

## เอกสารอ้างอิง

กรม โรงงานอุตสาหกรรม. (2545). ตัวระบบบำบัดมลพิษน้ำ. กรุงเทพฯ: สมาคมวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมแห่งประเทศไทย.

\_\_\_\_\_. (2548). ตัวระบบบำบัดมลพิษน้ำ. กรุงเทพฯ: สำนักเทคโนโลยีสิ่งแวดล้อมโรงงาน.

กรมควบคุมมลพิษ กระทรวงวิทยาศาสตร์เทคโนโลยีและสิ่งแวดล้อม, สมาคมวิศวกรรม

สิ่งแวดล้อมแห่งประเทศไทย. (2546). คู่มือวิชาการระบบบำบัดน้ำเสียแบบไม่ใช้อากาศ เล่ม 1. กรุงเทพฯ: จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

\_\_\_\_\_. (2546). คู่มือวิชาการระบบบำบัดน้ำเสียแบบไม่ใช้อากาศ เล่ม 2. กรุงเทพฯ: จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

กรมพัฒนาพลังงานทดแทนและอนุรักษ์พลังงาน. (2549). การนำของเสียจากการผลิตเชื้อท่านอลมาใช้ประโยชน์เพื่อเพิ่มน้ำมูลค่า. กรุงเทพฯ: กรมพัฒนาพลังงานทดแทนและอนุรักษ์พลังงาน. (เอกสารอัดสำเนา).

กาญนิตา ครองธรรมชาติ, & สมชาย ควรรัตน์. (2546). จุลินทรีย์แบบเม็ดของระบบบำบัดแบบไม่ใช้อากาศ. *v. LAB. TODAY, 2(11), 26-30.*

กาญนิตา ครองธรรมชาติ, สมชาย ควรรัตน์, โสกณ บุญมั่น, & ณัฐวุฒิ บุญเดือน. (2551).

การเพิ่มเติมสารของระบบบำบัดน้ำเสียแบบไม่ใช้อากาศ โดยเทคนิคการคัดเลือก Methanosarcina. *วิศวกรรมสิ่งแวดล้อมไทย, 2(22), 83-90.*

เกรียงศักดิ์ อุดมสิน ใจนน. (2539). วิศวกรรมการกำจัดน้ำเสีย เล่ม 1. พิมพ์ครั้งที่ 2. กรุงเทพฯ: มิตรนราการพิมพ์.

\_\_\_\_\_. (2535). วิศวกรรมการกำจัดน้ำเสีย เล่ม 2. กรุงเทพฯ: มิตรนราการพิมพ์.

\_\_\_\_\_. (2537). วิศวกรรมการกำจัดน้ำเสีย เล่ม 3. กรุงเทพฯ: มิตรนราการพิมพ์.

\_\_\_\_\_. (2543). วิศวกรรมการกำจัดน้ำเสีย เล่ม 4. กรุงเทพฯ: มิตรนราการพิมพ์.

ธงชัย พรรณสวัสดิ์. (2545). การกำจัดในโตรเจนและฟอสฟอรัสทางชีวภาพ. พิมพ์ครั้งที่ 2. กรุงเทพฯ: สมาคมวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมแห่งประเทศไทย.

ชนันทนี สมบูรณ์. (2550). ประสิทธิภาพของระบบแอนแอโรบิกในกรบทึบแบบลงค์เก็ตเรียลเตอร์ (เออี็นบีอาร์) ในการบำบัดสารอินทรีย์ในน้ำเสียโรงงานผลิตน้ำมันปาล์ม. *วิทยานิพนธ์ปริญญาสาขาวิชาเคมีศาสตร์มหาบัณฑิต สาขาวิชาอนามัยสิ่งแวดล้อม บัณฑิตวิทยาลัยมหาวิทยาลัยขอนแก่น.*

ปรีญาพร อุปสร. (2547). ค่าสมมประสิทธิ์ทางจิตศาสตร์ของจุลินทรีย์แบบไม่ใช้ออกซิเจนในการนำบัดน้ำเสียจากกุ่มโรงงานกุ่มอุตสาหกรรมอาหาร. วิทยานิพนธ์ปริญญา สารานุกรมสุขศาสตร์มหาบัณฑิต สาขาวิชาอนามัยสิ่งแวดล้อม บัณฑิตวิทยาลัย มหาวิทยาลัยขอนแก่น.

น้ำเงิน จันทร์มณี. (2549). ประสิทธิภาพการนำบัดแอนโนมเนี่ยในโตรเจนโดยโซเดียมในไตรท์ในระบบแออเอสนีอาร์. วิทยานิพนธ์ปริญญาวิทยาศาสตร์สุขศาสตร์มหาบัณฑิต สาขาวิชาวิทยาศาสตร์สิ่งแวดล้อม (สาขาวิชาชีว) บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

มั่นสิน ตัณฑุลาเวศม์. (2542). เทคโนโลยีนำบัดน้ำเสียอุตสาหกรรม เล่ม 2. กรุงเทพฯ: จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

———. (2546). คู่มือวิเคราะห์คุณภาพน้ำ. พิมพ์ครั้งที่ 2. กรุงเทพฯ: จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.  
มั่นสิน ตัณฑุลาเวศม์, & มั่นรักษ์ ตัณฑุลาเวศม์. (2547). เคมีวิทยาของน้ำและน้ำเสีย. พิมพ์ครั้งที่ 2. กรุงเทพฯ: จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

มูลนิธิพลังงานเพื่อสิ่งแวดล้อม. (2550). ก้าวชีวภาพ : พลังงานจากน้ำเสีย. กรุงเทพฯ: มูลนิธิพลังงานเพื่อสิ่งแวดล้อม.

สมควรตน์ นิ่มกิ่งรัตน์. (2548). ประสิทธิภาพของการนำบัดสารอินทรีย์ในน้ำเสียสังเคราะห์โดยระบบแอนด์โรบิกในเกรทติงแบล็คเก็ต里的แอคเตอร์ (เออีมีนีอาร์). วิทยานิพนธ์ปริญญา สารานุกรมสุขศาสตร์มหาบัณฑิต สาขาวิชาอนามัยสิ่งแวดล้อม บัณฑิตวิทยาลัย มหาวิทยาลัยขอนแก่น.

สำนักงานนโยบายและแผนพัฒนา. (2546). สถานการณ์นโยบายและมาตรการพัฒนาของไทย. กรุงเทพฯ: สำนักงาน.  
กรุงเทพฯ: สำนักงาน.

สำนักข่าวแห่งชาติ กรมประชาสัมพันธ์. (2553). กลุ่มวิเคราะห์ข่าวและฐานข้อมูล สำนักโฆษณาฯ.  
กรุงเทพฯ: สำนักข่าวแห่งชาติ กรมประชาสัมพันธ์.

สันทัด ศิริอนันต์ไพบูลย์. (2549). ระบบนำบัดน้ำเสีย: การเลือกใช้ การออกแบบการควบคุม และ การแก้ไขปัญหา. กรุงเทพฯ: ท็อป.

อรทัย ทิมพงษ์. (2548). ความสามารถสูงสุดของระบบแออเอสนีอาร์ในการรับภาระบรรทุกและการพื้นคืนสภาพในการนำบัดสารอินทรีย์จากน้ำเสียในชุมชน. วิทยานิพนธ์ปริญญา สารานุกรมสุขศาสตร์มหาบัณฑิต สาขาวิชาอนามัยสิ่งแวดล้อม บัณฑิตวิทยาลัย มหาวิทยาลัยขอนแก่น.

- Amerine M.A., Berg H.W., Kunkee R.E, Ough C.S., Singleton V.L, & Webb A.C. (1980). **The Technology of Wine Making.** 4<sup>th</sup> ed. U.S.A.: Avi Publishing.
- Angenent L.T., Banik G.C., & Sung S. (2001). Anaerobic Migrating Blanket Reactor Treatment of Low-Strength Wastewater at Low Temperatures. **Water Environment Research,** 73(5), 567-574.
- Angenent L.T., & Sung S. (2001). Development of Anaerobic Migrating Blanket Reactor (AMBR), A Novel Anaerobic Treatment System. **Water Research,** 35(7), 1739-1747.
- Angenent L.T., Sung S., & Raskin L. (2004). Formation of Granules and Methanosaeta Fiber in an Anaerobic Migrating Blanket Reactor. **Environmental Microbiology,** 6(4), 315-322.
- APHAW, AWWA, & WPCF. (1998). **Standard Method for the Examination of Water and Wastewaters.** 20<sup>th</sup> ed. Washington D.C.: American Public Health Association.
- Bitton G. (1989). **Wastewater Microbiology.** New York: Wiley-Liss.
- Csaba C., & Maria C. (1999). **Microbiological Examination of Water and Wastewaters.** New York: Lewis Publishers.
- Dararat S. (1996). **Effect of sub-optimal temperature and pH on performance of UASB granules, Methanotrix and Methanosarcina.** {Master Thesis in Engineering}. Tennessee: Vanderbilt University.
- Glazer A.N., & Nikaida H. (1995). **Microbial Biotechnology : Fundamentals of Applied Microbiology.** New York: W.H. Freeman and Company.
- Gray N.F. (1989). **Biology of Wastewater Treatment.** New York: Oxford University.
- Guler W., & Zehder A.J.B. (1983). Conversion Processes in Anaerobic Digestion. **Water Science and Technology,** 15(8-9), 127-167.
- Krongthamchat K. (2001). **Anaerobic Digestion of Organic Pollutants in High Saline Wastewater With the Aid of Halophilic Methanogenes.** Washington D.C.: The George Washington University.
- Lettinga G., Hulshoff Pol L., Koster I.W., Wiegant W.M., De Zeeuw W.J., Rinzema A., et al. (1984). High-Rate Anaerobic Wastewater Treatment Using UASB Reactor Under a Wide Range of Temperature Conditions. **Biotechnology and Genetic Engineering Reviews,** 2, 253-284.

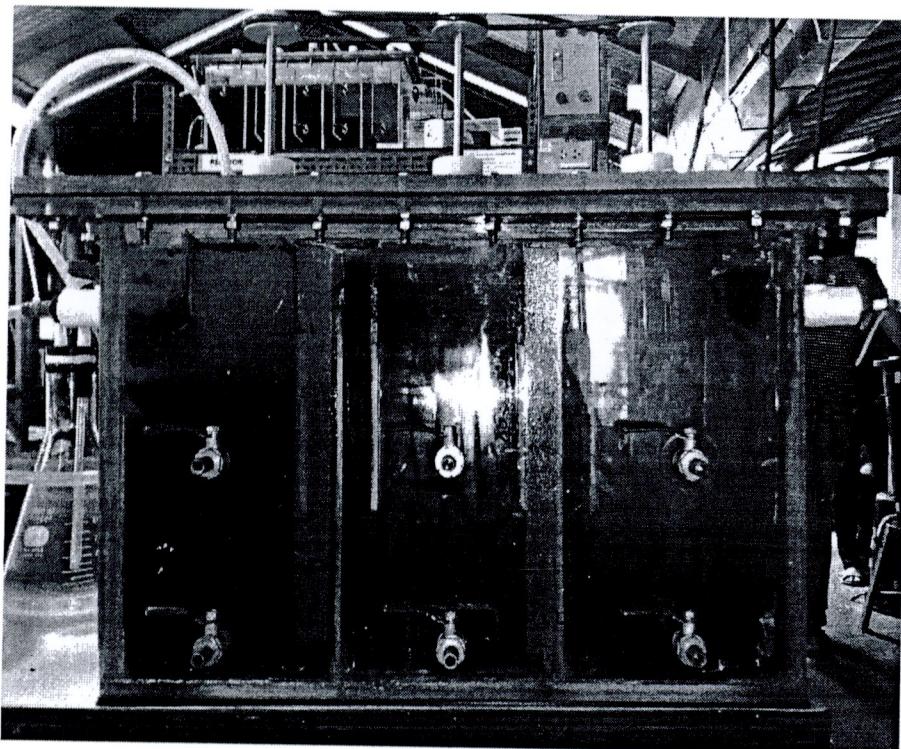
- Liu Y., & Hwa-Tay J. (2004). State of the Art of Biogranulation Technology for Wastewater Treatment. **Advances Biotechnology**, 22, 533-563.
- Mark J., & Hammer, Jr. (2004). **Water and Wastewater Technology**. 5<sup>th</sup> ed. New Jersey: Prentice-Hall.
- McCarty P.L. (1964). Anaerobic Waste Treatment Fundamentals-Part two: Environmental Requirements and Control. **Public Work**, 95(11), 91-91.
- McKinney Rose E. (1962). **Microbiology for Sanitary Engineers**. New York: McGraw-Hill.
- McLoad F.A., Guiot S.R., & Costerton J.W. (1990). Layered Structure of Bacterial Aggregates Produced in an Upflow Anaerobic Sludge Bed and Filter Reactor. **Applied Environmental microbial**, 56(6), 1598-1607.
- Metcalf, & Eddy, Inc. (2004). **Wastewater Engineering Treatment and Reuse**. 4<sup>th</sup> ed. New York: McGraw-Hill.
- Michael, H.G. (2002). **Nitrification and Denitrification in the Activated Sludge Process**. New York: John Wiley and Sons.
- Novac, R.E.V. (1986). Microbiology of Anaerobic Digestion. **Water Science and Technology**, 18(2), 1-14.
- Rittmann B.E., & McCarty. (2001). **Environmental Biotechnology: Principles and Applications**. New York: McGraw-Hill.
- Speece, R.E. (1996). **Anaerobic Biotechnology for Industrial Wastewaters**. Nashville: Arahce Press.
- Sayler G. S., Fox R., & Blackburn J.W. (eds). (1990). **Environmental Biotechnology for Waste Treatment**. New York: Plenum Press.
- Sam-Soon PLANS, Loewenthal R.E., Dold P.L., & Marais G.R. (1987). Hypothesis for Pelletisation in the Upflow Anaerobic Sludge Bed Reactor. **Water SA**, 13(2), 69-80.
- Sung S., & Dague R.R. (1995). Laboratory Studies on the Anaerobic Sequencing Batch Reactor. **Water Environment Research**, 67(3), 294-301.
- Zoeclein B.W., Fuglesang K.C., Gump B.H., & Nury F.S. (1995). Wine Analysis and Production. **Chapman Hall Publishers**, 12(3), 475.



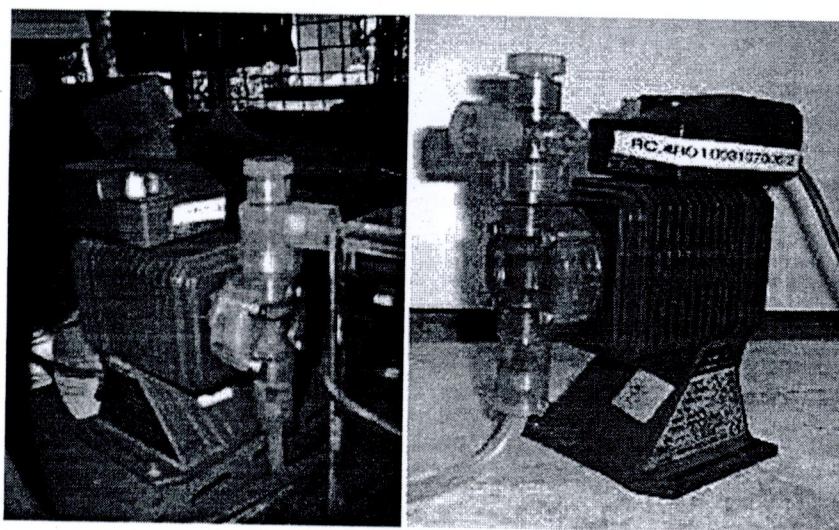
**ภาคผนวก**

## ภาคผนวก ก

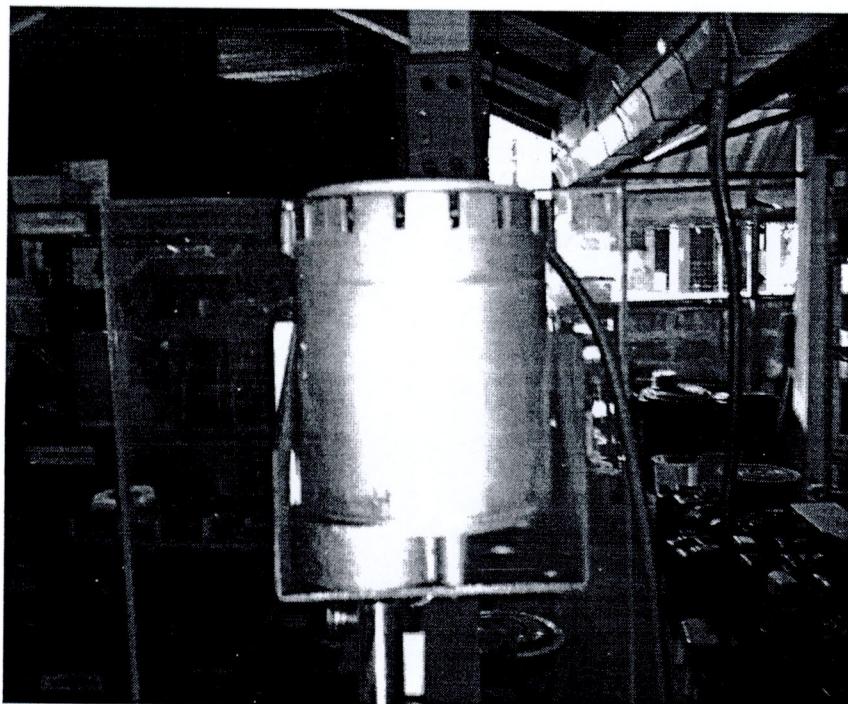
อุปกรณ์แบบจำลองระบบเครื่องมือวิเคราะห์ในห้องปฏิบัติการ



ภาพที่ 37 แบบจำลองถังปฏิกริยาระบบເອເັມນິອາຣີໃນຫ້ອງປຸນັບຄົກ  
ທຶນາ: ສຕາບັນວິຊວິທະຍາສາສຕ່ຽນແລະເຖດໂນໂລຢີແຫ່ງປະເທດໄທ (2551)

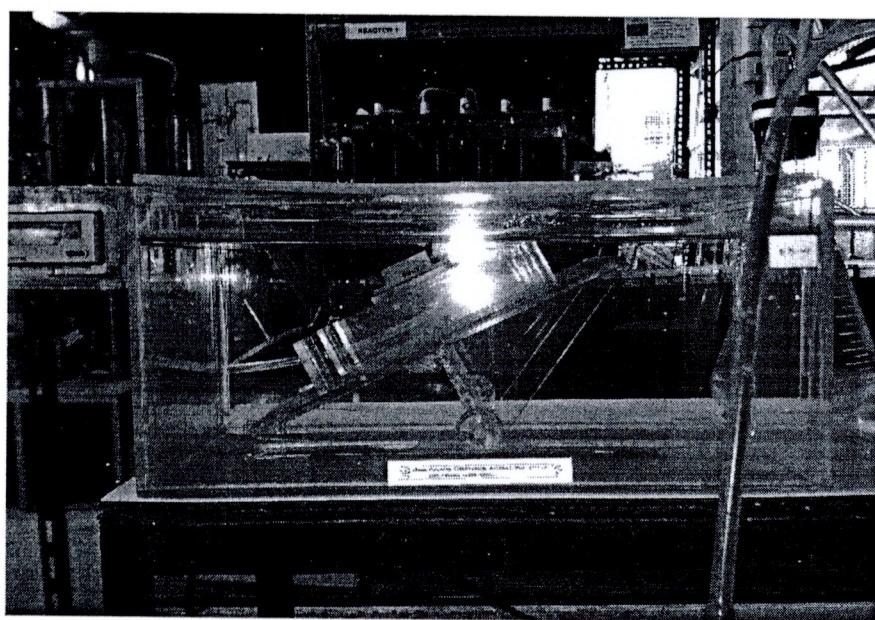


ภาพที่ 38 ຮູບເຄື່ອງສູນນໍ້າເສີຍເຂົ້າຮະບນແລະນໍ້າທຶນອອກຈາກຮະບນ  
ທຶນາ: ສຕາບັນວິຊວິທະຍາສາສຕ່ຽນແລະເຖດໂນໂລຢີແຫ່ງປະເທດໄທ (2551)



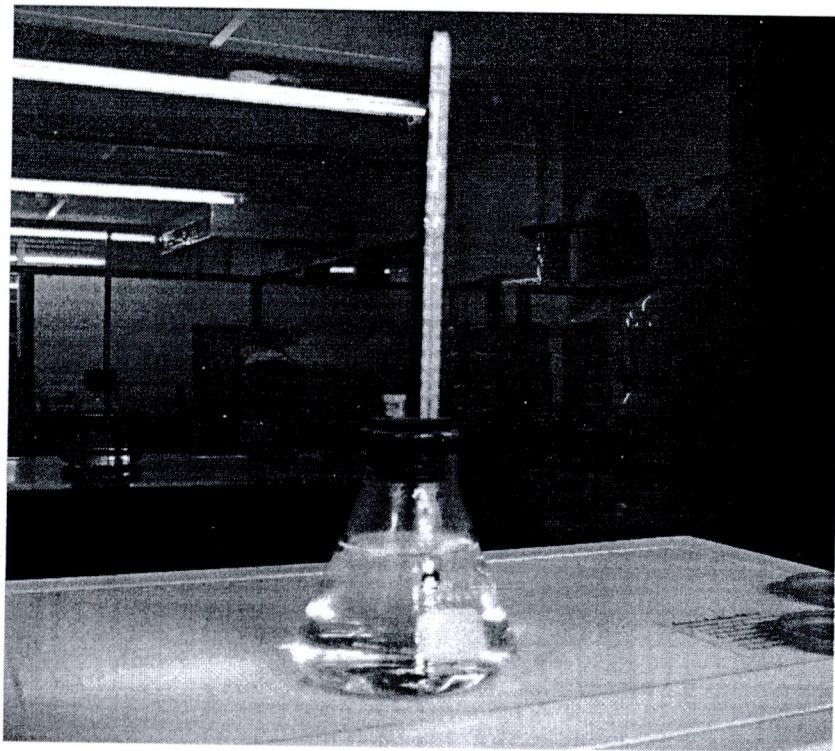
ภาพที่ 39 มอเตอร์ควบคุมในงานของ IKA LABORATECHNIK

ที่มา: สถาบันวิจัยวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีแห่งประเทศไทย (2551)



ภาพที่ 40 ชุดวัสดุปริมาณตริก้าซซีวิภพ

ที่มา: สถาบันวิจัยวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีแห่งประเทศไทย (2551)



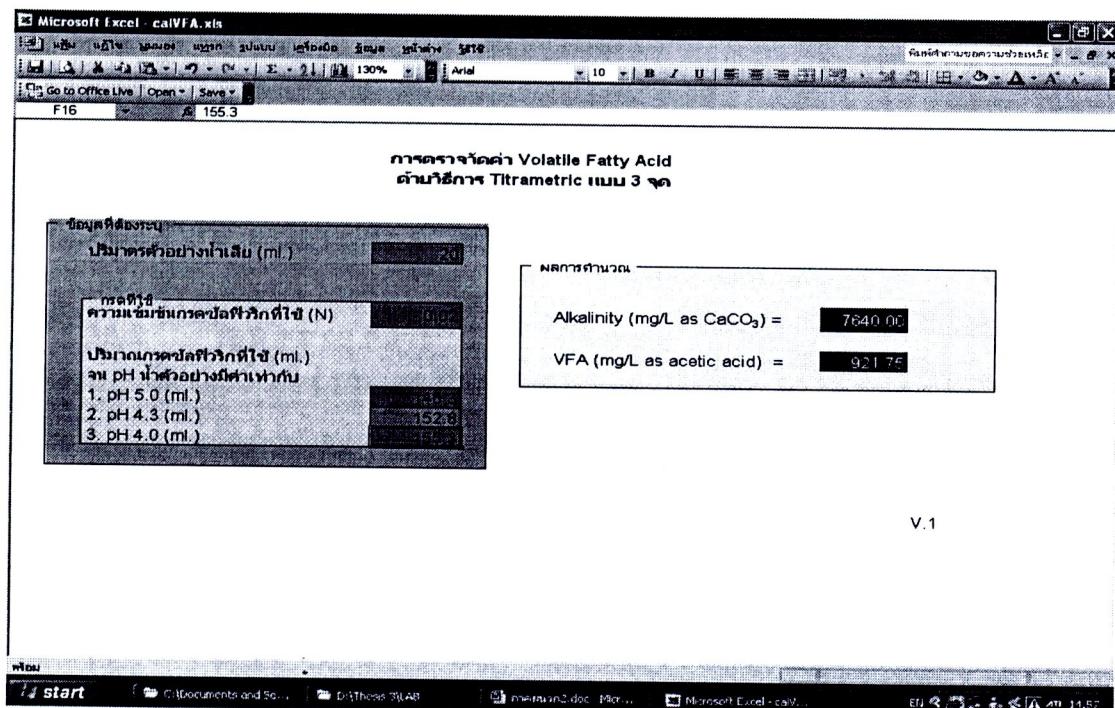
ภาพที่ 41 ชุดวัดอุณหภูมิ

ที่มา: สถาบันวิจัยวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีแห่งประเทศไทย (2551)



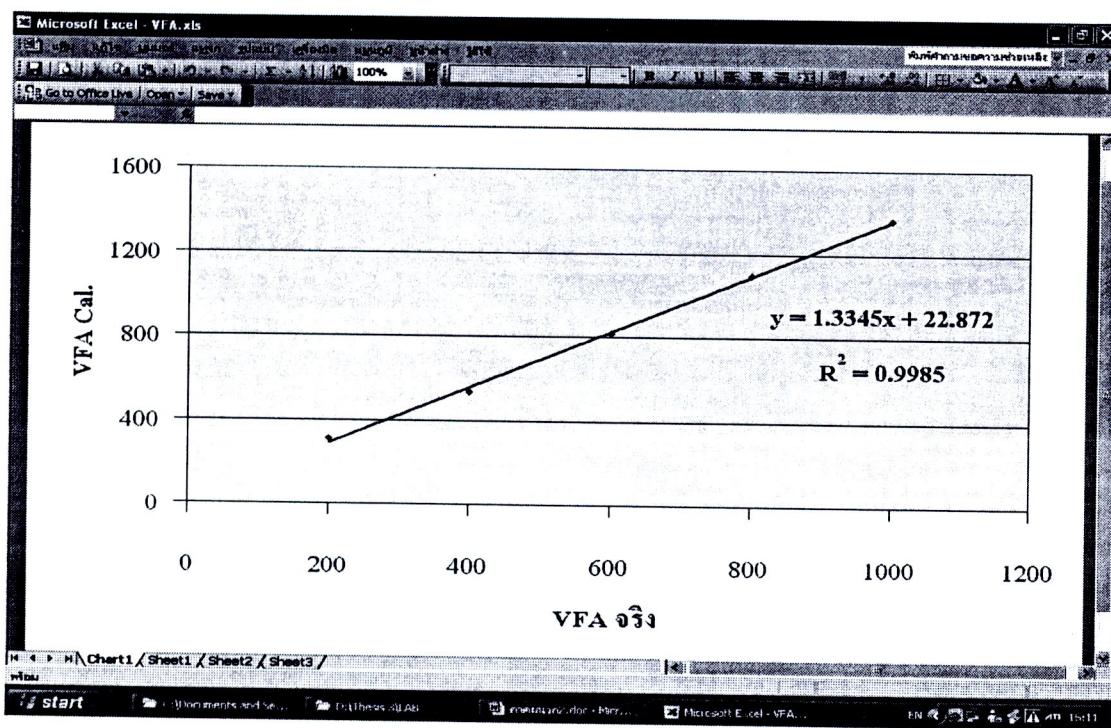
## ภาคผนวก ฯ

วิธีวิเคราะห์สภาพความเป็นค่างและกรดไขมันระเหยง่าย



V.1

ภาพที่ 42 โปรแกรมคำนวณค่าสภาพความเป็นค่างและกรดไขมันระเหยง่าย<sup>ด้วยวิธีไทเทอร์ตแบบ 3 จุด</sup>



ภาพที่ 43 กราฟความสัมพันธ์เชิงเส้นระหว่างค่ากรดไขมันระเหยง่ายที่คำนวณได้กับค่าจริง

## การหาค่าสภาพความเป็นด่าง และค่ากรดไขมันระเหยง่าย

1. เตรียมตัวอย่างน้ำเสียปริมาณ 20 มิลลิลิตร ใส่บีกเกอร์ขนาด 150 มิลลิลิตร และใส่แมกเนติกในบีกเกอร์เพื่อช่วยวน
2. เตรียมสารละลายกรดอะซิติกเข้มข้น 0.02 นอร์มัล ใส่บิวเรตและยีดคั่วขาตัง ติดตั้งเครื่องกวนสาร (Stirrer) นำบีกเกอร์น้ำเสียที่เตรียมไว้วางบนเครื่องกวนสาร
3. เตรียมเครื่องวัดพีเอชและโพรปอเล็กโตรดของเครื่องวัดพีเอชให้พร้อมใช้งาน แล้วนำไปจุ่นในบีกเกอร์น้ำเสียที่เตรียมไว้ เปิดจุกบิวเรตให้สารละลายกรดอะซิติกเข้มข้น 0.02 นอร์มัล หยดลงในบีกเกอร์น้ำเสีย แล้วเปิดเครื่องกวนสารเพื่อให้กรดอะซิติกทำปฏิกิริยากับทำเสียได้อย่างทั่วถึงจนกระทั่งอ่านค่าพีเอชได้ 5.0 แล้วจดบันทึกปริมาตรของกรดอะซิติกที่ใช้ไป ทำการทดลองต่อไปจนกระทั่งอ่านค่าพีเอชได้เท่ากับ 4.3 ทำการบีนทึกปริมาตรสะสมของกรดอะซิติกที่ใช้ไปตั้งแต่เริ่มต้น และทำการทดลองต่อไปอีกจนกระทั่งอ่านค่าพีเอชได้ 4.0 บันทึกปริมาตรสะสมของกรดอะซิติกที่ใช้ไปตั้งแต่เริ่มต้น นำปริมาตรสะสมของกรดอะซิติกที่ได้ทั้ง 3 ค่ามาคำนวณด้วยโปรแกรม ดังภาพที่ 42
4. นำค่ากรดไขมันระเหยง่ายที่คำนวณได้จากโปรแกรมมาคำนวณหาค่ากรดไขมันระเหยง่ายที่แท้จริงด้วยสมการเส้นตรงจากกราฟความสัมพันธ์เชิงเส้นระหว่างค่ากรดไขมันระเหยง่ายที่คำนวณได้กับค่าจริง  $Y = 1.3345 X + 22.872$  ดังภาพที่ 43

### **ภาคผนวก ค**

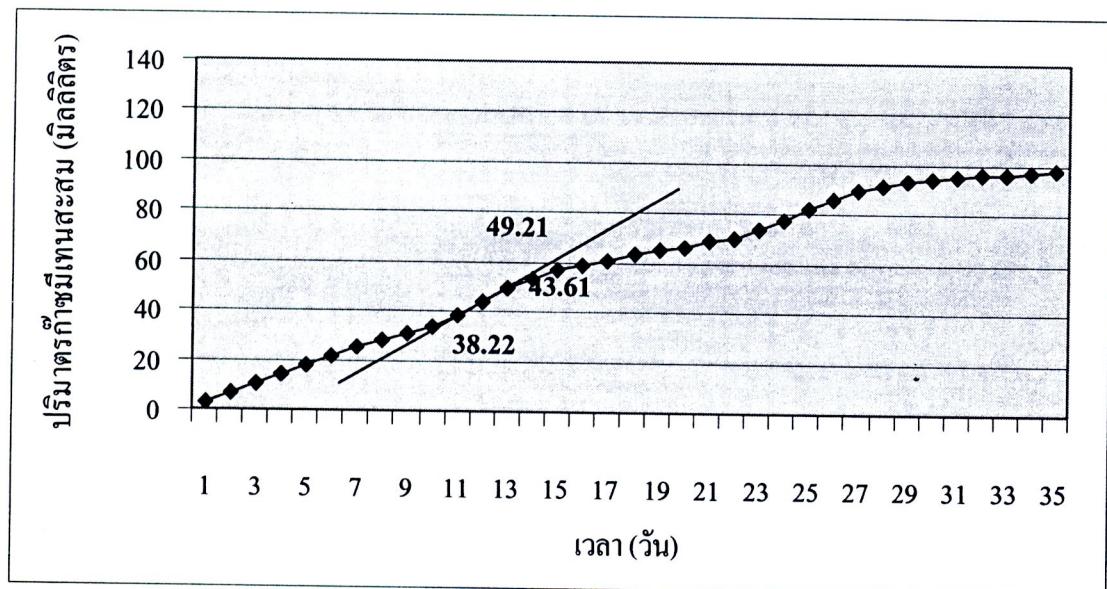
**การคำนวณค่า SMA เพื่อประเมินความเป็นพิษของน้ำเสียต่อจุลินทรีย์**

### สูตรการคำนวณค่า SMA

$$\text{SMA} = \{(g\text{CH}_4 - \text{COD})/t\}/B$$

$$\text{ความชันสูงสุด (Slope; } \Delta Y/\Delta X) = (g\text{CH}_4 - \text{COD})/t$$

$$B = \text{กรัมวีเอสของเม็ดตะกอนจุลินทรีย์}$$



ภาพที่ 44 ปริมาตรก๊าซมีเทนสะสมต่อเวลาและกราฟความชันสูงสุดในน้ำเสียที่มีความเข้มข้นของซีไอดีทั้งหมด 15,000 มิลลิกรัม/ลิตร

จากภาพที่ 44 ค่า SMA ของน้ำเสียที่มีความเข้มข้นของซีไอดีทั้งหมด 15,000 มิลลิกรัม/ลิตร ค่าเฉลี่ยสัดส่วนมีเทนต่อซีไอดีที่ถูกกำหนดของระบบເອັນນິວົາຮັດຕະການທົດກອງດັ່ງແສດງໃນຕາງໆທີ່ 20 ມີຄ່າເທົ່າກັນ 0.361 ລິຕຣ່ຕ່ອກຮັມຊື້ໂໄດ໌ທີ່ຖຸກກຳຈັດ-ວັນ ປັບໜ່ວຍໄຫ້ເປັນມີລິລິຕຣ່ໄດ້ເທົ່າກັນ 361 ມີລິລິຕຣ່ຕ່ອກຮັມຊື້ໂໄດ໌ທີ່ຖຸກກຳຈັດ-ວັນ ສາມາຮັດແນນກ່າໃນສູດໃຈ ດັ່ງນີ້

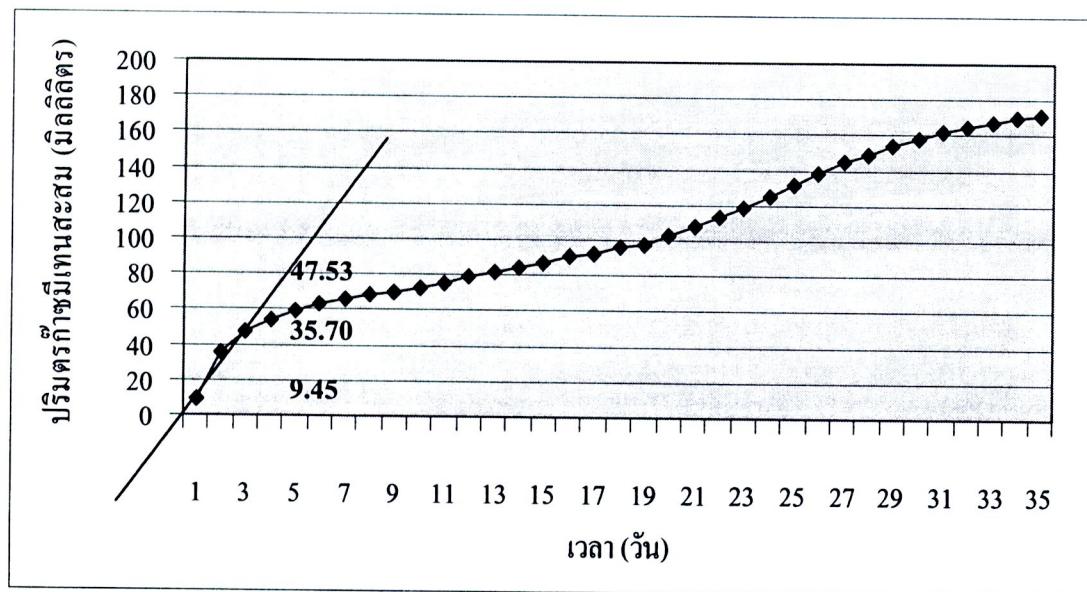
$$\text{ความชันสูงสุด (Slope)} = (49.21 - 38.22)/(13 - 11) = 5.495 \text{ มີລິລິຕຣ່/ວັນ}$$

$$B = 3.0 \text{ กรັມວ຀ເອສເອສ}$$

$$\text{สัดส่วนมีเทนต่อซีไอดีທີ່ຖຸກກຳຈັດ} = 361 \text{ ມີລິລິຕຣ່ຕ່ອກຮັມຊື້ໂໄດ໌ທີ່ຖຸກກຳຈັດ-ວັນ}$$

$$\text{SMA} = \frac{5.495}{361} = 0.0051 \text{ ກຣັມມື້ເກີນ-ຊື້ໂໄດ໌/ກຣັມວ຀ເອສເອສ-ວັນ}$$

3.0



ภาพที่ 45 ปริมาตรก๊าซมีเทนสะสมต่อเวลาและกราฟความชันสูงสุดในน้ำเสียที่มีความเข้มข้นของซีโอดีทั้งหมด 37,500 มิลลิกรัม/ลิตร

จากภาพที่ 45 ค่า SMA ของน้ำเสียที่มีความเข้มข้นของซีโอดีทั้งหมด 37,500 มิลลิกรัม/ลิตร ค่าเฉลี่ยสัดส่วนมีเทนต่อซีโอดีที่ถูกกำหนดของระบบເອີ້ນນິວອົບດອດກາຮັດລອງ ດັ່ງແຕ່ງໃນຕາຮາງທີ 20 ມີຄ່າເທົ່າກັນ 0.361 ລິຕຣີຕ່ອກຮັມຊື່ໂອດີທີ່ຖຸກກຳຈັດ-ວັນ ປ່ຽນໜ່ວຍໄຫ້ເປັນມີລິລິຕຣີໄດ້ເທົ່າກັນ 361 ມີລິຕຣີຕ່ອກຮັມຊື່ໂອດີທີ່ຖຸກກຳຈັດ-ວັນ ສາມາຮັດແທນກ່າໃນສູດ ໄດ້ ດັ່ງນີ້

$$\text{ความชันสูงสุด (Slope)} = (47.53 - 9.45)/(1-3) = 19.045 \text{ มີລິຕຣີ/ວັນ}$$

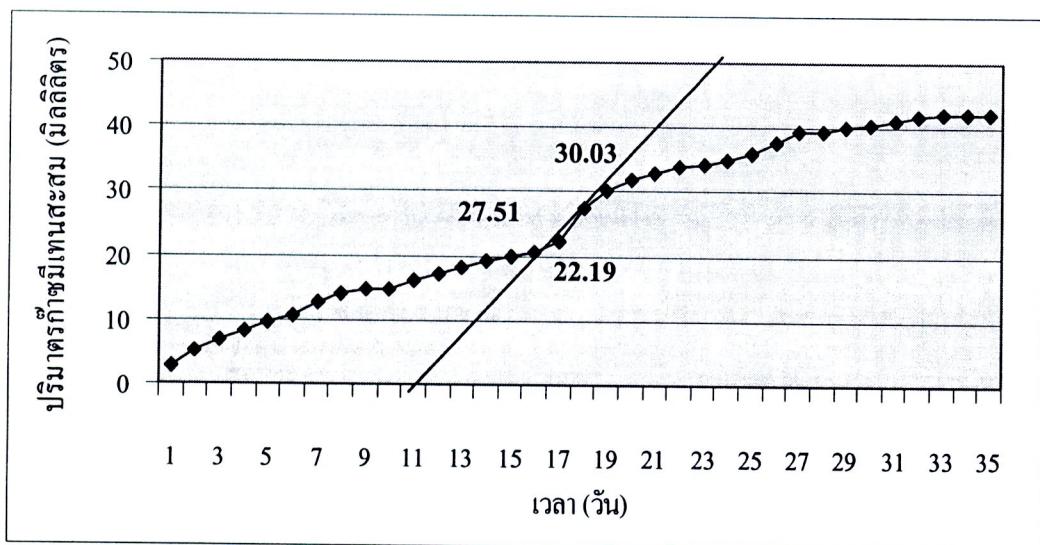
$$B = 3.0 \text{ ກຣັມວິເອສເອສ}$$

$$\text{ສັດສ່ວນມີເຫັນຕ່ອງຊື່ໂອດີທີ່ຖຸກກຳຈັດ} = 361 \text{ ມີລິຕຣີຕ່ອກຮັມຊື່ໂອດີທີ່ຖຸກກຳຈັດ-ວັນ}$$

$$\text{SMA} = \frac{19.045}{361} = 0.0176 \text{ ກຣັມມີເຫັນ-ຊື່ໂອດີ/ກຣັມວິເອສເອສ-ວັນ}$$

3.0





ภาพที่ 46 ปริมาณการซึมทรายสูงสุดต่อเวลาและกราฟความชันสูงสุดในน้ำเสียที่มีความเข้มข้นของซีไอดีทั้งหมด 60,000 มิลลิกรัม/ลิตร

จากภาพที่ 46 ค่า SMA ของน้ำเสียที่มีความเข้มข้นของซีไอดีทั้งหมด 60,000 มิลลิกรัม/ลิตร ค่าเฉลี่ยสัดส่วนมีเทนต่อซีไอดีที่ถูกกำหนดขึ้นของระบบเอเย่นบีอาร์ตลดการทดลอง ดังแสดงในตารางที่ 20 มีค่าเท่ากับ 0.361 ลิตรต่อกรัมซีไอดีที่ถูกกำหนด-วัน ปรับหน่วยให้เป็นมิลลิลิตรได้เท่ากับ 361 มิลลิตรต่อกรัมซีไอดีที่ถูกกำหนด-วัน สามารถแทนค่าในสูตรได้ดังนี้

$$\text{ความชันสูงสุด (Slope)} = (30.03 - 22.19) / (19 - 17) = 3.920 \text{ มิลลิลิตร/วัน}$$

$$B = 3.0 \text{ กรัมวีเอสເອສ}$$

$$\text{สัดส่วนมีเทนต่อซีไอดีที่ถูกกำหนด} = 361 \text{ มิลลิลิตรต่อกรัมซีไอดีที่ถูกกำหนด-วัน}$$

$$\text{SMA} = \frac{3.920}{361} = 0.0036 \text{ กรัมมีเทน-ซีไอดี/กรัมวีเอสເອສ-วัน}$$

3.0

## ภาคผนวก ง

การคำนวณการเติมตะกอนจุลินทรีย์เข้าสู่ระบบเสื่อมป้อร์  
และการคำนวณการเติมตะกอนจุลินทรีย์เพื่อศึกษาค่า SMA

## วิธีคำนวณปริมาตรตะกอนจุลินทรีย์

$$\text{สูตรคำนวณ} \quad V_1 C_1 = V_2 C_2$$

กำหนดให้

$$V_1 = \text{ปริมาตรน้ำในถังปฏิกิริยา (ลิตร)}$$

$$V_2 = \text{ปริมาตรตะกอนจุลินทรีย์ที่เป็นหัวเชื้อ (ลิตร)}$$

$$C_1 = \text{ความเข้มข้นของเม็ดตะกอนที่ต้องการในถังปฏิกิริยา (มิลลิกรัม)}$$

$$C_2 = \text{ความเข้มข้นของเม็ดตะกอนที่เป็นหัวเชื้อ (มิลลิกรัม)}$$

### 1. การคำนวณการเติมตะกอนจุลินทรีย์เข้าสู่ระบบເອເອັນນີ້ອາຮົ່າ

ตะกอนจุลินทรีย์เป็นตะกอนจุลินทรีย์จากการระบบน้ำบดนำเสียแบบyuaoeosvi ของบริษัทเสริมสุข จำกัด(มหาชน) จังหวัดปทุมธานี ทำการวิเคราะห์ค่าความเข้มข้นของตะกอนแ xenon ละลายจุลินทรีย์ ระเหยง่าย (MLVSS) ได้เท่ากับ 57,200 มิลลิกรัม/ลิตร กำหนดให้ความเข้มข้นของตะกอนแ xenon ละลายจุลินทรีย์ระเหยง่าย (MLVSS) ที่จะนำเข้าระบบเท่ากับ 30,000 มิลลิกรัม/ลิตร ปริมาตรถังน้ำบดนำเสียในการทำปฏิกิริยาของระบบເອເອັນນີ້ອາຮົ່າเท่ากับ 22.5 ลิตร ดังนั้น สามารถแทนค่าในสูตรได้ดังนี้

$$\text{กำหนดให้} \quad V_1 = 22.5 \text{ ลิตร}$$

$$C_1 = 30,000 \text{ มิลลิกรัม/ลิตร}$$

$$C_2 = 57,200 \text{ มิลลิกรัม/ลิตร}$$

$$\text{จากสูตร} \quad V_1 C_1 = V_2 C_2$$

$$22.5 \text{ ลิตร} \times 30,000 \text{ มิลลิกรัม/ลิตร} = V_2 \times 57,200 \text{ มิลลิกรัม}$$

$$V_2 = 11.80 \text{ ลิตร}$$

ดังนั้น จะต้องเติมตะกอนจุลินทรีย์ลงในถังปฏิกิริยาด้วยปริมาตรเท่ากับ 11.80 ลิตร

### 2. การคำนวณการเติมตะกอนจุลินทรีย์เพื่อศึกษาค่า SMA

#### 2.1 การคำนวณการเติมตะกอนจุลินทรีย์ในการศึกษาค่า SMA เพื่อประเมินศักยภาพในการผลิตเมือง

ตะกอนจุลินทรีย์เป็นตะกอนจุลินทรีย์จากการระบบน้ำบดนำเสียแบบyuaoeosvi ของบริษัทเสริมสุข จำกัด (มหาชน) จังหวัดปทุมธานี ทำการวิเคราะห์ค่าความเข้มข้นของตะกอนแ xenon ละลาย

จุลินทรีย์ระเหยง่าย (MLVSS) ได้เท่ากับ 57,200 มิลลิกรัม/ลิตร กำหนดให้ความเข้มข้นของตะกอน血腥นลออกุลินทรีย์ระเหยง่าย (MLVSS) ที่นำใส่ในขวด Serum มีค่าเท่ากับ 5,000 มิลลิกรัม/ลิตร และปริมาตรที่ทำปฏิกิริยาในขวด Serum เท่ากับ 50 ลิตร ดังนั้น สามารถแทนค่าในสูตรได้ดังนี้

$$\begin{aligned} \text{กำหนดให้ } V_1 &= 50 \text{ ลิตร} \\ C_1 &= 5,000 \text{ มิลลิกรัม/ลิตร} \\ C_2 &= 57,200 \text{ มิลลิกรัม/ลิตร} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{จากสูตร } V_1 C_1 &= V_2 C_2 \\ 50 \text{ ลิตร} \times 5,000 \text{ มิลลิกรัม/ลิตร} &= V_2 \times 57,200 \text{ มิลลิกรัม} \\ V_2 &= 4.4 \text{ ลิตร} \end{aligned}$$

ดังนั้น จะต้องเติมตะกอนจุลินทรีย์ลงในขวด Serum ด้วยปริมาตรเท่ากับ 4.4 ลิตร

## 2.2 การคำนวณการเติมตะกอนจุลินทรีย์ในการศึกษาค่า SMA เพื่อประเมินความเป็นพิษของน้ำเสียต่อจุลินทรีย์

ตะกอนจุลินทรีย์เป็นตะกอนจุลินทรีย์จากระบบบำบัดน้ำเสียแบบบูโรเอสบี ของบริษัท เสริมสุข จำกัด (มหาชน) จังหวัดปทุมธานี ทำการวิเคราะห์ค่าความเข้มข้นของตะกอน血腥นลออกุลินทรีย์ระเหยง่าย (MLVSS) ได้เท่ากับ 57,200 มิลลิกรัม/ลิตร กำหนดให้ความเข้มข้นของตะกอน血腥นลออกุลินทรีย์ระเหยง่าย (MLVSS) ที่นำใส่ในขวด Serum มีค่าเท่ากับ 3,000 มิลลิกรัม/ลิตร และปริมาตรที่ทำปฏิกิริยาในขวด Serum เท่ากับ 50 ลิตร ดังนั้นสามารถแทนค่าในสูตรได้ดังนี้

$$\begin{aligned} \text{กำหนดให้ } V_1 &= 50 \text{ ลิตร} \\ C_1 &= 3,000 \text{ มิลลิกรัม/ลิตร} \\ C_2 &= 57,200 \text{ มิลลิกรัม/ลิตร} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{จากสูตร } V_1 C_1 &= V_2 C_2 \\ 50 \text{ ลิตร} \times 3,000 \text{ มิลลิกรัม/ลิตร} &= V_2 \times 57,200 \text{ มิลลิกรัม} \\ V_2 &= 2.6 \text{ ลิตร} \end{aligned}$$

ดังนั้น จะต้องเติมตะกอนจุลินทรีย์ลงในขวด Serum ด้วยปริมาตรเท่ากับ 2.6 ลิตร

### **ภาคผนวก จ**

**ตารางแสดงผลการทดลองค่าบีโอดี และค่าซีโอดี ที่ HRT 144 ชั่วโมง  
ที่ OLR 0.83, 1.67, 2.50, 3.75 และ 5.83 กรัมซีโอดีทั้งหมด/ดิตร -วัน**

ตารางที่ 22 ค่าบีโอดีในน้ำเสียเข้าและออกจากระบบเออีมบีอาร์ และประสิทธิภาพในการกำจัดบีโอดีที่ค่าการบรรเทาทุกสารอินทรีย์ 0.83 กรัมซีโอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน

วันที่	บีโอดีน้ำเสียเข้าระบบ (มิลลิกรัม/ลิตร)	บีโอดีน้ำเสียออกจากระบบ (มิลลิกรัม/ลิตร)	ประสิทธิภาพในการกำจัดบีโอดี (ร้อยละ)
2	1,291.00	193.50	85.01
4	1,365.00	234.50	82.82
6	1,426.00	137.50	90.36
8	1,317.50	128.50	90.25
10	1,407.50	126.00	91.05
12	1,325.00	157.00	88.15
14	1,363.75	184.00	86.51
16	1,367.50	159.50	88.34
18	1,317.50	133.50	89.87
20	1,406.25	185.00	86.84
22	1,390.00	115.00	91.73
24	1,457.50	118.00	91.90
26	1,882.50	166.00	91.18
28	1,402.50	91.75	93.46
30	1,318.75	85.00	93.55
32	1,516.25	108.00	92.88
34	1,250.00	81.25	93.50
36	1,355.00	79.00	94.17
38	1,411.25	142.00	89.94
40	1,355.00	76.25	94.37
42	1,160.00	35.50	96.94
44	1,160.00	38.00	96.72
46	1,156.25	43.25	96.26
48	1,260.00	45.25	96.41
50	1,433.75	55.50	96.13

ตารางที่ 22 ค่าบีโอดีในน้ำเสียเข้าและออกจากระบบเออีมบีอาร์ และประสิทธิภาพในการกำจัดบีโอดีที่ค่าการระบบทุกสารอินทรีย์ 0.83 กรัมซีโอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน (ต่อ)

วันที่	บีโอดีน้ำเสียเข้าระบบ (มิลลิกรัม/ลิตร)	บีโอดีน้ำเสียออกจากระบบ (มิลลิกรัม/ลิตร)	ประสิทธิภาพในการกำจัดบีโอดี (ร้อยละ)
52	1,108.50	75.25	93.21
54	2,565.00	164.00	93.61
56	2,392.50	187.00	92.18
58	2,128.75	197.25	90.73
60	2,590.00	214.50	91.72
62	2,523.75	225.50	91.06
64	2,128.75	235.00	88.96
66	2,565.00	254.50	90.08
68	2,565.00	294.00	88.54
70	2,623.75	401.00	84.72

หมายเหตุ: การเดินระบบวันที่ 1-42 เป็นช่วงปรับสภาพก่อนจุลินทรีโดยดำเนินระบบด้วย  
น้ำเสียเจือจาก น้ำเสียสังเคราะห์สูตร Vanderbilt Media Solution

ตารางที่ 23 ค่าบีโอดีในน้ำเสียเข้าและออกจากระบบเออีมบีอาร์ และประสิทธิภาพในการกำจัดบีโอดีที่ค่าภาระบรรทุกสารอินทรีย์ 1.67 กรัมซีโอดีตั้งหน่วย/ลิตร-วัน

วันที่	บีโอดีน้ำเสียเข้าระบบ	บีโอดีน้ำเสียออกจากระบบ	ประสิทธิภาพในการกำจัดบีโอดี
	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(ร้อยละ)
72	3,713.75	195.00	94.75
74	3,741.25	159.25	95.74
76	3,738.75	209.00	94.41
78	3,738.75	79.50	97.87
80	3,675.00	113.00	96.93
82	3,670.00	140.00	96.18
84	3,695.00	194.00	94.75
86	3,746.25	190.50	94.91
88	3,761.25	175.00	95.35
90	3,761.25	376.00	90.01
92	3,761.25	331.50	91.19
94	3,761.25	313.00	91.68
96	3,777.50	412.50	89.08
98	3,722.50	354.50	90.48
100	3,155.00	364.50	88.45
102	3,155.00	372.50	88.19
104	3,735.00	444.00	88.11
106	3,705.00	230.50	93.78
108	3,723.75	381.00	89.77
110	3,796.25	394.50	89.61
112	3,836.25	516.00	86.55
114	3,758.75	304.00	91.91
116	3,758.75	510.00	86.43
118	3,665.00	195.50	94.67
120	4,088.75	281.00	93.13
122	3,767.50	479.50	87.27
124	3,787.50	130.50	96.55

ตารางที่ 24 ค่าบีโอดีในน้ำเสียเข้าและออกจากระบโนเออีมบีอาร์ และประสิทธิภาพในการกำจัดบีโอดีที่ค่าการบรรทุกสารอินทรี 2.50 กรัมซีโอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน

วันที่	บีโอดีน้ำเสียเขาระบน (มิลลิกรัม/ลิตร)	บีโอดีน้ำเสียออกจากระบน (มิลลิกรัม/ลิตร)	ประสิทธิภาพในการกำจัดบีโอดี (ร้อยละ)
126	7,355.00	543.75	92.61
128	7,550.00	475.00	93.71
130	6,535.00	358.75	94.51
132	6,562.50	1,001.25	84.65
134	5,252.50	695.00	86.77
136	5,595.00	675.00	87.93
138	6,357.50	852.50	86.57
140	6,440.00	493.75	92.33
142	5,372.50	881.25	83.60
144	6,172.50	833.75	86.49
146	6,445.00	940.00	85.41
148	6,875.00	862.50	87.45
150	6,242.50	956.25	84.68
152	5,580.00	616.25	88.96
154	6,765.00	616.25	90.89



ตารางที่ 25 ค่าเบื้องต้นน้ำเสียเข้าและออกจากระบบเอเน็มบีอาร์ และประสิทธิภาพในการกำจัดบีโอดีที่ค่าภาระบรรทุกสารอินทรีชี 3.75 กรัมซีโอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน

วันที่	บีโอดีน้ำเสียเข้าระบบ (มิลลิกรัม/ลิตร)	บีโอดีน้ำเสียออกจากระบบ (มิลลิกรัม/ลิตร)	ประสิทธิภาพในการกำจัดบีโอดี (ร้อยละ)
156	10,385.00	2,482.50	76.03
158	11,690.00	2,725.00	76.64
160	10,665.00	2,277.50	78.64
162	11,690.00	1,442.50	87.64
164	11,160.00	1,080.00	90.32
166	11,630.00	1,405.00	87.93
168	11,315.00	1,112.50	90.16
170	9,925.00	792.50	92.01
172	11,050.00	1,577.50	85.71
174	11,040.00	1,790.00	83.78
176	10,315.00	2,030.00	80.32
178	12,655.00	2,090.00	83.48

ตารางที่ 26 ค่าบีโอดีในน้ำเสียเข้าและออกจากระบบเออีมบีอาร์ และประสิทธิภาพในการกำจัดบีโอดีที่ค่ากระบวนการบรรเทาอินทรี 5.83 กรัมซีโอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน

วันที่	บีโอดีน้ำเสียเข้าระบบ (มิลลิกรัม/ลิตร)	บีโอดีน้ำเสียออกจากระบบ (มิลลิกรัม/ลิตร)	ประสิทธิภาพในการกำจัดบีโอดี (ร้อยละ)
180	16,275.00	1,985.00	87.97
182	16,912.50	1,760.00	89.55
184	16,675.00	1,285.00	92.31
186	16,412.50	1,890.00	88.48
188	17,637.50	2,610.00	85.20
190	16,225.00	2,555.00	84.25
192	17,787.50	2,745.00	84.57
194	17,387.50	2,655.00	84.73
196	17,637.50	2,900.00	83.55
198	16,225.00	3,155.00	80.55
200	17,788.00	2,880.00	83.81
202	17,388.00	2,735.00	84.27

ตารางที่ 27 ค่าซีโอดีในน้ำเสียเข้าและออกจากระบบเออี็นบีอาร์ และประสิทธิภาพในการกำจัดซีโอดีที่ค่าภาระบรรทุกสารอินทรีย์ 0.83 กรัมซีโอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน

วันที่	ซีโอดีน้ำเสียเข้าระบบ		ซีโอดีน้ำเสียออกจากระบบ		ประสิทธิภาพในการกำจัดซีโอดี	
	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(ร้อยละ)	Total	Solubles
	Total	Solubles	Total	Solubles	Total	Solubles
1	4,800.00	4,400.00	1,936.00	968.00	59.67	78.00
2	4,800.00	4,400.00	2,323.20	1,355.20	51.60	69.20
3	5,600.00	4,800.00	2,200.00	1,400.00	60.71	70.83
4	5,200.00	4,000.00	2,516.80	1,742.40	51.60	56.44
5	5,033.60	3,484.80	1,161.60	774.40	76.92	77.78
6	5,033.60	3,872.00	2,323.20	1,742.40	53.85	55.00
7	5,808.00	4,259.20	1,742.40	1,355.20	70.00	68.18
8	4,646.40	3,097.40	1,548.80	968.00	66.67	68.75
9	5,033.60	4,646.40	3,800.00	2,600.00	24.51	44.04
10	5,600.00	4,800.00	3,600.00	1,800.00	35.71	62.50
11	5,808.00	5,033.60	3,678.40	1,355.20	36.67	73.08
12	5,420.80	4,646.40	1,936.00	774.40	64.29	83.33
13	5,420.80	4,646.40	2,129.60	968.00	60.71	79.17
14	5,420.80	5,033.60	2,062.50	1,125.00	61.95	77.65
15	5,033.60	3,872.00	1,200.00	600.00	76.16	84.50
16	5,600.00	4,400.00	1,400.00	800.00	75.00	81.82
17	4,000.00	3,600.00	2,000.00	1,400.00	50.00	61.11
18	4,646.40	3,872.00	1,400.00	600.00	69.87	84.50
19	5,808.00	3,484.80	1,000.00	600.00	82.78	82.78
20	4,259.20	3,484.80	1,200.00	600.00	71.83	82.78
21	5,250.00	4,125.00	1,600.00	1,200.00	69.52	70.91
22	4,000.00	3,200.00	2,129.60	1,548.00	46.76	51.63
23	4,800.00	4,400.00	1,548.80	774.40	67.73	82.40

ตารางที่ 27 ค่าซีโอดีในน้ำเสียเข้าและออกจากกระบวนการเออีนบีอาร์ และประสิทธิภาพในการกำจัดซีโอดีที่ค่ากระบวนการบรรทุกสารอินทรีย์ 0.83 กรัมซีโอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน (ต่อ)

วันที่	ซีโอดีน้ำเสียเข้าระบบ		ซีโอดีน้ำเสียออกจากกระบวนการ		ประสิทธิภาพในการกำจัดซีโอดี	
	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(ร้อยละ)	Total	Solubles
	Total	Solubles	Total	Solubles	Total	Solubles
24	4,000.00	3,600.00	1,548.80	774.40	61.28	78.49
25	4,000.00	3,600.00	1,355.20	774.40	66.12	78.49
26	4,000.00	3,600.00	1,936.00	1,161.60	51.60	67.73
27	4,000.00	3,200.00	1,742.40	968.00	56.44	69.75
29	5,033.60	3,872.00	1,936.00	968.00	61.54	75.00
30	5,033.60	3,872.00	1,818.00	1,272.60	63.88	67.13
31	4,646.40	3,872.00	1,636.20	1,272.60	64.79	67.13
32	4,646.40	3,872.00	2,181.60	1,818.00	53.05	53.05
33	5,420.80	4,646.40	1,818.00	1,272.60	66.46	72.61
34	5,033.60	3,484.80	1,636.20	1,272.60	67.49	63.48
35	4,259.20	3,484.80	909.00	727.20	78.66	79.13
36	6,181.20	4,363.20	1,454.40	1,090.80	76.47	75.00
37	6,908.40	3,999.60	1,548.80	1,161.60	77.58	70.96
38	4,726.80	3,999.60	1,936.00	968.00	59.04	75.80
39	5,090.40	3,999.60	1,548.80	1,355.20	69.57	66.12
40	5,454.00	4,363.20	1,548.80	1,161.60	71.60	73.38
41	5,090.40	4,726.80	1,548.80	1,161.60	69.57	75.43
42	5,090.40	3,999.60	1,161.60	774.40	77.18	80.64
43	5,454.00	4,363.20	1,355.20	774.40	75.15	82.25
44	5,090.40	4,363.20	1,355.20	968.00	73.38	77.81
45	4,646.40	3,872.00	968.00	774.40	79.17	80.00
46	5,420.80	4,259.20	1,548.80	580.80	71.43	86.36
47	5,420.80	3,872.00	1,548.80	968.00	71.43	75.00

ตารางที่ 27 ค่าซีไอค์ในน้ำเสียขาและออกจากระบบเอเอ็มบีอาร์ และประสิทธิภาพในการกำจัดซีไอค์ที่ค่าภาระบรรทุกสารอินทรีย์ 0.83 กรัมซีไอค์ตั้งหน่วย/ลิตร-วัน (ต่อ)

วันที่	ซีไอค์น้ำเสียขาระบบ		ซีไอค์น้ำเสียออกจากระบบ		ประสิทธิภาพในการกำจัดซีไอค์	
	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(ร้อยละ)	
	Total	Solubles	Total	Solubles	Total	Solubles
48	5,420.80	4,259.20	1,272.60	1,090.80	76.52	74.39
49	5,033.60	4,259.20	2,516.80	1,355.20	50.00	68.18
50	5,033.60	4,259.20	1,548.80	1,161.60	69.23	72.73
51	5,033.60	4,259.20	1,548.80	1,161.60	69.23	72.73
52	5,033.60	4,259.20	1,161.20	968.00	76.93	77.27
53	5,033.60	4,259.20	1,548.80	1,355.20	69.23	68.18
54	5,033.60	3,872.00	1,161.20	774.40	76.93	80.00
55	5,090.40	4,726.80	1,355.20	968.00	73.38	79.52
56	5,033.60	4,259.20	1,548.80	774.40	69.23	81.82
57	5,033.60	4,259.20	1,548.80	968.00	69.23	77.27
58	5,420.80	4,259.20	1,548.80	968.00	1.43	77.27
59	5,033.60	4,646.40	1,161.60	968.00	76.92	79.17
60	5,033.60	4,646.40	1,355.20	580.80	73.08	87.50
61	5,033.60	4,259.60	968.00	580.80	80.77	86.36
62	5,033.60	4,259.20	909.00	545.40	81.94	87.19
63	5,033.60	4,646.40	909.00	545.40	81.94	88.26
64	5,033.60	4,259.20	909.00	727.20	81.94	82.93
65	5,033.60	4,259.20	909.00	363.60	81.94	91.46
66	5,033.60	4,259.20	909.00	545.40	81.94	87.19
67	5,033.60	4,259.20	727.20	545.40	85.55	87.19
68	5,033.60	4,259.20	967.74	580.65	80.77	86.37
69	5,033.60	4,259.20	967.74	774.19	80.77	81.82
70	5,033.60	4,259.20	967.74	774.19	80.77	81.82

ตารางที่ 27 ค่าซีไอดีในน้ำเสียเข้าและออกจากระบบเออเม็มบีอาร์ และประสิทธิภาพในการกำจัดซีไอดีที่ค่าภาระบรรทุกสารอินทรีย์ 0.83 กรัมซีไอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน (ต่อ)

วันที่	ซีไอดีน้ำเสียเข้าระบบ		ซีไอดีน้ำเสียออกจากระบบ		ประสิทธิภาพในการกำจัดซีไอดี	
	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(ร้อยละ)	
	Total	Solubles	Total	Solubles	Total	Solubles
71	5,090.40	3,999.60	967.74	774.19	80.99	80.64
72	5,090.40	3,999.60	937.50	562.50	81.58	85.94
73	5,090.40	3,999.60	937.50	562.50	81.58	85.94
74	5,454.00	3,999.60	937.50	562.50	82.81	85.94
75	5,419.35	4,646.16	967.74	774.19	82.14	83.34
77	5,032.26	4,258.06	774.19	580.65	84.62	86.36

หมายเหตุ: การเดินระบบวันที่ 1-42 เป็นช่วงปรับสภาพตะกอนชุลินทรีโดยคำแนะนำระบบด้วย  
น้ำเสียเจือจาก น้ำเสียสังเคราะห์สูตร Vanderbilt Media Solution

ตารางที่ 28 ค่าซีไอดีในน้ำเสียเข้าและออกจากระบบเออเม็มบีอาร์ และประสิทธิภาพในการกำจัดซีไอดีที่ค่าภาระบรรทุกสารอินทรีย์ 1.67 กรัมซีไอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน

วันที่	ซีไอดีน้ำเสียเข้าระบบ		ซีไอดีน้ำเสียออกจากระบบ		ประสิทธิภาพในการกำจัดซีไอดี	
	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(ร้อยละ)	
	Total	Solubles	Total	Solubles	Total	Solubles
78	10,064.52	9,290.32	2,000	1,600	80.13	82.78
79	11,225.81	8,903.23	3,000	1,688	73.28	81.05
80	9,677.42	7,741.94	1,875	1,500	80.63	80.63
81	9,677.42	8,129.03	2,516	1,742	74.00	78.57
82	9,600.00	8,400.00	1,935	1,742	79.84	79.26
83	10,000.00	9,200.00	1,935	1,742	80.65	81.07
84	9,600.00	8,400.00	2,323	1,742	75.81	79.26
85	10,000.00	8,400.00	2,129	1,742	78.71	79.26

ตารางที่ 28 ค่าซีโอดีในน้ำเสียขาและออกจากระบบเออเม็บีอาร์ และประสิทธิภาพในการกำจัดซีโอดีที่ค่ากระบวนการทุกสารอินทรีย์ 1.67 กรัมซีโอดีตั้งหมด/ลิตร-วัน (ต่อ)

วันที่	ซีโอดีในน้ำเสียขาระบบ		ซีโอดีในน้ำเสียออกจากระบบ		ประสิทธิภาพในการกำจัดซีโอดี	
	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(ร้อยละ)	(ร้อยละ)
	Total	Solubles	Total	Solubles	Total	Solubles
86	10,838.71	7,741.94	2,129	1,742	80.36	77.50
87	9,000.00	7,875.00	2,129	1,742	76.34	77.88
88	8,516.13	7,354.84	2,129	1,742	75.00	76.32
89	8,516.13	7,354.84	2,129	1,742	75.00	76.32
90	8,516.13	7,354.84	2,129	1,742	75.00	76.32
91	9,290.32	7,741.94	2,129	1,742	77.08	77.50
92	8,516.13	7,741.94	2,129	1,742	75.00	77.50
93	8,516.13	7,741.94	2,129	1,742	75.00	77.50
94	7,741.94	6,967.74	2,129	1,742	72.50	75.00
95	8,516.13	7,741.94	2,710	2,129	68.18	72.50
96	8,903.23	7,741.94	2,516	1,935	71.74	75.00
97	9,677.42	8,129.03	2,710	2,323	72.00	71.43
98	9,677.42	8,129.03	2,323	1,935	76.00	76.19
99	8,903.23	7,741.94	2,129	1,548	76.09	80.00
100	10,451.61	8,903.23	2,129	1,548	79.63	82.61
101	11,612.90	10,838.71	2,516	1,742	78.33	83.93
102	11,612.90	10,451.61	2,129	1,548	81.67	85.19
103	10,838.71	9,677.42	2,516	1,548	76.79	84.00
104	8,516.13	7,741.94	2,903	2,323	65.91	70.00
105	8,903.23	7,741.94	3,290	2,710	63.04	65.00
106	8,516.13	7,741.94	3,097	2,323	63.64	70.00
107	9,290.32	7,741.94	3,677	3,290	60.42	57.50
108	9,677.42	8,516.13	3,484	3,097	64.00	63.64
109	9,677.42	8,129.03	3,677	3,097	62.00	61.90

ตารางที่ 28 ค่าซีโอดีในน้ำเสียเข้าและออกจากระบบท่อเอ็นบีอาร์ และประสิทธิภาพในการกำจัดซีโอดีที่ค่าการบรรเทาอินทรีย์ 1.67 กรัมซีโอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน (ต่อ)

วันที่	ซีโอดีน้ำเสียเข้าระบบ		ซีโอดีน้ำเสียออกจากระบบ		ประสิทธิภาพในการกำจัดซีโอดี	
	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(ร้อยละ)	Total	Solubles
110	9,290.32	7,741.94	3,677	3,097	60.42	60.00
111	9,677.42	8,903.23	3,871	2,903	60.00	67.39
112	9,677.42	8,903.23	3,871	2,903	60.00	67.39
113	9,677.42	8,516.13	4,125	3,375	57.38	60.37
114	9,677.42	8,903.23	3,871	3,097	60.00	65.22
115	10,451.61	8,903.23	3,484	2,710	66.67	69.57
116	9,677.42	8,129.03	3,484	2,710	64.00	66.67
117	10,125.00	8,625.00	3,484	2,903	65.59	66.34
118	9,290.32	8,516.13	4,125	3,375	55.60	60.37
119	9,290.32	8,129.03	3,750	3,000	59.64	63.10
120	9,290.32	8,129.03	3,750	3,188	59.64	60.79
121	9,290.32	8,129.03	3,750	3,000	59.64	63.10
122	9,750.00	8,625.00	4,125	3,375	57.69	60.87
123	9,290.32	8,129.03	4,125	3,563	55.60	56.18
124	9,290.32	8,129.03	4,313	3,563	53.58	56.18
125	9,290.32	8,129.03	4,500	3,563	51.56	56.18
126	9,290.32	8,129.03	4,313	3,563	53.58	56.18
127	9,290.32	8,129.03	4,000	3,600	56.94	55.71
128	9,290.32	8,129.03	3,800	3,400	59.10	58.17
129	9,290.32	8,129.03	3,800	3,400	59.10	58.17
130	9,290.32	8,129.03	4,000	3,400	56.94	58.17
131	9,290.32	8,129.03	3,800	3,400	59.10	58.17
132	9,750.00	9,000.00	4,200	3,800	56.92	57.78
133	10,500.00	8,625.00	4,400	3,600	58.10	58.26
134	10,400.00	9,200.00	4,400	3,800	57.69	58.70

**ตารางที่ 29** ค่าซีโอดีในน้ำเสียเข้าและออกจากระบบเออีมบิวาร์ และประสิทธิภาพในการกำจัดซีโอดีที่ค่ากระบวนการทุกสารอินทรีย์ 2.50 กรัมซีโอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน

วันที่	ซีโอดีในน้ำเสียเข้าระบบ		ซีโอดีในน้ำเสียออกจากระบบ		ประสิทธิภาพในการกำจัดซีโอดี	
	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(ร้อยละ)	
	Total	Solubles	Total	Solubles	Total	Solubles
135	13,600.00	11,200.00	5,032.26	4,451.61	63.00	60.25
136	12,800.00	10,400.00	5,200.00	4,400.00	59.38	57.69
137	14,709.68	12,387.10	5,400.00	4,600.00	63.29	62.86
138	14,709.68	12,387.10	5,600.00	4,800.00	61.93	61.25
139	14,709.68	11,612.90	5,000.00	4,200.00	66.01	63.83
140	15,483.87	11,612.90	5,400.00	4,200.00	65.12	63.83
141	13,161.29	10,064.52	5,600.00	4,000.00	57.45	60.26
142	13,161.29	10,838.71	6,000.00	4,875.00	54.41	55.02
143	14,400.00	11,200.00	5,812.50	4,687.50	59.64	58.15
144	13,600.00	10,400.00	6,000.00	4,687.50	55.88	54.93
145	12,800.00	10,400.00	5,812.50	4,687.50	54.59	54.93
146	12,800.00	10,400.00	5,625.00	4,500.00	56.05	56.73
147	12,800.00	10,400.00	6,000.00	4,875.00	53.13	53.13
148	13,600.00	10,400.00	6,562.50	4,312.50	51.75	58.53
149	15,000.00	12,000.00	6,750.00	3,750.00	55.00	68.75
150	14,250.00	12,000.00	6,750.00	4,312.50	52.63	64.06
151	14,250.00	12,000.00	6,562.50	4,125.00	53.95	65.62
152	13,500.00	11,250.00	6,200.00	4,000.00	54.07	64.44
153	13,500.00	11,250.00	6,200.00	3,600.00	54.07	68.00
154	15,000.00	12,000.00	6,200.00	3,800.00	58.67	68.33
155	15,000.00	11,250.00	6,200.00	3,400.00	58.67	69.78
156	14,250.00	11,250.00	5,806.45	4,258.06	59.25	62.15
157	12,363.64	10,909.09	5,806.45	4,258.06	53.04	60.97

ตารางที่ 29 ค่าซีโอดีในน้ำเสียเข้าและออกจากระบบเออเม็มบิอาร์ และประสิทธิภาพในการกำจัดซีโอดีที่ค่ากระบวนการบรรเทาอินทรี 2.50 กรัมซีโอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน (ต่อ)

วันที่	ซีโอดีในน้ำเสียเข้าระบบ		ซีโอดีในน้ำเสียออกจากระบบ		ประสิทธิภาพในการกำจัดซีโอดี	
	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(ร้อยละ)	Solubles
	Total	Solubles	Total	Solubles	Total	
158	13,090.91	11,636.36	6,000.00	4,064.52	54.17	65.07
159	14,400.00	12,800.00	6,000.00	4,064.52	58.33	68.25
160	14,400.00	12,000.00	5,806.45	4,258.06	59.68	64.52
161	14,400.00	12,000.00	5,806.45	4,258.06	59.68	64.52
162	14,400.00	12,000.00	6,000.00	4,064.52	58.33	66.13

ตารางที่ 30 ค่าซีโอดีในน้ำเสียเข้าและออกจากระบบเออีมบีอาร์ และประสิทธิภาพในการกำจัดซีโอดีที่ค่ากระบวนการบรรทุกสารอินทรีย์ 3.75 กรัมซีโอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน

วันที่	ซีโอดีในน้ำเสียเข้าระบบ		ซีโอดีในน้ำเสียออกจากระบบ		ประสิทธิภาพในการกำจัดซีโอดี	
	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(ร้อยละ)	
	Total	Solubles	Total	Solubles	Total	Solubles
163	20,129.03	14,709.68	7,354.84	5,806.45	63.46	60.53
164	20,903.23	16,258.06	7,741.94	6,193.55	62.96	61.90
165	20,903.23	16,258.06	8,129.03	6,967.74	61.11	57.14
166	22,451.61	17,032.26	7,741.94	6,580.65	65.52	61.36
167	20,129.03	16,258.06	8,903.23	6,967.74	55.77	57.14
168	23,225.81	17,032.26	9,290.32	6,967.74	60.00	59.09
169	21,677.42	17,032.26	8,516.13	6,580.65	60.71	61.36
170	20,903.23	16,258.06	8,400.00	6,400.00	59.81	60.63
171	21,677.42	16,258.06	8,400.00	6,400.00	61.25	60.63
172	20,903.23	16,258.06	9,290.32	7,354.84	55.56	54.76
173	22,451.61	17,806.45	9,290.32	7,354.84	58.62	58.70
174	22,451.61	17,032.26	9,600.00	8,000.00	57.24	53.03
175	20,903.23	17,032.26	9,200.00	7,200.00	55.99	57.73
176	21,677.42	16,258.06	10,000.00	6,800.00	53.87	58.17
177	20,903.23	16,258.06	10,000.00	7,600.00	52.16	53.25
178	22,400.00	16,000.00	9,600.00	7,200.00	57.14	55.00
179	22,451.61	16,258.06	9,200.00	8,000.00	59.02	50.79
180	22,451.61	17,032.26	9,200.00	7,200.00	59.02	57.73
181	21,600.00	16,000.00	9,200.00	6,800.00	57.41	57.50
182	20,800.00	16,000.00	9,677.42	7,741.94	53.47	51.61
183	21,600.00	16,000.00	10,064.52	7,354.84	53.41	54.03
184	23,200.00	18,400.00	9,290.32	7,741.94	59.96	57.92
185	23,200.00	19,200.00	9,677.42	7,741.94	58.29	59.68
186	23,200.00	20,000.00	9,677.42	8,129.03	58.29	59.35

ตารางที่ 31 ค่าซีโอดีในน้ำเสียเข้าและออกจากระบบเออีมบีอาร์ และประสิทธิภาพในการกำจัดซีโอดีที่ได้ที่ค่ากระบวนการอินทรีบี 5.83 กรัมซีโอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน

วันที่	ซีโอดีน้ำเสียขาระบบ		ซีโอดีน้ำเสียออกจากระบบ		ประสิทธิภาพในการกำจัดซีโอดี	
	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(มิลลิกรัม/ลิตร)	(ร้อยละ)	
	Total	Solubles	Total	Solubles	Total	Solubles
187	33,750.00	28,125.00	16,500.00	12,000.00	51.11	57.33
188	33,750.00	30,000.00	14,250.00	9,750.00	57.78	67.50
189	33,750.00	26,250.00	14,250.00	10,500.00	57.78	60.00
190	33,750.00	28,215.00	14,250.00	11,250.00	57.78	60.13
191	35,625.00	30,000.00	14,400.00	11,200.00	59.58	62.67
192	35,625.00	28,215.00	16,000.00	12,000.00	55.09	57.47
193	34,000.00	28,000.00	14,400.00	9,600.00	57.65	65.71
194	34,000.00	28,000.00	15,483.87	11,612.90	54.46	58.53
195	34,000.00	26,000.00	15,483.87	11,612.90	54.46	55.33
196	34,000.00	30,000.00	15,483.87	13,161.29	54.46	56.13
197	36,774.19	27,096.77	16,258.06	10,838.71	55.79	60.00
198	34,838.71	27,096.77	15,483.87	11,612.90	55.56	57.14
199	34,838.71	29,032.26	16,258.06	13,161.29	53.33	54.67
200	36,774.19	29,032.26	16,258.06	12,387.10	55.79	57.33
201	34,838.71	27,096.77	16,258.06	12,387.10	53.33	54.29
202	33,750.00	28,125.00	16,258.06	12,387.10	51.83	55.96
203	35,625.00	28,125.00	16,258.06	12,387.10	54.36	55.96
204	34,000.00	28,000.00	16,258.06	13,161.29	52.18	53.00

ภาคผนวก ฉ

การคำนวณอัตราการเจริญเติบโตสุทธิของจุลินทรีย์

### การคำนวณอัตราการเจริญเติบโตสุทธิของจุลินทรีย์

ในการวิจัยนี้ทำการศึกษาที่ค่าการะบรรทุกสารอินทรีย์ 3.75 และ 5.83 กรัมซีโอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน ที่ HRT 6 วัน วิเคราะห์โดยการคำนวณ ดังนี้

### สูตรการคำนวณ อัตราการเจริญเติบโตสุทธิของจุลินทรีย์

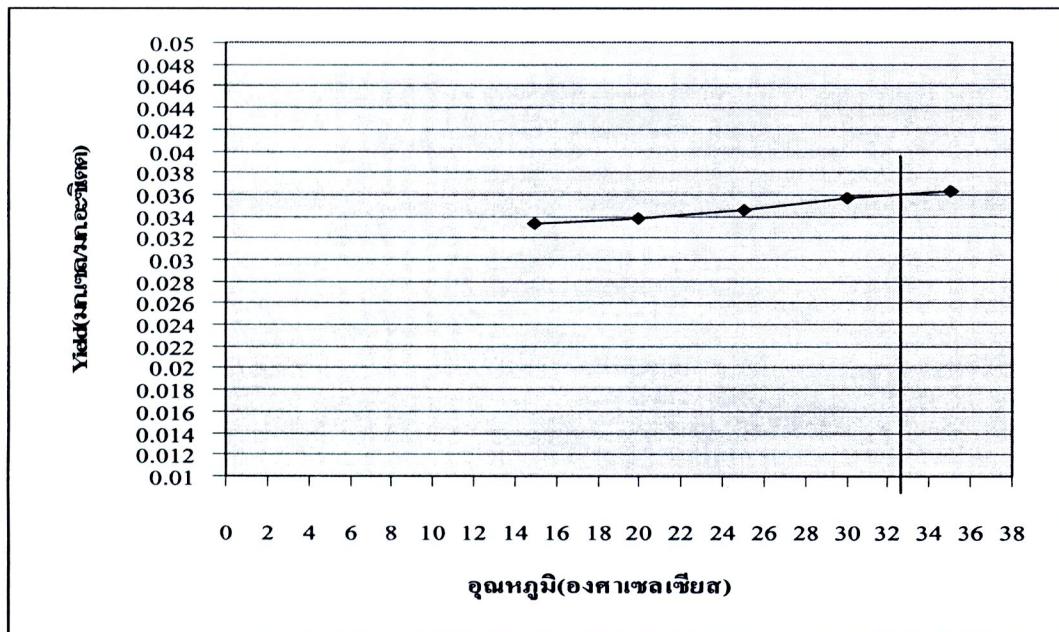
$$X = \frac{Y(S_0 - S)}{1 + k_d \theta_c}$$

ค่า Y หาได้จากค่า Yield coefficients (Y) ของการย่อยสลายอะซิเตต (acetate) Montgomery (1983) จากตารางที่ 32 สรุปค่า Yield coefficients ซึ่งทำการศึกษาในถังปฏิกริยาแบบ batch ที่อุณหภูมิแตกต่างกัน (อ้างถึงใน ปรีyaพร อุปสร, 2547) นำมาสร้างกราฟความสัมพันธ์ระหว่างอุณหภูมิกับค่า Yield coefficients ใน การศึกษานี้เลือกใช้ค่า Yield coefficients ที่อุณหภูมิ 31 องศาเซลเซียส ซึ่งเป็นอุณหภูมิเฉลี่ยตลอดการทดลองในการดำเนินระบบ และเมื่อเวลาเดินทางตัดในกราฟความสัมพันธ์ระหว่าง อุณหภูมิ กับค่า Yield coefficients ที่อุณหภูมิ 31 องศาเซลเซียสได้ค่า Yield coefficients เท่ากับ 0.036 มก.เซล/มก.อะซิเตต ดังแสดงในภาพที่ 47

ตารางที่ 32 ค่า Yield coefficients ที่ใช้การคำนวณในช่วงอุณหภูมิต่าง ๆ

อุณหภูมิ (องศาเซลเซียส)	Yield (มก.เซล/มก.อะซิเตต)
35	0.0363
30	0.0356
25	0.0346
20	0.0338
15	0.0333

ที่มา: Montgomery, 1983



ภาพที่ 47 ความสัมพันธ์ระหว่างอุณหภูมิ กับค่า Yield coefficients

(1) ที่ค่าการระบบทุกสารอินทรีช 3.75 กรัมซีโอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน ที่ HRT 6 วัน

ความเข้มข้นของตะกอนจุลินทรีในระบบ(MLVSS) = 30,000 มิลลิกรัม/ลิตร

กำหนดให้  $X$  = ความเข้มข้นของจุลินทรี (มิลลิกรัม/ลิตร)

$Y$  = สัมประสิทธิ์การเจริญเติบโตของจุลินทรี = 0.036 มก.เซล/มก.อะซิเตต

(ดังแสดงในภาพที่ 47)

$$S_0 = \text{ปีโอดีเคลี่ยในน้ำเสียนำเข้าระบบ} = 11,197.78 \text{ มิลลิกรัม/ลิตร}$$

$$S = \text{ปีโอดีเคลี่ยในน้ำเสียออกจากระบบ} = 1,480.00 \text{ มิลลิกรัม/ลิตร}$$

$$k_d = \text{สัมประสิทธิ์การตายของจุลินทรี} = 0.037 \text{ } d^{-1} \text{ (Krongthamchat,2001)}$$

$$\theta_c = \text{เวลาที่จุลินทรีใช้ในการทำลายสารอินทรี} = 6 \text{ วัน}$$

แทนค่าในสูตรได้ดังนี้

$$X = \frac{0.036 (11,197.78 - 1,480)}{1 + (0.037 * 6)} = 286.285 \text{ มิลลิกรัม/ลิตร}$$

ดังนั้น อัตราการเจริญเติบโตสุทธิของจุลินทรีย์ ที่ OLR 3.75 กรัมซีโอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน จากปริมาตรน้ำเสียที่นำเข้าสู่ระบบ เท่ากับ 3.75 ลิตร-วัน มีค่าเท่ากับ  $286.285 * 3.75 = 1,073.569$  มิลลิกรัม

(2) ที่ค่ากระบวนการทุกสารอินทรีย์ 5.83 กรัมซีโอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน ที่ HRT 6 วัน ความเข้มข้นของตะกอนจุลินทรีย์ในระบบ (MLVSS) = 30,000 มิลลิกรัม/ลิตร

กำหนดให้  $X$  = ความเข้มข้นของจุลินทรีย์ (มิลลิกรัม/ลิตร)

$Y$  = สัมประสิทธิ์การเจริญเติบโตของจุลินทรีย์ = 0.036 ㎎.เซล/㎎.อะซิเตต

$S_0$  = บีโอดีเฉลี่ยในน้ำเสียน้ำเข้าระบบ = 17,259.72 มิลลิกรัม/ลิตร

$S$  = บีโอดีเฉลี่ยในน้ำเสียออกจากระบบ = 2,677.22 มิลลิกรัม/ลิตร

$k_d$  = สัมประสิทธิ์การตายของจุลินทรีย์ =  $0.037 \text{ d}^{-1}$  (Krongthamchat,2001)

$\theta_c$  = เวลาที่จุลินทรีย์ใช้ในการทำลายสารอินทรีย์ = 6 วัน

แทนค่าในสูตรได้ดังนี้

$$X = \frac{0.036 (17,259.72 - 2,677.22)}{1 + (0.037 * 6)} = 429.599 \text{ มิลลิกรัม/ลิตร}$$

ดังนั้น อัตราการเจริญเติบโตสุทธิของจุลินทรีย์ ที่ OLR 5.83 กรัมซีโอดีทั้งหมด/ลิตร-วัน จากปริมาตรน้ำเสียที่นำเข้าสู่ระบบ เท่ากับ 3.75 ลิตร-วัน มีค่าเท่ากับ  $429.599 * 3.75 = 1,610.996$  มิลลิกรัม



