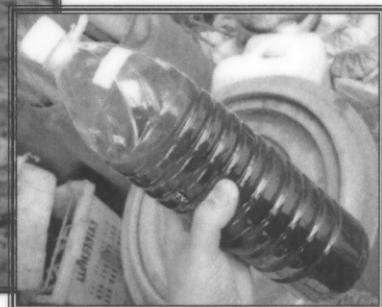




รายงานการวิจัยฉบับสมบูรณ์

ศักยภาพของน้ำหมักชีวภาพ (EM) ในการบำบัดน้ำชะลุกฟอยชุมชน

Effects of Effective Microorganisms on Leachate Treatment



คณะผู้วิจัย

พศ.จรีรัตน์ สถาพรัตน์

คณะวิศวกรรมศาสตร์

พศ.ดร.ชัยศรี สุขสาโรจน์

คณะวิศวกรรมศาสตร์

ดร.กมลธารม อําสกุล

คณะวิทยาศาสตร์

งานวิจัยนี้ได้รับทุนอุดหนุนการวิจัย จากเงินงบประมาณแผ่นดิน

ประจำปีงบประมาณ 2551

มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์

2553

กิตติกรรมประกาศ

คณะผู้วิจัยขอขอบพระคุณเงินทุนอุดหนุนการวิจัยจากเงินงบประมาณแผ่นดิน
มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ สัญญาเลขที่ ENG5111990030S ที่ให้สนับสนุนการวิจัยในครั้งนี้

ขอขอบคุณศูนย์ความเป็นเลิศแห่งชาติค้านการจัดการสิ่งแวดล้อมและของเสียอันตราย-
ศูนย์เครื่องข่ายมหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ คณะกรรมการจัดการสิ่งแวดล้อม ห้องปฏิบัติการค้านเคมี ภาควิชา
วิศวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์ และห้องปฏิบัติการจุลชีววิทยา คณะวิทยาศาสตร์
มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ ที่ให้ความอนุเคราะห์ให้สถานที่ห้องปฏิบัติการ อุปกรณ์ และ เครื่องมือ เพื่อ
งานวิจัยนี้ และขอขอบคุณผู้ช่วยวิจัย นางสาวปืนรัตน์ สิริพันธ์พงศ์ นายนิติ เหมพัฒน์ และ นายเริงฤทธิ์
งานเย็น ที่ทำให้งานวิจัยนี้สำเร็จลุล่วงไปได้ด้วยดี

พศ. ๗๖๒๘ ศกุลรัตน์

พศ.๗๙.๗๙๔๕ สุขาโภจน์

คร.กมลธรรม อ้ำศกุล

คณะผู้วิจัย

พ.ศ. ๒๕๕๓

คำนำ

วิธีการจัดการมูลฝอยอย่างถูกหลักสุขภิบาลที่นิยมในปัจจุบันของประเทศไทย คือ การฟังกลับชั่งคิดเป็นร้อยละ 35 เนื่องจาก การฟังกลับสามารถรองรับมูลฝอยได้ในปริมาณมากและหากหลายประเภท อีกทั้งระบบสามารถดำเนินการได้ง่าย โดยไม่จำเป็นต้องใช้ผู้มีความรู้สูงเฉพาะด้านในควบคุมคุณภาพระบบ แต่มีข้อด้อย คือ ต้องการพื้นที่มากและส่งผลกระทบต่อสิ่งแวดล้อมจากน้ำชาbamulฝอยซึ่งเป็นน้ำเสียที่มีความเข้มข้นของสารละลายของโลหะหนัง ของแข็งละลาย และสารอินทรีย์สูง และสารอินทรีย์ส่วนใหญ่ในลักษณะที่บ่อยถลางยาก ลักษณะทางกายภาพของน้ำชาbamaymูลฝอยโดยทั่วไปมีกลิ่น สีดำคล้ำ เป็นที่น่ารังเกิบ หากน้ำชาbamaymูลฝอยเหล่านี้สามารถแทรกซึมลงสู่แหล่งน้ำได้ดีและแห่งแห่งน้ำผิดนิยม ซึ่งจะส่งผลกระทบต่อสุขภาพมนุษย์ และสิ่งแวดล้อมอย่างประเมินค่าไม่ได้

ดังนั้นห้องน้ำบ้านมูลฝอย ต้องมีการรวบรวมและบำบัดน้ำชาbamaymูลฝอยก่อนออกสู่ธรรมชาติ โดยการบำบัดสามารถทำได้หลายวิธีทั้งวิธีทางกายภาพ เคมี และชีวภาพ ซึ่งอยู่กับลักษณะของน้ำชาbamaymูลฝอยในแต่ละแหล่ง การบำบัดน้ำชาbamaymูลฝอยที่ดำเนินการอยู่โดยทั่วไปเป็นการบำบัดโดยบ่อผึ้ง ทั้งนี้เพราะมีค่าก่อสร้าง และค่าดำเนินการต่ำ สามารถลดค่าวีโอดีได้ร้อยละ 80-90 โดยอาศัยกระบวนการบำบัดโดยธรรมชาติ ทั้งทางกายภาพ เคมี และชีวภาพเกิดขึ้นอย่างต่อเนื่องพร้อมกันภายในบ่อผึ้งเดียว แต่ระยะเวลาปกติก็เก็บของบ่อผึ้งสัมมารณา 5 วัน และรองรับสารอินทรีย์ได้ไม่สูงมาก และองค์ประกอบของน้ำชาbamaymูลฝอยมีสารอินทรีย์ที่บ่อยถลางได้ยาก ในความเข้มข้นสูง จึงต้องใช้วิธีในบ่อผึ้งที่ต้องใช้ระยะเวลานาน จึงสามารถย่อยถลางสารอินทรีย์ได้หมดทำให้ประสมประสานการบำบัดโดยบ่อผึ้งที่ดำเนินการอยู่ในปัจจุบันต่ำลง

ดังนั้นจึงมีการพัฒนาการบำบัดน้ำชาbamaymูลฝอยขึ้นหลายวิธีเพื่อลดเวลาในการบำบัด ได้แก่ การใช้สารตัดตะกอน การใช้ถ่านกัมมันต์เป็นวัสดุคุดชับ แต่มีข้อด้อยที่กระบวนการบำบัดด้วยสารเคมีจะเกิดกากระบุนทึกน้ำที่ต้องนำไปบำบัดต่อทำให้ต้นทุนการบำบัดรวมเพิ่มขึ้น เพื่อเป็นการแก้ปัญหานี้การใช้ปฏิกริยาเฟนตอน-ออกซิเดชันในจึงเป็นที่นิยมในการบำบัดการบำบัดน้ำชาbamaymูลฝอย ซึ่งเป็นกระบวนการบำบัดน้ำเสียทางเคมีที่มีประสิทธิภาพสูง และไม่ก่อให้เกิดกากระบุนทึกน้ำที่ต้องใช้สารเคมีในการบำบัดน้ำเสียทางเคมีที่มีสารอินทรีย์สูงจะต้องใช้สารเคมีมาก ทำให้ต้นทุนการบำบัดค่อนข้างสูง จึงมีแนวทางในการลดต้นทุนโดยอาศัยกระบวนการอื่นๆ เช่นการใช้กระบวนการทางชีวภาพ ก่อนเข้าสู่กระบวนการทางเคมี ซึ่งวิธีการทำงานชีวภาพอย่างหนึ่งที่ใช้บำบัดน้ำเสียแต่ยังไม่ได้นำมาใช้บำบัดน้ำชาbamaymูลฝอย ซึ่งเป็นทางเลือกหนึ่งสำหรับประเทศไทย คือ น้ำยุลินทรีย์ประสิทธิภาพ (Effective microorganism, EM) หรือ น้ำสกัดชีวภาพ แต่ยังขาดการศึกษาทางวิชาการ

ดังนั้นในการนำน้ำจากน้ำที่มีประสาทชีวภาพมาใช้เพื่อบำบัดจะลดลงอย่างมาก ให้รับการศึกษาที่สำคัญที่สุดเจน ยิ่งขึ้น

การศึกษาในครั้งนี้จึงมีเป้าหมายที่จะเพิ่มประสิทธิภาพระบบบำบัดแบบบ่อผึ้งที่มีอยู่เดิมเพื่อ บำบัดสารอินทรีย์เป็นหลัก โดยใช้วิธีการการแบบทดสอบทั่วไป เช่น ความสามารถเพิ่มประสิทธิภาพ ลดต้นทุน ส่งผลกระทบต่อสิ่งแวดล้อมน้อย โดยใช้วิธีทางเคมี คือ การเติมสารทำปฏิกิริยาเฟนตัน-ออกซิ เดชั่น และ วิธีทางชีวภาพ คือ การเติมน้ำจากน้ำที่มีประสาทชีวภาพ โดยมีเป้าหมายเพื่อหารูปแบบการ ทดสอบที่ทำให้ประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำจะลดลงอย่างมาก ให้รับการศึกษาที่สำคัญที่สุดเจน ยิ่งขึ้น

คณะกรรมการฯ ได้รับประโยชน์จากการรายงานฉบับนี้ และหากมีส่วนบุคคลร้องใดๆ คณะกรรมการฯ ต้องขออภัยไว้ ณ ที่นี่

สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อ	iii
Abstract	iv
รายการตาราง	v
รายการรูปประกอบ	vi
 บทที่	 1
1. บทนำ	1
1.1. บทนำต้นเรื่อง	1
1.2. การตรวจเอกสาร	3
1.3. วัตถุประสงค์	24
1.4. ขอบเขตการวิจัย	24
1.5. ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ	24
 2. วิธีการวิจัย	 25
2.1. วัสดุ อุปกรณ์และวิธีการวิจัย	25
2.2. วิธีการดำเนินการวิจัย	25
2.3. การวิเคราะห์ข้อมูล	30
 3. ผลการทดลองและวิจารณ์ผลการทดลอง	 31
3.1. ผลการทดลองเพื่อเปรียบเทียบประสิทธิภาพการบำบัดของน้ำมักชีวภาพเมื่อเติมและไม่เติมยาแก๊ส	31
3.2. ผลการศึกษาทดลองเปรียบเทียบประสิทธิภาพการบำบัดของน้ำมักชีวภาพในปริมาณต่างๆ	33
3.3. ผลการวิเคราะห์ประสิทธิภาพของน้ำมักชีวภาพในการบำบัดน้ำชาชามูลฝอย	48
3.4. การบำบัดน้ำชาชามูลฝอยด้วยปฏิกิริยาเ Fen-ตัน	59
3.5. แนวทางการบำบัดและจัดการน้ำชาชามูลฝอยแบบองค์รวม: กรณีศึกษาเทศบาลนครหาดใหญ่	80

	หน้า
4. สรุปผลการทดลอง	87
4.1. ประสิทธิภาพการบำบัดน้ำอะมูลฟอยด์ด้วยน้ำหมักชีวภาพ	87
4.3. ประสิทธิภาพการบำบัดน้ำอะมูลฟอยด์ด้วยปฏิกิริยาเฟนตัน	87
4.2. ประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ในน้ำอะมูลฟอยด์ของระบบบำบัดเทศบาล นครหาดใหญ่ในปัจจุบัน	90
4.4. ข้อเสนอแนะ	90
บรรณานุกรม	92
ภาคผนวก	105
ภาคผนวก ก ขั้นตอนการเตรียมน้ำหมักชีวภาพเทศบาลนครหาดใหญ่	106
ภาคผนวก ข การเตรียมอาหารเลี้ยงเชื้อรูลินทรีย์	109
ภาคผนวก ค การคำนวณสารเคมีในการทำปฏิกิริยาเฟนตัน	112
ภาคผนวก ง คุณภาพน้ำอะมูลฟอยด์ เทศบาลนครหาดใหญ่	115
ภาคผนวก จ การทดสอบทางสถิติประสิทธิภาพการบำบัดน้ำอะมูลฟอยด์	117
ภาคผนวก ฉ ประสิทธิภาพการบำบัดน้ำอะมูลฟอยด์ด้วยปฏิกิริยาเฟนตัน	126
ภาคผนวก ช ขอบเขตการจำแนกสารอินทรีย์ putative origin	133
ภาคผนวก ซ การคำนวณต้นทุนการบำบัด	135
ภาคผนวก ฌ ภาพสีของน้ำอะมูลฟอยด์หลังบำบัดด้วยน้ำหมักชีวภาพและปฏิกิริยาเฟนตัน	139

บทคัดย่อ

น้ำระบบน้ำฟอยจากหลุ่มฝังกลบบุลฟอยเป็นน้ำเสียที่มีสีเข้ม กลิ่นเหม็น และปนเปื้อนสารอินทรีย์ที่อยู่ในรูปของสารอินทรีย์ เช่น กลุ่มกรดฟูลิก และกรดชิวมิกในปริมาณสูง โดยกระบวนการบำบัดน้ำระบบน้ำฟอยโดยทั่วไปเป็นระบบบ่อผึ้ง ซึ่งมีประสิทธิภาพการบำบัดต่ำ ทำให้น้ำทึ่งหลังการบำบัดยังคงมีสีเข้ม กลิ่นเหม็น และมีสารอินทรีย์สูง งานวิจัยนี้มีวัตถุประสงค์เพื่อบำบัดสี และสารอินทรีย์ในน้ำระบบน้ำฟอย โดยแบ่งการทดลองออกเป็น 2 ส่วน ได้แก่ การบำบัดน้ำระบบน้ำฟอยด้วยน้ำหมักชีวภาพ และการบำบัดน้ำระบบน้ำฟอยด้วยปฏิกิริยาเฟนตัน

สำหรับการบำบัดน้ำระบบน้ำฟอยด้วยน้ำหมักชีวภาพ ได้ทำการศึกษาประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ในน้ำระบบน้ำฟอยของระบบบำบัดเทคโนโลยีและเทคนิคทางเคมี ด้วยน้ำหมักชีวภาพ ชนิด ซึ่งผลการศึกษาพบว่า สามารถบำบัดค่า COD ได้ประมาณ 95% แต่ต้องเติมน้ำหมักชีวภาพในปริมาณน้อยกว่า 0.67% โดยปริมาตรของน้ำระบบน้ำฟอย แต่อย่างไรก็ตามคุณภาพน้ำระบบน้ำฟอยที่ผ่านการบำบัด ก็ยังไม่สามารถผ่านเกณฑ์มาตรฐานน้ำทึ่ง ได้ แต่จากการประเมินความพอดีของกลิ่น และสีก่อนทดลองและหลังบำบัดด้วยน้ำหมักชีวภาพ พบว่าสามารถเพิ่มระดับความพึงพอใจจากระดับพึงพอใจน้อยเป็นระดับพึงพอใจปานกลาง

สำหรับผลการศึกษาการบำบัดน้ำระบบน้ำฟอยด้วยปฏิกิริยาเฟนตัน พบว่าสภาวะที่เหมาะสมในการบำบัดน้ำระบบน้ำฟอยด้วยกระบวนการดังกล่าวคือ ที่ความเข้มข้นของเฟอร์รัสไอออนและไฮโตรเจน佩อร์ออกไซด์ เท่ากับ 0.75 และ 150 มิลลิโมลาร์ ในสภาวะกรดที่ pH เท่ากับ 3 ± 0.2 โดยที่สภาวะดังกล่าว ปฏิกิริยาเฟนตันสามารถบำบัดค่าสี BOD₅ และ COD ในน้ำระบบน้ำฟอยได้เท่ากับ 65.4 81.4 และ 95.9 เปอร์เซ็นต์ เมื่อใช้แสงอุตตราไวโอเลตร่วมกับปฏิกิริยาเฟนตันสามารถเพิ่มประสิทธิภาพการบำบัดเป็น 72.7, 84.4 และ 97.3 เปอร์เซ็นต์ โดยสามารถลดสารอินทรีย์กลุ่มกรด ฟูลิก และกรดชิวมิกได้ 98.5 เปอร์เซ็นต์ และมีตะกอนเกิดขึ้น 155 มิลลิกรัมต่อลิตร และจากการประเมินความพึงพอใจต่อกลิ่น และสีในน้ำระบบน้ำฟอยหลังการบำบัดด้วยปฏิกิริยาเฟนตันร่วมกับแสงอุตตราไวโอเลต พบว่าเพิ่มจากระดับความพึงพอใจน้อยก่อนบำบัด เป็นพึงพอใจมากหลังบำบัด และจากการวิเคราะห์ปริมาณโลหะหนัก 3 ชนิด คือ โคโรเมียม นิเกล และแแคเดเมียม พบว่าปฏิกิริยาเฟนตันมีประสิทธิภาพการบำบัดโลหะหนัก 3 ชนิด เท่ากับ 40, 50 และ 50 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ และในน้ำระบบน้ำฟอยหลังบำบัดมีโลหะหนักเหล่านี้ต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐานน้ำทึ่ง

จากการศึกษาจะเห็นได้ว่า น้ำหมักชีวภาพเพียงอย่างเดียวไม่เหมาะสมในการนำมาใช้บำบัดน้ำระบบน้ำฟอย เนื่องจากน้ำหมักชีวภาพประกอบด้วยสารที่ย่อยสลายทางชีวภาพยากด้วยเช่นกัน จึงต้องใช้ในปริมาณที่เหมาะสม เพื่อลดกลิ่นและสารอินทรีย์ในน้ำทึ่ง และใช้ปฏิกิริยาเฟนตันร่วมโดยใช้สารเคมีชนิด Commercial chemical reagent grade เพื่อเพิ่มประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์และลดต้นทุน

ABSTRACT

Landfill leachate is dark color, mal odorous and contains hardly biodegradable organic substances especially fuvic acid like-substances and humic acid like-substances. Conventionally, the leachate treatment unit used is facultative pond but this unit has low efficiency therefore the effluent still contains high contaminated substances. This study hence aims to investigate the leachate color and organics removal method. The experiments can be divided to two parts. The first part of the experiments was the study of landfill leachate treatment using effective microorganisms (EM) culture and the second part of the experiments was the study of landfill leachate treatment using Fenton's reagent.

For the result of EM culture treatment, leachate from Songkhla and Hatyai municipalities' landfills were tested with five types of EM liquid. The study found that EM culture could treat leachate COD by 95 %. However, the quality of leachate with EM liquid was better than leachate without EM liquid only when less than 0.67% EM by volume was added. Anyway the effluent quality does not meet the standard of wastewater discharge. But the result of satisfying evaluation of assessors showed that EM culture could change the satisfying level in odor and color treatment from low level before treating to intermediate level after treating.

The result of Fenton's reagent study showed the optimal $[Fe^{2+}]$ and $[H_2O_2]$ initial concentration were 0.75 and 150 mM respectively and the optimal pH for this reaction was 3 ± 0.2 . With the optimal condition, Fenton's reagent could remove color, BOD_s and COD from leachate by 65.4, 81.4 and 95.9 % respectively. The use of Fenton's reagent in combination with UV could enhance the color, BOD_s and COD removal efficiencies to be 72.7, 84.4 and 97.3 % respectively. While it could treat organic substances, fuvic acid like-substances and humic acid like-substances by 98.5 %. The sludge generated from this process was 155 mg/L. The result of heavy metal element including chromium, nickel and cadmium analysis were found that Fenton's reagent also could treat them by 40, 50 and 50 % respectively.

From these results, it may be concluded that using only EM culture is not appropriate for landfill leachate treatment because EM also contains hardly degradable organic substances. Thus, limited amount of EM can be used as primary treatment to reduce leachate odor and organic substances, followed by the Fenton's reagent (commercial chemicals reagent grade) to reduce BOD_s and COD of landfill leachate to meet the effluent standard.

รายการตาราง

ตารางที่	หน้า
1-1 การเบริบตีบบ ข้อดี ข้อด้อยวิธีการจัดการน้ำมูลฟอยของช่างถูกหลักสุขាភิบาลแบบต่างๆ	4
1-2 ลักษณะสมบัติน้ำชาชีวะน้ำมูลฟอยจากหลุมฝังกลบที่ระยะเวลาดำเนินการต่างกัน	8
1-3 ค่าตักษะคือกซ์ของสารออกซิไดซ์ชนิดต่างๆ	9
1-4 สรุปวิธีการนำบัดน้ำชาชีวะน้ำมูลฟอยรูปแบบต่างๆ	16
1-5 การใช้ปฏิกริยาเ芬ตันนำบัดน้ำเสียเหลืองต่างๆ และงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง	17
1-6 การใช้น้ำหมักชีวภาพนำบัดน้ำเสียเหลืองต่างๆ	22
3-1 คุณลักษณะน้ำชาชีวะน้ำมูลฟอยเทศบาลนครหาดใหญ่	31
3-2 คุณลักษณะน้ำชาชีวะน้ำมูลฟอยเทศบาลครรษณลักษณ์	34
3-3 คุณลักษณะสมบัติของน้ำ EM	34
3-4 ลักษณะสมบัติของน้ำหมักชีวภาพเทศบาลนครหาดใหญ่	47
3-5 ปริมาณกลุ่มเชื้อจุลทรรศ์เคลื่อนใน EM คิวเซ และ EM หาดใหญ่ (หน่วย CFU/mL)	51
3-6 ค่าความเข้มแสงฟลูออเรสเซนต์ที่ตำแหน่ง peak a และ peak b ในน้ำชาชีวะน้ำมูลฟอยที่นำบัดด้วยน้ำหมักชีวภาพ	56
3-7 ผลการประเมินความพึงพอใจของกลุ่น และสีในน้ำชาชีวะน้ำมูลฟอยเมื่อนำบัดด้วยน้ำหมักชีวภาพ	58
3-8 ค่าความเข้มแสงฟลูออเรสเซนต์ที่ตำแหน่ง peak a และ peak b ในน้ำชาชีวะน้ำมูลฟอย และน้ำชาชีวะน้ำมูลฟอยที่นำบัดด้วยปฏิกริยาเ芬ตัน	71
3-9 ค่าความเข้มแสงฟลูออเรสเซนต์ที่ตำแหน่ง peak a และ peak b ในน้ำชาชีวะน้ำมูลฟอยที่นำบัดด้วยปฏิกริยาเ芬ตัน และปฏิกริยาเ芬ตัน+UV-254	78
3-10 ผลการประเมินความพึงพอใจต่อกลุ่น และสีของน้ำชาชีวะน้ำมูลฟอย เมื่อนำบัดด้วยปฏิกริยาเ芬ตัน และปฏิกริยาเ芬ตัน+UV-254	78
3-11 ค่าโลหะหนักในน้ำชาชีวะน้ำมูลฟอยเมื่อนำบัดด้วยปฏิกริยาเ芬ตัน และปฏิกริยาเ芬ตัน+UV-254	80
3-12 ค่า COD ในน้ำชาชีวะน้ำมูลฟอยจากแอ่งรวมน้ำชาชีวะน้ำมูลฟอย บ่อปรับเสถียรบ่อที่ 1 บ่อปรับเสถียรบ่อที่ 2 และ % Removal	81
3-13 ค่า BOD ₅ ในน้ำชาชีวะน้ำมูลฟอยจากแอ่งรวมน้ำชาชีวะน้ำมูลฟอย บ่อปรับเสถียรบ่อที่ 1 บ่อปรับเสถียรบ่อที่ 2 และ % Removal	82
4-1 สรุปวิธีการทดลอง และประสิทธิภาพการนำบัดน้ำชาชีวะน้ำมูลฟอย	89

รายการรูปประกอบ

รูปที่	หน้า
1-1 องค์ประกอบของหลุมฝังกลบอย่างถูกหลักสุขागามาล	5
1-2 องค์ประกอบสารอินทรีย์ในหลุมฝังกลบ	7
1-3 องค์ประกอบสารอินทรีย์ย่อยสลายยากในน้ำระบบน้ำมูลฟอย	7
3-1 การเปรียบเทียบสีของน้ำระบบน้ำมูลฟอยแบบไม่เติมและเติมอากาศครั้งที่ 1	32
3-2 การเปรียบเทียบค่า COD ของน้ำระบบน้ำมูลฟอยแบบไม่เติมและเติมอากาศครั้งที่ 1	32
3-3 การเปรียบเทียบสีของน้ำระบบน้ำมูลฟอยแบบไม่เติมและเติมอากาศครั้งที่ 2	33
3-4 ลักษณะของน้ำ EM ที่ใช้ทดลองนำบัดน้ำระบบน้ำมูลฟอยเทคนิคบาลานซ์คงเหลือ	35
3-5 การเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำระบบน้ำมูลฟอยเมื่อเติมน้ำ EM คิวเซ K-EM และ EM ใบโอลิโกรีส ในน้ำระบบน้ำมูลฟอยเทคนิคบาลานซ์คงเหลือ ชุดการทดลองที่ 1	36
3-6 การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำระบบน้ำมูลฟอยเมื่อเติมน้ำ EM คิวเซ K-EM และ EM ใบโอลิโกรีส ในน้ำระบบน้ำมูลฟอยเทคนิคบาลานซ์คงเหลือ ชุดการทดลองที่ 1	37
3-7 การเปรียบเทียบสีของน้ำระบบน้ำมูลฟอยจากการเติม EM คิวเซ ชุดการทดลองที่ 1	38
3-8 การเปลี่ยนแปลงค่า DO ของน้ำระบบน้ำมูลฟอยเมื่อเติมน้ำ EM คิวเซ K-EM และ EM ใบโอลิโกรีส ในน้ำระบบน้ำมูลฟอยเทคนิคบาลานซ์คงเหลือ ชุดการทดลองที่ 1	39
3-9 การเปลี่ยนแปลงค่า TDS ของน้ำระบบน้ำมูลฟอยเมื่อเติมน้ำ EM คิวเซ K-EM และ EM ใบโอลิโกรีส ในน้ำระบบน้ำมูลฟอยเทคนิคบาลานซ์คงเหลือ	40
3-10 การเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำระบบน้ำมูลฟอยเมื่อเติมน้ำ EM คิวเซ K-EM และ EM ใบโอลิโกรีส ในน้ำระบบน้ำมูลฟอยเทคนิคบาลานซ์คงเหลือ ชุดการทดลองที่ 2	41
3-11 การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำระบบน้ำมูลฟอยเมื่อเติมน้ำ EM คิวเซ K-EM และ EM ใบโอลิโกรีส ในน้ำระบบน้ำมูลฟอยเทคนิคบาลานซ์คงเหลือ ชุดการทดลองที่ 2	42
3-12 การเปรียบเทียบสีของน้ำระบบน้ำมูลฟอยจากการเติม EM คิวเซ ชุดการทดลองที่ 2	44
3-13 การเปลี่ยนแปลงค่า DO ของน้ำระบบน้ำมูลฟอยเมื่อเติมน้ำ EM คิวเซ K-EM และ EM ใบโอลิโกรีส ในน้ำระบบน้ำมูลฟอยเทคนิคบาลานซ์คงเหลือ ชุดการทดลองที่ 2	45
3-14 สีของน้ำระบบน้ำมูลฟอยเทคนิคบาลานซ์คงเหลือ	46
3-15 การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำระบบน้ำมูลฟอยเทคนิคบาลานซ์คงเหลือ ชุดที่ 2	47
3-16 การดูดกลืนแสงของน้ำระบบน้ำมูลฟอยที่ความยาวคลื่น 200-800 นาโนเมตร	49
3-17 ค่า BOD ₅ เคลื่อนของน้ำระบบน้ำมูลฟอยเมื่อเติม EM คิวเซ และ EM หาดใหญ่สัตหีบุรี	50
3-18 ค่า BOD ₅ /COD เคลื่อนของน้ำระบบน้ำมูลฟอยเติม EM คิวเซ และ EM หาดใหญ่สัตหีบุรี	50

รายการรูปประกอบ (ต่อ)

รูปที่	หน้า
3-19 ปริมาณสัดส่วนกลุ่มเชื้อจุลินทรีย์ในน้ำระบบน้ำผึ้งเมื่อมีการเติม EM คิวเซ 0.4, 0.5, และ 0.6%	52
3-20 ปริมาณสัดส่วนกลุ่มเชื้อจุลินทรีย์ในน้ำระบบน้ำผึ้งเมื่อมีการเติม EM หาดใหญ่ 0.4, 0.5, และ 0.6%	53
3-21 ปริมาณสัดส่วนกลุ่มเชื้อจุลินทรีย์ในน้ำระบบน้ำผึ้งฟอยชุดควบคุม	54
3-22 ค่า FEEM ในน้ำระบบน้ำผึ้ง	55
3-23 ผลการลดลงของค่าการดูดกลืนแสง ณ เวลาต่างๆ ($[H_2O_2]$ เท่ากับ 100 มิลลิโมลาร์)	60
3-24 ผลความเข้มข้นเริ่มต้นของเพอร์ซิไอโอดีนต่อประสิทธิภาพการบำบัดค่าสี ณ 60 นาที ($[H_2O_2]$ เท่ากับ 100 มิลลิโมลาร์)	61
3-25 ประสิทธิภาพการบำบัดค่า COD ($[H_2O_2]$ เท่ากับ 100 มิลลิโมลาร์)	62
3-26 ผลการลดลงของค่าการดูดกลืนแสง ณ เวลาต่างๆ ($[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์)	63
3-27 ผลของความเข้มข้นของไฮโดรเจนperออกไซด์เริ่มต้นต่อประสิทธิภาพการบำบัดค่าการดูดกลืนแสง ณ 60 นาที ($[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์)	64
3-28 ผลของความเข้มข้นของไฮโดรเจนperออกไซด์เริ่มต้นต่อการบำบัดค่า COD ($[H_2O_2]$ เท่ากับ 25-300 มิลลิโมลาร์ และ $[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์)	65
3-29 ผลของความเข้มข้นของไฮโดรเจนperออกไซด์เริ่มต้นต่อการบำบัดค่า BOD _s ($[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์)	66
3-30 ผลของความเข้มข้นของไฮโดรเจนperออกไซด์เริ่มต้นต่อการบำบัดค่า BOD _s /COD ($[H_2O_2]$ เท่ากับ 25-300 มิลลิโมลาร์ และ $[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์)	67
3-31 ค่า FEEM ของน้ำระบบน้ำผึ้งเจือจาง 100 เท่า	68
3-32 ค่า FEEM ของน้ำระบบน้ำผึ้งฟอย ($[H_2O_2]$ เท่ากับ 25, 50, 75, 100, 150, 200, 250, และ 300 มิลลิโมลาร์ กับ $[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์)	68
3-33 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าประสิทธิภาพการบำบัดในรูปตัวแปรต่างๆ	73
3-34 ประสิทธิภาพการบำบัดในรูปตัวแปรต่างๆ ของปฏิกิริยา芬腾ตัน และปฏิกิริยา芬腾ตัน + UV-254 ($[H_2O_2]$ เท่ากับ 150 มิลลิโมลาร์ และ $[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์)	75
3-35 ค่า FEEM ของน้ำระบบน้ำผึ้งฟอยเจือจาง 100 เท่า ของปฏิกิริยา芬腾ตัน และปฏิกิริยา芬腾ตัน + UV-254	77
3-36 ประสิทธิภาพการบำบัดโลหะหนักหลังบำบัดด้วยปฏิกิริยา芬腾ตันและปฏิกิริยา芬腾ตัน + UV-254	79

รายการรูปประกอบ (ต่อ)

รูปที่		หน้า
3-37	กลุ่มเครื่องจุลินทรีย์ในแอ่งรวมน้ำชั่วคราวฟอย บ่อปรับเสถียรที่ 1 และ 2 เทศบาลนครหาดใหญ่	83
3-38	สีของน้ำชั่วคราวฟอยก่อน และหลังนำบัดดี้ระบบบ่อปรับเสถียรร่วมกับการเติมน้ำหมักชี渥ภาพของเทศบาลนครหาดใหญ่	84
3-39	แนวทางการนำบัดดี้น้ำชั่วคราวฟอยด้วยน้ำหมักชี渥ภาพและปฏิกริยาโพโตเฟนตัน	85

บทที่ 1

บทนำ

1.1. บทนำต้นเรื่อง

การพัฒนาทางด้านเทคโนโลยี และความก้าวหน้าทางการแพทย์ส่งผลเอื้ออำนวยต่อการเพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็วของประชากรโดยในปี พ.ศ. 2548 ประชากรโลกมีประมาณ 6,450 ล้านคน และมีการพยากรณ์ในอีก 20 ปีข้างหน้า ว่าจะมีประชากรโลกถึง 7,850 ล้านคน (สำนักงานสถิติแห่งชาติ, 2547) และการอุปโภค-บริโภคของประชากรที่เพิ่มขึ้นย่อมก่อให้เกิดมูลฝอยปริมาณมากอย่างต่อเนื่องเช่นกัน ทำให้ปัญหา มูลฝอยเป็นปัญหาสำคัญด้านสิ่งแวดล้อมที่เกิดขึ้นทั่วโลก ในปัจจุบันการจัดการมูลฝอยเหล่านี้มีหลายรูปแบบ ซึ่งขึ้นอยู่กับความเหมาะสมในแต่ละพื้นที่ โดยวิธีการที่นิยมในปัจจุบัน ได้แก่ การฝังกลบ การนำกลับมาใช้ใหม่ การเผาในเตาเผา และการทำปุ๋ย (กรมควบคุมมลพิษ, 2547ก)

สำหรับประเทศไทย มีแนวโน้มปริมาณมูลฝอยเพิ่มขึ้นทุกปี ตามจำนวนประชากรที่เพิ่มขึ้น จากปี พ.ศ. 2543 ซึ่งมีปริมาณมูลฝอยเกิดขึ้นทั่วทั้งประเทศ 38,170 ตันต่อวัน และเพิ่มขึ้นเป็น 39,221 ตันต่อวัน หรือ 14.3 ล้านตันต่อปี ในปี พ.ศ. 2548 (กรมควบคุมมลพิษ, 2548) โดยหลักการจัดการมูลฝอยโดยทั่วไป คือคัดแยกมูลฝอยที่สามารถรีไซเคิลได้ออกจากมูลฝอยทั้งหมดก่อน ซึ่งในปี พ.ศ. 2548 ประเทศไทยมีมูลฝอยที่สามารถรีไซเคิลได้ 30 เปอร์เซ็นต์ ของมูลฝอยทั้งหมด ส่วนมูลฝอยที่เหลือจากการคัดแยกเพื่อรีไซเคิล จะถูกนำไปกำจัด ซึ่งวิธีกำจัดมูลฝอยหลักในปัจจุบันของประเทศไทย สามารถจำแนกออกเป็นวิธีการหลักๆ คือ เทกของผ้าคลາงแจ้ง 64 เปอร์เซ็นต์ ฝังกลบตามหลักสุขาภิบาล 35 เปอร์เซ็นต์ และเผาในเตาเผา 1 เปอร์เซ็นต์ ซึ่งการจัดการมูลฝอยที่ถูกต้องตามหลักสุขาภิบาล คือ การฝังกลบ และการเผาในเตาเผา โดยพบว่ามีปริมาณมูลฝอยเพียง 36 เปอร์เซ็นต์ ของปริมาณมูลฝอยทั้งหมดที่ถูกนำมากำจัดอย่างถูกต้อง (กรมควบคุมมลพิษ, 2548)

จากข้อมูลข้างต้นจะเห็นได้ว่า การจัดการกับปัญหามูลฝอยอย่างถูกหลักสุขาภิบาลในประเทศไทย ส่วนใหญ่เป็นการฝังกลบ เนื่องจากการฝังกลบสามารถรองรับมูลฝอยได้ในปริมาณมาก และหลากหลายประเภท นอกจากนี้ยังสามารถดำเนินการได้ง่ายโดยไม่จำเป็นต้องใช้ผู้ช่วยในการสูงในการควบคุมดูแลระบบ แต่เมื่อข้อด้อย คือ ต้องการพื้นที่มาก และส่งผลกระทบต่อสิ่งแวดล้อมจากน้ำระบบน้ำมูลฝอย ซึ่งเป็นน้ำเสียที่มีความเข้มข้นของสารละลายน้ำสูง ซึ่งในปัจจุบันเป็น 3 กตุ่มหลัก คือ โลหะหนัก ของแข็งและสารน้ำ สารประกอบอินทรีย์ (Tammemagi, 1999) ซึ่งอยู่ในรูปที่ชื่อสลายยาก (Wu et al., 2004; Iaconi et al., 2006; Trujillo et al., 2006; Deng, 2007)

ลักษณะทางกายภาพโดยทั่วไปของน้ำระบบน้ำมูลฝอย คือ มีกลิ่น ลักษณะเป็นที่น่ารังเกียจ หากน้ำระบบน้ำมูลฝอยเหล่านี้แทรกซึมไปสู่พื้นที่ใกล้เคียง จะทำให้เกิดการปนเปื้อนสูงและล่วงน้ำได้ดีและแหล่งน้ำพิวัติน (กรมควบคุมมลพิษ, 2547ก) อีกทั้งยังปนเปื้อนโลหะหนัก (Pi et al., 2009) ซึ่งเป็นสารพิษ และสารก่อมะเร็ง (Tizaoui

et al., 2007) โดยสามารถส่งผลกระทบต่อสุขภาพมนุษย์ และสิ่งแวดล้อม (Kurniawan *et al.*, 2006b) สำรวจการปนเปื้อนของสีซึ่งเป็นสารอินทรีย์จะบดบังแสงแดด ทำให้พืชน้ำไม่สามารถสังเคราะห์แสงได้ และจุลินทรีย์เกิดการแย่งออกซิเจนเพื่อใช้ย่อยสลายสารอินทรีย์ จนทำให้แหล่งน้ำประสบกับภาวะออกซิเจนต่ำเมื่อในมลพิษต่อสิ่งมีชีวิตในแหล่งน้ำ (Gotvajn *et al.*, 2009) และสภาพแวดล้อม ส่งผลต่อการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์ที่ช่วยย่อยสลายสิ่งเจือปนในน้ำ และเป็นผู้ผลิตเริ่มต้นในห่วงโซ่ออาหารของแหล่งน้ำ (Slokar and Marechal, 1997) ดังนั้นหลุมฝังกลบบ่ออยู่ที่ถูกต้องตามหลักสุขาภิบาลต้องรวมรวม และนำบ่อคืนน้ำระบายน้ำ ก่อนปล่อยทิ้งออกสู่ธรรมชาติ โดยการนำบ่อสามารถทำได้หลายวิธีทั้งวิธีทางกายภาพ เคมี และชีวภาพ ขึ้นอยู่กับลักษณะของน้ำระบายน้ำ ฝอยในแต่ละแหล่ง (Versilind *et al.*, 2002)

การนำบ่อคืนน้ำระบายน้ำ ฝอยที่ดำเนินการอยู่โดยทั่วไป เป็นการนำบ่อโดยระบบบ่อปรับเสถียร (Stabilization pound) เพราะค่าก่อสร้างและค่าดำเนินการต่ำ (สายชล มีอุบุนทด, 2546) สามารถนำบ่อค่า BOD₅ (Biochemical oxygen demand) ได้ประมาณ 80-90 เปอร์เซ็นต์ (Gray, 1989) โดยระบบบ่อปรับเสถียร จะอาศัยกระบวนการนำบ่อทางธรรมชาติ (self-purification) ทั้งทางกายภาพ เคมี และชีวภาพเกิดขึ้นอย่างต่อเนื่องพร้อมกันภายในบ่อเดียว โดยทั่วไปบ่อมีความลึกประมาณ 1-2 เมตร (ธีระ เกรอต, 2539) ซึ่งสารอินทรีย์ และของแข็งอนุภาคใหญ่ที่ตกตะกอนอยู่กันบ่อ จะถูกจุลินทรีย์ก่อสลายไม่ใช้อาหารทำหน้าที่ในการย่อยสลาย ซึ่งสารอินทรีย์ที่ละลายน้ำจะถูกจุลินทรีย์ก่อสลายใช้อาหารย่อยสลาย ข้อจำกัดของระบบนี้ คือระยะเวลา กักเก็บของบ่อสั้น และสามารถรองรับการบรรเทาสารอินทรีย์ได้ไม่สูงมากนัก ในขณะที่องค์ประกอบของน้ำระบายน้ำฝอยมีสารอินทรีย์สูง และย่อยสลายได้ยากปริมาณสูง จุลินทรีย์ในบ่อปรับเสถียร จึงต้องใช้ระยะเวลานานจึงสามารถย่อยสลายสารอินทรีย์ได้หมด ทำให้ประสิทธิภาพการนำบ่อโดยบ่อปรับเสถียรที่ดำเนินการอยู่ในปัจจุบันต่ำลง

การพัฒนาวิธีการนำบ่อคืนน้ำระบายน้ำ ฝอยเพื่อลดเวลาการนำบ่อสารอินทรีย์ที่เกิดขึ้น มีหลายวิธี โดยปฏิกริยาเฟนตันเป็นวิธีการทางเคมีอีกวิธีหนึ่ง ที่มีประสิทธิภาพสูงสามารถนำบ่อต่ำได้ 92 เปอร์เซ็นต์ (Ma and Xia, 2009) และค่า COD (chemical oxygen demand) ได้ประมาณ 85-90 เปอร์เซ็นต์ (Badawy, 2006; Deng and Engleharat, 2006) และนิยมอย่างแพร่หลายในการนำบ่อสารที่ย่อยสลายยาก (Gonze *et al.*, 2003; Zhang *et al.*, 2006; Sun *et al.*, 2009) ข้อดีในการใช้ปฏิกริยาเฟนตัน คือ เป็นวิธีการนำบ่อการตัดตอน (sludge) น้อยมาก เพราะเป็นปฏิกริยาออกซิเดชั่นเคมีที่เกิดขึ้นอย่างสมบูรณ์ (mineralization) ได้ผลิตภัณฑ์สุดท้ายจากปฏิกริยา คือ น้ำ ก๊าซคาร์บอนไดออกไซด์ และก๊าซออกซิเจน (Primo *et al.*, 2007; Renou *et al.*, 2008) แต่มีข้อด้อยที่ต้องใช้สารเคมีจำนวนมาก ในการทำปฏิกริยา กับน้ำระบายน้ำ ฝอยที่มีสารอินทรีย์สูง ทำให้ต้นทุนในการนำบ่อค่อนข้างสูง (Iaconi *et al.*, 2006; Kurniawan *et al.*, 2006a) ดังนั้นจึงต้องมีแนวทางในการลดต้นทุนลง โดยอาศัยกระบวนการอื่นๆ เช่น มาช่วยนำบ่อ เช่น กระบวนการทางชีวภาพก่อนเข้าสู่กระบวนการทางเคมี (Gonze *et al.*, 2003)

วิธีการทางชีวภาพอย่างหนึ่งที่เริ่มนิยมใช้บำบัดน้ำเสียในประเทศไทย คือ การเติม น้ำหมักชีวภาพ (effective microorganisms, EM) แต่ในปัจจุบันยังขาดการศึกษาทางวิชาการ ดังนั้น การนำน้ำหมักชีวภาพมาใช้เพื่อบำบัดน้ำอะழมูลฝอย อาจเป็นทางเลือกหนึ่งสำหรับประเทศไทย

การวิจัยในครั้งนี้จึงมีเป้าหมายเพื่อศึกษาประสิทธิภาพของน้ำหมักชีวภาพในการบำบัดสารอินทรีย์ในน้ำอะழมูลฝอยระบบบำบัดของเทศบาลนครหาดใหญ่ และในระดับห้องปฏิบัติการซึ่งเป็นการศึกษาอิทธิข่องน้ำหมักชีวภาพโดยไม่มีอิทธิพลอื่นๆ ร่วมกัน ส่วนวิธีทางเคมี คือ การเติมสารทำปฏิกิริยาเฟนตัน เพื่อทำให้ประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำอะழมูลฝอยเกิดขึ้นดีที่สุด โดยพิจารณาประสิทธิภาพการบำบัดจาก ค่าපอร์เซ็นต์การบำบัดสารอินทรีย์ในรูป การกำจัดสี COD และ BOD₅

1.2. การตรวจสอบสาร

1.2.1. มูลฝอย และการจัดการมูลฝอย

มูลฝอย (waste) หมายถึง สิ่งของเหลือทิ้งจากการกระบวนการผลิต และอุปโภคชั้งสื่อมสภานาคนิยม ไม่ได้ หรือไม่ต้องการใช้แล้ว บางชนิดเป็นของแข็งหรือของเหลว (solid-waste) มีผลเสียต่อสุขภาพทางกาย และจิตใจ เนื่องจากความสกปรก เป็นแหล่งเพาะเชื้อโรคทำให้เกิดมลพิษ และทัศนะอุจจาระ (กรมควบคุมมลพิษ, 2547) โดยในปี พ.ศ. 2543 พบว่า มีมูลฝอยที่เกิดขึ้นทั่วทั้งประเทศไทยประมาณ 38,170 ตันต่อวัน และเพิ่มขึ้นเป็น 39,221 ตันต่อวัน ในปี พ.ศ. 2548 และมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นอย่างต่อเนื่อง (กรมควบคุมมลพิษ, 2548) จึงต้องมีการจัดการมูลฝอย ซึ่งการกำจัดมูลฝอยที่ปฏิบัติโดยทั่วไปมีอยู่ด้วยกันหลายวิธี เช่น การเผา กลางแจ้ง การเทกองบนดินในพื้นที่ว่าง และการทิ้งลงทะเล วิธีการเหล่านี้เป็นการกำจัดที่ง่ายแต่ไม่เหมาะสม เนื่องจากเป็นสาเหตุให้เกิดมลภาวะต่อสิ่งแวดล้อม และสุขภาพอนามัย (กรมควบคุมมลพิษ, 2547ก) รูปแบบการจัดการมูลฝอยที่ถูกหลักสุขាណิบาล ได้แก่ การฝังกลบ การหมักทำปุ๋ย และการเผาในเตาเผา ซึ่งแต่ละวิธีมีข้อดีและข้อด้อย รวมทั้งวิธีการดำเนินการแยกต่างกัน ขึ้นอยู่กับสภาพทางเศรษฐกิจสังคม ความพร้อมด้านองค์กร และบุคลากร ตลอดจนสภาพของพื้นที่ ดังแสดงใน (ตารางที่ 1-1)

ตารางที่ 1-1 การเปรียบเทียบ ข้อดี ข้อด้อยวิธีการจัดการมูลฝอยอย่างถูกหลักสุขาภิบาลแบบต่างๆ

วิธีการจัดการมูลฝอย	ข้อดี	ข้อด้อย
1. การฝังกลบ (sanitary landfill)	1. ระบบไม่ยุ่งยากซับซ้อนและใช้เงินลงทุนใน การก่อสร้างต่ำ 2. สามารถกำจัดมูลฝอยทุกประเภท 3. ก้าวที่เกิดขึ้นสามารถใช้เป็นเชื้อเพลิง 4. พื้นที่หลังการฝังกลบสามารถใช้เป็น สถานสาธารณะ หรือ ทุ่งหญ้าเลี้ยงสัตว์ ตานาม กอลฟ์	1. ใช้พื้นที่มาก 2. ค่าใช้จ่ายในการซื้อดินถมทับต่อวัน สูง 3. ในดูดฝุ่น ไม่สามารถฝังกลบได้ ต่อเนื่อง 4. มีผลกระทบด้านน้ำระบบน้ำและดินรบกวน
2. การหมักทำปุ๋ย (composting)	1. ลดปริมาณคราบมูลฝอยได้ประมาณ 30-65 เปอร์เซ็นต์ 2. ผลผลิตเป็นปุ๋ยอินทรีย์ 3. ใช้พื้นที่น้อย	1. มูลฝอยต้องมีอย่างถาวรให้จ่าย 2. เป็นแหล่งของพาระน้ำโรค
3. การเผา (incineration)	1. พื้นที่น้อย 2. ทำลายมูลฝอยได้เกือบทุกชนิด 3. ได้พลังงานความร้อนจากการเผา 4. จี๊ดสามารถนำไปถมที่ดินหรือ ทำวัสดุ ก่อสร้าง	1. ใช้เทคโนโลยีสูงลงทุนมาก 2. ค่าใช้จ่ายในการซ่อมบำรุงเตาเผาสูง 3. การเผาใหม่ที่ไม่สมบูรณ์ทำให้เกิด มลพิษและยังต้องติดตั้งระบบควบคุม มลพิษ 4. ต้องใช้ช่างชานาญการในการ ควบคุมดูแล

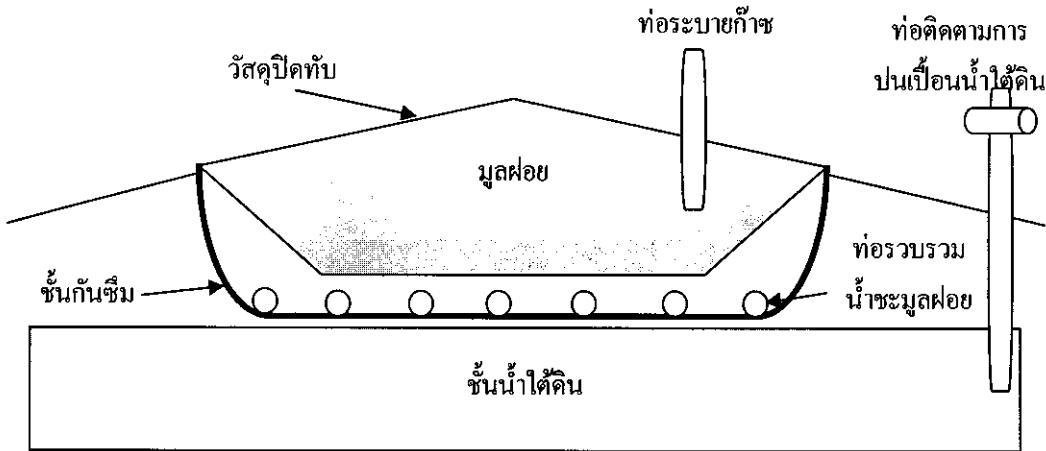
ที่มา : กรมควบคุมมลพิษ (2547ก)

1.2.1.1 การฝังกลบมูลฝอยอย่างถูกหลักสุขาภิบาล (sanitary landfill)

การกำจัดมูลฝอยโดยวิธีการฝังกลบทำได้โดย นำมูลฝอยเทลงในพื้นที่ชั่วคราว ไม่ได้โดย เครื่องจักรกล แล้วใช้ดินถมทับ และบดอัดอีกครั้งหนึ่ง หลังจากนั้นจึงบดอัดเป็นชั้น ๆ การฝังกลบไม่ สร้างความรำคาญ ด้านกลิ่น และแมลงรบกวน สารอินทรีย์ในมูลฝอยถูกย่อยสลายตามธรรมชาติโดย จุลินทรีย์แบบไม่ใช้ออกซิเจน (anaerobic bacteria) ทำให้มูลฝอยยุบตัวเกิดก้าชมีเทนและน้ำเสียในชั้นของ มูลฝอย การดำเนินการฝังกลบมูลฝอย ต้องมีมาตรการในการบำบัดน้ำเสียที่เกิดขึ้นและมีการระบายก้าชออก จากบริเวณฝังกลบ หากทำการฝังกลบจนเต็มพื้นที่แล้ว พื้นที่นั้นสามารถใช้ประโยชน์อื่นๆ เช่น ทำ สวนหย่อม หรือ สนามกีฬา

การดำเนินการหลุมฝังกลบอย่างถูกหลักสุขาภิบาล ต้องมีการควบคุมดูแลผลกระทบด้าน สิ่งแวดล้อม ดังรูปที่ 1-1 โดยต้องมีการควบคุมระบบระบายน้ำก้าช การควบคุมระบบระบายน้ำมูลฝอย การ ติดตามการปนเปื้อนน้ำใต้ดินและน้ำผิวดิน มิให้น้ำระบบน้ำมูลฝอย แพร่กระจายไปสู่สิ่งแวดล้อม โดยรอบซึ่งต้อง

มีการปูพื้นด้วยวัสดุที่ป้องกันการไหลของน้ำที่ดี เช่น แผ่นวัสดุกันซึมสังเคราะห์ (geomembrane) หรือ แผ่นพลาสติกชนิดความหนาแน่นสูง (high density polyethylene, HDPE) แล้วปูทับบนชั้นดินเหนียว นอกจานี้ยังต้องมีการวางท่อระบายน้ำระบายน้ำฟอยเพื่อไปบำบัดโดยทางเหนือชั้นวัสดุกันซึมสังเคราะห์ (กรมควบคุมมลพิษ, 2547 ก)



รูปที่ 1-1 องค์ประกอบของหลุมฝังกลบอย่างถูกหลักสุขागิบาล

ที่มา : ดัดแปลงจาก Versilind และคณะ (2002)

1.2.1.2 การหมักทำปฏาย (composting)

การหมักทำปฏายเป็นการจัดการมูลฝอยที่ใช้พื้นที่น้อย มูลฝอยที่ผ่านการหมักจะมีปริมาตรลดลง 30-65 เปอร์เซ็นต์ ตัววนใหม่ๆ เป็นมูลฝอยเมียกเบี่ยงลายได้ง่าย หากทำการหมักด้วยวิธีการที่ถูกต้องกลืนจะน้อยลง และสามารถทำลายไข่พยาธิที่ก่อโรคบางชนิดได้ มูลฝอยที่ผ่านการหมักแล้วจะถูกนำไปเผาต่อประมาณ 40-60 วัน เพื่อให้เกิดการย่อยลายโดยสมบูรณ์ หลังจากนั้นร่อนแยกเอาส่วนที่จะใช้ไปทำปฏายต่อไป

1.2.1.3 การเผาในเตาเผา (incineration)

การเผามูลฝอยเป็นการกำจัดมูลฝอยให้เหลือน้อยที่สุด และสามารถกำจัดมูลฝอยได้ทั้งของแข็ง ของเหลว และก้าช โดยใช้ความร้อน 850-1,200 องศาเซลเซียส เพื่อให้เกิดการเผาไหม้ที่สมบูรณ์ โดยเตาเผาต้องมีกระบวนการควบคุมอุณหภูมิ ควัน ไอเสีย และขี้ເძີກที่ปล่อยออกทางปล่องควัน เตาเผามีหลายชนิด ขึ้นอยู่กับลักษณะของมูลฝอย มูลฝอยประเภทติดไฟได้ง่ายสามารถใช้เตาเผานิดที่ไม่ต้องใช้เชื้อเพลิง แต่ถ้ามูลฝอยมีความชื้นมากกว่า 50 เปอร์เซ็นต์ ควรใช้เตาเผานิดที่ใช้เชื้อเพลิงจำพวกน้ำมันเตาซึ่งขี้ເძີກที่เหลือจากการเผา.mulฝอย สามารถนำไปใช้คุณคิดน้ำเสียได้ (ศิริวิทย์ รัตนพันธ์, 2548)

1.2.2. น้ำชะมูลฟ้อย (leachate)

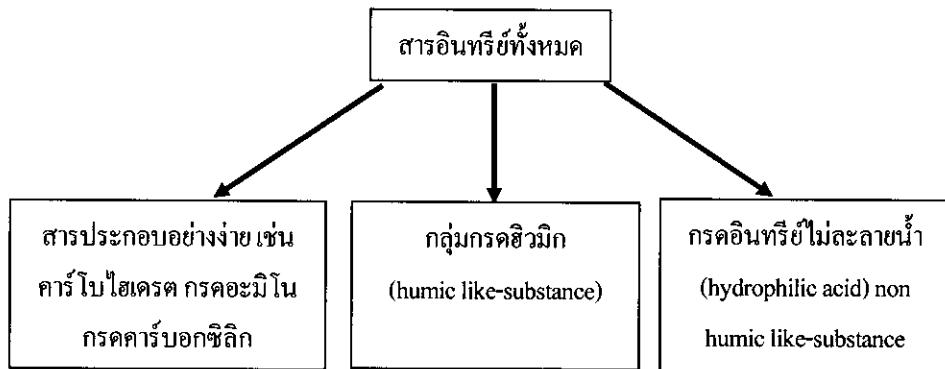
น้ำชะมูลฟ้อย เป็นน้ำซึ่งที่ออกมากจากหลุมฝังกลบกอนมูลฟ้อย เกิดจากปฏิกิริยาการย่อยสลายมูลฟ้อยตามธรรมชาติ ของสารอินทรีย์ภายในหลุมฝังกลบ ด้วยกระบวนการย่อยสลายแบบใช้และไม่ใช้อากาศ โดยอาศัยความชื้นจากภายในมูลฟ้อยเอง รวมทั้งอิทธิพลจากความชื้นภายนอก เช่น ความชื้นจากคืนปีคืนทัน น้ำใต้ดิน และน้ำฝนซึ่งโดยทั่วไปมีอิทธิพลจากน้ำฝนเป็นหลัก (สถาชล มือขุนทด, 2546; Tammemagi, 1999)

มูลฟ้อยอินทรีย์ + อออกซิเจน → คาร์บอนไดออกไซด์ + น้ำ + ความร้อน + มูลฟ้อยย่อยสลาย
(กระบวนการย่อยแบบใช้อากาศ)

มูลฟ้อยอินทรีย์ → คาร์บอนไดออกไซด์ + มีเทน + น้ำ + กรดอินทรีย์ + มูลฟ้อยย่อยสลาย
(กระบวนการย่อยแบบไม่ใช้อากาศ)

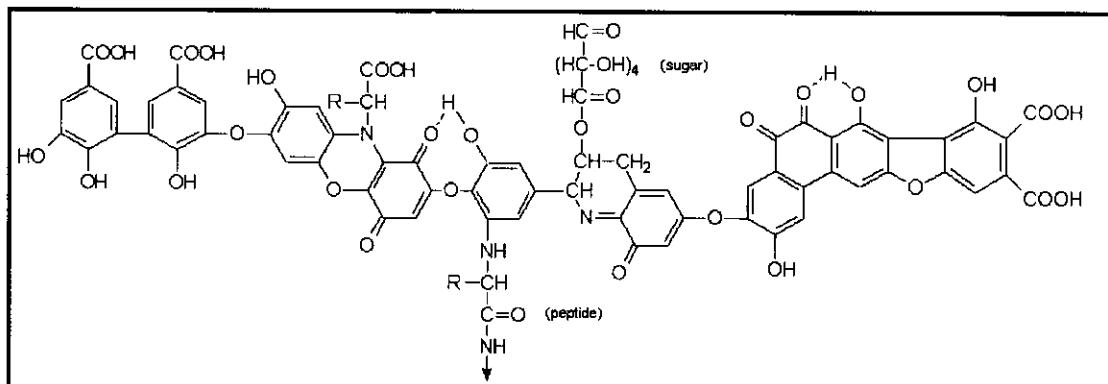
สำหรับคุณภาพน้ำของชะมูลฟอยนั้นจะขึ้นอยู่กับ องค์ประกอบของมูลฟอย อัตราการน้ำฝน การหมุนเวียนน้ำ การออกแบบหลุมฝังกลบ อายุของมูลฟอย การอัดมูลฟอย และภูมิอากาศ (Versilind *et al.*, 2002) ซึ่ง Linde (1995) รายงานว่า 15-50 % ของน้ำชะมูลฟอยที่เกิดขึ้นมาจากฝนตก โดยในน้ำชะมูลฟอยประกอบด้วย สารประกอบอินทรีย์ ทั้งสารอินทรีย์ที่มาจากการคัดแยกของ น้ำมันแบบชิ้น น้ำมันเชื้อเพลิง สารประกอบคลอรีน ยาฆ่าแมลง พลาสติก และสารอินทรีย์จำพวก ตะไคร่ แคนดี้เมี่ยม และนิเกลจากเบตเตอร์ รีเก่า และหลอดไฟฟ้า รวมทั้งสีชูบเคลือบโลหะจำพวกโตรเมี่ยม และสารเขายวนลอยจากชาเขียว-เขียว ไม้จิ้ง ทำให้น้ำชะมูลฟอยเกิดความหลากหลายสูงต่างจากน้ำเสียแหล่งอื่นๆ นอกจากนี้อัตราการดำเนินการของหลุมฝังกลบ ยังส่งผลต่อการเปลี่ยนแปลงคุณภาพน้ำชะมูลฟอย (Tammemagi, 1999; Versilind *et al.*, 2002; Kurniawan *et al.*, 2006b)

น้ำชะมูลฟอยเป็นน้ำเสียที่มีความเข้มข้นของสารละลายน้ำซึ่งสูงโดยสามารถแบ่งออกเป็น 3 กลุ่มหลัก คือ โลหะหนัก ของแข็งที่ละลายน้ำ และสารประกอบอินทรีย์ (Tammemagi, 1999) ซึ่งสารประกอบอินทรีย์ในน้ำชะมูลฟอย สามารถแบ่งออกเป็นกลุ่มย่อย เป็น 3 กลุ่มดังรูปที่ 1-2 โดยแบ่งออกเป็น สารอินทรีย์กลุ่มที่บ่อยสลายได้ง่าย กลุ่มสารอินทรีย์บ่อยสลายจากจำพวก กลุ่มกรดอะมิคิก (humic like-substance) และกรดฟูลวิก (fulvic like-substance) ดังรูปที่ 1-3 และกรดอินทรีย์ไม่บ่อยสลายน้ำ ส่วนใหญ่ส่วนอยู่ในรูปที่บ่อยสลายยาก และมวลโนเมเลกูลสูง (Deng and Englehardt, 2006; Iaconi *et al.*, 2006; Trujillo *et al.*, 2006; Zhang *et al.*, 2006; Berthe *et al.*, 2008; Qu *et al.*, 2008)

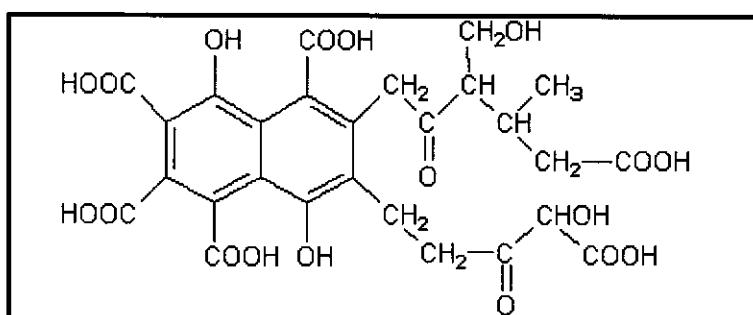


รูปที่ 1-2 องค์ประกอบสารอินทรีย์ในหลุมฝังกลบ

ที่มา : คัดแปลงจาก Berthe และคณะ (2008)



A ; กรดชีวมิก (humic like-substance)



B ; กรดฟูลวิก (fulvic like-substance)

รูปที่ 1-3 องค์ประกอบสารอินทรีย์อย่างสลายยากในน้ำระบบน้ำ

นอกจากนี้ อายุของหลุมฝังกลบมูลฝอยที่แตกต่างกัน นั้นยังทำให้น้ำระบบน้ำมูลฝอยมีคุณลักษณะแตกต่างกันออกไปด้วย โดยมีลักษณะดังนี้คือ น้ำระบบน้ำมูลฝอยจากหลุมฝังกลบที่มีอายุน้อยกว่า 1 ปี หลุมฝัง

กลบจะอยู่ในช่วงการย่อยสลาย และสร้างกรดอินทรี (acidogenic phases) ทำให้น้ำระบบน้ำมูลฟ้อยจากหลุมฝังกลบช่วงนี้มีค่าพีเอชต่ำ COD, BOD₅/COD, TOC/COD, โลหะหนัก และกรดอินทรีระเหยจ่ายสูง เมื่ออายุของหลุมฝังกลบสูงขึ้นทำให้ช่วงการย่อยสลายภายในหลุมฝังกลบเปลี่ยนแปลงตามไปด้วย โดยมูลฟ้อยในหลุมฝังกลบถูกย่อยสลายจากการดิบ (methanogenic phases) สารอินทรีในหลุมฝังกลบเหลือปริมาณน้อยลง ค่าพีเอชสูงขึ้น COD, BOD₅/COD, TOC/COD, โลหะหนัก และกรดอินทรีระเหยจ่ายเริ่มลดลงในขณะที่ภายในหลุมฝังกลบมูลฟ้อยเริ่มเข้าสู่ช่วงคงตัว (mature or stabilization phases) สารอินทรีปริมาณน้อยลง และคงเหลือเฉพาะมูลฟ้อยชนิดที่ย่อยสลายทางชีวภาพยาก จึงทำให้น้ำระบบน้ำมูลฟ้อยที่ออกมากจากหลุมฝังกลบในช่วงนี้มีลักษณะเฉพาะคือ BOD₅/COD ต่ำมาก หรือกล่าวได้ว่าแทบไม่มีความสามารถในการย่อยสลายทางชีวภาพเลย (Kurniawan *et al.*, 2006b; Renou *et al.*, 2008; Wang *et al.*, 2009) ดังรายละเอียด (ตารางที่ 1-2)

ตารางที่ 1-2 ลักษณะสมบัติของน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยจากหลุมฝังกลบที่ระยะเวลาดำเนินการต่างกัน

พารามิเตอร์	ช่วงการดำเนินการหลุมฝังกลบ		
	เริ่มต้น	ดำเนินการ	คงตัว
อายุ (ปี)	<1	1-5	>5
พีเอช	<6.5	6.5-7.5	>7.5
BOD ₅ /COD	0.5-1.0	0.1-0.5	<0.1
COD (mg/L)	>15,000	3,000-15,000	<3,000
NH ₃ -N	<400	NA	>400
TOC/COD	<0.3	0.3-0.5	>0.5
Fe (mg/L)	2.7	3.8	5.5
Mn (mg/L)	0.04	0.18	0.2
Cu (mg/L)	NA	0.12	0.08

หมายเหตุ NA = not available

ที่มา : Kurniawan และคณะ (2006b); Renou และคณะ (2008)

1.2.3. กระบวนการออกซิเดชันขั้นสูง (Advanced oxidation process, AOP)

กระบวนการออกซิเดชันขั้นสูงเป็นกระบวนการทางเคมีวิธีการหนึ่งโดยอาศัยสารออกซิไดซ์ (oxidizing agent) ที่มีค่าศักย์ออกซิสูง เช่น O₃/UV, H₂O₂/UV, O₃/ H₂O₂/UV, H₂O₂/Fe²⁺, TiO₂/UV, และ

$TiO_2 / H_2O_2 / UV$ กระบวนการออกซิเดชันขั้นสูง ต้องอาศัยความร้อนสูงมาก แต่มีข้อดี คือ ประสิทธิภาพสูงสามารถนำบัดได้ทั้งสารอินทรีย์ และสารอนินทรีย์ สารพิษ โลหะหนัก และสารที่ย่อยยาก โดยการใช้เทคนิคออกซิเดชันขั้นสูงมีหลักการ คือ เมื่อสารออกซิไดซ์สัมผัสกับสารมลพิษในน้ำ เสียจะมีการแลกเปลี่ยนอิเล็กตรอนของสุด (valiant electron) สารออกซิไดซ์ซึ่งมีความสามารถในการรับ อิเล็กตรอนสูงจะค่อยๆ ทำการแตกสลายพันธะ (break down) โดยสารอินทรีย์ที่มีโครงสร้างซับซ้อนจำพวก พันธะวงแหวน และพันธะคู่คดความซับซ้อนของโมเลกุลลง กลายเป็นสารอินทรีย์ที่ย่อยสลายง่ายขึ้น ซึ่ง ส่งผลให้ความเป็นพิษลดลงจนเกิดการกำจัดอย่างสมบูรณ์ของปฏิกิริยา (mineralization) จนกลายเป็นก๊าซ คาร์บอนไดออกไซด์ ออกซิเจน และน้ำ (Zhang, 2005a; Kurniawan, 2006a) โดยความสามารถของสาร ออกซิไดซ์ชนิดต่างๆ ขึ้นอยู่กับค่าศักย์เร่อออกซ์ ดังแสดงใน (ตารางที่ 1-3)

ตารางที่ 1-3 ค่าศักย์เร่อออกซ์ของสารออกซิไดซ์ชนิดต่างๆ

Oxidizing agent	Redox potential (volts)
Fluorine	3.06
Hydroxyl radical	2.80
Ozone	2.08
Hydrogen peroxide	1.78
Hypochlorite	1.49
Chlorine	1.36
Chlorine dioxide	1.27
Oxygen	1.23

ที่มา : Kurniawan และคณะ(2006a)

1.2.3.1 ทฤษฎีของการเกิดออกซิเดชันเคมี (เกรียงศักดิ์ อุดมสิน โภจน์, 2548)

การเกิดออกซิเดชันเป็นปฏิกิริยาที่เพิ่มค่าออกซิเดชันของสาร หรือปฏิกิริยาที่เกี่ยวข้องกับการ สูญเสียอิเล็กตรอนของอะตอม ถ้าต้องการทราบถึงความมีประสิทธิภาพสามารถพิจารณาได้จากค่าต่างๆ ดังนี้

1. ค่า Free energy หรือ พลังงานอิสระของกิบส์ (ΔG°) เป็นการหาค่าพลังงานอิสระของปฏิกิริยา ซึ่งทำนายทิศทางในการเกิดปฏิกิริยา สามารถบอกได้ว่าปฏิกิริยาที่เกิดขึ้นนั้นเป็นปฏิกิริยาที่เกิดขึ้นได้เอง ($\Delta G^\circ < 0$) ปฏิกิริยาอยู่ในภาวะสมดุล ($\Delta G^\circ = 0$) หรือปฏิกิริยาเกิดขึ้นเองไม่ได้ ($\Delta G^\circ > 0$)

2. ค่าศักย์รีดออกซ์เป็นการวัดค่าความสามารถของสารได้ๆ ในการรับ หรือสูญเสียอิเล็กตรอนโดยค่าศักย์รีดออกซ์สูง แสดงถึงการเกิดปฏิกิริยาออกซิเดชันเพิ่มขึ้น

3. อุณหภูมิ โดยปกติแล้วการเกิดปฏิกิริยาจะเกิดขึ้นต่ำที่อุณหภูมิปกติ แต่เมื่ออุณหภูมิเพิ่มขึ้นปฏิกิริยาจะเพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็ว

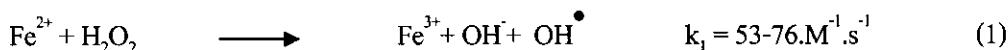
4. พิเชช มีผลทำให้ปฏิกิริยาเกิดอย่างมีประสิทธิภาพขึ้น โดยเฉพาะในปฏิกิริยา芬น์ดันพีเอชนั้นว่า มีผลต่อการทำปฏิกิริยาโดยตรงเมื่ออุณหภูมิในสภาวะกรด

1.2.3.2 สารออกซิไดซ์ที่นิยมใช้ในการบำบัดน้ำเสีย

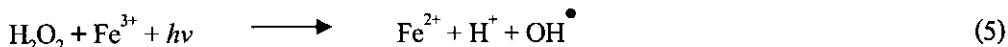
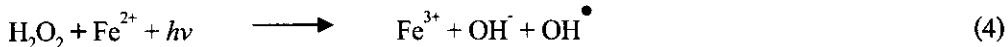
ในที่นี้ขอนำเสนอรายละเอียดสารออกซิไดซ์ที่นิยมนำมาใช้ในการบำบัดน้ำเสีย เช่น ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ และไอโซน

1.2.3.2.1 ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ (hydrogen peroxide, H₂O₂)

ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์เป็นสารออกซิไดซ์ที่มีค่าศักย์รีดออกซ์ 1.78 โวลต์ (Gao et al., 2009) ความเข้มข้นที่ใช้มีค่าประมาณ 30 หรือ 50 เปอร์เซ็นต์ ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์เป็นสารที่ย่อยสลายได้ง่าย และไวต่อแสง โดยอาจใช้สารยับยั้งจำพวก สารฟอสเฟตผสมลงไประเพื่อให้สามารถเก็บได้นานขึ้น ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์มีราคาถูก สามารถผลิตไฮดรอกซิลradical (Hydroxyl radical, OH[•]) มาได้โดยไม่ต้องอาศัยตัวเร่งปฏิกิริยา (catalyst) แต่ความสามารถในการออกซิไดซ์น้อยไป ไม่สามารถออกซิไดซ์สารที่ย่อยสลายยากได้ โดยเมื่อมีการใช้ร่วมกับสารเร่งปฏิกิริยา เช่น เฟอร์สไออกอน (Fe²⁺) เฟอร์ริกไออกอน (Fe³⁺) คอปเปอร์ไออกอน (Cu²⁺) เลด์ไออกอน (Pb²⁺) ซึ่งสามารถผลิตสารออกซิไดซ์ที่ให้ค่าศักย์รีดออกซ์สูง 2.80 โวลต์ ซึ่งการใช้ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ ร่วมกับสารเร่งปฏิกิริยา นิยมเรียกว่าปฏิกิริยา芬น์ดัน (Fenton หรือ Fenton's reagent) ดังสมการที่ (1-2) (Kurniawan, 2006c; Zhang, 2006)



ในการประยุกต์ใช้สาร ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ ร่วมกับแสงอุลตราไวโอเลต (Ultraviolet, UV) จะมีประสิทธิภาพมากขึ้น เนื่องจากสามารถกระตุ้นให้เกิดไฮดรอกซิลradical (OH[•]) มากขึ้น ดังแสดงในสมการที่ (3 ถึง 5) และเป็นเทคโนโลยีในการบำบัดของเสียอันตรายที่มีพิษค่อนข้างสูง เช่น โลหะหนัก หรือสารพิษที่ย่อยสลายยาก การใช้แสงอุลตราไวโอเลต (UV) ในการประยุกต์ใช้ร่วมกับปฏิกิริยา芬น์ดันทำให้น้ำเสียจำเป็นต้องผ่านวิธีการบำบัดแบบอื่นๆ มาก่อน เช่น การกำจัดสี การกำจัดเหล็ก และการกำจัดของเสีย แควร์โดย เป็นต้น (เกรียงศักดิ์ อุดมสิน โภจน์, 2548)



ประสิทธิภาพของไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ มีการประเมินจากรายงานของ Kang and Hwang, 2000 ยังโดย Deng and Englehardt, 2006 ว่าประสิทธิภาพเป็นไปดังสูตร

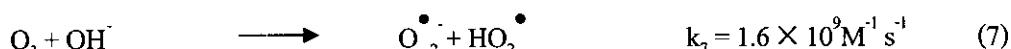
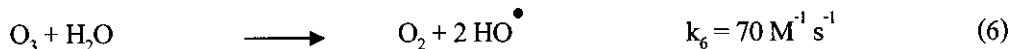
$$\eta = 2.12 \text{COD}_{\text{oxi}} / [\text{H}_2\text{O}_2]$$

เมื่อ η หมายถึง ประสิทธิภาพของ H_2O_2 ในปฏิกิริยา芬นตัน

เมื่อ COD_{oxi} หมายถึง ค่า COD ที่ถูกกำจัดโดยปฏิกิริยา芬นตัน

1.2.3.2.2 โอโซน (ozone, O_3)

โอโซนเป็นก๊าซสีฟ้ามีกลิ่นเล็กน้อย โอโซนเป็นสารออกซิไดซ์ที่มีกำลังค่อนข้างมากมีค่าศักย์ออกซ์ 2.07 โวลต์ นิยมใช้ฆ่าเชื้อโรคในน้ำประปา ก๊าซโอโซนสามารถกำจัดสารอินทรีย์ที่มีพิษ และสารที่ข้อยสลายได้ยากบางตัวได้ โดยจะได้ผลของปฏิกิริยาที่มีพิษน้อยลง และสามารถถูกย่อยสลายทางชีวภาพได้ดีขึ้น แต่มีราคาการบำบัดสูงมาก ก๊าซโอโซนมีออยู่ในน้ำที่มีค่า pH ต่ำจะเกิด Free radicals ขึ้นมา ดังสมการที่ (6) ถึง (7)



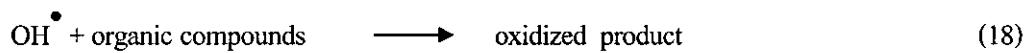
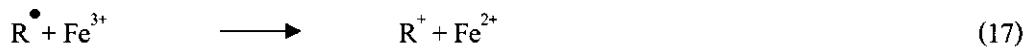
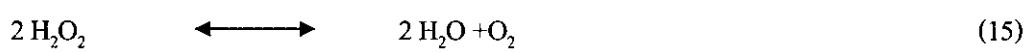
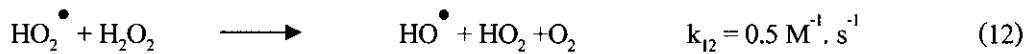
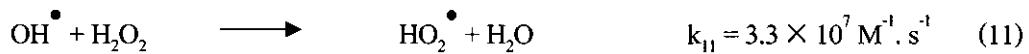
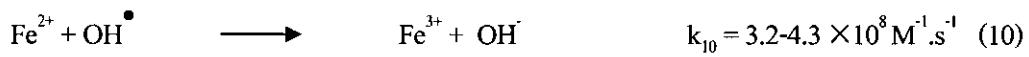
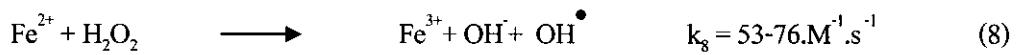
1.2.3.3 ปฏิกิริยา芬นตัน

ปฏิกิริยา芬นตันเป็นปฏิกิริยาที่ถูกค้นพบครั้งแรกในปี ก.ศ. 1894 จนกระทั่งปีก.ศ. 1930 ได้มีการศึกษาอย่างกว้างขวางของปฏิกิริยานี้อย่างสมบูรณ์ และได้มีการนำมาใช้ในอุตสาหกรรมบำบัดน้ำเสียจากโรงงานอุตสาหกรรม ซึ่งมีสารประกอบอินทรีย์ปะปนอยู่ เช่น พิโนล ฟอร์มัลดีไฮด์ สารประกอบอะโรมาติก บี ที อี เอกซ์ และสารเคมีต่างๆ ที่ได้มาจากการสกัดตีบ้มรวมทั้งกลุ่ม ยาฆ่าแมลง (Gao, et al., 2009) สารกันบูด พลาสติก และยาง โดยปฏิกิริยา芬นตันสามารถนำมาระบุกต์ใช้กับน้ำเสีย และตะกอนดินที่มีสีงပนเปื้อนรวมไปถึงสารทำลายสารอินทรีย์ที่เป็นมลพิษ (Organic pollutant-destruction) จนกระทั่งใน ก.ศ. 1990 จึงเริ่มนับปฏิกิริยา芬นตันมาประยุกต์ใช้ในการบำบัดน้ำระบบน้ำมูลฟอง (Zhang, 2005a) ซึ่งเป็นน้ำเสียประเภทหนึ่งที่มีองค์ประกอบส่วนใหญ่ เป็นสารอินทรีย์ที่ย่อยสลายทางชีวภาพยาก จากสารประกอบกลุ่มชิวมิก (humic substances) เช่น กรดชิวมิก (humic acid-like substance) และกลุ่มกรดฟูลวิก (fulvic acid-like substance) เป็นหลัก (Berthe et al., 2008) ในการบำบัดน้ำเสียด้วยปฏิกิริยา芬นตัน ดังนั้นจึงจำเป็นต้องมีการ

คำนวณปริมาณสารเคมี ในการทำปฏิกิริยา เพาะสัดส่วนระหว่างไ索โตรเจนเปอร์ออกไซด์ และเฟอร์รัส ไออ่อน (Fe^{2+}) เป็นปัจจัยสำคัญต่อประสิทธิภาพของปฏิกิริยาเฟนตัน รวมทั้งต้นทุนในการดำเนินการปฏิกิริยาเฟนตันสามารถบันค่า COD, BOD₅ เพิ่มค่า BOD₅/COD ลดกลิ่น และสี (จิราวรรณ ศรี โภym, 2547; Renou *et al.*, 2008)

1.2.3.3.1 กลไกของปฏิกิริยาเฟนตัน

ปฏิกิริยาเฟนตัน คือ ปฏิกิริยาออกซิเดชันที่เกิดขึ้นอย่างต่อเนื่อง และรวดเร็วของสารประกอบอินทรีย์ในสารละลายน้ำโดยเอนไซม์ ไ索โตรเจนเปอร์ออกไซด์ โดยมีไออกอนเหล็กทั้งเฟอร์รัส ไออ่อน (Fe^{2+}) และเฟอร์ริก ไออ่อน (Fe^{3+}) เป็นตัวเร่งปฏิกิริยาดังสมการที่ (8 ถึง 13) โดยอาศัยอนุญาติธรรมะไ索โตรออกซิล หรือ ไ索โตรออกซิล เรดิคอล (OH^{\bullet}) ซึ่งมีค่าศักย์รีดออกซ์เกิดขึ้นระหว่างการเกิดปฏิกิริยาเป็นตัวออกซิไดซ์หลัก โดยปฏิกิริยาเคมีหลักๆ สามารถแสดงได้ดังไปนี้



นอกจากนี้สารประกอบอินทรีย์ (RH) ในน้ำเสียเมื่อร่วมตัวกับไ索โตรออกซิลเรดิคอลยังสามารถเกิดตัวออกซิไดซ์อินทรีย์ (organic radical, R^{\bullet}) ได้ถ้าทางหนึ่งด้วย ดังสมการที่ (16) รวมทั้งตัวออกซิไดซ์ อินทรีย์ (R^{\bullet}) ยังสามารถทำปฏิกิริยากับเฟอร์ริก ไออ่อน (Fe^{3+}) เกิดเฟอร์รัส ไออ่อน (Fe^{2+}) กลับมาเป็นตัวเร่งปฏิกิริยาเริ่มต้นใหม่ได้อีกรึ ดังสมการที่ (17) ปฏิกิริยาอันดับต่อมากจะมีการเกิดซ้ำโดยเฟอร์ริก ไออ่อน (Fe^{3+}) จะช่วยเร่งให้มีการแตกตัวของไ索โตรเจนเปอร์ออกไซด์ ไปเป็นกําชออกซิเจนและอนุญาตเปอร์ไ索โตรออกซิล (perhydroxyl radicals) โดยที่ความเข้มข้นของเฟอร์รัส ไออ่อน (Fe^{2+}) จะคงที่ไม่มีการ

เปลี่ยนแปลงความเข้มข้นในขณะที่ความเข้มข้นของไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ จะค่อยลดลงตามเวลาการทำปฏิกิริยา

ไฮดรอกซิลเรดิกออล (OH^{\bullet}) สามารถทำปฏิกิริยากับสารประกอบอินทรีย์เกือบทั้งหมดดังสมการที่ (18) และเกิดปฏิกิริยาเข็นอย่างสมบูรณ์ในขั้นสุดท้าย ปัญหาหลักของปฏิกิริยา芬fen ตัน คือ การควบคุมสารเคมี芬fen ตัน และพีเอช ซึ่งหากมีการควบคุมองค์ประกอบเหล่านี้ไม่ดีพอ ก็จะทำให้ผลิตภัณฑ์ของปฏิกิริยาได้เพียงน้ำ และออกซิเจนเหล่านั้น ดังสมการที่ (14 ถึง 15) ซึ่งนอกจากเป็นการสูญเสียสารเคมีโดยเปล่าประโยชน์แล้ว ยังเป็นการสูญเสียต้นทุนการนำบัดดีกด้วย โดยหลักการศึกษาการนำบัดน้ำเสียด้วยปฏิกิริยา芬fen ตัน มีขั้นตอนการหาปริมาณสารเคมีดังนี้

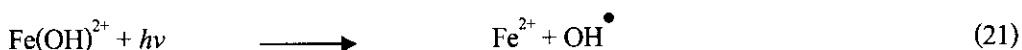
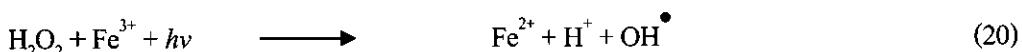
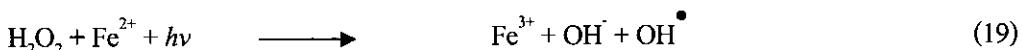
1. หาปริมาณของเฟอร์สไออกอน (Fe^{2+}) เริ่มต้น โดยกำหนดค่าปริมาณ H_2O_2 อย่างคร่าวๆ (Lau *et al.*, 2001; Gulsen and Turan, 2004; Wang *et al.*, 2006)

2. เมื่อได้ปริมาณเฟอร์รัสไออกอน (Fe^{2+}) ที่เหมาะสมค่าใดค่าหนึ่งจากหลายๆ ค่า แล้วจึงเลือกช่วงการหาปริมาณไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ โดยให้ปริมาณเฟอร์รัสไออกอน (Fe^{2+}) คงที่โดยปริมาณไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์อยู่ในค่าช่วงหนึ่ง (Pala and Erden, 2004)

3. ทราบสัดส่วนไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ต่อเฟอร์รัสไออกอน (Fe^{2+}) ที่เหมาะสม ในขั้นแรก จากนั้น จึงหาระดับสารเคมีที่เหมาะสมต่อไป โดยทำการทดลองหลายๆ ครั้งเพื่อได้สัดส่วนที่แน่นอน (Lopez *et al.*, 2004; Zhang *et al.*, 2005)

1.2.3.3.2 ปฏิกิริยาฟ็อโต芬fen ตัน

ในกระบวนการออกซิเดชันขั้นสูงการนำแสงอุลตราไวโอเลต (Ultraviolet, UV) มาประยุกต์ใช้ร่วมกับการออกซิเดชันอื่นๆ เช่น ไอโอดิน และ ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ เพิ่มประสิทธิภาพการนำบัด ในปฏิกิริยา芬fen ตันเองมีการนำแสงอุลตราไวโอเลต (UV) มาใช้ร่วมด้วยซึ่งเรารายการนำบัดแบบนี้ว่า โฟโต芬fen ตัน (Photo-Fenton) หรือ芬fen ตันด้วยแสง โดยแสงอุลตราไวโอเลต (UV) ที่ใช้สามารถกระตุ้นให้ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ สามารถสร้างไฮดรอกซิลเรดิกออล ออกมานากและรวดเร็วขึ้นดังสมการที่ (19 และ 22) โดยไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์เองก็สามารถสร้างไฮดรอกซิลเรดิกออล (OH^{\bullet}) ได้ด้วยการกระตุ้นด้วยแสงอุลตราไวโอเลต (UV) ดังสมการที่ (22) ขึ้นได้เช่นกัน (Kurniawan, 2006a; Renou *et al.*, 2008)



แสงอุลตราไวโอเลต (UV) ในปฏิกริยาโฟโตเฟนตันอาจทดลองด้วย titanium dioxide: TiO_2 , ซึ่งเป็นสาร semi-conductance ตัวหนึ่งที่ไม่คลาบันน้ำ และสามารถดูดกลืนพลังงานแสงในช่วงความยาวคลื่น 387 นาโนเมตร (ซึ่งเป็นความยาวคลื่นที่ยาวกว่าช่วงแสงเห็นอยู่) และพบว่าการใช้ TiO_2 ควบคู่กับปฏิกริยา芬fenตันจะช่วยเพิ่มประสิทธิภาพของการออกซิเดชัน (Horikoshi, 2003) ของสารไฮโดรคาร์บอนดังสมการที่ (23) (Chen *et al.*, 1997 อ้างโดย ลือพงศ์ แก้วศรีจันทร์ และคณะ, 2548) แต่มีข้อจำกัดอยู่ที่ต้องใช้พลังงานสูง



1.2.3.3.3 ปัจจัยที่มีผลต่อปฏิกริยา芬fenตัน

1.2.3.3.3.1 พีเอช (pH)

พีเอชมีความสำคัญในปฏิกริยา芬fenตันทุกแบบรวมทั้งในโฟโต芬ตัน และอิเล็กโทร芬ตัน จากการศึกษาของ Wang และคณะ (2006) พบว่าความค่าอยู่ในช่วง 2.0-4.0 อย่างไรก็ตาม พีเอชที่เหมาะสมที่สุดในการทำปฏิกริยา芬fenตันควรมีค่าประมาณ 3 (Guedes *et al.*, 2006; Zhang, 2005a) เนื่องจาก ณ พีเอช 3 จะทำให้ตัวเร่งปฏิกริยาเฟอร์สไออกอน (Fe^{2+}) มีสัดส่วนมากกว่า เฟอร์ริกไออกอน (Fe^{3+}) ก่อให้เกิดการสร้างไฮดรอกซิลเรดิกออล (OH^\bullet) ออกมาในปริมาณสูง แต่เมื่อพีเอชมีค่าสูงกว่า 3 สัดส่วน เฟอร์ริกไออกอน (Fe^{3+}) จะกลับมา มีสัดส่วนสูงกว่า เฟอร์สไออกอน (Fe^{2+}) ทำให้เกิดปฏิกริยา芬fenตันเสมอ (pseudo fenton) (Ntampeliotis *et al.*, 2006) ส่งผลให้ไฮดรอกซิลเรดิกออล (OH^\bullet) น้อยลง และเมื่อ พีเอชสูงกว่า 7 มีผลให้ไออกอนเหล็กตกตะกอน เกิดผลเสียคือประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์โดยตรง นอกจากนี้ยังพบว่าเมื่อพีเอชเปลี่ยนไปจากพีเอช 0 เป็น พีเอช 14 มีผลให้ค่าศักยรีดกอซ์ลดลงจาก 2.80 V เป็น 1.95 V (Deng and Englehardt, 2006)

1.2.3.3.3.2 ปริมาณสารในการทำปฏิกริยา芬fenตัน (dosage of Fenton reagents)

ปริมาณสารในการทำปฏิกริยาต้องมีความเหมาะสมในการดำเนินการทำทั้งในด้านต้นทุน และประสิทธิภาพการบำบัด โดยทั่วไปแล้วประสิทธิภาพการบำบัดจะสูงขึ้น เมื่อเพิ่มสัดส่วน ไฮดรเจนperอํอกไซด์ต่อเฟอร์สไออกอน (Fe^{2+}) แต่อย่างไรก็ตามประสิทธิภาพการกำจัดที่เพิ่มขึ้นอาจทำให้มีค่าต้นทุนเพิ่มขึ้น ซึ่งแนวโน้มนี้ยังพบ เช่นเดียวกับการเพิ่มสัดส่วน ไฮดรเจนperอํอกไซด์ ส่วนแนวโน้มการเพิ่มสัดส่วนของเฟอร์สไออกอน (Fe^{2+}) ถึงแม้ว่าจะเป็นการเพิ่มตัวเร่งปฏิกริยา แต่ความมีสัดส่วนที่เหมาะสมกับ ไฮดรเจนperอํอกไซด์ เพื่อส่งผลให้ปฏิกริยา芬fenตันสามารถผลิตไฮดรอกซิลเรดิกออล (OH^\bullet) ออกมาหากเพียงพอในการออกซิไดซ์สารอินทรีย์ในน้ำ การเพิ่มสัดส่วนเฟอร์สไออกอน (Fe^{2+}) จะทำให้ค่าของแข็งที่ละลายทั้งหมด ค่าการนำไฟฟ้า และตะกอนเพิ่มขึ้น (Gogote and Pandit, 2004) ส่วนสัดส่วน ไฮดรเจนperอํ

ออกไซด์ที่มากเกินไป ยังทำให้เกิดตะกอนลอยจากออกซิเจน ซึ่งเป็นสาเหตุให้ไออกไซด์ออกไซด์ตกค้างอาจไปยับยั้งกระบวนการทางชีวภาพในแม่น้ำ (*Sun et al.*, 2006) ทั้งนี้ประสิทธิภาพในการบำบัดจะขึ้นอยู่กับลักษณะของน้ำระบบน้ำมูล Foley เป็นหลัก

1.2.3.3.3 อุณหภูมิ

อุณหภูมิในการทำปฏิกิริยานับว่ามีผลต่อประสิทธิภาพในการทำปฏิกิริยาเฟนตัน (*Lin and Lu*, 1997) ซึ่งจากการศึกษาของ *Zhang* และคณะ (2005) พบว่าเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้นจาก 10 เป็น 30 และ 13 เป็น 37 องศาเซลเซียส สามารถเพิ่มประสิทธิภาพการบำบัดค่า COD ได้ในขณะที่ ตุลวิทย์ และคณะ (2548) พบว่า อุณหภูมนีผลปฏิกิริยาเฟนตัน เช่นกัน โดยเมื่ออุณหภูมิเพิ่มสูงขึ้นส่งผลดีต่อการบำบัดสี แต่เมื่อทำการเปรียบเทียบที่อุณหภูมิ 40 และ 60 องศาเซลเซียสพบว่า มีค่าการบำบัดสีใกล้เคียงกัน ดังนั้ออุณหภูมนี้ที่เหมาะสมในการทำปฏิกิริยาเฟนตันอยู่ในช่วง 20-40 องศาเซลเซียสหรือ สภาวะอุณหภูมิทึ่ง (*Guedes et al.*, 2003)

1.2.3.3.4 เวลาในการเกิดปฏิกิริยา (reaction time)

เวลาที่มีผลต่อประสิทธิภาพการบำบัด (*Ma and Xia*, 2009) กล่าวคือเมื่อระยะเวลาเพิ่มขึ้นจะส่งผลดีต่อประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ โดย *Morais* และ *Zamora* (2005) พบว่าประสิทธิภาพการบำบัดค่า COD ณ เวลาทำปฏิกิริยา 30 นาที มีค่า 46.4 เปอร์เซ็นต์ และเมื่อระยะเวลาบำบัดเพิ่มขึ้นเป็น 60 นาที สามารถเพิ่มประสิทธิภาพขึ้นเป็น 57.5 เปอร์เซ็นต์ โดยการบำบัดสารอินทรีย์จะเกิดขึ้นอย่างสมบูรณ์เมื่อทำปฏิกิริยา 30 นาที (*Zhang*, 2005) หลังจากนั้นจะค่อยๆ คงที่หลังทำปฏิกิริยา 60 นาที (*Iaconi et al.*, 2006; *Zhang*, 2005)

1.2.3.4 งานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

น้ำระบบน้ำมูลฟอยที่จะออกมายากหลุมฟังกลบ เมื่อถูกรวบรวมไว้จะถูกนำไปบำบัดโดยพบว่า ลักษณะสมบัติของน้ำระบบน้ำมูลฟอยมีความสัมพันธ์กับการเลือกวิธีบำบัด ซึ่งการบำบัดน้ำระบบน้ำมูลฟอยแต่ละวิธี นั้นขึ้นอยู่กับตัวต่างกันออกไป ตามลักษณะสมบัติของน้ำระบบน้ำมูลฟอย ต้นทุน ผลกระทบต่อสิ่งแวดล้อม และ ความเหมาะสมในแต่ละพื้นที่ โดยพบว่าในน้ำระบบน้ำมูลฟอยช่วงเริ่มต้น (น้ำระบบน้ำมูลฟอยจากหลุมฟังกลบที่ดำเนินการน้อยกว่า 1 ปี) น้ำระบบน้ำมูลฟอยจะมีค่า BOD₅, BOD₅/COD, VOC และ โลหะหนักในสัดส่วนสูง ดังนั้นวิธีการบำบัดที่เหมาะสม คือ วิธีชีวภาพ ส่วนน้ำระบบน้ำมูลฟอยช่วงดำเนินการและคงตัว (น้ำระบบน้ำมูลฟอยจากหลุมฟังกลบดำเนินการมากกว่า 5 ปี) น้ำระบบน้ำมูลฟอยมีค่า BOD₅, BOD₅/COD, VOC และ โลหะหนักต่ำ รวมทั้ง มีสารที่ย่อยสลายได้ยากสูง ดังนั้นวิธีการบำบัดที่เหมาะสม คือ วิธีทางเคมี (*Kurniwan et al.*, 2006a; *Vesilind et al.*, 2002)

การบำบัดน้ำเสียมีอยู่ด้วยกัน 3 กระบวนการหลัก ได้แก่ กระบวนการทางเคมี กายภาพ และชีวภาพ โดยสามารถสรุปวิธีการบำบัดน้ำเสียอยู่รูปแบบต่างๆ ได้ดังตารางที่ (1-4) และ(ตารางที่ 1-5)

ตารางที่ 1-4 สรุปวิธีการบำบัดน้ำเสียอยู่รูปแบบต่างๆ

วิธีการบำบัด	วัตถุประสงค์การบำบัด	ข้อเสนอแนะ
กระบวนการชีวภาพ	บำบัด	เหมาะสมสำหรับการบำบัดน้ำเสียฟอยช่วงเริ่มต้น
ระบบตะกอนเร่ง (activated sludge)	BOD ₅ , COD	ประสิทธิภาพอาจมีการเปลี่ยนแปลง ได้ขึ้นอยู่กับระยะเวลาทักษักเก็บสามารถบำบัดค่า BOD ₅ ได้สูงกว่า 90 เปอร์เซ็นต์
ระบบบ่อเติมอากาศ (aerated lagoons)	BOD ₅ , COD	ดำเนินการง่าย ในระบบมีอัตราเร่งเข้าระบบน้อยบำบัดค่า BOD ₅ ได้สูงกว่า 90 เปอร์เซ็นต์
ระบบบ่อไร้อากาศ (anaerobic lagoons)	BOD ₅ , COD	เป็นระบบที่การบำบัดสารอินทรีย์สมบูรณ์ ประสิทธิภาพการบำบัดสูง
ถ่านกัมมันต์ (activated carbon)	BOD ₅ , COD	ประสิทธิภาพการบำบัดสูง สามารถบำบัดค่า BOD ₅ ได้สูงกว่า 90 เปอร์เซ็นต์ และค่า COD สูงกว่า 99 เปอร์เซ็นต์
กระบวนการกายภาพและเคมี		เหมาะสมสำหรับการบำบัดน้ำเสียฟอยช่วงคงคล่อง
การตกลงกอน (coagulation)	โลหะหนัก	ประสิทธิภาพในการบำบัด Fe, Zn สูง ส่วน Cr, Cu, Mn มีค่าระดับกลาง และสามารถบำบัด Cd, Pb และ Ni ได้น้อย
ออกซิเดชั่นเคมี (chemical oxidation)	COD	ประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำเสียฟอยคงตัวสูง แต่ใช้สารเคมีปริมาณสูง แต่สามารถบำบัดสารอินทรีย์ได้อย่างสมบูรณ์
การแลกเปลี่ยนไอออน (ion exchange)	COD	สามารถบำบัดค่า COD ได้สูงกว่า 10-70 เปอร์เซ็นต์ และสามารถบำบัดโลหะหนักได้บ้างเล็กน้อย
วัสดุคงขึ้น (adsorption)	BOD ₅ , COD	สามารถบำบัดค่า COD ได้สูงกว่า 30-70 เปอร์เซ็นต์ เมื่อผ่านการบำบัดขึ้นต้นด้วยระบบชีวภาพ หรือเคมี
ออกโซนิสผันกลับ (reverse osmosis)	TDS	สามารถบำบัดค่า TDS ได้สูงกว่า 90-96 เปอร์เซ็นต์

ที่มา : Vesilind และคณะ (2002)

ตารางที่ 1-5 การใช้ปฏิกิริยาเฟนตันบำบัดน้ำเสียแหล่งต่างๆ และงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

งานวิจัย	ประสิทธิภาพ	อ้างอิง
บำบัดน้ำทึบจากโรงงานฟอกซ้อมผ้า และด้วย ด้วยปฏิกิริยาเฟนตันในการบำบัดสีและสารอินทรีย์	การบำบัดสีทุกโภนสี คือ ดำ แดง ม่วง น้ำตาลอ่อน พบว่า สีโภนม่วงสามารถบำบัดได้สูงกว่า 80 เปอร์เซ็นต์ เมื่อใช้ H_2O_2 เท่ากับ 5.88 มิลลิเมตร	วุฒิ วิพันธ์พงษ์, 2543
ศึกษาการบำบัดสีจากน้ำชะมูลฟอยด์ด้วยถ่านกัมมันต์เมื่อคืนตาม และถ่านกัมมันต์จากการห้องทดลอง	ถ่านกัมมันต์จากเมล็ดคืนตาม 0.5 กรัม พีอีช 8 เวลา สัมผัส 90 นาที มีประสิทธิภาพการกำจัดสีที่สูง 58.68 - 61.78 เปอร์เซ็นต์ ส่วนถ่านกัมมันต์จากการห้องทดลอง มีค่า 92.81-92.08 เปอร์เซ็นต์	ชาร์ส ศรีสุติ, 2544
บำบัดน้ำชะมูลฟอยด์โดยระบบไร์อากาศ เพื่อศึกษาอิทธิพลของระยะเวลา กักเก็บ การหมุนเวียนน้ำ ที่ต่อการบำบัดสารอินทรีย์ในรูป BOD_5 และ COD	การเพิ่มระยะเวลา กักเก็บ ทำให้ประสิทธิภาพการบำบัด ของระบบสูงขึ้น ส่วนการหมุนตะกอนทำให้ ประสิทธิภาพการบำบัดต่ำลง ที่ระยะเวลา กักเก็บ ที่ต่อการบำบัดสารอินทรีย์ในรูป BOD_5 ได้สูง 72 เปอร์เซ็นต์	ปิยะ พานิชปุ่น, 2544
บำบัดน้ำชะมูลฟอยด์ระบบ ৎกอนเร่ง และแผ่นหมุนชีวภาพ เมื่อน้ำเข้าระบบมีค่า COD 2,500 มิลลิกรัมต่อลิตร ด้วยอัตราการ บรรเทาการอินทรีย์ต่างกัน	เมื่ออัตราการระบบทุกสารอินทรีย์เท่ากับ $2.6 \text{ kg/m}^2/\text{day}$ และการหมุนเวียนตะกอน 75 เปอร์เซ็นต์ ประสิทธิภาพการบำบัดโดยการบำบัดค่า COD, BOD_5 , SS เท่ากับ 40, 94 และ 76 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ	สาทร ชิงชนะ, 2544
บำบัดน้ำชะมูลฟอยด์โดยใช้ ไอโซนสามารถบำบัดสารอินทรีย์ในน้ำชะมูลฟอยด์ได้ เมื่อใช้ไอโซน 215 มิลลิกรัมต่อลิตร และสี 83.68 เปอร์เซ็นต์ รวมทั้งเพิ่มค่า BOD_5/COD จาก 0.047 เป็น 0.084	ไอโซนสามารถบำบัดสารอินทรีย์ในน้ำชะมูลฟอยด์ได้ เมื่อใช้ไอโซน 215 มิลลิกรัมต่อลิตร และสี 83.68 เปอร์เซ็นต์ รวมทั้งเพิ่มค่า BOD_5/COD จาก 0.047 เป็น 0.084	นวพรยุ ลักษณ์นุรักษ์, 2545
ศึกษาการบำบัดตะกั่ว และปรอท ในน้ำชะมูลฟอยด์ด้วยเกลือดิ Kotz ขนาดเปลือกกรุ้ง	พบว่า ไอ Kotz ขนาดประมาณ 20 g/L สามารถบำบัดโลหะ หนักทั้ง 2 ชนิด ได้ 94.0 ± 01 , 95.27 ± 0.07 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ	จากรัตน์ เช่าวีเล็ก, 2546
การบำบัดน้ำเสียสังเคราะห์ด้วย ปฏิกิริยาเฟนตันร่วมกับกระบวนการตัดกอน	การใช้ปฏิกิริยาเฟนตันร่วมกับการตัดกอนด้วย แคตเชิ่มออกไซด์สามารถบำบัดค่า COD ได้ 86-99 เปอร์เซ็นต์	จิระวรรณ ศรี โภym, 2547
บำบัดน้ำชะมูลฟอยด์โดยถังไร์อากาศแบบแผ่นกั้น เพื่อศึกษา ประสิทธิภาพการบำบัดค่า COD, BOD_5 , SS ที่อัตราการบรรเทาสารอินทรีย์แตกต่างกัน	อัตราการระบบทุกสารอินทรีย์ลดลง ทำให้ ประสิทธิภาพบำบัดเพิ่มขึ้น โดยที่อัตราการระบบทุกสารอินทรีย์ $0.1513 \text{ m}^3/\text{kg}^2/\text{วัน}$ จะสามารถบำบัดค่า COD, BOD_5 , และ SS ได้ 77.61 , 86.13 , 84.84 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ	บัญชา บุนสูงเนิน, 2547

ตารางที่ 1-5 (ต่อ) การใช้ปฏิกิริยา芬顿บำบัดน้ำเสียแหล่งต่างๆ และงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

งานวิจัย	ประสิทธิภาพ	อ้างอิง
บำบัดด้วยงานสิ่งทอที่มี H ₂ O ₂ สารเคมีและน้ำทึบกระบวนการฟอกข้อมูล สภาวะความเป็นกรดค่าน้ำดื่มน้ำเสียและความเข้มข้นของ Fe ²⁺ แตกต่างกัน	H ₂ O ₂ มีค่า 117.76 มิลลิโมลาร์ กับ Fe ²⁺ ต่อเปอร์摩ลิตร 1:10 พีเอช 3 อุณหภูมิ 40 องศาเซลเซียส คณะ, 2548 สามารถบำบัดด้วย Reactive dyes, remazol carbon RGB(RC), สี remasol gold yellow RGB (RY) ได้ 88, 73 และ 64 เปอร์เซ็นต์ตามลำดับ	ศุลวิทย์ สถาปนาฯ และ
บำบัดน้ำโรงงานสี ด้วยสารตัดตะกอน และปฏิกิริยา芬顿เพื่อศึกษาผลของพีเอช อุณหภูมิ และเวลาในการเกิดปฏิกิริยาต่อการบำบัดค่า COD	การตัดตะกอนด้วยสารส้ม และโพลิเมอร์ช่วยลดเวลา ตัดตะกอนเพิ่มการบำบัดด้วย Fe ²⁺ และลดปริมาณการใช้ Fe ²⁺ สำหรับการทำ芬顿 2 ขั้นตอน ไม่มีความคุ้มทุน	Lin and Lo., 1997
ใช้ปฏิกิริยา芬顿บำบัดน้ำเสียจากอาหารที่มีค่า COD เริ่มต้น 5,090 มิลลิกรัมต่อลิตร	การใช้ปฏิกิริยา芬顿 ณ พีเอช 3 เมื่อใช้ H ₂ O ₂ เท่ากับ 10 กรัมต่อลิตร และ Fe ²⁺ : H ₂ O ₂ เท่ากับ 1:5 สามารถบำบัดค่า TOC ได้ 66.4 เปอร์เซ็นต์ ค่า COD 87.3 เปอร์เซ็นต์รวมทั้งสามารถเพิ่มค่า BOD ₅ /COD 0.27 เป็น 0.63	Guedes <i>et al.</i> , 2000
การบำบัดโดยใช้ Fe ³⁺ ร่วมกับ POFO เฟนตัน เพื่อเพิ่มความสามารถในการย่อยสลายทางชีวภาพในรูปของ BOD ₅ /COD	Fe ³⁺ 0.17 มิลลิโมลาร์ กับ H ₂ O ₂ 58.82 มิลลิโมลาร์ (芬顿) และ 88.23 มิลลิโมลาร์ (POFO) เหมาะสมในการบำบัดค่า COD, TOC และ สี BOD ₅ /COD เพิ่มขึ้นจาก 0.13-0.37 หรือ 0.42	Morais and Zomora, 2005
บำบัดน้ำทึบชุมชนต่างๆ เมื่อค่า COD 1,750-3,323 มิลลิกรัมต่อลิตร ด้วยปฏิกิริยา芬顿 และตัดตะกอน	การตัดตะกอนสามารถบำบัดค่า COD ได้ 63 เปอร์เซ็นต์ และสี 44 เปอร์เซ็นต์ การใช้ปฏิกิริยา芬顿ร่วมกับ การตัดตะกอนสามารถบำบัดค่า COD ได้ 90 เปอร์เซ็นต์ และสี 100 เปอร์เซ็นต์	Badawy and Ali, 2006
บำบัดน้ำชุมชนฟอยคงดัว ด้วย Sequencing Batch Biofilter Granular Reactor (SBBGR)	การใช้ SBBGR สามารถบำบัดค่า COD ได้ 80 เปอร์เซ็นต์ ส่วนไออกซิน และปฏิกิริยา芬顿สามารถร่วมกับ ไออกซิน และปฏิกิริยา芬顿 85 เปอร์เซ็นต์ตามลำดับ	Iaconi <i>et al.</i> , 2006
บำบัดน้ำโรงงานสิ่งทอที่มีสี Procion H-ex ด้วยปฏิกิริยา芬顿 ร่วมกับการศึกษาผลของ H ₂ O ₂ , Fe ²⁺ และแสง UV	ปฏิกิริยา芬顿บำบัดค่า TOC จาก 49.5 ลงเป็น 35.2 มิลลิกรัมต่อลิตร ในเวลา 10 ชม. รวมทั้งยังสามารถเพิ่มค่า BOD ₅ /COD จาก 0.11 เป็น 0.55 ส่วน ไฟโตเฟนตันสามารถบำบัดค่า TOC จาก 39.7 เป็น 11.4 มิลลิกรัมต่อลิตร และค่า BOD ₅ /COD เพิ่มจาก 0.11 เป็น 0.72	Ntampeliotis <i>et al.</i> , 2006

ตารางที่ 1-5 (ต่อ) การใช้ปฏิกิริยาเฟนตันบำบัดน้ำเสียแหล่งต่างๆ และงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

งานวิจัย	ประสิทธิภาพ	อ้างอิง
บำบัดน้ำชาชีวะมูลฟ้อยจากตะกอนน้ำเสีย และมูลฟอยชุมชนด้วยกระบวนการออกซิเดชันเคมีหลาຍๆแบบ	การใช้ปฏิกิริยาเฟนตันที่มี $[H_2O_2]/[COD]$ คงที่ 1 $[Fe^{2+}]/[COD]$ 0.1 สามารถลด BOD_5 ในตะกอนน้ำเสีย 77 และ 90 เปอร์เซ็นต์ โดยนำค่า COD ในน้ำชาชีวะมูลฟอยได้ 77 และ 98 เปอร์เซ็นต์	Trujillo <i>et al.</i> , 2006
การบำบัดน้ำชาชีวะมูลฟอยด้วยปฏิกิริยาเฟนตัน และ โพโตเฟนตัน เพื่อศึกษาการบำบัดสี และสารอินทรีย์โดยติดตามผลของ H_2O_2 , Fe^{2+} , Cu^{2+} , UV โดยมีค่า COD เริ่มต้น 3,300-4,400 มิลลิกรัมต่อลิตร	ประสิทธิภาพการบำบัดรวมทั้งหมดมีค่า 30-77 เปอร์เซ็นต์ โดย โพโตเฟนตัน > เฟนตัน > UV ซึ่งโพโตเฟนตันสามารถบำบัดค่า COD 49-78 เปอร์เซ็นต์	Primo <i>et al.</i> , 2007
การบำบัดโลหะหนักในน้ำชาชีวะมูลฟอยโดยการเติมอากาศ, ถ่านกัมมันต์, การตกตะกอน และปฏิกิริยาเฟนตัน	การเติมอากาศสามารถบำบัดกรดอินทรีย์ระเหยง่าย และแอมโมเนียมได้ 33 เปอร์เซ็นต์ และ 84 เปอร์เซ็นต์ ปฏิกิริยาเฟนตันบำบัดค่า COD ได้ 86 เปอร์เซ็นต์ รวมทั้งสามารถเพิ่มค่า BOD_5/COD ได้	Gotvajn <i>et al.</i> , 2009
บำบัดน้ำเสียโรงพยาบาลและปฏิกิริยาเฟนตันต่อการบำบัดค่า COD ในน้ำทึ่งเริ่มต้น 4,350-5,200 มิลลิกรัมต่อลิตร	การใช้สารตกตะกอน และปฏิกิริยาเฟนตันสามารถบำบัดค่า COD SS และสี ได้ 92.4, 87.2 และ 86.4 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ โดยหลังทำปฏิกิริยา 30 นาที และการใช้สารตกตะกอน 2 ชนิด คือ PAC และเพอร์วิชัลเฟต สามารถบำบัดค่า COD และสี ได้ 93, 100 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ	Ma and Xia, 2009
บำบัดน้ำชาชีวะมูลฟอยด้วยการใช้สารตกตะกอน ปฏิกิริยาเฟนตัน และกรองชีวภาพ เมื่อน้ำชาชีวะมูลฟอยมีค่า COD เริ่มต้น 600-700 มิลลิกรัมต่อลิตร	การใช้ poly ferric sulfate ร่วมกับปฏิกิริยาเฟนตันสามารถบำบัดค่า COD ได้ 66.67 เปอร์เซ็นต์ รวมทั้งเพิ่มความสามารถในการย่อยสลายทางชีวภาพได้ เมื่อพิเชชเท่ากับ 5 ณ เวลาการเกิดปฏิกิริยา 3 ชม (H_2O_2 เท่ากับ 5.4 มิลลิโมลาร์)	Wang <i>et al.</i> , 2009

1.2.4. น้ำหมักชีวภาพ

น้ำหมักชีวภาพ หรือ จุลินทรีย์ประสิทธิภาพ (Effective Microorganisms, EM) ถูกค้นพบโดยศาสตราจารย์ ดร. เทρู โอะ ชิง ภาควิชาพืชสวน มหาวิทยาลัยริวเกิว เมืองโอกินาวา ประเทศญี่ปุ่น ซึ่งได้ศึกษาแนวคิดเรื่อง “คืนเมืองชีวิต” ของท่านโนมิกิ โอะกะตะ (พ.ศ. 2425-2498) บิดาแห่งการเกษตรกรรมชาติของโลก

โดยเมื่อปี พ.ศ. 2478 ท่านโภกจิ โอดาคะได้เริ่มทำการเกยตระในแนวความคิดพื้นฐานที่ว่า หากการทำงานของจุลินทรีย์ที่มีอยู่ในดินเป็นไปตามธรรมชาติโดยทั่วไปแล้ว จะทำให้ดินมีชีวิตมีความสมบูรณ์สามารถเพิ่มผลผลิตขึ้นได้หลายเท่า คร. อิสังฯ เริ่มนับว่าทดลองตั้งแต่ปี พ.ศ. 2510 และค้นพบกลุ่มจุลินทรีย์ประถิทิภาค เมื่อปี พ.ศ. 2526 โดย ดร. อิสังฯ ได้ศึกษาวิจัยค้นคว้าทดลองการทำงานของจุลินทรีย์ที่มีอยู่ตามธรรมชาติทั่วไป ซึ่งพบว่ามีกลุ่มจุลินทรีย์หลักอยู่ร่วมกันกว่า 5 วงศ์ 10 สกุล 80 ชนิด มีทั้งชนิดใช้อากาศ (aerobic bacteria) และไม่ใช้อากาศ (anaerobic bacteria) โดยจะแยกเปลี่ยนอาหารซึ่งกัน และกันทำให้เกิดความสมดุล (สุพรชัย นั่งเมธิทัช, 2547; านั้ง ตัน โซ, 2549; Higa and Chinen, 1998)

1.2.4.1 ลักษณะการทำงานของกลุ่มจุลินทรีย์ตามธรรมชาติ

1. กลุ่มที่ทำให้เกิดผลดี (probiotic) มีอยู่ประมาณ 10 เปอร์เซ็นต์ ของจุลินทรีย์ทั้งหมด หากในธรรมชาติมีจุลินทรีย์นี้มากกว่าจุลินทรีย์กลุ่มที่ทำให้เกิดผลเสีย ภาวะสร้างสรรค์จะเกิดขึ้นอย่างต่อเนื่อง และควรเพาะจุลินทรีย์กลุ่มกลางจะมาสนับสนุนภาวะดังกล่าว
2. กลุ่มที่เป็นกลาง (normal flora) จะเป็นกลุ่มจุลินทรีย์ที่มีมากที่สุด ประมาณ 80 เปอร์เซ็นต์ ของจุลินทรีย์ทั้งหมดเป็นจุลินทรีย์ที่สนับสนุนกลุ่มที่มีมากกว่าให้เกิดสภาพะนี้
3. กลุ่มจุลินทรีย์ที่ทำให้เกิดผลเสีย (pathogenic microorganism) เป็นกลุ่ม จุลินทรีย์ที่ทำให้เกิดโรคมีประมาณ 10 เปอร์เซ็นต์ของกลุ่มจุลินทรีย์ทั้งหมดถ้ากลุ่มจุลินทรีย์กลุ่มนี้มีมากกว่ากลุ่มดี สภาวะที่ไม่พึงประสงค์จะเกิดขึ้น เช่น เกิดโรคต่างๆ

1.2.4.2 ลักษณะทั่วไปของน้ำหมักชีวภาพ

น้ำหมักชีวภาพ เป็นของเหลวหมัก สีน้ำตาล กลิ่นหอมเปรี้ยวอมหวาน เกิดจากการทำงานของจุลินทรีย์กลุ่มต่างๆ สามารถช่วยปรับสภาพความสมดุลของสิ่งมีชีวิตในสิ่งแวดล้อม สามารถนำไปเพาะขยายพันธุ์ได้ง่าย การขยายให้จุลินทรีย์เพิ่มจำนวนสามารถทำได้โดยการเติมอาหารตามธรรมชาติ เช่น น้ำตาล รำข้าว และสารประกอบอื่นๆ

1.2.4.3 องค์ประกอบของน้ำหมักชีวภาพ

กลุ่มที่ 1 กลุ่มจุลินทรีย์เชื้อราที่มีเส้นใย (filamentous fungi) ทำหน้าที่ย่อยสลายสารอินทรีย์ทำงานได้ในภาวะที่มีออกซิเจน ทนความร้อนได้ดี จุลินทรีย์ในกลุ่มนี้ ได้แก่ *Penicillium spp.* *Trichoderma spp.* และ *Aspergillus spp.*

กลุ่มที่ 2 จุลินทรีย์สังเคราะห์แสง (photosynthetic microorganisms) ทำหน้าที่สังเคราะห์สารอินทรีย์ให้แก่คิน เช่น ธาตุในโตรเจน กรดอะมิโน น้ำตาล โซร์โนน และอื่นๆ ทำงานสัมพันธ์แบบพึ่งพาอาศัยกันกับจุลินทรีย์ *Azotobacter* ได้แก่ *Chlorobium spp.* *Chromatium spp.* และ *Rhodospirillum spp.*

กลุ่มที่ 3 จุลินทรีย์ที่ใช้ในการหมัก (zymogenic or fermented microorganisms) ทำหน้าที่อย่างสลายแบบหมัก และแบบสังเคราะห์แสง (fermentation and synthetic microorganisms) เป็นหัวเรื่องในการผลิตปุ๋ยหมัก และ กระตุ้น Azotobacter และ mycorrhizae ป้องกันโรคและแมลงศัตรูพืช จุลินทรีย์หลัก ได้แก่ Ray fungi (actinomycetes) บีสต์ (yeast) เช่น *Streptomyces spp.* *Saccharomyces spp.*

กลุ่มที่ 4 จุลินทรีย์ติงชาตุ ในโตรเจน (nitrogen-fixing microorganisms) ทำหน้าที่ตรึงไนโตรเจนในอากาศสู่ดิน มีทั้งพวกที่เป็นสาหร่าย และพวกแบคทีเรีย ผลิตสารที่เป็นประโยชน์ต่อการเจริญเติบโตของพืช เช่น โปรตีน กรดอะมิโน กรดอินทรีย์ แป้ง น้ำตาล กรดไขมัน ဓอร์บีโนน วิตามิน จุลินทรีย์กลุ่มนี้ส่วนใหญ่ ได้แก่ *Azotobacter spp.* *Anabaena spp.* และ *Rhizobium spp.*

กลุ่มที่ 5 จุลินทรีย์ที่สร้างกรดแลกติก (lactic acid bacteria) มีประสิทธิภาพในการต่อต้านเชื้อรา และแบคทีเรียที่เป็นโทพิก จุลินทรีย์พวkn นี้ส่วนใหญ่ไม่ใช้อากาศ (anaerobic microorganisms) จุลินทรีย์กลุ่มนี้ ส่วนใหญ่ ได้แก่ *Lactobacillus spp.* เป็นหลัก

1.2.4.4 ประโยชน์ของอีอีเม

1.2.4.4.1 ด้านการเกษตร

- ช่วยปรับสภาพความเป็นกรด-ด่างในดินและน้ำ
- ช่วยแก้ปัญหาแมลงศัตรูพืช และโรคระบาดต่างๆ
- ช่วยย่อยสลายอนทรีย์ตั้งตุ คินร่วนชูช ญี่วนน้ำ และอากาศผ่าน เพื่อให้พืชคุณคีมไปเป็นอาหาร ได้

1.2.4.4.2 ด้านปศุสัตว์

- กำจัดคลื่นเหม็นจากฟาร์มปศุสัตว์ได้ภายในเวลา 24 ชั่วโมง
- กำจัดน้ำเสียจากฟาร์มได้ภายใน 1-2 สัปดาห์
- กำจัดแมลงโดยตัดวงจรชีวิตของหนอนแมลงวัน ไม่ให้เข้าดักแด๊กเด๊กเป็นแมลงวัน

1.2.4.4.3 ด้านประมง

- ช่วยควบคุมคุณภาพน้ำในบ่อเดี่ยงสัตว์น้ำได้
- ช่วยรักษาโรคแพลต่างๆ ในปลา กบ จะเจี้ ได้
- ช่วยลดปริมาณเชื้อเลนในบ่อและสามารถนำไปผสมเป็นปุ๋ยหมักต่างๆ

1.2.4.4.4 ด้านสิ่งแวดล้อม

- ช่วยปรับสภาพเคมีอาหารจากกรั่วเรือนให้กลাযเป็นปุ๋ย
- ช่วยดับก๊าซจากกองมูลฝอย
- ใช้ในการบำบัดคุณภาพน้ำ

น้ำหมักชีวภาพนิยมใช้ในการบำบัดน้ำเสียหลายประเภท (สุพรชัย มั่งมีสิทธิ์, 2547) โดยในบาง การศึกษาพบว่า น้ำหมักชีวภาพ สามารถบำบัดคุณภาพน้ำได้ดังเช่นการใช้บำบัดน้ำทึ่งโรงพยาบาล และ ฟาร์มสุกร แต่น้ำทึ่งเหล่านี้ รวมทั้งในน้ำจะมีผลอย่างมากต่อการรายงาน ดัง (ตารางที่ 1-6)

ตารางที่ 1-6 การใช้น้ำหมักชีวภาพบำบัดน้ำเสียเหล่านี้

ประเภทน้ำเสีย	ประสิทธิภาพการบำบัด	อ้างอิง
ฟาร์มสุกร	การใช้น้ำหมักชีวภาพสามารถบำบัดค่า COD ได้สูง 91 เปอร์เซ็นต์ สมชัย จันทร์สว่าง และ คณะ, 2537	
การเพาะเลี้ยงปลาดุก	น้ำทึ่งจากการเลี้ยงปลาดุก ในระบบหมุนเวียนน้ำ ก็เป็นน้ำหมัก ชีวภาพ ไม่มีผลต่อการเบลี่ยนแปลง พีเอช, ออกซิเจน BOD ₅ , ออกโมเนีย, ไนโตรเจน, ไนโตรฟอสฟेट, ชัลไฟฟ์, สาร แอนโนดอย และคลอโรฟิลล์ อย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ($p>0.05$) รวมไปถึงไม่มีผลต่ออัตราการเจริญเติบโต และรอดตาย	ยนต์ มุสิก และคณะ, 2539
สวนส้ม	ใช้น้ำหมักชีวภาพบำบัดน้ำสวนส้ม ด้วยตามค่า พีเอช, conductivity, เสาวนีย์ สุนทรพิทักษ์ Na, SO ₄ , Hardness, Alkalinity, NH ₃ -N, NO ₂ -N, NO ₃ -N, P, K, Ca, Mg, Fe, Mn, Zn, Cr, Pb, Cl, Cd และ Cr พบร่วมน้ำหลังเติมน้ำหมัก ชีวภาพพีเอชมีค่าลดต่ำลง อย่างมีนัยสำคัญยิ่งทางสถิติ ($p<0.01$) และค่า NH ₃ -N เพิ่มขึ้นอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ($p<0.05$) ส่วนค่า COD, BOD, TSS, Total coliform ยังคงไม่ผ่านเกณฑ์มาตรฐาน	สาวนีย์ สุนทรพิทักษ์ และคณะ, 2539
โรงพยาบาล	น้ำหมักชีวภาพสามารถลดสารแขวนลอย น้ำมัน และไขมันรวมทั้ง ตะกอนหนักได้ 11.77, 11.89, 10.88 และ 50 เปอร์เซ็นต์รวมทั้งกลืน พาณิชย์, 2543 ได้ดีแต่ไม่สามารถบำบัดค่า BOD ₅ ได้	สมศักดิ์ นุกุล อุดม
กรองรับน้ำ	นำน้ำหมักชีวภาพสัดส่วน 1:4600 ในถังทดลองสามารถลดค่า BOD ₅ ได้ 15.06 เปอร์เซ็นต์ ขณะที่ชุดควบคุมลดค่า BOD ₅ ได้ 5.02 เปอร์เซ็นต์ น้ำหมักชีวภาพนี้ประสมประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ตัว	นิยนา ศรีชัย และคณะ, 2547
การเพาะเลี้ยงกรุ้ง	การใช้จุลินทรีย์ ໂປຣ ໄບໂອຕິກ หรือ direct fed microorganisms สามารถช่วยบำบัดน้ำและตะกอนแลน การเกิดรวมทึ่งยังส่งเสริมการ เจริญเติบโตเมื่อใช้ผสมกับอาหารกรุ้ง	สุบัณฑิต นิ่มรัตน์ และ คณะ, 2550
น้ำทึ่งเศษอาหาร	การใช้น้ำหมักชีวภาพสามารถบำบัด 4 ชนิด สามารถบำบัดได้ 99.36, 91.41, 87.9 และ 85.91 เปอร์เซ็นต์	Siripornadulsil and Labteephanao, 2551
ชุมชน	นำน้ำหมักชีวภาพไม่สามารถบำบัดค่า BOD ₅ และตะกอนได้รวมทั้งยังทำให้พืชอุดสงชื้น	Symanski and Patterson, 2003

1.2.5 การใช้เทคนิคฟลูออเรสเซนต์ในการตรวจปริมาณสารอินทรีย์ที่ละลายในน้ำ

Fluorescence spectroscopy เป็นเทคนิคที่นำมาใช้ในการหาลักษณะแหล่งกำเนิดสารอินทรีย์ในทะเล สิ่งมีชีวิตในน้ำ และดิน ซึ่งเทคนิคการใช้ฟลูออเรสเซนต์มีหลายรูปแบบ ดังนี้

1.2.5.1 Conventional fluorescence spectroscopy

เป็นเทคนิคที่มีการเจาะจงความยาวคลื่นกระตุ้น (excitation wavelength, λ_{ex}) ที่ได้ผลสแกนความยาวคลื่นที่คายพลังงาน (emission wavelength, λ_{em}) เทคนิคนี้เป็นเทคนิคที่ง่าย และมีข้อจำกัดน้อยสามารถใช้เป็นเครื่องมือวัดได้โดยตรง

1.2.5.2 Synchronous fluorescence spectroscopy

เป็นการสแกนทั้งความยาวคลื่นกระตุ้น (excitation wavelength) และ ความยาวคลื่นคายพลังงาน (emission wavelength) ในเวลาเดียวกัน โดยให้ความแตกต่างของความยาวคลื่น ($\Delta\lambda$) ระหว่างความยาวคลื่นที่ใช้กระตุ้น (excitation wavelength) และ ความยาวคลื่นคายพลังงาน (emission wavelength) คงที่แล้วจะดับน้ำที่ค่าความเข้มข้นของการคายแสง (intensity emission) หรือค่าความเข้มข้นของการกระตุ้น (intensity excitation)

1.2.5.3 Fluorescence Excitation-Emission Matrices (FEEM)

เป็นเทคนิคที่ได้มาจากการสแกน Synchronous ช้าๆ หลายครั้งแต่จะเร็วกว่า โดยมีกระบวนการตรวจวัดอย่างชัดเจน และตรงเป้าหมายข้อมูลทางเทคนิค FEEM จะอยู่ในรูปของ fluorescence contour plot ซึ่งบุคคลสูงสุดของความชัน (peck) ของ contour plot สามารถนำไปใช้ประโยชน์ในการแยกความแตกต่างของตัวอย่างที่มาจากการแหล่งเดียวกัน ทำให้สามารถบ่งบอกกลุ่มชนิดสารอินทรีย์ที่ละลายในน้ำจากการอ่านค่า FEEM peck intensity (นัดค่า ไปร์คำ, 2550)

1.2.5.3.1 การประยุกต์ใช้เทคนิค Fluorescence Excitation-Emission Matrices (FEEM)

เป็นเทคนิคที่ใช้กันในการจำแนกกลุ่มสารอินทรีย์ กระบวนการบำบัดน้ำเสียและแหล่งน้ำอื่นๆ และนิยมใช้กันอย่างแพร่หลายเพื่อจำแนกลักษณะสารอินทรีย์ละลายในน้ำ (dissolved organic matter, DOM) สารอินทรีย์เบวนลอยหงในน้ำ และในดินที่ความเข้มข้นค่อนข้างต่ำ โดยสามารถนำมาประยุกต์ใช้ได้ทั้งในน้ำจืด และน้ำทะเล (Chen *et al.*, 2003) DOM เป็นสารอินทรีย์อะโรมาติกขนาดใหญ่ มีลักษณะสีเหลือง (Shouliang, 2008) และพบว่าเป็นปัจจัยสำคัญในกระบวนการผลิตน้ำประปา เนื่องจากในกระบวนการเติมคลอรีน (chlorolization) สารที่เป็น DOM เหล่านี้จะทำปฏิกิริยาได้ผลิตภัณฑ์ที่ไม่ต้องการ (disinfection by-

products, DBPs) จำพวกไตรฮาโลมีเทน (trihalomethanes) และฮาโลอะซิติดแอซีด (haloacetic acids) ซึ่งเป็นสารก่อมะเร็ง (Janhom *et al.*, 2009) ซึ่งการหาค่ากุณภาพอินทรีย์คลายน้ำในน้ำระบบน้ำด้วยเทคนิค FEEM ถูกนำมาใช้เพื่อจำแนกคุณภาพอินทรีย์บางกลุ่ม หลังการบำบัดน้ำระบบน้ำด้วยกระบวนการต่างๆ อีกวิธีการหนึ่ง

1.3. วัตถุประสงค์ของโครงการวิจัย

- ศึกษาการเปลี่ยนแปลงทางกายภาพ เคมี และชีวภาพ ของน้ำระบบน้ำด้วย เมื่อมีการเติมน้ำหมักชีวภาพ ภายใต้สภาวะที่แตกต่างกัน
- ศึกษาสภาวะที่ทำให้น้ำหมักชีวภาพมีประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำระบบน้ำด้วยได้สูงสุด
- ศึกษาประสิทธิภาพของปฏิกิริยาเฟนตันในการบำบัดน้ำระบบน้ำด้วย
- ศึกษาความเป็นไปได้และรูปแบบในการนำน้ำ EM มาใช้ในการบำบัดน้ำระบบน้ำด้วยจากหลุ่นผึ้งกลบหมูล่อชุมชนจริง

1.4. ขอบเขตของโครงการวิจัย

- ศึกษาน้ำระบบน้ำด้วยจากหลุ่นผึ้งกลบหมูล่อชุมชนในพื้นที่จังหวัดสงขลา
- ศึกษาน้ำหมักชีวภาพที่มีจำหน่ายในจังหวัดสงขลา
- ศึกษาน้ำหมักชีวภาพที่ใช้เพื่อบำบัดน้ำระบบน้ำด้วยจริงในปัจจุบัน

1.5. ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ

- ประเมินคักษภาพของน้ำหมักชีวภาพในการบำบัดน้ำระบบน้ำด้วย
- ทราบปริมาณการใช้สารเคมีในปฏิกิริยาเฟนตัน เพื่อการบำบัดน้ำระบบน้ำด้วย
- ได้แนวทางวิธีการใช้น้ำหมักชีวภาพ และปฏิกิริยาเฟนตันเพื่อการประยุกต์ใช้บำบัดน้ำระบบน้ำด้วยแหล่งอื่นๆ ในประเทศไทย

บทที่ 2

วิธีการวิจัย

บทนี้นำเสนอรายละเอียดของวิธีการวิจัย เพื่อศึกษาประสิทธิภาพของน้ำหมักชีวภาพและปฏิกิริยาเฝ็นตันในการบำบัดน้ำชะมูลฟอยจากหลุมฟังก์ลบ

2.1. วัสดุ และ อุปกรณ์ การทดลอง

2.1.1. ตัวอย่างน้ำเสีย

การวิจัยในครั้งนี้ศึกษาประสิทธิภาพการบำบัดน้ำชะมูลฟอยมาจากการหลุมฟังก์ลบในพื้นที่จังหวัดสงขลา โดยเลือกน้ำชะมูลฟอยจากหลุมฟังก์ลบของเทศบาลนครสงขลา อ.เมือง จ.สงขลา และเทศบาลนครหาดใหญ่ อ.หาดใหญ่ จ.สงขลา เป็นตัวแทน เนื่องจากน้ำชะมูลฟอยจากหลุมฟังก์ลบของเทศบาลเมืองบ้านพรุ และเทศบาลเมืองสะเดา มีค่าความสกปรกใกล้เคียงกับน้ำชะมูลฟอยจากเทศบาลนครหาดใหญ่ และเทศบาลนครสงขลา ตามลำดับ โดยทำการเก็บน้ำตัวอย่างจาก แหล่งรวมน้ำชะมูลฟอยในพื้นที่หลุมฟังก์ลบ อย่างไรก็ตาม ในการศึกษาความเป็นไปได้ในการนำไปใช้งานจริง จะศึกษาโดยละเอียดเฉพาะกรณีน้ำชะมูลฟอยของเทศบาลนครหาดใหญ่เท่านั้น เนื่องจากมีการใช้น้ำหมักชีวภาพในการบำบัดน้ำชะมูลฟอยอยู่แล้วในปัจจุบันและต้องการที่จะปรับปรุงประสิทธิภาพ

2.1.2. น้ำหมักชีวภาพ

ในการทดลองบำบัดน้ำชะมูลฟอยจากหลุมฟังก์ลบเทศบาลนครสงขลา ได้เลือกใช้ EM หรือน้ำหมักชีวภาพ ที่มีขายทั่วไปตามห้องตลาดทั้งหมด 3 ชนิด คือ EM จากบริษัทอีเมิ่มคิวเช (EM คิวเช), EM จากบริษัทເຄືອ້ມກຽງເຖິງ (K-EM) และ EM ใบໂອກຣີສ (ชนิดผง) ส่วนการทดลองบำบัดน้ำชะมูลฟอยจากหลุมฟังก์ลบเทศบาลนครหาดใหญ่ ได้ใช้น้ำหมักชีวภาพ 2 ชนิด คือ EM คิวเช และน้ำหมักชีวภาพที่ผลิตโดยเทศบาลนครหาดใหญ่ หรือ EM หาดใหญ่ (ด้วยรายละเอียด ภาคผนวก ก) เพื่อการนำไปใช้งานได้จริงต่อไป ในอนาคต และพบว่า EM คิวเช หาตามท้องตลาดได้ง่ายกว่า EM อีก 2 ชนิด และหากน้ำหมักชีวภาพที่ทางเทศบาลผลิตขึ้นเองนั้นสามารถบำบัดน้ำชะมูลฟอยได้ดีเช่นกัน ก็สามารถลดต้นทุนในส่วนนี้ได้

2.1.3. สถานที่ศึกษาวิจัย

การศึกษานี้ดำเนินการทดลองระดับห้องปฏิบัติการ (Laboratory scale) ณ ภาควิชาวิศวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์ และ คณะการจัดการสิ่งแวดล้อม มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ วิทยาเขตหาดใหญ่ ตำบลคอหงส์ อำเภอหาดใหญ่ จังหวัดสงขลา

2.2. วิธีดำเนินการวิจัย

การศึกษาประสิทธิภาพของน้ำหมักชีวภาพในการบำบัดน้ำระบายน้ำมูลฟอยแบ่งเป็น 2 ระยะ คือ ระยะแรก ศึกษาหาปริมาณน้ำหมักชีวภาพที่เหมาะสมในการบำบัดเท่านั้น โดยไม่ได้ศึกษาถึงรายละเอียดของกลไกที่เกิดขึ้น เพื่อนำปริมาณที่เหมาะสมไปศึกษาต่อในระยะที่ 2 อย่างละเอียดถึงกลไกที่เกิดขึ้น พร้อมทั้งศึกษาประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำระบายน้ำมูลฟอยด้วยปฏิกริยาเฟนตันเฉพาะกับน้ำระบายน้ำมูลฟอยจากเทคโนโลยีทางเคมีที่ให้ผู้ท่านนี้ เพื่อศึกษาความเหมาะสมในการนำไปใช้งานต่อไปในอนาคตเนื่องจากมีการใช้น้ำหมักชีวภาพในการบำบัดน้ำระบายน้ำมูลฟอยจริงในปัจจุบัน

2.2.1. การทดลองเพื่อเปรียบเทียบประสิทธิภาพการบำบัดเมื่อเติมและไม่เติมอากาศ

- 1 เตรียมน้ำระบายน้ำมูลฟอยจากหลุมฝังกลบเทคโนโลยีทางเคมีที่ให้ผู้ ปริมาตร 1,500 มิลลิลิตร ในถังปฏิกริยาปริมาตรสูทธิ 5,000 มิลลิลิตร จำนวน 2 ชุด ชุดละ 5 ใบ
- 2 เติมน้ำหมักชีวภาพที่ขายในห้องตลาด ในสัดส่วน 0, 1, 1.5, 2, และ 2.5 มิลลิลิตร (0%, 0.067%, 0.10%, 0.133% และ 0.167% ตามลำดับ) โดยถังที่ไม่เติมน้ำหมักชีวภาพเป็นชุดควบคุม
- 3 เติมอากาศ โดยใช้หัวฟู ในถังชุดที่ 1 ทั้ง 5 ใบ
- 4 เก็บตัวอย่างน้ำจากถังปฏิกริยาทุกวันจนสิ้นสุดการเปลี่ยนแปลง เพื่อตรวจวิเคราะห์ค่า pH, Temperature, TDS, COD, DO และ Color

2.2.2. การทดลองเปรียบเทียบประสิทธิภาพการบำบัดของน้ำหมักชีวภาพในปริมาณต่างๆ

2.2.2.1. การศึกษาน้ำระบายน้ำมูลฟอยจากเทคโนโลยีทางเคมีที่ให้ผู้

1. เตรียมน้ำระบายน้ำมูลฟอยจากหลุมฝังกลบเทคโนโลยีทางเคมีที่ให้ผู้ ปริมาตร 3,000 มิลลิลิตร ในถังปฏิกริยาปริมาตรสูทธิ 5,000 มิลลิลิตร
2. เติมน้ำ EM ทั่วไปตามห้องตลาด ในสัดส่วนต่างๆ 2 ชุดการทดลอง โดยชุดการทดลองที่ 1 เติมน้ำ EM ในสัดส่วน 0%, 0.67%, 3.33%, 16.7% และ 83.3% โดยปริมาตร และชุดการทดลองที่ 2 เติม 0%, 0.067%, 0.167%, และ 0.33% โดยปริมาตร เพื่อยืนยันการทดลองชุดที่ 1
3. เก็บตัวอย่างน้ำจากถังปฏิกริยาทุกวันจนสิ้นสุดการเปลี่ยนแปลง เพื่อตรวจวิเคราะห์ค่า pH, Temperature, TDS, Conductivity, Salinity, COD, DO และ Color

2.2.2.2. การศึกษาน้ำระบายน้ำมูลฟอยจากหลุมฝังกลบเทคโนโลยีทางเคมีที่ให้ผู้

1. เตรียมน้ำระบายน้ำมูลฟอยจากหลุมฝังกลบเทคโนโลยีทางเคมีที่ให้ผู้ ปริมาตร 3,000 มิลลิลิตร ในถังปฏิกริยาปริมาตรสูทธิ 5,000 มิลลิลิตร

2. ทำการทดลองชุดที่ 1 โดยเติมน้ำหมักชีวภาพของเทคโนโลยีการทดลองในสัดส่วน 0%, 0.67%, 1.33 % และ 2 % โดยปริมาตร โดยไม่มีการเติมอากาศตามสภาพของระบบบำบัดจริง ซึ่งมีทั้ง สัดส่วนที่เหมือนและแตกต่างกันที่ใส่ในน้ำจะมุลฝอยเทคโนโลยีการทดลองของชุดที่ 2 เพื่อยืนยันผลเดิมและ ศึกษาในสัดส่วนอื่นๆ เพิ่มเติม
3. เก็บตัวอย่างน้ำจากถังปฏิกริยาทุกวันจนสิ้นสุดการเปลี่ยนแปลง เพื่อตรวจวิเคราะห์ค่า pH, Temperature, TDS, Conductivity, Salinity, COD, DO และ Color
4. ทำการทดลองชุดที่ 2 โดยเติม EM คิวเซ และน้ำหมักชีวภาพเทคโนโลยีการทดลองในสัดส่วน 0.40%, 0.50%, และ 0.60% โดยปริมาตร และไม่มีการเติมอากาศ เพื่อยืนยันผลการทดลองชุดที่ 1
5. ทำการศึกษาถังในการบำบัดอย่างละเอียด โดยเก็บน้ำตัวอย่างจากถังปฏิกริยา ในวันที่ 1, 3, 5, 7, 14, 21, 25 และ 30 เพื่อวิเคราะห์ค่า COD, BOD₅, BOD₅/COD, pH, Conductivity, FEEM และ ปริมาณเชื้อจุลินทรีย์ 4 กลุ่มคือ กลุ่มแลกติกแบคทีเรีย กลุ่มยีสต์ กลุ่มรา และกลุ่มแบคทีเรีย ทั้งหมด (ดังรายละเอียด ภาคผนวก ข)
6. เก็บน้ำตัวอย่าง เพื่อนำไปทดสอบทางประสานสัมผัสกับอาสาสมัครจำนวน 12 คน (แบบไม่ จำเพาะเจาะจง) ซึ่งเป็นวิธีการให้คะแนนความชอบหรือความพึงพอใจ โดยผู้ทดสอบไม่ต้อง ได้รับการฝึกฝนด้านการทดสอบทางประสานสัมผัส (ไฟโโรจัน วิริยะารี, 2535) สำหรับการให้ ระดับคะแนนความพึงพอใจของกลุ่ม และสี (5-Hedonic scoring test) ซึ่งทำการทดสอบความพึง พพอใจแบ่งออกเป็น 5 ระดับ ได้แก่ พึงพอใจมากที่สุด พึงพอใจมาก พึงพอใจปานกลาง พึงพอใจ น้อย ไม่พึงพอใจ และวิเคราะห์ว่างานน้ำจะมุลฝอยที่ไม่ทำการบำบัด และน้ำจะมุลฝอยที่มีการ เติมน้ำหมักชีวภาพสัดส่วนต่างๆ จากนั้นนำข้อมูลที่ได้ไปทดสอบความแตกต่างทางสถิติ วิเคราะห์ความแปรปรวนทางเดียว (one-way ANOVA) ด้วยวิธี least-significant different (LSD) ที่ระดับความเชื่อมั่น 95 %

2.2.3. การศึกษาประสิทธิภาพการบำบัดน้ำจะมุลฝอยโดยปฏิกริยาเฟ่นตัน

2.2.3.1. การศึกษาสัดส่วนเฟอร์รัส (Fe^{2+}) ที่เหมาะสม

1. นำน้ำจะมุลฝอยปริมาตร 300 มิลลิลิตร (ปรับ pH ด้วยกรดซัลฟูริก และโซเดียมไฮดรอกไซด์ให้มี ค่า 3 ± 0.2) ลงในบีกเกอร์ขนาด 500 มิลลิลิตร
2. วนน้ำตัวอย่างด้วยเครื่องวนแม่เหล็กไฟฟ้าที่ความเร็ว 3,000 รอบต่อนาทีเป็นเวลา 2 นาที จากนั้นจึงเติมสารละลายน้ำเฟอร์รัสซัลเฟตเชปะไยเดรตให้มีความเข้มข้นของสารละลายน้ำที่ $0.25, 0.5, 0.75, 1, 1.5$ และ 2 มิลลิโมลาร์ ตามลำดับ (รายละเอียด ภาคผนวก ค)

3. เติม ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ (30% ปริมาตร/ปริมาตร) สัดส่วน 100 มิลลิโลลาร์ ปิดถ่องบีกเกอร์ ด้วยวัสดุกันแสงรอบภาชนะจากภายนอก ทำปฏิกิริยาเป็นระยะเวลา 60 นาที โดยเก็บตัวอย่างน้ำปริมาตร 10 มิลลิลิตร ณ เวลา 1, 30 และ 60 นาที แล้วนำไปกรองด้วยแผ่น GF/C (Whatman) แล้วจึงวัดการคูดแสงด้วยเครื่อง UV-visible spectrophotometer ระหว่างความยาวคลื่น 400-700 นาโนเมตร
4. เมื่อทำปฏิกิริยาเป็นระยะเวลา 60 นาที จึงหยุดกระบวนการน้ำตัวอย่างแล้วตั้งทิ้งไว้ 2 วันเพื่อให้ออกน้ำ หลังจากนั้นนำน้ำตัวอย่างส่วนใสปริมาตร 20 มิลลิลิตร ไปจุ่นในอ่างควบคุมอุณหภูมิ ณ อุณหภูมิ 50 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 30 นาที เพื่อกำจัด ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ทั้งหมด (Deng and Englehardt, 2009) แล้วจึงนำน้ำตัวอย่างไปหาปริมาณไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ที่คงเหลือ รวมทั้งค่า COD และ BOD₅

2.2.3.2. การศึกษาสัดส่วนไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ที่เหมาะสม

1. นำน้ำอะมูลฝอยปริมาตร 300 มิลลิลิตร (ปรับ pH ด้วยกรดซัลฟูริก และโซเดียมไฮดรอกไซด์ให้มีค่า 3 ± 0.2) ลงในบีกเกอร์ขนาด 500 มิลลิลิตร
2. กรณด้วยเครื่องกรณแม่เหล็กไฟฟ้าที่ความเร็ว 3,000 รอบต่อนาทีเป็นเวลา 2 นาทีจากนั้นเติมสารละลายนีโตรัสซัลเฟตเชปะไฮเครตให้มีความเข้มข้นของสารละลายน้ำกับ 0.75 มิลลิโลลาร์ (สัดส่วนที่เหมาะสมจากการทดลองที่ 2.2.3.1)
3. เติม ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ (30 % ; ปริมาตร/ปริมาตร) ให้มีความเข้มข้นของสารละลายน้ำกับ 25, 50, 75, 100, 150, 200, 250 และ 300 มิลลิโลลาร์ ปิดถ่องบีกเกอร์ด้วยวัสดุกันแสงรอบภาชนะจากภายนอก ทำปฏิกิริยาเป็นระยะเวลา 60 นาที โดยเก็บตัวอย่างน้ำปริมาตร 10 มิลลิลิตร ณ เวลา 1, 30 และ 60 นาที แล้วนำไปกรองด้วยแผ่น GF/C (Whatman) แล้วจึงหาค่าการคูดแสงด้วยเครื่อง UV-visible spectrophotometer ระหว่างความยาวคลื่น 200-800 นาโนเมตร
4. เมื่อทำปฏิกิริยาเป็นเวลา 60 นาที แล้วหยุดกระบวนการน้ำตัวอย่างโดยตั้งทิ้งไว้ 2 วันเพื่อให้ออกน้ำ หลังจากนั้นนำน้ำตัวอย่างส่วนใสปริมาตร 20 มิลลิลิตร ไปจุ่นในอ่างควบคุมอุณหภูมิ ณ อุณหภูมิ 50 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 30 นาที เพื่อกำจัด ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ทั้งหมด จากนั้นจึงนำน้ำตัวอย่างไปหาปริมาณไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ที่คงเหลือ และค่า COD และ BOD₅ ต่อ ด้วยแบ่งน้ำปริมาตร 20 มิลลิลิตร เพื่อนำไปหาค่า FEEM โดยกรองด้วยแผ่น GF/F (Whatman) ที่ผ่านการอบ ณ อุณหภูมิ 105 องศาเซลเซียส นาน 1 ชั่วโมง เพื่อกำจัดสารอินทรีย์ที่รบกวนจากแผ่นกรอง (Baker and Curry, 2004) ต่อจากนั้นจึงนำไปหาค่าการคูดแสงด้วยเครื่อง spectrofluorometer ณ ความยาวคลื่นกระตุ้น 220-450 นาโนเมตร

2.2.3.3. ประสิทธิภาพการบำบัดด้วยปฏิกิริยาเฟนตัน และเฟนตัน+UV-254

1. นำน้ำอะมูลฟอยบีร์มิตร 300 มิลลิลิตร (ปรับ pH ด้วยกรดซัลฟูริก และโซเดียมไฮดรอกไซค์ให้มีค่า 3 ± 0.2) ลงในบีกเกอร์ขนาด 500 มิลลิลิตร ปิดล็อกบีกเกอร์ด้วยวัสดุกันแสงรบกวนจากภายนอกสำหรับปฏิกิริยาเฟนตัน ส่วนเฟนตัน+UV-254 นั้นมีการใช้แสง UV ชนิด UVC ความยาวคลื่น 254 นาโนเมตร แหล่งกำเนิด 6 วัตต์
2. ภาชนะน้ำด้วยเครื่องกวันแม่เหล็กไฟฟ้าที่ความเร็ว 3,000 รอบต่อนาที เป็นเวลา 2 นาที จากนั้นจึงเติมสารละลายนีโตรัสซัลเฟตเข้าไปต่อ ไฮเดรตสัดส่วน 0.75 มิลลิโมลาร์ แล้วเติมไฮโดรเจนเปอร์ออกไซค์ให้มีความเข้มข้นของสารละลายนีโตรัสเท่ากับ 150 มิลลิโมลาร์ (สัดส่วนที่เหมาะสมจากการทดลองที่ 2.2.3.2)
3. เก็บตัวอย่างน้ำบริมิตร 10 มิลลิลิตร ณ เวลาทำปฏิกิริยานาทีที่ 1 30 และ 60 นาทีกรองด้วยแผ่นกรอง GF/C (Whatman) แล้วนำไปหาค่าการคุดแสงด้วยเครื่อง UV-visible spectrophotometer ระหว่างความยาวคลื่น 200-800 นาโนเมตร
4. เมื่อทำปฏิกิริยาเป็นเวลา 60 นาที จึงหยุดกวาน้ำตัวอย่างแล้วตั้งทิ้งไว้ 2 วัน เพื่อให้ออกอนเหล็กตกตะกอน จากนั้นจึงนำน้ำตัวอย่างส่วนใสบริมิตร 20 มิลลิลิตร ไปจุ่มในอ่างควบคุมอุณหภูมิ ณ อุณหภูมิ 50 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 60 นาที เพื่อกำจัด ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซค์ตกค้าง
5. นำน้ำตัวอย่างไปหาปริมาณไฮโดรเจนเปอร์ออกไซค์ที่คงเหลือ ค่า COD และ BOD₅ ต่อจากนั้นแบ่งน้ำ 20 มิลลิลิตร เพื่อหาค่า FEEM โดยกรองด้วยแผ่นกรอง GF/F (Whatman) ที่ผ่านการอบณ อุณหภูมิ 105 องศาเซลเซียส นาน 1 ชั่วโมง เพื่อกำจัดสารอินทรีย์ที่รับกวนจากแผ่นกรอง (Baker and Curry, 2004) แล้วนำไปหาค่าการคุดแสงด้วยเครื่อง spectrofluorometer ณ ความยาวคลื่นกระตื้นระหว่าง 220-450 นาโนเมตร
6. แบ่งน้ำตัวอย่างบริมิตร 50 มิลลิลิตร เพื่อทำการทดสอบทางประสาทสัมผัสการให้ระดับคะแนนความพึงพอใจของกลุ่ม และศี (5-Hedonic scoring test) ทำการทดสอบความพึงพอใจแบ่งออกเป็น 5 ระดับ ได้แก่ พึงพอใจมากที่สุด พึงพอใจมาก พึงพอใจปานกลาง พึงพอใจน้อย ไม่พึงพอใจ แล้วเปรียบเทียบระหว่างน้ำอะมูลฟอยที่ไม่บำบัด กับน้ำอะมูลฟอยที่มีการเติมน้ำหมักชีวภาพสัดส่วนต่างๆ จากนั้นนำข้อมูลที่ได้ไปทดสอบค่าความแตกต่างทางสถิติ โดยวิเคราะห์ความแปรปรวนทางเดียว (One-way ANOVA) ที่ระดับความเชื่อมั่น 95 %
7. แบ่งน้ำตัวอย่างบริมิตร 10 มิลลิลิตร เพื่อนำไปวิเคราะห์ค่าโลหะหนัก 3 ชนิด คือ โครเมียม (Cr) นิกเกิล (Ni) และแคนเดเมียม (Cd) ด้วยเทคนิค Inductive Coupled Plasma Spectroscopy (ICP)

2.3. การวิเคราะห์ข้อมูล

การรายงานผลจะใช้การวิเคราะห์ทางสถิติ โดยใช้โปรแกรมสำเร็จรูป SPSS for Windows versions 11.5 (Statistical Package for the Social Science for Window) (กัลยา วนิชย์บัญชา, 2548) สถิติที่ใช้ในการวิจัย คือ

2.3.1. การวิเคราะห์ทางสถิติเชิงพรรณนา

ค่าเฉลี่ย ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน ของค่าการบำบัดคุณภาพน้ำชั้นดูดฟอย

2.3.2. การวิเคราะห์ทางสถิติเชิงวิเคราะห์

วิเคราะห์ความแปรปรวนแบบทางเดียว (one-way ANOVA) และเปรียบเทียบการให้คะแนนระดับความพึงพอใจน้ำชั้นดูดฟอยหลังการบำบัด ด้วยวิธี Least-significant different (LSD) ที่ระดับความเชื่อมั่น 95%

2.3.3. การคำนวณประสิทธิภาพการบำบัด

-ประสิทธิภาพการบำบัดสี

$$= \frac{[1 - \frac{C}{C_0}]}{C_0} \times 100 \quad (\text{Noubactep, 2009})$$

C = ค่าการดูดกลืนแสง ณ เวลาหนึ่ง

C_0 = ค่าการดูดกลืนแสงเริ่มต้น

- ประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ (COD และ BOD₅)

$$= \frac{[C_0 - C_e]}{C_0} \times 100 \quad (\text{Kurniawan, 2006c})$$

C_0 = ค่า COD และ BOD₅ ก่อนบำบัด

C_e = ค่า COD และ BOD₅ หลังบำบัด

บทที่ 3

ผลการทดลองและวิเคราะห์ผลทดลอง

บทนี้นำเสนอผลการศึกษาประสิทธิภาพของน้ำหมักชีวภาพและปฏิกิริยาเฝ็นดันในการบำบัดน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยจากหมุนผึ้งกลับ

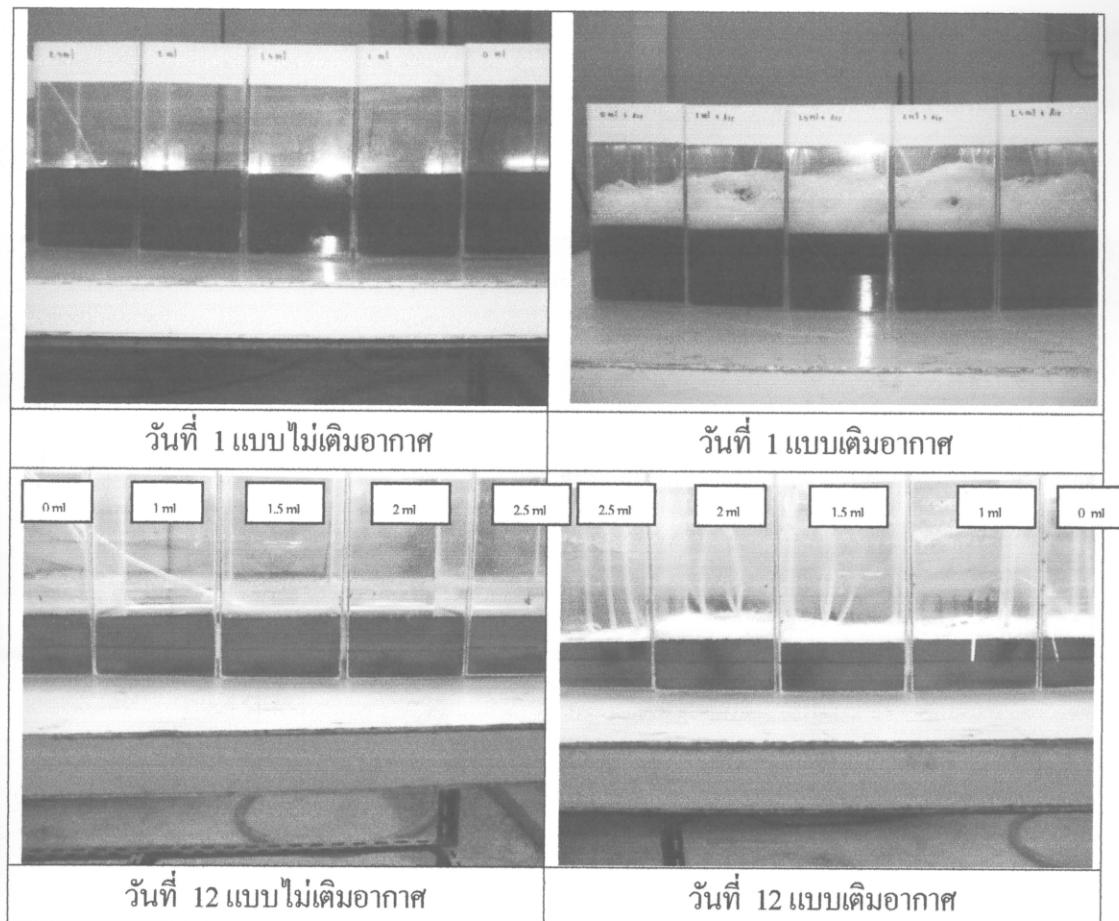
3.1. ผลการทดลองเพื่อเปรียบเทียบประสิทธิภาพการบำบัดของน้ำหมักชีวภาพเมื่อเติมและไม่เติมอากาศ

ลักษณะน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยที่เก็บมาจากแหล่งรวมน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยของเทศบาลนครหาดใหญ่ อ. หาดใหญ่ จ. สงขลา มีลักษณะดังตารางที่ 3-1

ตารางที่ 3-1 คุณลักษณะน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยเทศบาลนครหาดใหญ่

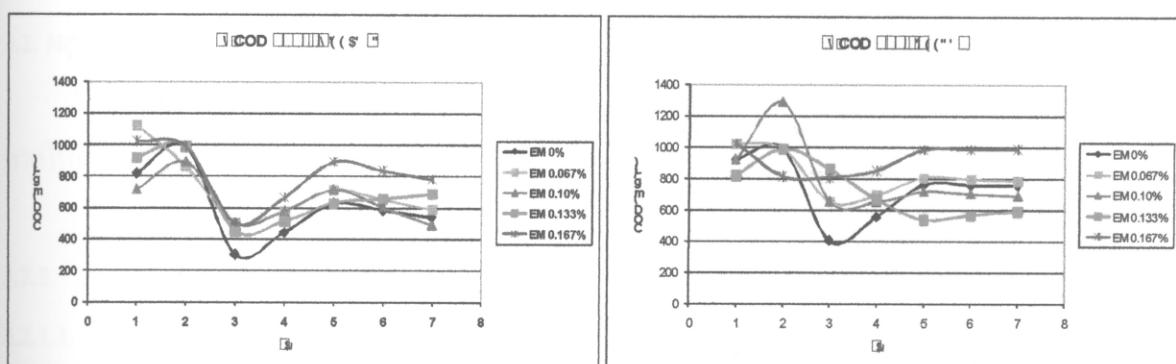
พารามิเตอร์	น้ำระบบน้ำมูลฟ้อยเทศบาลนครหาดใหญ่
pH	9.06
BOD ₅ (mg/L)	460
COD (mg/L)	1,280
Conductivity (ms/Cm)	8.172
DO (mg/L)	4.8
TDS (mg/L)	5,580
SS (mg/L)	200

โดยลักษณะทางกายภาพของน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยแบบไม่เติมและเติมอากาศถูกหลังจากการเติมน้ำหมักชีวภาพที่ขายในห้องคลาชนิคหนึ่ง ในสัดส่วน 1, 1.5, 2, และ 2.5 มิลลิลิตร (0.067%, 0.10%, 0.133% และ 0.167% ตามลำดับ) ในวันที่ 1 และ วันที่ 12 ดังแสดงในรูปที่ 3-1 ซึ่งเห็นได้ว่า สีของน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยจะลดลงอย่างชัดเจนเมื่อเวลาผ่านไป แต่ไม่เห็นความแตกต่างระหว่างน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยแบบไม่เติมและเติมอากาศ



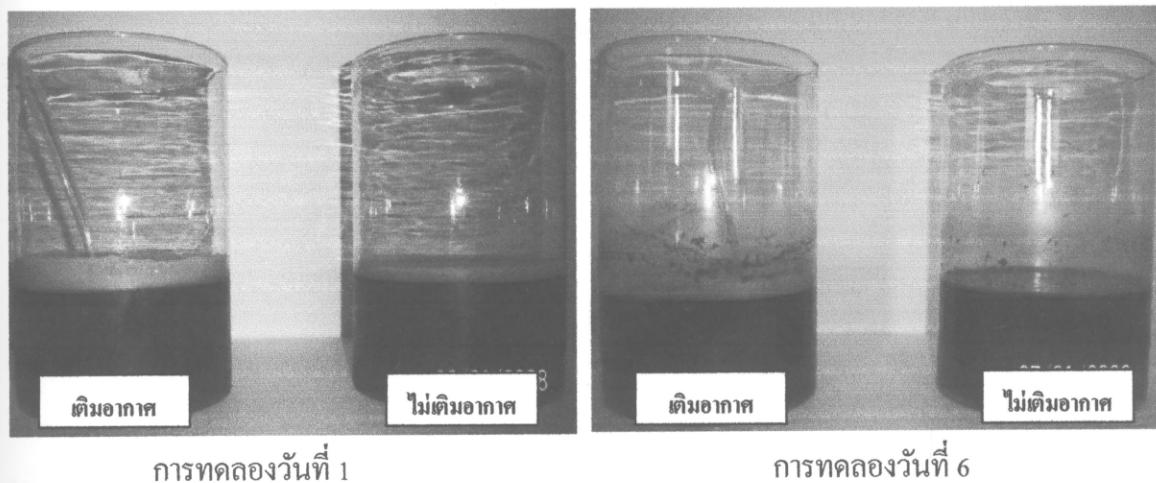
รูปที่ 3-1 การเปรียบเทียบสีของน้ำอะมูลฟอยแบบไม่เติมและเติมอากาศครั้งที่ 1

รูปที่ 3-2 แสดงให้เห็นว่า คุณภาพของน้ำอะมูลฟอยเมื่อไม่เติมอากาศในรูป COD ดีกว่าน้ำอะมูลฟอยแบบเติมอากาศ (ค่า COD ของน้ำอะมูลฟอยแบบไม่เติมอากาศ ต่ำกว่าของน้ำอะมูลฟอยแบบเติมอากาศ โดยประมาณ 200 มิลลิกรัมต่อลิตร)



รูปที่ 3-2 การเปรียบเทียบค่า COD ของน้ำอะมูลฟอยแบบไม่เติมและเติมอากาศครั้งที่ 1

และได้ทำการทดลองอีกรึ่ง โดยใช้น้ำหนักชีวภาพของเทศบาลนครหาดใหญ่ (EM หาดใหญ่) ซึ่งผลการทดลองที่ได้ให้ผลเช่นเดียวกันกับครั้งแรกคือ ไม่เห็นความแตกต่างระหว่างน้ำอะมูลฟอยแบบไม่เติมและเติมอากาศ ดังแสดงในรูปที่ 3-3



การทดลองวันที่ 1

การทดลองวันที่ 6

รูปที่ 3-3 การเปรียบเทียบสีของน้ำอะมูลฟอยแบบไม่เติมและเติมอากาศครั้งที่ 2

โดยรวมเบื้องต้น จึงสรุปได้ว่า การเติมอากาศในน้ำอะมูลฟอยไม่ได้ช่วยให้น้ำหนักชีวภาพทำงานได้ดีขึ้น ในทางกลับกัน น้ำอะมูลฟอยที่เติมน้ำ EM แต่ไม่มีการเติมอากาศมีแนวโน้มที่จะมีคุณภาพดีกว่าน้ำอะมูลฟอยที่มีการเติมอากาศทั้งทางกายภาพและเคมี ซึ่งสอดคล้องกับข้อมูลทั่วไปที่ว่าเชื้อ EM เป็นกลุ่มไม่ใช้อากาศ จึงน่าจะให้ประสิทธิภาพการบำบัดในสภาพไม่เติมอากาศได้ดีกว่า ดังนั้น การทดลองต่อไปจึงศึกษาเฉพาะในสภาพที่ไม่มีการเติมอากาศ ซึ่งสอดคล้องกับสถานการณ์การบำบัดจริงในปัจจุบันที่เป็นระบบบ่อผึ้งตามธรรมชาติโดยไม่มีการใช้เครื่องจักรเติมอากาศ เช่นกัน

3.2. ผลการทดลองเปรียบเทียบประสิทธิภาพการบำบัดของน้ำหนักชีวภาพในปริมาณต่างๆ

ในขั้นตอนนี้ทำการศึกษาน้ำอะมูลฟอยจากหลุมฝังกลบเทศบาลนครสงขลาและเทศบาลนครหาดใหญ่

3.2.1. เทศบาลนครสงขลา

3.2.1.1. ลักษณะสมบัติของน้ำอะมูลฟอยจากหลุมฝังกลบมูลฝอย

ลักษณะน้ำอะมูลฟอยที่เก็บมาจากการบำบัดของเทศบาลนครสงขลา อ.เมือง จ. สงขลา มีลักษณะดังตารางที่ 3-2

ตารางที่ 3-2 คุณลักษณะของน้ำระบบน้ำมูลฟอยจากเทศบาลนครสงขลา

พารามิเตอร์	น้ำระบบน้ำมูลฟอยเทศบาลนครสงขลา
pH	8.7
COD (mg/L)	7,120
Conductivity (ms/Cm)	2.732
DO (mg/L)	2.8
TDS (mg/L)	1,785

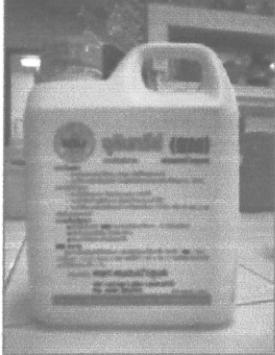
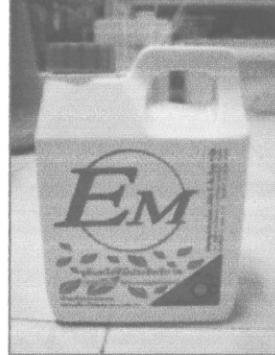
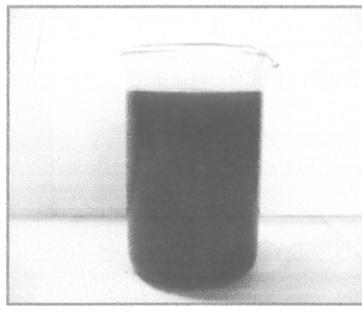
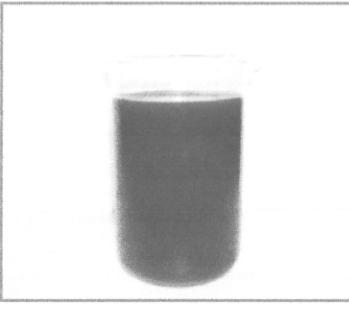
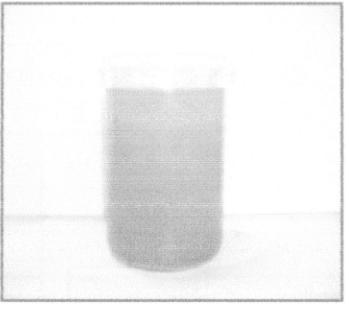
3.2.1.2. ลักษณะสมบัติของน้ำมักชีวภาพ

ในการทดลองครั้งนี้ ได้เลือกใช้ EM ที่มีขายทั่วไปตามห้องตลาดทั่งหมด 3 ชนิด คือ EM จากบริษัทอีเอมคิวซี (EM กิวซี), EM จากบริษัทเครื่องจักรกลกรุงเทพ (K-EM) และ EM ไบโอลอร์ส (ชนิดผงละลายน้ำ) ดังแสดงในตารางที่ 3-3 ซึ่งเห็นได้ว่ามีคุณสมบัติใกล้เคียงกัน

ตารางที่ 3-3 คุณลักษณะของน้ำ EM

พารามิเตอร์	ค่าที่ได้		
	EM กิวซี	K-EM	EM ไบโอลอร์ส
pH	4.02	4.04	4.09
Temperature (°C)	28.3	28.6	29.1
Salinity (ppt)	4.1	4.1	4.3
TDS (mg/L)	5,054	5,032	5,128
COD (mg/L)	11,224	11,246	11,356
DO (mg/L)	0.25	0.27	0.30
Conductivity (mS/cm)	7.434	7.512	7.321

และเมื่อเปรียบเทียบคุณสมบัติทางกายภาพของน้ำ EM พบว่าสีของน้ำ EM ทั้ง 3 ชนิด แตกต่างกันโดย EM กิวซีจะมีสีน้ำตาลเข้มในขณะที่ K-EM จะมีสีน้ำตาลอ่อนมาก ส่วน EM ไบโอลอร์ส เมื่อนำมาผสมน้ำตามอัตราส่วนจะมีสีน้ำตาลอ่อนและพบว่าการละลายของ EM ไม่เป็นเนื้อเดียวกับน้ำและมีตะกอนของ EM ที่ไม่ละลายน้ำปนอยู่ ดังแสดงในรูปที่ 3-4

		
		
EM คิวเช	K-EM	EM ไบโอลาร์จ

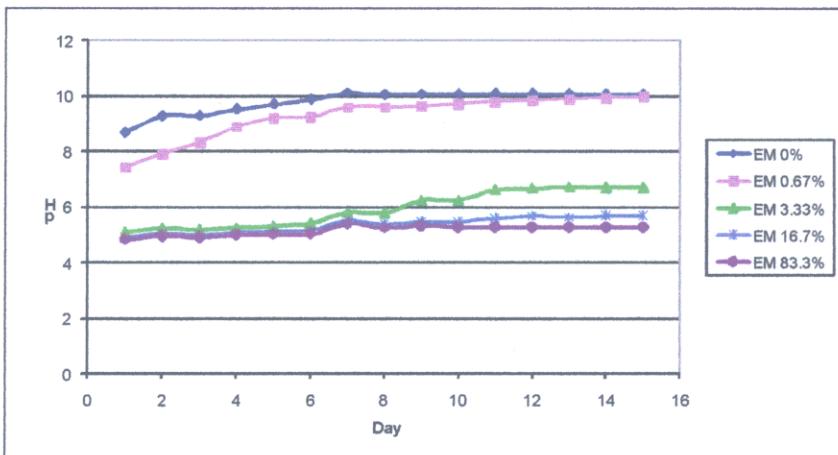
รูปที่ 3-4 ลักษณะของน้ำ EM ที่ใช้ทดลองบำบัดน้ำเสียหมักชีวภาพ

3.2.1.3. ประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำเสียหมักฟอยด์ด้วยน้ำมักชีวภาพ

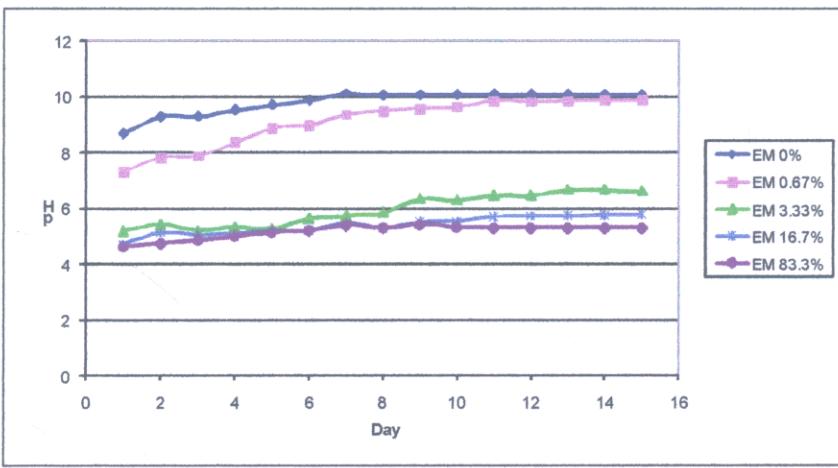
การทดลองแบ่งเป็น 2 ชุด ซึ่งได้ผลดังนี้

3.2.1.3.1. การทดลองชุดที่ 1

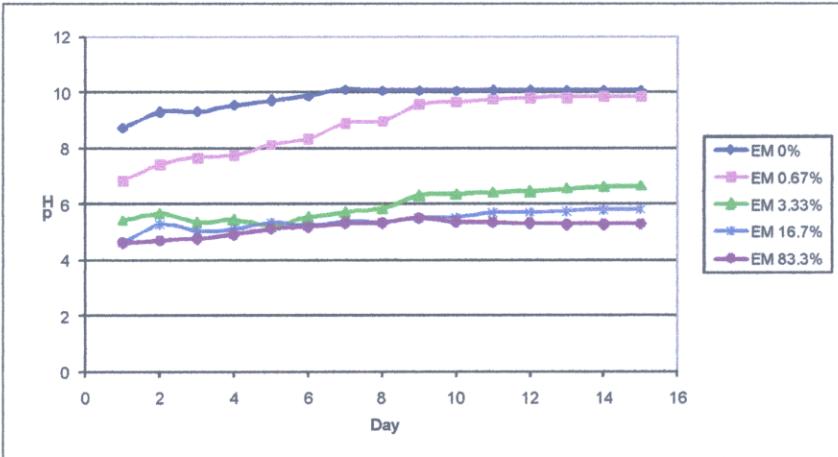
ค่า pH ของน้ำเสียหมักฟอยด์เมื่อเติมน้ำ EM ทั้งสามชนิด ในปริมาณ 0.67, 3.33, 16.7, และ 83.3% โดยปริมาตร ดังแสดงในรูปที่ 3-5 ซึ่งพบว่าเมื่อเติมน้ำ EM มากขึ้นทำให้ค่า pH ลดต่ำลง เนื่องจากน้ำ EM มีสภาพเป็นกรด แต่เมื่อเวลาผ่านไปจะมีค่าสูงขึ้น เนื่องจากการอินทรีย์ในน้ำ EM ถูกใช้ไปในการดำเนินการซึ่ง pH ของจุลินทรีย์และจะคงที่เมื่อสารอาหารหมดไป และมีแนวโน้มเดียวกันทั้ง 3 ชนิด



รูปที่ 3-5 (a) การเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยเมื่อเติมน้ำ EM คิวเช

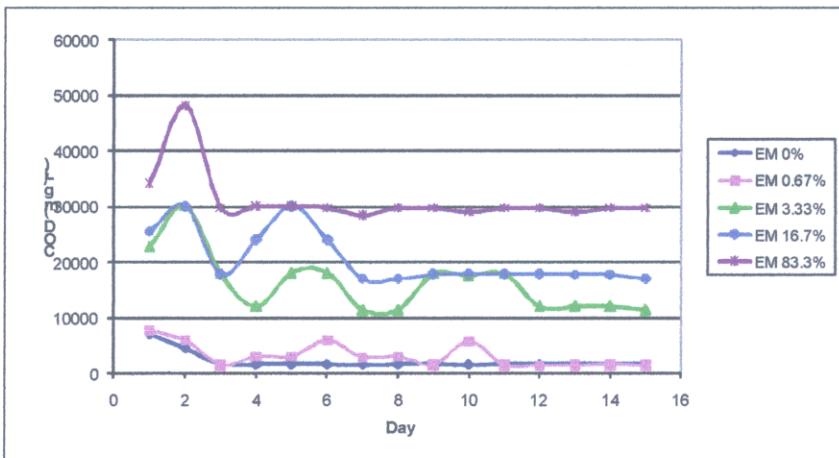


รูปที่ 3-5 (b) การเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยเมื่อเติมน้ำ K-EM

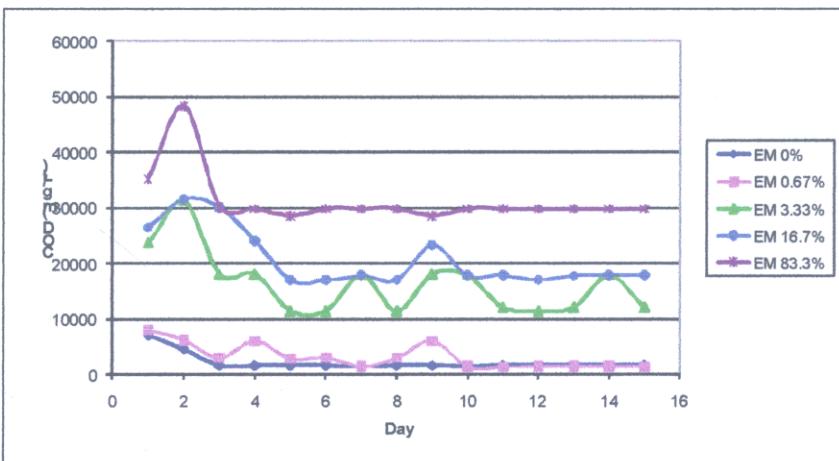


รูปที่ 3-5 (c) การเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยเมื่อเติมน้ำ EM ในโซเดียม

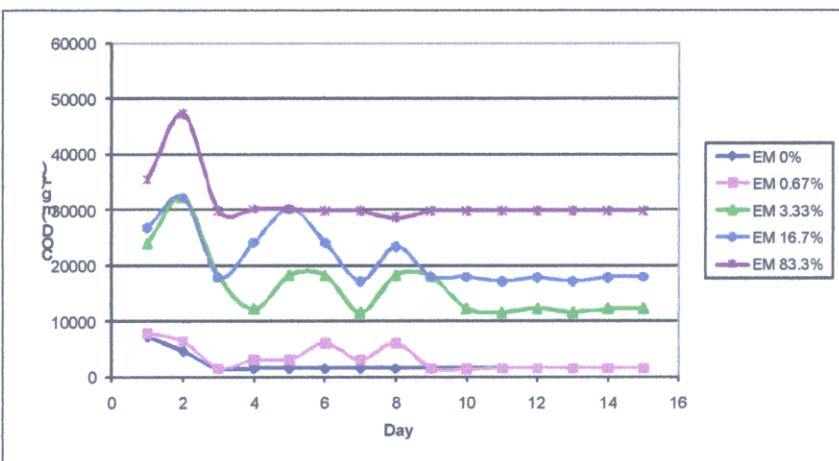
โดยการเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยจากการเติมน้ำ EM ทั้งสามชนิด ในปริมาณต่างๆ ดังแสดงในรูปที่ 3-6



รูปที่ 3-6 (a) การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำระบบน้ำฝอยเมื่อเติมน้ำ EM คิวเซ

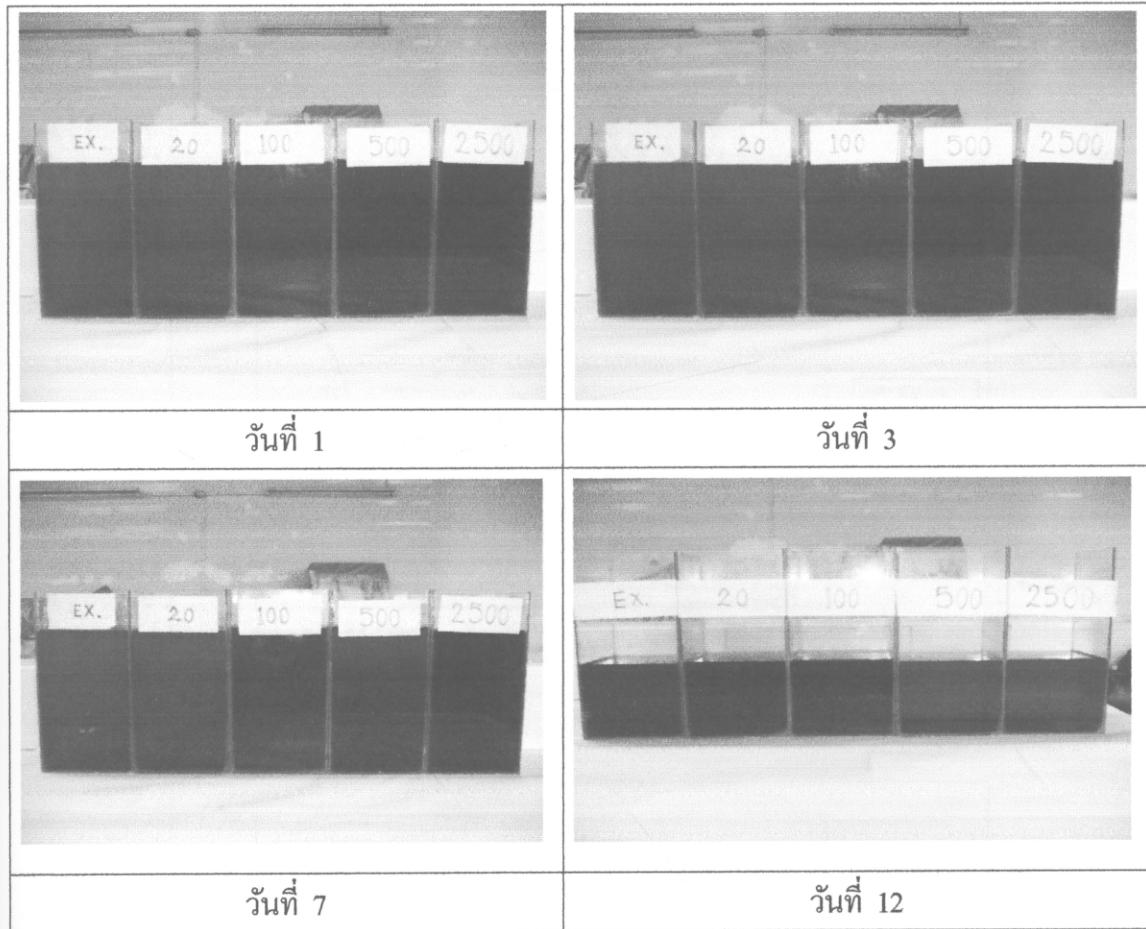


รูปที่ 3-6 (b) การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำระบบน้ำฝอยเมื่อเติมน้ำ K-EM



รูปที่ 3-6 (c) การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำระบบน้ำฝอยเมื่อเติมน้ำ EM ในโอลารีซ

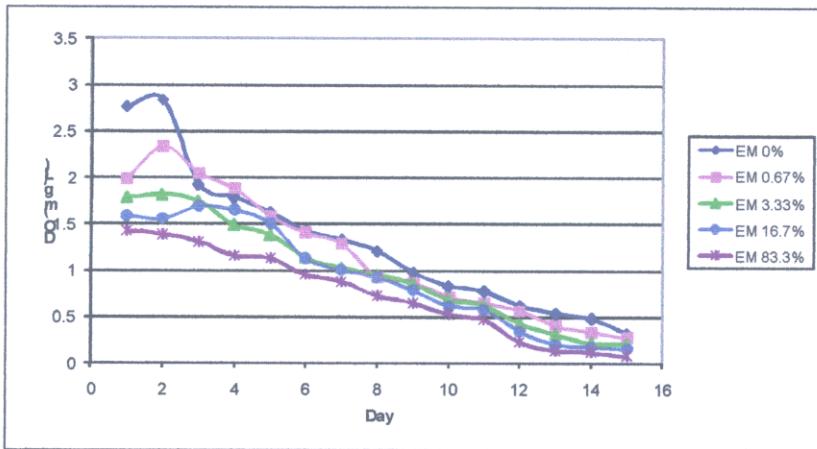
จากรูปที่ 3-6 พบว่าการเปลี่ยนแปลงค่า COD จากการเติมน้ำ EM ทั้ง 3 ชนิดมีแนวโน้มเหมือนกัน โดยค่า COD จะสูงขึ้นเมื่อเติม EM มากขึ้นเนื่องจากสารอินทรีย์ในน้ำ EM งานนี้ค่า COD จะลดลงชัดเจน ในช่วง 3-5 วันแรกก่อนจะคงที่ทุกปริมาณน้ำ EM ที่เติมลงไป แต่พบว่าค่า COD ของน้ำอะมูลฟอยที่เติมน้ำ EM ในวันสุดท้ายยังคงสูงกว่าค่า COD ของน้ำอะมูลฟอยที่ไม่เติมน้ำ EM ยกเว้นน้ำอะมูลฟอยที่เติมน้ำ EM 20 มิลลิลิตร หรือ 0.67% จะมีค่า COD ใกล้เคียงกับน้ำอะมูลฟอยที่ไม่เติมน้ำ EM ซึ่งพุติกรรมที่เกิดขึ้น เมื่อนับผลการทดลองกับน้ำอะมูลฟอยจากเทศบาลนครหาดใหญ่ โดยถือว่าน้ำอะมูลฟอยเมื่อมีการเติม และไม่มีการเติมน้ำ EM จากบริษัทอีเอ็มคิวโซในวันที่ 1, 3, 7 และ 12 ของการทดลอง ดังแสดงในรูปที่ 3-7



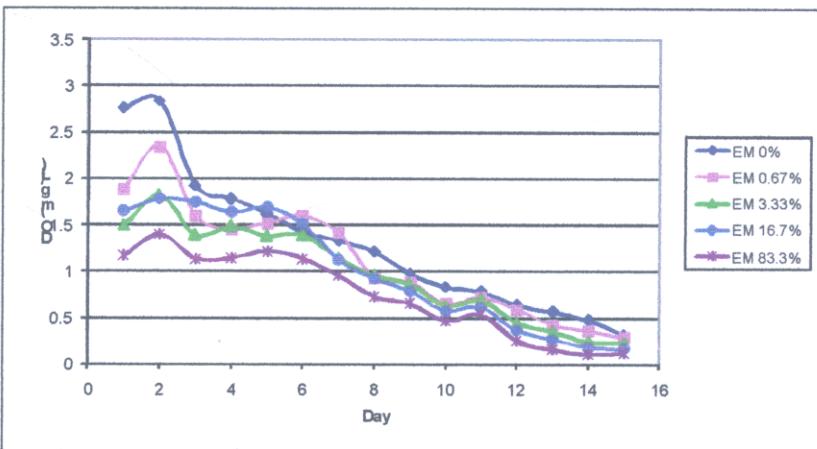
รูปที่ 3-7 การเปรียบเทียบสีของน้ำอะมูลฟอยจากการเติม EM คิวโซ ชุดการทดลองที่ 1

จากรูปเห็นได้ว่า สีของน้ำอะมูลฟอยมีการเปลี่ยนแปลงอย่างชัดเจน ซึ่งส่วนหนึ่งคาดว่าเกิดจากการตกตะกอนของสารอินทรีย์ หลังจากเติมน้ำ EM 2-3 วัน ในทุกปริมาณและชนิดของน้ำ EM ที่เติม โดยเปลี่ยนจากสีน้ำตาลเป็นสีส้ม โดยลำดับการเริ่มเปลี่ยนสีส้มพันธุ์กับปริมาณน้ำ EM งานน้อยไปมาก คือ

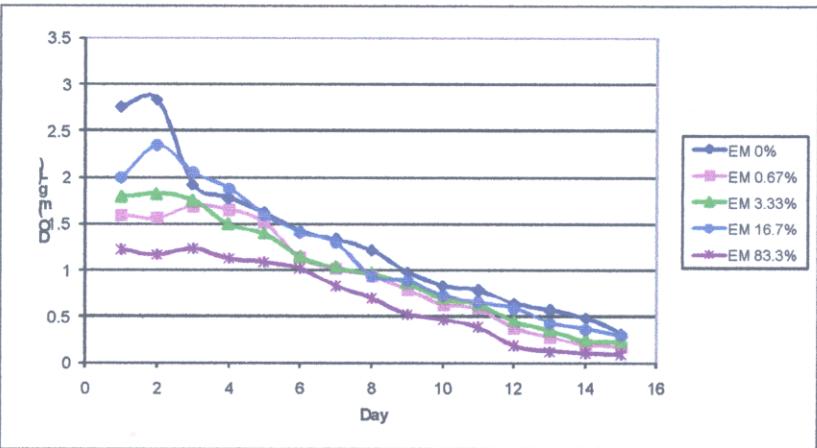
ปริมาณ EM 20 มิลลิลิตร (0.67%) จะเกิดการเปลี่ยนแปลงก่อนปริมาณ 100 มิลลิลิตร (3.33%), 500 มิลลิลิตร (16.7%), และ 2,500 มิลลิลิตร (83.3%) ตามลำดับ หลังจากนั้นพบว่า สีของน้ำจะมูดฟอยจะเข้มขึ้นและกลาญเป็นสีดำในที่สุด โดยมีการเปลี่ยนแปลงปริมาณออกซิเจนละลายน้ำตั้งแต่เดือนที่ 3-8



รูปที่ 3-8 (a) การเปลี่ยนแปลงค่า DO ของน้ำชั่วมูดฟอยเมื่อเติมน้ำ EM คิวเซ

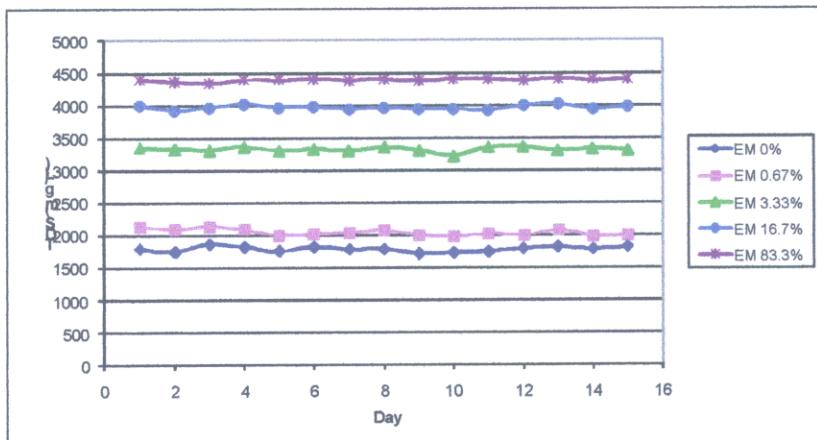


รูปที่ 3-8 (b) การเปลี่ยนแปลงค่า DO ของน้ำชั่วมูดฟอยเมื่อเติมน้ำ K-EM

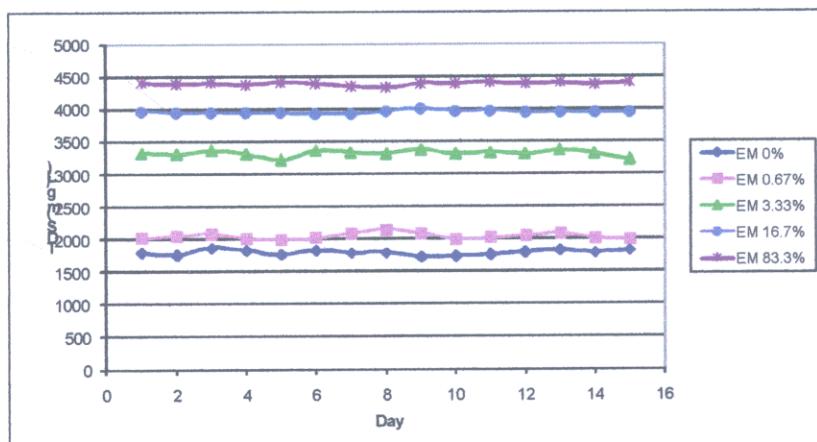


รูปที่ 3-8 (c) การเปลี่ยนแปลงค่า DO ของน้ำชั่วมูดฟอยเมื่อเติมน้ำ EM ไปโอลาร์ช

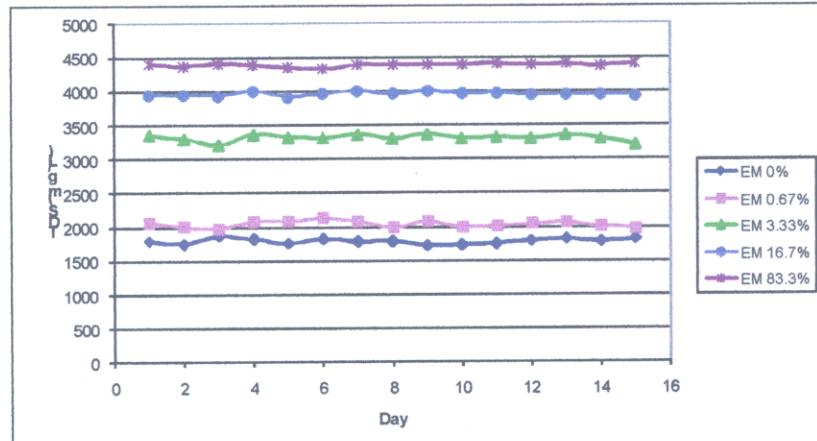
อย่างไรก็ตามพบว่า ไม่มีการเปลี่ยนแปลงในค่าของของแข็งละลายน้ำดังแสดงในรูปที่ 3-9 ซึ่งสอดคล้องกับงานวิจัยอื่นๆ



รูปที่ 3-9 (a) การเปลี่ยนแปลงค่า TDS ของน้ำชะมุลฟอยเมื่อเติมน้ำ EM คิวเซ



รูปที่ 3-9 (b) การเปลี่ยนแปลงค่า TDS ของน้ำชะมุลฟอยเมื่อเติมน้ำ K-EM

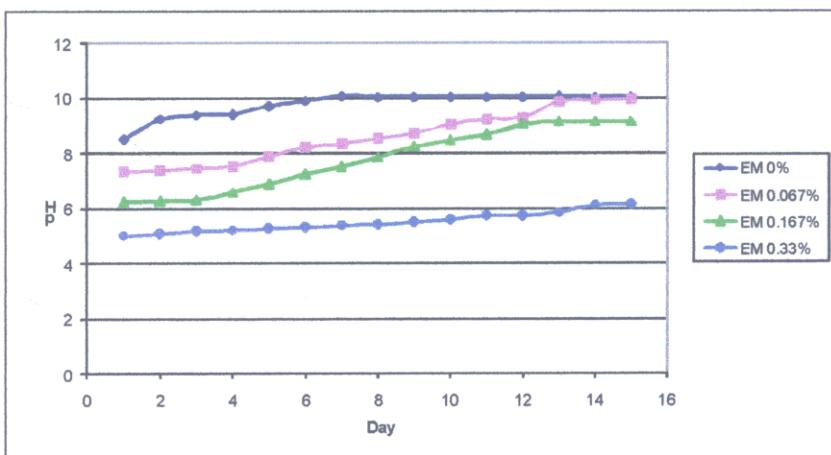


รูปที่ 3-9 (c) การเปลี่ยนแปลงค่า TDS ของน้ำชะมุลฟอยเมื่อเติมน้ำ EM ใบโอกรีช

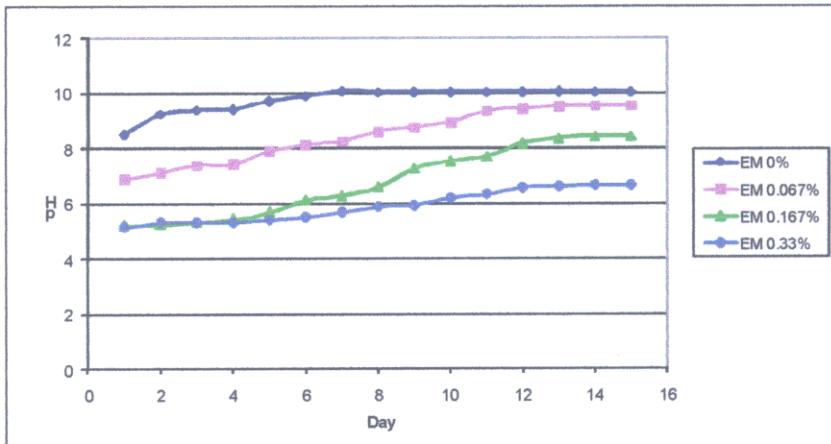
รูปที่ 3-9 แสดงให้เห็นว่าค่า TDS ของน้ำระบบน้ำ EM มากขึ้น เนื่องจากน้ำ EM มีค่า TDS สูง และพบว่าค่า TDS ของน้ำระบบน้ำ EM ทั้ง 3 ชนิดมีค่า TDS สูงกว่าน้ำระบบน้ำฟอยที่ไม่เติมน้ำ EM และ ไม่มีการเปลี่ยนแปลงตลอดการทดลอง

3.2.1.3.2. การทดลองชุดที่ 2

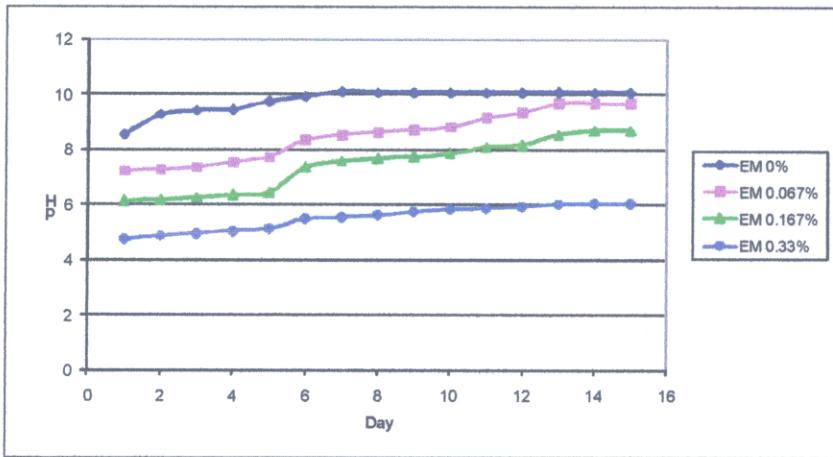
จากผลการทดลองในชุดที่ 1 ที่พบว่าน้ำระบบน้ำฟอยที่เติม EM ปริมาณ 0.67% มีคุณภาพดีกว่าน้ำระบบน้ำฟอยที่ไม่เติม EM จึงทำการทดลองชุดที่ 2 โดยเติมปริมาณน้ำ EM ให้น้อยกว่า 0.67% คือ 0.067%, 0.167%, และ 0.33% ซึ่งการเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำระบบน้ำฟอยที่เติม EM ทั้ง 3 ชนิด ดังแสดงในรูปที่ 3-10 ซึ่งให้ผลเช่นเดียวกับการทดลองในชุดที่ 1 คือค่า pH ลดต่ำลง เมื่อเติมน้ำ EM มากขึ้น และมีค่าสูงขึ้นเมื่อเวลาผ่านไป



รูปที่ 3-10 (a) การเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำระบบน้ำฟอยเมื่อเติมน้ำ EM คิวเซ

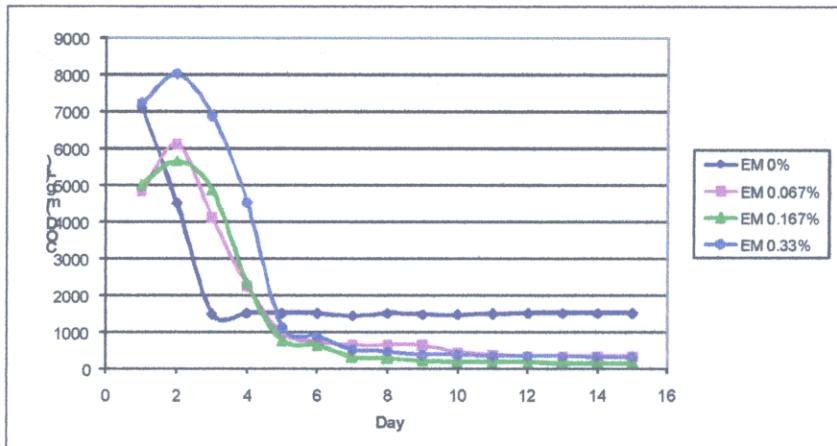


รูปที่ 3-10 (b) การเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำระบบน้ำฟอยเมื่อเติมน้ำ K-EM

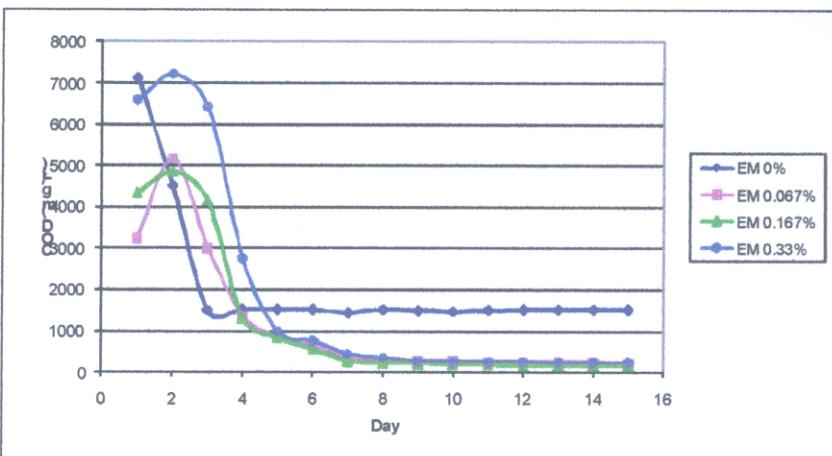


รูปที่ 3-10 (c) การเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยเมื่อเติมน้ำ EM ไปในวันที่

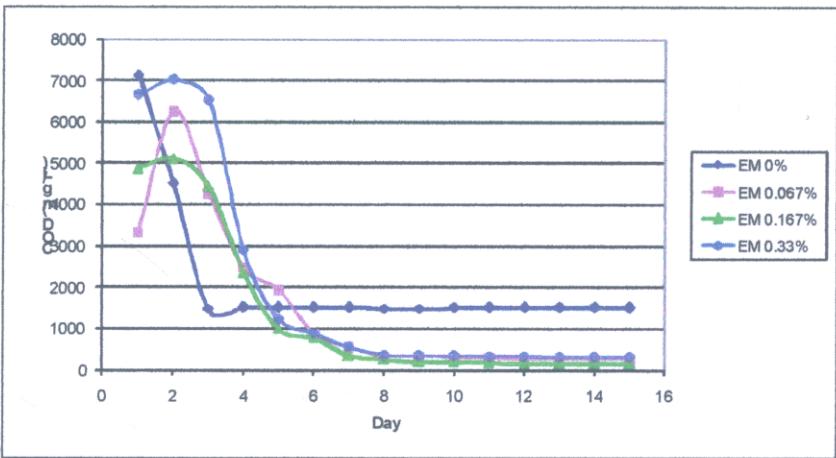
และการเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยด้วยน้ำ EM ทั้ง 3 ชนิด ดังแสดงในรูปที่ 3-11 ซึ่งพบว่าค่า COD ของน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยที่เติมน้ำ EM ต่ำกว่า 0.67% ทั้งหมดมีคุณภาพดีกว่าน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยที่ไม่เติมน้ำ EM ทดสอบคล้องกับการทดลองในชุดที่ 1



รูปที่ 3-11 (a) การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยเมื่อเติมน้ำ EM คิวเซ

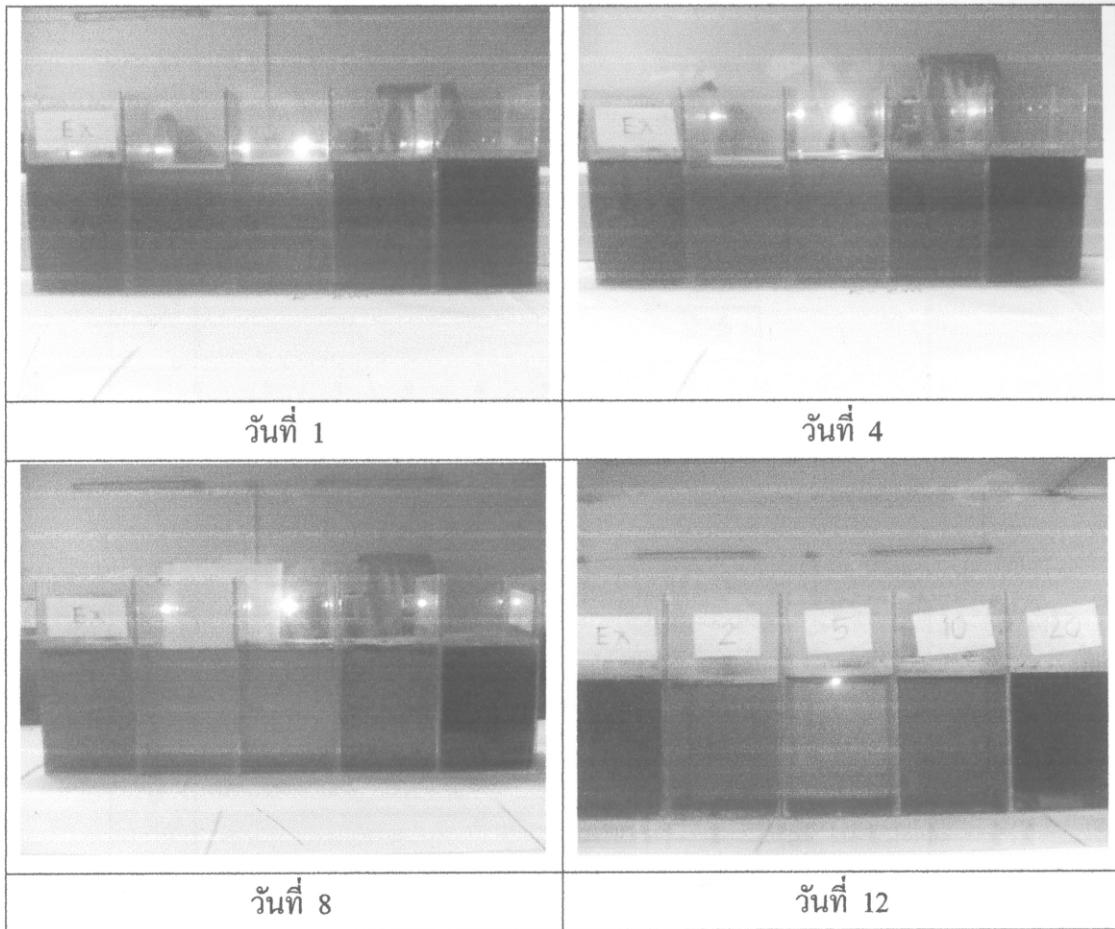


รูปที่ 3-11 (b) การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำระบบน้ำฟอยเมื่อเติมน้ำ K-EM



รูปที่ 3-11 (c) การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำระบบน้ำฟอยเมื่อเติมน้ำ EM ไปโอกซิเจน

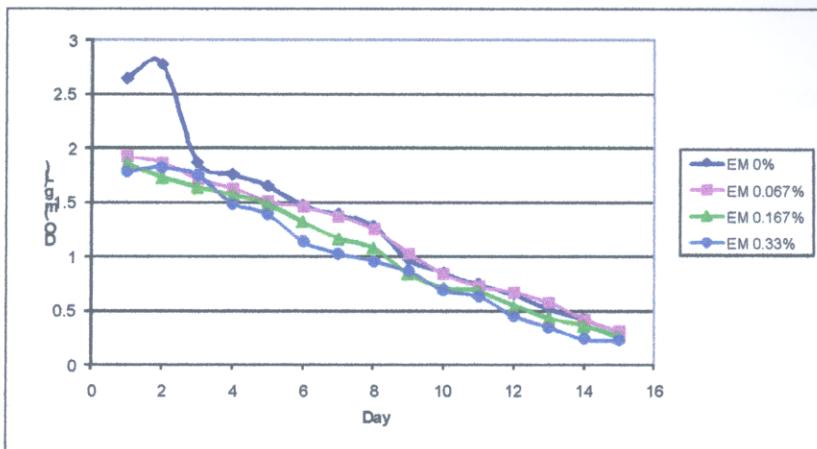
โดยถือว่า EM ไม่มีการเติมและไม่มีการเติมน้ำ EM គิจ เช ในการวันที่ 1, 4, 7 และ 12 ของการทดลองครั้งที่ 2 ดังแสดงในรูปที่ 3-12



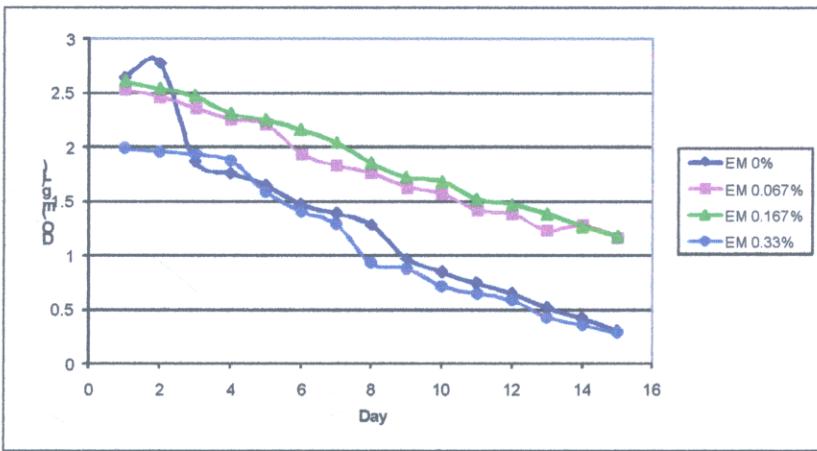
รูปที่ 3-12 การเปรียบเทียบสีของน้ำระบายน้ำมูลฝอยจากการเติม EM คิวเซ ชุดการทดลองที่ 2

รูปที่ 3-12 แสดงให้เห็นว่า สีของน้ำระบายน้ำมูลฝอยเริ่มนิการเปลี่ยนแปลงอย่างชัดเจนหลังจากเติมน้ำ EM 3 วัน เช่นเดียวกับการทดลองในช่วงที่ 1 ในทุกปริมาณน้ำ EM ที่เติม โดยเปลี่ยนจากสีน้ำตาลเป็นสีส้ม โดยลำดับการเริ่มเปลี่ยนสีจากปริมาณ EM 5 มิลลิลิตร (0.167%) จะเกิดการเปลี่ยนแปลงก่อนปริมาณ 2 มิลลิลิตร (0.067%), และ 10 มิลลิลิตร (0.33%) ตามลำดับ หลังจากนั้นพบว่า สีของน้ำระบายน้ำมูลฝอยจะใสขึ้น หรือๆ โดยเฉพาะน้ำระบายน้ำมูลฝอยที่เติมน้ำ EM ในปริมาณ 5 มิลลิลิตร มีความใสกว่าปริมาณอื่นๆ และจะเห็นได้ว่าสีของน้ำระบายน้ำมูลฝอยที่เติม EM ในปริมาณน้อยกว่า 0.67% มีความใสกว่าน้ำระบายน้ำมูลฝอยที่ไม่ได้เติม EM

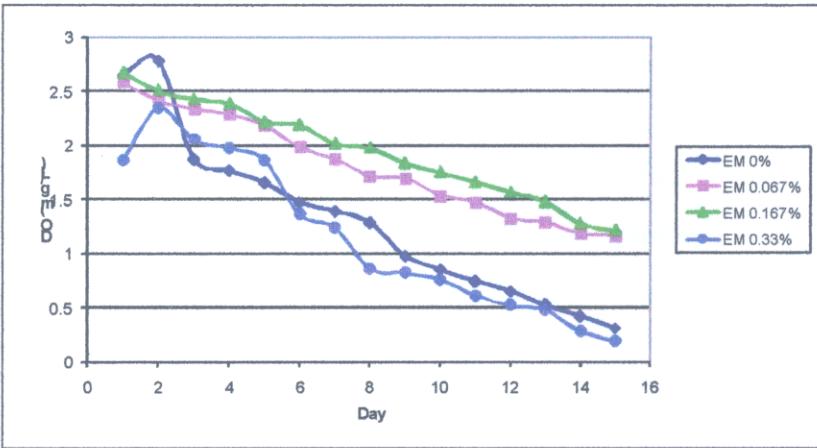
และพบว่าปริมาณออกซิเจนละลายน้ำ หรือค่า DO จะต่ำลงเมื่อเวลาผ่านไปและมีแนวโน้มในทิศทางเดียวกันในน้ำ EM ทั้ง 3 ชนิด แต่พบว่าปริมาณ DO ที่ตรวจวัดได้โดยเฉลี่ยจากการทดลองชุดที่ 2 จะสูงกว่าค่า DO ของการทดลองในชุดที่ 1 คือมีค่า DO ที่มากกว่า 1 มิลลิกรัมต่อลิตร ในวันสุดท้ายของการทดลอง ดังแสดงในรูปที่ 3-13



รูปที่ 3-13 (a) การเปลี่ยนแปลงค่า DO ของน้ำระบบน้ำผึ้งฟอยเมื่อเติมน้ำ EM คิวเซ



รูปที่ 3-13 (b) การเปลี่ยนแปลงค่า DO ของน้ำระบบน้ำผึ้งฟอยเมื่อเติมน้ำ K-EM



รูปที่ 3-13 (c) การเปลี่ยนแปลงค่า DO ของน้ำระบบน้ำผึ้งฟอยเมื่อเติมน้ำ EM ใบโกรกีซ

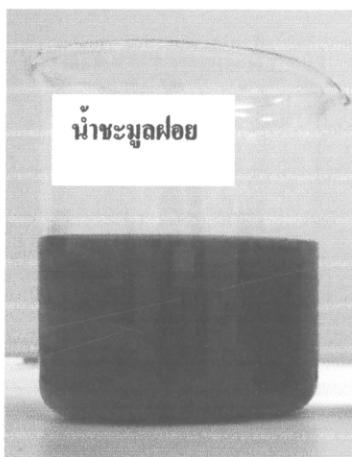
โดยสรุปจากการทดลองบำบัดน้ำระบบน้ำผึ้งฟอยเทศบาลนครสงขลา พบร่วมกับคุณภาพของน้ำระบบน้ำผึ้งฟอยที่เติม EM น้อยกว่า 0.67% โดยปริมาณตร. มีคุณภาพดีกว่าน้ำระบบน้ำผึ้งฟอยที่ไม่ได้เติม EM เมื่อสิ้นสุดการทดลอง

3.2.2. เทคโนล็อกรากดใหญ่

การทดลองบำบัดน้ำใช้มูลฝอยเทคโนล็อกรากดใหญ่เป็นการศึกษาต่อเนื่องจากการทดลองผลการทดลองบำบัดน้ำใช้มูลฝอยเทคโนล็อกรากดใหญ่ ซึ่งหาปริมาณน้ำหมักชีวภาพที่เหมาะสมในการบำบัด โดยศึกษาถึงคุณสมบัติโดยละเอียดของน้ำ EM เพื่อขอรับใบอนุญาติพิธิภาพการบำบัดที่เกิดขึ้น โดยศึกษาเฉพาะน้ำหมักชีวภาพของเทคโนล็อกรากดใหญ่ (EM รากดใหญ่) เท่านั้น เพื่อประเมินความเป็นได้ในการนำไปใช้งานจริงต่อไป พร้อมทั้งศึกษาประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำใช้มูลฝอยด้วยปฏิริยาเฟนตันเพิ่มเติมด้วย

3.2.2.1. ลักษณะสมบัติของน้ำใช้มูลฝอยจากหลุมฟังกลบมูลฝอย

ลักษณะน้ำใช้มูลฝอยที่เก็บมาจากบ่อบำบัดของเทคโนล็อกรากดใหญ่ จ. สงขลา มีสีดำคล้ำ ดังรูปที่ 3-14 และมีกลิ่นเหม็นเป็นที่น่ารังเกียจ



รูปที่ 3-14 สีของน้ำใช้มูลฝอยเทคโนล็อกรากดใหญ่ก่อนบำบัด

จากลักษณะสมบัติของน้ำใช้มูลฝอยที่มีค่า BOD_5/COD ต่ำ แสดงว่าเป็นน้ำใช้มูลฝอยที่ถูกชะออกมามากจากหลุมฟังกลบระยะคงตัว (mature phase) หลุมฟังกลบเทคโนล็อกรากดใหญ่มีการดำเนินการนานกว่า 5 ปี ทำให้น้ำใช้มูลฝอยที่จะซึ่งออกนามีลักษณะดังกล่าว (Morais and Zamora, 2005; Badawy and Ali, 2006; Kurniawan *et al.*, 2006c)

3.2.2.2. ลักษณะสมบัติของน้ำหมักชีวภาพ

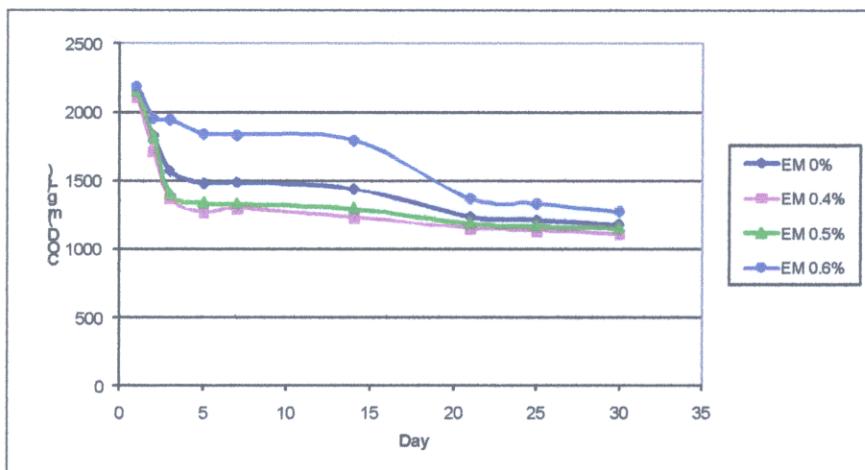
น้ำหมักชีวภาพที่ใช้ในการทดลองบำบัดน้ำใช้มูลฝอยเทคโนล็อกรากดใหญ่คือ EM รากดใหญ่ ที่ได้จากการเตรียม ณ หลุมฟังกลบเทคโนล็อกรากดใหญ่ (ดังรายละเอียด ภาคผนวก ง) ซึ่งเป็นของเหลว มีสีน้ำตาล และมีคุณสมบัติดังแสดงในตารางที่ 3-4

ตารางที่ 3-4 ค่าคณิตศาสตร์ของน้ำมักชีวภาพจากเทคโนโลยีการบำบัดน้ำเสีย

พารามิเตอร์	EM หาดใหญ่
pH	3.2
BOD ₅ (mg/L)	4,810
COD (mg/L)	68,400
BOD ₅ /COD	0.07
Conductivity (mS/cm)	6.8

3.2.2.3. ประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำใช้หมู่ฟอยด์ด้วยน้ำมักชีวภาพ

จากการทดลองบำบัดน้ำใช้หมู่ฟอยด์โดยเทคโนโลยีการบำบัดน้ำเสีย EM น้อยกว่า 0.67% โดยปริมาตร จึงทำให้คุณภาพน้ำใช้หมู่ฟอยด์ดีกว่าการไม่เติมน้ำ EM ดังนั้น จึงทำการทดลองโดยเติม EM หาดใหญ่ 0.40%, 0.50% และ 0.60% โดยปริมาตร (สัดส่วนแตกต่างจากการทดลองน้ำใช้หมู่ฟอยด์โดยเทคโนโลยีการบำบัดน้ำเสียจากการต้องการเปรียบเทียบผลที่ได้เมื่อเติมที่สัดส่วนอื่นๆ) ซึ่งผลการบำบัดค่า COD ของน้ำใช้หมู่ฟอยด์ ดังแสดงในรูปที่ 3-15



รูปที่ 3-15 การเปลี่ยนแปลงของค่า COD ของน้ำใช้หมู่ฟอยด์โดยเทคโนโลยีการบำบัดน้ำเสีย ชุดที่ 2

รูปที่ 3-15 แสดงให้เห็นว่า ค่า COD ของน้ำใช้หมู่ฟอยด์เมื่อมีการเติม EM หาดใหญ่ ในอัตราส่วนน้อยกว่า 0.60 % มีค่าต่ำกว่าค่า COD ของน้ำใช้หมู่ฟอยด์ที่ไม่เติม EM ซึ่งสอดคล้องกับผลการบำบัดน้ำใช้หมู่ฟอยด์โดยเทคโนโลยีการบำบัดน้ำเสีย

ดังนั้น จากการทดลองนำบัดน้ำชามูลฟ้อยจากหลุมฝังกลบทั้ง 2 แห่ง ด้วย น้ำ EM 4 ชนิด ให้ผลการทดลองในรูปแบบเดียวกัน จึงได้ข้อสรุปของการทดลองในช่วงแรกคือ น้ำหนักชีวภาพมีความสามารถในการนำบัดสารอินทรีย์ในน้ำชามูลฟ้อยจากหลุมฝังกลบชุมชนได้ แต่ต้องเติมในปริมาณที่เหมาะสมเท่านั้น ซึ่งจากการทดลองนี้คือ ควรน้อยกว่า 0.60% โดยปริมาตร แต่ถ้าอย่างไรก็ตาม ค่า COD ของน้ำชามูลฟ้อยที่นำบัดแล้ว (ประมาณ 200 - 300 มิลลิกรัมต่อลิตร หรือประสิทธิภาพในการนำบัดประมาณ 95%) ยังคงสูงกว่าเกณฑ์มาตรฐานการปล่อยน้ำทึ่งอุตสาหกรรมที่ค่า COD ไม่ควรเกิน 120 มิลลิกรัมต่อลิตร ซึ่งต้องการวิธีการนำบัดอื่นเพื่อเพิ่มประสิทธิภาพ

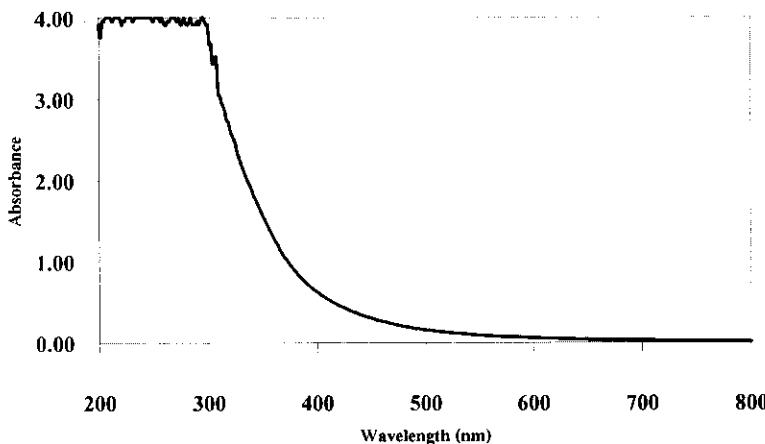
3.3. ผลการวิเคราะห์ประสิทธิภาพของน้ำหนักชีวภาพในการนำบัดน้ำชามูลฟ้อย

จากการศึกษาที่ได้ทำการทดลองในระยะแรก พบว่า แม้การเติมน้ำหนักชีวภาพจะสามารถนำบัดน้ำชามูลฟ้อยได้ โดยเฉพาะค้านภายในทำให้สี และ กลิ่น ดีขึ้น ในช่วงเวลา 2-3 วันภายหลังการเติม EM แต่ต้องเติมในปริมาณที่เหมาะสมเท่านั้น และอย่างไรก็ตาม คุณภาพของน้ำชามูลฟ้อยที่ผ่านการนำบัดยังคงสูงกว่าเกณฑ์มาตรฐานการปล่อยน้ำทึ่งอุตสาหกรรม ดังนั้น หัวข้อนี้จึงวิเคราะห์ถึงประสิทธิภาพการนำบัดของ EM ที่เกิดขึ้น โดยใช้กรณฑ์ศึกษาของน้ำชามูลฟ้อยเทศบาลนครหาดใหญ่

3.3.1. ลักษณะสมบัติของน้ำชามูลฟ้อย

น้ำชามูลฟ้อยจากหลุมฝังกลบเทศบาลนครหาดใหญ่ มีค่าสารอินทรีย์ในช่วงกว้าง เนื่องจากการเก็บตัวอย่างน้ำชามูลฟ้อยที่เปลี่ยนแปลงไปตามฤดูกาล (Fan *et al.*, 2006; Kurniawan *et al.*, 2006b) ปริมาณน้ำชามูลฟอยนั้นขึ้นอยู่กับปริมาณน้ำฝนเป็นหลัก (Kurniawan *et al.*, 2006a; Renou *et al.*, 2008) จากการเก็บตัวอย่างน้ำชามูลฟอยในช่วงฤดูร้อน พบว่าน้ำชามูลฟอยมีปริมาณน้อยส่งผลให้ค่า COD สูงถึง 9,917 มิลลิกรัมต่อลิตร

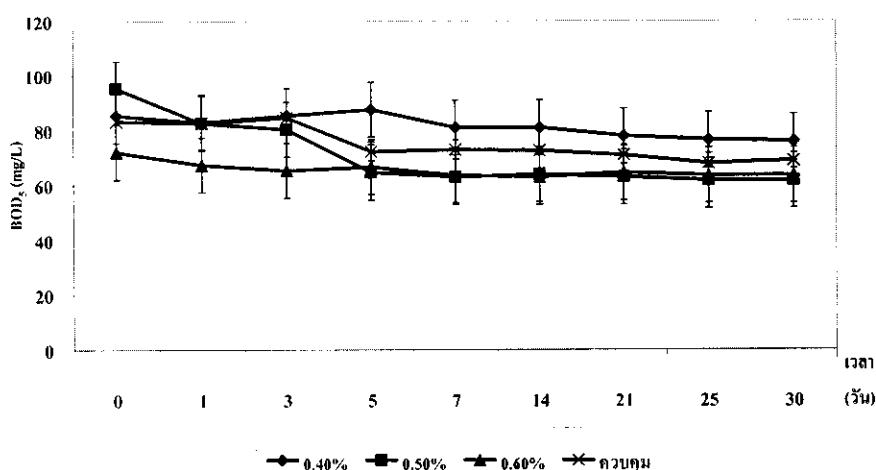
น้ำชามูลฟอย เป็นน้ำเสียที่มีสีน้ำตาลเข้ม โปรนถึงดำเข้ม โดยเกิดจากสิ่งเรืองในน้ำที่ส่วนใหญ่เป็นสารประกอบอินทรีย์กลุ่มเยื่อสลายยาก จำพวกกลุ่มกรดไฮมิก (humic acid like-substance) และกรดฟูลวิก (fulvic acid like-substance) ซึ่งเป็นกลุ่มสารอินทรีย์ที่พบได้ทั่วไปใน น้ำชามูลฟอย (Aziz *et al.*, 2007) รวมทั้งในแหล่งน้ำธรรมชาติอื่นๆ และเมื่อวัดค่าการคุณค่าลีนแสงในช่วงความยาวคลื่น 200-800 นาโนเมตร พบว่าไม่พบร่วมความยาวคลื่นเด่น (รูปที่ 3-16) ซึ่งมีลักษณะการคุณค่าลีนแสงเช่นเดียวกันกับการวัดการคุณค่าลีนแสงของตัวอย่างจากแหล่งน้ำธรรมชาติ ที่มีสีเกิดจากการเยื่อสลายสารอินทรีย์ที่เป็นชาเขียว และสัตว์ แต่มีความแตกต่างกับ ผลการวัดการคุณค่าลีนแสงในน้ำเสียจากโรงงานอุตสาหกรรมที่ปนเปื้อนสารเคมี หรือสารพิษเฉพาะอย่าง ทำให้การวัดการคุณค่าลีนแสงพบร่วมความยาวคลื่นเด่น (ลาวัลย์ ศรีพงษ์, 2543)



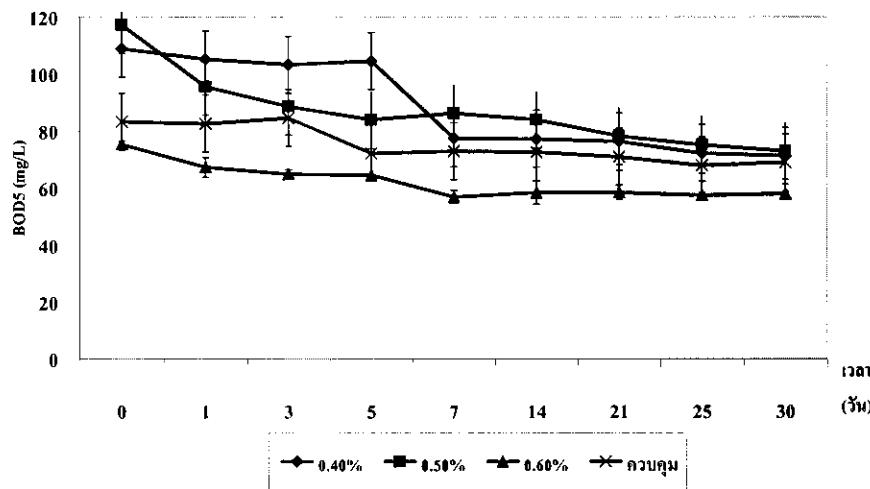
รูปที่ 3-16 การดูดกลืนแสงของน้ำเชิงมูลฝอยที่ความยาวคลื่น 200-800 นาโนเมตร

3.3.2 ประสิทธิภาพของน้ำหมักชีวภาพในการบำบัดน้ำเชิงมูลฝอยในระดับห้องปฏิบัติการ

จากการทดลองบำบัดน้ำเชิงมูลฝอยโดยเทคนิคราดใหญ่ ด้วยน้ำหมักชีวภาพ 2 ชนิด คือ EM คิวเซ และ EM หาดใหญ่ (ดังรายละเอียดการหมักในภาคผนวก ก) ที่สัดส่วน 0.4, 0.5 และ 0.6% พบร่วมกัน ผลการบำบัดค่า BOD_5 เมื่อถ้วนสุกดURATION 30 วัน ด้วยการเติม EM คิวเซ สัดส่วน 0.4% มีค่า BOD_5 เหลือสูงกว่าชุดควบคุม ส่วนการเติม EM คิวเซ สัดส่วน 0.5 % และ 0.6 % มีค่า BOD_5 เหลือต่ำกว่าชุดควบคุม อย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ($p<0.05$) และจะเห็นได้ว่า การเติม EM คิวเซ ทุกสัดส่วน ค่า BOD_5 มีแนวโน้มลดลงตามระยะเวลาการบำบัดที่เพิ่มขึ้น ดังรูปที่ 3-17 ส่วนประสิทธิภาพการบำบัดค่า BOD_5 โดยการเติม EM หาดใหญ่ ที่สัดส่วน 0.4, 0.5 และ 0.6% พบร่วมกัน ที่สัดส่วน 0.4 และ 0.5% มีค่า BOD_5 เหลือสูงกว่าชุดควบคุม ส่วนสัดส่วน 0.6% มีค่าต่ำกว่าชุดควบคุม และไม่มีความแตกต่างกันทางสถิติ ($p>0.05$) (ดังรายละเอียด ภาคผนวก ก)

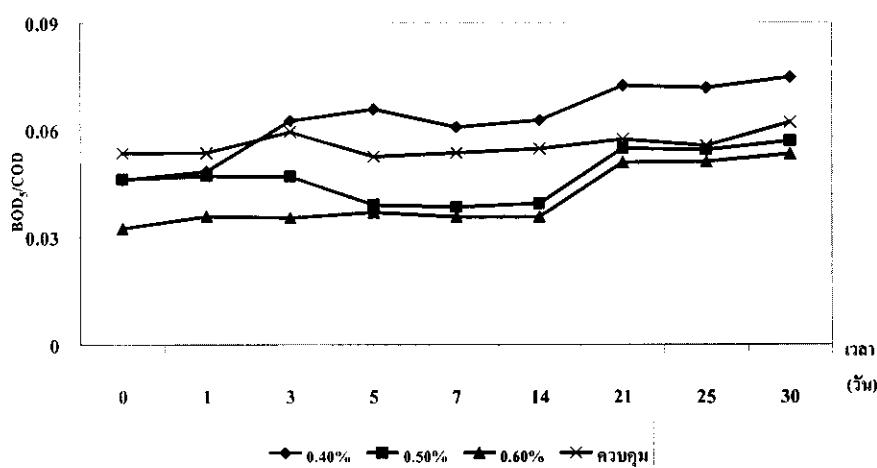


รูปที่ 3-17 (a) ค่า BOD_5 เหลือในน้ำเชิงมูลฝอยที่เติม EM คิวเซ ในสัดส่วนต่างๆ

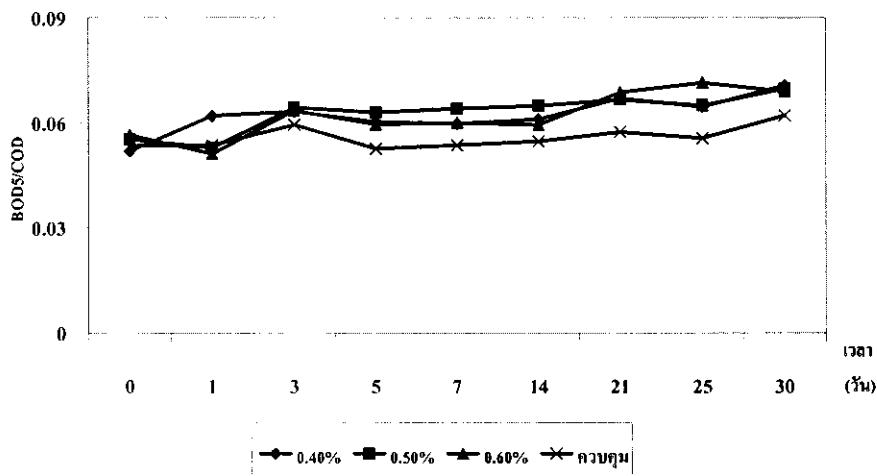


รูปที่ 3-17 (b) ค่า BOD₅ เกลี่ยในน้ำชั่วคราวที่เติม EM หาดใหญ่ ในสัดส่วนต่างๆ

ส่วนผลการเติมน้ำหมักชีวภาพต่อค่า BOD₅/COD ของน้ำชั่วคราวพบว่าการเติมน้ำหมักชีวภาพทั้ง 2 ชนิดในทุกสัดส่วน มีผลทำให้แนวโน้มค่า BOD₅/COD ของน้ำชั่วคราวฟ้อยสูงขึ้นเพียงเล็กน้อยเท่านั้น แสดงคงรูปที่ 3-18 แต่ยังมีค่าที่ต่ำอยู่มากคือมีค่าประมาณ 0.06 ซึ่งบ่งบอกว่าค่าความสามารถย่อยสลายทางชีวภาพของน้ำชั่วคราวฟ้อยมีค่าต่ำ ทั้งนี้ เพราะน้ำชั่วคราวฟ้อย เป็นน้ำเสียที่มีลักษณะเฉพาะ คือ มีค่าปรับตัวทางเคมีภysis การย่อยสลายทางชีวภาพต่ำ (Badawy and Ali, 2006) ส่วนน้ำหมักชีวภาพเองก็มีค่า BOD₅/COD ต่ำประมาณ 0.06-0.07 เช่นกัน ทำให้การเติมน้ำหมักชีวภาพเพื่อช่วยเพิ่มการย่อยสลายทางชีวภาพจึงไม่ส่งผลดี และยังเป็นการเพิ่มค่าสารอินทรีย์ในน้ำชั่วคราวฟ้อย



รูปที่ 3-18 (a) ค่า BOD₅/COD เกลี่ยในน้ำชั่วคราวที่เติม EM คิวเซ ในสัดส่วนต่างๆ



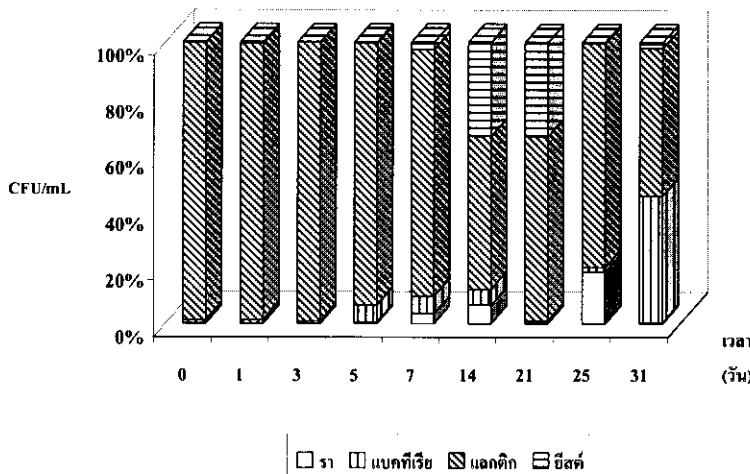
รูปที่ 3-18 (b) ค่า BOD₅/COD เกลือในน้ำระบบน้ำมูลฟอยท์เติม EM หาดใหญ่ ในสัดส่วนต่างๆ

ผลการติดตามปริมาณกลุ่มจุลินทรีย์ 4 กลุ่มในน้ำระบบน้ำมูลฟอยท์ผ่านการเติมน้ำมักชีวภาพ พบว่า ใน 21 วันแรกของการทดลอง จุลินทรีย์กลุ่มเด่นที่เกิดขึ้นเป็นกลุ่มแอกติกแบบที่เรีย เนื่องจากเป็นกลุ่มจุลินทรีย์ที่มีสัดส่วนสูงที่สุดในน้ำมักชีวภาพ ดังแสดงในตารางที่ 3-5 ซึ่งเป็นกลุ่มจุลินทรีย์ที่สามารถสร้างกรดอินทรีย์ (สมพงศ์ โภทอง และคณะ, 2547; ทรงชัย คัมภีร์ และคณะ, 2539)

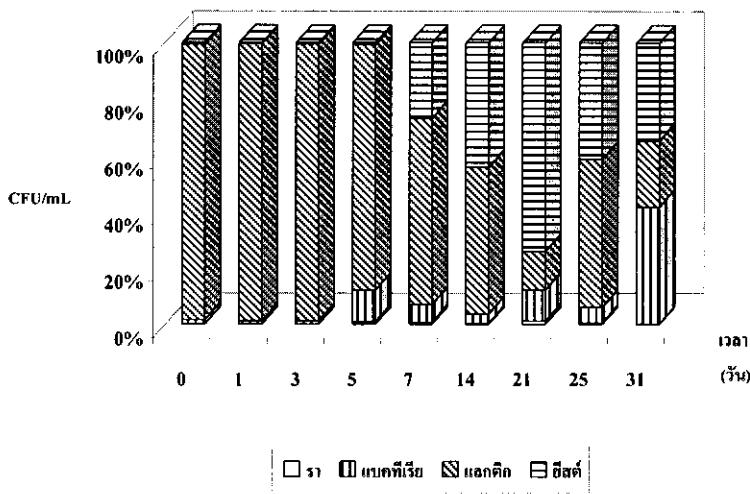
ตารางที่ 3-5 ปริมาณกลุ่มเชื้อจุลินทรีย์เคลือบใน EM คิวเซ และ EM หาดใหญ่ (หน่วย CFU/mL)

กลุ่มเชื้อจุลินทรีย์	ชนิดน้ำมักชีวภาพ	
	คิวเซ	เทศบาลนครหาดใหญ่
แบคทีเรียทั่วไป	1.27×10^5	3.6×10^6
แอกติกแบบที่เรีย	3×10^5	5.46×10^6
ยีสต์-รา	2.3×10^4	9.5×10^5

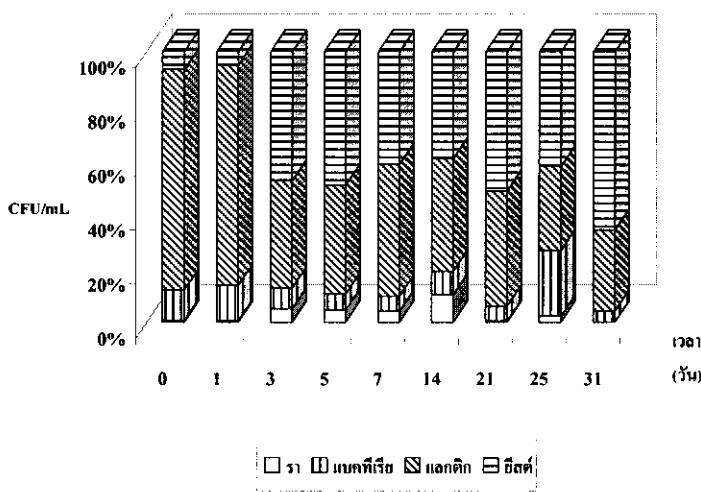
ซึ่งการเติมน้ำมักชีวภาพมีผลโดยตรงต่อสัดส่วนจุลินทรีย์กลุ่มแอกติกแบบที่เรียที่เพิ่มขึ้น รองลงมาเป็นกลุ่มแบคทีเรียทั่วไป กลุ่มยีสต์และกลุ่มรา ตามลำดับ ดังรูปที่ 3-19 (EM คิวเซ) และ รูปที่ 3-20 (EM นครหาดใหญ่)



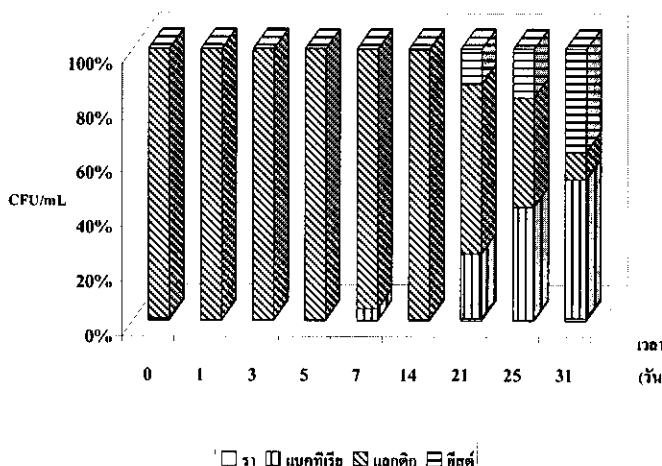
รูปที่ 3-19 (a) ปริมาณสัดส่วนกลุ่มเชื้อจุลินทรีย์ในน้ำอะมูลฟอยท์เติม EM คิวเซ 0.4 %



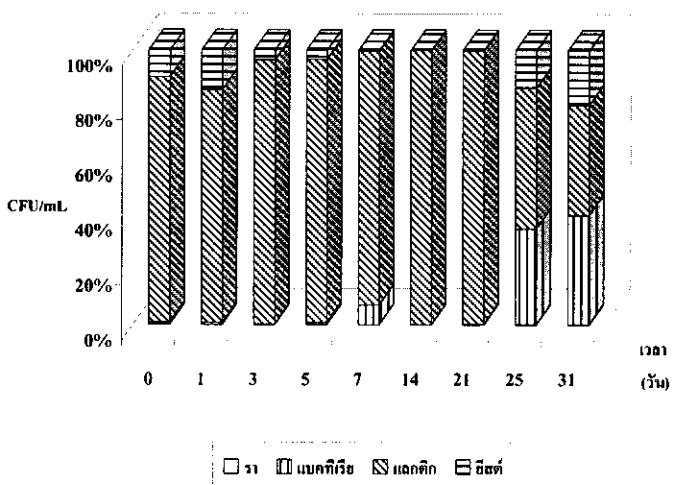
รูปที่ 3-19 (b) ปริมาณสัดส่วนกลุ่มเชื้อจุลินทรีย์ในน้ำอะมูลฟอยท์เติม EM คิวเซ 0.5 %



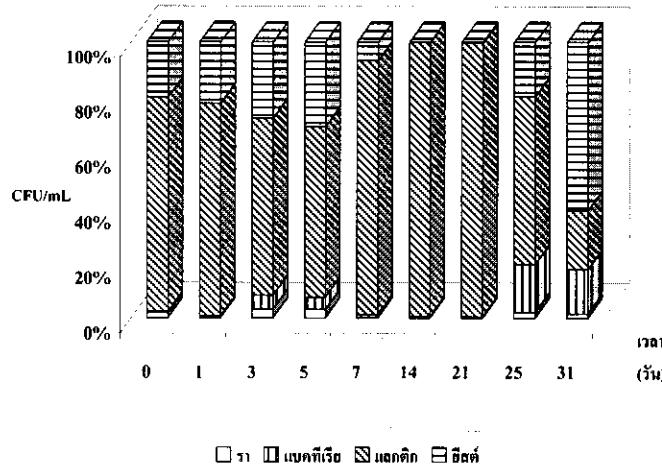
รูปที่ 3-19 (c) ปริมาณสัดส่วนกลุ่มเชื้อจุลินทรีย์ในน้ำอะมูลฟอยท์เติม EM คิวเซ 0.6 %



รูปที่ 3-20 (a) ปริมาณสัดส่วนกลุ่มเชื้อจุลินทรีย์ในน้ำழะมูลฟอยท์เติม EM หาดใหญ่ 0.4 %

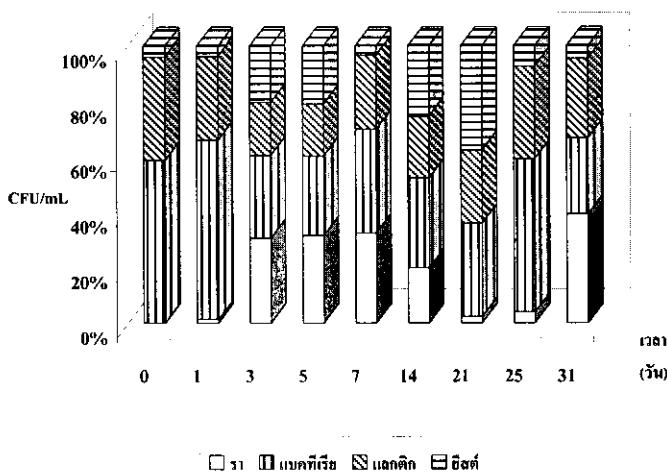


รูปที่ 3-20 (b) ปริมาณสัดส่วนกลุ่มเชื้อจุลินทรีย์ในน้ำழะมูลฟอยท์เติม EM หาดใหญ่ 0.5 %



รูปที่ 3-20 (c) ปริมาณสัดส่วนกลุ่มเชื้อจุลินทรีย์ในน้ำழะมูลฟอยท์เติม EM หาดใหญ่ 0.6 %

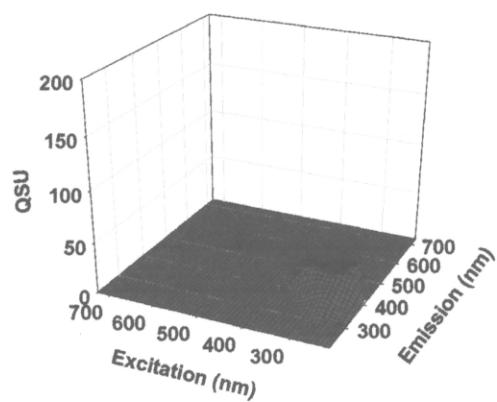
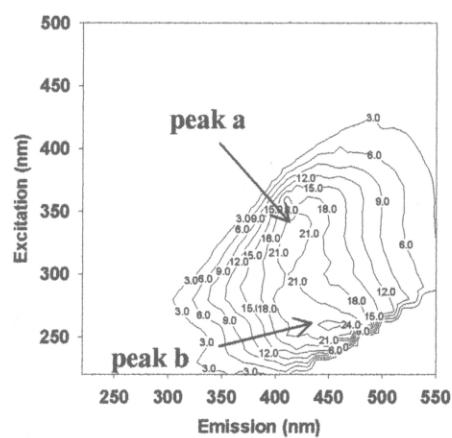
โดยเมื่อทำการทดลองในระยะหลัง สัดส่วนของกลุ่มจุลินทรีย์เปลี่ยนแปลงไป โดยกลุ่มยีสต์ และกลุ่มราเพิ่มปริมาณมากขึ้นทั้งนี้เนื่องจากทำการทดลองในสภาพปิด ไม่มีการเติมสารอาหาร และอากาศ จุลินทรีย์กลุ่มแผลกติกแบคทีเรียจึงลดปริมาณลง และสภาพแวดล้อมที่เปลี่ยนไป เอื้อประโยชน์ต่อกลุ่มยีสต์ และกลุ่มราซึ่งเป็นกลุ่มจุลินทรีย์ที่มีความสามารถในการปรับตัวให้เข้ากับสิ่งแวดล้อมได้ดีตามมา โดยในสภาพแวดล้อมหนึ่งๆ จุลินทรีย์มีอัตราการเจริญเติบโตแตกต่างกัน (ดวงพร คันธ์โชติ, 2545) ส่วนในชุดควบคุม สัดส่วนจุลินทรีย์กลุ่มเด่นเป็นแบคทีเรีย สัดส่วนรองลงมาเป็นจุลินทรีย์กลุ่มแผลกติกแบคทีเรีย ยีสต์ และราตามลำดับ ดังรูปที่ 3-21



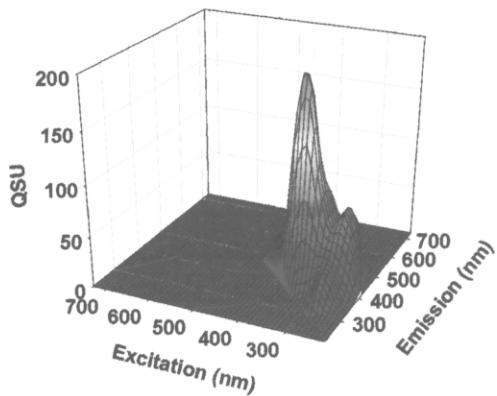
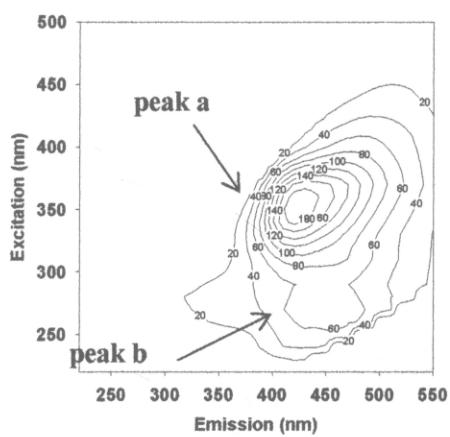
รูปที่ 3-21 ปริมาณสัดส่วนกลุ่มเชื้อจุลินทรีย์ในน้ำอะมูลฟอยชุดควบคุม (ไม่มีการเติมน้ำหมักชีวภาพ)

ผลการวิเคราะห์กลุ่มสารอินทรีย์ในน้ำอะมูลฟอยหลังบำบัดด้วยน้ำหมักชีวภาพ โดยใช้เทคนิค FEEM ซึ่งเป็นวิธีการหนึ่งในการตรวจสอบค่ากลุ่มสารอินทรีย์และลายน้ำบางกลุ่มที่สามารถจำแนกได้ ซึ่งสามารถจำแนกกลุ่มสารอินทรีย์ที่ละลายน้ำออกเป็น 4 กลุ่ม ได้แก่ กลุ่มกรดไขมิก กลุ่มกรดฟูลิก กลุ่มไตรีน และกลุ่มทริปโโนเฟน ถูกนำมาใช้ในการทดลองนี้ (Baker and Curry, 2004) โดยพบว่ากลุ่มสารอินทรีย์ที่วัดได้ จะมีความสัมพันธ์กับกลุ่มสารอินทรีย์ในน้ำอะมูลฟอย ณ ความยาวคลื่นกระตุ้น (excitation wavelength) 220-450 นาโนเมตร และความยาวคลื่นคาย (emission wavelength) 220-600 นาโนเมตร ซึ่งสามารถนำมาประยุกต์ใช้หาค่ากลุ่มสารอินทรีย์ในน้ำอะมูลฟอยได้ (Morais *et al.*, 2005; Wang *et al.*, 2006)

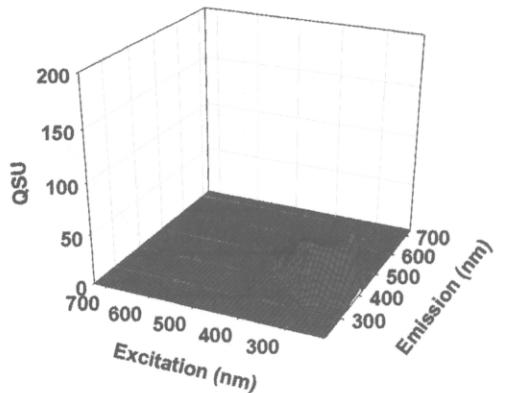
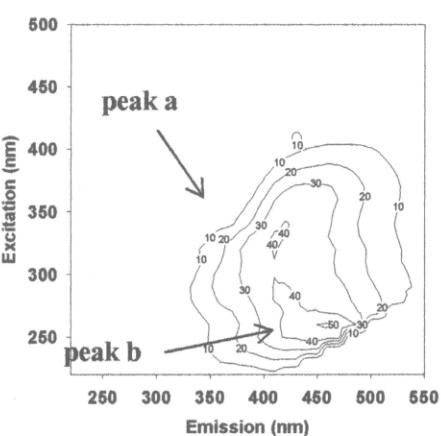
จากการวิเคราะห์กลุ่มสารอินทรีย์ในน้ำอะมูลฟอย ก่อนเติมน้ำหมักชีวภาพ พบร่วมกับการวิเคราะห์ค่าความเข้มแสงฟลูออเรสเซนต์สารอินทรีย์ที่พบมีสารอินทรีย์เด่น 2 กลุ่ม คือ กลุ่มกรดไขมิก ณ peak a ที่ความยาวคลื่น 350-370 nm_{Ex}/400-420 nm_{Em} และกลุ่มกรดฟูลิก ณ peak b ที่ความยาวคลื่น 240-270 nm_{Ex}/440-470 nm_{Em} (ดังรายละเอียด ภาคผนวก ฉบับที่ 2) จากการจำแนกและรวมโดย Chen และคณะ (2003) และ Baker and Curry (2004) และ Musikavong (2007) และ Janhom และคณะ (2009) ดังรูปที่ 3-22



รูปที่ 3-22 (a) ค่า FEEM ในน้ำอะมูลฟอย



รูปที่ 3-22 (b) ค่า FEEM ในน้ำหมักชีวภาพ



รูปที่ 3-22 (c) ค่า FEEM ในน้ำอะมูลฟอยเติมน้ำหมักชีวภาพ

โดยผลการวิเคราะห์กลุ่มสารอินทรีย์ พบร่วมความสอดคล้องกับกลุ่มสารอินทรีย์ส่วนใหญ่ที่พบในน้ำชาจะดูดฟอยล์ โดยเฉพาะกลุ่ม กรดฟูลิก และกรดชิวมิก ซึ่งสารอินทรีย์เหล่านี้เป็นสารอินทรีย์กลุ่มหลักที่พบในน้ำชาจะดูดฟอยล์และซึ่งเป็นสารป้องกันหลายชนิด และทำให้เกิดสีในน้ำชาจะดูดฟอยล์ (Morias, 2005; Baker and Curry, 2004; Deng and Englehardt, 2006; Lu *et al.*, 2009) จากผลการเบริชบันเพียงสารอินทรีย์ในน้ำชาจะดูดฟอยล์หลังนำบัดด้วย EM คิวเซ และ EM หาดใหญ่ โดยน้ำชาจะดูดฟอยล์ก่อนทดลองเมื่อเจือจาง 100 เท่ามีสารอินทรีย์กลุ่มกรดชิวมิก และกรดฟูลิก รวม 45 หน่วยควินินซัลเฟต (Quinine sulfate unit, QSU) และใน EM คิวเซ มีค่า 250 QSU และ EM หาดใหญ่ มีค่า 240 QSU ตามลำดับ จะเห็นได้ว่าการเติมน้ำหมักชีวภาพทั้ง 2 ชนิดส่งผลโดยตรงให้กลุ่มสารอินทรีย์ในน้ำชาจะดูดฟอยล์เพิ่มสูงขึ้นตามลักษณะส่วนน้ำหมักชีวภาพ โดยพบร่วมค่าประมาณ 90-120 QSU ดังแสดง (ตารางที่ 3-6)

ตารางที่ 3-6 ค่าความเข้มแสงฟลูออเรสเซนต์ที่ตำแหน่ง peak a และ peak b ในน้ำชาจะดูดฟอยล์ที่นำบัดด้วยน้ำหมักชีวภาพ

ตัวอย่างทดลอง	ความเข้มแสงฟลูऑเรสเซნต์ (QSU) ¹		
	ตำแหน่งที่พบความเข้มแสงฟลูऑเรสเซนต์สูง		ผลรวมค่าความเข้มแสงฟลูऑเรสเซนต์ตำแหน่ง a และ b
	peak a	peak b	
-น้ำชาจะดูดฟอยล์ก่อนนำบัด ²	21	24	45
-EM คิวเซ ³	200	50	250
-น้ำหมักชีวภาพเทcnical ³	180	60	240
-น้ำชาจะดูดฟอยล์หลังนำบัดด้วยน้ำหมักชีวภาพ ⁴			
-EM คิวเซ 0.4 %	40 (190.47 %) ⁴	55(229.16) ⁴	95 (211.11) ⁴
-EM คิวเซ 0.5 %	45 214.28 % ⁴	55(229.16) ⁴	100(222.22) ⁴
-EM คิวเซ 0.6 %	50 (238.09 %) ⁴	65(270.82) ⁴	115(255.55) ⁴
-น้ำหมักชีวภาพเทcnical 0.4 %	40 (190.47 %) ⁴	50(208.33) ⁴	90(200) ⁴
-น้ำหมักชีวภาพเทcnical 0.5 %	50 (238.09 %) ⁴	65(270.82) ⁴	115(255.55) ⁴
-น้ำหมักชีวภาพเทcnical 0.6 %	55 (261.90 %) ⁴	65(270.83) ⁴	120(266.66) ⁴

หมายเหตุ 1 Quinine sulfate unit

2 น้ำชาจะดูดฟอยล์ (เจือจาง 100 เท่า)

3 น้ำหมักชีวภาพ (เจือจาง 100 เท่า)

4 น้ำชาจะดูดฟอยล์เมื่อเติม EM คิวเซ และ EM หาดใหญ่ สัดส่วนต่างๆ (เจือจาง 100 เท่า)

ซึ่งจากการรายงานของ งานวจุ ตันโล (2549) พบว่าในน้ำหมักชีวภาพทุกชนิดมีกรดชิวมิกเป็นองค์ประกอบและมีกรดชิวมิกอยู่ระหว่าง 0.48-1.07 % สำหรับน้ำหมักชีวภาพจากพืช และ 3.07-4.45 % สำหรับน้ำหมักชีวภาพจากสัตว์ โดยเมื่อพิจารณาความถูกต้องค่า COD BOD₅ และ BOD₅/COD พบว่ามีความสอดคล้องกันคือ การใช้น้ำหมักชีวภาพไม่สามารถบำบัดค่าเหล่านี้ได้แล้ว เมื่อเปรียบเทียบคุณภาพน้ำหลังการบำบัดด้วยน้ำหมักชีวภาพพบว่าไม่ผ่านเกณฑ์มาตรฐานน้ำทึ่งจากแหล่งกำเนิดประเภทโรงงานอุตสาหกรรมและจากนิคมอุตสาหกรรม

จากการทดลองการใช้น้ำหมักชีวภาพในการบำบัดน้ำชะลอก Foley พบร่วมกับการเติมน้ำหมักชีวภาพไม่สามารถบำบัดสารอินทรีย์ในน้ำชะลอก Foley และน้ำเสียเหล่าน้ำทึ่งได้ (ยนต์ มุติก, 2543; เสาวนีย์ สุนทรพิทักษ์, 2539; สมชัย จันทร์สว่าง และสุริยะ สวยงามท์, 2540; นันยา ศรีชัย และคณะ 2547) ในขณะที่สมศักดิ์ นุกูลอุดมพาณิชย์ (2543) พบร่วมกับน้ำหมักชีวภาพสามารถบำบัดกลิ่นน้ำทึ่งจากโรงพยาบาลได้ และรวมทั้งบำบัดกลิ่น และปริมาณตะกอนจากส้วมได้ (Szymanski and Patterson, 2003) ดังนั้นในขั้นตอนต่อไปจะทดสอบทางประสาทสัมผัส (sensory test) (ไพร่อน วิริยะวี, 2535) เพื่อประเมินการให้คะแนนความพึงพอใจ (hedonic scale scoring test) ของกลิ่น และสีในน้ำชะลอก Foley หลังบำบัดด้วยน้ำหมักชีวภาพทั้ง 2 ชนิด จากอาสาสมัครจำนวน 12 คน ซึ่งการทดสอบด้วยวิธีนี้การการให้คะแนนความชอบ (hedonic) ผู้ทดสอบได้รับเลือกไม่จำเป็นต้องได้รับการฝึกฝนการทดสอบทางประสาทสัมผัส โดยให้คะแนนความพึงพอใจ แบ่งออกเป็น 5 ระดับ ดังนี้ คือ

5	หมายถึง	พึงพอใจมากที่สุด
4	หมายถึง	พึงพอใจมาก
3	หมายถึง	พึงพอใจปานกลาง
2	หมายถึง	พึงพอใจน้อย
1	หมายถึง	ไม่พึงพอใจ

จากการทดลองการประเมินการให้คะแนนความพึงพอใจของกลิ่น และสีในน้ำชะลอก Foley หลังการบำบัดโดยน้ำหมักชีวภาพทั้ง 2 ชนิด ทุกสัดส่วน พบร่วมกับน้ำชะลอก Foley ชุดควบคุมมีระดับความพึงพอใจของกลิ่น และสี ในระดับความพึงพอใจน้อย โดยหลังเติมน้ำหมักชีวภาพระดับความเพิ่มขึ้นเป็น ระดับพึงพอใจปานกลาง แต่มีค่าไม่แตกต่างกันทางสถิติ ($p<0.05$) แสดงดัง(ตารางที่ 3-7)

ตารางที่ 3-7 ผลการประเมินความพึงพอใจของกลุ่น และสีในน้ำอะมูลฟอยเมื่อบำบัดด้วยน้ำหมักชีวภาพ

น้ำหมักชีวภาพ		สัดส่วนการเติมน้ำหมักชีวภาพ						
		0.4 %	0.5 %	0.6 %	ชุด	Mean	SD	P-value
		ควบคุม						
คิวเซ	กลุ่น	2.08 ^a	2.16 ^a	2.58 ^a	2 ^a	2.2	0.77	0.093
	สี	2.50 ^a	2.50 ^a	2.58 ^a	1.58 ^a	2.29	1.12	0.86
เทศบาลนครหาดใหญ่	กลุ่น	2.58 ^a	2.50 ^a	2.75 ^a	2.58 ^a	2.6	0.79	0.5
	สี	2.5 ^a	2.75 ^a	2.66 ^a	1.58 ^a	2.37	0.93	0.49

หมายเหตุ : ค่าเฉลี่ยในบรรทัดเดียวกันอักษรที่แตกต่างแสดงว่ามีความแตกต่างทางสถิติ ($p<0.05$)

สำหรับกลไกการบำบัดกลุ่นในน้ำอะมูลฟอยมีดังนี้ กลุ่มน้ำอะมูลฟอยนั้นมาจากการอินทรีย์ระเหยง่าย (Volatile organic compound) ในกระบวนการย่อยสลายด้วยจุลินทรีย์ก่อคุณ (heterotrophic bacteria) แบบไร้อากาศซึ่งก่อให้เกิด กลุ่น โดยเฉพาะกลุ่นของก๊าซ ไฮโดรเจน sulfide (H_2S) และ แอมโมเนีย (Liu *et al.*, 2009; Xia *et al.*, 2009) โดย Zhu (2000) รายงานว่า ช่วง pH ที่เหมาะสมของกลุ่นจุลินทรีย์ย่อยสลายแบบไร้อากาศจะทำงานได้ดีในช่วง pH เป็นกลาง 7 ± 0.5 ดังนั้นการเติมน้ำหมักชีวภาพซึ่งมีค่า pH เป็นกรดประมาณ 3 ± 0.2 จะทำให้สภาพความเป็นกรด-ด่างในน้ำอะมูลฟอยไม่เหมาะสมกับการเจริญเติบโตของกลุ่นจุลินทรีย์ไร้อากาศ จุลินทรีย์ก่อคุณนี้จึงทำงานได้น้อยลง ส่งผลให้จุลินทรีย์ผลิตกลุ่นลดลง Mcnevin and Barford (2000) รายงานว่า การลดกลุ่นก๊าซ ไฮโดรเจน sulfide (H_2S) ต้องลดปริมาณจุลินทรีย์ก่อคุณ ไร้อากาศ โดยการเพิ่มหรือลดค่า pH ในน้ำจะเป็นการลดการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์ในกลุ่มนี้ ส่งผลให้กลุ่นในน้ำเสียลดลง ประกอบกับในน้ำหมักชีวภาพมีจุลินทรีย์ก่อคุณ *Bacillus spp.* เป็นกลุ่นหลัก (สมพงศ์ โอทอง คณะ, 2547) โดย Xia *et al.* (2009) รายงานว่า จุลินทรีย์ก่อคุณ (heterotrophic bacteria) ที่พบเป็นกลุ่นจุลินทรีย์ในการบำบัดกลุ่นจากน้ำเสียปฏิโตรเคนมีเป็นจุลินทรีย์ก่อคุณรา *Actinomycetes* และ *Bacillus* จะนั่นทั้งในส่วนของ pH ที่เปลี่ยนแปลงและกลุ่มจุลินทรีย์น้ำหมักชีวภาพซึ่งส่งผลให้เกิดกระบวนการการบำบัดกลุ่นในน้ำอะมูลฟอยขึ้น

ดังนั้น โดยสรุปพบว่า น้ำหมักชีวภาพมีศักยภาพในการบำบัดน้ำอะมูลฟอยในด้านกายภาพ (สีและกลุ่น) ได้ในระดับดี แต่ศักยภาพในการบำบัดสารอินทรีย์ยังมีข้อจำกัด เนื่องจากในน้ำหมักชีวภาพประกอบด้วย สารอินทรีย์จำพวก ครดชิวมิก และครดฟูลวิก และ เมลา-โนบีดิน (melanoidin) ซึ่งย่อยสลายยาก โดยมากจากส่วนประกอบในน้ำหมักชีวภาพและกากน้ำตาลในกระบวนการผลิตน้ำหมักชีวภาพ (Banat *et al.*, 1996) ทำให้ทั้งในน้ำหมักชีวภาพ และน้ำอะมูลฟอยมีค่าความสามารถในการย่อยสลายทางชีวภาพต่ำ ประกอบกับจุลินทรีย์ในน้ำหมักชีวภาพอาจขาดความสามารถในการบำบัดสารอินทรีย์ และสภาวะ

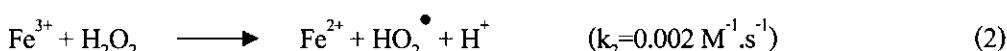
แผลลื่อมไม่เหมาะสม จึงทำให้จุลินทรีย์มีปริมาณไม่นำพอด้วยแล้วขันกับจุลินทรีย์ชนิดอื่นที่อยู่ในธรรมชาติ (สุนามี เหลืองสกุล และคณะ, 2545) และหากเติมน้ำหนักชีวภาพมากเกินไป (จากการศึกษาครั้งที่ไม่ครบเติมน้ำหนักชีวภาพมากกว่า 0.6% โดยปริมาตร) จะทำให้สารอินทรีย์ในน้ำชะมูลฟ้อยมีความเข้มข้นสูงมาก จนก่อให้เกิดการยับยั้งหรือเป็นพิษต่อจุลินทรีย์ได้ (เกรียงศักดิ์ อุดมสิน โภจน์, 2546)

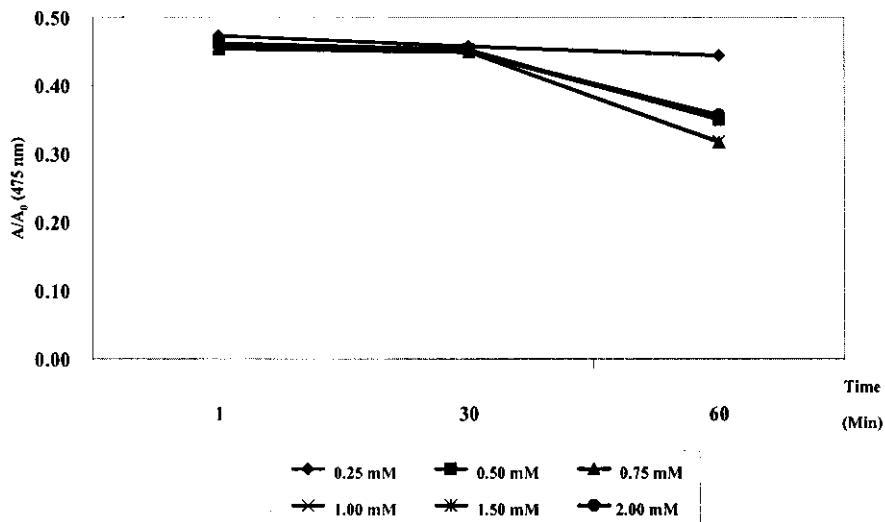
3.4. การบำบัดน้ำชะมูลฟ้อยด้วยปฏิกิริยาเฟนตัน

จากการศึกษาการบำบัดน้ำชะมูลฟ้อยด้วยน้ำหนักชีวภาพพบว่าไม่สามารถบำบัดค่า COD และ BOD₅ ให้มีค่าต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐานน้ำทึ่งจากแหล่งกำเนิดประเภทโรงงานอุตสาหกรรมและจากนิคมอุตสาหกรรมจะสามารถปล่อยออกสู่ธรรมชาติได้ ดังนั้นในการบำบัดน้ำชะมูลฟ้อยจึงต้องอาศัยวิธีการอื่นๆ ที่เหมาะสมในการบำบัดน้ำเสียที่มีคุณลักษณะเฉพาะ เช่น เดียวกับน้ำชะมูลฟอย คือ มีความสามารถในการย่อยสลายทางชีวภาพต่ำ สำหรับปฏิกิริยาเฟนตันเป็นกระบวนการบำบัดทางเคมีวิธีการหนึ่งที่นิยมนำมาบำบัดน้ำชะมูลฟอย และมีประสิทธิภาพสูง (Badawy and Ali, 2006; Deng and Engleharat, 2006; Ma and Xia, 2009) โดยในการทดลองบำบัดน้ำชะมูลฟ้อยด้วยปฏิกิริยาเฟนตัน ต้องมีการหาค่าปริมาณความเข้มข้นของเฟอร์รัสไอออน [Fe²⁺] และไฮโดรเจนperอ๊อกไซด์ [H₂O₂] ซึ่งมีรายละเอียดดังนี้

3.4.1. ผลของการความเข้มข้นเฟอร์รัสไอออน [Fe²⁺] เริ่มต้น

ผลการศึกษาความเข้มข้นของเฟอร์รัสไอออนเริ่มต้นต่อประสิทธิภาพการบำบัดน้ำชะมูลฟอยจากหลุมฝังกลบเทศบาลนครหาดใหญ่ โดยการบำบัดกำหนดให้ความเข้มข้นของไฮโดรเจนperอ๊อกไซด์คงที่เท่ากับ 100 มิลลิโมลาร์ ซึ่งความเข้มข้นเริ่มต้นของเฟอร์รัสไอออนที่ศึกษาเท่ากับ 6 ค่า คือ 0.25, 0.50, 0.75, 1.00, 1.50 และ 2.00 มิลลิโมลาร์ ตามลำดับ และเก็บตัวอย่างน้ำชะมูลฟอย ณ เวลาการทำปฏิกิริยา 1 30 และ 60 นาที และนำไปกรองผ่านแผ่นกรอง GF/C ทันทีเพื่อวัดค่าการคูคูกลีนแสงด้วยเครื่อง UV-visible Spectrophotometer ที่ความยาวคลื่น 200-800 นาโนเมตร เพื่อศึกษาการลดลงของค่าการคูคูกลีนแสงและศึกษาประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ที่ความยาวคลื่น 475 นาโนเมตร เวลาการบำบัด 48 ชั่วโมง จากการทดลองพบว่าการเพิ่มระยะเวลาทำปฏิกิริยาทำให้ค่าการคูคูกลีนแสงของน้ำชะมูลฟอยลดลง ดังรูปที่ 3-23 ทั้งนี้เนื่องจากไฮดรอกซิลเรดิคอล (OH[•]) ที่ผลิตออกมาย่างต่อเนื่องในปฏิกิริยาเฟนตันมีโอกาสสัมผัสกับสารอินทรีย์อย่างทั่วถึง และนานขึ้นดังสมการที่ (1) และ (2)

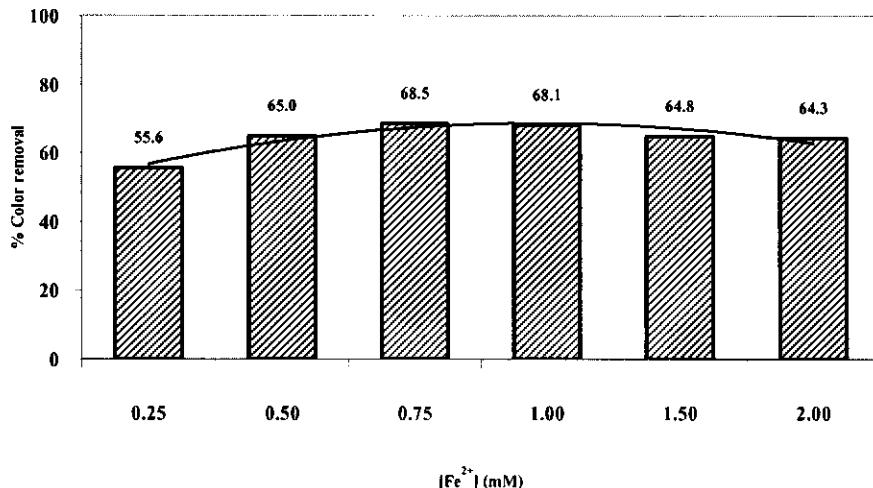




รูปที่ 3-23 ผลการลดลงของค่าการดูดกลืนแสง ณ เวลาต่างๆ ($[H_2O_2]$ เท่ากับ 100 มิลลิโมลาร์)

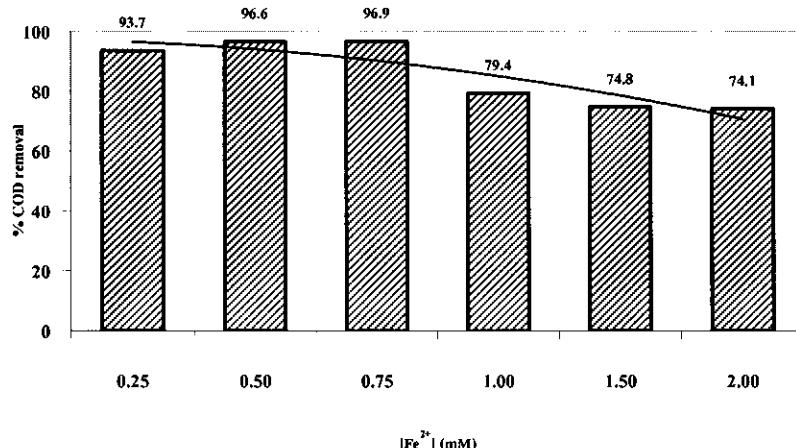
ประสิทธิภาพการบำบัดสี ณ เวลา 60 นาที มีค่าเท่ากับ 55.5, 65, 68.5, 68.1, 64.8 และ 64.3 % ตามลำดับ ดังรูปที่ 3-24 โดยเมื่อความเข้มข้นของเฟอร์รัสไอออนเท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์ มีค่าประสิทธิภาพ การบำบัดสีสูงสุดเท่ากับ 68.5 % อย่างไรก็ตาม โดยทั่วไปแล้ว การเพิ่มสัดส่วนของเฟอร์รัสไอออน จะส่งผล ดีสามารถส่งเสริมให้ประสิทธิภาพบำบัดเพิ่มขึ้นจนถึงระดับหนึ่ง หลังจากนั้นประสิทธิภาพการบำบัดจะ ลดลง เนื่องจากเฟอร์รัสไอออน และเฟอร์ริกไอออน ทำปฏิกิริยากับไฮดรอกซิลradical (OH^\bullet) และไฮโดร ไฮดรอกซิล (OH_2^\bullet) ดังสมการที่ (3) ถึง (5) ทำให้ปฏิกิริยาถูกยับยั้ง ความว่องไวของปฏิกิริยาลดลง จึง ส่งผลให้ประสิทธิภาพการบำบัดต้องลงไปด้วย (Deng and Englehardt, 2006) สาเหตุล้วนกับการศึกษาในครั้ง นี้ที่พบว่าการเพิ่มความเข้มข้นของเฟอร์รัสไอออนจาก 0.25-0.75 มิลลิโมลาร์ สามารถเพิ่มประสิทธิภาพการ บำบัดสีเพิ่มขึ้นได้ แต่เมื่อของเฟอร์รัสไอออนเพิ่มขึ้นมากกว่า 0.75 มิลลิโมลาร์ กลับทำให้ประสิทธิภาพการ บำบัดสีลดลงเช่นกัน





รูปที่ 3-24 ผลความเข้มข้นเริ่มต้นของเฟอร์รัสไออ่อนต่อประสิทธิภาพการนำบัดค่าการดูดกลืนแสง
ณ 60 นาที ($[H_2O_2]$ เท่ากับ 100 มิลลิโมลาร์)

ผลการนำบัดสารอินทรีย์ในน้ำจะมูลฟอยในรูปค่า COD หลังทึ้งน้ำตัวอย่างทึ้งไว้เป็นระยะเวลา 48 ชั่วโมง เพื่อให้ไฮดรอกซิลradical (OH^-) จากปฏิกิริยา芬คันเกิดการออกซิเดชันสารอินทรีย์ได้มากขึ้น และเกิดประปไชน์สูงสุด หลังจากนั้นจึงหยุดปฏิกิริยาโดยการใส่ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ด้วยการจุ่มน้ำจะมูลฟอยในอ่างควบคุมอุณหภูมิที่ 40-50 องศาเซลเซียสนาน 30 นาที (Badawy and Ali, 2006; Deng and Englehardt, 2009) จากการทดลองพบว่าปริมาณไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ในน้ำจะมูลฟอยเหลืออยู่น้อยมาก จนไม่รับกวนค่า COD ซึ่งสอดคล้องกับในการรายงานของ Mendham และคณะ (2000) และ Guedes และคณะ (2003) ที่พบว่าวิธีการดังกล่าวมีไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ต่อกางน้อยมากจนไม่รับกวนค่า COD โดยผลทดลองพบว่าประสิทธิภาพการนำบัดค่า COD เท่ากับ 93.7, 96.6, 96.9, 79.4, 74.8 และ 74.1 % ตามลำดับ โดยที่เฟอร์รัสไออ่อนเท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์ สามารถนำบัดค่า COD ได้สูงที่สุด 96.9 % ดังรูปที่ 3-25



รูปที่ 3-25 ประสิทธิภาพการบำบัดค่า COD ($[\text{H}_2\text{O}_2]$ เท่ากับ 100 มิลลิโมลาร์)

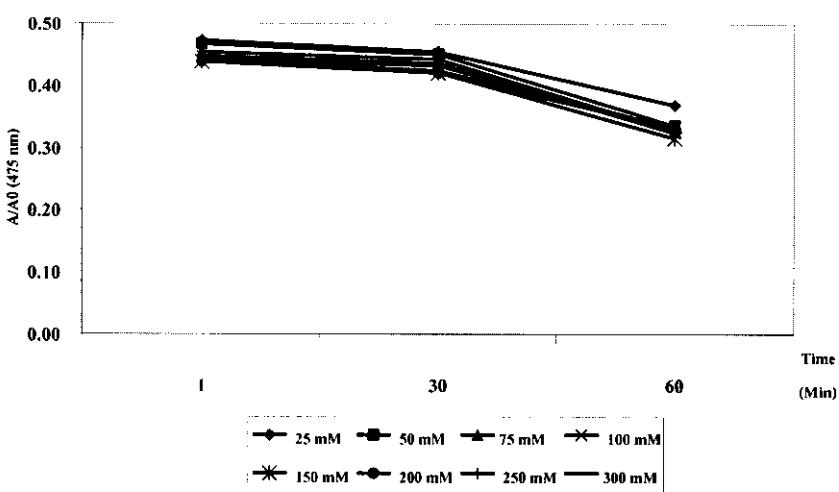
จากการทดลองพบว่าเมื่อความเข้มข้นของเฟอร์รัสไออ่อนเพิ่มขึ้นจาก 0.25 จนถึง 0.75 มิลลิโมลาร์ จะสามารถบำบัดสารอินทรีย์ทั้งในส่วนของค่าการดูดกลืนแสง และค่า COD ได้สูงสุด เนื่องจากสามารถก่อให้เกิดไฮดรอกซิลเรดิกอล (OH^\bullet) ออกมายได้สูงดังสมการที่ (1) หน้า 59 ดังนั้นจึงสามารถออกซิไดซ์สารอินทรีย์ได้อย่างมีประสิทธิภาพ อย่างไรก็ตามเมื่อความเข้มข้นของเฟอร์รัสไออ่อนในการทดลองนี้เพิ่มขึ้นสูงกว่า 0.75 มิลลิโมลาร์ เป็นที่น่าสังเกตว่ากลับไม่สามารถเพิ่มประสิทธิภาพการบำบัดได้ซึ่งโดยทั่วไปแล้วประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์สามารถเพิ่มสูงขึ้นได้เมื่อสัดส่วนเฟอร์รัสไออ่อนเพิ่มขึ้นจนระดับถึงหนึ่งหลังจากนั้นประสิทธิภาพการบำบัดค่า COD จะลดลง โดยกลไกการบำบัดสารอินทรีย์ในน้ำเสียด้วยปฏิกิริยา芬腾ตันมีความขั้นตอนซับซ้อน คือเมื่อทำการออกซิเดชันสารอินทรีย์ด้วยไฮดรอกซิลเรดิกอล (OH^\bullet) ในขั้นแรกจะมีการแตกพันธะ (brake down) ให้สารอินทรีย์ที่มีโครงสร้างซับซ้อนจำพวกพันธะวงแหวน พันธะคู่ และพันธะเดียวลดลง ให้ออนไซด์ที่ย่อยสลายง่ายขึ้นหลังจากนั้นไฮดรอกซิลเรดิกอล (OH^\bullet) ที่ผลิตออกมาย่างต่อเนื่องจากปฏิกิริยาจะออกซิไดซ์สารอินทรีย์ต่อไปจนท้ายที่สุด สารอินทรีย์ในน้ำจะถูกออกซิไดซ์จนกลายเป็นก๊าซคาร์บอนไดออกไซด์ และน้ำ ทำให้เกิดการกำจัดอย่างสมบูรณ์ของปฏิกิริยา (mineralization) (เกรียงศักดิ์ อุดมสิน โ戎น์, 2546; Kurniawan, 2006a; Primo *et al.*, 2007; Renou *et al.*, 2008)

โดยในส่วนของการบำบัดสารอินทรีย์ทั้งหมด คือเพียงแตกพันธะให้ปริมาณพันธะคู่และพันธะเดียวของสารอินทรีย์ในน้ำลดลง การบำบัดคือในน้ำก็จะเกิดขึ้น (Liu *et al.*, 2007) โดยเป็นที่ทราบกันดีว่าการกำจัดสารอินทรีย์ด้วยปฏิกิริยา芬腾ตันจะเพิ่มขึ้นได้เมื่อเพิ่มสัดส่วนเฟอร์รัสไออ่อน แต่การเพิ่มระดับของเฟอร์รัสไออ่อน ที่มากจนเกินกว่าระดับที่เหมาะสมนั้น จะส่งผลเสียทำให้ประสิทธิภาพการบำบัดลดลง อย่างไรก็ตามเมื่อพิจารณาจากปฏิกิริยาพบว่าเฟอร์รัสไออ่อนทำหน้าที่เป็นตัวร่วงปฏิกิริยาซึ่งต้องอาศัยสารตั้งต้น คือ ไฮดรเจนเปอร์ออกไซด์เป็นหลัก ในขณะเดียวกัน

เมื่อเฟอร์รัสไอออกน้ำอยกว่าระดับที่เหมาะสม จะส่งผลให้ปฏิกิริยาตั้งตันไม่สามารถผลิตไฮดรอกซิลเรดิคอล (OH^-) ออกมาน้ำมากเพียงพอในการออกซิไดซ์สารอินทรีย์ในน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยอย่างสมบูรณ์ ส่งผลโดยตรงทำให้ประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ลดลง (Zhang, 2005; Kurniawan *et al.*, 2006a; Primo *et al.*, 2007) รวมทั้งปริมาณเฟอร์รัสไอออกน้ำเพิ่มขึ้นยังส่งผลให้ค่าของเบี้งละลายน้ำทั้งหมด (Total dissolved solid; TDS) ค่าการนำไฟฟ้า (Electro conductivity) และตะกอนเหล็ก (Iron sludge) ในน้ำหลังทดลองเพิ่มสูงขึ้น (Gogote and Pandit, 2004) ซึ่งจะมีผลทำให้ตันทุนในการกำจัดตะกอนสูงขึ้นตามไปด้วย

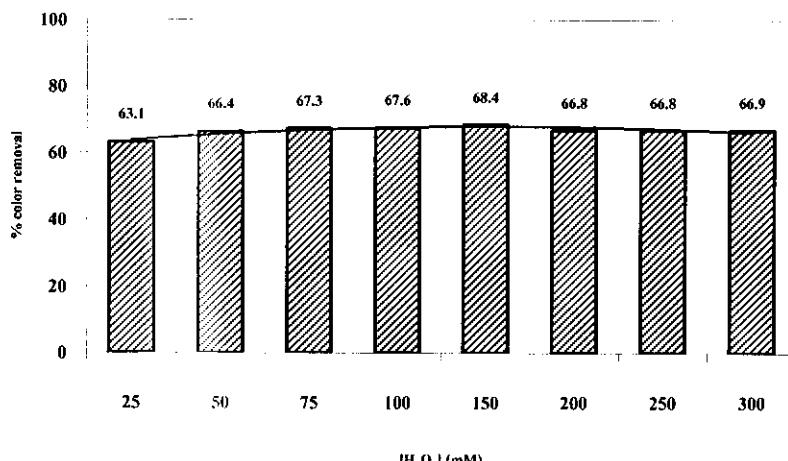
3.4.2. ผลของความเข้มข้นไฮโคลเคนเปอร์ออกไซด์เริ่มต้น

จากการทดลองความเข้มข้นของไฮโคลเคนเปอร์ออกไซด์เริ่มต้น ต่อประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ในน้ำระบบน้ำมูลฟ้อย ซึ่งความเข้มข้นของไฮโคลเคนเปอร์ออกไซด์เริ่มต้นที่ศึกษาเท่ากับ 8 ค่า คือ 25, 50, 75, 100, 150, 200, 250 และ 300 มิลลิโมลาร์ ตามลำดับ และกำหนดให้ความเข้มข้นของเฟอร์รัสไอออกน้ำเท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์ (จากผลการบำบัดสารอินทรีย์สูงสุดในการทดลองที่ 3.3.1) โดยเก็บตัวอย่างน้ำระบบน้ำมูลฟ้อย ณ เวลาการทำปฏิกิริยา 1, 30 และ 60 นาที แล้วกรองผ่านแผ่นกรอง GF/C ทันทีเพื่อวัดค่าการดูดกลืนแสงด้วยเครื่อง UV-visible Spectrophotometer ระหว่างความยาวคลื่น 200-800 นาโนเมตร เพื่อศึกษาการลดลงของค่าการดูดกลืนแสงที่ความยาวคลื่น 475 นาโนเมตร และศึกษาประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ที่เวลาการบำบัด 48 ชั่วโมง พนว่าค่าการดูดกลืนแสงลดลง เมื่อระยะเวลาการทำปฏิกิริยาเพิ่มขึ้นในทุกสัดส่วนไฮโคลเคนเปอร์ออกไซด์ที่ทดลอง โดย ณ เวลาทำปฏิกิริยานาทีที่ 1, 30 และ 60 นาที จากการทดลองพบว่าค่าการดูดกลืนแสงลดลงตามลำดับ ดังรูปที่ 3-26



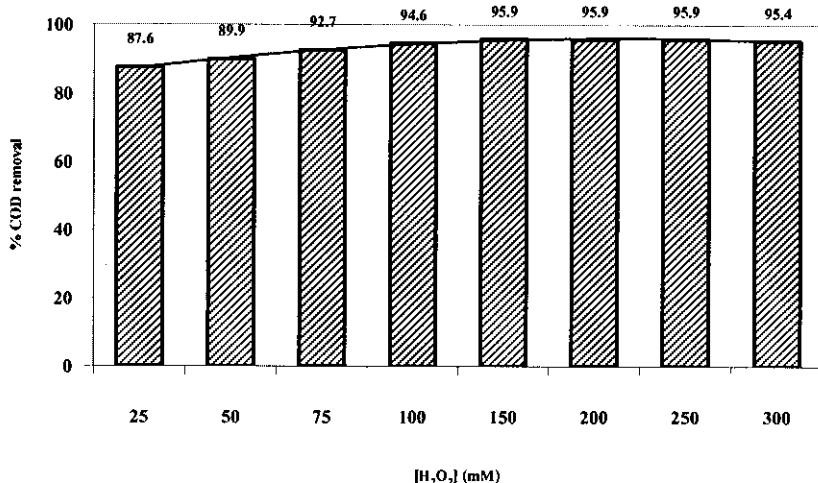
รูปที่ 3-26 ผลการลดลงของค่าการดูดกลืนแสง ณ เวลาต่างๆ (Fe^{2+} เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์)

จากการทดลองพบว่าความเข้มข้นเริ่มต้นของไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์มีประสิทธิภาพในการบำบัดสี ณ เวลา 60 นาที เท่ากับ 63.1, 66.4, 67.3, 67.6, 68.4, 66.8, 66.8 และ 66.8 % ตามลำดับ ดังรูปที่ 3-27 โดยเมื่อความเข้มข้นเริ่มต้นของไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ระหว่าง 25-150 มิลลิโมลาร์ มีผลทำให้ประสิทธิภาพการบำบัดสีอยู่ สูงขึ้นตามความเข้มข้นของไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ จนกระทั่งค่าประสิทธิภาพการบำบัดสูงสุด 68.4 % เมื่อไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์เท่ากับ 150 มิลลิโมลาร์ เนื่องจากการเพิ่มขึ้นของสัดส่วนไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์เป็นการส่งเสริมให้ปฏิกิริยาสร้างไฮดรอกซิลเรดิกออล (OH^\bullet) ออกมากขึ้น ดังสมการที่ (1) และ (2) ต่อจากนี้เมื่อไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์สูงกว่า 150 มิลลิโมลาร์ พบว่าประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ลดลง เนื่องจากไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ปริมาณมากจนเกินไปเกิดการรวมตัวกันของไฮดรอกซิลเรดิกออล (OH^\bullet) กับไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ และไฮโดรเปอร์ครอคซิล (OH_2^\bullet) ดังสมการที่ (6) และ (7) รวมทั้งการรวมตัวกันเองของไฮดรอกซิลเรดิกออล (OH^\bullet) และไฮโดรเปอร์ครอคซิล (OH_2^\bullet) ดังสมการที่ (8) ถึง (11) ทำให้เกิดการสูญเสียไฮดรอกซิลเรดิกออล (OH^\bullet) ในการออกซิไดซ์สารอินทรีย์ไปโดยเปล่าประโยชน์ เป็นผลให้ประสิทธิภาพการบำบัดสีลดลง (Deng, 2006; Primo *et al.*, 2007; Hermosilla *et al.*, 2009)



รูปที่ 3-27 ผลของการทดลองความเข้มข้นของไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์เริ่มต้นต่อประสิทธิภาพการบำบัดค่าการดูดกลืนแสง ณ 60 นาที ($[\text{Fe}^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์)

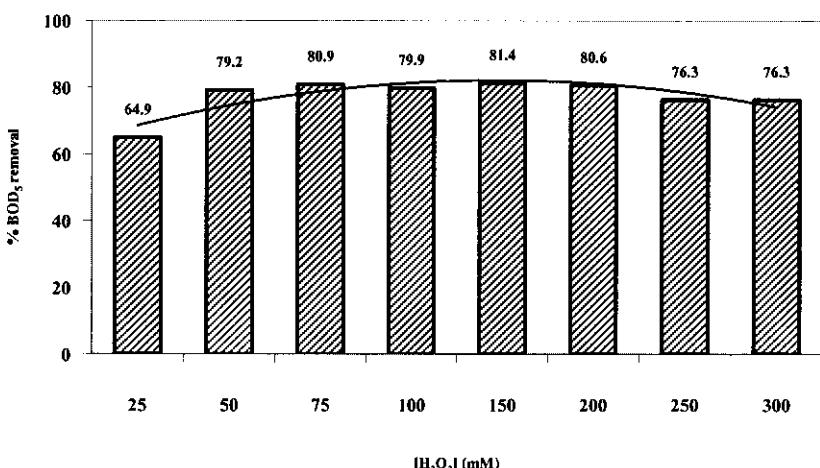
สำหรับการนำบัดสารอินทรีย์ในรูปของค่า COD พบร่วมกับประสิทธิภาพการนำบัดค่า COD มีค่าเท่ากับ 87.6, 89.9, 92.7, 94.6, 95.9, 95.9, 95.9 และ 95.4 % ตามลำดับ โดยผลของไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์เริ่มนั่นต่อการนำบัดค่า COD เมื่อความเข้มข้นไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์เพิ่มขึ้นจาก 25 ถึง 150 มิลลิโมลาร์ ส่วนเสริมให้ปฏิกิริยาเกิดไฮดรอกซิลเรดิคอล (OH^-) มากขึ้น ทำให้มีผลโดยตรงต่อประสิทธิภาพนำบัดค่า COD ซึ่งเพิ่มสูงขึ้นตามลำดับ อย่างไรก็ตามที่ความเข้มข้นไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์เพิ่มขึ้นมากกว่า 150 มิลลิโมลาร์ กลับส่งผลให้ประสิทธิภาพการนำบัดค่า COD คงที่และมีแนวโน้มลดลง ดังรูปที่ 3-28 เนื่องจากปฏิกิริยาไฮดรอกซิลเรดิคอล (OH^-) ที่ผลิตจากปฏิกิริยาน้อยลง ส่งผลให้ความสามารถในการนำบัดค่า COD ของน้ำழะมูลฟอยท์ทดลองลดลงตามไปด้วย (Primo *et al.*, 2007; Hermosilla *et al.*, 2009)



รูปที่ 3-28 ผลของความเข้มข้นของไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์เริ่มนั่นต่อการนำบัดค่า COD ($[\text{H}_2\text{O}_2]$ เท่ากับ 25-300 มิลลิโมลาร์ และ $[\text{Fe}^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์)

ประสิทธิภาพการนำบัดสารอินทรีย์ในรูปค่า BOD_5 ซึ่งเป็นค่าที่แสดงถึงความสามารถของชีวภาพในการย่อยสลายสารอินทรีย์ในน้ำหลังทิ้งน้ำழะมูลฟอยเป็นระยะเวลา 48 ชั่วโมง พบร่วมกับมีประสิทธิภาพการนำบัดค่า BOD_5 เท่ากับ 64.9, 79.2, 80.9, 79.9, 81.4, 80.6, 76.3 และ 76.3 % ตามลำดับ โดยเมื่อไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์มีค่าเท่ากับ 150 มิลลิโมลาร์ สามารถนำบัดค่า BOD_5 ได้สูงสุด 81.4 % เนื่องจากเป็นสัดส่วนที่สามารถผลิตไฮดรอกซิลเรดิคอล (OH^-) มากที่สุดในการออกซิเดช์สารอินทรีย์ในรูปของค่า BOD_5 ดังรูปที่ 3-29 ซึ่งจะเห็นการนำบัดสี และสารอินทรีย์ในรูปค่า COD และค่า BOD_5 ในน้ำழะมูลฟอยมีความสัมพันธ์ในพิศทางเดียวกัน เนื่องจากสีและสารอินทรีย์ในน้ำழะมูลฟอยเกิดจากสารอินทรีย์กลุ่มกรดไขว มิก เป็นสารอินทรีย์ที่เกิดจากการย่อยสลายของสิ่งมีชีวิตจนไม่สามารถย่อยสลายต่อไปได้ในธรรมชาติ มีโครงสร้างซับซ้อน มีความเป็นโพลิเมอร์สูง ย่อยสลายยาก และมีมวลไม่เกลูลสูงประมาณ 5,000-100,000 Delton (Uyguner *et al.*, 2007) ทั้งนี้ ธนกฤต คงทอง (2552) รายงานว่ากลไกการนำบัดสีในน้ำทึ้ง โรงงาน

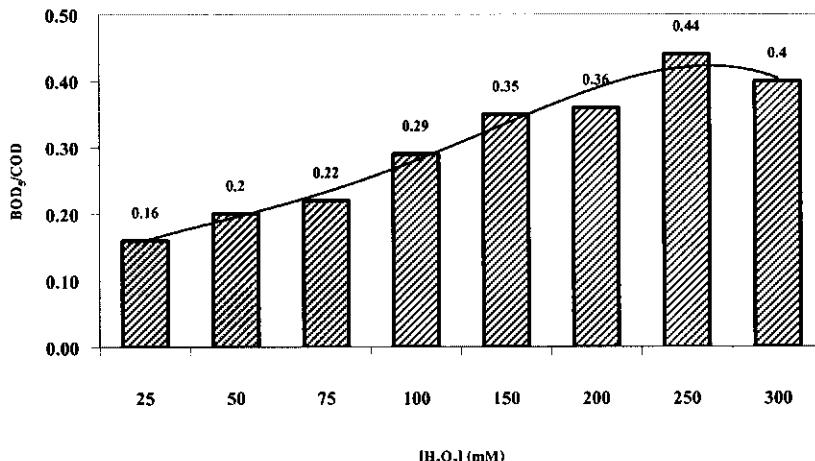
ปลาบเน็จดีเป็นปฏิกิริยาลำดับที่ 1 (first order reaction) โดยที่เมื่อลดพันธะคู่ และพันธะเดี่ยวลง การบำบัดสีจะเกิดขึ้น ส่วนการบำบัดสารอินทรีย์นั้นจะเป็นปฏิกิริยาลำดับที่ 2 (second order reaction) จึงต้องใช้ระยะเวลานานกว่าจะทำให้เกิดการกำจัดอย่างสมบูรณ์ของปฏิกิริยา (mineralization) คือ เปลี่ยนรูปเป็นก๊าซ คาร์บอนไดออกไซด์ ออกซิเจน และน้ำ (Zhang, 2005) ในขณะที่ในน้ำจะมีผลด้วยมีองค์ประกอบเป็นสารอินทรีย์ที่ย่อยสลายยากต้องใช้ระยะเวลานาน ดังนั้นหัวใจของการบำบัดสีและสารอินทรีย์ในน้ำจะมุ่ง ฟอกขาวสอดคล้องในทิศทางเดียวกัน



รูปที่ 3-29 ผลของการเพิ่มน้ำชีวน้ำชีวภาพเพื่อการบำบัดค่า BOD₅ ($[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์)

เมื่อพิจารณาการเปลี่ยนแปลงของค่า BOD₅/COD ซึ่งเป็นค่าที่ใช้ในการประเมินความยากง่ายในการย่อยสลายทางชีวภาพ โดยค่า BOD₅/COD ที่เพิ่มขึ้นบ่งบอกว่าน้ำจะมีผลด้วยสามารถย่อยสลายทางชีวภาพได้ดี สำหรับน้ำจะมีผลด้วยค่า BOD₅/COD ต่ำมากการเพิ่มค่า BOD₅/COD ภายหลังการบำบัดจะเป็นการส่งเสริมให้น้ำจะมีผลด้วยสลายง่ายขึ้นประสิทธิภาพการบำบัดอีกแนวทางหนึ่ง จากการทดลองผลของไชโตรเจนเปอร์ออกไซด์เริ่มน้อยค่า BOD₅/COD เท่ากับ 0.16, 0.2, 0.22, 0.29, 0.35, 0.36, 0.44, 0.4 ตามลำดับ ดังรูปที่ 3-30 ซึ่งน้ำจะมีผลด้วยก่อนทดลองมีค่า BOD₅/COD เท่ากับ 0.07 (บ่งบอกว่าน้ำจะมีผลด้วยที่ย่อยสลายยากมากหลังผ่านกลบหูลูกที่มีอายุมากกว่า 5 ปี) โดยเมื่อไชโตรเจนเปอร์ออกไซด์เพิ่มขึ้นจาก 25 ถึง 250 มิลลิโมลาร์ ส่งผลให้ค่า BOD₅/COD สูงขึ้น ตามลำดับ และที่ไชโตรเจนเปอร์ออกไซด์เท่ากับ 250 มิลลิโมลาร์ มีค่า BOD₅/COD สูดสุดเท่ากับ 0.44 อย่างไรก็ตามเมื่อพิจารณาความคู่กันทั้งในส่วนของค่า COD และ BOD₅ พบว่าเมื่อไชโตรเจนเปอร์ออกไซด์มีค่า 150 มิลลิโมลาร์ มีค่า COD และ BOD₅ คงเหลือน้อยที่สุดและประสิทธิภาพการบำบัดสูงที่สุด อย่างไรก็ตามจากผลที่ได้อ้างเป็นไปได้ว่า ค่า BOD₅ เมื่อไชโตรเจนเปอร์ออกไซด์มีค่า 150 มิลลิโมลาร์ ค่า BOD₅ ของการทดลองนี้ลดลงต่ำมาก เพราะหลังทำปฏิกิริยาแล้วทั้งไว้ 48

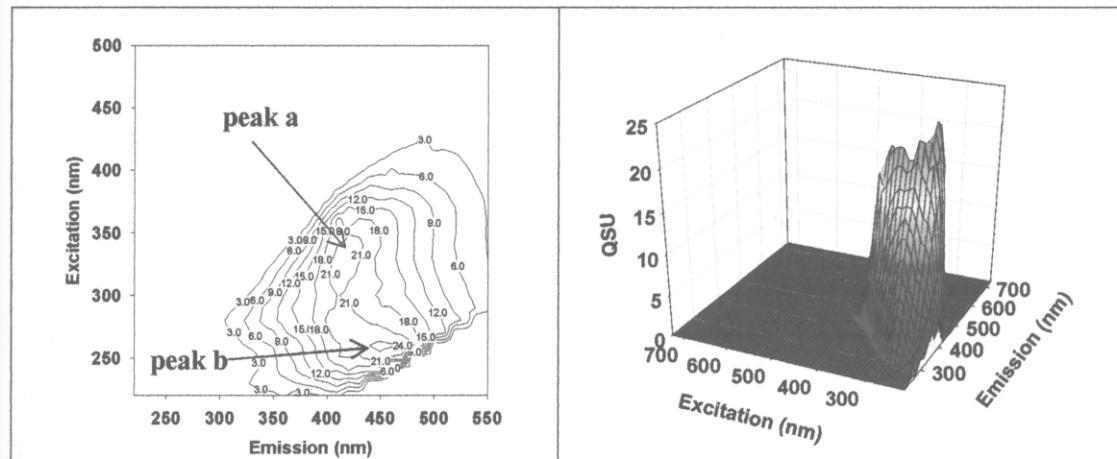
ชั่วโมง ปฏิกิริยาซังคงสร้างไฮดรอกซิลเดคิคลอ (OH^-) ทำให้เกิดการย่อยสลายสารอินทรีย์อย่างต่อเนื่อง ส่งผลให้ค่า BOD_5 ลดลง ในขณะที่เมื่อไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์สูงกว่า 150 มิลลิโมลาร์ ค่า BOD_5 ซึ่งสามารถย่อยสลายได้มากกว่ามีแนวโน้มลดลง โดยที่ค่า COD จะมีแนวโน้มคงที่ เพราะอินทรีย์ทั้งที่ย่อยสลายได้ยากและยากรวมอยู่ จึงส่งผลทำให้ค่า BOD_5/COD เมื่อไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์มีค่า 250 มิลลิโมลาร์ มีค่าสูงที่สุด



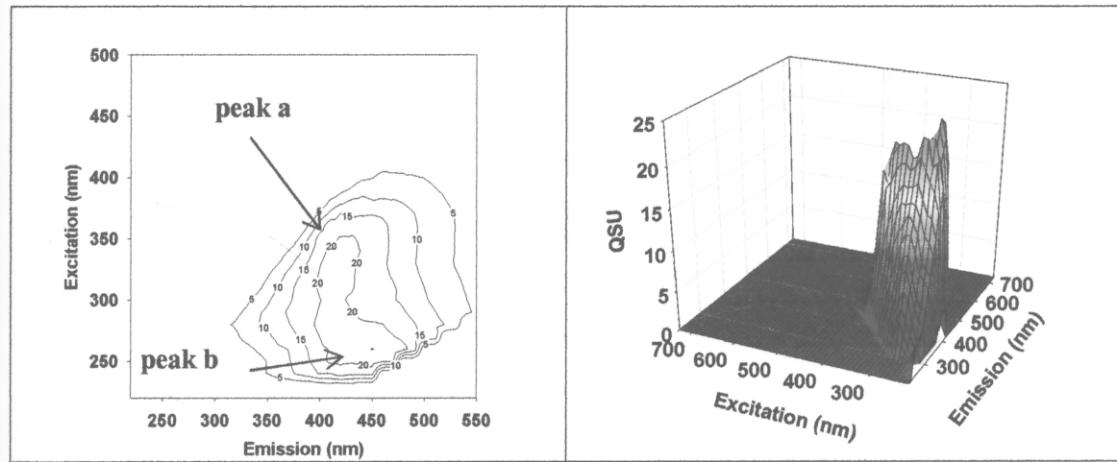
รูปที่ 3-30 ผลของความเข้มข้นของไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์เริ่มต้นต่อการบำบัดค่า BOD_5/COD ($[\text{H}_2\text{O}_2]$ เท่ากับ 25-300 มิลลิโมลาร์ และ $[\text{Fe}^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์)

ผลการศึกษาความเข้มข้นของไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ ต่อการเปลี่ยนแปลงกลุ่มสารอินทรีย์ละลายน้ำในน้ำอะมูลฟอยหลังทำปฏิกิริยาแล้วทึ่งไว้ 48 ชั่วโมง แล้วนำเฉพาะส่วนใส่ไปหาค่ากลุ่มสารอินทรีย์ละลายน้ำ ด้วยเทคนิค FEEM โดยในการศึกษานี้มีสัดส่วน ($[\text{H}_2\text{O}_2]/[\text{Fe}^{2+}]$) เท่ากับ 34, 67, 100, 133, 200, 267, 334 และ 400 ตามลำดับ ซึ่งจากการทดลองพบว่าการวิเคราะห์ค่าความเข้มแสงฟลูออเรสเซนต์สารอินทรีย์ในน้ำอะมูลฟอยมีกลุ่มเด่น 2 กลุ่ม คือ กลุ่มกรดชีวมิค ณ peak a ที่ความยาวคลื่น 350-370 nm_{Ex}/400 nm_{Em} และกลุ่มกรดฟูลวิก ณ peak b ที่ความยาวคลื่น 250-270 nm_{Ex}/440-470 nm_{Em} เมื่อนำมาเปรียบเทียบกับขอบเขตการจำแนกสารอินทรีย์ putative origin (ดังรายละเอียด ภาคผนวก ๙) ซึ่งได้จากการจำแนกและรวบรวมโดย Chen และคณะ (2003) และ Baker and Curry (2004) และ Musikavong *et al* (2007) และ Janhom และคณะ (2009) ซึ่งกลุ่มสารอินทรีย์ทั้ง 2 กลุ่มที่พบจัดเป็นสารอินทรีย์ละลายน้ำในธรรมชาติ ซึ่งมาจากกระบวนการย่อยสลายจากพืช-สัตว์ จนไม่สามารถย่อยสลายต่อได้อีกจัดเป็นสารย่อยสลายยาก (Uyguner *et al.*, 2007)

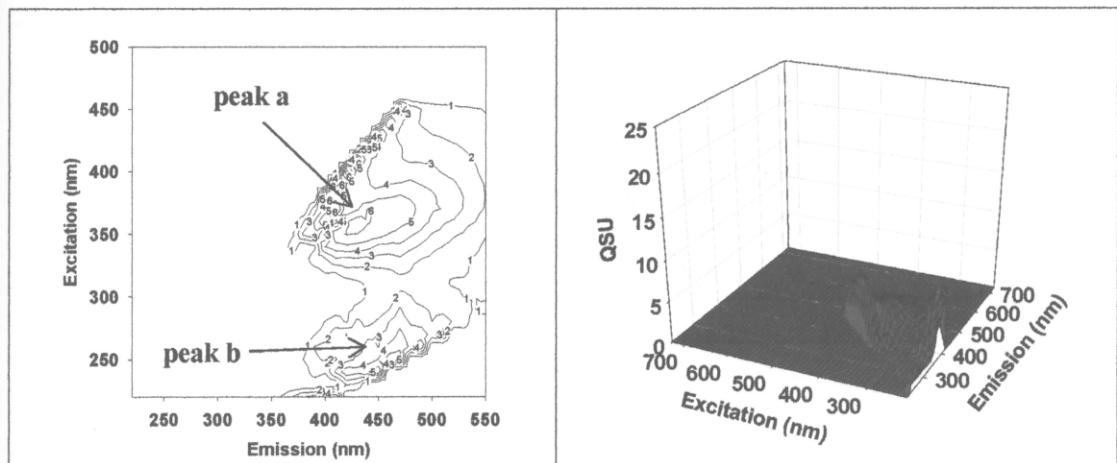
โดยในกระบวนการย่อยสลายสารอินทรีย์ในหลุมฝังกลบมีการย่อยสลายสารอินทรีย์หลากหลายชนิด ซึ่งทำให้น้ำอะมูลฟอยเมื่อนำมาวิเคราะห์จึงพบสารอินทรีย์ 2 กลุ่มนี้เป็นปกติ และยังเป็นสารอินทรีย์ที่ทำให้เกิดสีในน้ำอะมูลฟอยอีกด้วย (Janhom, 2009; Lu *et al.*, 2009) ดังรูปที่ 3-31 และ 3-32



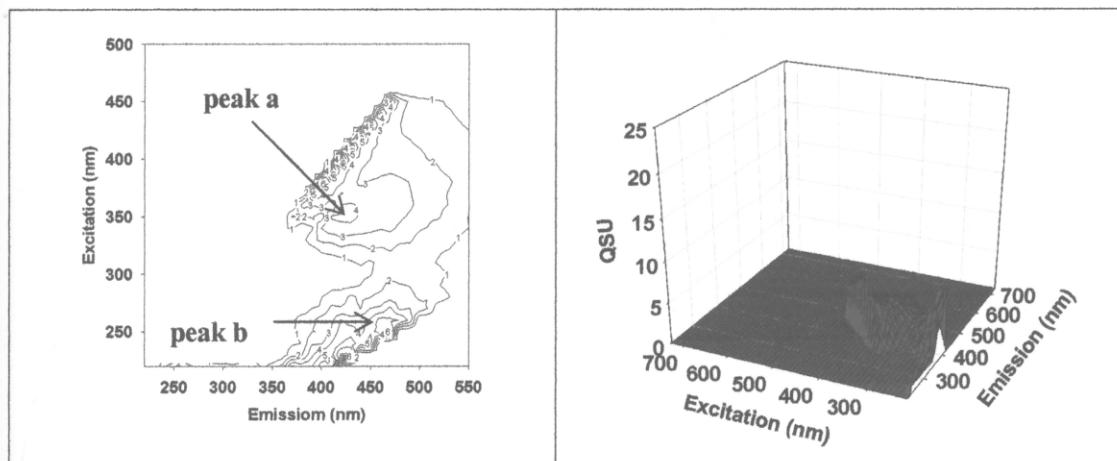
รูปที่ 3-31 ค่า FEEM ของน้ำอะมูลฟอยเจือจาง 100 เท่า



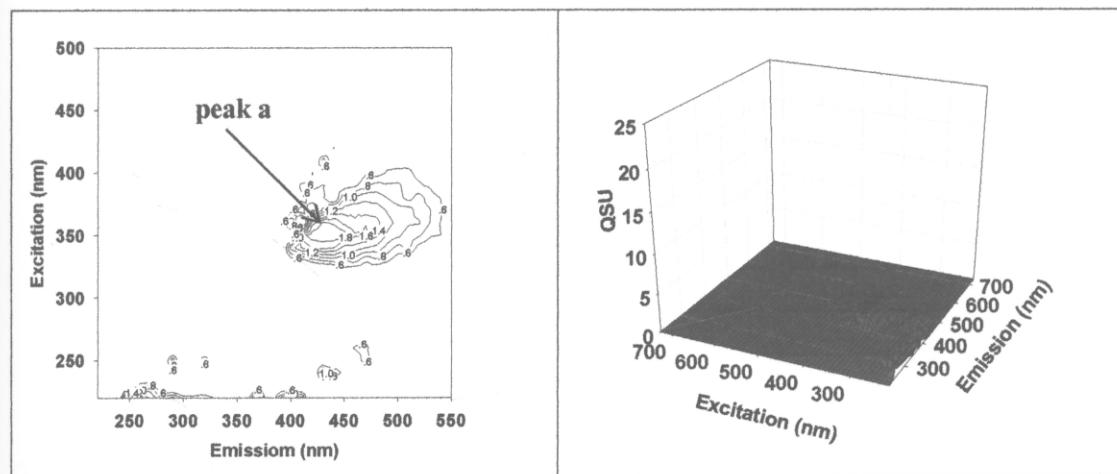
รูปที่ 3-32 (a) ค่า FEEM ของน้ำอะมูลฟอย ($[H_2O_2]$ เท่ากับ 25 มิลลิโนมาร์ กับ $[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโนมาร์)



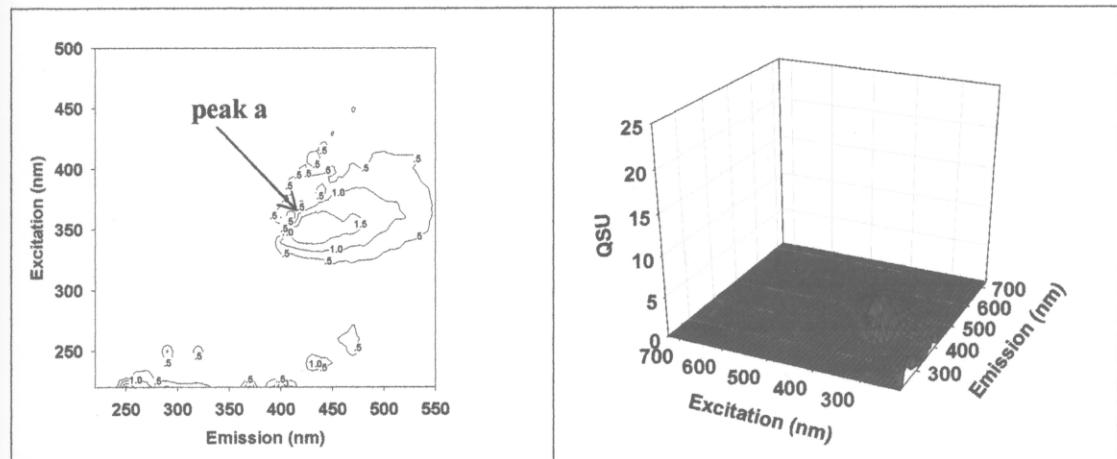
รูปที่ 3-32 (b) ค่า FEEM ของน้ำอะมูลฟอย ($[H_2O_2]$ เท่ากับ 50 มิลลิโนมาร์ กับ $[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโนมาร์)



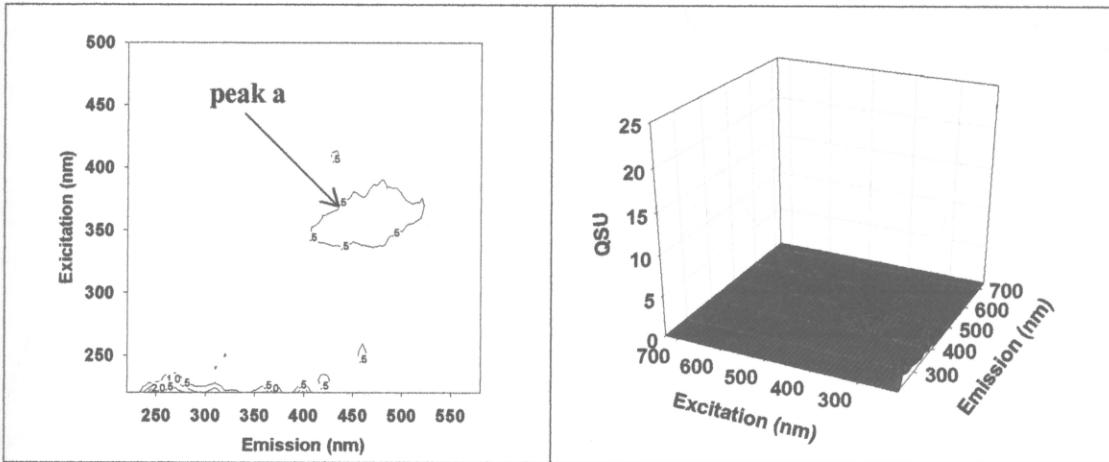
รูปที่ 3-32 (c) ค่า FEEM ของน้ำอะมูลฟอย ($[H_2O_2]$ เท่ากับ 75 มิลลิโมลาร์ กับ $[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์



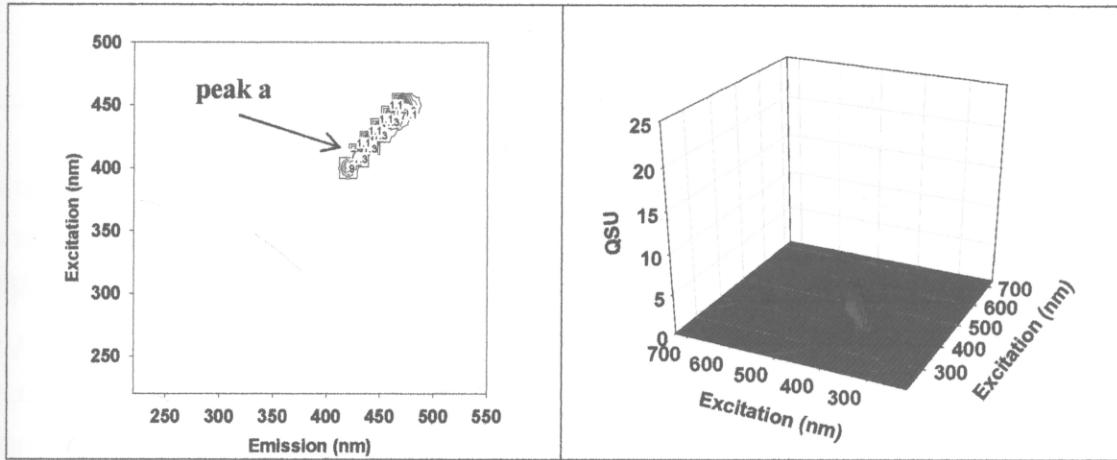
รูปที่ 3-32 (d) ค่า FEEM ของน้ำอะมูลฟอย ($[H_2O_2]$ เท่ากับ 100 มิลลิโมลาร์ กับ $[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์



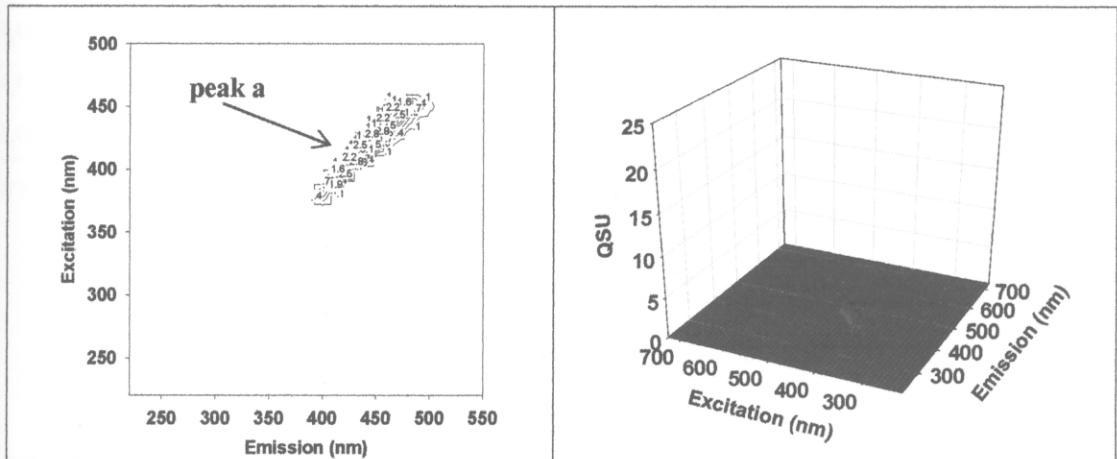
รูปที่ 3-32 (e) ค่า FEEM ของน้ำอะมูลฟอย ($[H_2O_2]$ เท่ากับ 150 มิลลิโมลาร์ กับ $[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์)



รูปที่ 3-32 (f) ค่า FEEM ของน้ำอะมูนิฟอย ([H₂O₂] เท่ากับ 200 มิลลิโมลาร์ กับ ([Fe²⁺] เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์)



รูปที่ 3-32 (g) ค่า FEEM ของน้ำอะมูนิฟอย ([H₂O₂] เท่ากับ 250 มิลลิโมลาร์ กับ ([Fe²⁺] เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์)



รูปที่ 3-32 (h) ค่า FEEM ของน้ำอะมูนิฟอย ([H₂O₂] เท่ากับ 300 มิลลิโมลาร์ กับ ([Fe²⁺] เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์)

โดยพบว่าของสัดส่วนของ ($[H_2O_2]/[Fe^{2+}]$) มีความสัมพันธ์โดยตรงกับการนำบัดปริมาณสารอินทรีย์ในน้ำอะมูลฟอย ก่อให้เกิดเพิ่มสัดส่วนของ ($[H_2O_2]/[Fe^{2+}]$) จาก 34- 267 เท่ากับ 267 ทำให้กลุ่มสารอินทรีย์ที่วิเคราะห์ได้ลดลงตามลำดับ และเมื่อสัดส่วนของ ($[H_2O_2]/[Fe^{2+}]$) เท่ากับ 334 และ 400 มีผลให้กลุ่มสารอินทรีย์ที่วิเคราะห์เพิ่มขึ้น ซึ่งค่าการลดลงของกลุ่มสารอินทรีย์ของสารอินทรีย์รวมทั้ง 2 กลุ่ม เท่ากับ 22.2, 75.5, 82.2, 96, 96, 98.8, 97.7, 95.3 % ตามลำดับ ดังตารางที่ 3-8

ตารางที่ 3-8 ค่าความเข้มแสงฟลูออเรสเซนต์ที่ตำแหน่ง peak a และ peak b ในน้ำอะมูลฟอย และ น้ำอะมูลฟอยที่นำบัดด้วยปฏิกิริยาเคนตัน

ตัวอย่างทดลอง	ความเข้มแสงฟลูออเรสเซนต์ (QSU) ¹			ผลรวมค่าความเข้มแสงฟลูออเรสเซนต์ตำแหน่ง a และ b	
	ตำแหน่งที่พบความเข้มแสงฟลูออเรสเซนต์สูง		peak a		
	peak b				
-น้ำอะมูลฟอยก่อนนำบัด ²	21	24		45	
-น้ำอะมูลฟอยหลังนำบัดด้วยปฏิกิริยาเคนตัน ³					
$[H_2O_2]/[Fe^{2+}] = 34$	20 (4.8 %) ⁴	20 (16.7 %) ⁴		40 (11.1 %) ⁴	
$[H_2O_2]/[Fe^{2+}] = 67$	6 (82.9 %) ⁴	5 (79.2 %) ⁴		11 (75.6 %) ⁴	
$[H_2O_2]/[Fe^{2+}] = 100$	4 (88.6 %) ⁴	4 (83.3 %) ⁴		8 (82.2 %) ⁴	
$[H_2O_2]/[Fe^{2+}] = 134$	1.8 (94.9 %) ⁴	-		1.8 (96 %) ⁴	
$[H_2O_2]/[Fe^{2+}] = 200$	1.5 (95.2 %) ⁴	-		1.5 (96.6 %) ⁴	
$[H_2O_2]/[Fe^{2+}] = 267$	0.5 (98.6 %) ⁴	-		0.5 (98.9 %) ⁴	
$[H_2O_2]/[Fe^{2+}] = 334$	1 (98.1 %) ⁴	-		1 (97.8 %) ⁴	
$[H_2O_2]/[Fe^{2+}] = 400$	2.1 (90 %) ⁴	-		2.1 (95.3 %) ⁴	

หมายเหตุ

1 Quinine sulfate unit

2 น้ำอะมูลฟอยเจือจาง 100 เท่า

3 $[H_2O_2]/[Fe^{2+}]$ 34-400; pH 3±0.2 หลังทำปฏิกิริยา 48 ชั่วโมง (ไม่เจือจาง)

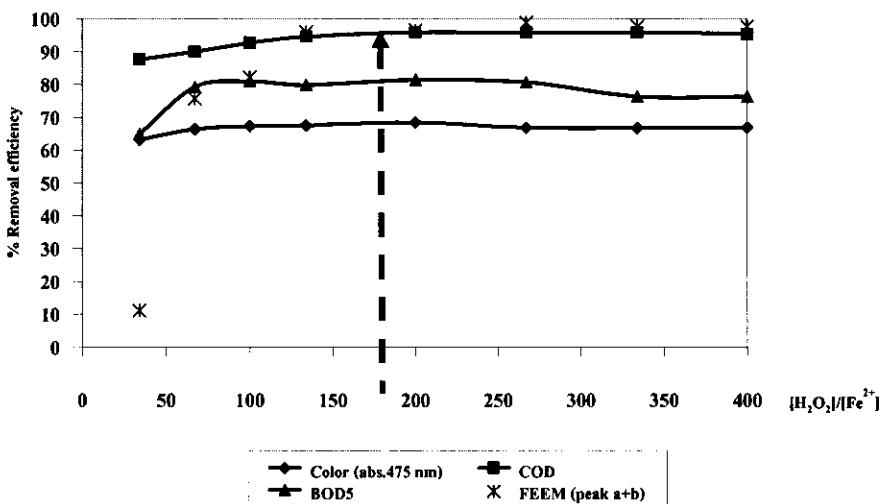
4 % การลดลงของค่าความเข้มแสงฟลูออเรสเซนต์

ดังนั้นจากการทดลองจะเห็นได้ว่าเมื่อสัดส่วนของ ($[H_2O_2]/[Fe^{2+}]$) มีค่าเท่ากับ 267 (ไฮโตรเจนเปอร์ออกไซด์เท่ากับ 200 มิลลิโนลาร์ และเฟอร์รัสไออกอน เท่ากับ 0.75 มิลลิโนลาร์) สามารถลดความเข้มแสงฟลูออเรสเซนต์ของสารอินทรีย์รวมได้สูงสุด 98.9 % โดยน้ำอะมูลฟอยก่อนทดลองเมื่อเจือจาง 100 เท่า มีสารอินทรีย์ก่อกรดชีวภาพ และกรดฟูลิก รวม 45 หน่วยควินินแซลเฟต (Quinine sulfate unit; QSU)

งานกระทั้งสิ้นสุดการทดลองที่สัดส่วน ($[H_2O_2]/[Fe^{2+}]$) มีค่าเท่ากับ 34-100 โดยสารอินทรีย์ทั้ง 2 กลุ่มนี้ค่าทดลอง งานกระทั้งเมื่อสัดส่วน ($[H_2O_2]/[Fe^{2+}]$) มีค่าเท่ากับ 134-400 พบว่าสารอินทรีย์ในกลุ่มกรดฟูลิกอลคลัง ขนาดหนาด คงเหลือเฉพาะสารอินทรีย์กลุ่มกรดชีวมิกไนบริมาณเล็กน้อย เนื่องจากสารอินทรีย์กลุ่มกรดฟูลิกอล มีโครงสร้างที่ซับซ้อน และน้ำหนักโมเลกุลน้อยกว่ากรดชีวมิก จึงทำให้ย่อยสลายได้ง่ายกว่า ส่วนกรดชีวมิก ซึ่งเป็นสารย่อยสลายยาก (Kurniawan *et al.*, 2006b) งานเมื่อสิ้นสุดการทดลองยังคงพนสารอินทรีย์กลุ่มนี้ อยู่บ้างแต่เพวในปริมาณน้อย

เมื่อพิจารณาประสิทธิภาพการบำบัดค่า COD ค่า BOD₅ รวมทั้งการเปลี่ยนแปลงของค่า BOD₅/COD และการเปลี่ยนแปลงของกลุ่มสารอินทรีย์ในรูปค่า FEEM พบว่ามีความสอดคล้องในทิศทางเดียวกันคือ เมื่อเพิ่มความเข้มข้นของไฮโดรเจนperอรอกไซด์ ทำให้ประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์เพิ่มขึ้น ทั้งนี้ยังพบว่าที่สัดส่วน ($[H_2O_2]/[Fe^{2+}]$) เท่ากับ 267 (ความเข้มข้นไฮโดรเจนperอรอกไซด์มีค่าเท่ากับ 150 มิลลิโมลาร์ และเฟอร์รัสไอออน 0.75 มิลลิโมลาร์) มีประสิทธิภาพการบำบัดค่า COD และค่า BOD₅ สูงสุด 68.4 % 95.9 % และ 81.4 % ตามลำดับ จะเห็นได้ว่าประสิทธิภาพการบำบัดค่านี้มีค่าต่ำกว่าการบำบัดค่า COD และค่า BOD₅ เนื่องจากประสิทธิภาพการบำบัดค่าจะติดตามผลการทดลองภายในระยะเวลา 60 นาที ส่วนประสิทธิภาพการบำบัดค่า COD และค่า BOD₅ จะติดตามผลการทดลองที่ 48 ชั่วโมง ทำให้ไฮดรอกซิลเรดิก็อก (OH^-) ที่ผลิตจากปฏิกิริยา芬腾ตันสัมผัสถกับสารอินทรีย์ในน้ำเชิงมูลฝอยได้มากและนานขึ้น จึงส่งผลให้ประสิทธิภาพการบำบัดค่า COD และค่า BOD₅ มีค่าสูงกว่า

ส่วนการเพิ่มขึ้นของค่า BOD₅/COD พบว่ามีค่าสูงสุดเมื่อไฮโดรเจนperอรอกไซด์มีค่า 250 มิลลิโมลาร์ หรือ สัดส่วน $[H_2O_2]/[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 334 และการลดลงของค่า FEEM พบว่ามีค่าสูงสุดเมื่อไฮโดรเจนperอรอกไซด์มีค่า 200 มิลลิโมลาร์ หรือ สัดส่วน $[H_2O_2]/[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 267 โดยสามารถบำบัดสารอินทรีย์กลุ่มกรดชีวมิก และกรดฟูลิกได้รวม 98.9 % ตั้งรูปที่ 3-33 เมื่อ $[H_2O_2]/[Fe^{2+}]$ ที่สูงขึ้นเป็นการเพิ่มสัดส่วน $[H_2O_2]$ เมื่อทำปฏิกิริยา芬腾ตันไประยะหนึ่งสารอินทรีย์ในน้ำเชิงมูลฝอยเหลือน้อยลงและสารอินทรีย์ที่ย่อยสลายยากเปลี่ยนรูปไปอยู่ในรูปที่ย่อยสลายง่ายขึ้น ทำให้ไฮโดรเจนperอรอกไซด์ที่สูงขึ้นสามารถบำบัดสารอินทรีย์ได้เพิ่มขึ้นสูงขึ้นไปอีก



รูปที่ 3-33 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าประสิทธิภาพการบำบัดในรูปดั่งต่อไป

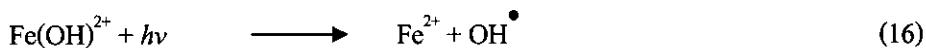
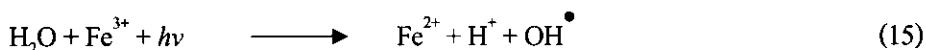
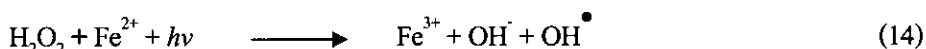
สำหรับน้ำอะมูลฟอยหลังการทดลองพบว่ามีค่า COD เท่ากับ 166, 135, 98.3, 72, 54.3, 55.3, 56, 61.6 มิลลิกรัมต่อลิตร ตามลำดับ และค่า BOD₅ เท่ากับ 36, 22, 21, 21, 19, 19.3, 24, 24.6 มิลลิกรัมต่อลิตร ตามลำดับ โดยเมื่อเปรียบเทียบค่า COD และค่า BOD₅ กับเกณฑ์มาตรฐานน้ำทึ้งจากแหล่งกำเนิดประเทศไทย โรงงานอุตสาหกรรมและจากนิคมอุตสาหกรรม ซึ่งกำหนดไว้ว่าค่า COD ต้องมีค่าไม่เกินกว่า 120 มิลลิกรัมต่อลิตรและ ค่า BOD₅ ต้องมีค่าไม่เกินกว่า 20 มิลลิกรัมต่อลิตร จึงสามารถปล่อยน้ำทึ้งเหล่านี้ออกสู่ธรรมชาติได้ โดยปรากฏว่าเมื่อสัดส่วน ($[H_2O_2]/[Fe^{2+}]$) มีค่ามากกว่า 100 (ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์มากกว่า 75 มิลลิโมลาร์ และเฟอร์รัสไอออนเท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์) สามารถส่งผลให้ค่า COD ต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐานจนสามารถปล่อยทึ้งสู่ธรรมชาติได้ แต่เมื่อพิจารณาความคู่กันค่า BOD₅ ยังมีค่าเกินกว่าระดับที่กำหนดเล็กน้อย โดยเมื่อสัดส่วน ($[H_2O_2]/[Fe^{2+}]$) เท่ากับ 200 (ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์เท่ากับ 150 มิลลิโมลาร์ และเฟอร์รัสไอออนเท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์) เป็นสัดส่วนสารเคมีน้อยที่สุดที่ส่งผลให้เกิดประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์สูง และสามารถบำบัดน้ำอะมูลฟอยจนมีค่า COD และ BOD₅ ในระดับต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐาน

และเมื่อคำนวณต้นทุนการบำบัดตามราคานาโนเมตริก analysis chemical reagent grade พบว่ามีต้นทุนประมาณ 12,860 บาทต่อลูกบาศก์เมตร ต่ำกว่าเมื่ออนุมานตามราคานาโนเมตริก commercial chemical reagent grade พบว่าลดต้นทุนลงเหลือประมาณ 254 บาท ต่อลูกบาศก์เมตร (คงรายละเอียด ภาคผนวก ๗) แต่เมื่อจากการทดลองน้ำอะมูลฟอยมีสภาวะกรดทำให้การปล่อยน้ำหลังการทดลองออกสู่ธรรมชาติอาจส่งผลกระทบต่อสิ่งมีชีวิตในธรรมชาติได้ ดังนั้นจึงเป็นต้องปรับค่า pH ของน้ำหลังการทดลองให้อยู่ในระดับที่สามารถปล่อยออกสู่ธรรมชาติได้ ทำให้ต้นทุนในการปรับคุณภาพน้ำอาจเพิ่มขึ้น โดยต้นทุนในการบำบัดตามราคานาโนเมตริก analysis chemical reagent grade พบว่ามีต้นทุนประมาณ 13,000 บาท ต่อลูกบาศก์

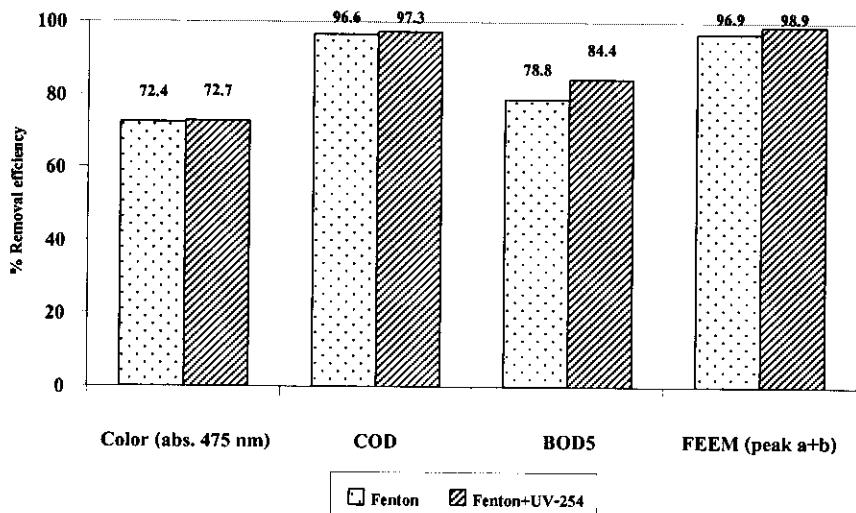
เมตร และเมื่อนำมาคำนวณตามราคาราเเคมีชั้นดี commercial chemical reagent grade พบร่วมกับสารต้านทุนลงเหลือประมาณ 259 บาท ต่อกรัมบาศก์เมตร

3.4.3. ผลของแสงอุลตราไวโอเลต (Ultraviolet; UV) กับปฏิกิริยา芬ตัน

กระบวนการออกซิเดชันขั้นสูงแสงอุลตราไวโอเลต นับว่ามีการนำมาระบุกตัวร่วมกับการออกซิเดชันอื่นๆ เช่น โอโซน และไโตรเจนเปอร์ออกไซด์ เพื่อเพิ่มประสิทธิภาพการบำบัด ในปฏิกิริยา芬ตัน ได้นำแสงอุลตราไวโอเลตมาใช้ร่วมด้วย ซึ่งเรียกกระบวนการบำบัดแบบนี้ว่า โฟโต芬ตัน (Photo-Fenton) โดยแสงอุลตราไวโอเลตที่ใช้สามารถกระตุ้นให้ปฏิกิริยา芬ตันสร้างไฮดรอกซิลเรดิกออล (OH^\bullet) ได้มาก และรวดเร็วขึ้น (Primo *et al.*, 2007) ดังสมการที่ (14-18) รวมทั้งแสงอุลตราไวโอเลตยังสามารถกระตุ้นให้ไโตรเจนเปอร์ออกไซด์เกิดไฮดรอกซิลเรดิกออล (OH^\bullet) ได้ดังสมการที่ (17) ขึ้นได้เช่นกัน (Kurniawan, 2006a; Renou *et al.*, 2008; Hermosilla *et al.*, 2009) รวมทั้งแสงอุลตราไวโอเลตยังสามารถกระตุ้นให้เฟอร์รัสไอออน (Fe^{2+}) และเฟอร์ริกไอออน (Fe^{3+}) แตกตัวได้เพิ่มขึ้น ดังสมการที่ (18)



ในการทดลองนี้เป็นการศึกษาเบริญเที่ยบ ระหว่างการใช้แสงแสงอุลตราไวโอเลต และไม่ใช้แสงอุลตราไวโอเลต (UV-254) ในปฏิกิริยา芬ตัน โดยปริมาณสารเคมีที่ใช้ในการทดลองนี้ คือที่สัดส่วน ($[\text{H}_2\text{O}_2]/[\text{Fe}^{2+}]$) เท่ากับ 200 โดยมีไโตรเจนเปอร์ออกไซด์เท่ากับ 150 มิลลิโนลาร์ และ เฟอร์รัสไอออน เท่ากับ 0.75 มิลลิโนลาร์ (จากประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์สูงสุดในการทดลองที่ 3.3.2) ซึ่งจากผลการทดลองพบว่าในปฏิกิริยา芬ตัน มีประสิทธิภาพการบำบัดสีเท่ากับ 72.4 % และมีประสิทธิภาพการบำบัดค่า COD, BOD₅, FEEM เท่ากับ 96.6, 78.8, 96.9 % ตามลำดับ และค่า BOD₅/COD เพิ่มขึ้นเป็น 0.33 ส่วนปฏิกิริยา芬ตัน+UV-254 มีประสิทธิภาพการบำบัดสีเท่ากับ 72.7 % โดยประสิทธิภาพการบำบัดค่า COD, BOD₅, FEEM มีค่าเท่ากับ 97.3, 84.4, 98.9 % ตามลำดับ และสามารถเพิ่มค่า BOD₅/COD เพิ่มขึ้นเป็น 0.39 ดังรูปที่ 3-34



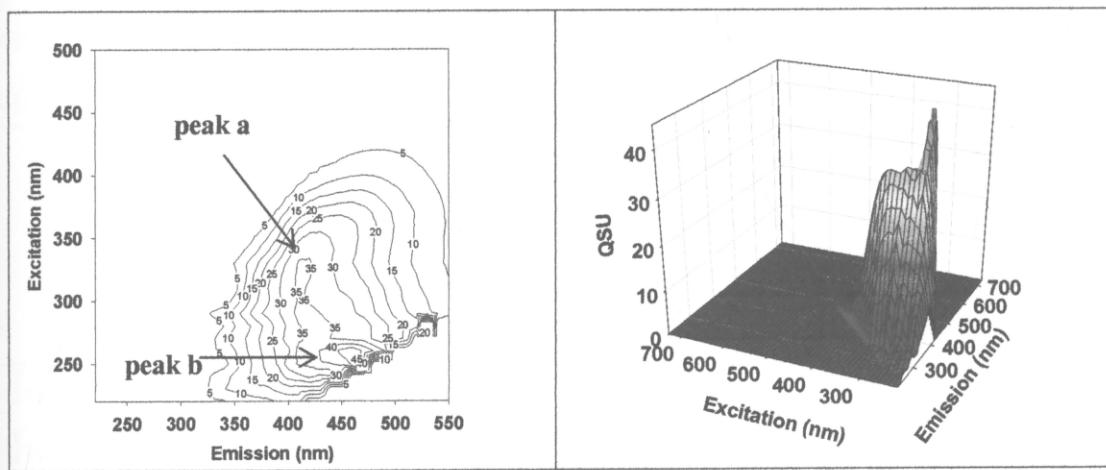
รูปที่ 3-34 ประสิทธิภาพการบำบัดในรูปตัวแปรต่างๆ ของปฏิกิริยา芬น์ตัน และปฏิกิริยา芬น์ตัน + UV-254 ($[H_2O_2]$ เท่ากับ 150 มิลลิโมลาร์ และ $[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์)

จากการทดลองจะเห็นได้ว่าทั้งปฏิกิริยา芬น์ตัน และปฏิกิริยา芬น์ตัน+UV-254 มีประสิทธิภาพในการบำบัดสูง โดยเมื่อเปรียบเทียบค่า COD และค่า BOD₅ กับเกณฑ์มาตรฐานน้ำทึ้งจากแหล่งกำเนิดประเภทโรงงานอุตสาหกรรมและจากนิคมอุตสาหกรรม ซึ่งกำหนดไว้ว่าค่า COD มีค่าได้ไม่เกิน 120 มิลลิกรัมต่อลิตร และค่า BOD₅ มีค่าได้ไม่เกิน 20 มิลลิกรัมต่อลิตร โดยเมื่อสิ้นสุดการทดลองนี้ ค่า COD มีค่าเท่ากับ 39 และ 31 มิลลิกรัมต่อลิตร ส่วนค่า BOD₅ มีค่าเท่ากับ 13.3 และ 12.3 มิลลิกรัมต่อลิตร (ตะกอนเกิดขึ้นเท่ากับ 211.4 และ 155.5 มิลลิกรัมต่อลิตร) จึงทำให้น้ำระบบน้ำมีสีฟอกขาวหลังการทดลองมีค่า COD และ ค่า BOD₅ ต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐาน และสามารถปล่อยสู่ธรรมชาติได้อย่างไรก็ตามเมื่อพิจารณาเปรียบเทียบระหว่างปฏิกิริยา芬น์ตัน และปฏิกิริยา芬น์ตัน+UV-254 พบร่วมกันของการใช้แสงอุตตราไวโอเลต (UV-254) ยังคงมีผลต่อการลดค่า COD และ BOD₅ อย่างมากกว่าปฏิกิริยา芬น์ตัน+UV-254 สามารถลดค่า COD ลงได้มากกว่าปฏิกิริยา芬น์ตันที่ไม่ใช้แสง (Primo *et al.*, 2007; Hermosilla *et al.*, 2009)

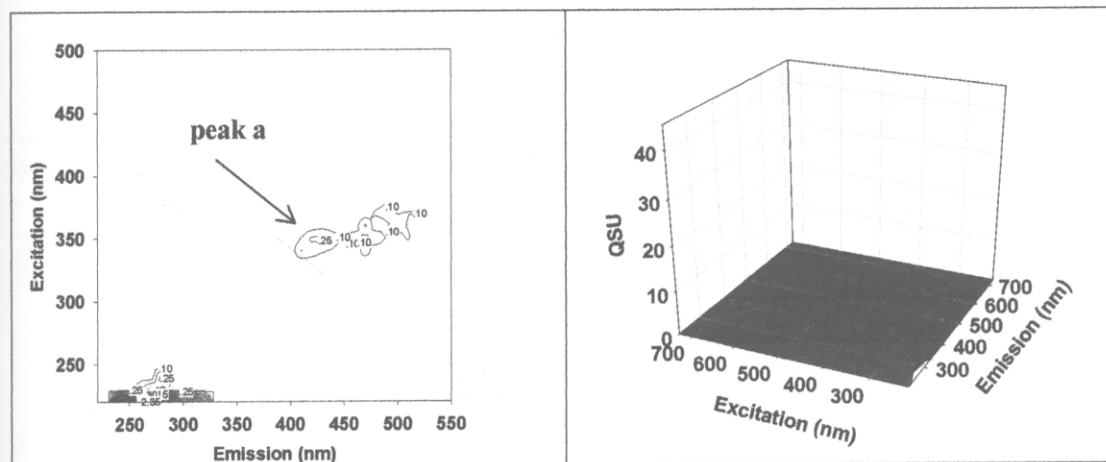
โดยสาเหตุที่ประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ระหว่างปฏิกิริยา芬น์ตัน และปฏิกิริยา芬น์ตัน+UV-254 ในการทดลองนี้มีประสิทธิภาพแตกต่างกันเล็กน้อย อาจเป็นเพราะระยะเวลาที่น้ำระบบน้ำมีสีฟอกขาวต้องใช้เวลาอย่างยาวนานเพียงพอ หรือกำลังของเครื่องกำเนิดแสงน้อย (Sarasa *et al.*, 2006; Hermosilla *et al.*, 2009) รวมทั้งความชื้นในน้ำระบบน้ำมีสีฟอกขาวอาจรบกวนการส่องแสงในน้ำระบบน้ำมีสีฟอกขาว (Zhang, 2006) ซึ่งในการทดลองนี้มีไดวิเคราะห์ค่าของแข็งละลายน้ำ (Total dissolve solid, TDS) ในน้ำระบบน้ำมีสีฟอกขาวจึงส่งผลให้ประสิทธิภาพการบำบัดลดลง และจากการเปรียบเทียบระหว่างปฏิกิริยา芬น์ตัน และปฏิกิริยา芬น์ตัน+UV-254 ทำให้เห็นได้ว่าการนำแสงอุตตราไวโอเลตมาประยุกต์ใช้ร่วมกับปฏิกิริยา芬น์ตันจะสามารถเพิ่ม

ประสิทธิภาพการบำบัดได้ แต่ทั้งนี้อาจไม่มีความจำเป็นในการนำมาใช้เพราะประสิทธิภาพที่เพิ่มขึ้นเพียงเล็กน้อยนั้นเป็นการเพิ่มต้นทุนการบำบัด สำหรับการใช้ปฏิกริยาเฟนตันให้เกิดประสิทธิภาพสูงนั้นอาจต้องมีการบำบัดด้วยกระบวนการอื่นๆ โดยเฉพาะการบำบัดในขั้นต้น (Pretreatment) มาประยุกต์ใช้ร่วมด้วย โดย Badawy and Ali (2006) รายงานว่าการใช้เฟอร์ริกคลอไรด์เป็นสารตกตระกอนร่วมกับปฏิกริยาเฟนตันสามารถบำบัดสีในน้ำระบบน้ำดืดอย่างดี 100 % และค่า COD 90 % สอดคล้องกับ Ma and Xia (2009) ที่รายงานว่าการใช้เฟอร์ริกซัลเฟตเป็นสารตกตระกอนร่วมกับปฏิกริยาเฟนตันสามารถบำบัดสีในน้ำระบบน้ำดืดอย่างดี 86.4 % ค่า COD 92.4 % และค่า SS 87.2 % ดังนั้นการที่น้ำระบบน้ำดืดผ่านการบำบัดในขั้นต้น ด้วยสารตกตระกอน นอกจากเป็นการลดต้นทุนแล้วยังทำให้เมื่อน้ำระบบน้ำดืดฟอกเข้าสู่การบำบัดด้วยปฏิกริยาเฟนตันเกิดประสิทธิภาพดีขึ้นตามมา

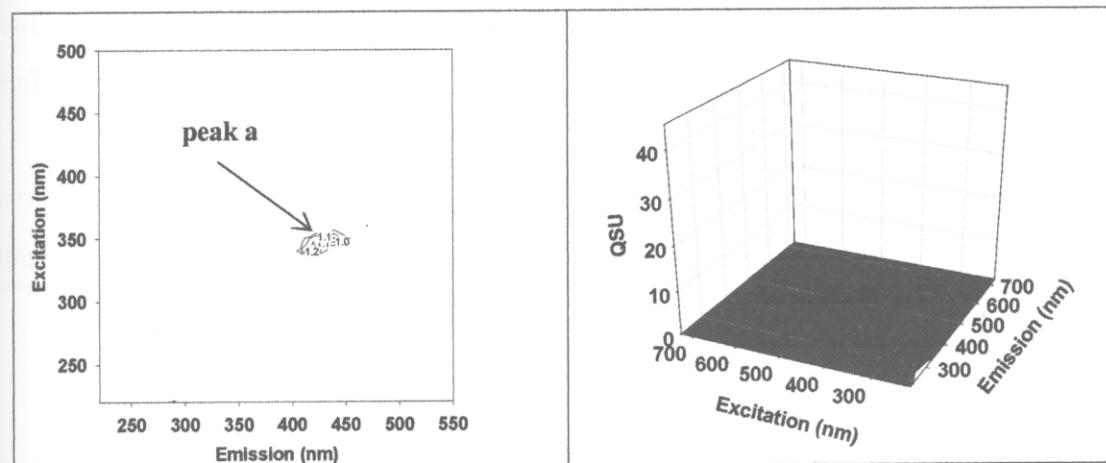
ผลการศึกษาอิทธิพลของแสงอุตตราไวโอเลตในปฏิกริยาเฟนตัน ต่อการเปลี่ยนแปลงกลุ่มสารอินทรีย์ละลายน้ำระบบน้ำดืดทำปฏิกริยา 48 ชั่วโมง แล้วนำส่วนใส่เคราะห์ด้วยเทคนิค FEEM ซึ่งจากผลการทดลอง พบร่วมกับการวิเคราะห์ค่าความเข้มแสงฟลูออเรสเซนต์สารอินทรีย์ที่พบมีสารอินทรีย์ค่อน 2 กลุ่ม คือ กลุ่มกรดชีวมิก (humic acid-like substance) ณ peak a ที่ความยาวคลื่น (350-370 nm_{Ex}/400 nm_{Em}) และกลุ่มกรดฟูลวิก (fulvic acid-like substance) ณ peak b ที่ความยาวคลื่น (250-270 nm_{Ex}/440-470 nm_{Em}) (ดังรายละเอียด ภาคผนวก ช) จากการจำแนกและรวบรวม โดย Chen และคณะ (2003) และ Baker and Curry (2004) และ Musikavong *et al* (2007) และ Janhom และคณะ (2009) โดยน้ำระบบน้ำดืดก่อนทดลองมีสารอินทรีย์กลุ่มกรดฟูลวิก และกรดชีวมิก ปริมาณรวมสูง 80 หน่วยควินินชัลเฟต (Quinine sulfate unit, QSU) ซึ่งหลังทำปฏิกริยาเฟนตันแล้วสารอินทรีย์กลุ่มกรดฟูลวิกลดลงทึ้งหมด ส่วนกลุ่มกรดชีวมิกคงเหลือมีค่าเท่ากับ 2.5 QSU คิดเป็นสัดส่วนการลดลงของค่ากลุ่มสารอินทรีย์กลุ่มกรดฟูลวิก และกรดชีวมิกรวมเท่ากับ 96.9 % ส่วนในปฏิกริยาเฟนตัน+UV-254 พบร่วมกับกลุ่มกรดฟูลวิกลดลงทึ้งหมดเช่นกัน และคงเหลือสารอินทรีย์กลุ่มกรดชีวมิกเท่ากับ 1.2 QSU คิดเป็นสัดส่วนการลดลงของค่ากลุ่มสารอินทรีย์กลุ่มกรดฟูลวิก และกรดชีวมิกรวมเท่ากับ 98.5 % ดังรูปที่ 3-35 และ ตารางที่ 3-9 เนื่องจากสารอินทรีย์กลุ่มกรดฟูลวิกมีโครงสร้างที่ซับซ้อนและน้ำหนักโมเลกุลน้อยกว่ากรดชีวมิกจึงสามารถบำบัดได้ง่ายกว่า และถึงแม้ว่าปฏิกริยาเฟนตัน+UV-254 จะมีประสิทธิภาพในการบำบัดสูง แต่ก็ไม่สามารถบำบัดสารอินทรีย์กลุ่มกรดชีวมิกซึ่งย่อยสลายยากให้หมดไปได้



รูปที่ 3-35 (a) ค่า FEEM ของน้ำเชื่อมฟอยเจ้อจาก 100 °C



รูปที่ 3-35 (b) ค่า FEEM ของปฏิกิริยาฟีนตัน



รูปที่ 3-35 (c) ค่า FEEM ของปฏิกิริยาฟีนตัน+UV-254

ตารางที่ 3-9 ค่าความเข้มแสงฟลูออเรสเซนต์ที่ตำแหน่ง peak a และ peak b ในน้ำชาชูลฟอยที่บำบัดด้วยปฎิกริยาเ Fen ตัน และปฎิกริยา Fen ตัน+UV-254

ตัวอย่างทดสอบ	ความเข้มแสงฟลูออเรสเซนต์ (QSU) ¹		
	ตำแหน่งที่พบความเข้มแสงฟลูออเรสเซนต์สูง		ผลรวมค่าความเข้มแสงฟลูออเรสเซนต์ตำแหน่ง a และ b
peak a	peak b	Total	
-น้ำชาชูลฟอยก่อนบำบัด ²			
-น้ำชาชูลฟอยหลังบำบัดด้วยปฎิกริยา Fen ตัน ³	35	45	80
- ปฎิกริยา Fen ตัน ³			
- ปฎิกริยา Fen ตัน+UV-254 ³	2.5 (92.8 %) ⁴	-	2.5 (96.9 %) ⁴
	1.2 (96.6 %) ⁴	-	1.2 (98.5 %) ⁴

หมายเหตุ 1 Quinine sulfate unit

2 น้ำชาชูลฟอยเจื้อง 100 เท่า

3 ($[H_2O_2]$ เท่ากับ 150 มิลลิโมลาร์ และ $[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์); pH 3±0.2 หลังทำปฏิกริยา 48 ชั่วโมง (ไม่เจือจาง)

4 % การลดลงของค่าความเข้มแสงฟลูออเรสเซนต์

โดยผลการทดสอบการให้คะแนนระดับความพึงพอใจของสี และกลิ่นน้ำชาชูลฟอยหลังการทดสอบปฎิกริยา Fen ตัน และปฎิกริยา Fen ตัน+UV-254 พบว่า น้ำชาชูลฟอยเดิมมีคะแนนระดับความพึงพอใจของกลิ่น และสี ในระดับ พึงพอใจน้อย ซึ่งหลังทำการทดสอบทั้ง 2 แบบสามารถเพิ่มคะแนนระดับความพึงพอใจได้เป็นระดับพอใจมาก ดังตารางที่ 3-10

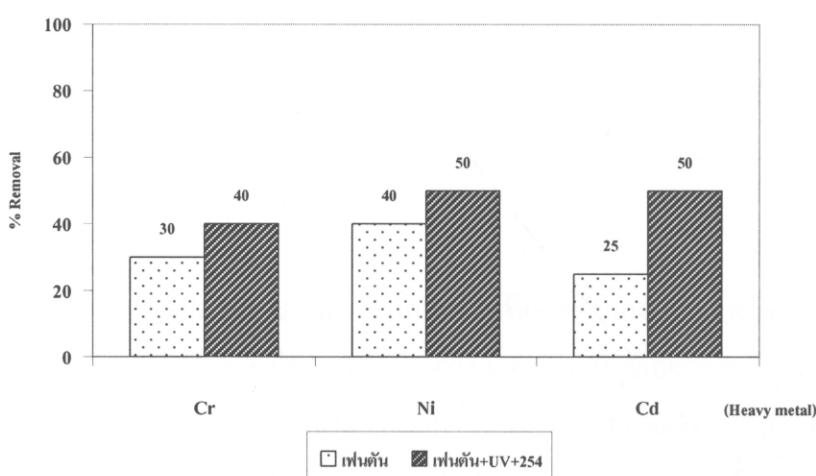
ตารางที่ 3-10 ผลการประเมินความพึงพอใจต่อกลิ่น และสีของน้ำชาชูลฟอย เมื่อบำบัดด้วยปฎิกริยา Fen ตัน และปฎิกริยา Fen ตัน+UV-254

การทดสอบ	ตัวอย่าง					
	Fen ตัน	ปฎิกริยา Fen ตัน +UV-254	ควบคุม	Mean	SD	P-value
กลิ่น	3.66 ^a	4.08 ^a	1.75 ^b	3.16	1.32	0.01
สี	4 ^a	4.08 ^a	1.75 ^b	2.26	1.12	0.00

หมายเหตุ : ค่าเฉลี่ยในบรรทัดเดียวกันอักษรที่แตกต่างแสดงว่ามีความแตกต่างทางสถิติ ($P<0.05$)

สำหรับผลการตรวจวิเคราะห์ค่าโลหะหนัก ในน้ำชั่วโมงฟอยก่อนนำบดและหลังนำบดด้วยปฏิกิริยา芬ตัน และปฏิกิริยา芬ตัน+UV-254 โดยทำการวิเคราะห์หาค่าโลหะหนัก 3 ชนิด คือ โครเมียม (Cr) นิกเกล (Ni) และแคนเดเมียม (Cd) เนื่องจากเป็นโลหะหนักปนเปื้อนที่พบได้บ่อยในน้ำชั่วโมงฟอย ด้วยเทคนิค Inductive Coupled Plasma Spectroscopy (ICP) จากผลการวิเคราะห์พบว่า น้ำชั่วโมงฟอยก่อนทดลองปริมาณ โครเมียมมีค่า 0.05 มิลลิกรัมต่อลิตร นิกเกลมีค่า 0.1 มิลลิกรัมต่อลิตร และแคนเดเมียมมีค่า 0.02 มิลลิกรัมต่อลิตร ตามลำดับ โดยหลังนำบดด้วยปฏิกิริยา芬ตัน มีค่า โครเมียม นิกเกล และแคนเดเมียม เท่ากับ 0.35, 0.06 และ 0.015 มิลลิกรัมต่อลิตร ตามลำดับ และหลังนำบดด้วยปฏิกิริยา芬ตัน+UV-254 ปริมาณโลหะหนักทั้ง 3 ชนิดมีค่าลดลงเท่ากับ 0.03, 0.05 และ 0.01 มิลลิกรัมต่อลิตร ตามลำดับ จากผลการทดลองจะเห็นได้ว่าทั้งปฏิกิริยา芬ตัน และปฏิกิริยา芬ตัน+UV-254 สามารถนำบดโลหะหนักในน้ำชั่วโมงฟอยได้ (Qu et al., 2008; Pi et al., 2009)

โดยในปฏิกิริยา芬ตัน มีประสิทธิภาพการนำบดค่าโลหะหนักทั้ง 3 ชนิดเท่ากับ 30, 40 และ 25 % ต่อวันในปฏิกิริยา芬ตัน+UV-254 มีประสิทธิภาพเพิ่มสูงขึ้นเป็น 40, 50 และ 50 % ดังรูปที่ 3-36 และดังตารางที่ 3-11 เมื่อพิจารณาเปรียบเทียบการทดลองทั้ง 2 แบบจะเห็นได้ว่าปฏิกิริยา芬ตัน+UV-254 มีประสิทธิภาพการนำบดโลหะหนักสูงกว่าสอดคล้องกับในการนำบดค่า COD ค่า BOD₅ และ FEEM เมื่อพิจารณาร่วมกับน้ำชั่วโมงฟอยก่อนทดลองซึ่งเห็นได้ว่าทั้งก่อนและหลังการทดลองมีปริมาณโลหะหนักต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐานน้ำทึ้งจากแหล่งกำเนิดประเภทโรงงานอุตสาหกรรมและจากนิคมอุตสาหกรรม กำหนดไว้เนื่องจากลักษณะสมบัติของน้ำชั่วโมงฟอยที่ศักยภาพเป็นน้ำชั่วโมงฟอยคงตัว ซึ่งมีค่าการปนเปื้อนโลหะหนักโดยทั่วไปต่ำ (Qu et al., 2008) และเมื่อพิจารณาความถูกต้องผลการทดลองในข้างต้น จึงเป็นการยืนยันว่าน้ำชั่วโมงฟอยหลังการทดลองสามารถปล่อยออกธรรมชาติได้ และมีความปลอดภัยมีโลหะหนักตกค้างในระดับที่ไม่เป็นอันตรายต่อสุขภาพ และถึงเวลาด้อม



รูปที่ 3-36 ประสิทธิภาพการนำบดโลหะหนักหลังนำบดด้วยปฏิกิริยา芬ตันและปฏิกิริยา芬ตัน+UV-254

ตารางที่ 3-11 ค่าโลหะหนักในน้ำระบบน้ำมูลฟอยเมื่อบำบัดด้วยปฏิกิริยา芬enตัน และปฏิกิริยา芬enตัน+UV-254

ตัวอย่าง	โลหะหนัก	ความเข้มข้น (mg/L)	% RSD	% Removal	ค่ามาตรฐาน
น้ำระบบน้ำมูลฟอยก่อนทดลอง	Cr	0.05	1.69	-	0.25
	Ni	0.1	1.73	-	1
	Cd	0.02	-	-	0.03
ปฏิกิริยา芬enตัน	Cr	0.035	3.29	30	0.25
	Ni	0.06	3.61	40	1
	Cd	0.015	-	25	0.03
ปฏิกิริยา芬enตัน+UV-254	Cr	0.03	1.63	40	0.25
	Ni	0.05	2.12	50	1
	Cd	0.01	-	50	0.03

หมายเหตุ Limit of quantitation (LOQ) ปริมาณที่รักษาได้อย่างต่อเนื่อง : Cr = 0.001 มิลลิกรัมต่อลิตร, Ni = 0.002 มิลลิกรัมต่อลิตร, Cd = 0.002 มิลลิกรัมต่อลิตร

3.5. แนวทางการบำบัดและจัดการน้ำระบบน้ำมูลฟอยแบบองค์รวม: กรณีศึกษาเทคโนโลยีการบำบัดน้ำเสีย

ระบบบำบัดน้ำระบบน้ำมูลฟอยของเทศบาลนครหาดใหญ่ในปัจจุบันเป็นระบบบ่อปรับเสถียร ซึ่งเป็นวิธีการบำบัดน้ำระบบน้ำมูลฟอยที่นิยมใช้ในประเทศไทย (สายชล มือขุนทด, 2546) ประกอบด้วยแอ่งรวบรวมน้ำระบบน้ำมูลฟอย บ่อปรับเสถียรบ่อที่ 1 และบ่อปรับเสถียรบ่อที่ 2 ซึ่งน้ำระบบน้ำมูลฟอยที่จะซึมออกมากจากหลุ่มฝังกลบ จะถูกรวบรวมลงสู่แอ่งรวบรวมน้ำระบบน้ำมูลฟอย จากนั้นจะถูกส่งต่อไปยังบ่อปรับเสถียรบ่อที่ 1 ซึ่งมีขนาด $20 \times 40 \times 2$ เมตร (ความจุ 1,600 ลูกบาศก์เมตร) มีระยะเวลาเก็บเกี่ยว (hydraulic retention time, HRT) ประมาณ 26 วัน จากนั้นน้ำระบบน้ำมูลฟอยจะเข้าสู่ บ่อปรับเสถียรบ่อที่ 2 ซึ่งมีขนาด $23 \times 55 \times 3$ เมตร (ความจุ 2,530 ลูกบาศก์เมตร) มีค่า HRT ประมาณ 42 วัน จากนั้น จึงปล่อยน้ำส่วนเกินจากบ่อปรับเสถียรบ่อที่ 2 ออกสู่ธรรมชาติ

ในการบำบัดน้ำระบบน้ำมูลฟอยมีการเติมน้ำหมักชีวภาพที่ผลิตขึ้นเอง (EM หาดใหญ่) ปริมาตร 900 ลิตร ลงในบ่อที่ปรับเสถียรบ่อที่ 1 ทุกวันอังคาร และวันศุกร์ น้ำระบบน้ำมูลฟอยที่ออกจากหลุ่มฝังกลบมีปริมาตรประมาณ 60 ลูกบาศก์เมตรต่อวัน จากการติดตามค่า COD, BOD₅, pH, Conductivity และกลุ่มจุลินทรีย์ในระบบบำบัดของเทศบาลนครหาดใหญ่ พบว่าระบบบ่อปรับเสถียรร่วมกับการเติมน้ำหมักชีวภาพ สามารถบำบัดค่า COD รวมได้ประมาณ 24.68 % และบำบัดค่า BOD₅ รวมได้ประมาณ 77.52 % โดยน้ำระบบน้ำมูลฟอยที่ผ่านการบำบัดก่อนปล่อยทิ้งออกจากระบบบำบัดมีค่า COD ประมาณ 1,163 มิลลิกรัมต่อลิตร และค่า BOD₅

มีค่าประมาณ 114 มิลลิกรัมต่อลิตร ส่วน pH มีค่าอยู่ในช่วง 7.5-8.9 และค่า Conductivity มีค่าอยู่ในช่วง 8 ถึง 25 มิคลิเชีมแอนต์โอเซนติเมتر

ดังตารางที่ 3-12 และ 3-13 ทำให้เห็นได้ว่าการเติมน้ำหมักชีวภาพ สามารถบำบัดสิ่น้ำชะมูลฝอยได้จากสีดำคล้ำ เป็นสีน้ำตาล (ดังรายละเอียด ภาคผนวก ณ) แต่ไม่สามารถบำบัดน้ำชะมูลฝอยจากหลุมฟังกลบจากเทคโนโลยีคราดใหญ่ได้ผลดีเพียงพอ เมื่อพิจารณาค่าสารอินทรีย์ในรูปค่า COD และ BOD₅ ในน้ำทึบมีค่าสูงกว่าเกณฑ์มาตรฐานน้ำทึ้งจากแหล่งกำเนิดประเภทโรงงานอุตสาหกรรมและจากนิคมอุตสาหกรรม (ดังรายละเอียด ภาคผนวก ง) ทำให้ไม่สามารถปล่อยน้ำชะมูลฝอยเหล่านี้ออกสู่ธรรมชาติได้

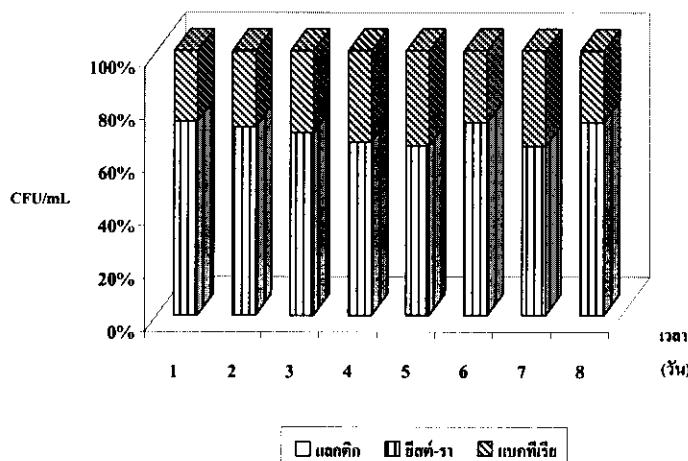
ตารางที่ 3-12 ค่า COD ในน้ำชะลอก่อจากแอ่งรวมน้ำชะลอกอยู่บ่อปรับเสถียรบ่อที่ 1 บ่อปรับเสถียรบ่อที่ 2 และ % Removal

ค่า COD	แม่งรวมน้ำ	น้ำระบายน้ำ	% Removal	น้ำระบายน้ำ	% Removal	ประสิทธิภาพ
	ระบายน้ำฟอย	ฟอยบ่อ 1	บ่อ 1	ฟอยบ่อ 2	บ่อ 2	รวม
วันที่ 1	1440	1296	10	1098	15.27	25.27
วันที่ 2	1494	1350	9.63	1008	25.33	34.97
วันที่ 3	1530	1350	11.76	1170	13.33	25.09
วันที่ 4	1566	1260	19.54	1188	5.71	25.25
วันที่ 5	1458	1404	3.70	1278	8.97	12.67
วันที่ 6	1548	1278	17.44	1242	2.81	20.25
วันที่ 7	1548	1278	17.44	1206	5.63	23.07
วันที่ 8	1566	1248	20.30	1116	10.57	30.88
ค่าเฉลี่ย	1518.75	1308	13.72	1163.25	10.95	24.68
ส่วน เมืองเบน	49.00	54.23	5.85	86.55	7.142	6.67
มาตรฐาน						

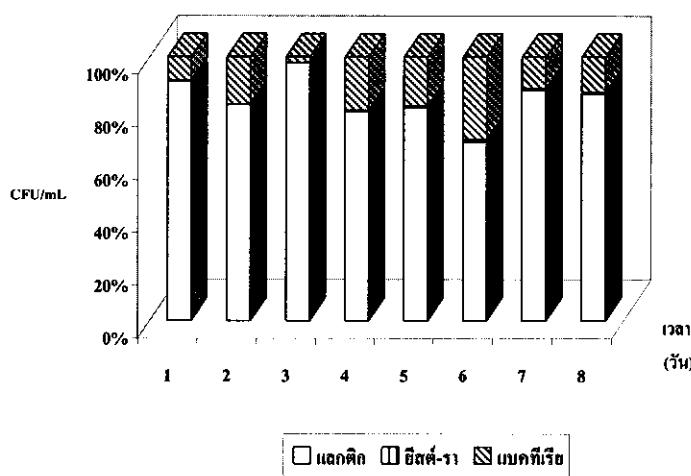
ตารางที่ 3-13 ค่า BOD₅ ในน้ำชั่วโมงฟ้อยจากแต่งรวมน้ำชั่วโมงฟ้อย บ่อปรับเสถียรบ่อที่ 1 บ่อปรับเสถียรบ่อที่ 2 และ % Removal

ค่า BOD ₅	แม่รองรวมน้ำ	น้ำชั่วโมง	% Removal	น้ำชั่วโมง	% Removal	ประสิทธิภาพ
	ชั่วโมงฟ้อย	ฟอยบ่อ 1	บ่อ 1	ฟอยบ่อ 2	บ่อ 2	รวม
วันที่ 1	225	147	34.66	109.5	51.33	86
วันที่ 2	219	153	30.13	114	47.94	78.08
วันที่ 3	217.5	144	33.79	114	47.58	81.37
วันที่ 4	220.5	132	40.13	112.5	48.97	89.11
วันที่ 5	201	135	32.83	115.5	42.53	75.37
วันที่ 6	208.5	156	25.17	109.5	47.48	72.66
วันที่ 7	207	156	24.63	121.5	41.30	65.94
วันที่ 8	211.50	156	26.24	115.50	45.39	71.63
ค่าเฉลี่ย	213.75	147.37	30.95	114	46.56	77.52
ส่วน	8.05	9.67	5.42	3.84	3.33	7.73
เบี่ยงเบน						
มาตรฐาน						

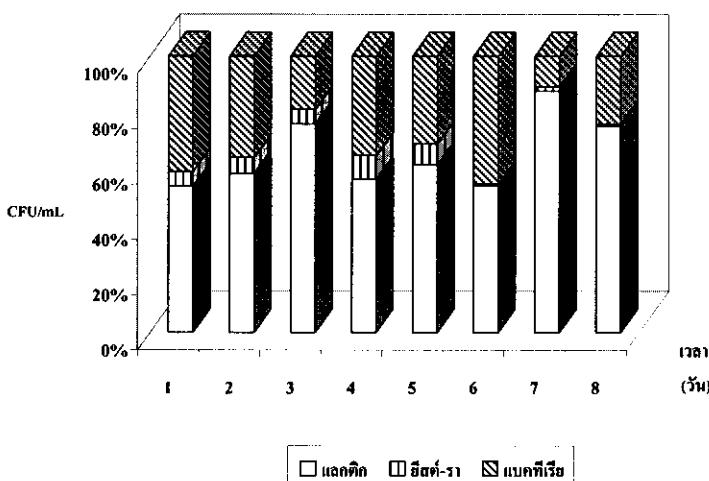
ผลการติดตามค่าสัดส่วนปริมาณกลุ่มเชื้อจุลินทรีย์ในระบบบำบัดน้ำชั่วโมงฟ้อยของหลุมฝังกลบเทศบาลครหาดใหญ่ ดังแสดงในรูปที่ 3-37 พบว่าในแต่งรวมน้ำชั่วโมงฟ้อยมีจุลินทรีย์กลุ่มเด่น คือ ยีสต์-รา จำนวน 1.3×10^6 CFU/ mL รองลงมาเป็นกลุ่มแบคทีเรียทั่วไป จำนวน 5.7×10^5 CFU/mL ส่วนในบ่อปรับเสถียรบ่อที่ 1 มีจุลินทรีย์กลุ่มเด่น คือ แอลก็อกติกแบคทีเรียจำนวน 1.9×10^6 CFU/mL รองลงมาเป็นจุลินทรีย์กลุ่มยีสต์-รา 1.2×10^5 CFU/mL ส่วนแบคทีเรียทั่วไป จำนวน 3.9×10^5 CFU/mL และในบ่อปรับเสถียรบ่อที่ 2 มีจุลินทรีย์กลุ่มเด่น คือ กลุ่มแอลก็อกติกแบคทีเรียจำนวน 7.6×10^6 CFU/mL รองลงมาเป็นจุลินทรีย์กลุ่มแบคทีเรียทั่วไปจำนวน 3.4×10^6 CFU/mL และจุลินทรีย์กลุ่มยีสต์-รา จำนวน 2.4×10^4 CFU/mL



รูปที่ 3-37 (a) กลุ่มเชื้อจุลินทรีย์ในแบ่งรวมน้ำอะมูลฟอย

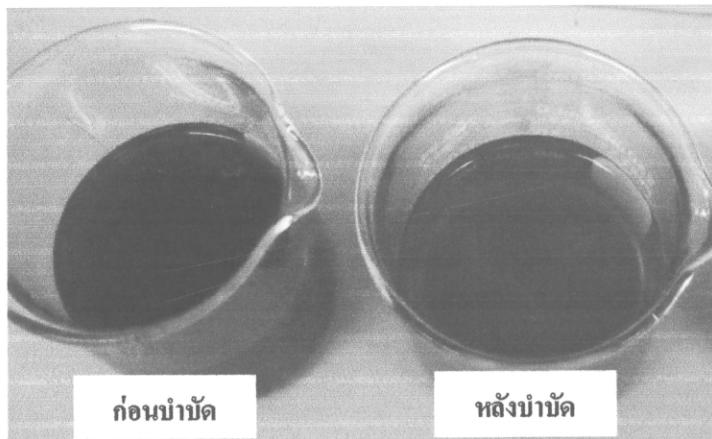


รูปที่ 3-37 (b) กลุ่มเชื้อจุลินทรีย์ในบ่อปรับเสถียรบ่อที่ 1



รูปที่ 3-37 (c) กลุ่มเชื้อจุลินทรีย์ในบ่อปรับเสถียรบ่อที่ 2

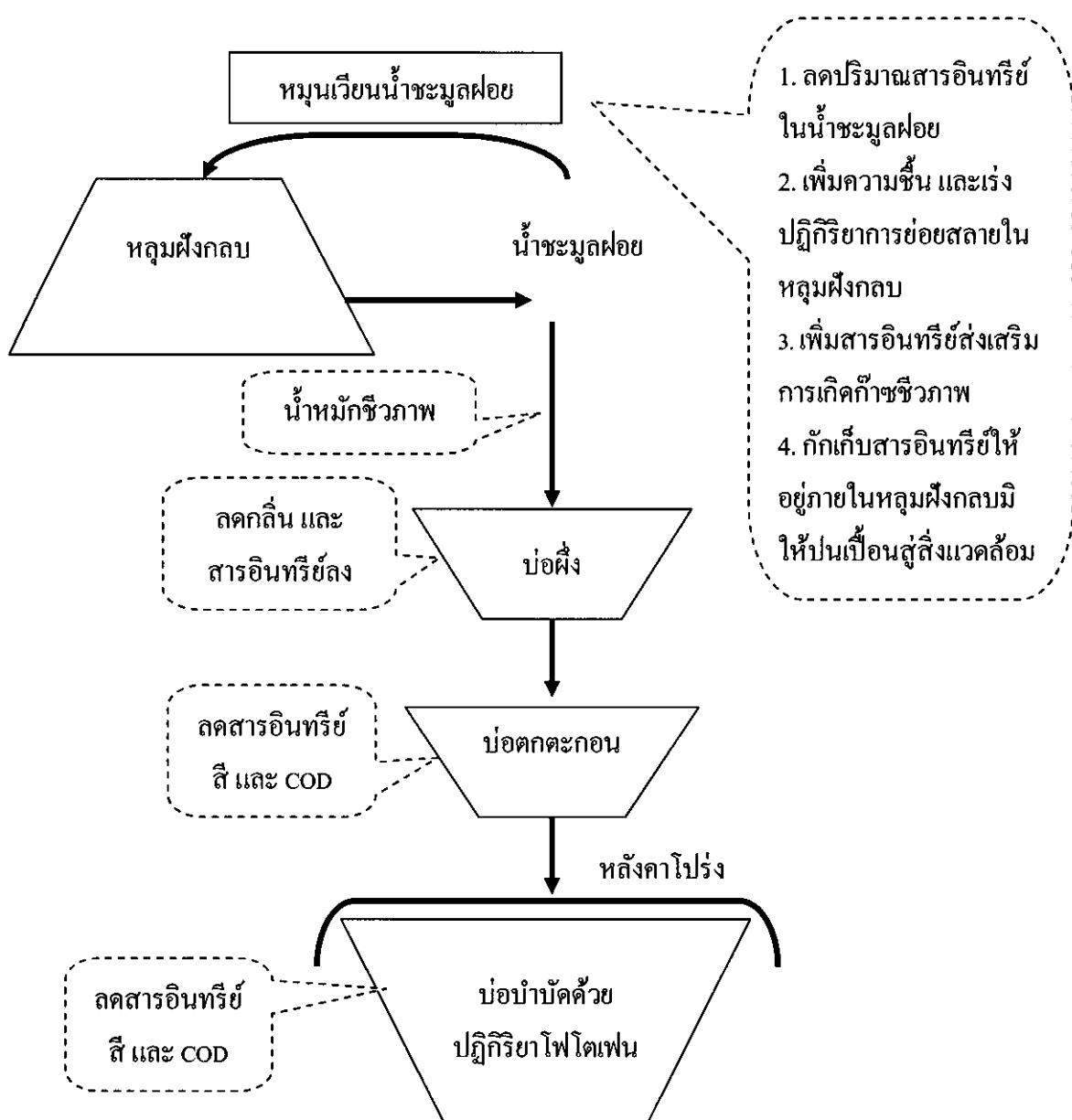
สาเหตุที่น้ำอะมูลฟอยในบ่อปรับเสถียรบ่อที่ 1 มีจุลินทรีย์กลุ่มแผลคติกแบคทีเรียเป็นกลุ่มเด่น เพราะมีการเติมน้ำหมักชีวภาพลงไปในบ่อนี้ โดยน้ำหมักชีวภาพมีจุลินทรีย์แผลคติกแบคทีเรียเป็นกลุ่มเด่นเช่นกัน ส่วนในบ่อปรับเสถียรบ่อที่ 2 มีจุลินทรีย์กลุ่มเด่นคล้ายคือ กลุ่มแผลคติกแบคทีเรียจำนวน 7.6×10^6 CFU/mL รองลงมาเป็นจุลินทรีย์กลุ่มแบคทีเรียทั่วไป 3.4×10^6 CFU/mL และจุลินทรีย์กลุ่มยีสต์-รา จำนวน 2.4×10^4 CFU/mL จะเห็นได้ว่าในบ่อปรับเสถียรบ่อที่ 2 มีแนวโน้มสัดส่วนจุลินทรีย์คล้ายคลึงกับในบ่อปรับเสถียรบ่อที่ 1 สาเหตุ เพราะได้รับน้ำอะมูลฟอยต่อเนื่องมาจากบ่อปรับเสถียรบ่อที่ 1 ส่วนในแอ่งรวบรวมน้ำอะมูลฟอยมีกลุ่มยีสต์ รา และกลุ่มแบคทีเรียเป็นกลุ่มเด่น เพราะ จุลินทรีย์กลุ่มนี้ทำหน้าที่ย่อยสลายสารอินทรีย์โดยทั่วไป รวมชาติ ส่วนกลุ่มจุลินทรีย์กลุ่ม แผลคติกแบคทีเรียที่มีปริมาณน้อยที่สุดในการเปรียบเทียบจุลินทรีย์ทั้ง 3 กลุ่มนั้น เพรำมาจากใน ธรรมชาติเองมีจุลินทรีย์กลุ่มนี้น้อยอยู่แล้ว ปริมาณจุลินทรีย์กลุ่มนี้จึงมีสัดส่วนน้อย โดยน้ำอะมูลฟอยหลังการบำบัดมีศีริสีเขียวเหลืองน้อยดังรูปที่ 3-38



รูปที่ 3-38 สีของน้ำอะมูลฟอยก่อน และหลังบำบัดด้วยระบบบ่อปรับเสถียรร่วมกับการเติมน้ำหมักชีวภาพของเทศบาลนครหาดใหญ่

และการศึกษาครั้งนี้ที่พบว่า น้ำหมักชีวภาพมีศักยภาพในการบำบัดน้ำอะมูลฟอยในระดับที่จำกัด คือ สามารถบำบัดสีและกลิ่นได้ดี แต่บำบัดสารอินทรีย์ได้ในระดับปานกลาง เนื่องจากน้ำหมักชีวภาพมีปริมาณสารอินทรีย์ในตัวเองที่สูง เช่น กัน ดังนั้น ต้องใส่ในปริมาณที่เหมาะสมเท่านั้น จึงจะไม่ทำให้เกิดสภาพแวดล้อมที่เป็นพิษและช่วยให้เสริมให้จุลินทรีย์ทำงานได้ดีขึ้น ซึ่งจากการศึกษาพบว่าควรใส่น้ำหมักชีวภาพไม่เกิน 0.67% โดยปริมาตรของน้ำอะมูลฟอย และเมื่อศึกษาปฏิริยาเเพนตันพบว่าสามารถบำบัดสารอินทรีย์ได้มากจนทำให้คุณภาพน้ำอะมูลฟอยที่บำบัดแล้วผ่านมาตรฐานน้ำทึ่งอุตสาหกรรม แต่อย่างไรก็ตามการบำบัดด้วยวิธีนี้มีราคาค่อนข้างสูง

ดังนั้น แนวทางการนำน้ำหมักชีวภาพและปฏิกริยาเฟนตันมาบำบัดและจัดการน้ำระบบน้ำมูลฟอยที่เหมาะสมจึงจำเป็นต้องเป็นการบำบัดแบบองค์รวมหรือผสมผสาน ดังรายละเอียดในรูปที่ 3-39 คือ ใช้น้ำหมักชีวภาพบำบัดน้ำระบบน้ำมูลฟอยในขั้นต้นด้วยระบบบ่อผึ้งและบ่อตอกตะกอนในสัดส่วนประมาณ 0.6% โดยปริมาตรของน้ำระบบน้ำมูลฟอย (เดินน้ำหมักชีวภาพทุกๆ 3 วัน) เพื่อลดสี กลิ่น และสารอินทรีย์ที่เข้าสู่ปฏิกริยาเฟนตัน และควรหมุนเวียนน้ำระบบน้ำมูลฟอยกลับไปที่หลุมฝังกลบเพื่อลดปริมาณน้ำระบบน้ำมูลฟอยที่ต้องบำบัดด้วยปฏิกริยาเฟนตันให้น้อยที่สุดเพื่อประหยัดค่าใช้จ่าย ซึ่งขั้นตอนการดูแลเพิ่มประสิทธิภาพการย่อยสลายที่เกิดขึ้นภายในหลุมฝังกลบให้ดีขึ้นได้อีกเช่นกัน



รูปที่ 3-39 แนวทางการบำบัดน้ำระบบน้ำมูลฟอยด้วยน้ำหมักชีวภาพและปฏิกริยาฟอโนเฟนตัน

หลังจากนั้นจึง ใช้ปฏิกริยาเ芬ตันนำบัด โดยการสร้างหลังคาเหนืออ่อนบับค์ด้วยปฏิกริยาไฟโตเ芬ตันเพื่อสร้างสภาวะที่เหมาะสมด้วยแสงแดด แล้วเติมสารเคมีให้เกิดปฏิกริยาเ芬ตัน ชนิด Commercial chemical reagent grade ซึ่งสามารถนำบับคุณภาพน้ำให้ผ่านเกณฑ์มาตรฐาน (ไม่คำนึงประสิทธิภาพสูงสุด) ในราคาที่ประหดกว่าคือ ใช้เฟอร์รัสไอโอนเท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์ กับไออกไซด์ไฮโดรเจน เปอร์ออกไซด์ 75 มิลลิโมลาร์ (ประสิทธิภาพการนำบัดค่า COD เท่ากับ 92.7 % และประสิทธิภาพการนำบัดค่า BOD₅ เท่ากับ 80.9 %) ซึ่งสามารถลดต้นทุนลงเหลือ 228.29 บาทต่อสูตรากเมตร และหากองค์กรท้องถิ่นนั้นๆ สามารถผลิตน้ำหมักชีวภาพได้เองจะสามารถประหยัดค่าใช้จ่ายในการนำบัดน้ำระบายน้ำในส่วนนี้ได้ (โดยทั่วไปเสียค่าใช้จ่ายเฉพาะสำหรับการน้ำตาล เพื่อเป็นอาหารของจุลินทรีย์ ซึ่งค่อนข้างน้อยมากเนื่องจากจะใช้ในตอนเริ่มต้นหมัก และสามารถใช้เป็นหัวเชื้อได้ต่อเนื่องอีกหลายครั้ง)

บทที่ 4

สรุปผลการทดลอง

จากการศึกษาประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ในน้ำชะมูลฝอยโดยน้ำหมักชีวภาพ และปฏิกิริยาเฟนตันสามารถบรรลุปัจจัยการทดลอง ดังรายละเอียดต่อไปนี้

4.1. ประสิทธิภาพการบำบัดน้ำชะมูลฝอยของน้ำหมักชีวภาพ

จากการศึกษาประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำชะมูลฝอยจากหลุมฝังกลบของเทศบาลนครสงขลา และเทศบาลกรหาดใหญ่ ด้วย น้ำหมักชีวภาพ 4 ชนิด พบว่า น้ำหมักชีวภาพมีความสามารถในการบำบัดสารอินทรีย์ในน้ำชะมูลฝอยจากหลุมฝังกลบชุมชนได้ประมาณ 90% แต่ต้องเติมน้ำประไมณ์เพิ่มเติมเท่านั้น ซึ่งจากการศึกษาริบั้นพบว่า ต้องเติมน้ำประไมณ์เพิ่มกว่า 0.67% โดยปริมาตรของน้ำชะมูลฝอย

อย่างไรก็ตาม ถึงแม้ว่าประสิทธิภาพในการบำบัดสารอินทรีย์ของน้ำหมักชีวภาพจะค่อนข้างสูง แต่ก็ยังไม่สามารถบำบัดค่า COD, BOD₅ และ BOD₅/ COD ได้ผลเป็นที่น่าพอใจ เนื่องยังมีค่าสูงกว่าเกณฑ์มาตรฐานน้ำทึ้งจากแหล่งกำเนิดประเภทโรงงานอุตสาหกรรมและจากนิคมอุตสาหกรรม เพราะการเติมน้ำหมักชีวภาพได้เพิ่มค่าสารอินทรีย์ในน้ำชะมูลฝอยในตอนเริ่มต้น เช่นกัน นอกจากนี้พบว่า การเติมน้ำหมักชีวภาพยังเพิ่มปริมาณของแข็งละลายน้ำ ซึ่งไม่มีการลดลงตลอดการทดลอง

และการทดลองติดตามกลุ่มจุลินทรีย์ในระยะแรกของการทดลองทุกสัตห่วง ส่วนใหญ่เป็นกลุ่มแอลกอติกแบคทีเรีย เพราะมีสัดส่วนมากที่สุด รองลงมาเป็นกลุ่มแบคทีเรียทั่วไป และกลุ่มยีสต์และรา ตามลำดับ หลังจากนั้นสภาวะแวดล้อมในถังทดลองเปลี่ยนไปสังคมของจุลินทรีย์กลุ่มเด่นเปลี่ยนแปลงไป โดยเป็นจุลินทรีย์กลุ่มยีสต์และรา ส่วนผลกระทบตรวจกลุ่มสารอินทรีย์ในน้ำชะมูลฝอยด้วยเทคนิค FEEM พบว่ามีความสอดคล้องกับค่า COD และ BOD₅ กล่าวคือ ภายนอกการบำบัดด้วยน้ำหมักชีวภาพ 30 วัน น้ำชะมูลฝอยยังคงมีค่า COD และ BOD₅ สูง การตรวจกลุ่มสารอินทรีย์พืชสารอินทรีย์กลุ่มเด่น 2 กลุ่ม คือ กลุ่มกรดชีวมิก และ กลุ่มกรดฟูลิก ซึ่งเป็นกลุ่มสารอินทรีย์กลุ่มหลักที่มีอยู่ในน้ำชะมูลฝอย โดยก่อนทดลองในน้ำชะมูลฝอยมีค่ากลุ่มสารอินทรีย์รวม 45 คิวินชัลเฟต ภายนอกเติมน้ำหมักชีวภาพแล้วน้ำชะมูลฝอยทุกสัดส่วนมีค่ากลุ่มสารอินทรีย์เพิ่มขึ้น เนื่องจากน้ำหมักชีวภาพมีปริมาณกลุ่มสารอินทรีย์ประมาณ 240-250 คิวินชัลเฟต ภายนอกการเติมน้ำหมักชีวภาพจะมีกลุ่มสารอินทรีย์เพิ่มสูงขึ้นประมาณ 200-266 เปอร์เซ็นต์ และถึงแม้ว่าน้ำหมักชีวภาพจะไม่สามารถบำบัดค่าสารอินทรีย์ได้อย่างมีประสิทธิภาพ แต่มีรายงานว่า น้ำหมักชีวภาพสามารถลดกลิ่นในน้ำเสียได้เป็นอย่างดี (สมศักดิ์ นุกูลพานิชย์, 2543)

ดังนั้นจึงได้ทำการทดสอบความพึงพอใจทางประสาทสัมผัส (sensory scoring test) ของกลิ่นและสีในน้ำชะมูลฝอยหลังการบำบัดด้วยน้ำหมักชีวภาพ ผลการทดลองพบว่า น้ำชะมูลฝอยหลังการ

ทดลองมีระดับการให้คะแนนความพึงพอใจต่อ กลิ่นและสีเพิ่มขึ้นเล็กน้อย คือ จากระดับพึงพอใจน้อย เป็นระดับพึงพอใจปานกลาง โดยในการเติมน้ำหมักชีวภาพมิกログาในกระบวนการบำบัดกลิ่นคือค่าพีเอชที่ต่ำประมาณ 3 ± 0.2 จะทำให้จุลทรรศ์สร้างกลิ่นมีสภาวะการเริณูติดไนเมะสม รวมทั้งกลุ่มจุลทรรศ์กลุ่มรา Actinomycetes และ Bacillus ในน้ำหมักชีวภาพยังเป็นกลุ่มจุลทรรศ์ที่มีสามารถบำบัดกลิ่นดังนี้ การเติมน้ำหมักชีวภาพจะทำให้กลิ่นลดลงได้ ซึ่งจากการทดลองจะเห็นได้ว่าการใช้น้ำหมักชีวภาพบำบัดน้ำชะมูลฟอยออาจไม่มีความเหมาะสม เพราะน้ำชะมูลฟอยมีลักษณะสมบูรณ์เป็นน้ำเสียที่บ่อยสลายยาก การใช้น้ำหมักชีวภาพอาจเหมาะสมกับน้ำเสียประเภทอื่นมากกว่า เช่น น้ำเสียจากบ้านเรือน

4.2. ประสิทธิภาพการบำบัดน้ำชะมูลฟอยด้วยปฏิกิริยาเคนตัน

ปฏิกิริยาเคนตันสามารถบำบัดน้ำชะมูลฟอยได้ดี และมีประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีสูง เมื่อกำหนดให้พีเอชของน้ำชะมูลฟอยเท่ากับ 3 ± 0.2 จากการทดลองเมื่อความเข้มข้นของเฟอร์สีไอออนเริ่มต้นเท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์ ร่วมกับไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์เริ่มต้นเท่ากับ 150 มิลลิโมลาร์ พนวณมีประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีสูงที่สุด โดยประสิทธิภาพการบำบัดค่าสี COD, BOD₅ และ FEEM มีค่า 68.4 เปอร์เซ็นต์ 95.9 เปอร์เซ็นต์ 81.4 เปอร์เซ็นต์ และ 96.6 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ และสามารถเพิ่มค่า BOD₅/COD จาก 0.07 เป็น 0.35 หลังการบำบัดมีต่อตอนเท่ากับ 211.4 มิลลิกรัมต่อลิตร

สำรวจของอุตตราไวโอลे�ตเมื่อนำมาประยุกต์ใช้ร่วมกับปฏิกิริยาเคนตัน หรือปฏิกิริยาเคนตัน+UV-254 พนวณว่าสามารถเพิ่มประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีได้ โดยประสิทธิภาพการบำบัดเพิ่มขึ้นมากกว่าปฏิกิริยาเคนตันซึ่งสามารถบำบัดค่า COD, BOD₅ และ FEEM มีค่าเท่ากับ 72.7 เปอร์เซ็นต์ 97.3 เปอร์เซ็นต์ 98.9 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ และสามารถเพิ่มค่า BOD₅/COD จาก 0.07 เป็น 0.39 โดยภายหลังการบำบัดต่อตอนมีเกิดขึ้น 155.8 มิลลิกรัมต่อลิตร แต่จากประสิทธิภาพที่เพิ่มขึ้นเพียงเล็กน้อยจึงไม่มีความจำเป็นในการนำแสงอุตตราไวโอลे�ตมาประยุกต์ใช้ เพราะเป็นการเพิ่มต้นทุนการบำบัด และผลการทดสอบความพึงพอใจด้านทางประสาทสัมผัส (sensory scoring test) ของกลิ่น และสีของน้ำชะมูลฟอยอยู่ในระดับพึงพอใจมาก รวมทั้งยังสามารถบำบัดค่าโลหะหนัก คือ โครเมียม นิเกล และแแคดเมียมให้อยู่ในระดับปลอดภัยไม่ส่งผลกระทบต่อสุขภาพและสิ่งแวดล้อม

โดยประสิทธิภาพการบำบัดน้ำชะมูลฟอยในแต่ละสภาวะการทดลองดังสรุปในตารางที่ 4-1

ตารางที่ 4-1 สรุปวิธีการทดลองและประสิทธิภาพการบำบัดน้ำชั่วคราวฟอย

วิธีการ	สภาวะการทดลอง	ค่าเริ่มต้น	ประสิทธิภาพการบำบัด
ระบบบำบัด เทคนิคการ หาดใหญ่	ระบบบ่อปรับเสถียร+ เติมน้ำหมักชีวภาพ เทศบาลฯ 0.45 % ต่อ เดือน	COD \cong 1,519 mg/L และ BOD ₅ \cong 214 mg/L	น้ำทึบมีค่า COD \cong 1,163 mg/L/ประสิทธิภาพ การบำบัดเฉลี่ย \cong 24.68 % และ BOD ₅ \cong 114 mg/L ประสิทธิภาพการบำบัดเฉลี่ยเท่ากับ 77.52 % ซึ่งอาจมาจากการเติมน้ำหมักชีวภาพ ต่อเนื่อง(น้ำไม่ผ่านเกณฑ์มาตรฐานน้ำทึบ)
ระดับ ห้องปฏิบัติการ	น้ำชั่วคราวเติมน้ำ หมักชีวภาพ 2 ชนิด คือ คิวเซ, เทศบาลฯ สัดส่วน 0.4, 0.5 และ 0.6 %	COD \cong 1,558 mg และ BOD ₅ \cong 83 mg/L	น้ำชั่วคราวฟอยหลังเติมน้ำหมักชีวภาพ คิวเซ มีค่า COD \cong 1,110 mg/L และ BOD ₅ \cong 69 mg/L ส่วนหลังเติมน้ำหมักชีวภาพเทศบาลฯ มีค่า COD \cong 1,106 mg/L และ BOD ₅ \cong 72 mg/L (น้ำไม่ผ่านเกณฑ์มาตรฐานน้ำทึบ)
ปฏิกิริยา芬ตัน	น้ำชั่วคราวฟอยพีเอช เท่ากับ 3 ± 0.2 ความ เข้มข้นของ Fe ²⁺ เท่ากับ 0.75 mM ร่วมกับ H ₂ O ₂ เท่ากับ 150 mM	COD \cong 1,042- 1,363 mg/L BOD ₅ \cong 81-171 mg/L	บำบัดด้วย COD, BOD ₅ และ FEEM เท่ากับ 68.4 %, 95.9 %, 81.4 % และ 96.6 % ตามลำดับ และเพิ่มค่า BOD ₅ /COD จาก 0.07 เป็น 0.35 น้ำชั่วคราวฟอยเมื่อสิ้นสุดการทดลองมีค่า COD \cong 54.3 mg/L และ BOD ₅ ประมาณ 19 mg/L (น้ำผ่านเกณฑ์มาตรฐานน้ำทึบ)
ปฏิกิริยา เฟนตัน +UV-254	พีเอชของน้ำชั่วคราว เท่ากับ 3 ± 0.2 ความ เข้มข้น Fe ²⁺ เท่ากับ 0.75 mM ร่วมกับ H ₂ O ₂ เท่ากับ 150 mM ร่วมกับแสงอุลตร้าไว โอเลต 245 nm	COD \cong 1,042- 1,363 mg/L BOD ₅ \cong 81-171 mg/L	บำบัดด้วย COD BOD ₅ และ FEEM เท่ากับ 72.7 %, 97.3 %, 98.9 % ตามลำดับ และเพิ่มค่า BOD ₅ /COD จาก 0.07 เป็น 0.39 น้ำชั่วคราวฟอย เมื่อสิ้นสุดการทดลองมีค่า COD \cong 31 mg/L และ BOD ₅ \cong 12.3 mg/L (น้ำผ่านเกณฑ์ มาตรฐานน้ำทึบ)

ผลการประเมินทางเคมีศาสตร์เบื้องต้นในสัดส่วนสารเคมีที่สามารถบำบัดสารอินทรีย์คิดว่าสูด คือ เฟอร์รัสไอออนเท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์ กับไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ 150 มิลลิโมลาร์ ณ สภาวะกรด พีเอช 3 ± 0.2 มีต้นทุนการบำบัดเกิดขึ้นเท่ากับ 13,000 บาทต่อลูกบาศก์เมตร (กรณีใช้สารเคมีชนิด analysis chemical reagent grade) และสามารถลดต้นทุนลงเหลือเท่ากับ 259 บาทต่อลูกบาศก์เมตร (อนุมานตามสารเคมีชนิด commercial chemical reagent grade) โดยต้นทุนส่วนใหญ่มาจากไฮโดรเจน เปอร์ออกไซด์ กรณีซัลฟิวริก และเฟอร์รัสไอออน ตามลำดับ จากผลการทดลองจะเห็นได้ว่าต้นทุนในการ บำบัดค่อนข้างสูง โดยอาจมีสาเหตุจากในน้ำชั่วคราวฟอยมีปริมาณค่าของแข็งละลายน้ำสูง ส่งผลให้กลไก

การบำบัดในปฏิกริยาเฟนตันด้วยลงทำให้ต้องใช้สารเคมีในการทำปฏิกริยาเฟนตันปริมาณมาก แต่ทั้งนี้ปริมาณสารเคมีดังกล่าวสามารถบำบัดน้ำระบุลฟอยจ์ค่าผ่านเกณฑ์มาตรฐานน้ำทึ้งจากแหล่งกำเนิดประเภทโรงงานอุตสาหกรรมและจากนิคมอุตสาหกรรม และสามารถปล่อยสู่ธรรมชาติได้

ในการนำไปใช้ในสถานที่จริงอาจปรับลดปริมาณสารเคมีลงให้คุณภาพน้ำอยู่ระดับต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐานก็เพียงพอ โดยเมื่อพิจารณาในเกณฑ์ของ ค่า COD และ BOD₅ ทำให้สามารถปรับลดระดับสารเคมีในการทำปฏิกริยาลงโดยให้เพอร์โซลไอโอดินเท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์ กับไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ 75 มิลลิโมลาร์ ก็เพียงพอในการลดค่าคุณภาพน้ำให้ผ่านเกณฑ์มาตรฐานน้ำทึ้ง (ค่า COD มีค่า 98.3 มิลลิกรัมต่อลิตร และค่า BOD₅ มีค่า 21 มิลลิกรัมต่อลิตร) รวมไปถึงสามารถลดต้นทุนลงได้เท่ากับ 6,690 บาทต่อถูกบาศก์เมตร (อนุมานตามสารเคมีชนิด analysis chemical reagent grade) และ 228.29 บาทต่อถูกบาศก์เมตร (หรืออาจประยุกต์วิธีการบำบัดร่วมกับกระบวนการอื่นๆ เช่นการบำบัดขั้นต้น (Pretreatment) ด้วยกระบวนการ clotting (Coagulation) เพื่อเพิ่มประสิทธิภาพการบำบัด และลดต้นทุน

4.3. ประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ในน้ำระบุลฟอยของระบบบำบัดเทศบาลนครหาดใหญ่ในปัจจุบัน

จากการศึกษาประสิทธิภาพการบำบัดน้ำระบุลฟอยของเทศบาลนครหาดใหญ่ ด้วยระบบบำบัดแบบบ่อปรับเสถียรร่วมกับการเติมน้ำหมักชีวภาพ ในสัดส่วนประมาณ 0.45 เปอร์เซ็นต์ต่อเดือน พบว่ามีประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ค่อนข้างต่ำ โดยมีประสิทธิภาพการบำบัดค่า COD ประมาณ 24.68 เปอร์เซ็นต์ และ BOD₅ ประมาณ 77.52 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ โดยน้ำทึ้งหลังผ่านการบำบัดด้วยระบบบ่อปรับเสถียร มีค่า COD ประมาณ 1,163 มิลลิกรัมต่อลิตร และ ค่า BOD₅ ประมาณ 114 มิลลิกรัมต่อลิตร ถึงแม้ว่าเมื่อพิจารณาเปรียบเทียบกับเกณฑ์มาตรฐานน้ำทึ้งจากแหล่งกำเนิดประเภทโรงงานอุตสาหกรรม และจากนิคมอุตสาหกรรม น้ำระบุลฟอยยังคงมีค่า COD และ BOD₅ สูงกว่าเกณฑ์ที่กำหนด ทำให้การบำบัดโดยกระบวนการนี้ประสิทธิภาพค่อนข้างต่ำ

4.4. ข้อเสนอแนะ

1. การใช้น้ำหมักชีวภาพบำบัดน้ำระบุลฟอยควรศึกษาสภาพแวดล้อมที่เหมาะสมเพื่อเพิ่มประสิทธิภาพการทำงานของกลุ่มจุลินทรีย์ และควรคัดเลือกสายพันธุ์จุลินทรีย์ที่มีความสามารถพิเศษในการย่อยสลายสารอินทรีย์อย่างมาก เช่น จุลินทรีย์ที่สามารถผลิตเอ็นไซม์ lignin peroxides หรือ Laccase enzyme

2. การใช้ปฏิกิริยาเ芬ตันในการบำบัดน้ำระบุลฟอยน์มีต้นทุนสูง ซึ่งอาจมาจากการของเสียงกระถางน้ำรบกวนประสิทธิภาพบำบัด ดังนั้นการใช้ปฏิกิริยาเ芬ตันบำบัดน้ำระบุลฟอยควรลดปริมาณสารอินทรีย์ในน้ำลงโดยกระบวนการบำบัดขั้นต้น (Pretreatment) เช่น กระบวนการกรอกตะกอน (Coagulation) ด้วยเฟอร์ริกคลอไรค์ ($FeCl_3$) ก่อนบำบัดด้วยปฏิกิริยาเ芬ตันทำให้สามารถลดปริมาณการใช้สารเคมีและลดต้นทุนการบำบัดได้

3. แนวทางการนำน้ำมักชีวภาพและปฏิกิริยาเ芬ตันมาบำบัดและจัดการน้ำระบุลฟอยที่เหมาะสมจึงจำเป็นต้องเป็นการบำบัดแบบองค์รวมหรือผสมผสาน โดยทำการหมุนเวียนน้ำระบุลฟอยกลับไปที่หมุนฝังกลบก่อน เพื่อลดปริมาณน้ำระบุลฟอยที่ต้องบำบัด จากนั้นจึงใช้น้ำมักชีวภาพบำบัดน้ำระบุลฟอยในขั้นต้นด้วยระบบบ่อผึ้งและบ่อตกตะกอนในสัดส่วนประมาณ 0.6% โดยปริมาตรของน้ำระบุลฟอย (เติมน้ำมักชีวภาพทุกๆ 3 วัน) หลังจากนั้นจึง ใช้ปฏิกิริยาเ芬ตันบำบัด โดยเติมสารเคมีให้เกิดปฏิกิริยาเ芬ตัน ชนิด Commercial chemical reagent grade โดยใช้เฟอร์รัสไอโอดินเท่ากับ 0.75 มิลลิโมลาร์ กับไฮโดรเจนperอ็อกไซด์ 75 มิลลิโมลาร์ ลงในบ่อบำบัดด้วยปฏิกิริยาไฟโตเ芬ตันที่มีการสร้างหลังคาปะรุงแสงอยู่เหนือน่องบำบัดเพื่อสร้างสภาพที่เหมาะสมสำหรับการเกิดปฏิกิริยาด้วยแสงแดด

บรรณานุกรม

กรมควบคุมมลพิษ. 2547ก. การจัดการขยะมูลฝอยแบบฝังกลบอย่างถูกหลักสุขาภิบาล (Sanitary Landfill) กระทรวงทรัพยากรธรรมชาติและสิ่งแวดล้อม.

กรมควบคุมมลพิษ. 2547ก. การจัดการขยะมูลฝอยชุมชนอย่างครบวงจร คู่มือสำหรับผู้บริหารองค์กร ปกครองท้องถิ่น กระทรวงทรัพยากรธรรมชาติและสิ่งแวดล้อม.

กรมควบคุมมลพิษ. 2548. รายงานสถานการณ์มลพิษของประเทศไทยปี 2548. กระทรวงทรัพยากรธรรมชาติและสิ่งแวดล้อม.

กัลยา วนิชย์บัญชา. 2548. การวิเคราะห์สถิติขั้นสูงด้วย SPSS FOR WINDOWS. กรุงเทพฯ: ธรรมสาร. 260 หน้า.

เกรียงศักดิ์ อุดมสิน โภจน์. 2548. ของเสียอันตราย (Hazardous Wastes) ภาควิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม. กรุงเทพฯ: มหาวิทยาลัยรังสิต. 650 หน้า.

จิราวรรณ ศรีโภym. 2547. การนำบัคน้ำเสียที่มีสารประกอบอินทรีย์ด้วยปฏิกิริยาเฟนตันร่วมกับการตอกตะกอน: วิเคราะห์การลดลงของค่า COD และสารเคมีตอกค้างในน้ำและตะกอน. วารสารสห衆วิทยา 27(3): 591-600.

ชาญรัตน์ เชาว์เดศ และขันทอง สุนทรากา. 2546. การกำจัดตะกั่วและprotothipน้ำเสียจากโรงกำจัดมูลฝอยอ่อนนุชด้วยเกล็ดไครโ拓ชาน ไครติน-ไครโ拓ชานแห่งประเทศไทย 17-18 ก.ย. 2546 อาคารสถาบัน 3 จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย 45-47 หน้า.

จักริน นักไร. 2549. การกำจัดสีจากน้ำใช้มูลฝอยโดยใช้ถ่านกัมมันต์จากเมล็ดมะขาม วิศวกรรมศาสตร์ มหาบัณฑิตจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

เจษฎา ถาวรสักดิ์. 2547. การใช้กระบวนการยุว/ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์บำบัดน้ำใช้ซึ่งมาจากหลุมฝังกลบ มั่นคงที่ผ่านการนำบัคขึ้นต้น. วิทยานิพนธ์วิศวกรรมศาสตร์ มหาบัณฑิต การจัดการสิ่งแวดล้อม มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี.

คงพร คันธ์ โภติ. 2545. นิเวศวิทยาของจุลินทรีย์. กรุงเทพฯ. โอดีตนสโตร์. 216 หน้า.

ธงชัย คัมภีร์, มาลินี สมบกุล, สุเทพ ญาดี, จงกานนี ถุนทรีสีมา และพูนพิไล สรวารณฤทธิ์. 2539. เข็มแօ คดิโน้มัยสีทในสาร EM. วารสารเกษตรศาสตร์ (วิทยาศาสตร์) 30(5): 36-46.

ธีระ แกรอต. 2539. วิศวกรรมน้ำเสีย การบำบัดทางชีวภาพ. กรุงเทพฯ: สำนักพิมพ์จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย. 606 หน้า.

ธนากรฤทธิ์ พรมหม่อง. 2552. การกำจัดสีและสารอินทรีย์ของน้ำทึ้ง โรงงานสกัดน้ำมันปาล์มด้วยจุลินทรีย์ อีเอ็มและเพนตันรีเอเจนต์. วิทยานิพนธ์วิศวกรรมศาสตร์ มหาบัณฑิต การจัดการสิ่งแวดล้อม มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์.

ศุลวิทย์ สถาปนากุญช์, จักรกฤษณ์ มหาจุฬิวงศ์ และ พัฒนา อนุรักษ์พงศ์ธร. 2548. การนำน้ำเสียจากกระบวนการฟอกของอุตสาหกรรมสิ่งทอกลับมาใช้ใหม่เพื่อการลดสีโดยวิธีการ เพื่อตอนออกซิเดชั่น. *Thai Environmental Engineering Journal* 19 (1): 67-80.

นัคดา โปคำ. 2550. การใช้เทคนิคชิโนโกรนัสฟลูออเรสเซนต์ในการตรวจสารอินทรีย์จากน้ำเสียอุตสาหกรรมที่ปนเปื้อนในน้ำผิวดิน. วิทยานิพนธ์วิศวกรรมศาสตร์ มหาบัณฑิต การจัดการสิ่งแวดล้อม มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์.

นวพรรษ ลักษณาณุรักษ์. 2545. การบำบัดน้ำระบบน้ำด้วยกระบวนการไอโอดีนเนชั่น. วิทยานิพนธ์วิศวกรรมศาสตร์สิ่งแวดล้อม มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์.

นันยา ศรีชัย, อ้อข ชุมนุน และลำไย ชุมทอง. 2547. ผลของการเติมน้ำหมักชีวภาพต่อการเปลี่ยนแปลงคุณลักษณะน้ำทึ้ง. รายงานการเสนอผลงานวิจัย การประชุมวิชาการเพื่อนำเสนอผลงานวิจัย วันที่ 2 กรกฎาคม 2547 มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ วิทยาเขตปัตตานี.

ชีริวิทย์ รัตนพันธ์. 2548. การกำจัดฟอร์สโฟรัสในน้ำเสียโดยการใช้ถ้าลอยจากเตาเผายะภูเก็ต. วิทยานิพนธ์วิศวกรรมศาสตร์ มหาบัณฑิต การจัดการสิ่งแวดล้อม มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์.

บัญชา ขุนสูงเนิน. 2547. การบำบัดน้ำอะมูลฝอยโดยกระบวนการถังไร้อาคารแบบแผ่นกัน.
สาขาวิชานุรักษ์ศาสตร์มหาบัณฑิต มหาวิทยาลัยขอนแก่น.

ปีะ พานิชปัณ. 2544. การศึกษาการบำบัดน้ำอะมูลฝอยโดยระบบถังกรองไร้อาคาร. วิศวกรรมศาสตร์
มหาบัณฑิต มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์.

“โครงการ” วิจัยที่. 2335. การวางแผนและการวิเคราะห์ทางด้านประสาทสมอง “Sensory Planning and Analysis” ภาควิชาวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีการอาหาร คณะเกษตรศาสตร์
มหาวิทยาลัยเชียงใหม่. 207 หน้า.

ภาควิชาจุลชีววิทยา คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์. 2541. คู่มือปฏิบัติการ
จุลชีววิทยาทั่วไป. ภาควิชาจุลชีววิทยา คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์
116 หน้า.

มั่นสิน ตัณฑุลาเวศม์. 2545. เคมีวิทยาของน้ำและน้ำเสีย. ภาควิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม คณะ
วิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย. 645 หน้า.

ยนต์ มุสิก, จันทร์สว่าง งามผ่องใส และสุบรรณ เสถียรจิตร. 2539. การประเมินประสิทธิภาพของ
จุลินทรีย์ EM ในการเลี้ยงปลาดุกถูกผสม ในระบบน้ำหมุนเวียนกึ่งปีค. วารสาร
เกษตรศาสตร์ (วิทยาศาสตร์) 30: 195-202.

ลาวัลย์ ศรีพงษ์. 2543. อัลตราไวโอลেตวิสิเปลสเปกโตรสโคปี. คณะเภสัชศาสตร์ มหาวิทยาลัยศิลปากร.
230 หน้า.

ลือพงศ์ แก้วศรีจันทร์, จิราวรรณ ศรีโภน และจรัญ บุญกาญจน์. 2548. การบำบัดน้ำเสียที่มี
สารประกอบฟินอลิกด้วยปฏิกิริยาเ Fenon ร่วมกับการตกตะกอนด้วยแกลตเซียมออกไซด์.
วารสารสงขลานครินทร์. 27(3): 591-600.

จุฑิ วิพันธ์พงษ์, 2543 . Using Fenton s reagent for removal of color and organic compound in dyeing
wastewater. วิทยานิพนธ์วิศวกรรมศาสตร์มหาบัณฑิต จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

สาตร ชิงชนะ. 2544. การศึกษาเกณฑ์การออกแบบการบำบัดน้ำระบบน้ำมูลฝอยโดยระบบแอดคติเวดเตคสแล็คจ์ และไบโอดรัม. วิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์.

สายชล มีอุนทด. 2003. ประสิทธิภาพการบำบัดน้ำระบบน้ำมูลฝอยโดยระบบถังเกราะ-กรองไว้อากาศ. วารสารวิจัย มหาวิทยาลัยขอนแก่น 8(2) : 53-65.

สำนักงานสถิติแห่งชาติ. 2547. ประชากรโลก: ประเทศไทย 2547. กระทรวงเทคโนโลยีสารสนเทศและการศึกษา.

สุพรชัย มั่งมีสิทธิ. 2547. รายงานประสบการณ์ การใช้จุลินทรีย์ที่มีประสิทธิภาพในวิธีการผลิตของชุมชนบางปูนไทร: กรณีการทำนาโดยปั๊บหมักใบกา汁 สถาบันวิจัยและพัฒนา กรุงเทพฯ: มหาวิทยาลัยศิลปากร. 73 หน้า.

สุมาลี เหลืองสุนทร, สมใจ ศิริโภค และเจนานา โพธิเวศสกุล. 2545. การวิเคราะห์ชนิด และการศึกษา สภาวะแวดล้อมที่เหมาะสมต่อการเจริญของจุลินทรีย์ที่มีประสิทธิภาพในการย่อยสลายสารในน้ำขยะและน้ำเสีย. วารสารวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยคริสตินาวิโรฒ 18(1): 18-33.

สุบัณฑิต นิ่มรัตน์, วนชัย ทองสนธิ, สุนิสา สุขสวัสดิ์, นเรศ เชื้อสุวรรณ, บุญรัตน์ ประทุมชาติ, วีร พงษ์ ฤทธิพันธ์ชัย. 2550. การใช้ไฟฟ้าในโอดิกในการเพาะเลี้ยงกุ้งกุลาดำ. วารสารการ ประมง 60 (2):128-136.

เสาวนีย์ สุนทรพิทักษ์, ปราโมทย์ ศิริโจน์, อารี ไชยakanan และสุนันทา ศรีสุข. 2546. ผลของการใช้อีเอ็มต่อการเปลี่ยนแปลงในแหล่งน้ำ. วารสารเกษตรศาสตร์ (วิทยาศาสตร์)30: 243-253.

สงกรานต์ คำศรี. 2546. การกำจัดสี และซีโอดีในน้ำระบบน้ำมูลฝอยโดยการออกซิไดซ์ด้วยสารละลายนีฟินดัน วิทยานิพนธ์วิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต การจัดการสิ่งแวดล้อม มหาวิทยาลัยขอนแก่น.

สมชัย จันทร์สว่าง และ สุริยะ ตะวันนท์. 2540. การบำบัดน้ำเสียจากฟาร์มสุกรในถังหมักไว้ออกซิเจน บรรจุตัวกลาง โดยจุลินทรีย์อีเอ็ม และจุลินทรีย์ผลิตมีเทน. การประชุมวิชาการของ มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์ ครั้งที่ 35 สาขาสัตวแพทยศาสตร์ 3-5 กุมภาพันธ์ 2540

สมพงศ์ โภทอง, สุกัญญา สงสังช์, สารินา เจาะบองอ และพูนสุข ประเสริฐสรรพ. 2547. การสำรวจการใช้หัวเชือกุลินทรีย์ในการเพาะเลี้ยงกุ้งทะเลและประเมินประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำทึ่งเบื้องต้น. *วารสารมหาวิทยาลัยทักษิณ*. 7(1): 21-32.

สมศักดิ์ นฤกุลอุดมพาณิช. 2543. การบำบัดน้ำเสียโดยใช้กุลินทรีย์ธรรมชาติ (EM) : กรณีศึกษาป่าบ้านบัดน้ำเสียโรงพยาบาลศรีมาศ จังหวัดสุโขทัย. *วารสารอนามัยสิ่งแวดล้อม* 4 (3): 3-13.

งานนี้ ต้น灼. 2549. แนวคิด หลักการ เทคนิคปฏิบัติในประเทศไทยเกยตรธรรมชาติประยุกต์. สำนักงานพัฒนาวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีแห่งชาติ. 300 หน้า.

APHA, AWWA, and WEF, 2005. *Standard Method for the Examination of Water and Wastewater*. 21th ed. Maryland : American Public Health Association.

Aziz, H. A., Alias, S ., Adlan, A. N., Faridah., Asaari, A. H. and Zahari, S. 2007. Colour removal from landfill leachate by coagulation and flocculation process. *Bioresearch Technology*. 92: 218-220.

Banat , I. M., Nigam, P., Singh, D and Marchant, R. 1996. Microbial decolorization of textile –dye-containing effluents; A review. *Bioresource Technology*. 58: 217-227.

Badawy, M. I and Ali, M. E. M. 2006. Fenton is peroxidation and coagulation process for the treatment of combined industrial and domestic wastewater. *Journal of Hazardous Materials*. 136: 961-966.

Baker, A and Curry, M. 2004. Fluorescence of leachate from three contrasting landfill. *Water research*. 38: 2605-2613.

Berthe, C., Rodon, E and Feuillade, G. 2008. Fractionation of the organic matter contained in leachate resulting from two modes of landfilling : An indicator of waste degradation. *Journal of Hazardous Materials*. 154: 262-271.

- Chen, W., Westephoff, P., Leenheer, J. A and Booksh, K. 2003. Fluorescence excitation-emission matrix regional integration to quantify spectra for dissolved organic matter. **Environmental Science Technology.** 37: 5701-5710.
- Deng, Y. and Englehardt, J. D. 2006. Treatment of landfill leachate by the Fenton process. **Journal of Hazardous Materials.** 146: 334-340.
- Deng, Y. 2007. Physical and oxidative removal of organics during fenton treatment of mature municipal landfill leachate treatment of landfill leachate by the Fenton Process. **Water Research.** 40: 3683-3694.
- Deng, Y. and Englehardt, J. D. 2009. Kinetic and oxidative mechanisms for H_2O_2 -enhance -iron-mediated aeration (IMA) treatment of organic compounds in mature landfill leachate. **Journal of Hazardous Materials.** 169(1-3): 370-375.
- Fan, H.J., Shu, H.Y., Yang, H.S and Chen, W. C. 2006. Characteristics of landfill leachate in central Taiwan. **Science of the Total Environment.** 361: 25-37.
- Gao, N. Y., Deng, Y and Zhao, D. 2009. Ametryn degradation in the ultraviolet (UV) irradidtion/hydrogen peroxide (H_2O_2) **Journal of Hazardous Materials.** 164: 640-645.
- Gonze, E., Commenges, N., Gonthier, Y. and Bernis, A. 2003. High frequency ultrasound as a pre - or a post-oxidation for paper mill wastewater and landfill leachate treatment. **Chemical Engineering Journal.** 92: 215-225.
- Gray, N. F. 1981. **Biological of Wastewater Treatment.** Oxford Science Publication. New York. USA. 920 p.
- Groner, N., Murosaki, A. R and Myrick, M. L. 2001. Identification of Major Water-Soluble Fluorescent Component of Some Petrochemicals. **Marine Pollution Bulletin.** 42: 935-941.

- Gogote, P. R and Pandit, A. B. 2004. A review of imperative technologies for wastewater treatment I; oxidation technologies at ambient conditions. **Advanced Environmental Research** 21(5): 501-551.
- Gotvajn, A. Z., Tisler, T and Koncan, J. Z. 2009. Comparison of different treatment strategies for industrial landfill leachate. **Journal of hazardous Materials** 162: 1446-1456.
- Guedes, A. M. F. M., Madeira, L. M. P., Boaventura, R. A. R and Costa, C.A.V . 2003. Fenton oxidation of cork cooking wastewater –overall kinetic analysis. **Water Research** 37: 3061-3069.
- Gulsen, H., Turan, M., 2004. Treatment of sanitary leachate using combined anaerobic fluized bed reactor and Fenton 's oxidation. **Environmental Engineering Science**. 21(5): 627-636.
- Hermosilla, D., Cortijo, M and Huang, C. P. 2009. Optimizing the treatment of landfill leachate by convention Fenton and photo-Fenton process. **Science of the Total Environment**. 407: 3473-3481.
- Higa, T and Chinen, N. 1998. EM treatment of odor, waste Water, and Environment Problem. College of Agriculture University of the Ryukyus.
- Horikoshi, S., Hidaka, H and Serpone, N. 2003. Environmental remediation by an integrated microwave/UV –illumination technique IV, Non-thermal effect in the microwave-assisted degradation of 2,4-dichlorophenoxyacetic acid in UV-irradiated TiO₂/H₂O dispersions. **Journal of Photochemistry and Photobiology A : Chemistry**. 159 : 289-300.
- Iaconi, C. D., Ramadori, R. and Lopez, A. 2006. Combined biological and chemical degradation for treating a mature municipal landfill leachate. **Biochemical Engineering Journal**. 31: 118-124.

- Janhom, T., Wattanachira, S and Pavasant. 2009. Characteristics of brewery wastewater with spectrofluorometer analysis. **Journal of Environmental Management.** 90: 1184-1190.
- Josmaria, I and Patricio, P. 2005. Use of advanced oxidation process to improve the biodegradability of mature landfill leachates. **Journal of Hazardous Materials.** 123: 181-186.
- Kochny, J and Kochany, E. L. 2009. Utilization of landfill leachate parameter for pretreatment by Fenton reaction and struvite precipitation-A Comparative study. **Journal of Hazardous Materials.** 166: 248-254.
- Kurniawan, T. A., Lo, W. and Chan, G. 2006a. Physio-chemical treatment for removal of recalcitrant contaminants from landfill leachate. **Journal of Hazardous Materials.** 128: 80-100.
- Kurniawan, T. A., Lo. W. and Chan, G. 2006b. Degradation of recalcitrant compounds from stabilized landfill leachate using a combination of ozone-GAC adsorption treatment. **Journal of Hazardous Materials.** 137: 443-445.
- Kurniawan, T. A., Lo. W and Chan, G. 2006c. Radical-catalyzed oxidation reaction for degradation of recalcitrant compounds from landfill leachate. **Journal of Hazardous Materials.** 125: 35-57.
- Lee, J. M., Kim, J. H., Chang, Y. Y and Chang, Y. S. 2009. Steel dust catalysis for Fenton-like oxidation of polychlorinated dibenzo -*p*-dioxins. **Journal of Hazardous Materials.** 163: 222-230.
- Lin, S. H and LO, C. C. 1997. Fenton process for treatment of desizing wastewater. **Water Research.** 8: 2050-2056.
- Linde , K., Jonsson, A and Wimmerstedt, R. 1995. Treatment of three type of landfill leachate with reverse osmosis. **Desalination.** 101: 21-30.

- Liu, Q., Li, M., Chen, R., Li, Z., Qian, G., An, T., Fu, J and Sheng, G. 2009. Biofiltration treatment odor from municipal solid waste treatment plant. **Water Research.** 29: 2051-2058.
- Liu, J. L., Luo, H. J and Wei, C. H. 2007. Degradation of anthraquinone dyes by ozone. **Trans/Norferrous Met.Soc.China.** 17: 880-886.
- Lopez, A., Pagano, M., Volpe, A., Di, P. A. 2004. Fenton 's pretreatment of mature landfill leachate. **Chemosphere.** 54(7): 1000-1005.
- Lu, F., Chang, C. H., Lee, D. J., He, P. J ., Shao, L. M and Su, A. 2009. Dissolved organic matter with muti-peck fluorophores in landfill leachate . **Chemosphere.** 74: 575-582.
- Ma, X, J and Xia, H, L. 2009. Treatment of water -based printing ink wastewater by Fenton process combined with coagulation. **Journal of Hazardous Materials.** 162: 386-390.
- Mcnevin, D., Barford, J. 2000. Biofiltration as an odour abatement strategy. **Biochemical Engineering Journal.** 5: 231-242.
- Mendham ,J ., Denney, R. C., Barnes, J. D. and Thomas, M. 2000. Titrimetric analysis. In **Vogel 'Text book of Quantitative Chemical Analysis 6th** edition, Pearson Education Ltd., England. 477-499 p.
- Morais, L. J. L.d and Zamora, P. P. 2005. Use of advanced oxidation process to improve the biodegradability of mature landfill leachates. **Journal of Hazardous Materials.** 123: 181-186.
- Musikavong, C., Wattanachira, S., Nakajima, F and Furumai, H. 2007. Three dimensional fluorescent spectroscopy analysis for the evaluation of organic matter removal from industrial estate wastewater by stabilization ponds. **Water Research and Technology.** 11: 201-210.

- Neyens, E. and Baeyens, J. 2003. A review of classic Fenton's peroxidation as an advanced oxidation technique. **Journal of Hazardous Materials** . B98: 33-50.
- Noubactep, C. 2009. Characterizing the discoloration of methylene blue in $\text{Fe}^0/\text{H}_2\text{O}$ systems. **Journal of Hazardous Materials**. 166: 79-87.
- Ntampeliotis, K., Riga, A., Bontozoglou, V and Papapolymerou, G. 2006. Decolorization kinetics of Procion H-exl dyes from textile dyeing using Fenton-like reaction. **Journal of Hazardous Materials**. 136: 75-84.
- Pala, A. Erden, G., 2004. Chemical pretreatment of landfill leachate discharged into municipal biological treatment systems. **Environmental Engineering Science**. 21(5): 549-557.
- Pi, K. W., li, Z., Wan, D. J and Gao, L. X. 2009. Pretreatment of municipal landfill leachate by a combined process. **Process Safety and Environmental Protection.(In press)**
- Primo, O., Rivero, M. J and Ortiz, I. 2007. Photo-Fenton process as an efficient alternative to the treatment of landfill leachate. **Journal of Hazardous Materials**. 153(1-2): 834-842.
- Qu, X., He, P. J., Shao, L. M and Lee, D. J. 2008. Heavy metal mobility in full-scal bioreactor landfill : Initial stage. **Chemosphere**. 70: 769-777.
- Ramirez, I. M and Velasquez, M. T. 2004. Removal and transformation of recalcitrant organic matter from stabilized saline landfill leachates by coagulation – ozone coupling processes. **Water Research**. 38: 2559-2367.
- Renou, S., Givaudan, J. G., Poulain, S., Dirassouyan, F and Moulin, P. 2008. Landfill leachate treatment : Review and opportunity. **Journal of Hazardous Materials**. 150: 468-493.
- Sarasa, J., Liabres, T., Ormad, P., Mosteo, R and Ovelleir, O. 2006. Characterization and photo- Fenton treatment of used tires leachate. **Journal of Hazardous Materials (B)**: 136 : 874-881.

- Shouliang, H., Beidou, X., Haichan, Y., Liansheng, H., Shilei, F and Hongliang, L. 2008. Characteristics of dissolved organic matter (DOM) in leachate with different landfill age. **Journal of environmental science.** 20: 492-498.
- Siripornadulsil, S and labteephanao. 2551. ประสีทชิภาพของจุลินทรีย์อีเมในกระบวนการบำบัดน้ำมันและไขมันในน้ำทึ่งเศษอาหาร. **วารสารเกษตรศาสตร์ (วิทยาศาสตร์)** 36(5): 27-35.
- Sloker, Y. M and Marechal, M. 1998. Method of decoloration of textile Waters . **Dyes and Pigment.** 37: 335-356.
- Snoeyink, V. L. and Jenkins, D. 1980. Oxidation-reduction reactions. **Water Chemistry.** John Wiley & Sons. Inc., New York.. 316-430 p.
- Sun , S. P., Li, C. J., Sun , J. H., Shi, S. H ., Fan, M. H and Zhou, Q. 2009. Decoloration of an azo dye Orang G in aqueous solution by Fenton oxidation process : Effect of system parameters and kinetic study. **Journal of Hazardous Materials.** 161: 1052-1057.
- Symanski, N and Patterson, R. 2003. Effective microorganisms (EM) and wastewater systems. Future Direction of On-site Systems: Best Management Practice Proceedings of on-site '03 Conference.
- Tammemagi, H. 1999. **The Waste Crisis.** New York. Oxford University Press. 278 p.
- Tizaoui, C., Bouselmi, L., Mansouri, L. and Ghrabi, A. 2007. Landfill Leachate treatment white ozone and ozone/hydrogen peroxide system. **Journal of Hazardous Materials.** 140: 316-324.
- Trujillo, D ., Font, X. and Sanchez, A. 2006. Use of Fenton reaction for the treatment of leachate from composting of different wastes. **Journal of Hazardous Materials.** 138: 201-204.

Tumer, H. and Turu, I . O. 1999. Anaerobic sequencing batch reactor treatment of landfill leachate. **Water Research.** 33: 3225-3230.

Jesus, O, V., Carlos P, B and Orlando, D. L. R. 2008. Relationships between physicochemical parameters and the toxicity of leachate from a municipal solid waste landfill. **Ecotoxicology and Environmental Safety.** 70: 294-299.

Uyguner, C. S., Suphandag, S. A ., Kerc, A and Bekbolet, M. 2007. Evolution of adsorption and coagulation characteristics of humic acids preceded by alternative advanced oxidation .**Desalination.** 210: 183-193.

Versilind, P. A., Worrell, W and Reinhart, D. 2002. **Solid Waste Engineering.** Wadsworth Group. 428 p

Wang, F. and Smith, D. 2006. Age raw landfill leachate: Membrane fractionation , O₃ only and O₃/H₂O₂ oxidation and molecular size distribution analysis. **Water Research.** 40: 463-467.

Wang, X., Chen, S., Gu, X and Wang, K. 2009. Pilot study on the advanced treatment of landfill leachate using a combined coagulation fenton oxidation and biological aerated filter process .**Waste Management.** 29: 1354-1358.

Wididana, G. N. preliminary experimental of em technology on water <HTTP://WWW.ENVISMADRASUNI.ORG.PDF> (สืบคืบเมื่อ 1 มีนาคม 2551).

Wu, J., Wu, C ., Ma, H. and Chang, C . 2004. Treatment of landfill leachate by ozone-based advanced oxidation process. **Chemosphere .** 54: 997-1003.

Xie, B., Liang, S. B., Tang, Y., Mi, W. X and Xu, Y. 2009. Petrochemical wastewater odor treatment by biofiltration. **Bioresource Technology.** 100: 2204-2209.

Zhang, H., Zhang, D. and Zhou, J. 2006. Removal of COD from landfill leachate by electro-fenton method. **Journal of Hazardous Materials.** 135: 106-111.

Zhang, H., Choi , H. J and Huang, C. P. 2005. Optimization of fenton process for the treatment leachate. **Journal of Hazardous Materials.** 125: 166-174.

Zhu, J. 2000. A review of microbiology in swine manure odor control. **Agriculture Ecosystem & Environment.** 78: 93-106

ภาคผนวก

ภาคผนวก ก

ขั้นตอนการเตรียมน้ำมักชีวภาพเทคโนโลยี

ภาคผนวก ก
ขั้นตอนการเตรียมน้ำหมักชีวภาพเทศบาลฯ

การหมักน้ำหมักชีวภาพของเทศบาลนครหาดใหญ่มีอุปกรณ์ ส่วนผสมและขั้นตอนทำดังนี้
อุปกรณ์

- ถังพลาสติกขนาด 200 ลิตร
- ถุงตาข่าย (ถุงจากการใส่หัวหอม)
- แกนolon 20 ลิตร

ส่วนผสม

- เศษผลไม้ 21 กิโลกรัม (ส่วนใหญ่เป็นเศษผลไม้)
- กา冈้ำตาล 7 ลิตร
- น้ำสะอาด 140 ลิตร (ใช้น้ำประปาที่ทิ้งไว้ 2 วันเพื่อลดคลอรีนซึ่งมีผลต่อจุลินทรีย์ใน

การหมัก)

ขั้นตอน

1. เมื่อได้เศษผลไม้จากเก็บของพนักงานจัดเก็บมูลฝอยซึ่งส่วนใหญ่จะเป็นกากผลไม้จากน้ำจิ้ง
ถังเศษผลไม้ให้สะอาด 2 ครั้ง
2. ใส่กากผลไม้ลงในถุงตาข่ายมัดปากถุงให้แน่น
3. ใส่ถุงกากผลไม้ลงในถังพลาสติกที่เติมน้ำไว้ 140 ลิตร และเติมน้ำตาล 7 ลิตรกวน
ส่วนผสมให้เข้ากันจนน้ำจิ้งใส่ไม่เหลือคุณค่าของเศษผลไม้ให้จนน้ำออกญี่ส่วนของปีกฝ่าให้สนิท
4. หมักน้ำหมักชีวภาพทิ้งไว้ 1 เดือน หลังจากครบ 1 เดือนจึงใช้ห่อคุณน้ำหมักชีวภาพที่ได้เตรียม
ใส่แกนolon 20 ลิตร การหมักแต่ละครั้งจะได้น้ำหมักชีวภาพประมาณ 140-150 ลิตรและเศษผลไม้ที่
เหลือจากการหมักจะถูกนำไปเป็นส่วนผสมของปุ๋ยหมักต่อไป

การนำน้ำหมักชีวภาพของเทศบาลมีการนำไปใช้ด้านต่างๆ ดังนี้

1. นำไปบำบัดน้ำระบายน้ำ
2. นำไปปรับดับกลิ่นกองมูลฝอย
3. นำไปปรับน้ำดื่มน้ำ
4. นำไปปรับน้ำในการหมักปุ๋ยหมักชีวภาพ
5. นำไปล้างรถเก็บขยะ

รายละเอียดอื่นๆ

- เศษผักผลไม้ต่อนเข้าได้จากการเก็บของพนักงานจัดเก็บมูลฝอยซึ่งส่วนใหญ่จะเป็นกากผลไม้ที่ได้มาจากร้านคันน้ำผลไม้และเศษอาหารที่ได้มาจากการห้างสรรพส์แต่ส่วนใหญ่จะเป็นเศษผลไม้
- ในบางครั้งในช่วงฤดูฝนจะมีน้ำท่วมเพียง 20 วันและเติมน้ำหมักชีวภาพหัวเชื้อจากครั้งก่อนหน้ามากขึ้นเพื่อเร่งกระบวนการหมักประมาณ 7-10 ลิตร
- การทำน้ำหมักของพนักงานเทศบาลจะขึ้นอยู่กับวัตถุคิดและอุปกรณ์เป็นหลัก เช่นถ้ามีวัตถุคิดแต่ไม่มีถังพลาสติกว่างก็ต้องนำเศษผลไม้เหล่านี้ไปทำน้ำหมักแทน
- น้ำหมักชีวภาพที่ได้ไม่เคยมีการเชื้อกลุ่มจุลินทรีย์ที่มีแต่อย่างใด
- น้ำหมักชีวภาพที่ได้ไม่มีการขายถ้าบุคคลภายนอกสนใจจะมีการให้กรอกเอกสารขอใช้เท่านั้น
- น้ำหมักชีวภาพที่ได้มีต้นทุนคงที่ประมาณลิตรละ 2 บาท-
- การสังเกตว่าน้ำหมักชีวภาพได้ที่แล้วหรือไม่จะใช้ความชำนาญของพนักงานเป็นหลักโดยตลอดช่วงเวลาการหมัก 1 เดือนไม่มีการเติมกากน้ำตาลเพิ่ม (ในหลักการทำน้ำหมักชีวภาพมีการเพิ่มเติมว่าต้องหมั่นสังเกตว่ามีกลิ่นเหม็นหรือไม่ถ้ามีกลิ่นต้องมีการเติมกากน้ำตาลเพิ่ม โดยน้ำหมักชีวภาพที่ต้องมีกลิ่นเปรี้ยวและมีฝ้าขาวลด้อยลงบนผิวน้ำ)

ภาคผนวก ข

การเตรียมอาหารเลี้ยงเชื้อจุลินทรีย์

ภาคผนวก ข

การเตรียมอาหารเลี้ยงเชื้อจุลินทรีย์

Plate count agar (PCA) Himedia

casein enzymic hydrolysate	5.00	กรัมต่อลิตร
yeast extract	2.50	กรัมต่อลิตร
dextrose	1.00	กรัมต่อลิตร
agar	15.00	กรัมต่อลิตร

ละลาย PCA 23.5 กรัม ในน้ำกลั่นปริมาตร 1 ลิตร แล้วนำไป autoclave ที่ 121 °C ภายใต้ความดันไอน้ำนาน 15 นาที ทิ้งไว้ให้เย็นประมาณ 50-60 °C ก่อนเทใส่จานอาหารเลี้ยงเชื้อ

Potato dextrose agar (PDA) (Lab-scan)

potato infusion	4.0	กรัมต่อลิตร
dextrose	20.0	กรัมต่อลิตร
bacteriological agar	15.0	กรัมต่อลิตร

ละลาย PDA 39 กรัม ในน้ำกลั่นปริมาตร 1 ลิตร แล้วนำไป autoclave ที่ 121 องศาเซลเซียส ภายใต้ความดันไอน้ำนาน 15 นาที ทิ้งไว้ให้เย็นประมาณ 50°C จากนั้นทำการเติมยาปฏิชีวนะโดยใช้ที่ความเข้มข้นสุดท้ายของ gentamycin 0.05 mg/L ต่อปริมาตรอาหารเลี้ยงเชื้อเพื่อบัญชึ้นเชื้อแบคทีเรีย ก่อนเทใส่จานอาหารเลี้ยงเชื้อ

Deman Rogosa and Sharpe agar (MRS agar) (Lab-scan)

dextrose	20.0	กรัมต่อลิตร
bacteriological peptone	10.0	กรัมต่อลิตร
beef extract	8.0	กรัมต่อลิตร
sodium acetate	5.0	กรัมต่อลิตร
yeast extract	4.0	กรัมต่อลิตร
dipotassium phosphate	2.0	กรัมต่อลิตร
ammonium citrate	2.0	กรัมต่อลิตร
tween 80	1.0	กรัมต่อลิตร

magnesium sulfate	0.2	กรัมต่อลิตร
manganese sulfate	0.05	กรัมต่อลิตร
bacteriological agar	10.0	กรัมต่อลิตร

ละลาย PCA 62 กรัม ในน้ำกลั่นปริมาตร 1 ลิตร แล้วนำไป autoclave ที่ 121 °C ภายใต้ความดันไอน้ำนาน 15 นาที ที่ไว้ให้เย็นประมาณ 50-60 °C ก่อนเทใส่จานอาหารเลี้ยงเชื้อ

Spread plate method (ภาควิชาจุลชีววิทยา คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์, 2541)

- ทำการเจือจางตัวอย่างน้ำอะมูลฟอยท์ระดับความเข้มข้นที่ต้องการ
- จากนั้นคูณตัวอย่าง 0.1 มิลลิลิตรด้วยปีเปต ใส่ในอาหารเลี้ยงเชื้อ PDA ซึ่งใช้ทดสอบราและยีสต์ และ MRS agar ใช้ทดสอบ เดลติก แอสิด แบนคทีเรีย และ PCA ใช้ทดสอบแบนคทีเรียทั้งหมด
- จุ่ม spreader ในบีกเกอร์ที่มีแอลกอฮอล์ นำมาเผาไฟ รอจนเย็น ใช้ spreader 瓜刀 ไปปั่นอาหารที่มีตัวอย่างให้ทั่ว
- จากนั้นนำไปปั่นในถุงปั่นเชื้อ (incubator) โดยอาหาร PDA ปั่นที่อุณหภูมิ 25 องศาเซลเซียส PCA ปั่นที่ 35 องศาเซลเซียส และอาหาร MRS agar ปั่นที่ 35 องศาเซลเซียสในสภาวะไร้อากาศ

ภาคผนวก ค

การคำนวณสารเคมีในการทำปฏิกริยาเ Fen-ตัน

ภาคผนวก ค
การคำนวณสารเคมีในการทำปฏิกิริยาเฟนตัน

1. การคำนวณสัดส่วนเฟอร์สีไออ่อน (Fe^{2+})

$$\text{ใช้ } \text{Feso}_4 \cdot 7\text{H}_2\text{O มีมวลโมเลกุล} = 56 + 32 + (16 \cdot 4) + (14) + (16 \cdot 7) \\ = 278 \text{ mg}$$

$$1 \text{ mM } \text{ของ } \text{Feso}_4 \cdot 7\text{H}_2\text{O มี } \text{Fe} = 56 \text{ mg}$$

$$\text{ถ้า } 2.5 \text{ mM } \text{ของ } \text{Feso}_4 \cdot 7\text{H}_2\text{O มี } \text{Fe} = \frac{2.5 \cdot 56}{1} = 140 \text{ mg}$$

$$\text{หรือ } \text{ถ้าต้องการ Fe } 56 \text{ mg } \text{ ต้องใช้ } \text{Feso}_4 \cdot 7\text{H}_2\text{O} = 278 \text{ mg} \\ \text{ดังนั้น } \text{ถ้าต้องการ Fe } 140 \text{ mg } \text{ ต้องใช้ } \text{Feso}_4 \cdot 7\text{H}_2\text{O} = \frac{140 \cdot 278}{56} = 695 \text{ mg}$$

ในกรณีที่ทำ stock สารละลายน้ำ $\text{FeSO}_4 \cdot 7\text{H}_2\text{O}$ ปริมาณ 1,000 ml

$$\text{ต้องการ Fe } 28 \text{ g (0.5M)} \text{ ต้องใช้ } \text{Feso}_4 \cdot 7\text{H}_2\text{O} = \frac{28 \cdot 278}{56} = 139 \text{ g}$$

ในการทดลอง เตรียมสารละลายน้ำ 25 ml

$$\text{ดังนั้น } \text{ต้องใช้ } \text{Feso}_4 \cdot 7\text{H}_2\text{O} = \frac{25 \cdot 139}{1,000} = 3.475 \text{ g}$$

เมื่อ ต้องการ Fe [2.5 mM] ต้องเติมสารละลายน้ำเท่ากับ

$$\text{จากสูตร } M_1 V_1 = M_2 V_2$$

$$2.5 \cdot 10^{-3} \cdot 1,000 = 0.5 \cdot V_2$$

$$V_2 = 5 \text{ ml}$$

$$\text{ดังนั้น เมื่อใช้น้ำตัวอย่าง } 300 \text{ ml } \text{ ต้องใช้สารละลายน้ำ } \text{Feso}_4 \cdot 7\text{H}_2\text{O} = \frac{300 \cdot 5}{1,000} = 1.5 \text{ ml}$$

2. การคำนวณสัดส่วนไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ (H_2O_2)

$$H_2O_2 \text{ มี density} = 1.11 \text{ kg/L}$$

$$H_2O_2 \text{ มีมวลโมเลกุล} = (1*2)+(16*2) = 34 \text{ g/M}$$

$$\begin{array}{l} \text{หรือ } H_2O_2 1 \text{ ลิตร} \\ \hline \text{ } \end{array} \quad \begin{array}{l} = 1,110 \text{ g/L} \\ = 32.65 \text{ M/L} \end{array}$$

$$34 \text{ g/M}$$

โดย H_2O_2 มีความเข้มข้น 30 %

$$\text{ดังนั้น } H_2O_2 \text{ } 32.65 \text{ M/L} \text{ มีเนื้อสารจริง} = 32.65 \text{ M/L} * 0.30 = 9.8 \text{ M/L}$$

เมื่อต้องการ H_2O_2 50 mM ในน้ำตัวอย่าง 300 ml ต้องใช้สารละลายน้ำ H_2O_2 เท่ากับ

$$\text{จากสูตร} \quad M_1 V_1 = M_2 V_2$$

$$9.80 \text{ M/L} * V_1 = 50 * 10^{-3} \text{ M/L} * 300 \text{ ml}$$

$$V_1 = 1.53 \text{ ml}$$

ภาคผนวก ง.

คุณภาพน้ำชั้นมูลฝอย เทศบาลนครหาดใหญ่ อําเภอหาดใหญ่ จังหวัดสงขลา

ภาคผนวก จ.

คุณภาพน้ำชั่วคราวฝอย เทศบาลนครหาดใหญ่ อําเภอหาดใหญ่ จังหวัดสงขลา

ตารางภาคผนวก จ. 1 ผลการตรวจวัดคุณภาพน้ำเข้าบ่อນ้ำดื่มน้ำชั่วคราวฝอย และน้ำออกจากระบบบำบัดน้ำ

ชั่วคราวฝอย เทศบาลนครหาดใหญ่ อําเภอหาดใหญ่ จังหวัดสงขลา ณ วันที่ 29

พฤษภาคม 2550

พารามิเตอร์	หน่วย	ผลการตรวจวัด		มาตรฐาน ¹
		น้ำเข้าบ่อ้น้ำดื่มน้ำชั่วคราว ฝอย	น้ำออกจากระบบบำบัด น้ำชั่วคราวฝอย	
pH	-	8.03	8.25	5.5-9
Temperature	°C	30.5	30	<40
Color	-	เป็นทึบสีน้ำเงินเทา	เป็นทึบสีน้ำเงินเทา	ไม่เป็นทึบสีน้ำเงินเทา
Odor	-	เป็นทึบสีน้ำเงินเทา	เป็นทึบสีน้ำเงินเทา	ไม่เป็นทึบสีน้ำเงินเทา
Oil- Grease	mg/L	4	4	<5
Total Dissolved Solid (TDS)	mg/L	6.462	5.609	<3000
Suspended Solid (SS)	mg/L	93	115	<50
Sulphide (H ₂ S)	mg/L	0.01	0.01	<1.0
Free Chlorine (Cl ₂)	mg/L	<0.01	<0.01	<1.0
Biochemical Oxygen Demand (BOD)	mg/L	360	162	<20
Total Kjeldahl Nitrogen (TKN)	mg/L	533	202	<100
Chemical Oxygen Demand (COD)	mg/L	1735	1133	<120
Zinc (Zn)	mg/L	0.1	0.04	<5
Copper (Cu)	mg/L	<0.04	<0.04	<2
Manganese (Mn)	mg/L	0.37	0.21	<5
Chromium Hexavalent (Cr VI)	mg/L	<0.02	<0.02	<0.25
Chromium Trivalent (Cr VI)	mg/L	0.08	0.05	<0.75
Cadmium (Cd)	mg/L	<0.01	<0.01	<0.03
Barium (Ba)	mg/L	<0.1	<0.1	<1
Lead (Pb)	mg/L	<0.05	<0.05	<0.2
Nickel (Ni)	mg/L	0.11	0.07	<1
Arsenic (Se)	mg/L	0.21	<0.01	<0.25
Selenium (Se)	mg/L	<0.01	<0.01	<0.02
Mercury (Hg)	mg/L	<0.001	<0.001	<0.005

หมายเหตุ 1 ประกาศกระทรวงวิทยาศาสตร์ เทคโนโลยีและสิ่งแวดล้อม ฉบับที่ 3 (พ.ศ. 2539) เรื่องกำหนดมาตรฐาน

คุณภาพน้ำดื่มน้ำทึบจากแหล่งกำเนิดประเภทโรงงานอุตสาหกรรมและนิคมอุตสาหกรรม

ภาคผนวก จ

การทดสอบทางสถิติประสิทธิภาพการนำบัดน้ำชะมูลฝอย

ภาคผนวก จ
การทดสอบทางสถิติประสิทธิภาพการบำบัดน้ำระบบน้ำมูลฟอย

ตารางภาคผนวก จ ค่า COD เกลลีย ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน ค่าสูงสุด ต่ำสุดเมื่อเติมน้ำหมักชีวภาพคิวเช 0.4 ,0.5, 0.6 เปอร์เซ็นต์ และชุดควบคุม

N	Std.		95% Confidence					
	Mean	Deviation	Std. Error	Interval for Mean		Minimum	Maximum	
	Lower	Upper	Lower	Upper	Lower	Upper		
	Bound	Bound	Bound	Bound	Bound	Bound	Bound	Bound
0.40%	9	1338.667	286.4303	95.47678	1118.497	1558.837	1016	1854
0.50%	9	1535.111	336.7207	112.2402	1276.285	1793.938	1084.667	2066
0.60%	9	1668.185	350.3734	116.7911	1398.864	1937.506	1196.333	2221.333
ควบคุม	9	1351.222	147.1284	49.04281	1238.129	1464.315	1110.667	1558
Total	36	1473.296	311.3162	51.88603	1367.962	1578.631	1016	2221.333

ตารางภาคผนวก จ 2 การวิเคราะห์ความแปรปรวน (Analysis of variance) ของค่า COD เมื่อเติมน้ำหมักชีวภาพคิวเช 0.4, 0.5, 0.6 เปอร์เซ็นต์ และชุดควบคุม

		Sum of		Mean			Sig.
		Squares	df	Square	F		
Between Groups	(Combined)	673469.7	3	224489.9	2.642368	0.066099	
	Linear						
	Term	Contrast	13118.58	1	13118.58	0.154413	0.696959
		Deviation	660351.1	2	330175.6	3.886345	0.030835
Within Groups		2718652	32	84957.86			
Total		3392121	35				

* The mean difference is significant at the .05 level

ตารางที่ 3 การเปรียบเทียบความแตกต่างของค่า COD ในน้ำระบบน้ำผิวดินเมื่อเติมน้ำหมักชีวภาพคิวเซ 0.4, 0.5, 0.6 เปอร์เซ็นต์ และชุดควบคุมใช้วิธี least-significant different (LSD)

		Mean					
		Difference					
(I) grcod	(J) grcod	(I-J)	Std. Error	Sig.	95% Confidence Interval		
		Lower	Upper	Lower	Upper	Lower	Upper
		Bound	Bound	Bound	Bound	Bound	Bound
1	2	-196.444	137.4028	0.162495	-476.325	83.43587	
	3	-329.519	137.4028	0.02248	-609.399	-49.6382	
	4	-12.5556	137.4028	0.927762	-292.436	267.3248	
2	1	196.4444	137.4028	0.162495	-83.4359	476.3248	
	3	-133.074	137.4028	0.34006	-412.954	146.8062	
	4	183.8889	137.4028	0.190224	-95.9914	463.7692	
3	1	329.5185	137.4028	0.02248	49.63821	609.3988	
	2	133.0741	137.4028	0.34006	-146.806	412.9544	
	4	316.963	137.4028	0.02769	37.08265	596.8433	
4	1	12.55556	137.4028	0.927762	-267.325	292.4359	
	2	-183.889	137.4028	0.190224	-463.769	95.99142	
	3	-316.963	137.4028	0.02769	-596.843	-37.0827	

The mean difference is significant at the .05 level.

1 = น้ำหมักชีวภาพคิวเซ 0.4 %

2 = น้ำหมักชีวภาพคิวเซ 0.5 %

3 = น้ำหมักชีวภาพคิวเซ 0.6 %

4= ชุดควบคุม

ตารางภาคผนวก จ 4 ค่า COD เฉลี่ย ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน ค่าสูงสุด ต่ำสุดเมื่อเติมน้ำหมักชีวภาพ
เทคโนโลยี 0.4, 0.5, 0.6 เปอร์เซ็นต์ และชุดควบคุม

N	Std.		Std.		95% Confidence			
	Lower	Upper	Lower	Upper	Lower	Upper	Lower	Upper
	Bound	Bound	Bound	Bound	Bound	Bound	Bound	Bound
0.40%	9	1363.926	338.8904	112.9635	1103.432	1624.42	1031.667	2108
0.50%	9	1416.407	345.0124	115.0041	1151.207	1681.607	1084	2147.333
0.60%	9	1693.222	367.0803	122.3601	1411.059	1975.385	1146.667	2181
ควบคุม	9	1351.222	147.1284	49.04281	1238.129	1464.315	1110.667	1558
Total	36	1456.194	330.2761	55.04602	1344.445	1567.944	1031.667	2181

ตารางภาคผนวก จ 5 การวิเคราะห์ความแปรปรวน (Analysis of variance) ของค่า COD เมื่อเติมน้ำหมักชีวภาพเทคโนโลยี 0.4, 0.5, 0.6 เปอร์เซ็นต์ และชุดควบคุม

		Sum of		Mean			Sig.
		Squares	df	Square	F		
Between Groups	(Combined)	695680.4	3	231893.5	2.376719	0.088306	
	Linear						
	Term	Contrast	1	25640.76	0.262797	0.611726	
		Deviation	2	335019.8	3.433679	0.04457	
Within Groups		3122200	32	97568.75			
Total		3817881	35				

* The mean difference is significant at the .05 level

ตารางผนวก จ 6 การเปรียบเทียบความแตกต่างของในน้ำระบุล่อง COD เมื่อเดินน้ำหมักชีวภาพ
เทศบาลฯ 0.4, 0.5, 0.6 เปอร์เซ็นต์ และชุดควบคุมใช้วิธี least-significant different
(LSD)

		Mean		Difference (I-J)		
(I)	(J)	J)	Std. Error	Sig.	95% Confidence Interval	
		Lower Bound	Upper Bound	Lower Bound	Upper Bound	Lower Bound
1	2	-52.4815	147.2479	0.723869	-352.416	247.4527
	3	-329.296	147.2479	0.032428	-629.23	-29.3621
	4	12.7037	147.2479	0.931786	-287.23	312.6379
2	1	52.48148	147.2479	0.723869	-247.453	352.4156
	3	-276.815	147.2479	0.069249	-576.749	23.11935
	4	65.18519	147.2479	0.660968	-234.749	365.1194
3	1	329.2963	147.2479	0.032428	29.36213	629.2305
	2	276.8148	147.2479	0.069249	-23.1194	576.749
	4	342	147.2479	0.026718	42.06583	641.9342
4	1	-12.7037	147.2479	0.931786	-312.638	287.2305
	2	-65.1852	147.2479	0.660968	-365.119	234.749
	3	-342	147.2479	0.026718	-641.934	-42.0658

The mean difference is significant at the .05 level.

1 = น้ำหมักชีวภาพเทศบาลฯ 0.4 %

2 = น้ำหมักชีวภาพเทศบาลฯ 0.5 %

3 = น้ำหมักชีวภาพเทศบาลฯ 0.6 %

4= ชุดควบคุม

ตารางภาคผนวก จ 7 ค่า BOD_5 เฉลี่ย ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน ค่าสูงสุด ต่ำสุดเมื่อเดินน้ำหมักชีวภาพคิวเช 0.4, 0.5, 0.6 เปอร์เซ็นต์ และชุดควบคุม

N	Std.		Std. Error	95% Confidence				
	Mean	Deviation		Interval for Mean		Minimum	Maximum	
	Lower	Upper		Lower	Upper	Lower	Upper	
Bound	Bound	Bound	Bound	Bound	Bound	Bound	Upper Bound	
0.40%	9	81.55556	4.123106	1.374369	78.38626	84.72486	76	87.66667
0.50%	9	70.7037	12.2774	4.092467	61.26646	80.14095	61.66667	95.33333
0.60%	9	65.55556	2.828427	0.942809	63.38143	67.72968	63	72
ควบคุม	9	75.18519	6.508778	2.169593	70.1821	80.18828	68	84.66667
Total	36	73.25	9.243573	1.540596	70.12242	76.37758	61.66667	95.33333

ตารางภาคผนวก จ 8 การวิเคราะห์ความแปรปรวน (Analysis of variance) ของค่า BOD_5 เมื่อเดินน้ำหมักชีวภาพคิวเช 0.4, 0.5, 0.6 เปอร์เซ็นต์ และชุดควบคุม

		Sum of		Mean			Sig.
		Squares	df	Square	F		
Between Groups	(Combined)	1245.738	3	415.2459	7.61574	0.000559	
	Linear						
	Term	Contrast	1	264.8302	4.85707	0.034846	
		Deviation	2	980.9074	490.4537	8.995075	0.000795
Within Groups		1744.79	32	54.52469			
Total		2990.528	35				

* The mean difference is significant at the .05 level

ตารางพนวก จ 9 การเปรียบเทียบความแตกต่างของ BOD₅ ในน้ำระบบน้ำล่ออย่างมีอเดินน้ำหนักชีวภาพคิวเช 0.4, 0.5, 0.6 เมอร์เซ่นต์ และชุดควบคุมใช้วิธี least-significant different (LSD)

		Mean		Difference			
(I)	(J)	(I-J)	Std. Error	Sig.	95% Confidence Interval		
		Lower	Upper	Lower	Upper	Bound	Lower Bound
1	2	10.85185	3.48089	0.003839	3.76151	17.94219	
	3	16	3.48089	6.39E-05	8.909658	23.09034	
	4	6.37037	3.48089	0.076564	-0.71997	13.46071	
2	1	-10.8519	3.48089	0.003839	-17.9422	-3.76151	
	3	5.148148	3.48089	0.148925	-1.94219	12.23849	
	4	-4.48148	3.48089	0.207171	-11.5718	2.60886	
3	1	-16	3.48089	6.39E-05	-23.0903	-8.90966	
	2	-5.14815	3.48089	0.148925	-12.2385	1.942194	
	4	-9.62963	3.48089	0.009336	-16.72	-2.53929	
4	1	-6.37037	3.48089	0.076564	-13.4607	0.719971	
	2	4.481481	3.48089	0.207171	-2.60886	11.57182	
	3	9.62963	3.48089	0.009336	2.539288	16.71997	

The mean difference is significant at the .05 level.

1 = น้ำหนักชีวภาพคิวเช 0.4 %

2 = น้ำหนักชีวภาพคิวเช 0.5 %

3 = น้ำหนักชีวภาพคิวเช 0.6 %

4= ชุดควบคุม

**ตารางภาคผนวก จ 10 ค่า BOD₅ เหลี่ยม ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน ค่าสูงสุด ต่ำสุดเมื่อเติมน้ำหมักชีวภาพ
เทคโนโลยี 0.4, 0.5, 0.6 เปอร์เซ็นต์ และชุดควบคุม**

	N	Std.		95% Confidence				
		Mean	Deviation	Std. Error	Interval for Mean		Minimum	Maximum
		Lower	Upper	Lower	Upper	Lower	Upper	
		Bound	Bound	Bound	Bound	Bound	Bound	Bound
0.40%	9	88.58025	16.33057	5.443524	76.02746	101.133	71.33333	109
0.50%	9	86.95062	13.3522	4.450733	76.68721	97.21403	73	117.3333
0.60%	9	87.76543	13.92129	4.64043	77.06458	98.46628	72.16667	113.1667
ควบคุม	9	75.18519	6.508778	2.169593	70.1821	80.18828	68	84.66667
Total	36	84.62037	13.65839	2.276398	79.99904	89.2417	68	117.3333

ตารางภาคผนวก จ 11 การวิเคราะห์ความแปรปรวน (Analysis of variance) ของค่า BOD₅ เมื่อเติมน้ำหมักชีวภาพเทคโนโลยี 0.4, 0.5, 0.6 เปอร์เซ็นต์ และชุดควบคุม

		Sum of		Mean		
		Squares	df	Square	F	Sig.
Between Groups	(Combined)	1080.223	3	360.0744	2.114554	0.117842
	Linear					
	Term	Contrast	697.5117	1	697.5117	4.096171
		Deviation	382.7115	2	191.3558	1.123746
Within Groups		5449.082	32	170.2838		
Total		6529.306	35			

* The mean difference is significant at the .05 level

ตารางผนวก จ 12 การเปรียบเทียบความแตกต่างของค่า BOD₅ ในน้ำชะลอกอยเมื่อเดินน้ำหมักชีวภาพ
เทศบาลฯ 0.4, 0.5, 0.6 เปอร์เซ็นต์ และชุดควบคุมใช้วิธี least-significant different (LSD)

		Mean		Difference (I-J)		
(I)	(J)	J)	Std. Error	Sig.	95% Confidence Interval	
		Lower Bound	Upper Bound	Lower Bound	Upper Bound	Lower Bound
1	2	1.62963	6.151492	0.792773	-10.9005	14.15981
	3	0.814815	6.151492	0.895451	-11.7154	13.34499
	4	13.39506	6.151492	0.036925	0.864883	25.92524
2	1	-1.62963	6.151492	0.792773	-14.1598	10.90055
	3	-0.81481	6.151492	0.895451	-13.345	11.71536
	4	11.76543	6.151492	0.064783	-0.76475	24.29561
3	1	-0.81481	6.151492	0.895451	-13.345	11.71536
	2	0.814815	6.151492	0.895451	-11.7154	13.34499
	4	12.58025	6.151492	0.049145	0.050068	25.11043
4	1	-13.3951	6.151492	0.036925	-25.9252	-0.86488
	2	-11.7654	6.151492	0.064783	-24.2956	0.764746
	3	-12.5802	6.151492	0.049145	-25.1104	-0.05007

The mean difference is significant at the .05 level.

1 = น้ำหมักชีวภาพเทศบาลฯ 0.4 %

2 = น้ำหมักชีวภาพเทศบาลฯ 0.5 %

3 = น้ำหมักชีวภาพเทศบาลฯ 0.6 %

4= ชุดควบคุม

ภาคผนวก ฉ

ประสิทธิภาพการบាบัดน้ำชามูลฝอยด้วยปฏิกริยาเ Fen tann

ภาคผนวก ฉ

ตารางภาคผนวก ฉ 1 ผลการศึกษาประสิทธิภาพการนำบัคสี (ความเข้มข้นเฟอร์รัสไอออนเริ่มต้น)

Fe ²⁺ (mM)	H ₂ O ₂ (mM)	ชั้นที่	การดูดกลืน		
			การแสดงผลเริ่มต้น	แสงสูคท้าย	ประสิทธิภาพ
0.25	100	1	0.2704	0.1212	55.17751479
		2	0.2729	0.12	56.02784903
		3	0.2733	0.1216	55.50676912
		ค่าเฉลี่ย	0.2722±0.0015	0.1209±0.0008	55.57±0.42
		SD	0.0015	0.0008	0.4287
0.50	100	1	0.2704	0.0954	64.71893491
		2	0.2729	0.0954	65.04213998
		3	0.2733	0.0951	65.20307355
		ค่าเฉลี่ย	0.2722±0.0015	0.0953±0.0001	64.98±0.24
		SD	0.0015	0.0001	0.2465
0.75	100	1	0.2704	0.0863	68.75
		2	0.2729	0.0866	68.26676438
		3	0.2733	0.0862	68.45956824
		ค่าเฉลี่ย	0.2722±0.0015	0.0863±0.0002	68.49±0.24
		SD	0.0015	0.0002	0.2432
1	100	1	0.2704	0.0863	67.46060828
		2	0.2729	0.087	68.0204903
		3	0.2733	0.0862	68.73622337
		ค่าเฉลี่ย	0.2722±0.0015	0.0957±0.0001	68.07±1.64
		SD	0.0015	0.0001	1.6407
1.50	100	1	0.2704	0.09	66.71597633
		2	0.2729	0.0988	63.79626237
		3	0.2733	0.0985	63.95901939
		ค่าเฉลี่ย	0.2722±0.0015	0.0957±0.0049	64.82±1.64
		SD	0.0015	0.0049	1.6407

ตารางภาคผนวก ฉ 1 (ต่อ)

Fe ²⁺ (mM)	H ₂ O ₂ (mM)	ชั้นที่	การคูณกลืน			
			การคูณกลืน	แสงสุคท้าย	ประสิทธิภาพ	
			แสงเริ่มต้น	เริ่มต้น	การกำจัดสี	
2.00	100	1	0.2704	0.0974	63.97928994	
		2	0.2729	0.0972	64.38255771	
		3	0.2733	0.0973	64.39809733	
ค่าเฉลี่ย			0.2722±0.0015	0.0973±0.001	64.2533±0.23	
SD			0.0015	0.0001	0.2374	

ตารางภาคผนวก ฉ 2 ผลการศึกษาประสิทธิภาพการบำบัดค่า COD (ความเข้มข้นเฟอร์รัสไอออนเริ่มต้น)

ความเข้มข้นของ

เฟอร์รัสไอออน

(mM)	ชั้นที่ 1	ชั้นที่ 2	ชั้นที่ 3	ค่าเฉลี่ย±SD
0.25	94.4363104	93.77745242	93.70424597	93.97±0.32
0.50	96.77891654	96.92532943	96.63250366	96.77±0.14
0.75	96.48609078	96.77891654	96.92532943	96.73±0.22
1.00	79.32650073	79.79502196	79.42898975	79.51±0.24
1.50	74.0556369	74.3045388	74.81698389	74.39±0.38
2.00	74.15812592	74.08491947	74.08491947	74.1±0.04

ตารางภาคผนวก ฉ 3 ผลการศึกษาประสิทธิภาพการบำบัดสี (ความเข้มข้นไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์
เริ่มต้น)

H ₂ O ₂ (mM)	ชั้นที่	การคูณกลืนแสง		ประสิทธิภาพการ กำจัดสี
		เริ่มต้น	สุคท้ายเริ่มต้น	
25	1	0.2667	0.0987	62.99
	2	0.2664	0.0981	63.21
	3	0.2668	0.0984	63.1
ค่าเฉลี่ย		0.2666±0.0002	0.0984±0.0003	63.1±0.11
SD		0.0002	0.0003	0.1124
50	1	0.2667	0.0896	66.4
	2	0.2664	0.0899	66.29
	3	0.2668	0.0895	66.44
ค่าเฉลี่ย		0.2666±0.0002	0.0896±0.0002	66.37±0.07

ตารางภาคผนวก 3 (ต่อ)

H_2O_2 (mM)	ชั้นที่	การดูดกลืนแสง เริ่มต้น	การดูดกลืนแสง สูคท้าเริ่มต้น	ประสิทธิภาพการ กำจัดสี
	SD	0.0002	0.0001	0.078
75	1	0.2667	0.0873	67.26
	2	0.2664	0.0871	67.34
	3	0.2668	0.0875	67.19
	ค่าเฉลี่ย	0.2666±0.0002	0.0873±0.0002	67.26±0.24
	SD	0.0002	0.0002	0.0749
100	1	0.2667	0.0872	67.3
	2	0.2664	0.085	68.12
	3	0.2668	0.0874	67.22
	ค่าเฉลี่ย	0.2666±0.0002	0.0865±0.0013	67.55±0.49
	SD	0.0002	0.0013	0.4993
150	1	0.2667	0.0844	68.35
	2	0.2664	0.0842	68.42
	3	0.2668	0.084	68.5
	ค่าเฉลี่ย	0.2666±0.0002	0.0845±0.0002	64.42±0.07
	SD	0.0002	0.0002	0.0749
200	1	0.2667	0.0974	63.97928994
	2	0.2664	0.0972	64.38255771
	3	0.2668	0.0973	64.39809733
	ค่าเฉลี่ย	0.2666±0.0002	0.0973±0.001	64.2533±0.23
	SD	0.0002	0.0001	0.2374

ตารางภาคผนวก ฉ 3 ผลการศึกษาประสิทธิภาพการบำบัดสี (ความเข้มข้นไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์เริ่มต้น)

H_2O_2 (mM ¹)	ขั้นที่	การคุณลักษณะ เริ่มต้น	การคุณลักษณะ สุคท้ายเริ่มต้น	ประสิทธิภาพการ กำจัดสี
250	1	0.2667	0.0895	66.44
	2	0.2664	0.0893	66.51
	3	0.2668	0.087	67.37
	ค่าเฉลี่ย	0.2666±0.0002	0.0886±0.0013	66.77±0.52
	SD	0.0002	0.0013	0.5209
300	1	0.2667	0.0883	66.89
	2	0.2664	0.0882	66.92
	3	0.2668	0.0886	66.77
	ค่าเฉลี่ย	0.2666±0.0002	0.0883±0.0002	66.86±0.00
	SD	0.0002	0.0002	0.0002

ตารางภาคผนวก ฉ 4 ผลการศึกษาประสิทธิภาพการบำบัดค่า COD (ความเข้มข้นไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์เริ่มต้น)

ความเข้มข้นของไฮโดรเจน				
เปอร์ออกไซด์ (mM)	ขั้นที่ 1	ขั้นที่ 2	ขั้นที่ 3	ค่าเฉลี่ย±SD
25	87.5929	87.4057	87.8900	87.62±0.24
50	89.8217	89.8944	90.0446	89.92±0.11
75	92.6449	92.5339	92.7935	92.65±0.13
100	94.7994	94.4947	94.5765	94.62±0.15
150	96.0624	95.7768	95.9881	95.94±0.14
200	95.9881	95.7768	95.8395	95.86±0.10
250	95.8395	95.7768	95.9881	95.86±0.10
300	95.5423	95.0980	95.5423	95.39±25

ตารางภาคผนวก ณ 5 ผลการศึกษาประสิทธิภาพการนำบัดค่า BOD_5 (ความเข้มข้นไฮโดรเจนเปอร์ออกไซค์เริ่มต้น)

ความเข้มข้นของไฮโดรเจน				
เปลอร์ออกไซค์ (mM)	ช้ำที่ 1	ช้ำที่ 2	ช้ำที่ 3	ค่าเฉลี่ย \pm SD
25	63.80952381	63.8095238	66.9902913	64.86 \pm 1.83
50	78.0952381	78.0952381	81.5533981	79.24 \pm 1.99
75	80.57142857	80.5714286	81.5533981	80.89 \pm 0.56
100	80	80	79.6116505	79.87 \pm 0.22
150	81.14285714	81.1428571	81.9417476	81.4 \pm 0.46
200	80	80	81.9417476	80.64 \pm 1.12
250	79.04761905	75.2380952	74.7572816	76.34 \pm 2.35
300	77.14285714	77.1428571	74.7572816	76.34 \pm 1.37

ตารางภาคผนวก ณ 6 ผลการศึกษาประสิทธิภาพการนำบัดค่า BOD_5/COD (ความเข้มข้นไฮโดรเจนเปอร์ออกไซค์เริ่มต้น)

ความเข้มข้นของไฮโดรเจน				
เปลอร์ออกไซค์ (mM)	ช้ำที่ 1	ช้ำที่ 2	ช้ำที่ 3	ค่าเฉลี่ย \pm SD
25	0.167883212	0.17164179	0.14179104	0.16 \pm 0.01
50	0.206060606	0.20606061	0.19587629	0.20 \pm 0.00
75	0.22754491	0.22754491	0.20858896	0.22 \pm 0.01
100	0.3	0.28767123	0.28767123	0.29 \pm 0.00
150	0.373584906	0.35357143	0.34444444	0.35 \pm 0.01
200	0.388888889	0.375	0.33214286	0.36 \pm 0.02
250	0.392857143	0.46428571	0.48148148	0.44 \pm 0.04
300	0.4	0.36923077	0.43333333	0.40 \pm 0.03

ตารางภาคผนวก ฉ 7 ผลการศึกษาประสิทธิภาพการนำบัคค่าสี (ผลของแสง UV)

uv	Fe^{2+}	H_2O_2	ข้าวที่	การดูดกลืน		
				การดูดกลืน แสงเริ่มต้น	แสงสุกท้าย เริ่มต้น	ประสิทธิภาพ การกำจัดสี
-	0.75	150	1	0.2631	0.0729	72.29
			2	0.2623	0.0721	75.51
			3	0.2624	0.0725	72.37
	254	150	ค่าเฉลี่ย	0.2626±0.0004	0.0725±0.11	72.39±0.11
			SD	0.0004	0.11	0.1117
			1	0.2631	0.0719	72.67
254	0.75	150	2	0.2623	0.0716	72.7
			3	0.2624	0.0717	72.67
			ค่าเฉลี่ย	0.2626±0.0004	0.07171±0	72.68±0.01
	SD		SD	0.0004	0	0.1117

ตารางภาคผนวก ฉ 8 ผลการศึกษาประสิทธิภาพการนำบัคค่า COD (ผลของแสง UV)

uv	Fe^{2+}	H_2O_2	ข้าวที่ 1	ข้าวที่ 2	ข้าวที่ 3	ค่าเฉลี่ย±SD	SD
-	0.75	150	96.72	96.55	96.55	96.6±0.09	0.0995
254	0.75	150	97.41	97.24	97.24	97.29±0.09	0.0995

ตารางภาคผนวก ฉ 9 ผลการศึกษาประสิทธิภาพการนำบัคค่า BOD (ผลของแสง UV)

uv	Fe^{2+}	H_2O_2	ข้าวที่ 1	ข้าวที่ 2	ข้าวที่ 3	ค่าเฉลี่ย±SD	SD
-	0.75	150	78.46	77.42	80.65	78.84±1.64	1.6462
254	0.75	150	83.43	84.50	85.12	84.35±0.85	0.8542

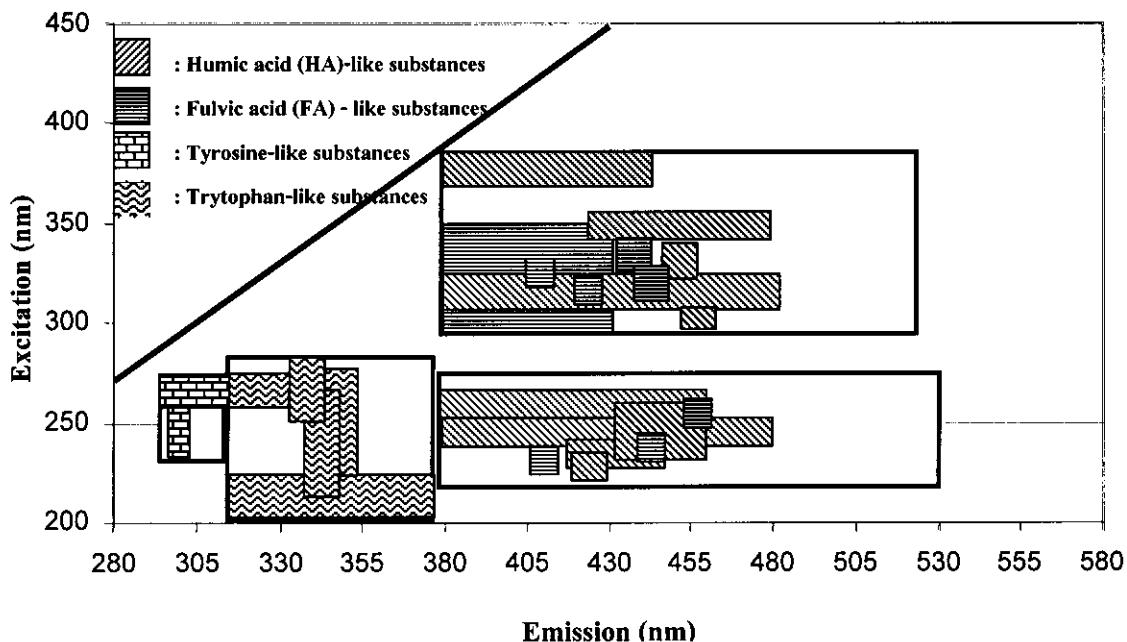
ตารางภาคผนวก ฉ 10 ผลการศึกษาประสิทธิภาพการนำบัคค่า BOD_5/COD (ผลของแสง UV)

uv	Fe^{2+}	H_2O_2	ข้าวที่ 1	ข้าวที่ 2	ข้าวที่ 3	ค่าเฉลี่ย±SD	SD
-	0.75	150	0.37	0.35	0.30	0.33±0.03	0.0354
254	0.75	150	0.43	0.38	0.36	0.39±0.03	0.0374

ภาคผนวก ช

ข้อมูลการจำแนกสารอินทรีย์ putative origin

ภาคผนวก ช
ข้อมูลการจำแนกสารอินทรีย์ putative origin



ภาคผนวก ๗

การคำนวณต้นทุนการบำบัด

ภาคผนวก ๗
การคำนวณต้นทุนการบ่มบัด

คำนวณจากราคาสารเคมีชั้นดี Analytical chemical reagent grade

รายการ	ปริมาณ/น้ำหนัก	ราคา (บาท)/ ปริมาณ	ราคา/หน่วย
Hydrogen peroxide (H_2O_2) 30%	1,000 mL	820.00	0.82 บาท/ml
Ferrous sulfate heptahydrate ($FeSO_4 \cdot 7H_2O$)	500 g	400.00	0.80 บาท/g
Sulfuric acid (H_2SO_4 conc) 98%	2,500 mL	400.00	0.16 บาท/ml
Sodium hydroxyl (NaOH)	500 g	370.00	0.75 บาท/ g

H_2O_2 1,000 ml 820 บาท

H_2O_2 1 ml 0.82 บาท

H_2O_2 ความเข้มข้น 30 % density 1.11 kg/L

H_2O_2 มีเนื้อสารจริง 9.8 mol/L

น้ำเสีย 1 ลิตร ใช้ H_2O_2 150 mM หรือ 15.3 ml $= 15.30 \times 0.82 = 12.54$ บาท

$FeSO_4 \cdot 7H_2O$ 500 g 400 บาท

$FeSO_4 \cdot 7H_2O$ 1 g 0.80 บาท

น้ำเสีย 1 ลิตร ใช้ $FeSO_4 \cdot 7H_2O$ เท่ากับ 0.75 mM หรือ 0.208 g $= 0.208 \times 0.80 = 0.16$ บาท

H_2SO_4 2,500 mL 400 บาท

H_2SO_4 1 ml 0.16 บาท

น้ำเสีย 1 ลิตร ใช้ H_2SO_4 ประมาณ 1 ml $= 1 \times 0.16 = 0.16$ บาท

แต่น้ำอะมูลฟอยอลังทำปฏิกิริยาเ Fen ตันมีค่า pH เอก ประมาณ 3 จึงต้องปรับ pH เอกด้วย NaOH ให้อยู่ในช่วง 5.5-9 ก่อนปล่อยน้ำสู่ธรรมชาติ

การปรับค่า pH เอกเป็น 5.5 ของน้ำอะมูลฟอย 1 ลิตร ต้องใช้ NaOH = 0.2 g $= 0.2 \times 0.74 = 0.14$ บาท

ตั้งน้ำ
น้ำเสีย 1 ลิตร มีต้นทุนการนำบัด
 $= 12.54 + 0.16 + 0.16 + 0.14$
 $= 13 \text{ บาท}$

หรือ
น้ำเสีย 1,000 ลิตร มีต้นทุนการนำบัด
 $= 13,000 \text{ บาท}$

กรณีอนุมาณคำนวณจากราคานาโนเคมีชั้นดี Commercial chemical reagent grade

รายการ	ปริมาณ/น้ำหนัก	ราคา (บาท) / ปริมาณ	ราคา/หน่วย
Hydrogen peroxide (H_2O_2) (50%)	30 kg	674.00	0.0260 บาท/ml
Ferrous sulfate heptahydrate ($\text{FeSO}_4 \cdot 7\text{H}_2\text{O}$)	25 kg	240.00	0.0096 บาท/g
Sulfuric acid (H_2SO_4 conc) 98%	35 kg	450.00	0.0236 บาท/ml
Sodium hydroxyl (NaOH)	25 kg	642.00	0.0256 บาท/ g

H_2O_2 25,862 ml 674 บาท

H_2O_2 1 ml 0.0260 บาท

H_2O_2 ความเข้มข้น 50 % density 1.16 kg/L

H_2O_2 มีเนื้อสารจริง 17.05 mol/L

น้ำเสีย 1 ลิตร ใช้ H_2O_2 150 mM หรือ 8.79 ml $= 8.79 \times 0.0260 = 0.2285 \text{ บาท}$

$\text{FeSO}_4 \cdot 7\text{H}_2\text{O}$ 25,000 g 240 บาท

$\text{FeSO}_4 \cdot 7\text{H}_2\text{O}$ 1 g 0.0096 บาท

น้ำเสีย 1 ลิตร ใช้ $\text{FeSO}_4 \cdot 7\text{H}_2\text{O}$ เท่ากับ 0.75 mM หรือ 0.208 g $= 0.208 \times 0.0096 = 1.99 \times 10^{-3} \text{ บาท}$

H_2SO_4 19,021 ml 450 บาท

H_2SO_4 1 ml 0.0236 บาท

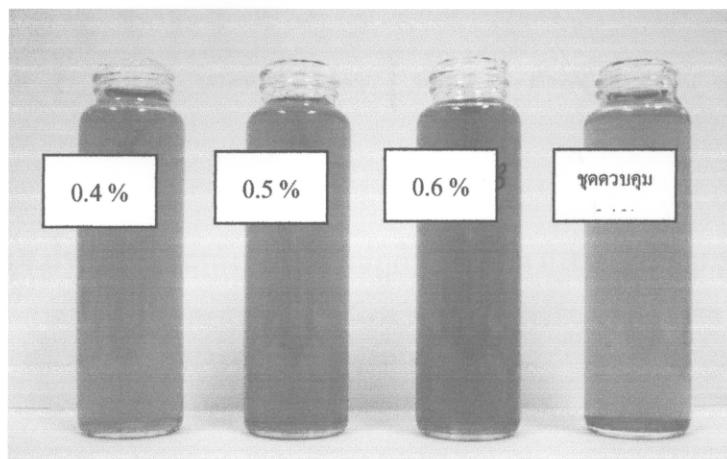
น้ำเสีย 1 ลิตร ใช้ H_2SO_4 ประมาณ 1 ml $= 1 \times 0.0236 = 0.0236 \text{ บาท}$

น้ำเสีย 1 ลิตรต้องใช้ NaOH = 0.2 g ปรับค่าเพิ่มอีก $= 0.2 \times 0.0256 = 0.0051 \text{ บาท}$

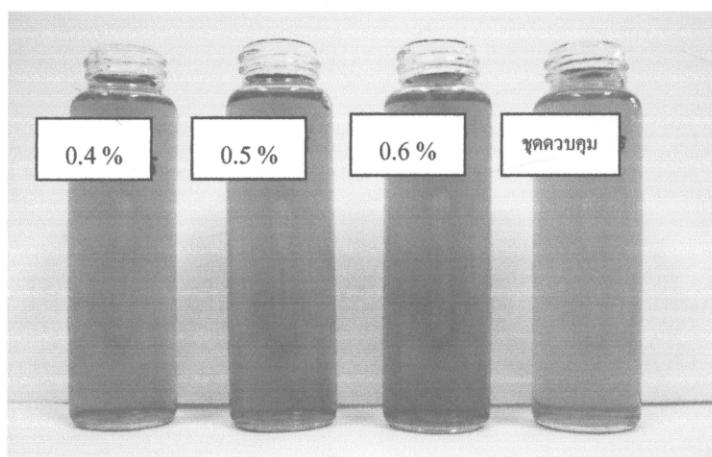
ดังนั้น	น้ำเสีย 1 ลิตร มีต้นทุนการบำบัด	$= 0.2285 + 1.99 \times 10^{-3} + 0.0236 + 0.0051$
		$= 0.259$ บาท
หรือ	น้ำเสีย 1,000 ลิตร มีต้นทุนการบำบัด	$= 259$ บาท

ភាគធនវក ៣
រាយសិទ្ធិនៃខ្លួនដូចមួយអតិថជនបំបាត់ដោយនៅមកចិវភាពនិងប្រព័ន្ធផេនត័ណ

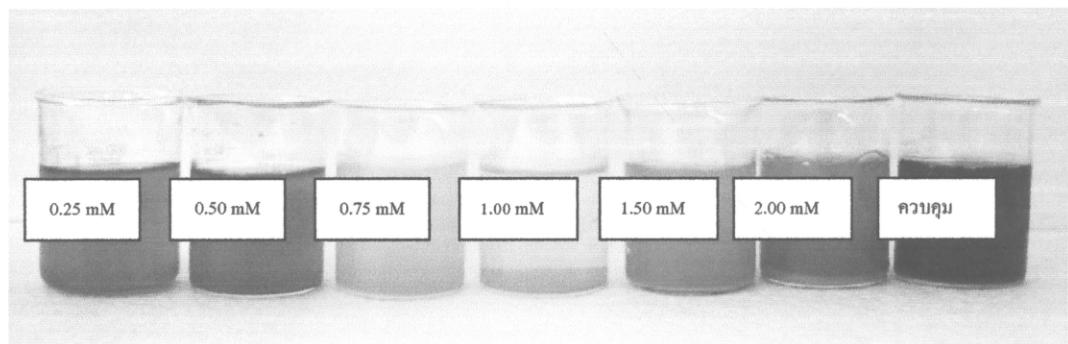
ภาคผนวก ณ



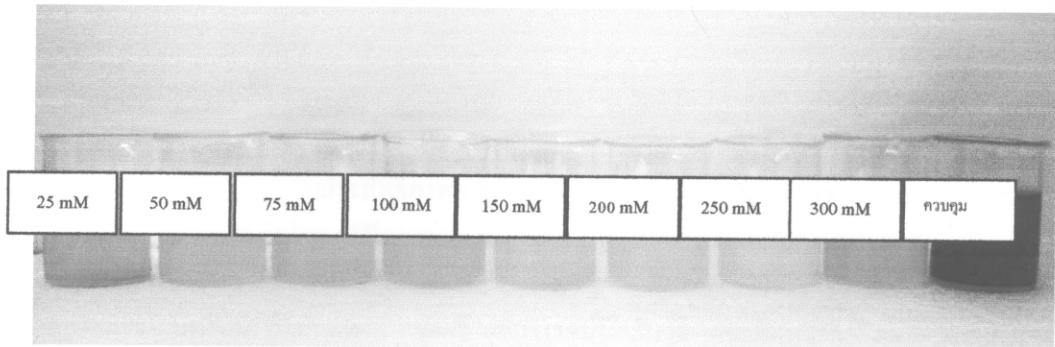
ภาพภาคผนวก ณ 1 น้ำอะมูลฟอยหลังบำบัดด้วยน้ำหมักชีวภาพยี่ห้อ คิวเซ



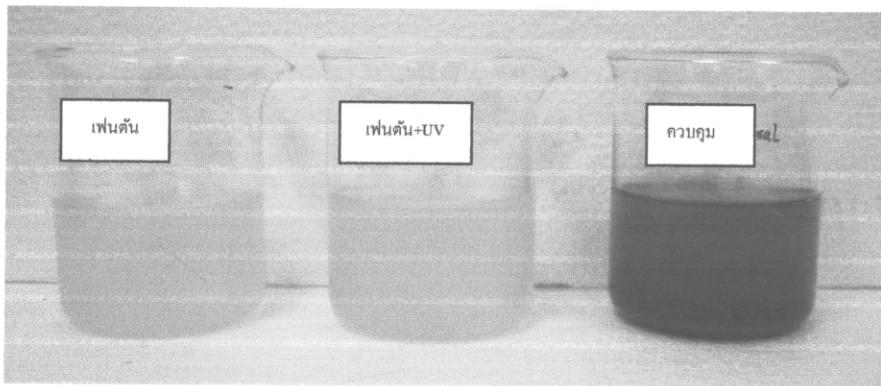
ภาพภาคผนวก ณ 2 น้ำอะมูลฟอยหลังบำบัดด้วยน้ำหมักชีวภาพเทศบาลนครหาดใหญ่



ภาพภาคผนวก ณ 3 น้ำอะมูลฟอยหลังบำบัดด้วยปฏิกิริยาเฟนตัน ($[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 0.25 – 2.00 มิลลิโมลาร์ และ $[H_2O_2]$ เท่ากับ 100 มิลลิโมลาร์)



ภาพภาคผนวก ณ 4 น้ำแข็งมูลฟอยหลังบำบัดด้วยปฏิกิริยา芬ตัน ($[H_2O_2]$ เท่ากับ 25-300 มิลลิโนลาร์ และ ($[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโนลาร์)



ภาพภาคผนวก ณ 5 น้ำแข็งมูลฟอยหลังบำบัดด้วยปฏิกิริยา芬ตันและปฏิกิริยา芬ตัน+UV-254 ($[H_2O_2]$ เท่ากับ 150 มิลลิโนลาร์ และ ($[Fe^{2+}]$ เท่ากับ 0.75 มิลลิโนลาร์)

ประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ในน้ำระบายน้ำมูลฟอยของน้ำมักชีวภาพ

Bio-extract juice efficiency for treatment organic matter in landfill leachate

ปิ่นรัตน์ สิริพันธ์พงศ์^{*} ขัชกร สุขสาโรจน์^{**} อันวัต เทชะภัททวรกุล³ จรีรัตน์ ศกุลรัตน์⁴

^{1,3} คณะการจัดการสิ่งแวดล้อม มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ อ.หาดใหญ่ จ.สงขลา 90112

^{2,4} ภาควิชาวิศวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ อ.หาดใหญ่ จ.สงขลา 90112

E-mail: bowky5@hotmail.com * schaisri@eng.psu.ac.th **

Pinrat Siripanpong^{1*} Chaisri Suksaroj^{2*} Thunwadee Tachapattaworakul³ Jareerat Sakunrat⁴

^{1,3} Faculty of Environmental Management, Prince of Songkla University, Hat Yai, Songkhla 90112

^{2,4} Department of Civil Engineering, Faculty of Engineering, Prince of Songkla University, Hat Yai, Songkhla 90112

Email: bowky5@hotmail.com * schaisri@eng.psu.ac.th **

บทคัดย่อ

งานวิจัยในครั้งนี้มีวัตถุประสงค์เพื่อศึกษาประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ในน้ำระบายน้ำมูลฟอย ด้วยใช้น้ำระบายน้ำมูลฟอยจากหมู่ฟองกลบเทศบาลกรุงหาดใหญ่เป็นกรณีศึกษา น้ำมักชีวภาพที่ใช้เป็นน้ำมักที่หมักจากน้ำระบายน้ำมูลฟอย และการศึกษาพบว่าการเติมน้ำมักชีวภาพต่อน้ำระบายน้ำมูลฟอยในสัดส่วน 0.6-2 % ไม่มีประสิทธิภาพในการบำบัดค่า COD ของน้ำระบายน้ำมูลฟอย และการเพิ่มสัดส่วนของน้ำมักชีวภาพไม่ได้เพิ่มประสิทธิภาพการบำบัดน้ำระบายน้ำมูลฟอย แต่กลับเป็นการเพิ่มค่า COD ให้กับน้ำด้วยตัวเอง สำหรับการศึกษาการเปลี่ยนแปลงของกลุ่มชุลินทรีย์พบว่า ชุลินทรีย์ที่เริ่มเติบโตได้ดีในช่วงแรกคือ กลุ่มแบคทีเรีย จากนั้นแบคทีเรียมีปริมาณลดลง โดยชุลินทรีย์กลุ่มยีสต์-รา และแบคทีเริกกลุ่มสร้างกรดและคิดเจริญเพิ่มขึ้นแทนที่ และแม่น้ำมักชีวภาพไม่มีประสิทธิภาพในการช่วยลดค่า COD ของน้ำระบายน้ำมูลฟอย

น้ำระบายน้ำมักชีวภาพในน้ำระบายน้ำมูลฟอยของแต่ละสามารถลดปัญหางานได้เป็นอย่างดี

Abstract

The objective of this study was to determine the bio-extract juice efficiency for treatment organic substances in leachate. The leachate from Hat Yai municipality sanitary landfill was used in this study. The bio-extract juice used was fermented from organic wastes which were separated in landfill site. The result showed that use of the bio-extract juice for leachate COD treatment with 0.66-2.00% (bio-extract juice : leachate; v/v) was not satisfied. The increasing of bio-extract juice proportion could not reduce COD also; in addition, it made total COD increased. The microorganisms count in reactor along 30 days showed that bacteria was the dominant group who were growing before the others while yeast, fungi and lactic acid bacteria was increasing instead of bacteria in later. Although the bio-extract juice could not

reduce leachate COD but it could eliminate leachate smell problem.

Keyword: Landfill, Leachate, Effective Microorganisms, Bioextract juice

1. บทนำ

ในปัจจุบันปัญหาด้านสิ่งแวดล้อมนับว่าเป็นปัญหาสำคัญสังคมให้ความตระหนักอีกครั้งโดยเฉพาะปัญหาด้านมูลฝอยก็นับว่าเป็นปัญหาสำคัญหนึ่งที่ต้องได้รับการจัดการอย่างถูกหลักสุขាភิบาล จากสถิติพบว่ามูลฝอยทั่วประเทศไทยมีแนวโน้มมากขึ้นทุกปี ทั้งนี้การจัดการมูลฝอยในปัจจุบันมีหลายรูปแบบ ขึ้นอยู่กับความเหมาะสมในแต่ละพื้นที่ เช่นส่งเสริมการนำกลับมาใช้ใหม่ การทำปุ๋ย การเผาในเตาเผา และหมุนฟันกลบมูลฝอย โดยมูลฝอยที่เกิดขึ้นทั่วประเทศจะถูกกำจัดโดยหมุนฟันกลบมูลฝอยอย่างถูกสุขลักษณะร้อยละ 35 เนื่องจากหมุนฟันกลบเป็นวิธีกำจัดที่สามารถรองรับมูลฝอยได้ในปริมาณและหลากหลายประเภท และการดำเนินการระบบไม่ยุ่งยาก แต่มีข้อด้อย เพราะใช้พื้นที่มาก และส่งผลกระทบต่อสิ่งแวดล้อมจากน้ำมูลฝอยที่เกิดขึ้นซึ่งอาจปนเปื้อนแทรกซึมออกน้ำสู่แหล่งน้ำธรรมชาติทั้งแหล่งน้ำผิวดินและแหล่งน้ำใต้ดิน[1]

น้ำมูลฝอย เป็นน้ำเสียที่เกิดจากกระบวนการย่อยสลายมูลฝอย มีความสกปรกสูง และสารละลายน้ำซึ่งมีคุณภาพปนเปื้อนในปริมาณสูง ตัวอย่าง เช่น โภชนาด และสารประกอบอินทรีย์[2] ซึ่งส่วนอยู่ในรูปที่ย่อยสลายยาก [3,4,5] การบำบัดน้ำมูลฝอยในประเทศไทยเป็นการบำบัดทางชีวภาพด้วยระบบบ่อผึ้งเป็นส่วนใหญ่โดยสารอินทรีย์และของแข็งอนุภาคใหญ่จะถูกตะกอนลงสู่ก้นบ่อและมีจุลินทรีย์ก่อตัว อาทตาน้ำที่ย่อยสลาย ส่วนสารอินทรีย์ที่ละลายน้ำจะถูกจุลินทรีย์ก่อตัว อาทตาน้ำที่ย่อยสลาย ข้อจำกัดของระบบบ่อผึ้งคือ มีระยะเวลาเก็บกักเก็บนาน ใช้พื้นที่

มากเมื่อเทียบกับการใช้ระบบถังปฏิกิริยา และรองรับการบรรทุกสารอินทรีย์ได้ไม่สูงมาก [6]

ปัญหาหลักของน้ำมูลฝอยคือเป็นน้ำเสียที่มีสารอินทรีย์สูง และสีดำเข้มจัดซึ่งเป็นสีจริงของน้ำ (true colour) อันเกิดจากสารประกอบกลุ่มชิวมิก (umic substances) ได้แก่ กรดชิวมิก (humic acid) กรดฟูลวิก (fulvic acid) และ ชิวมิน (humin) ซึ่งเป็นสารอินทรีย์ที่มีโครงสร้างเสถียรและซับซ้อนมีค่าประสิทธิภาพการย่อยสลายทางชีวภาพ (biodegradable) ในรูปของค่า BOD_5/COD คืออยู่ในช่วง $<0.1 - 0.4$ [7,8] ซึ่งน้อยกว่าค่าการย่อยสลายทางชีวภาพของน้ำทึ่งชุมชนที่อยู่ในช่วง 0.5-0.7 [9] ดังนั้นการใช้ระบบบ่อผึ้งบำบัดน้ำมูลฝอยจึงมีประสิทธิภาพลดลงข้างต่อไป

วิธีการบำบัดสารอินทรีย์และสารย่อยสลายจากในน้ำมูลฝอยที่นิยมอย่างแพร่หลายส่วนใหญ่เป็นกระบวนการบำบัดทางเคมี (Kurniawan et al., 2006) เช่นสารตัดตะกอน โอโซน օอสโนไซด์แบบผันกลับ และปฏิกิริยาเฟนตัน ผลที่ได้มีรายงานว่ากระบวนการทางเคมีสามารถลดความสกปรกของน้ำในรูปค่า COD (chemical oxygen demand) ในน้ำมูลฝอยได้อย่างมีประสิทธิภาพโดยเฉพาะกระบวนการออกซิเดชันสามารถลดค่า COD ได้ประมาณ 80-90 เปอร์เซ็นต์ [10,11] และการใช้เพอร์ออกไซด์ ไฮโดรเจน ในการตัดตะกอนสามารถกำจัดสีของน้ำมูลฝอยได้ถึง 94 เปอร์เซ็นต์ [12,13] แต่วิธีการเหล่านี้มีราคาค่อนข้างสูงเมื่อเปรียบเทียบกับวิธีการบำบัดทางชีวภาพ

ในปัจจุบันน้ำหมักชีวภาพ (bioextract juice) เป็นผลิตภัณฑ์ชีวภาพที่ได้รับการสนใจอย่างกว้างขวางและถูกนำมาประยุกต์ใช้ในกิจกรรมหลายประเภทรวมทั้งการบำบัดน้ำมูลฝอย เป็นของเหลวสีน้ำตาล กลิ่นหอม เปรี้ยว อมหวาน ประกอบด้วย จุลินทรีย์ก่อตัว เชื้อราก 5 กลุ่ม ได้แก่ กลุ่มจุลินทรีย์เชื้อรากที่มีสีสันไข (filamentous fungi) จุลินทรีย์สังเคราะห์แสง (photosynthetic microorganisms) จุลินทรีย์ที่ใช้ในการหมัก (zymogenic or fermented microorganisms) จุลินทรีย์ครึ่งธาตุในไตรเจน (nitrogen-

fixing microorganisms) และ จุลินทรีย์ที่สร้างกรดแลกคิก (lactic acid bacteria) โดยทำงานร่วมกันทั้ง กุ่นที่ใช้และไม่ใช้อาหารซึ่งจุลินทรีย์กุ่มนี้ถูก เรียกว่า จุลินทรีย์ที่มีประสิทธิภาพ (effective microorganisms) ช่วยปรับสภาพความสมดุลของ สิ่งมีชีวิตในสิ่งแวดล้อมและนำบัคคุณพิษโดยเนพะ กุ่นจุลินทรีย์ที่สร้างกรดแลกคิกเป็น กลุ่มหลักที่มี มากที่สุดและเป็นกุ่นสำคัญในการย่อยสลาย สารอินทรีย์ [14] เช่น นำบัคคุณ้ำเสียในฟาร์มปศุสัตว์ บ่อเลี้ยงสัตว์น้ำ และคันกิลล์ของน้ำมูลฟอย [15] รวมทั้งสามารถนำไปใช้ในการบำบัด สาร แขวนลอย และกิลล์ จากน้ำเสียโรงพยาบาลได้อย่าง nanoparticulate [16]

ดังนั้นการวิจัยนี้มีวัตถุประสงค์เพื่อศึกษาถึง ประสิทธิภาพของน้ำหมักชีวภาพในการบำบัดน้ำจะ น้ำมูลฟอยโดยศึกษาอิทธิพลของการเปลี่ยนแปลง สัดส่วนน้ำหมักชีวภาพต่อน้ำจะน้ำมูลฟอยและการ เปลี่ยนแปลงของกุ่นจุลินทรีย์ในห้องปฏิบัติการ เมื่อประยุกต์ใช้ในระบบบำบัดน้ำจะน้ำมูลฟอยต่อง กระบวนการครหาดใหญ่

2.วัตถุประสงค์

- เพื่อศึกษาประสิทธิภาพของน้ำหมัก ชีวภาพในการบำบัดน้ำจะน้ำมูลฟอยและการ เปลี่ยนแปลงของกุ่นจุลินทรีย์ที่มีประสิทธิภาพใน กระบวนการบำบัด

- เพื่อศึกษาสัดส่วนการเติมน้ำหมักชีวภาพที่ เหมาะสมในการบำบัดน้ำจะน้ำมูลฟอยและการขยายผลใน ระบบบำบัดน้ำจะน้ำมูลฟอยของหมุนผิงกลบ

3.วิธีการวิจัย

3.1 น้ำจะน้ำมูลฟอย

ตัวอย่างน้ำจะน้ำมูลฟอยที่ใช้ในการศึกษาได้มา จากแอ่งระบายน้ำจะน้ำมูลฟอยของหอฉุนฟิงกลบน้ำ ฟอยเทศบาลครหาดใหญ่ อ.หาดใหญ่ จ.สงขลา โดยทำการเก็บตัวอย่างแบบจั่ง (grab sampling)

แล้วนำมาวิเคราะห์ค่าพารามิเตอร์ต่างๆ ดังตารางที่ 1 ตารางที่ 1 พารามิเตอร์ที่ใช้ในการวัดคุณภาพน้ำตัวอย่าง

พารามิเตอร์	วิธีวิเคราะห์
pH	pH meter
Conductivity	Conductivity meter
DO (mg/L)	Azide Modification
TDS (mg/L)	Dried at 180 °C
SCOD (mg/L)	Closed reflux titration

3.2 การเตรียม น้ำหมักชีวภาพ

- เตรียมถังพลาสติกขนาด 200 ลิตรเติมน้ำ 150 ลิตร หัวเชื้อน้ำหมักชีวภาพ 20 ลิตร และ加กน้ำตาล 8 ลิตร กวนผสมให้เข้ากัน

- เติมแมลงผักและผลไม้สดให้สะอาด 2- 3 ครั้ง ปริมาณ 30 กิโลกรัมใส่ในถุงตาข่าย

- นำถุงเศษผักและผลไม้ใส่ลงในถังน้ำที่ เตรียมไว้ใช้ไม่ไ่คากดถุงให้จนน้ำตาลออกเวลา แล้วปิดฝ่า ให้สนิททำการหมักทิ้งไว้ 1 เดือน

- เมื่อครบระยะเวลา 1 เดือนนำน้ำหมักที่ได้ใส่ แกนลองพลาสติกแข็งเย็นที่ อุณหภูมิ 4 องศาเซลเซียสเพื่อ ใช้ในการทดลองต่อไป

3.3 การทดสอบประสิทธิภาพการบำบัดน้ำจะน้ำมูลฟอยด้วย น้ำหมักชีวภาพ

การทดลองทำในถังปฏิกริยาปริมาตรสูง 5000 มิลลิลิตรจากนั้นเติมน้ำจะน้ำมูลฟอยปริมาตร 3000 มิลลิลิตรแล้วเติมน้ำหมักชีวภาพในสัดส่วนที่แตกต่างกัน ได้แก่ 0.66 %, 1.33 % และ 2 % (น้ำหมักชีวภาพ/น้ำจะน้ำมูล ฟอย; v/v) โดยมีชุดควบคุมคือ น้ำจะน้ำมูลฟอยที่ไม่ได้ทำการ เติมน้ำหมักชีวภาพในถังปฏิกริยา

ทำการทดลองทั้งสิ้น 30 วัน โดยเก็บตัวอย่างจากถัง ปฏิกริยาทุกวันในสัปดาห์แรกและ วันที่ 10 20 25 30 เพื่อ ตรวจวิเคราะห์ค่า COD รวมตรวจวัดปริมาณจุลินทรีย์ 3 กุ่นคือ แบคทีเรียผลิตกรดแลกคิก (lactic acid bacteria) โดยใช้ *Lactobacillus MRS Agar (MRS)* บีสต์-รา ใช้อาหาร เลี้ยงเชื้อ Potato Dextrose Agar (PDA) และแบคทีเรียใช้

อาหารเลี้ยงเชื้อ Plate Count Agar (PCA) จากนั้นนำสัดส่วนของน้ำหมักชีวภาพ : น้ำอะมูลฟอยท์มีประสิทธิภาพที่ดีที่สุดไปใช้ในการบำบัดน้ำอะมูลฟอยท์ระบบบำบัดน้ำอะมูลฟอยของเทศบาลน้ำหาดใหญ่ และติดตามตรวจสอบคุณภาพน้ำในรูปของ COD

4. ผลการวิจัย

4.1 ลักษณะสมบัติของน้ำอะมูลฟอยจากหมู่ฟังก์กลุ่มน้ำห้ามกชีวภาพที่ได้จากการทดลอง

ลักษณะน้ำอะมูลฟอยที่เก็บมาจากการสำรวจรวมน้ำอะมูลฟอยของเทศบาลน้ำหาดใหญ่ อ. หาดใหญ่ จ. สงขลา มีลักษณะดังตารางที่ 2

ตารางที่ 2 คุณลักษณะน้ำอะมูลฟอยเทศบาลน้ำหาดใหญ่

พารามิเตอร์	น้ำอะมูลฟอยเทศบาลน้ำหาดใหญ่
pH	คำ
pH	8.3
Temperature (°C)	32
BOD ₅ (mg/L)	171
COD (mg/L)	1132
BOD ₅ /COD	0.15
Conductivity (ms/Cm)	11.20

4.2 ลักษณะสมบัติของน้ำหมักชีวภาพจากเทศบาลน้ำหาดใหญ่

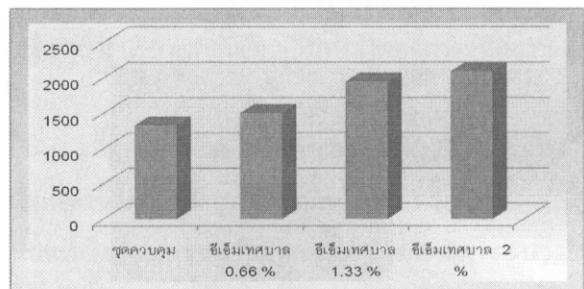
จากการตรวจลักษณะสมบัติของน้ำหมักชีวภาพที่หมักจากเศษอินทรีย์ของเทศบาลน้ำหาดใหญ่เพื่อใช้ในการบำบัดน้ำอะมูลฟอยพบว่ามีสมบัติดังตารางที่ 3

ตารางที่ 3 คุณลักษณะน้ำหมักชีวภาพเทศบาลน้ำหาดใหญ่

พารามิเตอร์	ค่าที่ได้
pH	น้ำ acidic
pH	3.34
Temperature (°C)	30
COD (mg/L)	49,540
BOD (mg/L)	3,750
TDS (mg/L)	5,100
Conductivity (ms/Cm)	5.8
Salinity (ppt)	3.2

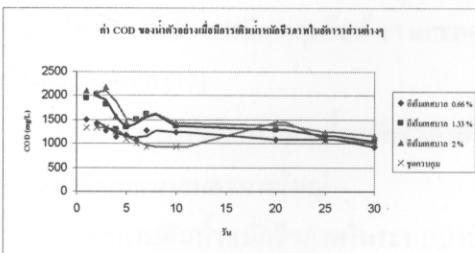
4.3 ประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำอะมูลฟอยด้วยน้ำหมักชีวภาพ

จากการทดลองเติมน้ำหมักชีวภาพในสัดส่วนแตกต่างกัน พบว่า เมื่อมีการเติมน้ำหมักชีวภาพในอัตราส่วน 0.66 % (v/v) ไม่มีผลในการเพิ่มค่า COD ในน้ำตัวอย่างดังแสดงในรูปที่ 1 แต่เมื่อทำการเพิ่มสัดส่วนน้ำหมักชีวภาพมากขึ้นในช่วงที่ทดลองพบว่าเป็นการเพิ่มค่า COD ให้กับตัวอย่างน้ำอะมูลฟอยเนื่องจากน้ำหมักชีวภาพมีค่า COD อยู่แล้ว (ประมาณ 50,000 mg/L) ดังนั้นการเติมน้ำหมักชีวภาพในสัดส่วนที่มากเกินไปเป็นการเพิ่มภาระบรรทุกสารอินทรีย์ในน้ำตัวอย่าง



ภาพที่ 1 ค่า COD ในน้ำตัวอย่างเริ่มต้นที่มีการเติมน้ำหมักชีวภาพในสัดส่วนต่างๆ

สำหรับประสิทธิภาพการบำบัดค่า COD ของน้ำอะมูลฟอยด้วยน้ำหมักชีวภาพที่สัดส่วนแตกต่างกันในระยะเวลา 30 วันแสดงในภาพที่ 2

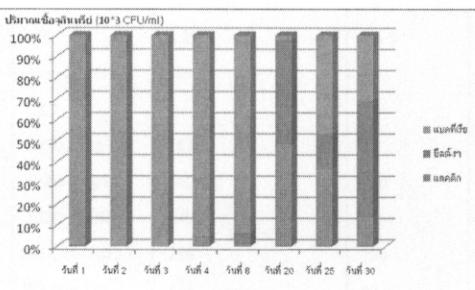


ภาพที่ 2 การเปลี่ยนแปลงของค่า COD ของน้ำตัวอย่างที่มีการเติมน้ำหมักชีวภาพในปริมาณต่างๆ

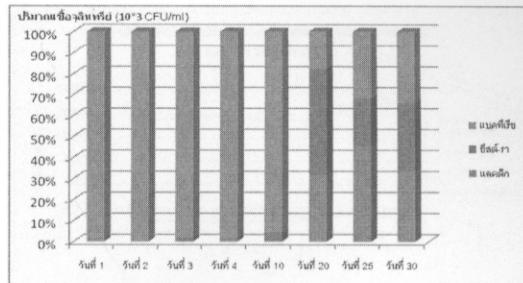
ผลการเติมน้ำหมักชีวภาพในสัดส่วนต่างๆ พบว่าประสิทธิภาพการบำบัด COD ในเมื่อมีการเติมน้ำหมักชีวภาพในอัตราส่วน 0.66 % สามารถลดค่า COD ได้ภายใน 15-23 วัน ส่วนในการเติมน้ำหมักชีวภาพในสัดส่วนอื่น ๆ นั้นยังจะเป็นการเพิ่มค่า COD ให้กับตัวอย่างน้ำจะมุกฟอง

4.4 ผลการตรวจสอบปริมาณกลุ่มจุลินทรีย์ในถังปฏิกริยา

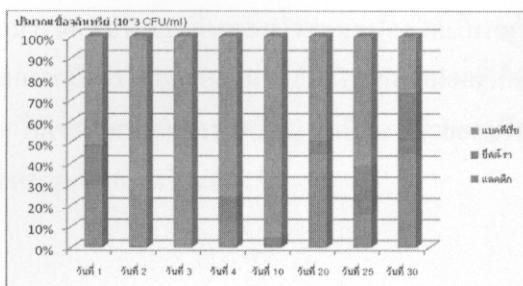
ผลการตรวจวัดปริมาณกลุ่มจุลินทรีย์ 3 กลุ่ม คือกลุ่มแบคทีเรียผลิตกรดแอลกอติก กลุ่ม บีส忒์-รา และ แบคทีเรียดึงแสดงในภาพที่ 3-6



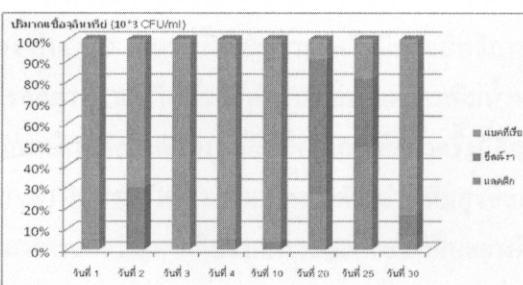
ภาพที่ 3 ปริมาณกลุ่มเชื้อจุลินทรีย์ในชุดการทดลองที่ 1



ภาพที่ 4 ปริมาณกลุ่มเชื้อจุลินทรีย์ในชุดการทดลองที่ 2



ภาพที่ 5 ปริมาณกลุ่มเชื้อจุลินทรีย์ในชุดการทดลองที่ 3



ภาพที่ 6 ปริมาณกลุ่มเชื้อจุลินทรีย์ในชุดการทดลองที่ 4

ผลการตรวจวัดปริมาณกลุ่มจุลินทรีย์พบว่า ใน 10 วันแรกของการทดลองสัดส่วนกลุ่มจุลินทรีย์ส่วนใหญ่เป็นแบคทีเรียในทุกชุดการทดลอง หลังจากนั้นจึงพบว่าในระยะหลังของการทดลองในช่วงวันที่ 20 เป็นต้นไป ปริมาณกลุ่มจุลินทรีย์ในถังปฏิกรณ์เปลี่ยนแปลงไปโดยสัดส่วนของจุลินทรีย์กลุ่ม บีส忒์-ราและกลุ่มสร้างกรดแอลกอติกจะมีสัดส่วนมากขึ้นในทุกชุดการทดลอง

ทั้งนี้เนื่องจากการทำงานของจุลินทรีย์ในน้ำหมักชีวภาพเป็นการทำงานร่วมกันของจุลินทรีย์หลายกลุ่มซึ่งมีลำดับคือ ในขั้นแรกสภาวะที่มีอากาศละลายน้ำและสารอินทรีย์มาก กลุ่มจุลินทรีย์กลุ่มแรกที่จะเจริญเติบโตได้รวดเร็วคือกลุ่มแบคทีเรียดึงจากนั้นก็จะตามลงเกิดสภาวะไร้อากาศรุนแรงขึ้นซึ่งจะส่งผลดีจุลินทรีย์กลุ่มเจริญเติบโต

ตามมาคือ กลุ่มที่ใช้การหมัก กลุ่มบีสต์-รา และกลุ่มสร้างกรดเดคติก [17]

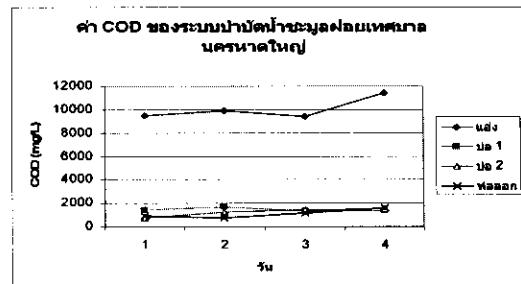
4. 5 ผลการตีกการเติมน้ำหมักชีวภาพในระบบบำบัดเทศบาลนครบาดใหญ่

ผลการเติมน้ำหมักชีวภาพในระบบบำบัดน้ำเสียระบบบ่อผึ้งของเทศบาลนครบาดใหญ่ในอัตรา 0.6 % สามารถบำบัดน้ำระบุลฟอยได้ดังตารางที่ 4 และภาพที่ 7-9

ระบบบำบัดน้ำระบุลฟอยของเทศบาลนครบาดใหญ่ที่ดำเนินการระบบแบบบ่อผึ้งเมื่อเติมน้ำหมักชีวภาพในสัดส่วนประมาณ 0.6 % ต่อเดือน สามารถบำบัดค่า COD ซึ่งระบบบำบัดนี้มีประสิทธิภาพอยู่ในช่วงดังกล่าวมาตั้งแต่ทำการเติมระบบดังนั้นจึงไม่อjaสูรปได้ชัดเจนน้ำหมักชีวภาพ มีส่วนเสริมประสิทธิภาพการบำบัดของผึ้ง แต่พบว่าการเติมน้ำหมักชีวภาพ

ตารางที่ 4 คุณภาพน้ำระบุลฟอยเทศบาลนครบาดใหญ่หลังผ่านการบำบัดระบบบ่อผึ้ง

พารามิเตอร์	น้ำระบุลฟอยหลังการบำบัดบ่อผึ้ง	ค่ามาตรฐานน้ำทิ้ง
pH	เป็นที่น่ารังเกียจ	ไม่พิรังเกียจ
Temperature (°C)	8.25	5.5-9
BOD ₅ (mg/L)	30	40
COD (mg/L)	162	20
BOD ₅ /COD	845	120
NH ₃ -N (mg/L)	0.046	-
SS (mg/L)	228	160
Zinc	115	50
Copper	0.04	< 5.0
Arsenic	0.04	< 2.0
	0.01	< 0.25



ภาพที่ 7 ค่า COD ของระบบบำบัดน้ำระบุลฟอยเทศบาลนครบาดใหญ่

สามารถลดปัญหาภัยลินของน้ำระบุลฟอยได้เป็นอย่างดี นอกจากนี้การใช้มูลฟอยอินทรีย์ที่คัดแยกมูลฟอยที่เก็บขึ้นจากในเขตเทศบาลนครบาดใหญ่ ยังเป็นการช่วยลดปริมาณ มูลฟอยที่ต้องกำจัดในแต่ละวัน

6. สรุปผลการวิจัย

การใช้น้ำหมักชีวภาพบำบัดน้ำระบุลฟอยซึ่งวัดในรูปของ ค่า COD พบร่วมน้ำหมักชีวภาพไม่มีประสิทธิภาพในการลดค่า COD ในช่วงที่ทำการศึกษาแต่การเติมน้ำหมักชีวภาพในสัดส่วนที่เหมาะสมซึ่งในการศึกษาระดับนี้คือ 0.6 % (v/v) ไม่ส่งผลให้ค่า COD ในน้ำตัวอย่างเพิ่มสูงขึ้นและยังสามารถลดปัญหาภัยลินจากน้ำระบุลฟอยได้เป็นอย่างดี

7. กิตติกรรมประกาศ

งานวิจัยในครั้งนี้ได้รับการสนับสนุนทุนวิจัยจากบัณฑิตวิทยาลัยประจำปีการศึกษา 2550

8. เอกสารอ้างอิง

- [1] กรมควบคุมมลพิษ. (2547). การจัดการของมูลฟอยแบบฝังกลบอย่างถูกหลักสุขาภิบาล (*Sanitary Landfill*) กระทรวงทรัพยากรธรรมชาติและสิ่งแวดล้อม
- [2] Tammemagi, H.(1999). *The Waste Crisis*. New York. Oxford University Press.
- [3] Iaconi, C. D., Ramadori, R. and Lopez, A.(2006). Combined biological and chemical degradation for treating a mature municipal landfill leachate. *Biochemical engineering journal*, 31, 118-124.
- [4] Trujillo, D ., Font, X. and Sanchez, A. (2006). Use of Fenton reaction for the treatment of leachate from

- compositing of different wastes. *Journal of Hazardous Materials*, 13, 201-204.
- [5] Zhang, H., Zhang, D. and Zhou, J.(2006). Removal of COD from landfill leachate by electro-fenton method. *Journal of Hazardous Materials*, 135, 106-111.
- [6] ชีรัช แกรอต. (2539). วิศวกรรมน้ำเสียการบำบัดทางชีวภาพ. กรุงเทพฯ: สำนักพิมพ์จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.
- [7] Josmaria, I and Patricio, P.(2005). Use of advanced oxidation process to improve the biodegradability of mature landfill leachates. *Journal of hazardous Material*, 123,181-186
- [8] Gonze, E., Commenges, N., Gonthier, Y. and Bernis, A. (2003).High frequency ultrasound as a pre-or a post-oxidation for paper mill wastewater and landfill leachate treation. *Chemical Engineering Journa*, 92, 215-225.
- [9] มั่นศิน ตัยฤทธิ์. (2543). คู่มือวิเคราะห์คุณภาพน้ำ ภาควิชาชีวกรรมสิ่งแวดล้อม คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.
- [10] Kurniawan, T. A., Lo, W. and Chan, G. (2006).Degradation of recalcitrant compounds from stabilized landfill leachate using a combination of Ozone-GAC adsorption treatment. *Journal of Hazardous Materials*, 137, 443-445
- [11] ศุภวิทย์ สถาปนารถ , จักรกฤษณ์ นหจันริยะวงศ์ และ พัฒนา อนุรักษ์พงศ์ชร. (2548). การนำน้ำเสียจากกระบวนการฟอกของอุตสาหกรรมสิ่งทอกลับมาใช้ใหม่เพื่อการลดเสียง. *Thai Environmental Engineering Journal* ,19 (1), 67-80.
- [12] Lin, S. H. and Lo, C. C. (1997). Fenton process for treatment of Dezing Wastewater. *Water Research*, 31, 2050-2056.
- [13] Aziz, H. A., Alias, S ., Adlan, A. N., Faridah., Asaari, A. H. and Zahari, S. (2007). Colour removal from landfill leachate by coagulation and flocculation process. *Bioresearch Technology*, 92, 218-220.
- [14] Szymanski, N and Patterson, R.A.(2003). Effective Microorganisms(EM) and Wastewater Systems.Future Directions for On-site Systems: Best Management Practice Proceeding of On-site ' 03 Conference.
- [15] สุพรชัย นั่งเมธิพัช. (2547). รายงานประสบการณ์การใช้คลินทรีดที่มีประสิทธิภาพในวิธีการผลิตของชุมชนบางขุนไทร: กรณีการทำนาโดยผู้เชี่ยวชาญชาวนา. กรุงเทพฯ: มหาวิทยาลัยศิลปากร.
- [16] สมศักดิ์ นุกูลอุดมพาณิช, (2543). การบำบัดน้ำเสียโดยใช้คลินทรีดธรรมชาติ (EM) : กรณีศึกษาน้ำบ่อบัวเสียโรงพยาบาลศรีราชา จังหวัดสุโขทัย. วารสารอนามัยสิ่งแวดล้อม, 4(3),3-13.
- [17] Higa, T and Chinen, N.1998. EM Treatment of Odor, Waste Water, and Environment Problem



ประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำชาชีวะมูลฟ้อยของน้ำ EM

Effects of Effective Microorganisms Liquid on Leachate Treatment

จารีรัตน์ สกุลรัตน์^{1*} และ เรืองฤทธิ์ บานเย็น²

Jareerat Sakulrat^{1*} and Reungrit Barnyen²

¹อาจารย์ ; ²นักศึกษาปริญญาตรี สาขาวิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม ภาควิชาวิศวกรรมโภชนา คณะวิศวกรรมศาสตร์

มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ สงขลา 90112

*โทรศัพท์ : 0-7428-7130, โทรสาร : 0-7445-9396, E-mail : jareerat.s@psu.ac.th

บทคัดย่อ

บทความนี้นำเสนอผลการศึกษาถึงประสิทธิภาพของน้ำชาลินหรือปั๊มน้ำ EM ในการบำบัดน้ำชาชีวะมูลฟอย เพื่อเป็นทางเลือกใหม่ในการบำบัดน้ำชาชีวะมูลฟอยให้เกิดองค์กรปกกรองส่วนท้องถิ่นในประเทศไทยซึ่งเป็นผู้ดูแลระบบ การจัดการมูลฟอย เนื่องจากวิธีที่นิยมใช้ในปัจจุบัน คือ บ่อผึ้งแบบต่อเนื่อง ให้ประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำชาชีวะมูลฟอยได้ ก่อนข้างต่ำ ดังนั้น จึงจำเป็นต้องหาวิธีการบำบัดน้ำชาชีวะมูลฟอยที่ให้ประสิทธิภาพที่สูงกว่าเดิมซึ่งมีราคาถูกและการดูแลไม่ยุ่งยาก กว่าเดิม โดยการใช้น้ำ EM เป็นวิธีการหนึ่งที่ใช้บำบัดน้ำเสียชุมชนอย่างแพร่หลายในปัจจุบัน งานวิจัยนี้จึงทำการศึกษา ประสิทธิภาพของน้ำ EM ที่มีจานวนอย่างทั่วไป ในการบำบัดน้ำชาชีวะมูลฟอยชุมชน เพื่อหาความเป็นไปได้และปริมาณการใช้ที่ เหมาะสม โดยเดินนำ EM ปริมาณต่างๆ ลงในน้ำชาชีวะมูลฟอยโดยไม่มีการเติมสารอาหารหรือปรับสภาพใดๆ เช่นเดียวกับระบบ บ่อผึ้ง ซึ่งจากการทดลองบำบัดน้ำชาชีวะมูลฟอยจากหลุมฝังกลบมูลฟอย 2 แห่ง ได้ผลการทดลองตรงกันว่า น้ำชาชีวะมูลฟอยที่มีการเติมน้ำ EM มีสีจางลงอย่างชัดเจนเมื่อเวลาผ่านไปประมาณ 3 วัน และพบว่าต้องเติมน้ำ EM น้อยกว่า 0.67% (โดยปริมาตรน้ำ EM ต่อ น้ำชาชีวะมูลฟอย) จึงทำให้น้ำชาชีวะมูลฟอยมีคุณภาพดีกว่าน้ำชาชีวะมูลฟอยที่ไม่มีการเติมน้ำ EM จึงได้ข้อสรุปว่า น้ำ EM สามารถช่วย กำจัดความสกปรกในน้ำชาชีวะมูลฟอยได้แต่ต้องใช้ในปริมาณที่เหมาะสมเท่านั้น

คำสำคัญ : มูลฟอยชุมชน; น้ำชาชีวะมูลฟอย; น้ำหมักชีวภาพ EM; การบำบัด

Abstract

This research presents the study on the effect of Effective Microorganism (EM) liquid on the quality of municipal solid waste landfill leachate as a choice of leachate treatment method for local authorities in Thailand. A common method used to treat landfill leachate at present is a pond system as it is cheap and requires low operating skill but this method is not quite effective. Therefore, other method that is more effective but still cheap is required. Using EM liquid is one of interesting options as it is widely used for municipal wastewater treatment at present. This research then studies the possibility of using EM liquid to treat landfill leachate. Various EM liquids available in market were used to treat leachate from two landfill sites. The result of these two sites is similar. Physical properties such as color and smell are clearly improved after adding EM liquid three days. Moreover, the quality of leachate with EM liquid was better than leachate without EM liquid only when 0.67% EM by volume was added. Therefore, it can be summarized that EM liquid can be used to treat landfill leachate but only when suitable quantity is added.

Keywords : municipal solid waste; leachate; Effective Microorganism liquid; Treatment

บทนำ

วิธีการกำจัดมูลฝอยที่ปฏิบัติต่อเนื่องกันมาตั้งแต่อดีตจนถึงปัจจุบันมีหลายรูปแบบ เช่น การนำไปกองกลางแจ้ง การทิ้งลงทะเล การหมักทำปุ๋ย การกำจัดด้วยวิธีเคานาเพาและการฝังกลบอย่างถูกสุขาภิบาล วิธีที่นิยมใช้ในประเทศไทยมากที่สุดในปัจจุบันในการจัดการมูลฝอยที่เก็บขึ้นได้คือวิธีการฝังกลบ (ประมาณ 80% ของมูลฝอยที่เก็บได้) ทั้งแบบเทกของกลางแจ้ง (Open dumping) และแบบถูกหลักสุขาภิบาล (Sanitary Landfill) [1] เนื่องจากเป็นวิธีการที่มีความซื้อขายสูงกว่าวิธีการอื่นเช่น สามารถรองรับมูลฝอยได้ทุกประเภท ค่าใช้จ่ายต่อตันของมูลฝอยถูกที่สุด และการก่อสร้างดำเนินการและคูแลรักษาไม่ยุ่งยาก แต่ปัญหาหลักของการฝังกลบมูลฝอยคือ การเกิดน้ำเสียที่เรียกว่า น้ำระบายน้ำมูลฝอย (Leachate) ซึ่งเกิดจากการย่อยสลายของมูลฝอยอินทรีย์ที่ทับถมกัน และเมื่อมีน้ำผ่านชั้นดินด้านบนลงมาจะดึงเอามูลฝอยที่ย่อยสลายแล้วไห้หลงมาด้านล่าง และหากชั้นกันชั้นของหกุณฝังกลบเสื่อมสภาพหรือเกิดการรั่วซึมจะทำให้น้ำระบายน้ำมูลฝอยสามารถซึมลงสู่ชั้นน้ำได้ดิน จะทำให้คุณภาพน้ำได้ดินเสื่อมสภาพและหากน้ำน้ำได้ดินที่มีการปนเปื้อนมากไปอุปโภคบริโภคจะส่งผลกระทบต่อสุขภาพอนามัยของประชาชนที่ใช้น้ำบริเวณดังกล่าว ดังนั้นจึงต้องมีการจัดการน้ำระบายน้ำมูลฝอยที่เกิดขึ้นอย่างเหมาะสมเพื่อลดผลกระทบต่อบุญย์และสิ่งแวดล้อม

วิธีการหลักในการจัดการน้ำระบายน้ำมูลฝอยที่เกิดขึ้นในประเทศไทยคือ การรวบรวมจากด้านล่างของหกุณฝังกลบแล้วสูบขึ้นมาเก็บเกี่ยวในระบบบ่อผึ่งด้านบน แต่วิธีการนี้สามารถดำเนินการได้เฉพาะกับหกุณฝังกลบแบบถูกหลักษณะเท่านั้น เนื่องจากมีการปูแผ่นพลาสติกไว้ที่ด้านล่างเพื่อป้องกันการซึมผ่านลงสู่น้ำได้ดิน โดยน้ำระบายน้ำมูลฝอยที่รวบรวมได้นี้จะถูกกักเก็บไว้ในบ่อผึ่งซึ่งมีการปูพื้นด้วยแผ่นพลาสติกเช่นกัน ส่วนใหญ่เป็นระบบบ่อผึ่งตามมาตรฐานชาติอเมริกาต่อเนื่องประมาณ 3-4 บ่อ ซึ่งให้หลักการระบายน้ำหรือการเพิ่มปริมาณออกซิเจนโดยธรรมชาติในการบำบัดน้ำระบายน้ำมูลฝอย [2] เนื่องจากเป็นวิธีการที่ง่าย มีราคาถูก และการคูแลรักษาไม่ยุ่งยาก อย่างไรก็ตาม ประสิทธิภาพในการบำบัดของวิธีการนี้ขึ้นกับระยะเวลาในการพักในบ่อพัก ซึ่งอาจต่ำลงในฤดูฝนเพราะมีเวลาภักพักน้อยลงเนื่องจากมีปริมาณน้ำระบายน้ำมูลฝอยที่สูงจึงล้นออกจากระบบได้เร็วขึ้น

ปัจจุบันจึงมีการวิจัยเพื่อพัฒนาวิธีการบำบัดน้ำระบายน้ำมูลฝอยที่มีประสิทธิภาพสูงขึ้นหลายวิธี เช่น การประบู๊ตใช้ระบบ Anaerobic Filter, Aerobic Filter, Activated Sludge, หรือ Wetland กับน้ำระบายน้ำมูลฝอยที่รวบรวมได้ เป็นด้านซึ่งวิธีเหล่านี้ต้องการค่าใช้จ่ายและความสามารถในการดูแลและดำเนินการที่สูง ซึ่งอาจไม่เหมาะสมกับศักยภาพขององค์กรท้องถิ่นหลายแห่งของประเทศไทยในปัจจุบัน จึงทำให้วิธีการบำบัดเหล่านี้ไม่เป็นที่แพร่หลายในปัจจุบัน ดังนั้น วิธีการบำบัดน้ำระบายน้ำมูลฝอยที่ให้ประสิทธิภาพที่สูงกว่าบ่อผึ่งแบบต่อเนื่อง แต่มีราคาถูกและการคูแลไม่ยุ่งยากจึงเป็นสิ่งที่ต้องการอย่างยิ่งสำหรับหน่วยงาน



ห้องคืนในประเทศไทย โดยทางเลือกหนึ่งที่อาจให้ประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยที่สูงขึ้น คือ การเติมน้ำหมักชีวภาพ หรือ ที่นิยมเรียกว่า ไวน์น้ำ EM (Effective Microorganisms) ซึ่งใช้น้ำดับน้ำเสียชุมชนก่อนย่างแพร่หลายในปัจจุบัน ลงในน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยในบ่อผึ้งที่มีอยู่เดิมเพื่อช่วยในการปรับสภาพน้ำเสียให้ดีขึ้นก่อนปล่อยสู่ธรรมชาติ โดยกลุ่มจุลินทรีย์นี้เป็นจุลินทรีย์ในหมวดสร้างสรรค์ ซึ่งช่วยปรับสภาพความสมดุลและไม่เป็นอันตรายต่อสิ่งมีชีวิตและสิ่งแวดล้อม แต่เนื่องจากปัจจุบันยังไม่มีการศึกษาถึงประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำ EM มาบำบัดน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยโดยตรง จึงไม่ทราบถึงปริมาณการเติมกลุ่มจุลินทรีย์และชนิดของน้ำ EM ที่เหมาะสม งานวิจัยนี้จึงทำการศึกษาคุณภาพของน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยเมื่อมีการเติมน้ำ EM ที่ปริมาณและชนิดที่แตกต่างกัน เพื่อศึกษาความเป็นไปได้ในการนำไปใช้เป็นทางเลือกในการบำบัดน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยจากหมุนฟังกลบต่อไป

แผนการวิจัย

1. เครื่องน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยจากหมุนฟังกลบแห่งหนึ่งในจังหวัดสงขลา ปริมาตร 3000 มิลลิลิตร ในถังปฏิกิริยาปริมาตรสุทธิ 5000 มิลลิลิตร
2. เติมน้ำ EM ทั่วไปตามท้องตลาด 3 ชนิด คือ EM จากบริษัทอีเมิ่มคิวไซ (EM คิวไซ), EM จากบริษัทເກອີ້ເມື່ງກຽງເກພ (K-EM) และ EM ชนิดผง ໄນໂໂກຣີສ (EM ชนิดผง) ในสัดส่วนต่างๆ 2 ชุดการทดลอง ที่อุบัติการทดลองที่ 1 (0.67%, 3.33%, 16.7% และ 83.3%) และชุดการทดลองที่ 2 (0.067%, 0.167% และ 0.33%) โดยปริมาตรน้ำหมักชีวภาพต่อปริมาตรน้ำระบบน้ำมูลฟ้อย โดยเติมน้ำ EM เพียงครั้งเดียวในช่วงเริ่มต้นของแต่ละชุดการทดลอง และทั้ง 2 ชุด มีชุดควบคุมคือ น้ำระบบน้ำมูลฟ้อยที่ไม่เติมน้ำหมักชีวภาพ
3. เก็บตัวอย่างน้ำจากถังปฏิกิริยาทุกวันจนสิ้นสุดการเปลี่ยนแปลง เพื่อตรวจวิเคราะห์ค่า pH, Temperature, TDS, Conductivity, Salinity, COD, DO และ Color

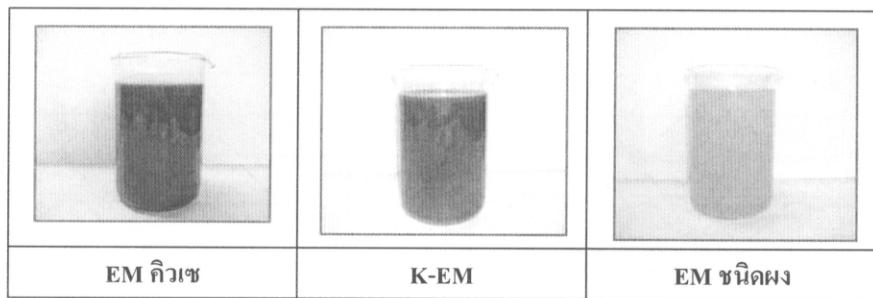
ผลการวิจัย

ลักษณะสมบัติของน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยจากหมุนฟังกลบ

ลักษณะน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยและน้ำ EM ทั้ง 3 ชนิด ดังแสดงในตารางที่ 1 ซึ่งเห็นได้ว่าน้ำคุณสมบัติทางเคมีใกล้เคียงกันแต่มีคุณสมบัติทางกายภาพแตกต่างกัน โดยน้ำ EM คิวไซจะมีสีน้ำตาลเข้มในขณะที่น้ำ EM K-EM จะมีสีน้ำตาลอ่อนและ EM ชนิดผง เมื่อนำมาผสมน้ำตามอัตราส่วนจะมีสีน้ำตาลอ่อนและพน加ร่วงละลายของ EM ไม่เป็นเนื้อเดียวกับน้ำและมีตะกอนของ EM ที่ไม่ละลายตัวไปบนอยู่ ดังแสดงในรูปที่ 1

ตารางที่ 1 คุณลักษณะของน้ำระบบน้ำมูลฟ้อยและน้ำ EM

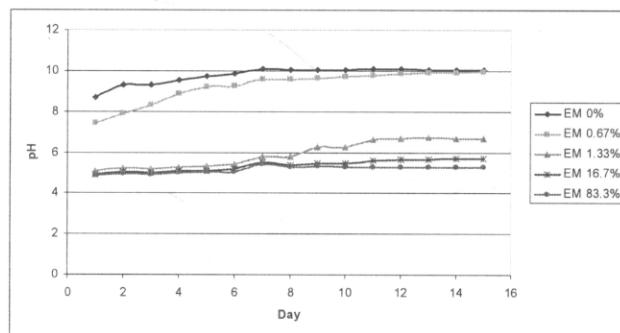
พารามิเตอร์	น้ำระบบน้ำมูลฟ้อย	ชนิดของน้ำ EM		
		EM คิวไซ	K-EM	EM ชนิดผง
pH	8.45	4.02	4.04	4.09
Salinity (ppt)	0.7	4.1	4.1	4.3
TDS (mg/L)	992	5,054	5,032	5,128
COD (mg/L)	4,272	11,224	11,246	11,356
Conductivity (ms/Cm)	1.459	7.434	7.512	7.321



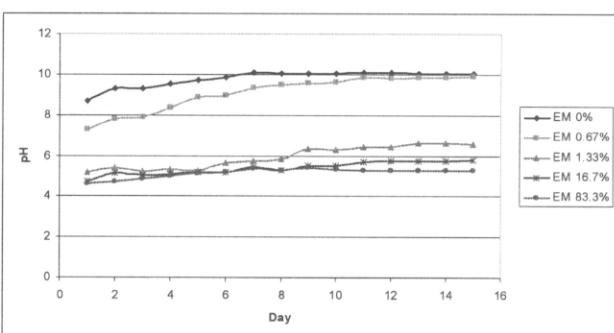
รูปที่ 1 ลักษณะของน้ำ EM ที่ใช้ทดลอง

ประสิทธิภาพในการนำบัดน้ำชีวะมูลฟอยด์ด้วยน้ำหมักชีวภาพ

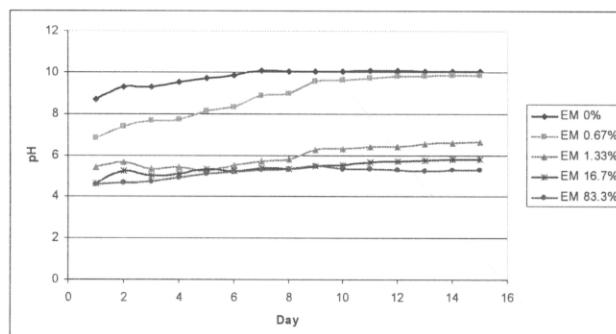
ค่า pH ของน้ำชีวะมูลฟอยด์เมื่อเติมน้ำ EM ทั้งสามชนิด ดังแสดงในรูปที่ 2 ซึ่งพบว่าเมื่อเติมน้ำ EM ทำให้ค่า pH ลดต่ำลง เนื่องจากน้ำ EM มีสภาพเป็นกรด แต่เมื่อเวลาผ่านไปจะมีค่าสูงขึ้น เนื่องจากกรดอินทรีย์ในน้ำ EM ถูกใช้ไปในการดำเนินชีพของจุกคินทรีย์และจะคงที่เมื่อสารอาหารหมดไป และมีแนวโน้มเดียวกันทั้ง 3 ชนิด



รูปที่ 2(a) ค่า pH ของน้ำชีวะมูลฟอยด์เมื่อเติมน้ำ EM กิวเช



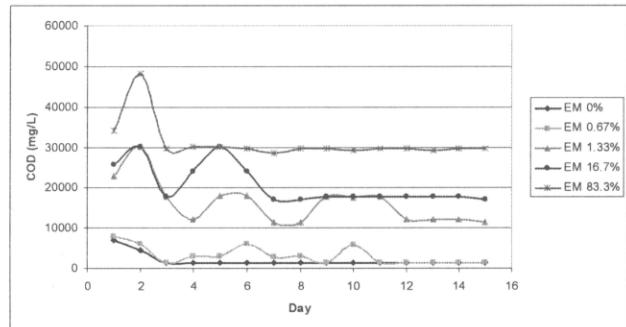
รูปที่ 2(b) ค่า pH ของน้ำชีวะมูลฟอยด์เมื่อเติมน้ำ K-EM



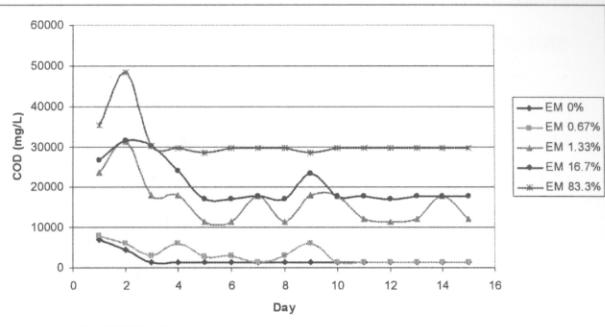
รูปที่ 2(c) ค่า pH ของน้ำชีวะมูลฟอยด์เมื่อเติมน้ำ EM ชนิดผง



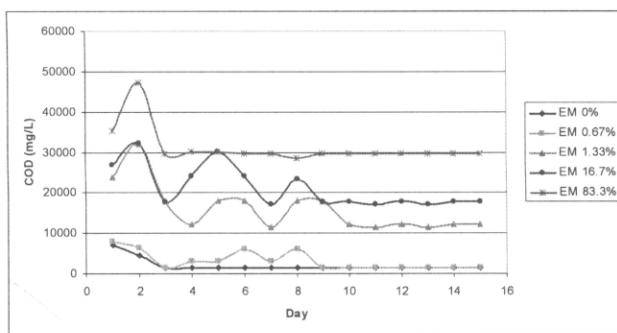
โดยการเปลี่ยนแปลงของค่า COD ของน้ำชั่วคราวฟอยจากการเติมน้ำ EM ทั้งสามชนิด ดังแสดงในรูปที่ 3



รูปที่ 3(a) ค่า COD ของน้ำชั่วคราวฟอยเมื่อเติมน้ำ EM กิวเช

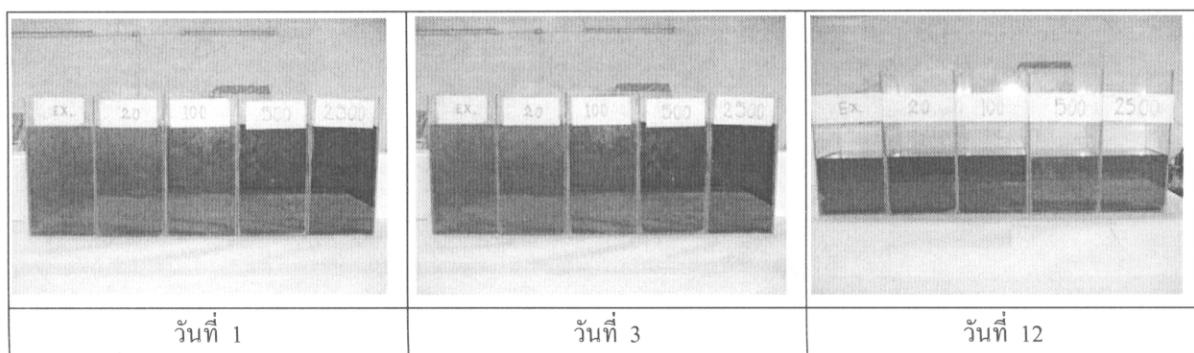


รูปที่ 3(b) ค่า COD ของน้ำชั่วคราวฟอยเมื่อเติมน้ำ K-EM



รูปที่ 3(c) ค่า COD ของน้ำชั่วคราวฟอยเมื่อเติมน้ำ EM ชนิดผง

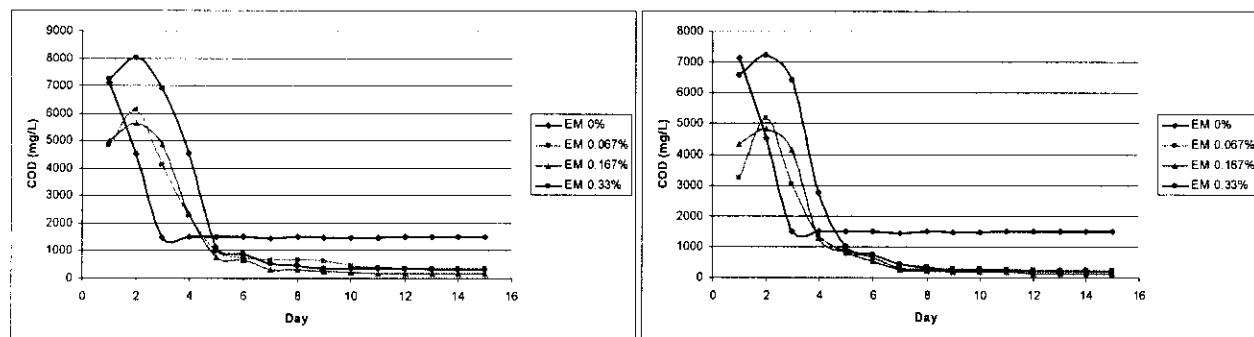
จากรูปที่ 3 พบว่าการเปลี่ยนแปลงค่า COD จากการเติมน้ำ EM ทั้ง 3 ชนิดมีแนวโน้มเหมือนกัน โดยค่า COD จะสูงขึ้น เมื่อเติมน้ำ EM มากขึ้นเนื่องจากสารอินทรีย์ในน้ำ EM จากนั้นค่า COD จะลดลงชัดเจนในช่วง 3-5 วันแรกก่อนจะคงที่ทุกปริมาณ น้ำ EM ที่เติมลงไป แต่พบว่าค่า COD ของน้ำชั่วคราวฟอยที่เติมน้ำ EM ในวันสุดท้ายยังคงสูงกว่าค่า COD ของน้ำชั่วคราวฟอยที่ไม่เติมน้ำ EM ยกเว้นน้ำชั่วคราวฟอยที่เติมน้ำ EM 20 mL หรือ 0.67% จะมีค่า COD ใกล้เคียงกับน้ำชั่วคราวฟอยที่ไม่เติมน้ำ EM ซึ่ง พฤติกรรมที่เกิดขึ้นเหมือนกับผลการทดลองกับน้ำชั่วคราวฟอยจากหลุมฝังกลบอีกด้วยหนึ่ง โดยสิ่ง滓ของน้ำชั่วคราวฟอยเมื่อมีการเติม และไม่มีการเติมน้ำ EM จากบริษัทอีเม็ม กิวเช ในวันที่ 1, 3 และ 12 ของการทดลอง ดังแสดงในรูปที่ 4



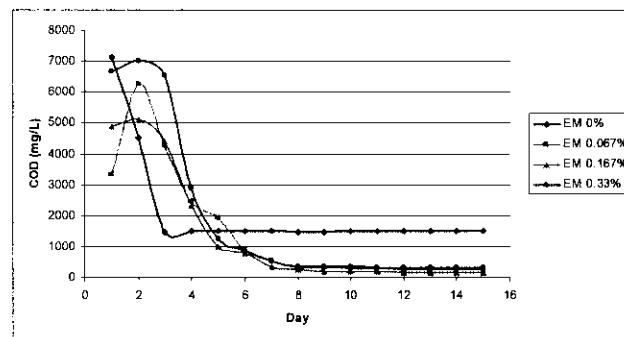
รูปที่ 4 การเปรียบเทียบสีของน้ำชั่วคราวฟอยจากการเติม EM กิวเช ชุดการทดลองที่ 1

จากรุปที่นี่ได้ว่า สีของน้ำจะมูลฟอยมีการเปลี่ยนแปลงอย่างชัดเจน หลังจากเติมน้ำ EM 2-3 วัน ในทุกปริมาณและชนิดของน้ำ EM ที่เติม โดยเปลี่ยนจากสีน้ำตาลเป็นสีส้ม โดยลำดับการเริ่มเปลี่ยนสีสัมพันธ์กับปริมาณน้ำ EM จากน้อยไปมาก คือ ปริมาณ EM 20 มิลลิลิตร (0.67%) จะเกิดการเปลี่ยนแปลงก่อนปริมาณ 100 มิลลิลิตร (3.33%), 500 มิลลิลิตร (16.7%) และ 2,500 มิลลิลิตร (83.3%) ตามลำดับ หลังจากนั้นพบว่า สีของน้ำจะมูลฟอยจะเข้มขึ้นและกลิ่นเป็นสีดำในที่สุด

โดยสรุปจากการทดลองชุดที่ 1 พบว่า ประสิทธิภาพการบ้าบัด COD ของทุกน้ำตัวอย่าง มีค่าประมาณ 50% โดยลดลงอย่างรวดเร็วในช่วง 5 วันแรกของการทดลอง และพบว่ามีเพียงการเติมน้ำหมักชีวภาพในอัตราส่วน 0.67% เท่านั้นที่ทำให้ค่า COD ที่ได้ต่ำกว่าน้ำจะมูลฟอยที่ไม่มีการเติมน้ำหมักชีวภาพ ส่วนการเติมน้ำหมักชีวภาพในสัดส่วนที่มากกว่านั้นไม่ทำให้คุณภาพน้ำจะมูลฟอยดีกว่าการไม่เติมน้ำหมักชีวภาพ ดังนั้นจึงทำการทดลองชุดที่ 2 โดยลดปริมาณน้ำ EM ลงเป็น 0.067%, 0.167% และ 0.33% โดยการเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำจะมูลฟอยด้วยน้ำ EM ทั้ง 3 ชนิด ดังแสดงในรูปที่ 5

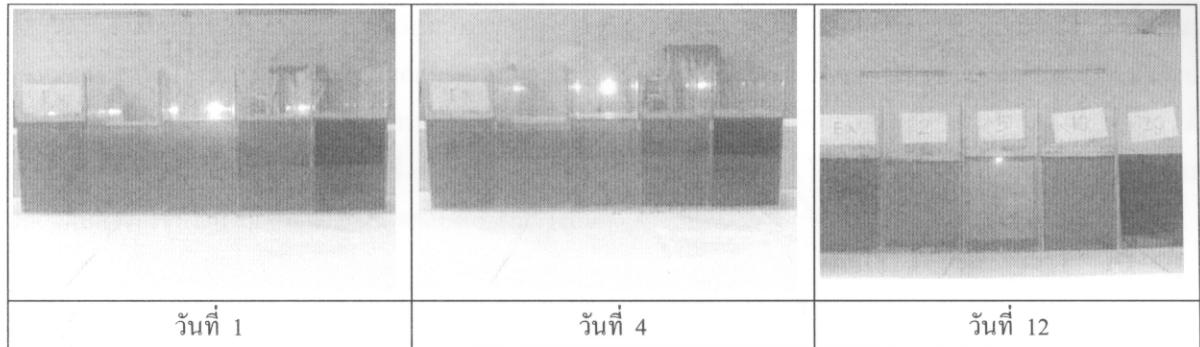


รูปที่ 5(a) ค่า COD ของน้ำจะมูลฟอยเมื่อเติมน้ำ EM ค่าวเช ชุดที่ 2 รูปที่ 5(b) ค่า COD ของน้ำจะมูลฟอยเมื่อเติมน้ำ K-EM ชุดที่ 2



รูปที่ 5(c) ค่า COD ของน้ำจะมูลฟอยเมื่อเติมน้ำ EM ชนิดผง ชุดที่ 2

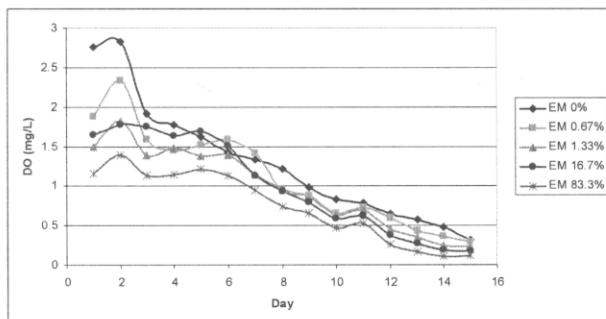
จากรุปที่ 5 พบว่าค่า COD ของน้ำจะมูลฟอยที่เติมน้ำ EM ต่ำกว่า 0.67% ทั้งหมดมีคุณภาพดีกว่าน้ำจะมูลฟอยที่ไม่เติมน้ำ EM ซึ่งให้ผลเช่นเดียวกับการบ้าบัดน้ำจะมูลฟอยจากเทสนานครหาดใหญ่ [3] โดยสีน้ำจะมูลฟอยเมื่อมีการเติมและไม่มีการเติมน้ำ EM จากบริษัทอีเม้นทิคในวันที่ 1, 4, 7 และ 12 ของการทดลองชุดที่ 2 ดังแสดงในรูปที่ 6



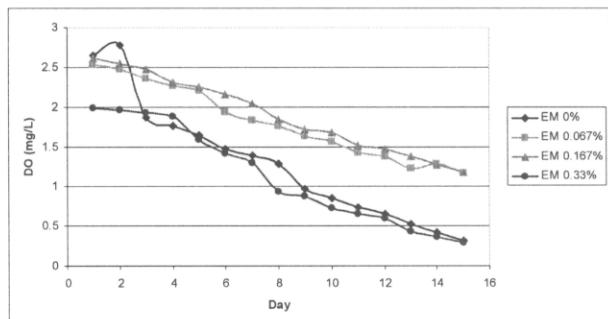
รูปที่ 6 การเปรียบเทียบสีของน้ำชั่วขณะฟอยจากการเติม EM คิวเซ ชุดการทดลองที่ 2

รูปที่ 6 แสดงให้เห็นว่า สีของน้ำชั่วขณะฟอยเริ่มนิการเปลี่ยนแปลงอย่างชัดเจนหลังจากเติมน้ำ EM 3 วัน เช่นเดียวกับการทดลองในช่วงที่ 1 ในทุกปริมาณน้ำ EM ที่เติม โดยเปลี่ยนจากสีน้ำตาลเป็นสีส้ม โดยคำนวณการเริ่มเปลี่ยนสีจากปริมาณ EM 5 mL (0.167%) จะเกิดการเปลี่ยนแปลงก่อนปริมาณ 2 mL (0.067%), และ 10 mL (0.33%) ตามลำดับ หลังจากนั้นพบว่า สีของน้ำชั่วขณะฟอยจะใสขึ้นเรื่อยๆ โดยเฉพาะน้ำชั่วขณะฟอยที่เติมน้ำ EM ในปริมาณ 5 mL มีความใสกว่าปริมาณอื่นๆ

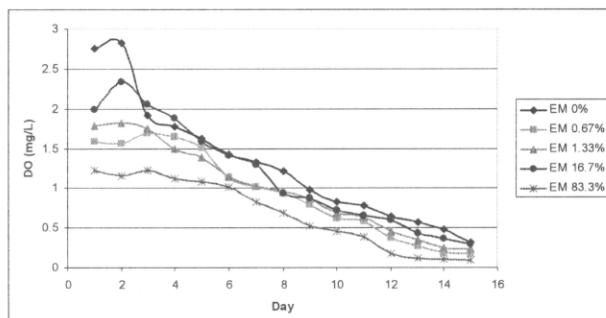
และเมื่อเปรียบเทียบปริมาณออกซิเจนละลายน้ำ เมื่อสิ้นสุดการทดลองของทั้ง 2 ชุดการทดลอง พบว่า ปริมาณ DO ที่ตรวจวัดได้โดยเฉลี่ยจากการทดลองชุดที่ 2 จะสูงกว่าค่า DO ของการทดลองในชุดที่ 1 คือมีค่า DO ที่มากกว่า 1 mg/L ดังแสดงในรูปที่ 7 และ 8 ซึ่งสอดคล้องกับคุณภาพน้ำชั่วขณะฟอยของ experimentation ชุดที่ 2 ที่ดีกว่าชุดที่ 1



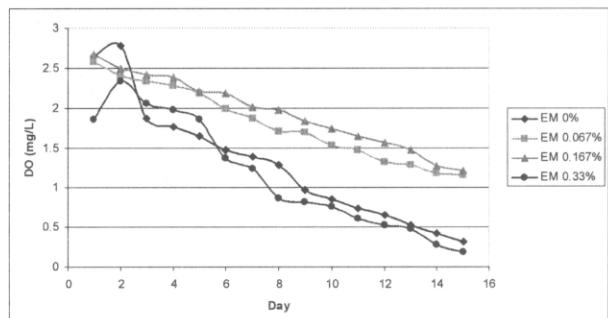
รูปที่ 7(a) ค่า DO ของน้ำชั่วขณะฟอยชุดที่ 1 เมื่อเติม K-EM



รูปที่ 7(b) ค่า DO ของน้ำชั่วขณะฟอยชุดที่ 2 เมื่อเติมน้ำ K-EM



รูปที่ 8(a) ค่า DO ของน้ำชั่วขณะฟอยชุดที่ 1 เมื่อเติม EM ชนิดผง



รูปที่ 8(b) ค่า DO ของน้ำชั่วขณะฟอยชุดที่ 2 เมื่อเติม EM ชนิดผง

และจากการทดลองชี้อีก 2 ครั้ง กับน้ำขยะมูลฝอยจากหมุนฟังกลบทั้ง 2 แห่ง ที่ให้ผลการทดลองที่เหมือนกัน ดังนี้ จากการทดลองนำบัดน้ำขยะมูลฝอยจากหมุนฟังกลบทั้ง 2 แห่ง ด้วย น้ำEM 5 ชนิด ให้ผลการทดลองในรูปแบบเดียวกัน จึงได้ข้อสรุปของการทดลองในช่วงแรกคือ น้ำมักชีวภาพมีความสามารถในการนำบัดสารอินทรีย์ในน้ำขยะมูลฝอยจากหมุนฟังกลบชุมชนได้ แต่ต้องเดินในปริมาณที่เหมาะสมเท่านั้น ซึ่งจากการทดลองนี้คือ ต้องน้อยกว่า 0.67% โดยประมาณ อย่างไรก็ตามพบว่า ไม่มีการเปลี่ยนแปลงของของแข็งละลายน้ำ ซึ่งสอดคล้องกับงานวิจัยอื่นๆ

ສຽງผลการวิจัย

น้ำมักกุลินทรีย์ประสิทธิภาพ หรือน้ำ EM มีศักยภาพช่วยนำบัดน้ำขยะมูลฝอยได้อย่างดี โดยเฉพาะทางภาคภาค เช่น สี และกลิ่น ส่วนประสิทธิภาพในการนำบัดสารอินทรีย์ในรูปค่า COD สูงประมาณ 95% แต่ต้องเดินในปริมาณที่เหมาะสมหรือ ไม่เกิน 0.67% ของปริมาตรน้ำขยะมูลฝอย อย่างไรก็ตาม ไม่สามารถช่วยนำบัดปริมาณของแข็งละลายน้ำได้

ຄົດຕິກຣມປະກາດ

งานวิจัยในครั้งนี้ได้รับการสนับสนุนทุนวิจัยจากเงินงบประมาณแผ่นดิน มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ ประจำปี 2551
ສัญญาเลขที่ ENG5111990030S

ເອກສາරີ້າງອີງ

- [1] กรมควบคุมมลพิษ 2550. ສຽງสถานการณ์มลพิษของประเทศไทย
- [2] Ding A., Zhang Z., Fu J., and Cheng L. 2001. Biological control of leachate from municipal landfills. Chemosphere. 44(1): 1-8.
- [3] ปั่นรัตน์ ศิริพันธ์พงศ์, ชัยศรี สุขสาโรจน์, ธันวดี เตชะกัพท์วรกุล, และ จริรัตน์ สกุลรัตน์ 2551. ประสิทธิภาพการนำบัดสารอินทรีย์ในน้ำขยะมูลฝอยของน้ำมักชีวภาพ. การประชุมเสนอผลงานวิจัยระดับบัณฑิตศึกษา ครั้งที่ 10 วันที่ 11-12 กันยายน 2551, มหาวิทยาลัยสุโขทัยธรรมราช, กรุงเทพมหานคร



25R5-02

ทำเนียบวิทยากร

ชื่อบทความ	ประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำระบายน้ำ EM Effects of Effective Microorganisms Liquid on Leachate Treatment
ผู้นำเสนอบทความ	นางสาวจรีรัตน์ สกุลรัตน์
สถานที่ทำงาน	ภาควิชาวิศวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ วิทยาเขตหาดใหญ่
โทรศัพท์	086-941-7245, 0-7528-7130
ประวัติการศึกษา	- ปริญญาตรี วิศวกรรมโยธา มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ - ปริญญาโท วิศวกรรมสิ่งแวดล้อม University of Melbourne, ออสเตรเลีย
ตำแหน่งหน้าที่ปัจจุบัน	อาจารย์
ประวัติการทำงาน	เป็นอาจารย์สอนสาขาวิชา วิศวกรรมสิ่งแวดล้อม 5 ปี โดยวิชาหลักที่สอนคือ การจัดการมูลฝอยชุมชน
ประสบการณ์	<ul style="list-style-type: none"> - ธ.ค. 2549 – ปัจจุบัน รองหัวหน้าโครงการ “ปรับปรุงกระบวนการผลิตในอุตสาหกรรมด้วยเทคโนโลยีสะอาด เครื่องข่ายมหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์” สาทช. - ต.ค. 2550 – ปัจจุบัน หัวหน้าโครงการวิจัย “ศักยภาพของน้ำหมักชีวภาพ (EM) ในกระบวนการบำบัดน้ำระบายน้ำ EM” งบประมาณแผ่นดิน 2551 - ต.ค. 2550 – ปัจจุบัน หัวหน้าทีมวิจัย Solid and Hazardous Waste Management Research Group, คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์
ผลงาน	<ul style="list-style-type: none"> - Sakulrat, J. (2006), “Effective MSW management planning system for local authorities in Thailand”, <i>Thai Environmental Engineering Journal</i>, Vol.20, No.3, pp.13-24, Bangkok, Thailand - Sakulrat, J., Chalermyanont, T., Chetpattananondh, P. & Piromlert, S. (2007), Indication of seawater intrusion in hat yai basin using groundwater chemistry, Proceeding of PSU-UNS International Conference on Engineering and Environment - ICEE-2005, Phuket, Thailand - Sakulrat, J., Chartnampaiboon, A. (2008), “Reduction of solid waste from Engineering Faculty, Prince of Songkla University to Hatyai Municipality Landfill”, Proceeding of 6th PSU Engineering Conference 2008, Prince of Songkla University, Faculty of Engineering, Songkhla, Thailand