อขนาด $\frac{3}{8}$ "

