



บทที่ 2

น้ำดื่มจากโรงงานสุราและการบำบัด

หากถือวัตถุดิบเป็นเกณฑ์ โรงงานสุราอาจแบ่งออกเป็น 3 ประเภท¹ คือ

1. โรงงานสุราที่ใช้เมล็ดพืช ได้แก่ โรงงานผลิตสุราประเภท สุราเกาเหลียง สก๊อตช์วิสกี้ ซึ่งทำจาก ข้าวเหนียว ข้าวสาลีและข้าวเจ้า เป็นต้น
2. โรงงานสุราที่ใช้ผลไม้ ได้แก่ โรงงานที่ผลิตสุราประเภท ไวน์ บรันดี แชมเปญ โดยใช้อ้อยเป็นวัตถุดิบ
3. โรงงานสุราที่ใช้กากน้ำตาล (โมลาส) โรงงานที่ผลิตสุราเกือบทุกโรงในประเทศไทย ใช้วัตถุดิบนี้ในการผลิต โดยใช้โมลาสผสมกับข้าวเหนียว ซึ่งอัตราส่วนระหว่างโมลาสและข้าวเหนียวที่ใช้ในแต่ละโรงงานจะแตกต่างกันออกไปตามวัตถุประสงค์ของแต่ละโรงงาน

โรงงานทั้ง 3 ประเภทนี้ จะมีกรรมวิธีขั้นพื้นฐานในการผลิตเหมือนกัน ในที่นี้จะกล่าวเฉพาะโรงงานผลิตสุราที่ใช้กากน้ำตาลเป็นวัตถุดิบเท่านั้น

2.1 ขั้นตอนการผลิต

การผลิตสุราในประเทศไทยใช้วัตถุดิบที่สำคัญ 2 อย่างคือ³

- ก. กากน้ำตาล (Molasses) เป็นผลผลิตได้มาจาก การผลิตน้ำตาลที่ใช้อ้อยเป็นวัตถุดิบ มีลักษณะเป็นสีน้ำตาลค่อนข้างเหนียว ใช้แทนน้ำตาลได้
- ข. เชื้อหมัก (Yeast) ใช้สำหรับการหมักเพื่อเปลี่ยนน้ำตาลเป็นแอลกอฮอล์

กรรมวิธีการผลิตโดยย่อ ๆ อาจดูได้จากรูปที่ 2.1 โดยมีรายละเอียดดังต่อไปนี้

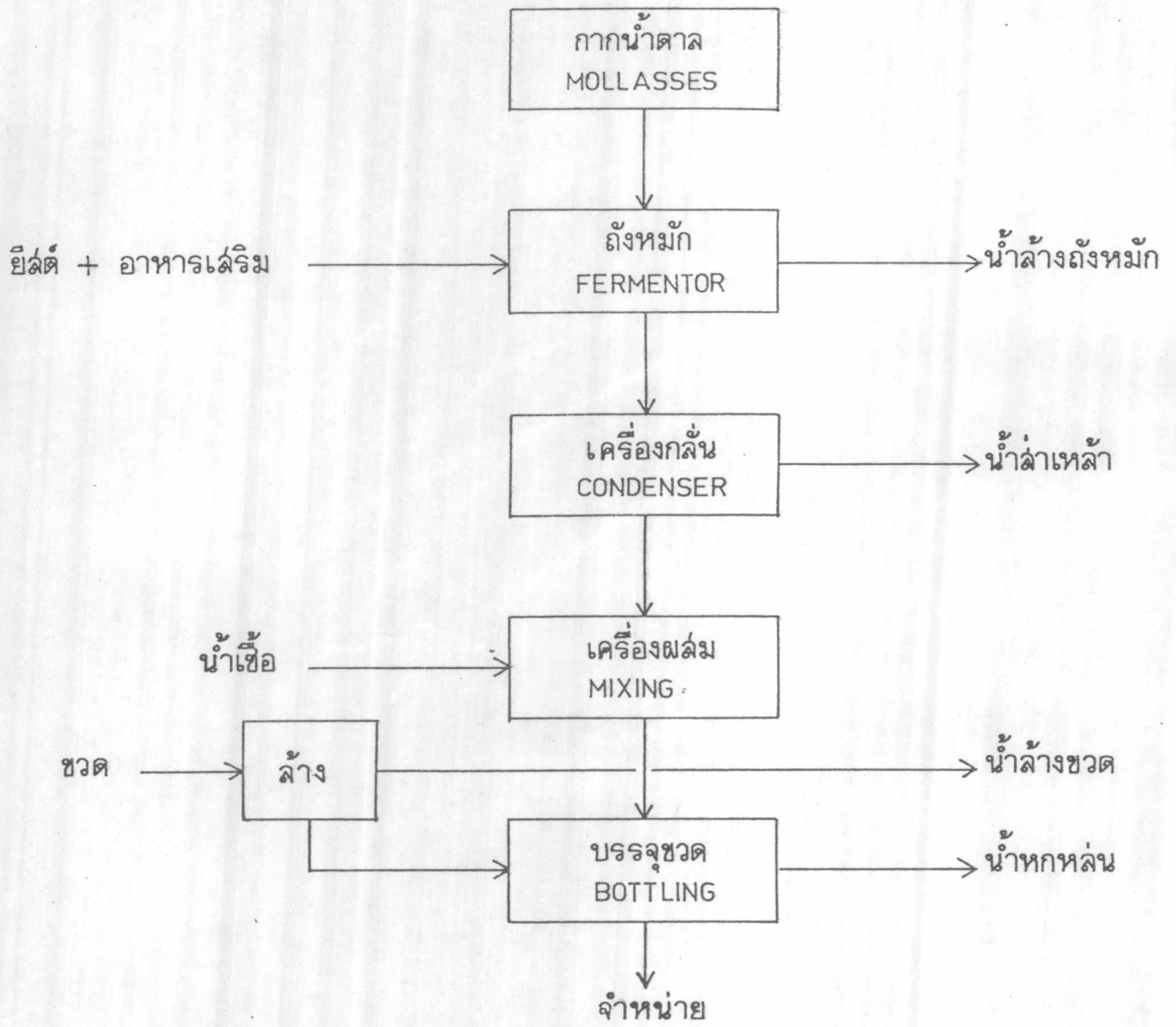
- นำส่วนผสมของกากน้ำตาลใส่ลงในถังหมัก เติม เชื้อหมักและอาหารเสริมลงไป หมักประมาณ 1-3 สัปดาห์ เชื้อหมักจะเปลี่ยนน้ำตาลให้เป็นเอทิลแอลกอฮอล์
- เผาด้วยน้ำมันเตาที่อุณหภูมิ 92.5 องศาเซลเซียส ให้เอทิลแอลกอฮอล์เดือด ระเหยเป็นไอ
- ผ่านเครื่องกลั่นเพื่อให้เอทิลแอลกอฮอล์ที่ได้บริสุทธิ์และมีสีตามต้องการ
- นำเอทิลแอลกอฮอล์ที่ได้มาเติมน้ำเชื้อเพื่อให้ได้สุราที่มีกลิ่นและรสตามต้องการ
- นำสุราที่ได้บรรจุขวด เพื่อส่งออกจำหน่าย

2.2 ลักษณะของน้ำเสียจากโรงงานสุรา

น้ำเสียจากโรงงานสุราที่ต้องบำบัด แบ่งออกได้เป็น 2 ประเภท คือ

1. น้ำสำเหล้า (Distillage) ได้แก่ น้ำสีน้ำตาลเข้มที่ระบายทิ้งจากหมัก ซึ่งเป็นส่วนของกากน้ำตาลและเชื้อหมักที่เหลือจากการย่อยสลาย
2. น้ำล้าง (Wash water) ได้แก่ น้ำล้างถังหมัก น้ำล้างโรงงานและน้ำล้างขวด

ในน้ำเสียทั้งสองประเภทนี้ น้ำสำเหล้าจะมีความสำคัญมากที่สุด เนื่องจากมีปริมาณมาก และมีค่าความเข้มข้นของ บีโอดี สูง ทำให้ปริมาณ บีโอดี ของน้ำสำเหล้าสูงกว่าปริมาณ บีโอดีของน้ำล้างมาก ตารางที่ 2.1 แสดงถึงองค์ประกอบของน้ำสำเหล้าที่ได้จากการผลิตสุราชนิดต่าง ๆ⁴ ส่วนตารางที่ 2.2 แสดงลักษณะของน้ำสำเหล้าของโรงงานสุราไทยท่า¹



รูปที่ 2.1 แสดงขั้นตอนการผลิตสุรา

ตารางที่ 2.1 แสดงลักษณะของน้ำสำเหล้าที่ได้จากการผลิตสุรชนิดต่าง ๆ⁴

ลักษณะน้ำเสีย	เหล้าวิสกี้	เหล้า เบอร์บอน	เหล้าผลิตจาก กากน้ำตาล	บรันดี ผลิต จากแอปเปิ้ล
พีเอช	4.1	4.2	4.5	3.8
ปริมาณของแข็งทั้งหมด (มก./ลบ.ตม.)	47,345	37,388	71,053	18,866
ปริมาณสารแขวนลอย (มก./ลบ.ตม.)	24,800	17,900	40	50
ซีไอดี (มก./ลบ.ตม.)	34,100	26,000	28,700	21,000
สารระเหยทั้งหมด (มก./ลบ.ตม.)	43,300	34,226	55,608	16,948

ตารางที่ 2.2 ลักษณะน้ำสำเหล้าโรงงานสุราไทยท่า¹

ลักษณะน้ำเสีย	ช่วง	เฉลี่ย
อุณหภูมิ, °ซ.	90 - 100	95
พีเอช	4.6 - 5.1	4.8
ซีโอดี, มก./ลบ.ตม.	91,954 - 122,960	109,721
บีโอดี, มก./ลบ.ตม.	27,062 - 36,053	30,496
ไนโตรเจนทั้งหมด, มก./ลบ.ตม.	204 - 1,400	802
สารแขวนลอย, มก./ลบ.ตม.	11,733 - 19,360	15,564
ของแข็งทั้งหมด, มก./ลบ.ตม.	88,016 - 101,114	95,426
สารระเหยทั้งหมด, มก./ลบ.ตม.	69,454 - 80,112	76,242
ฟอสเฟต, มก./ลบ.ตม.	85	85
โพแทสเซียม, มก./ลบ.ตม.	2,393 - 8,080	5,711
โซเดียม, มก./ลบ.ตม.	1,370 - 2,670	2,020
แคลเซียม, มก./ลบ.ตม.	1,160 - 1,510	1,335
แมกนีเซียม, มก./ลบ.ตม.	494	494
ซิลิเกต, มก./ลบ.ตม.	2,839 - 4,141	3,485

2.3 การบำบัดน้ำเสีย

ในปี ค.ศ. 1962 Sen และ Bhaskaran⁵ พบว่า ระบบถังหมัก (Anaerobic digestion) สามารถลดค่าบีโอดี ได้ถึงร้อยละ 95 ที่ค่าอินทรีย์บรทุก 2.6 กก. บีโอดี/ลบ.ม./วัน และอุณหภูมิ 37 °ซ. ถ้าค่าอินทรีย์บรทุกเพิ่มขึ้น ประสิทธิภาพของระบบบำบัดจะลดลงอย่างรวดเร็ว

ในปี ค.ศ. 1969 Radhakrishnan et al⁶ ได้ทำการทดลองใช้ถังหมักในการบำบัดน้ำเสีย โดยใช้ค่าอินทรีย์บรทุก 3 กก. บีโอดี/ลบ.ม./วัน ระยะเวลาเก็บกัก 11 วัน จะมีประสิทธิภาพในการกำจัด บีโอดี ร้อยละ 81-85 ถ้าเจือจางน้ำเสียด้วยน้ำสะอาดในอัตราส่วน 1:1.6 จะสามารถเพิ่มค่าอินทรีย์บรทุกเป็น 4.5 กก. บีโอดี/ลบ.ม./วัน ระยะเวลาเก็บกัก 5 วัน โดยที่ประสิทธิภาพในการกำจัดไม่เปลี่ยนแปลง และผลพลอยได้จากการกำจัดจะได้ก๊าซมีเทนประมาณร้อยละ 60 ของปริมาตรก๊าซที่เกิดขึ้นทั้งหมด

ในปี ค.ศ. 1972 Basu และ Leclerc⁷ ทดลองบำบัดน้ำเสียที่ทำได้จากกากน้ำตาลที่ทำมาจากหัวผักกาดหวาน โดยระบบถังหมัก พบว่า ประสิทธิภาพของถังหมักสูงถึงร้อยละ 95.9 เมื่ออินทรีย์บรทุกเท่ากับ 3.2 กก. บีโอดี/ลบ.ม./วัน ใช้เวลาในการหมักประมาณ 10 วัน แต่เมื่อเพิ่มค่าอินทรีย์บรทุกเป็น 3.5 กก. บีโอดี/ลบ.ม./วัน ประสิทธิภาพในการกำจัดจะลดเหลือร้อยละ 73.7 โดยทั่วไปประสิทธิภาพและเสถียรภาพของระบบกำจัดจะยิ่งดีขึ้นถ้ามีการแยกตะกอนจุลชีพออกจากน้ำทิ้งที่ผ่านการบำบัด และนำตะกอนจุลชีพกลับไปเข้าถังหมักอีก

ในปี ค.ศ. 1972 Rao⁸ ได้ทดลองบำบัดน้ำเสียด้วยระบบบ่อหมัก (Anaerobic lagoons) พบว่าที่ค่าอินทรีย์บรทุก 0.604-1.057 กก. บีโอดี/ลบ.ม./วัน ประสิทธิภาพในการลดค่า บีโอดีของบ่อหมักจะสูงถึงร้อยละ 90-95 เมื่อนำผลการทดลองนี้ใช้ในการออกแบบบ่อน้ำเสียประมาณ 800 ลบ.ม./วัน ซึ่งเจือจางด้วยน้ำทิ้งของโรงงานน้ำตาลอีกประมาณ 3 เท่า ค่าซีโอดีและบีโอดี ลดเหลือประมาณ 25,000 มก./ลบ.ตม. และ 16,000 มก./ลบ.ตม. ตามลำดับ ให้บ่อหมักมีค่าอินทรีย์บรทุก 0.8 กก. บีโอดี/ลบ.ม./วัน ปรากฏว่าระบบบ่อหมักสามารถ

ลดค่าบีโอดีได้ประมาณร้อยละ 89

ในปี ค.ศ. 1973 Burnett⁹ พบว่า การบำบัดน้ำเสียเหล่านี้ด้วยระบบเลี้ยงตะกอน (Activated sludge) สามารถลดค่า บีโอดี ได้เพียงร้อยละ 33.3 ถึงแม้ว่าจะเจือจางน้ำเสียเหล่านี้ด้วยน้ำโสโครกจากอาคารบ้านเรือนในอัตราส่วน 1:9 ก็ตาม การบำบัดด้วยระบบโปรยกรอง (Trickling Filter) สามารถลดบีโอดีได้สูงสุดเพียงร้อยละ 46.4

ในปี ค.ศ. 1974 Rao¹⁰ ได้ทดลองบำบัดน้ำเสียเหล่านี้ด้วยการบำบัดขั้นต้นด้วยระบบบ่อหมัก แล้วตามด้วยระบบเลี้ยงตะกอน พบว่าสามารถลดค่า บีโอดี ได้ถึงร้อยละ 98 ที่ค่าอัตราส่วนอาหาร:มวลจุลชีพ (เอฟ:เอ็ม) เท่ากับ 0.12 .

ในปี ค.ศ. 1974 Ramos¹¹ ได้อ้างถึงผลการทดลองของ Pettet et al ซึ่งได้ทำการทดลองบำบัดน้ำเสียเหล่านี้โรงงานผลิตเหล้ารัมโดยระบบถังหมัก พบว่า น้ำเสียเหล่านี้มีความเข้มข้นของเกลือแร่สูง ทำให้มีผลกระทบทางลบต่อการเจริญเติบโตของจุลชีพในถังหมัก Pettet et al ได้แก้ไขโดยการนำน้ำเสียเหล่านี้มาทำให้เจือจางลงเพื่อลดความเข้มข้นของเกลือแร่ อันเป็นสาเหตุที่ทำให้ประสิทธิภาพในการบำบัดลดลง นอกจากนั้น Ramos ยังอ้างถึงผลการทดลองของ Hiatt et al ซึ่งได้ทำการทดลองบำบัดน้ำเสียเหล่านี้ซึ่งถูกทำให้เจือจางด้วยน้ำสะอาดในอัตราส่วน 2:1 โดยระบบถังหมัก ซึ่งมีเวลาเก็บกัก 8.4 วัน ค่าอินทรีย์บรรทุก 7.7 กก.บีโอดี/ลบ.ม./วัน ที่อุณหภูมิ 35 °ซ. สามารถลดค่าบีโอดีได้ร้อยละ 71 สำหรับน้ำเสียที่ไม่ถูกทำให้เจือจางจะใช้เวลาเก็บกัก 16 วัน ค่าอินทรีย์บรรทุก 5.9 กก.บีโอดี/ลบ.ม./วัน จึงสามารถลดค่า บีโอดีได้ร้อยละ 70 ส่วน Ramos¹¹ ได้ทำการทดลองใช้ระบบแอนแนโรบิก คอนแทคท์ (Anaerobic Contact) ในการบำบัดน้ำเสียเหล้ารัม ซึ่งถูกทำให้เจือจางจนมีค่าบีโอดีประมาณ 100 มก./ลบ.ม. อายุเลน (Sludge age) 40 วัน จะมีประสิทธิภาพในการกำจัดบีโอดีประมาณร้อยละ 70

ในปี ค.ศ. 1978 Grady¹² ได้รายงานผลการทดลองของ Roth และ Lentz ซึ่งทดลองใช้แอนแนโรบิกคอนแทคท์ในการบำบัดน้ำเสียเหล่านี้ โดยใช้ค่าอินทรีย์บรรทุก 3.2 กก.

สารระเหย/ลบ.ม./วัน สามารถลดค่า ซีไอตี จาก 55,000 มก./ลบ.ตม. เหลือประมาณ 11,000 มก./ลบ.ตม. ที่อุณหภูมิ 35 °ซ. แต่เมื่อเติมแอมโมเนียมไฮโดรเจนคาร์บอเนต และโซเดียมไดฟอสเฟตลงไปในถังปฏิกริยา จะสามารถเพิ่มค่าอินทรีย์บรรทุกให้สูงขึ้นได้อีกร้อยละ 30 โดยที่ยังมีประสิทธิภาพในการบำบัดคงเดิม

ในปี ค.ศ. 1979 Grady¹³ ได้รายงานผลการทดลองของ Van den Berg และ Lentz ซึ่งทำการทดลองบำบัดน้ำเสียแล้ว โดยวิธีแอนเนโรบิคคอนแทคท์ พบว่าเมื่อเติมหัวเชื้อในรูปของยีสต์ลงไปในถังปฏิกริยาจะสามารถเพิ่มค่าอินทรีย์บรรทุกจาก 2.4 กก.สารระเหย/ลบ.ม./วัน เป็น 8 กก.สารระเหย/ลบ.ม./วัน โดยที่ประสิทธิภาพในการบำบัดจะมีค่าประมาณร้อยละ 80

ในปี ค.ศ. 1980 Grady¹⁴ ได้รายงานว่าระบบ จานชีวหมุน (Biodisc) เป็นอีกระบบหนึ่งที่ใช้ในการบำบัดน้ำเสียแล้วได้ผลดีกว่าระบบเลี้ยงตะกอน (Activated Sludge) ส่วนบ่อเขียว (Oxidation ponds) จะมีประสิทธิภาพต่ำ และระบบบึงเติมอากาศ (Aerated lagoons) ใช้งานไม่ได้ผล ระบบจานชีวหมุนมีประสิทธิภาพในการบำบัดสูงสุดในตอน (Stage) แรก ๆ และจะลดลงในตอนถัดไป แต่อย่างไรก็ตามจำนวนตอนของจานชีวหมุนอย่างน้อยควรมี 3-4 ตอน นอกจากนั้นยังรายงานไว้¹⁴ Ropot et al ได้ใช้เบนโทไนท์ (Bentonite) 2 กรัม/ลบ.ตม. และโพลีอะครีลาไมด์ (Polyacrylamide) 0.05 ถึง 0.1 กรัม/ลบ.ตม. เติมลงไปในน้ำเสียขุ่นข้น กวนให้เข้ากัน 3-5 นาทีแล้วปล่อยให้ตกตะกอน จะสามารถลดตะกอนแขวนลอยได้ร้อยละ 90-95 และลดซีไอตีร้อยละ 30-35