

การกำจัดของแข็งที่ละลายน้ำ ในเทรตไนโตรเจนและออร์โธสเฟต
ในน้ำทิ้งของโรงพยาบาล

REMOVAL OF TOTAL DISSOLVED SOLIDS NITRATE NITROGEN
AND ORTHOPHOSPHATE IN WASTEWATER FROM HOSPITAL



นางสาวกรกมล บวรสิวมนต์
นายปฐมพงษ์ บรรยงค์พุดติ
นางสาวรังษิยาภรณ์ โชคบำรุงศิลป์

โครงการพิเศษนี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรวิทยาศาสตรบัณฑิต

สาขาวิชาเคมีสิ่งแวดล้อม

คณะวิทยาศาสตร์

สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง

ปีการศึกษา 2556

การกำจัดของแข็งที่ละลายน้ำ ในเทรตไนโตรเจนและออร์โธฟอสเฟต
ในน้ำทิ้งของโรงพยาบาล

REMOVAL OF TOTAL DISSOLVED SOLIDS NITRATE NITROGEN
AND ORTHOPHOSPHATE IN WASTEWATER FROM HOSPITAL



นางสาวกรกมล บวรวิมณฑ์
นายปฐมพงษ์ บรรยงค์พฤติ
นางสาวรังคิยาภรณ์ โชคบำรุงศิลป์

โครงการพิเศษนี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรวิทยาศาสตรบัณฑิต

สาขาวิชาเคมีสิ่งแวดล้อม

คณะวิทยาศาสตร์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับใช้ในการเรียนการสอนเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ปีการศึกษา 2556

**REMOVAL OF TOTAL DISSOLVED SOLIDS NITRATE NITROGEN
AND ORTHOPHOSPHATE IN WASTEWATER FROM HOSPITAL**



**A SPECIAL PROJECT SUBMITTED IN PARTIAL FULFILLMENT
OF THE REQUIREMENT FOR THE DEGREE OF BACHELOR OF SCIENCE
IN ENVIRONMENT CHEMISTRY**

FACULTY OF SCIENCE

KING MONGKUT'S INSTITUTE OF TECHNOLOGY LADKRABANG

ACADEMIC YEAR 2013

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

โครงการพิเศษ การกำจัดของแข็งที่ละลายน้ำ ในเทรตโน ไตรเจนและอโรฟอสเฟต
ในน้ำทิ้งของโรงพยาบาล

นักศึกษา นางสาวกรกมล บวรศิวมนต์ รหัสนักศึกษา 53051143
นายปฐมพงษ์ บรรยงค์พฤติ รหัสนักศึกษา 53051206
นางสาวรังศิยาภรณ์ โชคบำรุงศิลป์ รหัสนักศึกษา 53051241

ปริญญา วิทยาศาสตร์บัณฑิต

สาขาวิชา เคมีสิ่งแวดล้อม

ปีการศึกษา 2556

อาจารย์ที่ปรึกษา ผศ.พิสมัย ชัยรัตน์อุทัย

คณะวิทยาศาสตร์ สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง อนุมัติให้
โครงการพิเศษนี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตร วิทยาศาสตร์บัณฑิต สาขาวิชาเคมี
สิ่งแวดล้อม ประจำปีการศึกษา 2556

คณะกรรมการสอบ	ลายมือชื่อ
ผศ.ดร. สุวรรณิ จรรยาพูน	
อ. กลิ่นสุคนธ์ สุวรรณรัตน์	
ผศ. พิสมัย ชัยรัตน์อุทัย	

ลิขสิทธิ์ของคณะวิทยาศาสตร์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมีการดัดแปลงเนื้อหา และต้องอยู่ใต้วงเล็บของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

โครงการพิเศษ	การกำจัดของแข็งที่ละลายน้ำ ในเทรตไนโตรเจนและอโรฟอสเฟต ในน้ำทิ้งของโรงพยาบาล
นักศึกษา	นางสาวกรกมล บวรศิวมนต์ นายปฐมพงษ์ บรรยงค์พฤติ นางสาวรังศิยาภรณ์ โชคบำรุงศิลป์
ปริญญา	วิทยาศาสตร์บัณฑิต
สาขาวิชา	เคมีสิ่งแวดล้อม
ปีการศึกษา	2556
อาจารย์ที่ปรึกษา	ผศ.พิสมัย ชัยรัตน์อุทัย

บทคัดย่อ

โครงการพิเศษนี้เป็นการศึกษาการกำจัดของแข็งละลายน้ำ ในเทรตไนโตรเจนและอโรฟอสเฟตในน้ำทิ้งจากบ่อพักน้ำ (Effluent) ของโรงพยาบาลสมุทรปราการ ซึ่งทางโรงพยาบาลใช้ระบบบำบัดแบบตะกอนเร่ง (Activated Sludge) ประกอบด้วยถังปฏิกริยาแบบคลองวนเวียน (Oxidation Ditch) และถังตกตะกอน โดยแบคทีเรียหลักในระบบคือกลุ่มใช้ออกซิเจน ซึ่งโครงการพิเศษนี้จะนำน้ำทิ้งจากบ่อพักน้ำของโรงพยาบาลมาบำบัดต่อด้วยการใช้ผักตบชวาและต้นรูปฤาษี พบว่าการบำบัดด้วยผักตบชวาสามารถกำจัดของแข็งละลายน้ำได้และมีประสิทธิภาพเท่ากับ 14.07% แต่การบำบัดด้วยต้นรูปฤาษี น้ำที่ไหลผ่านระบบมีค่าของแข็งละลายน้ำมากกว่าน้ำทิ้งเข้าระบบ สำหรับประสิทธิภาพในการกำจัดไนโตรเจนการบำบัดด้วยต้นรูปฤาษีมีประสิทธิภาพมากกว่าการบำบัดด้วยผักตบชวา และมีค่าเท่ากับ 81.03%, 63.67% ตามลำดับ ประสิทธิภาพในการกำจัดอโรฟอสเฟต ด้วยต้นรูปฤาษีมีประสิทธิภาพมากกว่าการใช้ผักตบชวา โดยมีค่าเท่ากับ 94.34%, 56.07% ตามลำดับ อย่างไรก็ตามเมื่อวิเคราะห์ข้อมูลด้วยสถิติ Mann-Whitney Test พบว่าประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำ อโรฟอสเฟต และปริมาณไนโตรเจนของการบำบัดด้วยผักตบชวาและต้นรูปฤาษี ไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95%

คำสำคัญ: รูปฤาษี ผักตบชวา ไนเตรต อโรฟอสฟอรัส ของแข็งละลายน้ำ น้ำทิ้งโรงพยาบาล

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Title	REMOVAL OF TOTAL DISSOLVED SOLIDS NITRATE NITROGEN AND ORTHOPHOSPHATE IN WASTEWATER FROM HOSPITAL
Students	Kornkamon Borvonsivamon Patompong Bunyongpurt Rangsiyaporn Chokbumrungsilp
Degree	Bachelor of Science
Major Program	Environmental Chemistry
Academic Year	2013
Advisor	Asst.Prof. Pitsamai Chairat-utai

ABSTRACT

This special project evaluated the removal efficiency of total dissolved solids, nitrate-nitrogen and orthophosphates in wastewater from Samutprakarn hospital. This hospital uses activated sludge process which includes aerated reactor and secondary sedimentation tank. This system mainly uses aerobic bacteria to decompose organic substances in wastewater. In this special project the effluent from the hospital's wastewater treatment was further treated by water hyacinth and cattail. The experimental results showed that water hyacinth was able to remove dissolved solids with removal efficiency of 14.07%. Whereas cattails that were grown in sand tank could not remove dissolved solid because effluent from cattails tank has higher total dissolved solids than those of the influent. However, the removal efficiency of nitrate nitrogen by cattails was higher than those of hyacinth system. The removal efficiency of nitrate nitrogen for cattails and water hyacinth were 81.03%, and 63.67% respectively. In additions, the cattails also removed orthophosphates better than hyacinth. The removal efficiency of orthophosphates for cattails and water hyacinth were 94.34% and 56.07 %, respectively. The removal efficiencies of total dissolved solids, orthophosphates, and nitrate were not significantly difference at 95% confidence level when they were statistically analyzed by Mann-Whitney Test.

Keywords : Cattail, Water Hyacinth, Nitrate, Orthophosphates, Total Dissolved Solid, Hospital Effluent

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

กิตติกรรมประกาศ

โครงการพิเศษสำเร็จลุล่วงมาได้ด้วยดี ด้วยความกรุณาชี้แนะแนวทาง ให้ทำปริญญาในการ
ทำโครงการพิเศษจากศศ.พิสมัย ชัยรัตน์อุทัยอาจารย์ที่ปรึกษาโครงการพิเศษ นอกจากนี้ยังให้
กำลังใจและการดูแลอย่างดีทำให้โครงการพิเศษนี้สำเร็จลุล่วงมาได้

ขอขอบพระคุณศศ.ดร.สุวรรณณี จรรยาพูน และ อ.กลิ่นสุคนธ์ สุวรรณรัตน์ที่เข้าร่วมเป็น
คณะกรรมการสอบ โครงการพิเศษนี้ พร้อมทั้งให้คำแนะนำและเสนอข้อคิดเห็นที่เป็นประโยชน์
เพื่อนำไปแก้ไขโครงการพิเศษให้มีความสมบูรณ์มากยิ่งขึ้น

ขอขอบพระคุณเจ้าหน้าที่ห้องปฏิบัติการและเจ้าหน้าที่ฝ่ายธุรการภาควิชาเคมี คณะ
วิทยาศาสตร์ ทุกท่านที่ให้คำปรึกษาและอำนวยความสะดวกในการดำเนินงาน โครงการพิเศษนี้ให้
สำเร็จลุล่วงด้วยดี

ขอขอบพระคุณเจ้าหน้าที่โรงพยาบาลสมุทรปราการทุกท่าน ที่ให้ความอนุเคราะห์และ
ช่วยเหลือเป็นอย่างดีในการเอื้อเฟื้อสถานที่ดำเนินโครงการและดูแลอุปกรณ์ในงานวิจัยนี้เป็นอย่างดี
นอกเหนือจากบุคคลที่ได้กล่าวมาแล้วยังมีบุคคลอีกหลายท่านที่ให้ความอนุเคราะห์ และ
ให้กำลังใจตลอดโครงการพิเศษนี้ ทางผู้จัดทำขอขอบคุณมา ณ ที่นี้ด้วย

นางสาวกรกมล บวรศิวมนต์

นายปฐมพงษ์ บรรยงค์พฤทธิ

นางสาวรังษิยาภรณ์ โชคบำรุงศิลป์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อภาษาไทย	I
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	II
กิตติกรรมประกาศ	III
สารบัญ	IV
สารบัญตาราง	VII
สารบัญรูป	VIII
คำย่อและสัญลักษณ์	IX

บทที่ 1 บทนำ	1
1.1 ความเป็นมาและความสำคัญของงานวิจัย	1
1.2 วัตถุประสงค์ของงานวิจัย	1
1.3 ขอบเขตของงานวิจัย	2
1.4 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ	2
บทที่ 2 ทฤษฎีและงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง	3
2.1 แหล่งกำเนิดและลักษณะน้ำเสีย	3
2.1.1 กิจกรรมที่เป็นแหล่งกำเนิดน้ำเสีย	3
2.1.2 ลักษณะสมบัติน้ำเสีย	4
2.1.3 ความจำเป็นที่จะต้องมีการบำบัด	4
2.2 ระบบบำบัดน้ำเสียทั่วไปของโรงพยาบาล	5
2.2.1 ระบบบำบัดน้ำเสียแบบแยกทิวเท็ดสตัดจ์	5
2.2.2 ระบบบำบัดน้ำเสียแบบคลองวงเวียน	8
2.2.3 ระบบบำบัดน้ำเสียแบบบ่อเติมอากาศ	9
2.2.4 ระบบบำบัดน้ำเสียของโรงพยาบาลสมุทรปราการ	11
2.3 มาตรฐานน้ำทิ้งโรงพยาบาล	12
2.4 ระบบบึงประดิษฐ์	14

เอกสารนี้เป็นเอกสารสงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งยังมีสิทธิ์เปลี่ยนแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญ (ต่อ)

	หน้า
2.4.1 ทฤษฎีของระบบบำบัดแบบบึงประดิษฐ์	14
2.4.2 บึงประดิษฐ์แบบน้ำไหลใต้ผิวดินแนวดิ่ง	14
2.5 ระบบบึงประดิษฐ์โดยใช้ต้นธูปฤาษี	15
2.5.1 หน้าที่ของพืชในระบบบึงประดิษฐ์	15
2.5.2 ชนิดและลักษณะของพืชในระบบ	16
2.5.3 กลไกการบำบัดน้ำเสียของระบบบึงประดิษฐ์	17
2.5.4 พืชที่ใช้ในการศึกษา	21
2.6 การบำบัดน้ำเสียด้วยผักตบชวา	22
2.6.1 หลักการบำบัดน้ำเสียของผักตบชวา	23
2.7 งานวิจัยที่เกี่ยวข้อง	23
บทที่ 3 วิธีการดำเนินงานวิจัย	27
3.1 อุปกรณ์และสารเคมี	27
3.2 ขั้นตอนการดำเนินงานวิจัย	28
3.2.1 น้ำทิ้งที่ใช้ในการศึกษา	28
3.2.2 พืชที่ใช้ในการศึกษา	28
3.2.3 การเตรียมระบบบำบัดและการเติมน้ำทิ้ง	29
3.3 การวิเคราะห์ข้อมูล	32
บทที่ 4 ผลการวิจัยและอภิปรายผล	33
4.1 ผลการศึกษาการเจริญเติบโตของพืชและลักษณะทางเคมีของน้ำทิ้ง	33
4.2 ผลการศึกษาประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำ	35
4.3 ผลการศึกษาประสิทธิภาพการกำจัดไนโตรเจน	37
4.4 ผลการศึกษาประสิทธิภาพการกำจัดออกซิฟอสเฟต	39

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนลิขสิทธิ์ของงานวิจัยการศึกษานี้ ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ในการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น หากมีการนำเอกสารทุกครั้งที่มีการนำ

สารบัญ (ต่อ)

	หน้า
บทที่ 5 สรุปผลวิจัยและข้อเสนอแนะ	40
5.1 สรุปผลการวิจัย	40
5.2 ข้อเสนอแนะ	40
เอกสารอ้างอิง	41
ภาคผนวก ก วิธีการดำเนินงาน	43
ภาคผนวก ข ตารางผลการทดลอง	60
ภาคผนวก ค ผลการวิเคราะห์ทางสถิติ	67



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญตาราง

	หน้า
ตารางที่ 2.1 ค่ามาตรฐานควบคุมการระบายน้ำทิ้งจากอาคารบางประเภทและบางขนาด	13
ตารางที่ 2.2 หน้าที่ของพีชโพลีเอทิลีนในระบบบึงประดิษฐ์	17
ตารางที่ 3.1 พารามิเตอร์ และวิธีการวิเคราะห์หลักของน้ำทิ้งที่เติมเข้าและน้ำออก	32
ตารางที่ 4.1 การเจริญเติบโตของพืชและลักษณะทางเคมีของน้ำทิ้ง	34
ตารางที่ 4.2 ประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำในการบำบัดแบบต่างๆ	35
ตารางที่ 4.3 ประสิทธิภาพการนำไฟฟ้าในการบำบัดแบบต่างๆ	36
ตารางที่ 4.4 ปริมาณแอมโมเนียไนโตรเจนในการบำบัดแบบต่างๆ	37
ตารางที่ 4.5 ประสิทธิภาพการกำจัดไนเตรตในการบำบัดแบบต่างๆ	38
ตารางที่ 4.6 ประสิทธิภาพการกำจัดออร์โอสเฟตในการบำบัดแบบต่างๆ	39

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญรูป

	หน้า
รูปที่ 2.1 ระบบแอกทีฟที่เวทเท็ดสลักจ์แบบกวนสมบูรณ์	6
รูปที่ 2.2 ระบบแอกทีฟที่เวทเท็ดสลักจ์แบบปรับเสถียรสัมผัส	7
รูปที่ 2.3 ระบบคลองวงเวียน	7
รูปที่ 2.4 ระบบบำบัดของโรงพยาบาลสมุทรปราการ	11
รูปที่ 2.5 บึงประดิษฐ์ที่น้ำไหลใต้ผิวชั้นกรองในแนวคิง	15
รูปที่ 2.6 ต้นรูปถ่าย	21
รูปที่ 2.7 ผักตบชวา	22
รูปที่ 3.1 วัสดุต่างๆที่ใช้การบำบัดด้วยถังรูปถ่าย	30
รูปที่ 3.2 วิธีการดำเนินงาน	31
รูปที่ 4.1 สภาพการนำไฟฟ้าในน้ำเข้าและน้ำในการบำบัดแบบต่างๆ	36
รูปที่ 4.2 ปริมาณไนเตรดในน้ำเข้าและในการบำบัดแบบต่างๆ	38
รูปที่ 4.3 ปริมาณออกซิเจนในน้ำเข้าและในการบำบัดแบบต่างๆ	40

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

คำย่อและสัญลักษณ์

EC	ค่าการนำไฟฟ้า
DO	ออกซิเจนละลายน้ำ
$\mu\text{s/cm}$	ไมโครซีเมนต์ต่อเซนติเมตร
mg/L	มิลลิกรัมต่อลิตร
N	จำนวนตัวอย่าง
N	นอร์มัล
mL	มิลลิลิตร
g	กรัม
L	ลิตร
Sig.	ระดับนัยสำคัญ
SD	ค่าเบี่ยงเบนมาตรฐาน

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 1

บทนำ

1.1 ที่มาและความสำคัญ

โรงพยาบาลเป็นกิจกรรมหนึ่งในชุมชนที่เป็นแหล่งกำเนิดน้ำเสีย โดยโรงพยาบาลเป็นสถานที่บริการรักษาผู้เจ็บป่วย ดังนั้น ของเสียที่เกิดจากการให้บริการรักษาผู้เจ็บป่วยอาจมีเชื้อโรคปะปนได้ รวมทั้งน้ำเสียที่เกิดจากการล้างทำความสะอาดร่างกาย และอุปกรณ์ของผู้ป่วยต่างๆ ก็อาจมีเชื้อโรคและสิ่งสกปรกปนเปื้อน และอาจแพร่กระจายออกสู่สิ่งแวดล้อมภายนอกโรงพยาบาลได้ อย่างไรก็ตามน้ำเสียที่เกิดขึ้นจากโรงพยาบาลเกือบทุกแห่งจะถูกบำบัดและฆ่าเชื้อโรคก่อนระบายออกสู่สิ่งแวดล้อม โดยระบบบำบัดน้ำเสียที่นิยมใช้ได้แก่ ระบบแยกคิเวทเต็ดสลัดจ์ รองลงมาได้แก่ คลองวงเวียน บ่อเติมอากาศ/ตกตะกอน บ่อผึ่ง ถังกรองไร้อากาศ เป็นต้น จากการรวบรวมข้อมูลโดยกรมควบคุมมลพิษ (2548) ในการติดตามตรวจสอบแหล่งกำเนิดมลพิษจากอาคารประเภท ก ในพื้นที่ลุ่มน้ำเจ้าพระยาพบว่าโรงพยาบาลบางแห่งมีค่าน้ำทิ้ง (Effluent) เกินค่ามาตรฐานแหล่งกำเนิดมลพิษจากอาคารประเภท ก พารามิเตอร์ส่วนใหญ่ที่มีค่าเกินค่ามาตรฐานคือ บีโอดี (BOD) สารแขวนลอย (TSS) ทีเคเอ็น (TKN) และของแข็งละลายน้ำ (TDS) ดังนั้น น้ำทิ้งเหล่านี้จึงต้องบำบัดขั้นที่ 3 เพื่อให้น้ำทิ้งอยู่ในเกณฑ์มาตรฐานก่อนปล่อยออกสู่แหล่งน้ำสาธารณะ

โครงการพิเศษนี้เป็นการศึกษาการกำจัดของแข็งที่ละลายในน้ำทิ้ง (TDS) ในเตรตไนโตรเจน ($\text{NO}_3\text{-N}$) และออร์โธฟอสเฟต ($\text{PO}_4\text{-P}$) ที่มีอยู่ในน้ำทิ้งหลังผ่านระบบบำบัด (Effluent) ของโรงพยาบาลสมุทรปราการ ด้วยการใช้ผักตบชวาและต้นรูดฤาษี

1.2 วัตถุประสงค์ของงานวิจัย

1. เพื่อศึกษาประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งที่ละลายในน้ำทิ้ง โดยการบำบัดด้วยผักตบชวาและต้นรูดฤาษี

2. เพื่อศึกษาประสิทธิภาพการกำจัดไนเตรตไนโตรเจน โดยการบำบัดด้วยผักตบชวาและต้นรูดฤาษี

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า

ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น 3. เพื่อศึกษาประสิทธิภาพการกำจัดออร์โธฟอสเฟต โดยการบำบัดด้วยผักตบชวาและต้นรูดฤาษี

1.3 ขอบเขตของงานวิจัย

1. การบำบัดที่ใช้ฝักตบชวา จะใช้ภาชนะพลาสติกใส่ฝักตบชวาลงในภาชนะ เติมน้ำเข้าระบบสัปดาห์ละ 3 ครั้ง วัดการเจริญเติบโตและลักษณะทางกายภาพ เคมิของน้ำในภาชนะสัปดาห์ละครั้ง
2. การบำบัดที่ใช้ต้นรูปฤาษี จะใช้ถังพลาสติกทรงกระบอกทึบเพื่อจำลองสภาพภายใต้ชั้นดินให้ไม่ได้รับแสง ภายในบรรจุกรวยหยاب กรวดละเอียด ทรายละเอียด เติมน้ำเข้าระบบสัปดาห์ละ 3 ครั้ง ติดตามการเจริญเติบโตและลักษณะทางกายภาพ เคมิของน้ำที่ไหลออกจากระบบ
3. พารามิเตอร์ที่ทำการตรวจวัด ได้แก่ ของแข็งละลายน้ำ (TDS) ไนเตรตไนโตรเจน ($\text{NO}_3\text{-N}$) และออร์โธฟอสเฟต ($\text{PO}_4\text{-P}$) ในน้ำที่เติมเข้าระบบและน้ำหลังจากผ่านระบบโดยเก็บตัวอย่างสัปดาห์ละครั้ง

1.4 ประโยชน์ที่จะได้รับ

1. ช่วยลดปริมาณของแข็งละลายน้ำให้อยู่ในเกณฑ์มาตรฐาน ตามมาตรฐานกรมควบคุมมลพิษ
2. ทราบถึงประสิทธิภาพของการบำบัดด้วยฝักตบชวาเปรียบเทียบกับต้นรูปฤาษีในการกำจัดไนเตรตไนโตรเจน และออร์โธฟอสเฟตในน้ำทิ้ง
3. สามารถบำบัดน้ำทิ้งที่เกิดจากบ้านเรือน ชุมชน และบ่อบำบัดตามสถานประกอบการต่างๆ โดยใช้ระบบที่ไม่ซับซ้อน สะดวก และเสียค่าใช้จ่ายในการดำเนินการต่ำ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 2

ทฤษฎีและงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

2.1 แหล่งกำเนิดและลักษณะน้ำเสีย

2.1.1 กิจกรรมที่เป็นแหล่งกำเนิดน้ำเสีย

กิจกรรมที่เกิดจากการให้บริการรักษาผู้ป่วยต่างๆภายในโรงพยาบาลที่ก่อให้เกิดน้ำเสียดังนี้

1. สถานที่ตรวจคนไข้นอก มีผู้ป่วยและญาติมาใช้ห้องน้ำ
2. สถานที่ตรวจคนไข้ใน มีผู้ป่วยมารับการรักษาตัวในโรงพยาบาล รวมทั้งญาติมาเฝ้า ลักษณะน้ำเสียจะแตกต่างกันตามสภาพการบริการ ลักษณะน้ำเสียจึงอาจมีการปนเปื้อนน้ำยาฆ่าเชื้อโรคในการทำความสะอาดแผล
3. โรงซักผ้า ได้แก่ เสื้อผ้าผู้ป่วย หมอนเตียง ผ้าห่ม น้ำเสียอาจปนเปื้อนเชื้อโรคน้ำยาซักผ้าและน้ำร้อน
4. โรงครัวและห้องอาหาร น้ำเสียมีเศษอาหาร และไขมันปนเปื้อนมาก
5. ห้องผ่าตัด ห้องคลอด และห้องเก็บศพ น้ำเสียมีการปนเปื้อนของเลือดน้ำยาฆ่าเชื้อโรค
6. ห้องปฏิบัติการ ลักษณะน้ำเสียประกอบด้วยเชื้อโรคที่ตรวจวิเคราะห์ห้อาหารเลี้ยงเชื้อ และสารเคมีฆ่าเชื้อโรค
7. ห้องยา น้ำเสียเกิดจากการปรุงยา
8. อาคารบ้านพักภายในโรงพยาบาล น้ำเสียมีลักษณะเหมือนกับน้ำเสียชุมชน
9. อาคารสถานที่ทำการต่างๆ เช่น ตึกอำนวยการ มีน้ำเสียจากอ่างล้างมือและน้ำโสโครกจากชักโครก

สรุปได้ว่า น้ำเสียจากโรงพยาบาลมีความสกปรกสูงกว่าน้ำเสียจากบ้านเรือนโดยมีน้ำเสียที่เกิดจากกิจกรรมการดำรงชีวิต และน้ำเสียจากผู้ป่วยที่มีจุลินทรีย์ที่ทำให้เกิดโรค ดังนั้นน้ำเสียที่เกิดจากทุกกิจกรรมภายในโรงพยาบาล จะต้องได้รับการบำบัดและผ่านการฆ่าเชื้อโรคก่อนระบายออก

เอกสารนี้สู่สิ่งแวดล้อมไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.1.2 ลักษณะสมบัติน้ำเสีย (กรมควบคุมมลพิษ, 2548)

ปริมาณน้ำเสียจากโรงพยาบาลอยู่ในช่วง 800 ลิตรต่อเตียงผู้ป่วย น้ำเสียจากโรงพยาบาลมีลักษณะคล้ายกับน้ำเสียจากบ้านเรือน แต่มีการปนเปื้อนของสารอินทรีย์และอาจมีอันตราย ได้แก่ จุลินทรีย์ที่ทำให้เกิดโรค ยาที่มีองค์ประกอบที่เป็นอันตราย สารเคมีฆ่าเชื้อโรค และสารกัมมันตรังสี ซึ่งเกิดจากกิจกรรมการให้บริการรักษาผู้ป่วยมีองค์ประกอบต่างๆดังนี้

1. สารอินทรีย์ ได้แก่ คาร์โบไฮเดรต โปรตีน ไขมัน เช่น สิ่งขับถ่ายจากคน เศษข้าว ก๋วยเตี๋ยว พืชผัก น้ำยาทำความสะอาด เป็นต้น สารอินทรีย์ในน้ำเสียมักมีทั้งที่อยู่ในรูปสารแขวนลอยและสารละลาย ซึ่งสามารถถูกย่อยสลายได้โดยจุลินทรีย์ที่ใช้ออกซิเจน ทำให้เกิดสภาพขาดออกซิเจน และอาจเกิดสภาพเน่าเสียได้ ปริมาณของสารอินทรีย์ในน้ำนิยมวัดด้วยค่าบีโอดี (BOD) เมื่อค่าบีโอดีในน้ำสูง แสดงว่ามีสารอินทรีย์ปะปนอยู่มากและสภาพเน่าเหม็นจะเกิดขึ้นได้ง่าย

2. จุลินทรีย์ น้ำเสียจากโรงพยาบาลจะมีจุลินทรีย์เป็นจำนวนมาก จุลินทรีย์เหล่านี้ใช้ออกซิเจนในการดำรงชีวิตและระดับของออกซิเจนละลายน้ำทำให้เกิดสภาพเน่าเหม็น นอกจากนี้จุลินทรีย์บางชนิดอาจเป็นเชื้อโรคที่เป็นอันตรายต่อประชาชน

3. โลหะหนักและสารพิษ อาจอยู่ในรูปของสารอินทรีย์หรืออนินทรีย์ และสามารถสะสมอยู่ในวงจรอาหาร เกิดเป็นอันตรายต่อสิ่งมีชีวิต เช่น โลหะหนัก ยา สารเคมีต่างๆ ที่ใช้และถ่ายทิ้งลงในน้ำเสียจากโรงพยาบาล

2.1.3 ความจำเป็นที่จะต้องมีการบำบัดน้ำเสีย

การเปลี่ยนแปลงสภาพภูมิอากาศในปัจจุบันก่อให้เกิดปัญหาการขาดแคลนแหล่งน้ำธรรมชาติที่จะนำมาใช้เพื่อการอุปโภคบริโภค นอกจากนี้แหล่งน้ำที่มีอยู่อย่างจำกัดยังเกิดปัญหามลภาวะมลพิษทางน้ำทำให้ไม่สามารถนำมาใช้ประโยชน์ได้ จึงจำเป็นต้องนำมาบำบัดก่อนนำมาใช้เพื่อการบริโภคอุปโภค โดยวัตถุประสงค์ของการบำบัดน้ำเสียคือ

- เพื่อทำลายตัวการที่ทำให้เกิดโรค
- เพื่อเปลี่ยนสภาพน้ำเสียให้อยู่ในสภาพที่สามารถนำกลับมาใช้ได้

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนลิขสิทธิ์ของกรมควบคุมมลพิษ เพื่อไม่ก่อให้เกิดความเดือดร้อนรำคาญ ซึ่งความรำคาญที่เกิดขึ้น เช่น กลิ่นของน้ำ รสชาติที่ไม่ดี หรือสีที่เป็นที่น่ารังเกียจ และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

- เพื่อป้องกันไม่ให้เกิดภาวะมลพิษ

2.2 ระบบบำบัดน้ำเสียทั่วไปของโรงพยาบาล (กรมควบคุมมลพิษ, 2548)

โรงพยาบาลมีการบำบัดน้ำเสียก่อนปล่อยออกสู่สิ่งแวดล้อมด้วยระบบบำบัดต่างๆ ดังนี้

2.2.1 ระบบบำบัดน้ำเสียแบบแอกทิเวเต็ดสลัดจ์ (Activated Sludge Process ; AS)

เป็นวิธีบำบัดน้ำเสียด้วยวิธีการทางชีววิทยา โดยใช้แบคทีเรียพวกที่ใช้ออกซิเจน (Aerobic Bacteria) เป็นตัวหลักในการย่อยสลายสารอินทรีย์ในน้ำเสีย ระบบแอกทิเวเต็ดสลัดจ์เป็นระบบบำบัดน้ำเสียที่นิยมใช้กันอย่างแพร่หลาย สามารถบำบัดได้ทั้งน้ำเสียชุมชนและน้ำเสียจากโรงงานอุตสาหกรรม แต่การเดินระบบประเภทนี้จะมีความยุ่งยากซับซ้อน เนื่องจากจำเป็นจะต้องมีการควบคุมสภาวะแวดล้อมและลักษณะทางกายภาพต่างๆ ให้เหมาะสมแก่การทำงานและการเพิ่มจำนวนของจุลินทรีย์ เพื่อให้ระบบมีประสิทธิภาพในการบำบัดสูงสุด ในปัจจุบัน ระบบแอกทิเวเต็ดสลัดจ์มีการพัฒนาใช้งานหลายรูปแบบ เช่น ระบบแบบกวนสมบูรณ์ (Completely Mix) กระบวนการปรับเสถียรสัมผัส (Contact Stabilization Process) ระบบคลองวนเวียน (Oxidation Ditch) หรือ ระบบบำบัดน้ำเสียแบบเอสบีอาร์ (Sequencing Batch Reactor) เป็นต้น

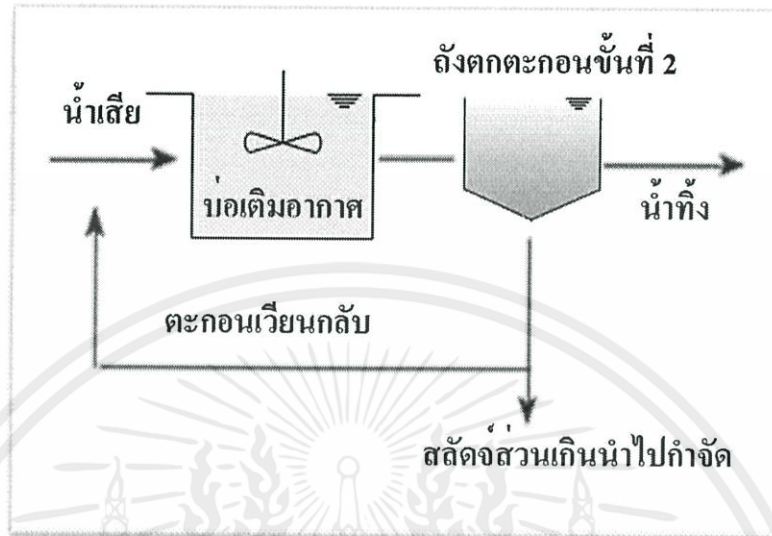
1. หลักการทำงานของระบบ

ระบบบำบัดน้ำเสียแบบแอกทิเวเต็ดสลัดจ์โดยทั่วไปจะประกอบด้วยส่วนสำคัญ 2 ส่วน คือ ถังเติมอากาศ (Aeration Tank) และถังตกตะกอน (Sedimentation Tank) โดยน้ำเสียจะถูกส่งเข้าถังเติมอากาศ ซึ่งมีสลัดจ์อยู่เป็นจำนวนมากตามที่ต้องการไว้ สภาวะภายในถังเติมอากาศจะมีสภาพที่เอื้ออำนวยต่อการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์แบบแอโรบิก จุลินทรีย์เหล่านี้จะทำการย่อยสลายสารอินทรีย์ในน้ำเสียให้อยู่ในรูปของคาร์บอนไดออกไซด์และน้ำในที่สุด น้ำเสียที่ผ่านการบำบัดแล้วจะไหลต่อไปยังถังตกตะกอนเพื่อแยกสลัดจ์ออกจากน้ำใส สลัดจ์ที่แยกตัวอยู่ที่ก้นถังตกตะกอนส่วนหนึ่งจะถูกสูบกลับเข้าไปในถังเติมอากาศใหม่เพื่อรักษาความเข้มข้นของสลัดจ์ในถังเติมอากาศให้ได้ตามที่กำหนด และอีกส่วนหนึ่งจะเป็นสลัดจ์ส่วนเกิน (Excess Sludge) ที่ต้องนำไปกำจัดต่อไป สำหรับน้ำใสส่วนบนจะเป็นน้ำทิ้งที่สามารถระบายออกสู่สิ่งแวดล้อมได้

2. ระบบแอกทิเวเต็ดสลัดจ์รูปแบบต่างๆ

2.1 ระบบแอกทิเวเต็ดสลัดจ์แบบกวนสมบูรณ์ (Completely Mixed Activated Sludge: CMAS) ลักษณะสำคัญของระบบแอกทิเวเต็ดสลัดจ์แบบนี้ คือ จะต้องมียังถังเติมอากาศที่สามารถกวนให้น้ำและสลัดจ์ที่อยู่ในถังผสมเป็นเนื้อเดียวกันตลอดทั่วทั้งถัง ระบบแบบนี้สามารถรับภาระบรรทุกสารอินทรีย์ที่เพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็ว (Shock Load) ได้ดี เนื่องจากน้ำเสียจะกระจายไปทั่วถึง

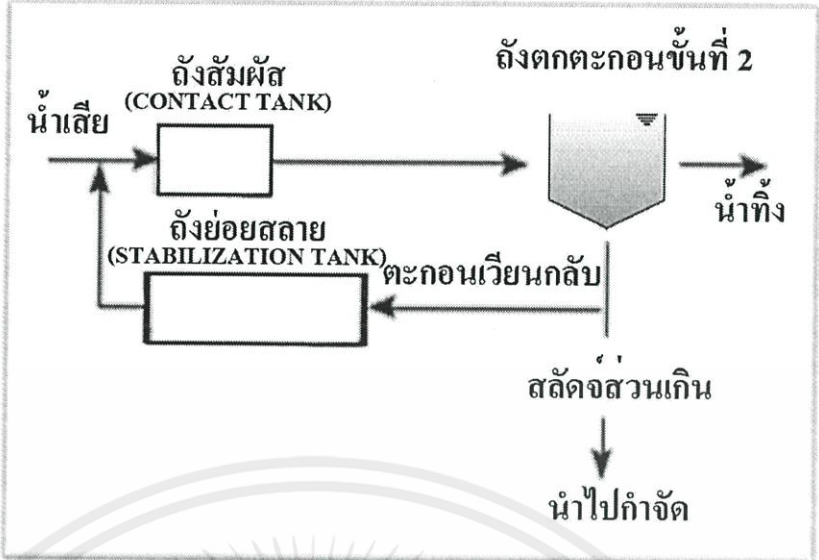
และสภาพแวดล้อมต่าง ๆ ในถังเติมอากาศก็มีค่าสม่ำเสมอทำให้จุลินทรีย์ชนิดต่าง ๆ ที่มีอยู่มีลักษณะเดียวกันตลอดทั้งถัง (Uniform Population) (รูปที่ 2.1)



รูปที่ 2.1 ระบบแอกทีเวตเต็ดสลัดจ์แบบกวนสมบูรณ์ (กรมควบคุมมลพิษ, 2548)

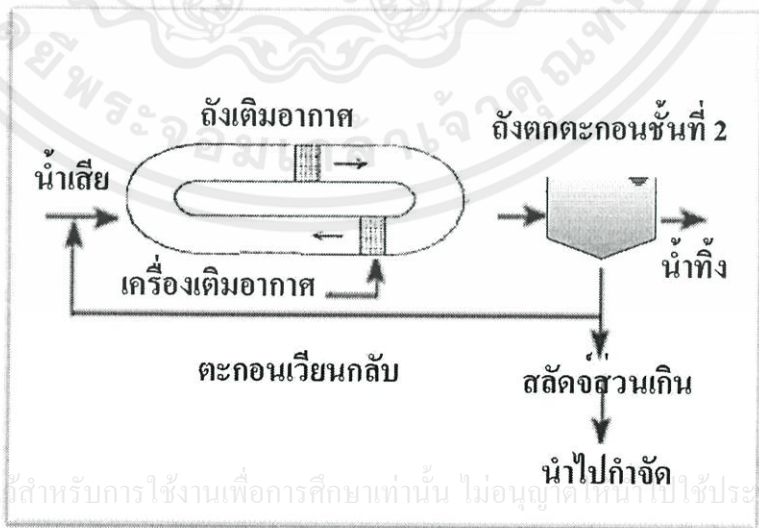
2.2 ระบบแอกทีเวตเต็ดสลัดจ์แบบปรับเสถียรสัสมผัส (Contact Stabilization Activated Sludge; CSAS) ลักษณะสำคัญของระบบแอกทีเวตเต็ดสลัดจ์แบบนี้ คือ จะแบ่งถังเติมอากาศออกเป็น 2 ถังอิสระจากกัน ได้แก่ ถังสัมผัส (Contact Tank) และถังย่อยสลาย (Stabilization Tank) โดยตะกอนที่สูบมาจากถังตกตะกอนขั้นสองจะถูกส่งมาเติมอากาศใหม่ในถังย่อยสลาย จากนั้นตะกอนจะถูกส่งมาสัมผัสกับน้ำเสียในถังสัมผัส (Contact Tank) เพื่อย่อยสลายสารอินทรีย์ในน้ำเสีย ในถังสัมผัสนี้ความเข้มข้นของสลัดจ์จะลดลงตามปริมาณน้ำเสียที่ผสมเข้ามาใหม่ น้ำเสียที่ถูกบำบัดแล้วจะไหลไปยังถังตกตะกอนขั้นที่สองเพื่อแยกตะกอนกับส่วนน้ำใส โดยน้ำใสส่วนบนจะถูกระบายออกจากระบบ และตะกอนที่กั้นถึงส่วนหนึ่งจะถูกสูบกลับไปเข้าถังย่อยสลาย และอีกส่วนหนึ่งจะนำไปทิ้ง ทำให้บ่อเติมอากาศมีขนาดเล็กกว่าบ่อเติมอากาศของระบบแอกทีเวตเต็ดสลัดจ์ทั่วไป (รูปที่ 2.2)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 2.2 ระบบแยกที่เวทเต็ดสลัดจ์แบบปรับเสถียรสัมผัส (กรมควบคุมมลพิษ, 2548)

2.3 ระบบคลองเวียนวน (Oxidation Ditch; OD) ลักษณะสำคัญของระบบแยกที่เวทเต็ดสลัดจ์แบบนี้ คือ รูปแบบของถังเติมอากาศจะมีลักษณะเป็นวงรีหรือวงกลม ทำให้น้ำไหลวนเวียนตามแนวยาว (Plug Flow) ของถังเติมอากาศ และรูปแบบการกวนที่ใช้เครื่องกลเติมอากาศตีน้ำในแนวนอน (Horizontal Surface Aerator) รูปแบบของถังเติมอากาศลักษณะนี้จะทำให้เกิดสภาวะที่เรียกว่า แอเน็อกซิก (Anoxic Zone) ซึ่งเป็นสภาวะที่ไม่มีออกซิเจนละลายในน้ำทำให้ไนเตรทไนโตรเจน (NO_3^{2-}) ถูกเปลี่ยนเป็นก๊าซไนโตรเจน (N_2) โดยแบคทีเรียจำพวกไนตริฟายอิงแบคทีเรีย (Nitrosomonas Spp. และ Nitrobactor Spp.) ทำให้ระบบสามารถบำบัดไนโตรเจนได้ (รูปที่ 2.3)



รูปที่ 2.3 ระบบคลองวงเวียน (กรมควบคุมมลพิษ, 2548)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.2.2 ระบบบำบัดน้ำเสียแบบคลองวนเวียน (Oxidation Ditch ; OD)

เป็นระบบแอกทิเวตเต็ดสลัดจ์ (Activated Sludge) ประเภทหนึ่ง ที่ใช้แบคทีเรียพวกที่ใช้ ออกซิเจน (Aerobic Bacteria) เป็นตัวหลักในการย่อยสลายสารอินทรีย์ในน้ำเสีย และเจริญเติบโต เพิ่มจำนวน ก่อนที่จะถูกแยกออกจากน้ำทิ้งโดยวิธีการตกตะกอน การเดินระบบบำบัดประเภทนี้ จะมีความยุ่งยากซับซ้อน เนื่องจาก จำเป็นจะต้องมีการควบคุมสภาวะแวดล้อมและลักษณะทางกายภาพต่าง ๆ ให้เหมาะสมต่อการทำงานและการเพิ่มจำนวนของจุลินทรีย์ เพื่อให้ระบบมีประสิทธิภาพในการบำบัดสูงสุด

1. หลักการทำงานของระบบ การทำงานของระบบคลองวนเวียนจะเหมือนกับระบบแอกทิเวตเต็ดสลัดจ์โดยทั่วไป คือ อาศัยจุลินทรีย์มากมายหลายชนิด โดยจุลินทรีย์ที่สำคัญได้แก่ แบคทีเรีย เชื้อรา และ โปรโตซัว เป็นต้น ซึ่งสภาวะที่ใช้ในการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์จะเป็นสภาวะแอโรบิก โดยจุลินทรีย์จะใช้สารอินทรีย์ที่อยู่ในน้ำเสียเป็นแหล่งอาหารและพลังงาน เพื่อการเจริญเติบโตและเพิ่มจำนวนของจุลินทรีย์ในระบบ จากนั้นจึงแยกจุลินทรีย์ออกจากน้ำเสียที่ผ่านบำบัดแล้ว โดยวิธีการตกตะกอนในถังตกตะกอน (Sedimentation Tank) เพื่อให้ได้น้ำใส (Supernatant) อยู่ส่วนบนของถังตกตะกอน ซึ่งมีคุณภาพน้ำดีขึ้น และสามารถระบายออกสู่สิ่งแวดล้อมได้

2. ส่วนประกอบของระบบ ระบบคลองวนเวียนจะมีลักษณะแตกต่างจากระบบแอกทิเวตเต็ดสลัดจ์แบบอื่น คือ ถังเติมอากาศจะมีลักษณะเป็นวงกลมหรือวงรี ทำให้ระบบคลองวนเวียนจึงใช้พื้นที่มากกว่าระบบแอกทิเวตเต็ดสลัดจ์แบบอื่น โดยรูปแบบของถังเติมอากาศแบบวงกลมหรือวงรี ทำให้น้ำไหลวนเวียนตามแนวยาว (Plug Flow) ของถังเติมอากาศ และการกวนจะใช้เครื่องกลเติมอากาศ ซึ่งติดตั้งในแนวนอน (Horizontal Surface Aerator) จากลักษณะการไหลแบบตามแนวยาวทำให้สภาวะในถังเติมอากาศแตกต่างไปจากระบบแอกทิเวตเต็ดสลัดจ์แบบกวนสมบูรณ์ (Completely Mixed Activated Sludge) โดยค่าความเข้มข้นของออกซิเจนละลายน้ำ ในถังเติมอากาศจะลดลงเรื่อย ๆ ตามความยาวของถัง จนกระทั่งมีค่าเป็นศูนย์ เรียกว่าเขตแอน็อกซิก (Anoxic Zone) ซึ่งจะมีระยะเวลาไม่ชั่งนี้ไม่เกิน 10 นาที การที่ถังเติมอากาศมีสภาวะเช่นนี้ทำให้เกิดไนตริฟิเคชัน (Nitrification) และดีไนตริฟิเคชัน (Denitrification) ขึ้นในถังเดียวกัน ทำให้ระบบสามารถบำบัดไนโตรเจนได้ดียิ่งขึ้นด้วย

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

3. ระบบคลองวนเวียนส่วนใหญ่จะประกอบด้วยหน่วยบำบัด ดังนี้

- 3.1 รางคักรวดทราย (Grit Chamber)
- 3.2 บ่อปรับสภาพการไหล (Equalizing Tank)
- 3.3 บ่อเติมอากาศแบบคลองวนเวียน
- 3.4 ถังตกตะกอน (Sedimentation Tank)
- 3.5 บ่อสูบลอยตะกอนหมุนเวียน และ
- 3.6 บ่อเติมคลอรีน

2.2.3 ระบบบำบัดน้ำเสียแบบบ่อเติมอากาศ (Aerated Lagoon หรือ AL)

เป็นระบบบำบัดน้ำเสียที่อาศัยการเติมออกซิเจนจากเครื่องเติมอากาศ (Aerator) ที่ติดตั้งแบบทุ่นลอยหรือยึดติดกับแท่นก็ได้ เพื่อเพิ่มออกซิเจนในน้ำให้มีปริมาณเพียงพอ สำหรับจุลินทรีย์สามารถนำไปใช้ย่อยสลายสารอินทรีย์ในน้ำเสียได้เร็วขึ้นกว่าการปล่อยให้ย่อยสลายตามธรรมชาติ ทำให้ระบบบำบัดน้ำเสียแบบบ่อเติมอากาศสามารถบำบัดน้ำเสียได้อย่างมีประสิทธิภาพ สามารถลดปริมาณความสกปรกของน้ำเสียในรูปของค่าบีโอดี (Biochemical Oxygen Demand; BOD) ได้ร้อยละ 80-95 โดยอาศัยหลักการทำงานของจุลินทรีย์ภายใต้สภาวะที่มีออกซิเจน (Aerobic) โดยมีเครื่องเติมอากาศซึ่งนอกจากจะทำหน้าที่เพิ่มออกซิเจนในน้ำแล้วยังทำให้เกิดการกวนผสมของน้ำในบ่อ ทำให้เกิดการย่อยสลายสารอินทรีย์ได้อย่างทั่วถึงภายในบ่อ

1. หลักการทำงานของระบบ ระบบบำบัดน้ำเสียแบบบ่อเติมอากาศ สามารถบำบัดน้ำเสียได้ทั้งน้ำเสียจากแหล่งชุมชนที่มีความสกปรกค่อนข้างมาก และน้ำเสียจากอุตสาหกรรม โดยปกติจะออกแบบให้บ่อมีความลึกประมาณ 2-6 เมตร ระยะเวลาเก็บกักน้ำ (Detention Time) ภายในบ่อเติมอากาศประมาณ 3-10 วัน และเครื่องเติมอากาศจะต้องออกแบบให้มีประสิทธิภาพสามารถทำให้เกิดการผสมกันของตะกอนจุลินทรีย์ ออกซิเจนละลายในน้ำ และน้ำเสีย นอกจากนี้จะต้องมีบ่อป่ม (Polishing Pond หรือ Maturation Pond) รับน้ำเสียจากบ่อเติมอากาศเพื่อตกตะกอนและปรับสภาพน้ำทั้งก่อนระบายออกสู่สิ่งแวดล้อม ทั้งนี้จะต้องควบคุมอัตราการไหลของน้ำภายในบ่อป่มและระยะเวลาเก็บกักให้เหมาะสมไม่นานเกินไป เพื่อไม่ให้เกิดปัญหาการเจริญเติบโตเพิ่มปริมาณของสาหร่าย (Algae) ในบ่อป่มมากเกินไป

เอกสารนี้เป็นเอกสารเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาติให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2. ส่วนประกอบของระบบ

ระบบบ่อเติมอากาศส่วนใหญ่จะประกอบด้วยหน่วยบำบัด ดังนี้

- 1) บ่อเติมอากาศ
- 2) บ่อบ่มเพื่อปรับสภาพน้ำทิ้ง
- 3) บ่อเติมคลอรีนสำหรับฆ่าเชื้อโรค

1.1 อุปกรณ์ที่สำคัญของระบบบ่อเติมอากาศ ได้แก่ เครื่องเติมอากาศ ซึ่งมีวัตถุประสงค์หลักเพื่อให้ออกซิเจนแก่น้ำเสีย เครื่องเติมอากาศแบ่งออกได้ 4 แบบใหญ่ ๆ คือ เครื่องเติมอากาศที่ผิวหน้า (Surface Aerator) เครื่องเติมอากาศเทอร์ไบน์ (Turbine Aerator) เครื่องเติมอากาศใต้น้ำ (Submersible Aerator) และเครื่องเติมอากาศแบบหัวฉีด (Jet Aerator)

1.1.1 เครื่องเติมอากาศที่ผิวหน้า (Surface Aerator) จะทำหน้าที่ตีน้ำที่ระดับผิวน้ำให้กระจายเป็นเม็ดเล็ก ๆ ขึ้นมาเพื่อสัมผัสกับอากาศเพื่อรับออกซิเจน ในขณะที่เดียวกันก็จะเป็นการกวนน้ำให้ผสมกันเพื่อกระจายออกซิเจน และมลสารในน้ำเสียให้ทั่วบ่อ

1.1.2 เครื่องเติมอากาศเทอร์ไบน์ใต้น้ำ (Submerged Turbine Aerator) มีลักษณะการทำงานผสมกันระหว่างระบบเป่าอากาศ และระบบเครื่องกลเติมอากาศ กล่าวคือ อากาศหรือออกซิเจนจะเป่ามาตามท่อมาที่ไ้ใบพัดตีน้ำ จากนั้นอากาศจะถูกใบพัดเทอร์ไบน์ (Turbine) ตีฟองอากาศขนาดเล็กกระจายไปทั่วถังเติมอากาศ เครื่องเติมอากาศชนิดนี้มีความสามารถในการให้ออกซิเจนสูง แต่มีราคาแพงและต้องการการบำรุงรักษามากกว่าแบบอื่น

1.1.3 เครื่องเติมอากาศใต้น้ำ (Submersible Aerator) มีลักษณะผสมกันระหว่างเครื่องสูบน้ำ (Pump) เครื่องดูดอากาศ (Air Blower) และเครื่องตีอากาศให้ผสมกับน้ำ (Disperser) อยู่ในเครื่องเดียวกัน แต่มีข้อจำกัดด้านการกวนน้ำ (Mixing)

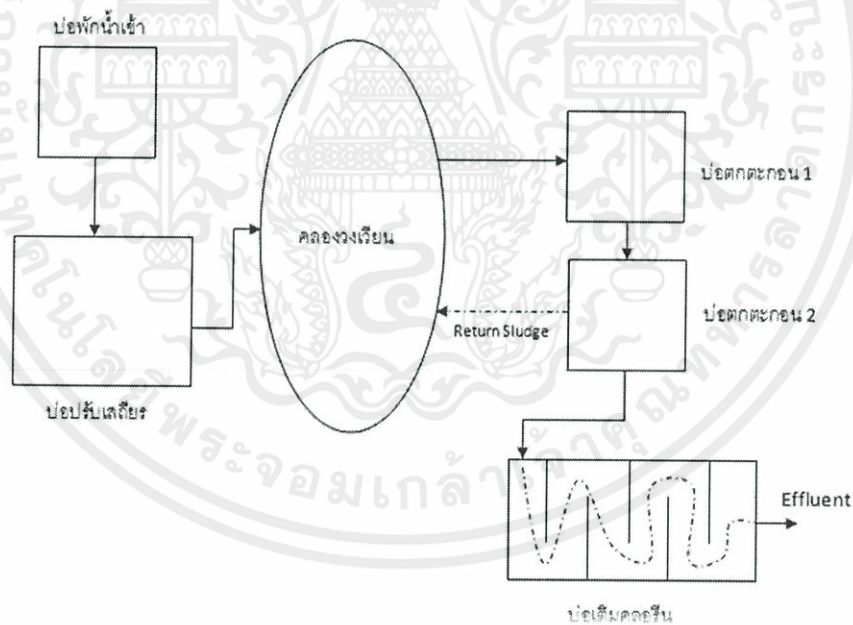
1.1.4 เครื่องเติมอากาศแบบหัวฉีดน้ำ (Jet Aerator) มี 2 แบบ คือ แบบแรกให้หลักการการทำงานของ Venturi Ejector และแบบที่สองจะเป็นการสูบน้ำลงบนผิวน้ำ การทำงานของแต่ละแบบมีดังนี้

- 1) แบบ Venturi Ejector อาศัยเครื่องสูบน้ำแบบใต้น้ำฉีดน้ำผ่านท่อที่มีรูปร่างเป็น Venturi เพื่อเพิ่มความเร็วของน้ำจนกระทั่งเกิดแรงดูดอากาศจากผิวน้ำลงมาผสมกับน้ำก็จะถ่ายเทออกซิเจนลงไปใต้น้ำ การใช้เครื่องเติมอากาศแบบนี้เหมาะสำหรับน้ำเสียที่ไม่มีเศษขยะหรือของแข็งขนาดใหญ่เพื่ออาจเข้าไปอุดตันในท่อ Venturi ได้ง่าย

2) แบบสูบน้ำลงบนผิวน้ำ (Water Jet Aerator) เป็นการสูบน้ำจากถังเดิมอากาศมาฉีดด้วยความเร็วสูงลงที่ผิวน้ำ ซึ่งจะเกิดการกระจายของอากาศลงไปตามแรงฉีดเข้าไปในน้ำ

2.2.4 ระบบบำบัดน้ำเสียของโรงพยาบาลสมุทรปราการ

จากการสำรวจบำบัดโรงพยาบาลสมุทรปราการ พบว่าทางโรงพยาบาลใช้ระบบบำบัดแบบคลองวงเวียน (Oxidation Ditch) ซึ่งเป็นระบบที่มีรูปแบบ คือ มีบ่อปรับเสถียรหรือบ่อเติมอากาศมีลักษณะเป็นวงกลมหรือวงรี ทำให้น้ำไหลวนเวียนตามแนวยาว และยังมีแบคทีเรียพวกที่ใช้ ออกซิเจนเป็นตัวหลักในการย่อยสลายสารอินทรีย์ในน้ำเสีย ก่อนที่จะถูกแยกออกจากน้ำทิ้งโดยวิธีตกตะกอน และมีการฆ่าเชื้อโรคในน้ำเสียด้วยการเติมคลอรีน จึงจะสามารถปล่อยน้ำเสียออกสู่สิ่งแวดล้อมได้ ซึ่งเป็นวิธีที่โรงพยาบาลทั่วไปนิยมใช้ในการบำบัดน้ำเสียก่อนปล่อยลงสู่สิ่งแวดล้อม (รูปที่ 2.4)



รูปที่ 2.4 ระบบบำบัดของโรงพยาบาลสมุทรปราการ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.3 มาตรฐานน้ำทิ้งโรงพยาบาล

คู่มือการจัดการน้ำเสียจากโรงพยาบาลซึ่งจัดทำโดยกรมควบคุมมลพิษ กล่าวถึงแนวทางการจัดการน้ำเสียจากการให้บริการรักษาผู้ป่วยของโรงพยาบาล โดยใช้กรณีตัวอย่างวิธีสำรวจปัญหาสิ่งแวดล้อม และวิธีปฏิบัติเบื้องต้นในการจัดการมลพิษ เพื่อให้ผู้ประกอบการสามารถใช้ข้อมูลดังกล่าวเป็นแนวทางในการตรวจสอบระบบบำบัดน้ำเสียที่ใช้ในปัจจุบันว่ามีความเหมาะสม และสามารถที่จะบำบัดน้ำเสียได้อย่างมีประสิทธิภาพ และเป็นไปตามมาตรฐานหรือไม่ เพื่อให้สามารถปฏิบัติตามกฎหมายสิ่งแวดล้อมและเป็นการลดผลกระทบต่อแหล่งรองรับน้ำทิ้งที่น้อยที่สุด ซึ่งโรงพยาบาลจัดเป็นน้ำทิ้งจากอาคารประเภท ก (กรมควบคุมมลพิษ, 2548) ดังตารางที่ 2.1



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ 2.1 ค่ามาตรฐานควบคุมการระบายน้ำทิ้งจากอาคารบางประเภทและบางขนาด
(กรมควบคุมมลพิษ, 2548)

ค่ามาตรฐานควบคุมการระบายน้ำทิ้งจากอาคารบางประเภทและบางขนาด				
ดัชนีคุณภาพน้ำ	หน่วย	เกณฑ์กำหนดสูงสุดตามประเภท มาตรฐานควบคุมการระบาย น้ำทิ้ง		วิธีวิเคราะห์
		ก	ข	
1. ค่าความเป็นกรดด่าง (pH)	-	5-9	5-9	(pH Meter)
2. บีโอดี (BOD)	mg/L	ไม่เกิน 20	ไม่เกิน 30	ใช้วิธีการ Azide Modification ที่อุณหภูมิ 20 องศาเซลเซียสเป็นเวลา 5 วัน ติดต่อกัน
3. ปริมาณของแข็ง - ค่าสารแขวนลอย (Suspended Solids)	mg/L	ไม่เกิน 30	ไม่เกิน 40	กรองผ่านกระดาษกรอง ใยแก้ว (Glass Fibre Filter Disc)
- ค่าตะกอนหนัก (Settleable Solids)	mg/L	ไม่เกิน 0.5	ไม่เกิน 0.5	วิธีการกรวยอิมฮอฟฟ์ (Imhoff cone)
- ค่าสารที่ละลายได้ ทั้งหมด (Total Dissolved Solid)	mg/L	ไม่เกิน 500	ไม่เกิน 500	ระเหยแห้งที่อุณหภูมิ 103- 105 องศาเซลเซียส ใน เวลา 1 ชั่วโมง
4. ค่าซัลไฟด์ (Sulfide)	mg/L	ไม่เกิน 1.0	ไม่เกิน 1.0	วิธีการไตเตรต (Titrate)
5. ไนโตรเจน (Nitrogen) ในรูป ที เค เอ็น (TKN)	mg/L	ไม่เกิน 35	ไม่เกิน 35	วิธีการเจลดาล์ (kjeldahl)
6. น้ำมันและไขมัน (Fat , Oil and Grease)	mg/L	ไม่เกิน 20	ไม่เกิน 20	วิธีการสกัดด้วยตัวทำ ละลาย แล้วแยกหา น้ำหนักของน้ำมันและ ไขมัน

2.4 ระบบบึงประดิษฐ์ (Constructed Wetland System) (ประกายธรรม, 2550)

2.4.1 ทฤษฎีของระบบบำบัดแบบบึงประดิษฐ์

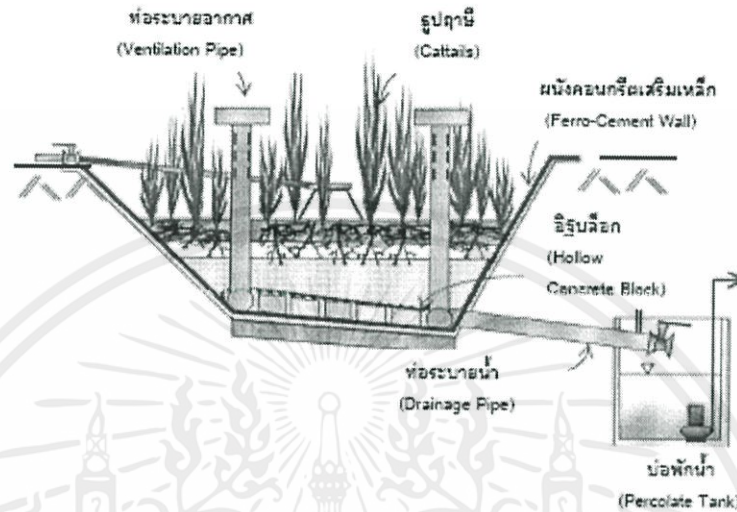
ระบบบึงประดิษฐ์เป็นระบบบำบัดน้ำเสียที่อาศัยการทำงานของจุลินทรีย์โดยธรรมชาติ ที่เรียกว่า ระบบบึงธรรมชาติ แต่มีการออกแบบมาเพื่อข้อดีของระบบบึงตามธรรมชาติ โดยมีการปรับปรุงชนิดพืช รวมไปถึงองค์ประกอบอื่นๆ ของระบบ ระบบสามารถสร้างได้จากดินที่มีน้ำท่วมขัง ซึ่งมีสิ่งมีชีวิตอาศัยอยู่ หรืออาจใช้ตัวกลางอื่นๆ ได้แก่ หิน กรวด ทราย โดยส่วนใหญ่ที่นิยมใช้เป็นพืชน้ำ ได้แก่ ต้นอ้อ (*Phragmites*) ต้นธูปฤาษี (*Typha*) และต้นกก (*Scirpus*) เป็นต้น

การสร้างบึงประดิษฐ์จะช่วยหลีกเลี่ยงข้อขัดแย้งและปัญหาผลกระทบทางสิ่งแวดล้อม ที่อาจเกิดจากการใช้บึงที่เกิดขึ้นตามธรรมชาติในการบำบัดน้ำเสียได้ นอกจากนี้บึงประดิษฐ์สามารถออกแบบเพื่อให้มีประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำเสียได้สูงสุด บึงประดิษฐ์จะมีความแตกต่างกับบึงที่เกิดขึ้นเองตามธรรมชาติตรงที่บึงที่เกิดขึ้นตามธรรมชาติจะมีข้อจำกัดของการบำบัดน้ำเสีย คือ มีระยะเวลาในการกักเก็บน้ำเสีย (HRT) ที่สั้น ซึ่งมีผลต่อการปรับปรุงคุณภาพน้ำออก เพื่อเพิ่มประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำทิ้งโดยใช้ระบบบึงประดิษฐ์จึงจำเป็นต้องเพิ่มระยะเวลาในการกักเก็บน้ำเสีย ทำให้ต้องใช้พื้นที่มากกว่าระบบอื่นๆ (ประกายธรรม, 2550) อย่างไรก็ตามบึงประดิษฐ์ได้รับการพิสูจน์แล้วว่าเป็นระบบบำบัดน้ำเสียที่ประหยัดและมีประสิทธิภาพดีระบบหนึ่ง ซึ่งใช้ประโยชน์จากปฏิกิริยาที่เกิดขึ้นระหว่างพืชที่ปลูกในระบบกับจุลินทรีย์ในการกำจัดของเสีย โดยทั่วไปแล้วบึงประดิษฐ์ได้ถูกออกแบบและควบคุมให้มีการทำงานโดยมีรูปแบบการไหลของน้ำในแนวนอน (horizontal-flow) ซึ่งได้แก่ ระบบที่น้ำไหลท่วมผิวชั้นกรองอย่างอิสระ (free water surface flow) และระบบที่น้ำไหลใต้ผิวชั้นกรองในแนวนอน (subsurface flow) ในขณะที่บึงประดิษฐ์ที่มีรูปแบบการไหลของน้ำในแนวตั้ง (vertical-flow) โดยทั่วไปจะใช้ในการกำจัดตกตะกอนหรือของเสียจากบ่อเกรอะซึ่งมีของแข็ง (solids) เป็นส่วนประกอบอยู่ปริมาณมาก

2.4.2 บึงประดิษฐ์แบบน้ำไหลใต้ผิวดินในแนวตั้ง (Vertical Flow: VF)

บึงประดิษฐ์ประเภทนี้เป็นระบบที่ใช้ในการศึกษาซึ่งประกอบไปด้วยตัวกรองเพื่อช่วยให้พืชสามารถยึดเกาะและพืชเจริญเติบโตได้ ตัวกรองที่ใช้อาจเป็นหิน กรวด และทราย อย่างไรก็ตามหนึ่งหรือหลายอย่างรวมกัน น้ำเสียจะไหลผ่านชั้นกรองในแนวตั้งโดยมีระบบการระบายน้ำอยู่ใต้ชั้นกรอง (underdrain system) และบึงประดิษฐ์ประเภทนี้ยังมีระบบระบายอากาศ (ventilation system) เพื่อหลีกเลี่ยงไม่ให้มีสภาวะไร้อากาศเกิดขึ้นในส่วนรากของพืช และพื้นที่ว่างเหนือจาก

บริเวณผิวหน้าชั้นกรองชั้น ไปจะใช้เป็นที่สะสมกากตะกอนของเสียที่ถูกกรองน้ำออกแล้ว ระบบนี้สามารถบำบัดน้ำเสียที่มีภาระสารอินทรีย์สูงๆ เช่น สิ่งปฏิกูล ได้ โดยมีความเข้มข้นของบีโอดีที่เข้าระบบอยู่ในช่วง 500 – 70,000 มก./ลิตร



รูปที่ 2.5 บึงประดิษฐ์ที่น้ำไหลได้ผิวชั้นกรองในแนวดิ่ง (VF)

2.5 ระบบบึงประดิษฐ์โดยใช้ต้นรูปฤๅษี

พืชในระบบทำหน้าที่เป็นตัวกลางให้จุลินทรีย์ยึดเกาะ แลกเปลี่ยนก๊าซออกซิเจนจากบรรยากาศสู่รากพืช (Root-zone) ทั้งยังช่วยให้แสงแดดกระทบผิวน้ำน้อยลง ซึ่งถือเป็นการป้องกันการเจริญเติบโตของสาหร่าย (Algae) ในน้ำทางอ้อม เนื่องจากพืชสามารถนำสารอินทรีย์คาร์บอนในน้ำเสียไปใช้ได้เพียงเล็กน้อยจึงไม่มีหน้าที่หลักในการย่อยสลาย และดูดซึมสารอินทรีย์คาร์บอน

2.5.1 หน้าที่ของพืชในระบบบึงประดิษฐ์ มีหน้าที่หลักในการลำเลียงออกซิเจน ระบบรากพืชในบึงประดิษฐ์จะเจริญเติบโตอยู่ในชั้นดินหรือแทรกตัวเข้าไปในชั้นกรอง โดยออกซิเจนจากบรรยากาศจะถ่ายเทเข้าสู่พืชทางใบ และลำเลียงออกซิเจนซึ่งใช้หลักการแพร่ (Diffusion) และการไหลพาของอากาศ (Convection) ลงไปยังระบบรากทำให้สามารถลำเลียงออกซิเจนไปยังตอนล่างของระบบได้ดียิ่งขึ้น ซึ่งหน้าที่ต่างๆไปของพืชในระบบบึงประดิษฐ์สามารถสรุปได้ดังต่อไปนี้

1. การแพร่กระจายของออกซิเจน พืชน้ำจะปล่อยออกซิเจนจากรากออกสู่บริเวณรอบๆ โดยอาศัยหลักการเคลื่อนย้ายออกซิเจนจากบริเวณที่มีความเข้มข้นสูงไปยังบริเวณที่มีความเข้มข้นต่ำ ซึ่งการซึมของออกซิเจนทำให้เกิดการออกซิไดซ์สามารถช่วยลดความเป็นพิษต่างๆ ได้

2. เป็นที่ยึดเกาะสำหรับการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์ เนื้อเยื่อของพืชจะมีสาหร่ายที่สังเคราะห์แสงได้เกาะอยู่หนาแน่น รวมทั้งจุลินทรีย์ต่างๆ นอกจากนี้ยังมีไบโอฟิล์มที่เกาะกับซากพืชที่ตายแล้ว ซึ่งเป็นส่วนที่สำคัญในระบบบึงประดิษฐ์

3. พืชในระบบจะช่วยลดความเร็วของกระแส น้ำ เพิ่มเวลาในการสัมผัสระหว่างน้ำเสีย และพืชให้มากขึ้น นอกจากนี้ยังช่วยทำให้เกิดการตกตะกอนได้ดียิ่งขึ้นอีกด้วย

4. การดูดซับสารอาหาร พืชจะดูดสารอาหารจำนวนมากทางราก ซึ่งสารอาหารที่ถูกดูดซับเหล่านี้จะถูกกำจัดต่อไปโดยการตัดและการเก็บเกี่ยวพืชออกจากระบบ พืชสามารถกำจัดฟอสฟอรัสและไนโตรเจนได้ อย่างไรก็ตามพบว่าปริมาณสารอาหารที่ถูกกำจัดจากการเก็บเกี่ยวมีค่าน้อยมากเมื่อเทียบกับภาระน้ำเสียที่เข้าระบบ แต่ถ้ระบบไม่มีการเกี่ยวพืชออกสารอาหารในพืชก็จะถูกปล่อยกลับสู่ระบบอีกครั้งด้วยกระบวนการย่อยสลาย (Decomposition)

2.5.2 ชนิดและลักษณะของพืชในระบบบึงประดิษฐ์

พืชโผล่เหนือน้ำ (Emergent plant) เป็นพืชน้ำที่มีรากเจริญเติบโตอยู่ในดินใต้น้ำ ใบและดอกชูขึ้นเหนือน้ำ ซึ่งแต่ละชนิดก็เติบโตได้ที่ระดับน้ำต่างๆกัน ตัวอย่างของพืชประเภทนี้ได้แก่ บัวชนิดต่างๆ กกบางชนิด และต้นธูปฤาษี เป็นต้น พืชชนิดนี้เป็นพืชที่นิยมใช้ในระบบบึงประดิษฐ์ เนื่องจากเป็นพืชที่สามารถปรับตัวและทนต่อการเปลี่ยนแปลงของสภาวะแวดล้อมได้ดี และสามารถปลูกได้ทั้งในพื้นที่ชุ่มน้ำและพื้นที่น้ำท่วม คุณสมบัติพิเศษของพืชประเภทนี้ คือ ส่วนใบที่อยู่เหนือน้ำสามารถนำหรือลำเลียงออกซิเจนจากชั้นบรรยากาศไปยังส่วนรากพืชได้ ส่งผลทำให้ชั้นกรองในบริเวณที่รากพืชยึดเกาะไม่เกิดสภาพไร้อากาศ หน้าที่และบทบาทสำคัญ ในกระบวนการบำบัดน้ำเสียของพืชประเภทนี้แสดงไว้ในตารางที่ 2.2

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ 2.2 หน้าที่ของพืชโผล่เหนือน้ำในระบบบึงประดิษฐ์ (ประกายธรรม, 250)

ส่วนประกอบของพืช	บทบาทในกระบวนการบำบัด
ส่วนที่อยู่เหนือน้ำ	<ul style="list-style-type: none"> - ลดความเข้มของแสง เพื่อลดการเจริญเติบโตของไฟโตแพลงตอน - ป้องกันอิทธิพลจากสภาพอากาศในฤดูหนาว - ลดความเร็วลมเพื่อป้องกันการแขวนลอยของตะกอน - ช่วยให้ระบบดูสวยงาม - สะสมอาหาร
ส่วนที่อยู่ใต้น้ำ	<ul style="list-style-type: none"> - ลดความเร็วกระแส น้ำ เพิ่มอัตราการตกตะกอน ลดการฟุ้งกระจายของตะกอนใต้น้ำ - กรองตะกอนขนาดใหญ่ - เป็นพื้นที่ผิวสำหรับการจับของไบโอฟิล์ม - ปล่อยออกซิเจนเพื่อการสังเคราะห์แสง ช่วยเพิ่มการย่อยสลายโดยออกซิเจน - ดูดซับสารอาหาร
รากและระบบรากพืชในชั้นตะกอนใต้น้ำ	<ul style="list-style-type: none"> - ทำให้ผิวตะกอนใต้น้ำถูกกัดเซาะน้อย - ป้องกันการอุดตันของตัวกลางในระบบการไหลในแนวตั้ง - ปล่อยออกซิเจนเพื่อเพิ่มการย่อยสลาย และการเกิดปฏิกิริยาไนตริฟิเคชัน - ดูดซับสารอาหาร - ปล่อยสารปฏิชีวนะ (Antibiotic)

2.5.3 กลไกการบำบัดน้ำเสียของระบบบึงประดิษฐ์

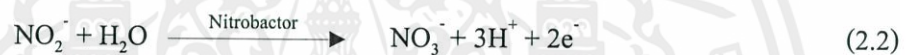
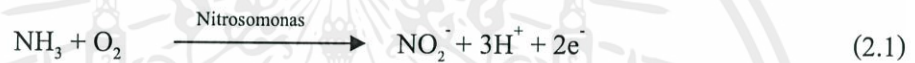
การกำจัดมลสารในบึงประดิษฐ์ประกอบด้วยกระบวนการทางกายภาพ เคมี และชีวภาพที่ทำงานสัมพันธ์กัน กลไกหลักที่พบได้แก่ การย่อยสลายโดยจุลินทรีย์ (Biochemical conversions) การตกตะกอน (Settling) และการกรอง (Filtration) การสะสมในดิน (Accretion) การระเหย (Volatilization) การดูดซับ (Adsorption) การระเหยทางใบ (Evapotranspiration) และการนำไปใช้โดยพืช (Plant uptake) การกำจัดสารปนเปื้อนต่างๆ ในน้ำที่ซึ่งต้องอาศัยกลไกต่างๆ ประกอบกัน ดังนี้

1. การกำจัดของแข็งแขวนลอย

ของแข็งที่สามารถตกตะกอนได้ จะถูกกำจัดโดยกระบวนการตกตะกอนและการกรองภายในบริเวณไม่ไกลจากจุดที่ปล่อยน้ำเสียเข้าสู่ระบบ โดยเฉพาะบึงประดิษฐ์แบบน้ำไหลได้ ผิวดินตะกอนที่สะสมอยู่อาจทำให้ระบบอุดตันได้ ดังนั้น จึงควรมีการกรองเพื่อกำจัดของแข็งแขวนลอยขนาดใหญ่ออกก่อนเข้าสู่ระบบบึงประดิษฐ์ ของแข็งที่ไม่ตกตะกอนจะถูกกำจัดในบริเวณต่อมาด้วยการย่อยสลายโดยจุลินทรีย์และการดูดซับผิว เช่น ส่วนของพีช ดิน ทราย รวมทั้งการรวมตัวของกลุ่มตะกอน

2. การกำจัดไนโตรเจนทั้งหมด

การกำจัดไนโตรเจนทั้งหมดเกิดจากกระบวนการหลักที่เรียกว่า ไนตริฟิเคชันและดีไนตริฟิเคชัน โดยไนตริฟิเคชันเป็นการเปลี่ยนไนโตรเจนทั้งหมดที่อยู่ในรูปแอมโมเนียไปเป็นไนโตรเจนทั้งหมดในรูปไนเตรทภายใต้สภาวะที่มีออกซิเจน ดังสมการ 2.1 และ 2.2



ปัจจัยควบคุมกระบวนการไนตริฟิเคชันคือ อุณหภูมิ พีเอช ความเป็นด่างของน้ำ ความเข้มข้นของสารอินทรีย์ ความหนาแน่นของจุลินทรีย์ ปริมาณแอมโมเนียไนโตรเจนทั้งหมดและออกซิเจนละลายน้ำ โดยช่วงอุณหภูมิที่เหมาะสมคือ 25-40 องศาเซลเซียส ช่วงพีเอชที่เหมาะสมคือ 6.8-7.5 และต้องการออกซิเจนละลายน้ำ 4.3 มิลลิกรัมต่อ 1 มิลลิกรัมของการเปลี่ยนแอมโมเนียไนโตรเจนทั้งหมดเป็นไนเตรทไนโตรเจนทั้งหมด

ดีไนตริฟิเคชันเป็นการเปลี่ยนไนเตรทไนโตรเจนทั้งหมดให้กลายเป็นก๊าซไนโตรเจนทั้งหมด จะเกิดได้ในสภาพที่ไม่มีออกซิเจนละลายน้ำ ดังสมการ 2.3



การกำจัดไนโตรเจนทั้งหมดโดยทั้งสองกระบวนการนี้เกิดขึ้นในระบบที่มีออกซิเจนร่วมกับไม่มีออกซิเจน เช่น ดินที่มีน้ำท่วมขัง

การเปลี่ยนรูปไปเป็นก๊าซแอมโมเนีย (Ammonia volatilization) เป็นการเปลี่ยนแอมโมเนียไนโตรเจนทั้งหมดไปเป็นแอมโมเนียไอออน ซึ่งจะมีการเปลี่ยนกลับไปกลับมาขึ้นอยู่กับพีเอชที่พีเอช 9.3 อัตราส่วนระหว่างแอมโมเนียกับแอมโมเนียมไอออนจะเป็น 1:1 ทำให้สามารถกำจัดไนโตรเจนทั้งหมดได้มาก กระบวนการนี้นอกจากจะขึ้นอยู่กับพีเอชและความเข้มข้นของ

แอมโมเนียมไอออนในน้ำแล้ว ยังขึ้นอยู่กับอุณหภูมิ ความเร็วลม แสงแดด พืช และความสามารถในการต้านทานการเปลี่ยนแปลงพีเอชของน้ำ

แอมโมนิฟิเคชัน (Ammonification) เป็นการเปลี่ยนไนโตรเจนทั้งหมดในสารอินทรีย์ซึ่งพบในรูปกรดอะมิโนให้เป็นแอมโมเนีย โดยจุลินทรีย์และใช้พลังงานที่ได้จากการเกิดแอมโมนิฟิเคชันมาใช้ในการเจริญเติบโต ส่วนไนโตรเจนทั้งหมดในรูปยูเรีย และกรดยูริกจะถูกไฮโดรไลซ์เป็นแอมโมเนียดังสมการ 2.4



อัตราการเกิดกระบวนการนี้จะลดลงตามปริมาณออกซิเจนและขึ้นกับอุณหภูมิที่เหมาะสมคือ 40-60 องศาเซลเซียสและพีเอชที่เหมาะสมคือ 6.5-8.5

การนำไปใช้โดยพืชเป็นการเปลี่ยนไนโตรเจนทั้งหมดในรูปแอมโมเนียและไนเตรทไปเป็นสารอินทรีย์ในเซลล์ของพืช อัตราการนำไปใช้ถูกจำกัดโดยอัตราการเจริญเติบโตของพืชและความเข้มข้นของสารอาหารในเนื้อเยื่อพืช เมื่อพืชตายไนโตรเจนทั้งหมดจะถูกปล่อยกลับสู่ระบบ ดังนั้น จึงควรมีการเก็บเกี่ยวพืชออกจากระบบเป็นระยะๆ

การดูดซับเป็นการกำจัดแอมโมเนียมไอออน ซึ่งมีประจุบวกโดยดูดซับกับประจุลบของซากพืช สารอินทรีย์ที่ตกตะกอนและตัวกลาง แต่เมื่อความเข้มข้นของแอมโมเนียมไอออนลดลงก็จะเกิดปฏิกิริยาย้อนกลับเพื่อปรับให้ระบบสมดุล ในระบบที่มีการจ่ายน้ำเสียแบบต่อเนื่องจะเกิดปฏิกิริยากลับไปกลับมาทำให้ความเข้มข้นของแอมโมเนียมไอออนไม่ลดลง แต่ในระบบที่จ่ายน้ำเสียแบบไม่ต่อเนื่องพบว่าในช่วงที่ไม่จ่ายน้ำเสียความเข้มข้นของแอมโมเนียมไอออนลดลงอย่างรวดเร็ว เนื่องจากการถูกดูดซับ ซึ่งแอมโมเนียมไอออนที่ถูกดูดซับจะถูกออกซิไดซ์เป็นไนเตรทต่อไป

3. การกำจัดฟอสฟอรัส

ฟอสฟอรัสที่ปรากฏในน้ำเสียมักอยู่ในรูปออร์โทฟอสเฟต พอลิฟอสเฟต และฟอสเฟตในรูปสารอินทรีย์ ฟอสฟอรัสที่มีวาเลนซ์ +5 จะมีการเปลี่ยนรูปกลับไปมาระหว่างรูปอนินทรีย์และอินทรีย์ กลไกหลักในการกำจัดฟอสฟอรัสในระบบบึงประดิษฐ์ ได้แก่ การย่อยสลายโดยจุลินทรีย์ (Biological oxidation) การดูดซับ (Absorption) การดูดซึมโดยพืช (Plant absorption)

การเกิดเป็นสารประกอบเชิงซ้อน (complexation) และการตกตะกอนผลึก (Precipitation) จุลินทรีย์บางชนิดสามารถเปลี่ยนรูปอนินทรีย์ฟอสฟอรัสที่ไม่ละลายน้ำเป็นออร์โทฟอสเฟตที่ละลายน้ำได้ ในขณะที่จุลินทรีย์อีกกลุ่ม เช่น แบคทีเรีย (เช่น *Bacillus subtilis*, *Arthrobacter* sp.) แอคติโนมัยซีต

(เช่น *Streptomyces* sp.) และฟังไจ (เช่น *Aspergillus* sp., *Penicillium* sp.) สามารถเปลี่ยนสารประกอบอินทรีย์ฟอสฟอรัสให้เป็นออร์โทฟอสเฟตที่ละลายน้ำได้ ออร์โทฟอสเฟตนี้จะถูกทิ้งแพลงก์ตอนพืชและสัตว์ใช้เป็นธาตุอาหารต่อไป สำหรับฟอสฟอรัสในรูปที่ไม่ละลายน้ำ และสะสมอยู่ในตะกอนดินบริเวณก้นบึงจะถูกจุลินทรีย์อีกกลุ่มหนึ่งเปลี่ยนให้เป็นรูปอินทรีย์ฟอสเฟตที่ละลายน้ำ ซึ่งพืชชั้นสูงสามารถนำไปใช้ได้

กลไกการดูดซับและระยะเวลาเก็บฟอสฟอรัสในบึงประดิษฐ์ ถูกควบคุมโดย Redox Potential พีเอช ปริมาณธาตุเหล็ก อลูมิเนียม แคลเซียม และธรรมชาติของตะกอนดิน ในดินที่เป็นกรดฟอสฟอรัสจะถูกดูดซับโดยสารประกอบออกไซด์ของเหล็กและอลูมิเนียม แล้วตกตะกอนผลึกเป็นเหล็กฟอสเฟต (Fe-P) และอลูมิเนียมฟอสเฟต (Al P) แต่ที่พีเอชสูงกว่า 7 จะเกิดตะกอนผลึกของแคลเซียมฟอสเฟต (Ca-P) มากกว่า ความสามารถในการดูดซับฟอสฟอรัสของตะกอนดินสามารถประมาณได้จากปริมาณอลูมิเนียมในตะกอนดินที่ Redox Potential ต่ำกว่า 250 มิลลิโวลต์ จำทำให้ Fe^{3+} เปลี่ยนเป็น Fe^{2+} แล้วปล่อยฟอสฟอรัสออกมา แต่กลับทำให้อลูมิเนียมและเหล็กอยู่ในรูปผลึกที่ไม่ละลายน้ำและดูดติดฟอสฟอรัสได้ดีขึ้น กลไกสำคัญก็คือ ปฏิกิริยาการเปลี่ยนลิแกนด์ (Ligand exchange reaction) โดยฟอสเฟตจะเข้าไปแทนที่น้ำที่อยู่ในสารประกอบออกไซด์ของเหล็ก และอลูมิเนียม แต่ยังไม่เป็นที่แน่ชัดว่า กลไกการตกตะกอนผลึก หรือการเปลี่ยนลิแกนด์เป็นกลไกหลักในการกำจัดฟอสฟอรัส พืชจะดูดซึมฟอสฟอรัสผ่านทางรากแล้วลำเลียงไปใช้สร้างเนื้อเยื่อต่อไป แต่ยังคงมีปริมาณต่ำเมื่อเทียบกับการดูดซึมไนโตรเจนทั้งหมด สังเกตจากปริมาณฟอสฟอรัสที่สะสมในเนื้อเยื่อพืชต่ำกว่าไนโตรเจนทั้งหมด ฟอสฟอรัสถูกปล่อยสู่ระบบเมื่อพืชตายลง ดังนั้นควรเก็บพืชที่ตายออกจากระบบ

4. การกำจัดโลหะหนัก

โลหะหนักพบในรูปสารละลายและองค์ประกอบของของแข็ง กลไกหลักในการกำจัดคือ การถูกดูดซับโดยตัวกลาง การตกตะกอนเคมีในรูปของเกลือซึ่งมักเกิดร่วมกับการกำจัดฟอสฟอรัสและการดูดซับของพืช กลไกเหล่านี้เกิดได้ดีกับโลหะหนักที่สามารถตกตะกอนได้

5. การกำจัดเชื้อโรค

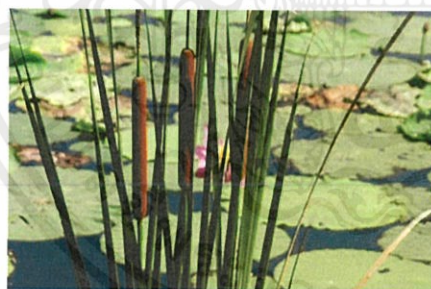
การกำจัดเชื้อโรคในระบบประกอบด้วยวิธีทางภาพ เช่น การตกตะกอน การกรอง และการถูกทำลายโดยรังสีอัลตราไวโอเล็ต วิธีทางเคมี ได้แก่ ปฏิกิริยาออกซิเดชัน การดูดซับโดยอินทรีย์หรือวัตถุ และสารพิษที่พืชบางชนิดปล่อยออกมา ส่วนวิธีทางชีวภาพประกอบด้วย การตาย

ตามธรรมชาติ (Natural Die-off) การกินกันเอง (Predation) และสารปฏิชีวนะที่สิ่งมีชีวิตอื่นปล่อยออกมา

2.5.4 พืชที่ใช้ในการศึกษา

ต้นธูปฤๅษี (รูปที่ 2.6) ชื่อวิทยาศาสตร์ คือ *Typha angustifolia* L. ชื่อวงศ์ คือ Typhaceae และชื่อสามัญ คือ Cat-tail, Elephant grass, Lesser reed, Narrow-leaved Cat-tail ลักษณะทางพฤกษศาสตร์ วัชพืชล้มลุก อายุประมาณ 2 ปี สูงประมาณ 1.5 - 2 ม. เจริญเติบโตได้ดีในพื้นที่ชุ่มน้ำ ธูปฤๅษีมีระบบรากที่ดี ช่วยป้องกันการพังทลายของดินชายน้ำ สามารถนำมาใช้เป็นวัสดุคลุมผิวดินในไม้ยืนต้น สวนไม้ผลต่างๆ เพื่อลดการสูญเสียน้ำที่ระเหยออกจากผิวดิน หรือลดการชะล้างหน้าดินจากน้ำฝนได้ ธูปฤๅษีสามารถกำจัดไนโตรเจนจากน้ำเสียในที่ลุ่มต่อไร่ได้ถึง 400 กก. ต่อปี และสามารถดูดเก็บโพแทสเซียมต่อไร่ได้ถึง 690 กก. ต่อปี จึงเป็นพืชอีกชนิดหนึ่งที่จะมีบทบาทเป็นพืชเศรษฐกิจในอนาคต สามารถออกดอกได้ตลอดปี

ประโยชน์จากต้นธูปฤๅษี ธูปฤๅษีมีระบบรากที่ดี ช่วยป้องกันการพังทลายของดินชายน้ำ สามารถนำมาใช้เป็นวัสดุคลุมผิวดินในไม้ยืนต้น สวนไม้ผลต่างๆ เพื่อลดการสูญเสียน้ำที่ระเหยออกจากผิวดิน หรือลดการชะล้างหน้าดินจากน้ำฝนได้ ใบเหนียวนิ่มใช้มุงหลังคา ใช้ทำเครื่องจักสาน เช่น เสื่อ ตะกร้า เชือก ยอดอ่อนกินได้ทั้งสด และทำให้สุก



รูปที่ 2.6 ต้นธูปฤๅษี

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.6 การบำบัดน้ำเสียด้วยผักตบชวา (สุรชัย มัจฉาชีพ, 2538)

ผักตบชวา (รูปที่ 2.7) ชื่อวิทยาศาสตร์ *Eichornia crassipes* (Mart.) Solms ชื่อวงศ์ Pontederiaceae ชื่อสามัญ Water hyacinth, Floation water hyacinth เป็นวัชพืชน้ำที่มีอายุยืนหลายปี สูงประมาณ 30-40 เซนติเมตร มีลำต้นสั้น รากแตกออกจากลำต้นบริเวณข้อ รากมักมีสีม่วงดำ เกิดจากสารแอนโทไซยานิน (anthocyanin) ลำต้นแตกไหลเกิดเป็นลำต้นใหม่ติดต่อกันไป ใบออกเป็นกลุ่มรอบลำต้น (rosettes) ใบกว้างใหญ่ รูปร่างค่อนข้างกลม ส่วนฐานใบเว้าเข้าหาก้านใบ มีหูใบ ปลายใบมน ขนาดของใบและความยาวของก้านใบขึ้นกับสภาพความอุดมสมบูรณ์ในบริเวณที่เจริญเติบโตอยู่ ส่วนของก้านใบจะพองออกภายในมีรูพรุนลักษณะคล้ายฟองน้ำ ช่วยพยุงให้ลำต้นลอยน้ำได้ ดอก ออกเป็นช่อชนิดสไปด์ ออกดอกได้ตลอดปี ในช่อหนึ่งๆ มีดอกย่อย 6-30 ดอก ก้านช่อดอกยาวประมาณ 15-30 เซนติเมตร กลีบเลี้ยงและกลีบดอกห่อหุ้มรวมกัน (perianths) มีสีม่วง มีจุดเหลืองตรงกลาง ส่วนฐานกลีบดอกห่อหุ้มรวมกันเป็นรูปกรวย ส่วนปลายแยกเป็น 6 กลีบ มีเกสรตัวผู้ 6 อัน เกสรตัวเมียเป็นเส้นบางๆ ที่ส่วนปลายเป็นคุ่มสีขาว ผล เป็นชนิดแคปซูล แบ่งเป็น 3 พู ภายในมีเมล็ดจำนวนมาก เมล็ดมีรูปร่างกลม พบขึ้นตามลำคลอง คลองชลประทาน หนองน้ำ และที่ชื้นและมีน้ำขัง ขยายพันธุ์โดยอาศัยเมล็ด และส่วนของลำต้น



รูปที่ 2.7 ผักตบชวา

ประโยชน์ของผักตบชวา ใช้เป็นอาหารสัตว์ (เลี้ยงสุกร) ใช้ทำปุ๋ยหมัก ทำผลิตภัณฑ์เชื้อเพลิงชีว (โดยโครงการส่วนพระองค์ สวนจิตรลดา) ยอด ใบ และดอกอ่อน ลวกจิ้ม น้ำพริก หรือนำมาแกงส้ม นำมาจักสานเป็นผลิตภัณฑ์เครื่องใช้ต่างๆ เช่น กระเป๋า กระจาด กระบุง กระเช้า

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.6.1 หลักการบำบัดน้ำเสียของผักตบชวา

ในการใช้ผักตบชวาในการบำบัดน้ำเสีย ควรมีพื้นที่เพียงพอในการให้ผักตบชวาเจริญเติบโต ซึ่งผักตบชวาสามารถเจริญเติบโตได้อย่างรวดเร็วเมื่อมีแสงแดดเพียงพอและอุณหภูมิของแหล่งน้ำไม่สูงเกินไป การดูแลระบบเพื่อให้ได้ประสิทธิภาพดีนั้นควรทำการเปลี่ยนผักตบชวาในทุก 10 สัปดาห์ ซึ่งผักตบชวาสามารถช่วยในการบำบัดน้ำเสีย โดยการทำหน้าที่กรองน้ำที่ไหลผ่านกอผักตบชวาอย่างช้าๆ ทำให้ของแข็งแขวนลอยต่างๆ ที่ปนอยู่ในน้ำถูกสกัดกั้นกรองออก นอกจากนั้น ระบบรากที่มีจำนวนมากจะช่วยกรองสารอินทรีย์ที่ละเอียด และจุลินทรีย์ที่อาศัยเกาะอยู่ที่ราก จะช่วยดูดสารอินทรีย์ไว้ด้วยอีกทางหนึ่ง รากผักตบชวาจะดูดสารอาหารที่อยู่ในน้ำ ทำให้ไนโตรเจนและฟอสฟอรัสในน้ำเสียจึงถูกกำจัดไป (โครงการบำบัดน้ำเสียบึงมกจะตันอันเนื่องมาจากพระราชดำริพระบาทสมเด็จพระเจ้าอยู่หัวฯ, 2528)

2.7 งานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

ณัฐสรา และคณะ (2551) ได้ศึกษาประสิทธิภาพการกำจัดฟอสฟอรัสในน้ำทิ้งจากหอพักนักศึกษาศาสนาบันเทศโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบังด้วยระบบบึงประดิษฐ์แบบน้ำไหลใต้ผิวดินแนวดิ่ง โดยใช้พืชสองชนิด คือ ต้นคัลล่าน้ำและต้นก้ามกุ้งสีทอง ตัวแปรที่ศึกษาคือชนิดของพืช และระดับความลึกของชั้นตัวกลาง โดยระบบบึงประดิษฐ์ที่ใช้เป็นระบบไหลตามกันที่อัตราการไหลของน้ำทิ้ง 0.007 ลิตรต่อนาที และระยะเวลาเก็บ 5 วัน จากการทดลองพบว่าชนิดของพืชมีผลต่อประสิทธิภาพการกำจัดฟอสฟอรัส โดยระบบที่ปลูกต้นคัลล่าน้ำมีประสิทธิภาพในการกำจัดฟอสฟอรัสสูงกว่าระบบที่ปลูกต้นก้ามกุ้งสีทอง และระบบควบคุมที่ไม่ปลูกพืช โดยมีค่าประสิทธิภาพการกำจัดฟอสฟอรัสทั้งหมดร้อยละ 79.23, 69.06 และ 61.74 ตามลำดับ และประสิทธิภาพการกำจัดคอโรโฟสเฟตร้อยละ 78.04, 65.39 และ 64.92 ตามลำดับ และพบว่าการกำจัดฟอสฟอรัสส่วนใหญ่เกิดที่ระดับความลึกไม่เกิน 30 เซนติเมตร ซึ่งเป็นระดับที่ไม่อึดตัวด้วยน้ำ โดยพบว่าระบบที่ปลูกต้นคัลล่าน้ำ ต้นก้ามกุ้งสีทอง และระบบควบคุมมีประสิทธิภาพการกำจัดฟอสฟอรัสทั้งหมดที่ระดับ 30 เซนติเมตร ร้อยละ 76.87, 65.25 และ 60.02 ตามลำดับ ประสิทธิภาพการกำจัดคอโรโฟสเฟตที่ระดับ 30 เซนติเมตร ร้อยละ 66.80, 57.20 และ 56.94 ตามลำดับ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สุชาดา (2543) ได้ศึกษาประสิทธิภาพในการลดค่า ซีโอดี (COD) ฟอสเฟต ฟอสฟอรัส ($PO_4^{3-}-P$) สารแขวนลอย (SS) และสารที่ละลายได้ทั้งหมด (TDS) ของระบบบำบัดน้ำเสียแบบบึงประดิษฐ์ในการบำบัดน้ำเสียจากอาคารเรียนที่ 7 คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยขอนแก่น (Sc.07) ที่มีค่าภาระชลศาสตร์เท่ากับ 0.01 ลบ.ม./ตร.ม./วัน (HRT1), 0.03 ลบ.ม./ตร.ม./วัน (HRT2) และ 0.05 ลบ.ม./ตร.ม./วัน (HRT3)ตามลำดับ จากผลการศึกษาพบว่า ประสิทธิภาพในการลดค่า ซี โอดี (COD) ของบึงประดิษฐ์มากที่สุดในHRT3 เท่ากับ 72.76% และในHRT2 ต่ำที่สุด เท่ากับ 61.94% ประสิทธิภาพในการลดค่าฟอสเฟตฟอสฟอรัส ($PO_4^{3-}-P$) ของบึงประดิษฐ์มากที่สุดในHRT1 เท่ากับ 79.63% และใน HRT3 ต่ำที่สุด เท่ากับ 71.38% ประสิทธิภาพในการลดค่าสารแขวนลอย (SS) ของบึงประดิษฐ์มากที่สุดในHRT3 เท่ากับ 51.92% และในHRT1 ต่ำที่สุด เท่ากับ 43.88% และประสิทธิภาพในการลดค่าสารที่ละลายได้ทั้งหมด (TDS) ของบึงประดิษฐ์มากที่สุดในHRT1 เท่ากับ 30.17% และในHRT2 ต่ำที่สุด เท่ากับ 23.45%

ประกายธรรม (2550) ศึกษาประสิทธิภาพการกำจัดสารอินทรีย์คาร์บอน ไนโตรเจน และฟอสฟอรัสในน้ำทิ้งชุมชนด้วยระบบบึงประดิษฐ์แบบน้ำไหลได้ผิวดินแนวตั้ง โดยใช้พืช 2 ชนิด คือ ต้นคัล้าน้ำและต้นกกกรม ตัวแปรที่ศึกษา คือ ชนิดของพืช ค่าซีโอดีน้ำเสียสังเคราะห์ และระดับความลึกของชั้นตัวกลาง โดยควบคุมระยะเวลาที่เก็บที่ 5 วัน จากการทดลองพบว่า น้ำเสียสังเคราะห์ที่ความเข้มข้น 150 มก.ซีโอดี/ล. ประสิทธิภาพการกำจัดสารอินทรีย์คาร์บอน ไนโตรเจน และฟอสฟอรัส ของระบบที่ปลูกต้นคัล้าน้ำ และต้นกกกรมมีค่าที่ใกล้เคียงกัน คือ ร้อยละ 87, 87-91 และ 82 ตามลำดับ เมื่อเพิ่มความเข้มข้นเป็น 300 และ 500 มก.ซีโอดี/ล. พบว่าประสิทธิภาพในการกำจัดสารอินทรีย์คาร์บอน ไนโตรเจน ฟอสฟอรัสของระบบที่ปลูกต้นคัล้าน้ำมากกว่าระบบที่ปลูกต้นกกกรม เนื่องจากต้นคัล้าน้ำมีรากยาว ทำให้ออกซิเจนสามารถแทรกผ่านไปในชั้นตัวกลางได้ดี ช่วยเพิ่มประสิทธิภาพการบำบัด โดยจุลินทรีย์ที่ใช้ ออกซิเจน อีกทั้งยังเป็นพืชที่มีดอก ซึ่งใช้ฟอสฟอรัสในการออกดอก การศึกษาผลของความลึกต่อประสิทธิภาพการบำบัด พบว่าการกำจัดสารอินทรีย์คาร์บอน ไนโตรเจน และฟอสฟอรัส ส่วนใหญ่เกิดที่ระดับความลึกไม่เกิน 30 ซม. ซึ่งเป็นระดับที่ไม่อึดตัวด้วยน้ำ โดยพบว่าระบบที่ปลูกต้นคัล้าน้ำ และระบบที่ปลูกกกกรม มีค่าการกำจัดร้อยละ 86, 88 และ 83 ตามลำดับ ผลการบำบัดน้ำ

เสียชุมชนจากท่าอากาศยานสุวรรณภูมิ พบว่าระบบที่ปลูกต้นคัล้าน้ำ และระบบที่ปลูกต้นกกกรมการกำจัดสารอินทรีย์คาร์บอน ไนโตรเจน ได้ใกล้เคียงกัน คือร้อยละ 94 และ 99 ส่วนการ

กำจัดฟอสฟอรัสของระบบที่ปลูกต้นกล้วยน้ำ ำบักได้สูงกว่าระบบที่ปลูกต้นกรม คือร้อยละ 90 และ 82 ตามลำดับ

พันธ์ทิพย์ (2556) ศึกษาการใช้หญ้าอาหารสัตว์ในการบำบัดน้ำเสียชุมชนด้วยระบบ บึงประดิษฐ์ประเภทน้ำไหลใต้ผิวในแนวดิ่ง โดยศึกษาถึงประสิทธิภาพในการลดสารมลพิษ โดยหญ้าอาหารสัตว์แต่ละชนิด ได้แก่ หญ้าแพงโกล่า (*Digitaria decumbens*) หญ้าอะตราตัม (*Paspalum atratum*) และหญ้าขน (*Brachiaria mutica*) ที่ปลูกในระบบบึงประดิษฐ์ประเภทน้ำไหลใต้ผิวในแนวดิ่ง รวมถึงศึกษาการเจริญเติบโต อัตราการสะสมธาตุอาหาร และผลผลิตหญ้าอาหารสัตว์แต่ละชนิดในแต่ละระยะเก็บเกี่ยว โดยพบว่าระบบบำบัดบึงประดิษฐ์ที่ทำการศึกษา ซึ่งมีอัตราการบรรทุกทางชลศาสตร์ เท่ากับ 20 cm/day หรือ 100.6 l/day มีศักยภาพในการบำบัดน้ำเสียชุมชน โดยมีประสิทธิภาพในการลด COD, TSS, TKN, $\text{NH}_4\text{-N}$, $\text{NO}_x\text{-N}$ และ TP เฉลี่ยเท่ากับ 70.42, 32.31, 80.48, 24.54, -932.48 และ 41.66% ตามลำดับ แม้แปลงหญ้าอะตราตัม จะมีประสิทธิภาพสูงที่สุดในการลด COD, TKN และ $\text{NO}_x\text{-N}$ และแปลงหญ้าขน จะมีประสิทธิภาพสูงที่สุดในการลด TSS, TP และ $\text{NH}_4\text{-N}$ แต่ผลการวิเคราะห์ทางสถิติพบว่าประสิทธิภาพของหญ้าอาหารสัตว์แต่ละชนิดในการลดสารมลพิษแต่ละประเภท มีค่าไม่แตกต่างกัน ($P \geq 0.05$)

มีศักดิ์ และคณะ (2549) ศึกษาการบำบัดน้ำจากบ่อพักตะกอนไขมันโดยสูบน้ำ ด้านบนของบ่อไปบำบัดด้วยระบบบึงประดิษฐ์ น้ำเข้าระบบ โดยใช้ปั๊มสูบเข้าอย่างต่อเนื่อง ในช่วงระยะประมาณ 50 เมตรแรกของระบบบึงประดิษฐ์ช่วงต้นของบ่อจะมีสภาวะไร้อากาศ เนื่องจากน้ำที่เข้าระบบมีค่า BOD สูง ขณะที่ช่วงท้ายของบึงประดิษฐ์ ประมาณ 100 เมตร จากจุดรับน้ำพบสาหร่ายเกิดขึ้นเป็นจำนวนมาก ตามปริมาณสารอาหารที่เพิ่มขึ้น เช่น NH_4 , $\text{NO}_3\text{-N}$, TP ส่วนหนึ่งของไอออนเหล่านี้จะถูกนำไปใช้โดยพืช โดยเฉพาะTP และอาจถูกดูดซับบนตัวกลาง

Puetpaiboon (2003) ได้ทำการศึกษาการใช้ระบบบึงประดิษฐ์แบบผสมผสานในการบำบัดน้ำเสียจากโรงอบ/รมยาง น้ำเสียจากการผลิตยางแผ่นรมควันมีสารอินทรีย์ในปริมาณสูง โดยทดลองบำบัดน้ำเสีย โดยใช้ระบบบึงประดิษฐ์ที่อัตราการระบรทุกซีโอดี ต่างกัน คือ 750, 1000, 1250 และ 1500 กิโลกรัมซีโอดี/(แฮกแตร์.วัน) ระบบบึงประดิษฐ์แต่ละบ่อประกอบด้วยระบบบึงประดิษฐ์แบบไหลใต้ผิวดินในแนวดิ่ง และตามด้วยระบบบึงประดิษฐ์แบบน้ำไหลบนผิวดิน โดยปลูกต้นรูปฤาษี จากการทดลองพบว่า มีเพียงบึงประดิษฐ์แบบไหลบนผิวดินที่อัตราการระบรทุก 750 และ 1000 กิโลกรัมซีโอดี/(แฮกแตร์.วัน) และบึงประดิษฐ์แบบน้ำไหลบนผิวดินที่อัตราการระบรทุก 750 กิโลกรัมซีโอดี/(แฮกแตร์.วัน) เท่านั้นที่น้ำเสียผ่านการบำบัดแล้วได้มาตรฐานน้ำทิ้งอุตสาหกรรมของกรมควบคุมมลพิษ กระทรวงทรัพยากรและสิ่งแวดล้อม ทุกตัว

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษานานาน ไม่ควรนำข้อมูลนี้ไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งยังมีให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

แปร หากพิจารณาในแง่ของประสิทธิภาพการกำจัดมลสาร พบว่า ประสิทธิภาพการกำจัด BOD_5 , COD, SS, TKN และ NH_3-N สูงกว่าร้อยละ 90 สำหรับ TP ซัลเฟต และ TDS มีประสิทธิภาพในการกำจัดสูงกว่าร้อยละ 50 นอกจากนี้ ยังพบว่าบึงประดิษฐ์แบบไหลในแนวตั้งกำจัด BOD_5 , COD, SS ซัลเฟต และ TDS ได้ดี ส่วนบึงประดิษฐ์แบบน้ำไหลบนผิวดิน กำจัด TKN, NH_3-N และ TP ได้ดีกว่า

Yi และคณะ (2009) ศึกษาการกำจัดไนโตรเจนในบ่อผักตบชวาซึ่งรับน้ำจากบ่อปรับเสถียร โดยมีพารามิเตอร์ 6 ตัวสำคัญคือ อินทรีย์ไนโตรเจนแขวนลอย (PON), อินทรีย์ไนโตรเจนละลายน้ำ (DON), แอมโมเนียม (NH_4^+) ซีโอดีที่ละลายน้ำ (SCOD) ซีโอดีแขวนลอย (PCOD) ไนไตรตและไนเตรต (NO_3) โดยออกแบบระบบ 2 ชุด คือ บ่อควบคุม (WSPs) และบ่อผักตบชวา(WHPs) แต่ละชุดแบ่งเป็น 4 ช่อง เก็บน้ำแต่ละช่องไปวิเคราะห์หา TN, NH_4-N , NO_2-N , NO_3-N , COD 3 ครั้ง/สัปดาห์ขณะที่พารามิเตอร์ SS, pH, DO วัดทุกวัน ผลการศึกษาพบว่า ในบ่อ WSPs และ WHPs มีค่า TN, NH_4 ลดลงตามระยะเวลาที่ศึกษาการกำจัดไนโตรเจนขึ้นกับสถานะมีออกซิเจน-ไร้ออกซิเจนและปริมาณสารอินทรีย์คาร์บอนที่เติมเข้าระบบอย่างต่อเนื่อง รวมทั้งสภาพแวดล้อมต่างๆ เช่น อุณหภูมิ, DO, HRT

Wang และคณะ (2013) ตรวจวัดปริมาณ TN และ TP ในแม่น้ำ Dianchi มีพื้นที่ประมาณ 10.5 ตารางกิโลเมตร มีความลึกเฉลี่ย 2.5 เมตรที่ไหลผ่านเมือง Dongfengba, Neicaohai, Waicaohaic และ Laoganyutang ในเดือนพฤษภาคม ค.ศ. 2011 โดยนำผักตบชวาที่ปลูกบนภาชนะพลาสติกและโฟม คลุมด้วยตาข่าย ไปลอยในแม่น้ำที่ตำแหน่งต่างๆ ที่ศึกษา พบว่าผักตบชวาเจริญเติบโตได้ดีโดยอาศัยสารอาหารในแม่น้ำ เจริญเติบโตคลุมพื้นที่ 4.3 ตารางกิโลเมตร ทำการเก็บตัวอย่างน้ำที่ความลึกต่างๆ นำมาผสมกัน เพื่อวิเคราะห์หาค่า TN, NH_4-N , NO_3-N และตรวจวัดอุณหภูมิ DO พบว่า ค่า DO เพิ่มขึ้นอย่างมีนัยสำคัญ ขณะที่ NH_4 ลดลง โดยอาจเกิดจากกระบวนการ ไนตริฟิเคชัน/ดีไนตริฟิเคชัน

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 3

วิธีดำเนินงานวิจัย

3.1 อุปกรณ์และสารเคมี

3.1.1 เครื่องมือและอุปกรณ์

1. ถังทรงกระบอกขนาดจุ 185 ลิตร ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 57 เซนติเมตร สูง 72 เซนติเมตร
2. กะละมังขนาดจุ 66.7 ลิตร ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 55.7 เซนติเมตร ลึก 27.4 เซนติเมตร
3. ไม้ยูคา
4. พลาสติกใสขนาดกว้าง 210 เซนติเมตร ยาว 270 เซนติเมตร
5. เครื่องกลั่นเจดาคัลท์ ยี่ห้อ Gerhardt
6. เครื่องวัดพีเอช ยี่ห้อ Consort รุ่น C860
7. เครื่องวัดปริมาณออกซิเจนละลายน้ำ (DO Meter) บริษัท Jenway รุ่น 9200 ประเทศอังกฤษ
8. เครื่องวัดสภาพการนำไฟฟ้า ยี่ห้อ Consort รุ่น C860
9. เครื่องสเปกโตรโฟโตมิเตอร์ UV-Vis รุ่น He λios α (double beam) บริษัท Thermo electron corporation
10. เครื่องชั่งละเอียด 4 ตำแหน่ง ยี่ห้อ SHIMADZU รุ่น AUX220
11. เครื่องให้ความร้อน (Hot plate) ยี่ห้อ Fisher Scientific
12. เครื่องแก้ว
13. อุปกรณ์สำหรับไทเทรต
14. ขวดพลาสติกใสสารตัวอย่าง

3.1.1 สารเคมี

1. แอนไฮดริสโปแตสเซียมไนเตรต (KNO_3) บริษัท MERCK เกรดวิเคราะห์
2. บรูซีนซัลเฟต (Brucine Sulfate) บริษัท MERCK เกรดวิเคราะห์
3. กรดซัลฟานิลิก (Sulfanilic Acid) บริษัท MERCK เกรดวิเคราะห์
4. กรดซัลฟูริกเข้มข้น (H_2SO_4) บริษัท MERCK เกรดวิเคราะห์
5. โซเดียมคลอไรด์ (NaCl) บริษัท MERCK เกรดวิเคราะห์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

6. แอนติโมนิโพลีซัลไฟด์ไฮดรอกไซด์ (K(SbO)C₄H₄O₆·0.5H₂O) บริษัท MERCK เกรด วิเคราะห์
7. แอมโมเนียม โมลิบเดต ((NH₄)₆Mo₇O₂₄·4H₂O) บริษัท MERCK เกรด วิเคราะห์
8. กรดแอสคอร์บิก บริษัท MERCK เกรด วิเคราะห์
9. กรดไนตริก (HNO₃) บริษัท MERCK เกรด วิเคราะห์
10. แอนไฮไดรต์ (KH₂PO₄) บริษัท J.T. Baker Co.,Ltd. เกรด วิเคราะห์
11. โซเดียมไฮดรอกไซด์ (NaOH) บริษัท J.T. Baker Co.,Ltd. เกรด วิเคราะห์
12. เมธิลเรด บริษัท MERCK เกรด วิเคราะห์
13. เมธิลีนบลู บริษัท MERCK เกรด วิเคราะห์
14. เอซิลแอลกอฮอล์ (CH₃COOH) บริษัท MERCK เกรด วิเคราะห์
15. กรดบอริก (H₃BO₃) บริษัท MERCK เกรด วิเคราะห์
16. โซเดียมเตตระโบเรต (Na₂B₄O₇·10H₂O) บริษัท MERCK เกรด วิเคราะห์
17. ฟีนอล์ฟทาลีน บริษัท MERCK เกรด วิเคราะห์

3.2 ขั้นตอนการดำเนินงานวิจัย

3.2.1 น้ำทิ้งที่ใช้ในการศึกษา

น้ำทิ้งที่ใช้ในการศึกษา คือน้ำจากบ่อพักน้ำ (Effluent) ที่ผ่านการบำบัดแล้ว ก่อนที่จะถูกปล่อยลงสู่ท่อระบายน้ำสาธารณะ จากโรงพยาบาลสมุทรปราการ จ.สมุทรปราการ

3.2.2 พืชที่ใช้ในการศึกษา

แหล่งที่มาและการเตรียมพืชเพื่อนำมาใช้ในการทดลอง คือ

1. ผักตบชวา (*Eichorniacrassipes (Mart.) Solms*) เก็บจากคลองสามประเวศ บริเวณข้างวัด บำรุงรื่น แล้วนำมาเพาะเลี้ยงในอ่างจำลองด้วยน้ำฝนจากธรรมชาติ เป็นระยะเวลา 1 สัปดาห์ แล้วนำต้นที่มีการเจริญเติบโตดีมีขนาดลำต้นเท่าๆกัน โดยน้ำหนักเริ่มต้น 0.3-0.4 กิโลกรัม ขนาดลำต้น 15 เซนติเมตรมาทำการทดลอง

2. ต้นธูปฤาษี (*Typhaangustifolia L.*) เก็บจากบริเวณหนองพื้นที่ว่างเปล่า บริเวณซอยร่มเกล้า 23 แขวงคลองสามประเวศ เขตลาดกระบัง โดยเลือกต้นที่มีลำต้นที่ความแข็งแรง ใบสีเขียวสด ขนาดลำต้นเท่าๆกัน และมีความสูงประมาณ 1.5 เมตร นำมาแช่ในอ่างที่รองน้ำฝนจากธรรมชาติไว้เป็นระยะเวลา 2 วัน

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

3.2.3 การเตรียมการบำบัดและการเติมน้ำทิ้ง

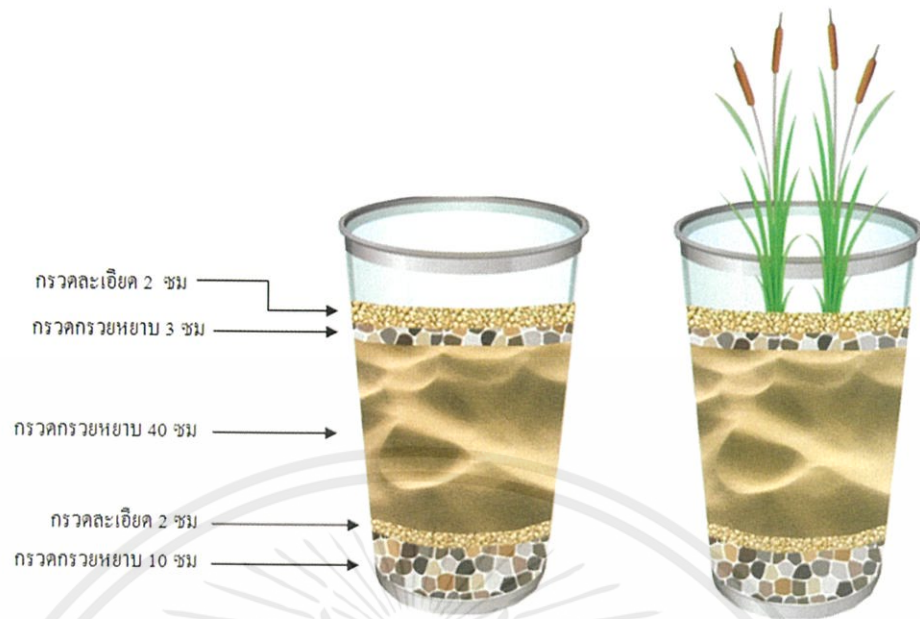
1. การบำบัดด้วยผักตบชวา

ในการทดลองนี้จะใช้ภาชนะพลาสติกที่มีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 60 เซนติเมตร มีความลึก 27.5 เซนติเมตร ซึ่งจะสามารถบรรจุน้ำได้ประมาณ 70 ลิตร จำนวน 6 ใบ โดยภาชนะทั้งหมดจะถูกวางอยู่ ณ ตำแหน่งที่ได้รับแสงอย่างเต็มที่ มีการวางเรียงติดกันเป็น 2 แถว แถวละ 3 ใบ แล้วมีการคลุมด้วยพลาสติกใส ที่สูงพ้นภาชนะ 60 เซนติเมตร นำผักตบชวาที่คัดเลือกแล้วมาใส่ภาชนะที่เตรียมไว้ จำนวน 5 ใบ ใบที่ 1-5 ใช้สัญลักษณ์ H_1, H_2, H_3, H_4 และ H_5 และมีภาชนะควบคุม (C) อีก 1 ใบ ที่ไม่ได้ใส่ผักตบชวาลงไป แต่มีการเติมน้ำในปริมาณที่เท่ากับภาชนะ H_1-H_5

2. การบำบัดด้วยต้นรูปฤาษี

ในการทดลองนี้จะใช้ถังพลาสติกที่มีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 57 เซนติเมตร มีความลึก 72 เซนติเมตร ซึ่งจะสามารถบรรจุน้ำได้ประมาณ 185 ลิตร จำนวน 2 ใบ เจาะรูถังทั้ง 2 ใบ ที่ความสูง 15 เซนติเมตร จากก้นของถัง แล้วต่อก๊อกชนิดที่สามารถเปิด-ปิดได้ด้วยมือแล้วนำผ้าขาวบางมาคลุมที่ท่อด้านในเพื่อป้องกันการหลุดรอดของหินทำการบรรจุชั้นของหิน โดยเริ่มจากบรรจุทรายกรวยหยาบ ที่มีเส้นผ่านศูนย์กลางขนาด 10 มิลลิเมตร ให้มีความสูง 8 เซนติเมตร จากก้นถัง บรรจุต่อด้วยกรวดละเอียด ที่มีเส้นผ่านศูนย์กลาง 2 มิลลิเมตร ให้มีความสูง 2 เซนติเมตร แล้วบรรจุต่อด้วยทรายหยาบ ที่มีเส้นผ่านศูนย์กลาง 0.5-1 มิลลิเมตร ให้มีความสูง 40 เซนติเมตร บรรจุต่อด้วยกรวดหยาบ ที่มีเส้นผ่านศูนย์กลาง 10 มิลลิเมตร ให้มีความสูง 3 เซนติเมตร และ บรรจุต่อด้วยกรวดทรายหยาบ ที่มีเส้นผ่านศูนย์กลาง 2 มิลลิเมตร ให้มีความสูง 2 เซนติเมตร (กรวด ทราย ก่อนนำมาใช้ต้องล้างทำความสะอาดด้วยน้ำประปา ก่อนใส่ลงในถัง ดังรูปที่ 3.1

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 3.1 วัสดุต่างๆที่ใช้ในการบำบัดด้วยถังรูปถาวย

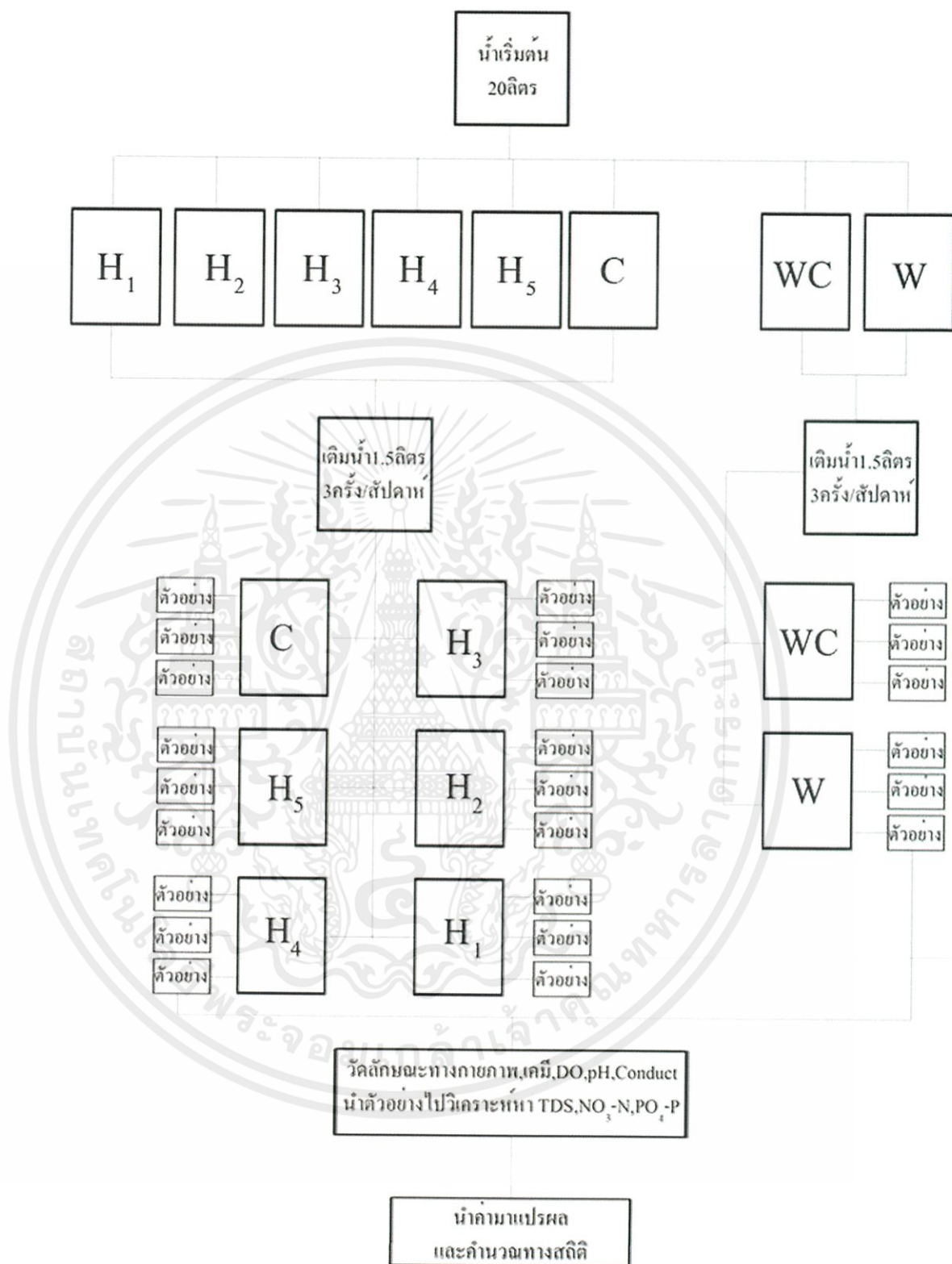
โดยถังใบที่ 1 เป็นถังควบคุม (WC) คือไม่ปลูกต้นรูปถาวย ใบที่ 2 จะปลูกต้นรูปถาวยจำนวน 2 ต้น โดยปลูกลงบริเวณชั้นของทรายหยาบ บริเวณกึ่งกลางชั้นทราย

2. การเก็บตัวอย่างน้ำ

การบำบัดด้วยผักตบชวาเริ่มต้นด้วยการเติมน้ำลงภาชนะพลาสติกจำนวน 6 ใบ ใบละ 20 ลิตร ใบที่ 1 (C) คือ ภาชนะควบคุม ใบที่ 2-5 (H_1-H_5) คือ ภาชนะที่ใส่ผักตบชวา จำนวนละ 3 ต้น และทำการเติมน้ำทิ้งจำนวน 1.5 ลิตร สัปดาห์ละ 3 ครั้ง เป็นเวลา 7 สัปดาห์ สำหรับน้ำหลังผ่านการบำบัดทำการเก็บน้ำจากภายในภาชนะสัปดาห์ละครั้ง จำนวน 4.5 ลิตร

การบำบัดด้วยต้นรูปถาวย หลังจากเตรียมกรวด ทราย เรียบร้อยแล้ว เติมน้ำเข้าถังพลาสติก 2 ใบ ใบที่ 1 (WC) คือถังทรายควบคุม และใบที่ 2 (W) คือถังทรายที่ปลูกต้นรูปถาวย สำหรับน้ำหลังผ่านการบำบัดเก็บโดยเปิดน้ำให้ไหลออกจากถังมาเข้าภาชนะใหม่และเก็บน้ำในปริมาณเท่าๆกับการบำบัดด้วยผักตบชวา แล้วจึงเติมน้ำเข้าระบบใหม่ ดังรูปที่ 3.2

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 3.2 วิธีการดำเนินงาน

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

3.3 การวิเคราะห์ข้อมูล

ตารางที่ 3.1 พารามิเตอร์ และวิธีการวิเคราะห์ลักษณะของน้ำทิ้งที่เติมเข้าและน้ำออก

ลำดับ	พารามิเตอร์	วิธีและเครื่องมือวิเคราะห์
1	อุณหภูมิ	เทอร์โมมิเตอร์
2	ค่าพีเอช	เครื่องวัดพีเอช
3	ค่าสภาพนำไฟฟ้า (EC)	เครื่องวัดการนำไฟฟ้า
4	ออกซิเจนละลายน้ำ (DO)	เครื่องวัดปริมาณออกซิเจนละลายน้ำ
5	ของแข็งที่ละลายน้ำทั้งหมด (TDS) ของแข็งที่ละลายน้ำทั้งหมด (TDS)	ระเหยแห้งที่อุณหภูมิ 103-105 องศาเซลเซียส ในเวลา 1 ชั่วโมง (AWWA, 2012)
6	ออร์โธฟอสเฟต ($PO_4\text{-P}$)	เทียบสีกับกรดแอสคอบิก (AWWA, 2012)
7	อินทรีย์ไนโตรเจน (Org-N)	ใช้การย่อย กลั่นและไทเทรต (AWWA, 2012)
8	ไนเตรต-ไนโตรเจน ($NO_3\text{-N}$)	เทียบสีกับบลูซึน (AWWA, 2012)
9	แอมโมเนีย-ไนโตรเจน ($NH_4\text{-N}$)	ใช้การกลั่นและไทเทรต (AWWA, 2012)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 4

ผลการวิจัยและอภิปรายผล

ในการศึกษาครั้งนี้ ผู้วิจัยได้นำน้ำทิ้ง (Effluent) จากระบบบำบัดน้ำเสียของโรงพยาบาลสมุทรปราการมาบำบัดของแข็งที่ละลายน้ำ (TDS) ไนเตรตไนโตรเจน ($\text{NO}_3\text{-N}$) และออร์โธฟอสเฟต ($\text{PO}_4\text{-P}$) ด้วยการใช้ผักตบชวาและถั่วงอกที่ปลูกต้นรูปถั่วฝักยาว โดยเติมน้ำทิ้งเข้าระบบทั้งสอง เป็นเวลาทั้งหมด 60 วัน ทำการวัดพารามิเตอร์ต่างๆของน้ำที่เดิมเข้าระบบ (Influent) และน้ำในภาชนะที่ใส่ผักตบชวา (H) น้ำในภาชนะควบคุม (C) และน้ำที่ไหลออกจากถั่วงอกควบคุม (WC) ถั่วงอกที่ปลูกต้นรูปถั่วฝักยาว (W) โดยเก็บน้ำสัปดาห์ละครั้ง

4.1 ผลการศึกษาการเจริญเติบโตของพืชและลักษณะทางเคมีของน้ำทิ้ง

จากผลการศึกษา พบว่าผักตบชวาเจริญเติบโตได้ดีในช่วง 7-35 วันหลังจากนั้นใบเริ่มเหี่ยว ไม่แตกหน่อเพิ่ม เนื่องจากอุณหภูมิของน้ำในภาชนะที่เลี้ยงผักตบชวาสูงถึง 36°C มีผลทำให้ผักตบชวาเหี่ยวเฉา และตายบางส่วนดังตารางที่ 4.1 ขณะที่ค่าพีเอชและค่าดีไอของน้ำใน ภาชนะควบคุม (C) และภาชนะที่ใส่ผักตบชวา (H) มีค่าเพิ่มขึ้นแปรตามระยะเวลาที่ศึกษา ซึ่งอาจเกิดจากขบวนการสังเคราะห์แสง โดยในภาชนะควบคุม (C) พบสาหร่ายจำนวนมาก ในขณะที่ระบบที่บำบัดโดยผ่านน้ำลงในถั่วงอกที่ปลูกต้นรูปถั่วฝักยาว พบว่าต้นรูปถั่วฝักยาวมีการเจริญเติบโตได้ดีตลอดระยะเวลาที่ศึกษา สำหรับค่า พีเอช ในน้ำที่หลังผ่านถั่วงอกที่ปลูกต้นรูปถั่วฝักยาว (W) และถั่วงอกควบคุม (WC) มีค่าใกล้เคียงกับน้ำที่เดิมลงในระบบ (Influent) โดยมีค่าอยู่ระหว่าง 7.34-7.71 ขณะที่ค่าดีไอ จะมีค่าลดลงตามระยะเวลาที่ผ่านน้ำลงในถั่วงอกทั้ง 2 ใบ (ดังตารางที่ 4.1)

หมายเหตุ : C = ภาชนะควบคุม

H = ภาชนะใส่ผักตบชวา

WC = ถั่วงอกควบคุม

W = ถั่วงอกที่ปลูกต้นรูปถั่วฝักยาว

Inf = น้ำเข้าระบบ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ 4.1 การเจริญเติบโตของพืชและลักษณะทางเคมีของน้ำทิ้ง

ผลการทดลอง การเจริญเติบโต	จำนวนวันที่ศึกษา (วัน)						
	7	14	21	28	35	42	56
-ผักตบชวา							
จำนวนหน่อ (หน่อ)	3	3	4	4	4	3	2
จำนวนใบ (ใบ)	10	14	18	20	21	18	10
ความยาวของราก (ซม.)	7	8	10	13	14	13	12
-ต้นธูปฤาษี							
จำนวนต้น (ต้น)	2	2	2	3	3	4	5
จำนวนใบ (ใบ)	7	8	10	11	13	15	19
ความยาวของลำต้น (ซม.)	1.2	10	1.5	1.8	2.0	2.2	2.4
อุณหภูมิ(°C)							
Influent	30.50	32.10	31.00	30.60	36.10	32.50	30.60
C	30.00	30.10	30.60	30.20	35.80	36.40	32.80
H	29.56	31.32	30.96	29.82	35.52	36.70	31.22
WC	30.00	33.50	32.10	32.60	36.20	35.50	30.80
W	30.10	32.90	31.20	30.70	36.20	34.80	30.70
ค่า pH							
Influent	6.59	7.07	7.17	7.09	6.85	7.22	7.01
C	8.96	9.92	9.63	10.42	10.51	10.40	9.97
H	7.69	9.14	9.14	9.53	9.36	9.70	10.09
WC	7.67	7.62	7.57	7.73	7.71	7.79	7.72
W	7.68	7.59	7.50	7.53	7.34	7.37	7.31
ค่า DO (mg/L) ที่อุณหภูมิ 25^oซ							
Influent	6.57	5.40	5.37	4.44	4.03	5.47	6.18
C	8.68	8.80	8.48	8.62	7.34	7.05	9.03
H	9.51	8.76	9.18	9.73	7.92	7.86	10.02
WC	5.17	4.33	3.75	2.66	2.86	3.54	4.66
W	4.95	4.44	3.42	3.35	3.12	3.70	4.73

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาค้นคว้า โดยไม่อนุญาตให้เผยแพร่หรือใช้ประโยชน์อื่นใด
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

4.2 ผลการศึกษาประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำ (TDS)

จากการศึกษาของแข็งละลายน้ำด้วยวิธีระเหยแห้งที่อุณหภูมิ 103-105 องศาเซลเซียส พบว่าระบบฟักตบชวา (H) มีค่าประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำเท่ากับ 14.07% เนื่องจากพืชสามารถดูดซึมแร่ธาตุต่างๆที่ละลายน้ำไปเก็บสะสมไว้ที่รากและลำต้น ขณะที่ชุดควบคุม (C) มีสาหร่ายเกิดขึ้นเป็นจำนวนมาก และอนุภาคสาหร่ายมีขนาดเล็ก ซึ่งอาจจะลอดผ่านกระดาษกรองใยแก้วที่มีความพรุนตั้งแต่ 0.5-1.5 ไมครอนได้ (มันทนา, 2547) สำหรับถังทรายที่ปลูกต้นรูปฤาษี (W) และถังทรายควบคุม (WC) พบว่าไม่สามารถกำจัดของแข็งละลายน้ำได้โดยน้ำที่ไหลผ่านถังทรายที่ปลูกต้นรูปฤาษีและถังทรายควบคุมมีปริมาณของแข็งละลายน้ำมากกว่าน้ำที่เข้าสู่ระบบ ซึ่งอาจเกิดจากไอออนต่างๆที่มีในน้ำที่เข้าสู่ระบบ และแร่ธาตุต่างๆในชั้นกรวด ทราย ถูกชะละลายออกมา ซึ่งสอดคล้องกับค่าการนำไฟฟ้าที่วัดได้ โดยมีค่าเพิ่มขึ้นตามระยะเวลาที่ศึกษา รวมทั้งในภาชนะควบคุมก็มีค่าการนำไฟฟ้าสูงกว่าน้ำที่เข้าสู่ระบบ แต่ในภาชนะใส่ฟักตบชวาค่าการนำไฟฟ้าเริ่มลดลงหลังจากวัดค่าไปได้ 10 วัน (ดังรูปที่ 4.1) เมื่อนำไปเปรียบเทียบความแตกต่างกันด้วยสถิติ Mann-Whitney Test พบว่าความแตกต่างทางสถิติระหว่างภาชนะควบคุมและภาชนะใส่ฟักตบชวา ไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95% (ตารางภาคผนวก ก-3) สำหรับถังทรายควบคุมและถังทรายที่ปลูกต้นรูปฤาษีก็ไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95% (ตารางภาคผนวก ก-4) และการบำบัดด้วยฟักตบชวาและต้นรูปฤาษี ไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95% (ตารางภาคผนวก ก-5)

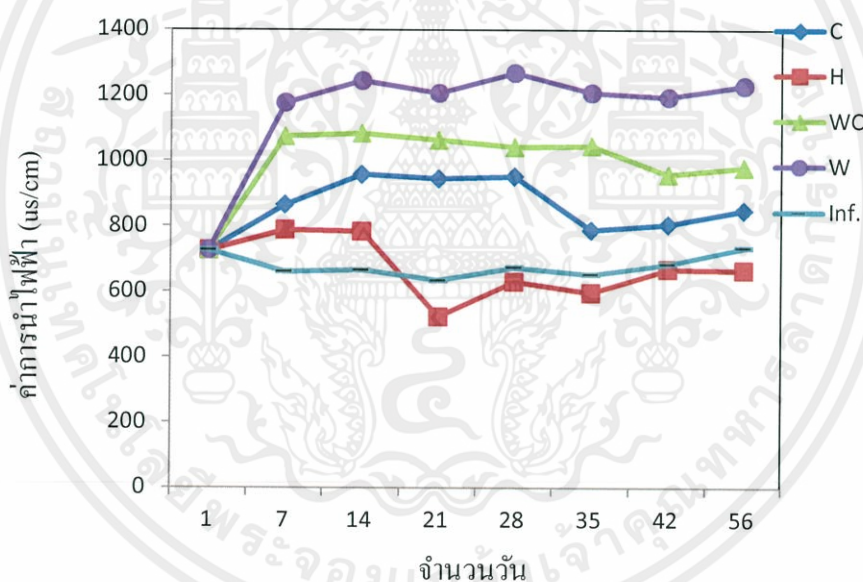
ตารางที่ 4.2 ประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำในการบำบัดแบบต่างๆ

การบำบัด	ปริมาณของแข็งละลายน้ำก่อนการบำบัด (mg/L) (%เฉลี่ย, S.D.)	ปริมาณของแข็งละลายน้ำหลังการบำบัด (mg/L) (%เฉลี่ย, S.D.)	ประสิทธิภาพการกำจัด (%เฉลี่ย, S.D.)
C	636.44± 47.07	804.78± 164.20	-26.45±25.80 (N=3)
H	636.44± 47.07	546.87± 121.49	14.07±19.09 (N=3)
WC	636.44± 47.07	1,054.67± 151.29	-65.71±23.77 (N=3)
W	636.44± 47.07	1,175.83± 110.44	-84.75±17.35 (N=3)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ 4.3 ประสิทธิภาพค่าการนำไฟฟ้าในการบำบัดแบบต่างๆ

การบำบัด	ค่าการนำไฟฟ้า ก่อนการบำบัด (mg/L) (%เฉลี่ย, S.D.)	ค่าการนำไฟฟ้า หลังการบำบัด (mg/L) (%เฉลี่ย, S.D.)	ประสิทธิภาพ ค่าการนำไฟฟ้า (%เฉลี่ย, S.D.)
C	679.25±34.81	861.00±85.85	-26.76±12.64 (N=7)
H	679.25±34.81	672.28±91.30	1.03±13.44 (N=7)
WC	679.25±34.81	996.50±117.55	-46.71±17.31 (N=7)
W	679.25±34.81	1156.50±175.56	-70.26±25.85 (N=7)



รูปที่ 4.1 ค่าการนำไฟฟ้าในน้ำเข้าและน้ำในการบำบัดแบบต่างๆ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

4.3 ผลการศึกษาประสิทธิภาพการกำจัดไนโตรเจน

จากผลการวิเคราะห์น้ำหลังผ่านระบบบำบัด (Effluent) พบว่าน้ำที่เข้าระบบมีปริมาณอินทรีย์ไนโตรเจนและแอมโมเนียไนโตรเจนน้อยมาก แต่พบไนเตรตไนโตรเจนในปริมาณมากหลังผ่านการบำบัดปริมาณแอมโมเนียไนโตรเจนลดลงทุกชุดการทดลอง (ดังตารางที่ 4.4 และตารางภาคผนวก ข-4) ซึ่งอาจเกิดจากการเปลี่ยนแอมโมเนียเป็นไนเตรตได้ เมื่อเปรียบเทียบประสิทธิภาพการกำจัดไนเตรต พบว่า การบำบัดน้ำทิ้งด้วยการให้ไหลผ่านถังทรายที่ปลูกต้นรูปฤาษี (W) สามารถกำจัดไนเตรตได้สูงที่สุด โดยมีค่าเท่ากับ 81.03 % และถังทรายควบคุม (WC) มีค่าเท่ากับ 78.42% เนื่องจากภายในถังทรายทั้งสองถังมีน้ำขังท่วมอยู่ตลอดเวลา จึงทำให้สามารถเกิดปฏิกิริยาดีไนตริฟิเคชันได้ (ประกายธรรม, 2550) ซึ่งปฏิกิริยานี้จะสามารถเปลี่ยนไนเตรตเป็นก๊าซไนโตรเจนและระเหยกลับสู่บรรยากาศได้ ในขณะที่ภาชนะที่ใส่ผักตบชวา (H) มีประสิทธิภาพการกำจัดมากกว่าภาชนะควบคุม (C) และมีค่าเท่ากับ 63.67% และ 24.12% ตามลำดับ เนื่องจากพืชสามารถดูดซึมไนเตรตไปใช้ในการเจริญเติบโต (ตารางที่ 4.5 และรูปที่ 4.2) เมื่อนำไปเปรียบเทียบความแตกต่างด้วยสถิติ T-Test พบว่าความแตกต่างทางสถิติระหว่างภาชนะควบคุมและภาชนะที่ใส่ผักตบชวา แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95% (ตารางภาคผนวก ค-13) สำหรับถังทรายควบคุมและถังทรายที่ปลูกต้นรูปฤาษี ไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95% (ตารางภาคผนวก ค-14) และการบำบัดด้วยผักตบชวาและต้นรูปฤาษีก็ไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95% (ตารางภาคผนวก ค-15)

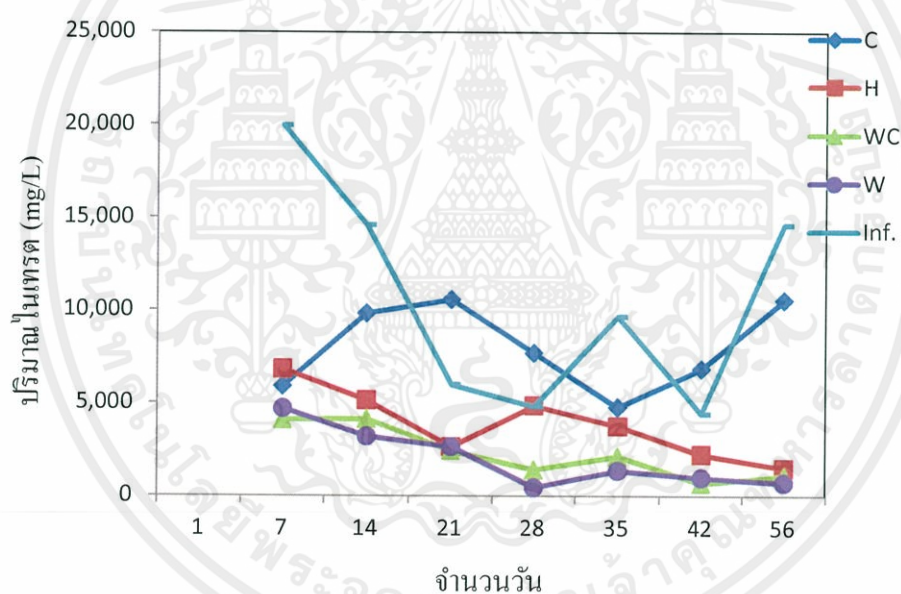
ตารางที่ 4.4 ปริมาณแอมโมเนียไนโตรเจนในการบำบัดแบบต่างๆ

การบำบัด	ปริมาณแอมโมเนีย ก่อนการบำบัด (mg/L) (%เฉลี่ย, S.D.)	ปริมาณแอมโมเนีย หลังการบำบัด (mg/L) (%เฉลี่ย, S.D.)
C	0.56±0.20	0.13±0.08 (N=7)
H	0.56±0.20	0.07±0.06 (N=7)
WC	0.56±0.20	0.02±0.04 (N=7)
W	0.56±0.20	0.01±0.03 (N=7)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ 4.5 ประสิทธิภาพการกำจัดไนเตรดในการบำบัดแบบต่างๆ

การบำบัด	ปริมาณไนเตรดก่อนการบำบัด (mg/L) (%เฉลี่ย, S.D.)	ปริมาณไนเตรดหลังการบำบัด (mg/L) (%เฉลี่ย, S.D.)	ประสิทธิภาพการกำจัด (%เฉลี่ย, S.D.)
C	10570.50±5960.32	8020.40±2330.76	24.12±22.05 (N=7)
H	10570.50±5960.32	3840.01±1876.37	63.67±17.75 (N=7)
WC	10570.50±5960.32	2281.50±1386.35	78.42±13.12 (N=7)
W	10570.50±5960.32	2005.00±1564.74	81.03±14.80 (N=7)



รูปที่ 4.2 ปริมาณไนเตรดในน้ำเข้าและในการบำบัดแบบต่างๆ

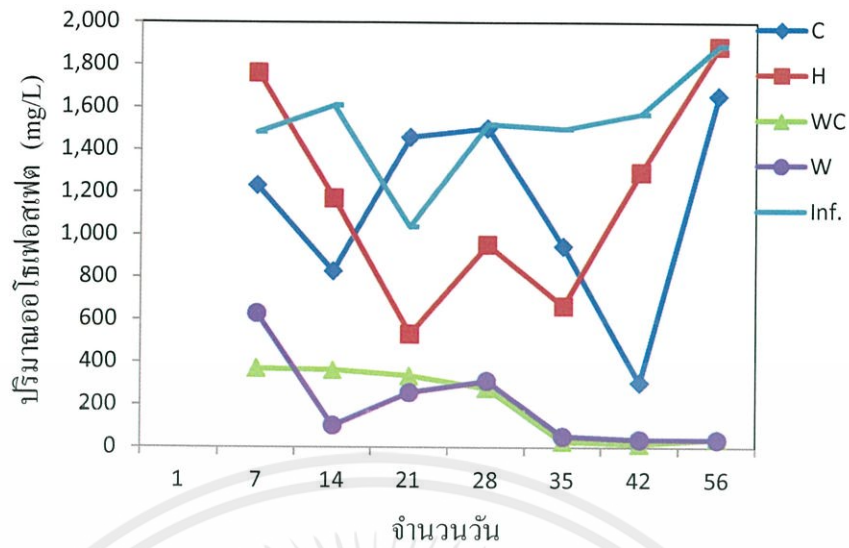
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

4.4 ผลการศึกษาประสิทธิภาพการกำจัดอโรฟอสเฟต

จากผลการศึกษาปริมาณอโรฟอสเฟตด้วยการเทียบสีกับกรดแอสคอบิก โดยใช้เครื่องสเปกโทโฟโตมิเตอร์ (UV-Vis) ที่ความยาวคลื่น 880 นาโนเมตร โดยนำน้ำทิ้งไปบำบัดด้วยผักตบชวาและต้นรูปฤาษี พบว่าการบำบัดโดยการให้น้ำไหลผ่านถังทรายที่ปลูกต้นรูปฤาษี (W) และถังทรายควบคุม (WC) มีประสิทธิภาพการกำจัดอโรฟอสเฟตใกล้เคียงกันเท่ากับ 94.34% และ 92.40% ตามลำดับ อาจเกิดจากการย่อยสลายด้วยจุลินทรีย์และการดูดซับด้วยตัวกลางเท่านั้น เนื่องจากต้นพืชในระบบมีจำนวนน้อย จึงไม่มีผลต่อการบำบัดอโรฟอสเฟต ทำให้ประสิทธิภาพของทั้งสองถังไม่แตกต่างกันมาก ในขณะที่เดียวกันการบำบัดด้วยผักตบชวา (H) มีประสิทธิภาพต่ำกว่าการบำบัดด้วยต้นรูปฤาษี มีค่าเท่ากับ 56.07% การที่อโรฟอสเฟตลดลงอาจเกิดจากพืชดูดซึมไปใช้ในการเจริญเติบโต เมื่อเวลาผ่านไป 30 วัน อุณหภูมิของระบบสูงขึ้นพืชเริ่มเหี่ยวและตาย เนื่องจากน้ำในระบบที่มีปริมาณน้อยและภาชนะที่มีขนาดไม่ใหญ่มากจึงทำให้น้ำอุณหภูมิสูงกว่าในแหล่งน้ำธรรมชาติ เมื่อผักตบชวาตายจึงทำให้อโรฟอสเฟตที่สะสมอยู่ในลำต้นและรากพืชถูกปล่อยกลับสู่ระบบ (ดังรูปที่ 4.3) สำหรับภาชนะควบคุม (C) ปริมาณอโรฟอสเฟตลดลงได้เนื่องจากถูกสาหร่ายดึงไปใช้ในการสร้างเซลล์ใหม่ (ดังตารางที่ 4.6) เมื่อนำไปเปรียบเทียบความแตกต่างกันด้วยสถิติ Mann-Whitney Test พบว่าความแตกต่างระหว่างภาชนะควบคุมและภาชนะใส่ผักตบชวา ไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95% (ตารางภาคผนวก ก-8) และถังทรายควบคุมและถังทรายที่ปลูกต้นรูปฤาษีก็ไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95% (ตารางภาคผนวก ก-9) ในขณะที่การบำบัดด้วยผักตบชวาและต้นรูปฤาษีแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95% (ตารางภาคผนวก ก-10)

ตารางที่ 4.6 ประสิทธิภาพการกำจัดอโรฟอสเฟตในการบำบัดแบบต่างๆ

การบำบัด	ปริมาณอโรฟอสเฟต ก่อนการบำบัด (mg/L) (%เฉลี่ย, S.D.)	ปริมาณอโรฟอสเฟต หลังการบำบัด (mg/L) (%เฉลี่ย, S.D.)	ประสิทธิภาพการ กำจัด(%เฉลี่ย, S.D.)
C	2961.22±467.69	1658.03±1150.59	44.01±38.86 (N=7)
H	2961.22±467.69	1300.74±562.40	56.07±18.99 (N=7)
WC	2961.22±467.69	157.79±95.65	92.40± 1.27 (N=7)
W	2961.22±467.69	159.75±185.35	94.34± 5.69 (N=7)



รูปที่ 4.3 ปริมาณออโรฟอสเฟตในน้ำเข้าและในการบำบัดแบบต่างๆ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 5

สรุปผลการศึกษาวิจัยและข้อเสนอแนะ

การศึกษาประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำทิ้งหลังการบำบัดของโรงพยาบาล โดยศึกษาประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำ ในเทรตไนโตรเจนและอโรฟอสเฟต โดยเปรียบเทียบประสิทธิภาพการกำจัดระหว่างการบำบัดด้วยผักตบชวาและต้นรูปฤาษี

5.1 สรุปผลการวิจัย

1. การบำบัดด้วยผักตบชวาสามารถกำจัดของแข็งละลายน้ำได้และมีประสิทธิภาพเท่ากับ 14.07% แต่การบำบัดด้วยต้นรูปฤาษี น้ำที่ไหลผ่านระบบมีค่าของแข็งละลายน้ำปริมาณสูงกว่าน้ำที่เข้าระบบ

2. ประสิทธิภาพในการกำจัดไนโตรเจนในโตรเจนของการบำบัดด้วยต้นรูปฤาษีมีประสิทธิภาพดีกว่าในการบำบัดด้วยผักตบชวา พบว่าประสิทธิภาพการกำจัดเฉลี่ย 81.03% และ 63.67% ตามลำดับ

3. ประสิทธิภาพในการกำจัดอโรฟอสเฟตของการบำบัดด้วยต้นรูปฤาษีมีประสิทธิภาพดีกว่าในการบำบัดด้วยผักตบชวา พบว่าประสิทธิภาพการกำจัดเฉลี่ย 94.34% และ 56.07% ตามลำดับ

5.2 ข้อเสนอแนะ

1. ภาชนะที่ใช้ทดลองควรมีขนาดใหญ่มากขึ้นเพื่อควบคุมอุณหภูมิของน้ำไม่ให้สูงเกินไป
2. ควรเพิ่มระยะเวลาในการศึกษา
3. ควรเพิ่มจำนวนชุดทดลองให้มากขึ้น

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

เอกสารอ้างอิง

กรมควบคุมมลพิษ. ระบบบำบัดน้ำเสีย. ปรับปรุงครั้งล่าสุดเมื่อ วันที่ 27 พฤศจิกายน 2556.

ออนไลน์. เข้าถึงได้จาก(http://www.pcd.go.th/info_serv/water_wt.html). อินเทอร์เน็ต. เข้าถึงเมื่อ 7 ตุลาคม 2556.

กรมควบคุมมลพิษ. มาตรฐานควบคุมการระบายน้ำทิ้งจากอาคารบางประเภทและบางขนาด.

ปรับปรุงครั้งล่าสุดเมื่อ วันที่ 27 พฤศจิกายน 2556. ออนไลน์. เข้าถึงได้จาก (http://www.pcd.go.th/info_serv/reg_std_water04.html#s3). อินเทอร์เน็ต. เข้าถึงเมื่อ 4 ตุลาคม 2556.

ณัฐสรา แก้วนุช, นิรมล ตาอินทร์, สมัชญา พาขุนทด, 2551. ประสิทธิภาพการกำจัดฟอสฟอรัสในน้ำทิ้งจากหอพักนักศึกษาสถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบังด้วยระบบบึงประดิษฐ์แบบน้ำไหลใต้ผิวดินแนวตั้ง. โครงการพิเศษ วิทยาศาสตร์บัณฑิต สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง.

ประกายธรรม สุขสติชัย. 2550. ประสิทธิภาพการกำจัดสารอินทรีย์คาร์บอน ไนโตรเจน และฟอสฟอรัสในน้ำทิ้งชุมชนโดยใช้ระบบบึงประดิษฐ์แบบน้ำไหลใต้ผิวดินแนวตั้ง. วิทยานิพนธ์ วิทยาศาสตรมหาบัณฑิต สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง.

พันธ์ทิพย์ กล่อมแจ็ก. 2556. ประสิทธิภาพของหญ้าอาหารสัตว์ในการบำบัดน้ำเสียชุมชน ด้วยระบบบึงประดิษฐ์ประเภทน้ำไหลใต้ผิวดินแนวตั้ง. วิทยานิพนธ์ วิทยาศาสตรมหาบัณฑิต มหาวิทยาลัยขอนแก่น.

พิศาล โรจนรัตน์วิชัย, สุกัญญา เกียรติพงษ์ชัย. 2546. การกำจัดสารอินทรีย์ออกจากน้ำเสียโดยใช้ระบบ SUBTERRA. โครงการพิเศษ วิทยาศาสตร์บัณฑิต สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง พ.ศ. 2546.

มณฑนา นวลเจริญ. 2547. สาหรัย: สิ่งมหัศจรรย์ในแหล่งน้ำ. มหาวิทยาลัยราชภัฏภูเก็ต พ.ศ. 2547.

สุชาดา สัจจรวงษ์พนา. 2543. ประสิทธิภาพของบึงประดิษฐ์ในการลดค่า COD, PO_4^{3-} - P, SS

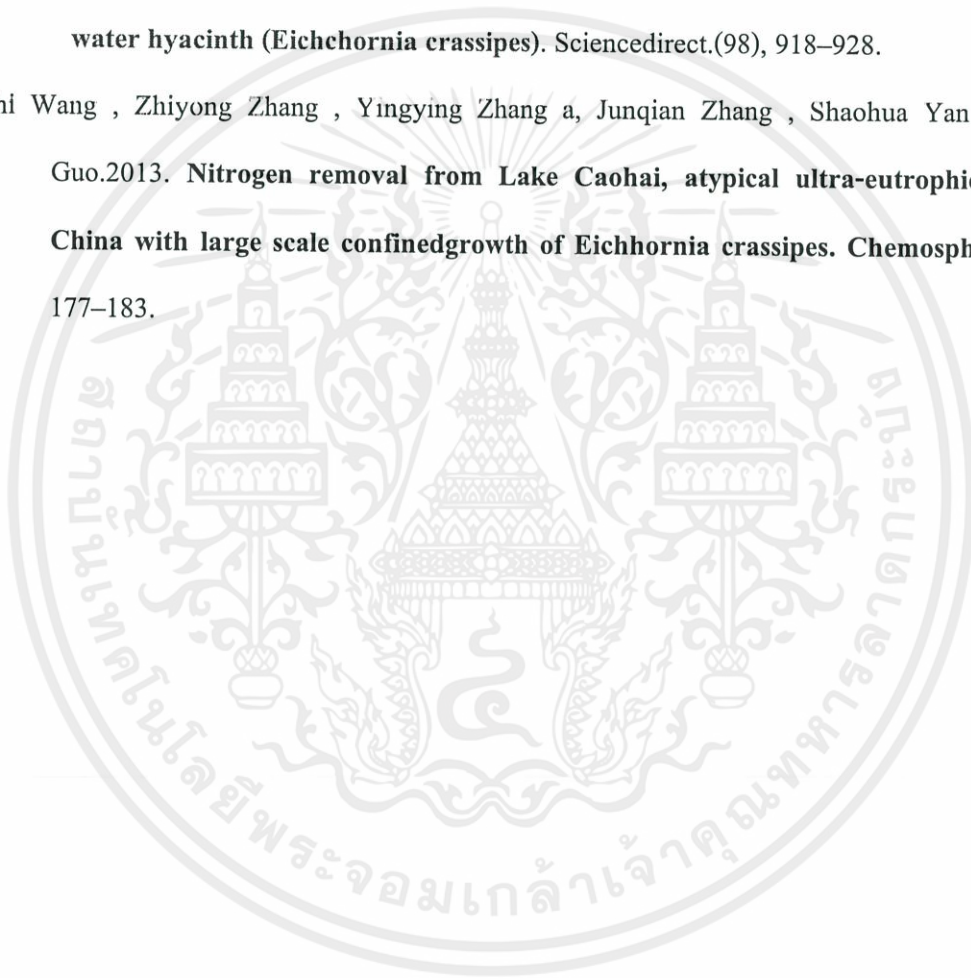
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า และ TDS. รายงาน วิทยาศาสตร์บัณฑิต มหาวิทยาลัยขอนแก่น.
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Qitao Yi , Chinyu Hur, Youngchul Kima. 2009. **Modeling nitrogen removal in water hyacinth ponds receiving effluent from waste stabilization ponds.** ecological engineering. 35 (2009), 75–84.

Royalproject. โครงการบำบัดน้ำเสียโดยใช้พืช บึงมกกะสัน จ.กรุงเทพมหานคร. ปรับปรุงครั้งล่าสุด เมื่อ วันที่ 6 มีนาคม 2556. ออนไลน์. เข้าถึงได้จาก(<http://isaninfo.net/royalproject/?cat=1>). อินเทอร์เน็ต. เข้าถึงเมื่อ 4 ตุลาคม 2556

S.H. Hasan , M. Talat , S. Rai. 2006. **Sorption of cadmium and zinc from aqueous solutions by water hyacinth (*Eichhornia crassipes*).** Sciencedirect.(98), 918–928.

Zhi Wang , Zhiyong Zhang , Yingying Zhang a, Junqian Zhang , Shaohua Yan , Junyao Guo.2013. **Nitrogen removal from Lake Caohai, atypical ultra-eutrophic lake in China with large scale confined growth of *Eichhornia crassipes*.** Chemosphere. (92), 177–183.



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ก-1 การวิเคราะห์ของแข็งละลายน้ำ (TDS)

หลักการ

ตัวอย่างน้ำที่กรองผ่านกระดาษกรอง GF/C ในถ้วยระเหยทราบน้ำหนัก จะถูกนำไประเหยด้วยไอน้ำจนแห้งแล้วนำไปอบที่อุณหภูมิ 103-105 °C ทำให้เย็นแล้วชั่งน้ำหนักที่เพิ่มคือน้ำหนักของของแข็งละลายน้ำทั้งหมด หรืออาจหาได้จากน้ำหนักของแข็งแขวนลอยทั้งหมดมาหักออกจากค่าของแข็งทั้งหมด

เครื่องมือและอุปกรณ์

1. ถ้วยระเหย (Evaporating Dishes)
2. เครื่องอ่างน้ำ (Water Bath)
3. โถทำแห้ง (Desiccator) พร้อมสารดูดความชื้น
4. ตู้อบ (Oven)
5. กระดาษกรอง (GF/C , Glass Fiber Filter)
6. ชุดกรอง
 - 6.1 ขวดกรอง (Membrane Filter Funnel)
 - 6.2 กรวยบुकเนอร์
7. เครื่องดูดสูญญากาศ (Suction Pump)

วิธีวิเคราะห์

1. นำถ้วยระเหยไปอบที่อุณหภูมิ 103-105 °C เป็นเวลา 1 ชม. ปล่อยให้เย็นในโถทำแห้ง
2. เมื่อจะใช้ นำถ้วยระเหยมาชั่งน้ำหนัก
3. การกรองตัวอย่าง ต่อสายยางระหว่างปลายท่อดูดของเครื่องดูดและของขวดกรอง
4. วางกระดาษกรอง GF/C บนกรวยบुकเนอร์ เปิดเครื่องดูดสูญญากาศ
5. ล้างกระดาษกรองด้วยน้ำกลั่น 3 ครั้ง ครั้งละ 20 มล. ปล่อยให้ดูดนํ้าออกจากกระดาษกรองจนหมด ทิ้งน้ำล้างไป
6. นำน้ำตัวอย่างมาเขย่าให้เข้ากันมากรองผ่านกระดาษกรอง GF/C ที่เตรียมไว้ ให้กรองให้

เอกสารนี้มากกว่าปริมาณที่เลือกใช้ที่จะนำไปประยุกต์ใช้ในการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

7. เทน้ำตัวอย่างที่ทราบปริมาตรที่แน่นอนลงด้วยระเหย อังน้ำที่ปรับอุณหภูมิไว้ที่ 100 °C จนแห้ง
8. นำเข้าอบในตู้อบที่อุณหภูมิไว้ที่ 103-105 °C เป็นเวลา 1 ชม.
9. นำออกจากตู้อบปล่อยให้เย็นในโถทำแห้ง ชั่งน้ำหนัก

การคำนวณ

$$\text{ของแข็งละลายทั้งหมด (มก./ล.)} = \frac{(B-A)}{C} \times 10^6$$

A = น้ำหนักด้วยระเหยอย่างเดียว , กรัม

B = น้ำหนักด้วยระเหยและของแข็ง , กรัม

C = ปริมาตรตัวอย่างน้ำ (มล.)

หรือ ของแข็งละลาย = ของแข็งทั้งหมด - ของแข็งแขวนลอย

ก-2 การหาไนเตรตในน้ำเสียและน้ำทะเลโดยวิธีบรูซีน

หลักการ

บรูซีน(Brucine) จะรวมไนเตรตเกิดเป็นสารสีเหลืองภายใต้สภาวะที่เป็นกรดและอุณหภูมิสูงซึ่งสามารถวัดความเข้มของสีที่เกิดขึ้น ที่ความยาวคลื่น 410 นาโนเมตร เครื่องมือและอุปกรณ์

- 1.สเปกโตรโฟโตมิเตอร์
- 2.เครื่องอังน้ำ (Water Bath)
- 3.ที่วางหลอดทดลอง (Rack)
- 4.หลอดทดลองขนาด 25 mL (Reaction Tube)

สารเคมี

- 1.สารละลายสต็อกไนเตรต (Stock Nitrate Solution)

- ละลายแอนไฮดรัสโปแตสเซียมไนเตรต (KNO_3) 721.8 g ในน้ำกลั่น

แล้วเจือจางให้เป็น 1,000 L

- 2.สารละลายมาตรฐานไนเตรต(Standard Nitrate Solution)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับ นำสารละลายสต็อกไนเตรต 20 mL เจือจางด้วยน้ำกลั่นให้เป็น 1,000 mL ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

3. สารละลายบรูซีน-กรดซัลฟานิลิก (Brucine-Sulfanilic Acid Solution)

- ละลายบรูซีนซัลเฟต (Brucine sulfate) 1 กรัม และกรดซัลฟานิลิก 0.1 g ในน้ำร้อน 70 mL เติมกรดเกลือเข้มข้น 3 mL ทำให้เย็นแล้วเติมน้ำกลั่นให้ครบ 100 mL

4. สารละลายกรดซัลฟูริก (4+1)

- ค่อยๆเทกรดซัลฟูริกเข้มข้น 500 mL ลงในน้ำกลั่น 125 mL ทิ้งให้เย็นที่อุณหภูมิห้อง

5. สารละลายโซเดียมคลอไรด์ (NaCl)

- ละลายโซเดียมคลอไรด์ 300 g ในน้ำกลั่นแล้วเจือจางให้เป็น 1,000 mL

วิธีวิเคราะห์

1. การสร้างกราฟมาตรฐาน

- ปิเปตสารละลายไนเตรตความเข้มข้น 2 mg/L จำนวน 1, 2, 3, 4 และ 5 mL ใส่ในหลอดทดลองที่เตรียมไว้ แล้วเติมน้ำกลั่นให้แต่ละหลอดมีปริมาตรครบ 10 mL ซึ่งแต่ละหลอดจะมีความเข้มข้น 2, 4, 6, 8 และ 10 ไมโครกรัม ตามลำดับ แบลงก์ใช้น้ำกลั่น 10 mL โดยไม่เติมสารมาตรฐาน

- เติมสารละลายโซเดียมคลอไรด์ 2 mL ใช้แท่งแก้วคนในหลอดทดลองให้เข้ากัน

- แล้วเติมกรดซัลฟูริก (4+1) จำนวน 10 mL คนให้ทั่ว นำหลอดทดลองที่ร้อนไปแช่น้ำให้หายร้อน เมื่อเย็นแล้วนำมาเติมสารละลายบรูซีน-กรดซัลฟานิลิก 0.5 mL คนให้เข้ากัน นำหลอดไปใส่ในเครื่องอังน้ำซึ่งมีอุณหภูมิ 95 °C 20 นาที

- เมื่อครบเวลานำหลอดทดลองทั้งหมดมาแช่ในอ่างน้ำเย็น ทิ้งไว้จนมีอุณหภูมิเท่ากับอุณหภูมิห้อง นำไปวัดค่าแอมพลิจูดที่ความยาวคลื่น 410 นาโนเมตร พล็อตกราฟระหว่างความเข้มข้นเป็นไมโครกรัมกับค่าแอมพลิจูด

2. วิธีวิเคราะห์ตัวอย่างน้ำ

- ปิเปตตัวอย่างน้ำ 10 mL เติมสารตามขั้นตอนทำกราฟมาตรฐาน

- นำไปวัดค่าแอมพลิจูดที่ความยาวคลื่น 410 นาโนเมตร นำมาอ่านค่าความเข้มข้นจาก

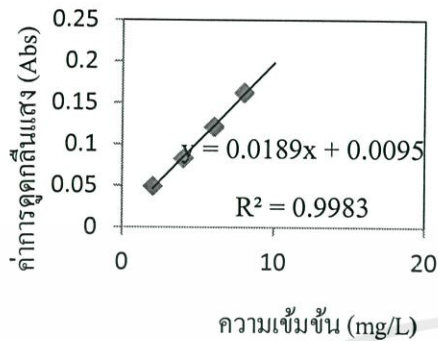
กราฟมาตรฐาน

การคำนวณ

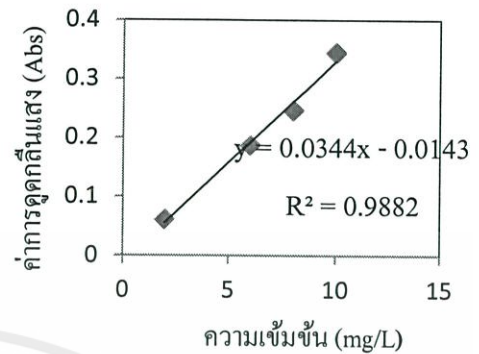
เอกสารนี้เป็นเอกสารสงวนลิขสิทธิ์ของกรมวิทยาศาสตร์การแพทย์
 เอกสารนี้เป็นเอกสารที่จัดทำขึ้นเพื่อใช้ในการศึกษาวิจัยเท่านั้น ไม่ควรนำข้อมูลไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา ปริมาตรตัวอย่างน้ำ (mL) เอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

กราฟมาตรฐานไนเตรตที่ใช้

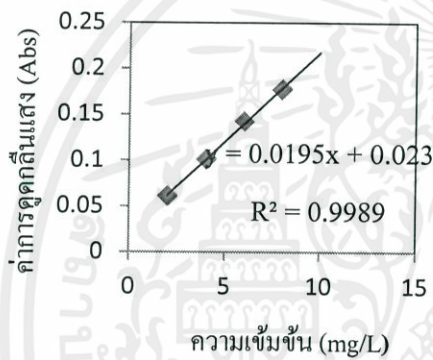
สำหรับผลการทดลองครั้งที่ 1



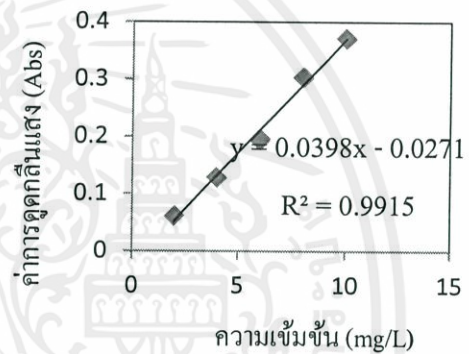
สำหรับผลการทดลองครั้งที่ 2



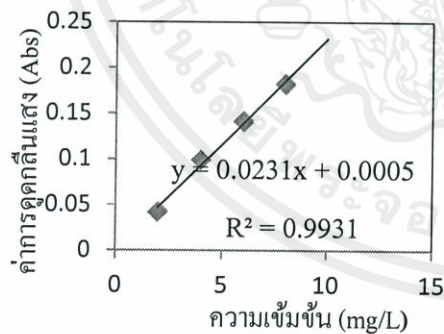
สำหรับผลการทดลองครั้งที่ 3



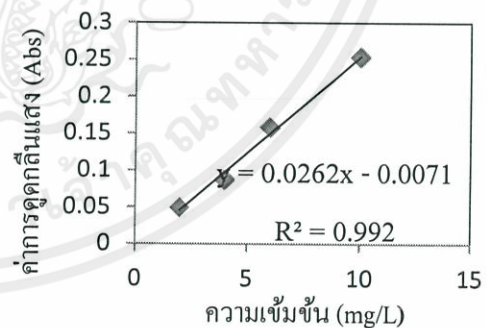
สำหรับผลการทดลองครั้งที่ 4



สำหรับผลการทดลองครั้งที่ 5

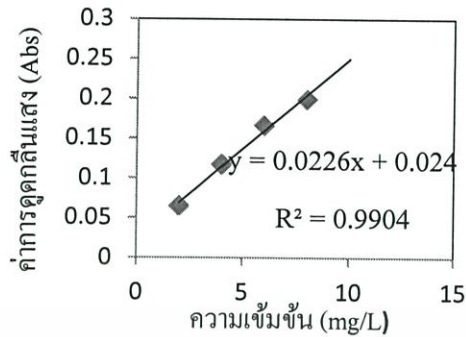


สำหรับผลการทดลองครั้งที่ 6



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สำหรับผลการทดลองครั้งที่ 7



ก-3 การหาปริมาณแอมโมเนียไนโตรเจน ($\text{NH}_4\text{-N}$) ด้วยวิธีการกลั่น

หลักการ

ปริมาณ Amino Nitrogen ในสารอินทรีย์ แอมโมเนียอิสระและแอมโมเนียไนโตรเจนในตัวอย่าง เปลี่ยนเป็น Ammonium Sulfate $[(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4]$ ภายใต้สภาวะที่มี H_2SO_4 และ K_2SO_4 โดยมี CuSO_4 เป็น Catalyst หลังจากนั้นแอมโมเนียในสภาวะที่เป็นด่างจะถูกกลั่นและถูกจับใน Boric Acid แล้วนำไปไทเทรตด้วย H_2SO_4

เครื่องมือและอุปกรณ์

1. ชุดเครื่องกลั่นหาแอมโมเนีย (Kjeldahl Flask)
2. ขวดวัดปริมาตร (Volumetric flasks)
3. ปิเปต (Pipettes)
4. กระบอกตวง (Cylinder)
5. ขวดรูปชมพู่ (Flasks)

สารเคมี

1. น้ำกลั่นที่ปราศจากแอมโมเนีย
2. สารละลายอินดิเคเตอร์ผสม (Mixed indicator solution)
 - ละลายเมธิลเรด 200 mg ในเอธิลแอลกอฮอล์ 95%
 - ละลายเมธีลีนบลู 100 mg ในเอธิลแอลกอฮอล์ 95 %
 - นำสารทั้งสองมาผสมกัน สารละลายนี้เก็บได้เกิน 1 เดือน

3. สารละลายกรดบอริกที่เติมอินดิเคเตอร์ (Indicating boric acid solution)

- ละลายบอริก (H_3BO_3) 20 g ในน้ำกลั่นเติมสารละลายอินดิเคเตอร์ผสม 10 mL

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนลิขสิทธิ์ไว้เพื่อใช้ในการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งยังห้ามมิให้นำเอกสารฉบับนี้ไปเผยแพร่โดยไม่ได้รับอนุญาตจากเจ้าของลิขสิทธิ์

เจือจางให้เป็น 1 L

4. สารละลายบอเรตบัฟเฟอร์ (Borate buffer solution)

- เติมสารละลายโซเดียมไฮดรอกไซด์ 0.1 N จำนวน 88 mL ลงในสารละลายโซเดียมเทตระบอเรต 0.025 โมลาร์ (เตรียมจาก $\text{Na}_2\text{B}_4\text{O}_7 \cdot 10\text{H}_2\text{O}$ 9.5 g ละลายในน้ำกลั่นเป็น 1 L) ปริมาณ 500 mL ผสมให้เข้ากันเจือจางเป็น 1 L

5. กรดซัลฟูริก 0.02 N

- เตรียมจากสารละลายมาตรฐาน H_2SO_4 1 N มา 20 mL เจือจางเป็น 1 L

6. สารละลายโซเดียมไฮดรอกไซด์ 6 N

วิธีวิเคราะห์

เตรียมเครื่องกลั่น

1. ใส่เศษกระเบื้อง 3-4 ชิ้นลงในขวดเจดาคัทขนาด 1000 ml
2. ตวงน้ำกลั่นที่ปราศจากแอมโมเนีย 400 ml ใส่ขวดเจดาคัทขนาด 1000 ml
3. เติบบอเรตบัฟเฟอร์ 20 ml ลงในขวดเจดาคัท จากนั้นปรับพีเอชด้วยโซเดียมไฮดรอกไซด์ 6 N
4. นำไปกลั่นล้างขวดกลั่นจนปราศจากแอมโมเนีย ปล่อยให้ขวดเจดาคัทคงสภาพเดิมหลังกลั่นเสร็จ จนกว่าจะเริ่มทำการกลั่นตัวอย่างจึงถอดขวดเจดาคัทออกใส่ขวดใหม่เข้าไปแทน

การเตรียมน้ำตัวอย่าง

1. ตวงน้ำตัวอย่าง 400 ml ใส่ลงในขวดเจดาคัท 1000 L
2. ใส่เศษกระเบื้อง 3-4 ชิ้นลงในขวดเจดาคัท
3. เติบบอเรตบัฟเฟอร์ 25 mL และปรับพีเอชของน้ำตัวอย่างด้วยโซเดียมไฮดรอกไซด์ 6 N
4. นำขวดเจดาคัทไปกลั่น ใช้ปลายของส่วนที่กลั่นออกมาจมนอยู่ในสารละลายบอริกที่เติมอินดิเคเตอร์แล้ว 50 mL

5. กลั่นจนในขวดรูปชมพู่ที่ใส่บอริกอินดิเคเตอร์มีปริมาตร 200-250 mL

6. เมื่อกลั่นได้ปริมาตรที่ต้องการแล้วนำขวดรูปชมพู่ไปไทเทรตกับสารละลายกรดซัลฟูริก

0.02 N จากสีเขียวเป็นสีม่วงอ่อนเป็นจุด

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

การคำนวณ

$$\text{ปริมาณแอมโมเนีย} = \frac{(S-B)}{\text{ปริมาตรน้ำ(mL)}} \times 280$$

S = ปริมาตรกรดซัลฟูริกที่ใช้กับตัวอย่างน้ำ (mL)

B = ปริมาตรกรดซัลฟูริกที่ใช้กับแบลนด์ (mL)

ก-4 วิธีวิเคราะห์อินทรีย์ในโตรเจน (TKN)

หลักการ

ทีเคเอ็น หมายถึง ผลรวมของแอมโมเนียและสารอินทรีย์ในโตรเจน การหาทีเคเอ็นทำได้โดยการเปลี่ยนสารอินทรีย์ในโตรเจนให้มาอยู่ในรูปแอมโมเนียก่อนแล้วจึงวัดปริมาณแอมโมเนียที่เกิดขึ้นทั้งหมด ค่าในโตรเจนที่วิเคราะห์ได้คือ ค่าทีเคเอ็น แต่ถ้านำน้ำตัวอย่างไปวิเคราะห์หาแอมโมเนียก่อน แล้วจึงนำมาย่อยสลายสารอินทรีย์ในโตรเจนค่าที่วิเคราะห์ได้ คือ สารประกอบอินทรีย์ในโตรเจน

เครื่องมือและอุปกรณ์

1. ชุดเครื่องกลั่นหาแอมโมเนีย (Kjeldahl Flask)
2. ขวดวัดปริมาตร (Volumetric flasks)
3. ปิเปต (Pipettes)
4. กระบอกตวง (Cylinder)
5. ขวดรูปชมพู่ (Flasks)
6. เครื่องย่อยสลาย (Digestion apparatus)

สารเคมี

1. สารละลายอินดิเคเตอร์ผสม (Mixed indicator solution)

- ละลายเมธิลเรด 200 mg ในเอทิลแอลกอฮอล์ 95%
- ละลายเมธีลีนบลู 100 mg ในเอทิลแอลกอฮอล์ 95%
- นำสารทั้งสองมาผสมกัน สารละลายนี้เก็บได้เกิน 1 เดือน

2. สารละลายกรดบอริกที่เติมอินดิเคเตอร์ (Indicating boric acid solution)

- ละลายบอริก (H_3BO_3) 20 g ในน้ำกลั่นเติมสารละลายอินดิเคเตอร์ผสม 10 mL

เจือจางให้เป็น 1 L

3. สารละลายบอเรตบัฟเฟอร์ (Borate buffer solution)

- เติมสารละลายโซเดียมไฮดรอกไซด์ 0.1 N จำนวน 88 mL ลงในสารละลายโซเดียมเทตระบอเรต 0.025 โมลาร์ (เตรียมจาก $\text{Na}_2\text{B}_4\text{O}_7 \cdot 10\text{H}_2\text{O}$ 9.5 g ละลายในน้ำกลั่นเป็น 1 L) ปริมาณ 500 mL ผสมให้เข้ากันเจือจางเป็น 1 L

4. กรดซัลฟูริก 0.02 N

- เตรียมจากสารละลายมาตรฐาน H_2SO_4 1 N มา 20 mL เจือจางเป็น 1 L

5. สารละลายโซเดียมไฮดรอกไซด์ 6 N

6. กรดซัลฟูริกเข้มข้น

7. CuSO_4

- ชั่ง CuSO_4 จำนวน 25.115 g นำมาละลายในน้ำกลั่นแล้วเติมน้ำกลั่นให้ได้ 1 L

วิธีวิเคราะห์

1. ตวงน้ำตัวอย่าง 500 ml ใส่ลงในขวดเจคาห์ล 1000 L
2. ใส่เศษกระเบื้อง 3-4 ชิ้นลงในขวดเจคาห์ล
3. เติมสารละลาย CuSO_4 10 mL
4. เติมกรดซัลฟูริกเข้มข้น 10 mL เขย่าให้สารเข้ากัน
5. นำไปต้มให้เหลือปริมาตรประมาณ 10-20 mL
6. เมื่อน้ำระเหยไปหมดแล้ว จะมีควันขาวพุ่งเกิดขึ้นให้ต้มต่อไปอีก 30 นาที จนตัวอย่างที่มีสีหรือขุ่นเปลี่ยนเป็นสีเหลืองอ่อนหรือใส จึงปิดเตาทิ้งให้เย็น
7. เติมน้ำกลั่นปริมาตร 300 mL
8. เติมบอเรตบัฟเฟอร์ 25 mL และปรับพีเอชของน้ำตัวอย่างด้วยโซเดียมไฮดรอกไซด์ 6 N
9. นำขวดเจคาห์ลไปกลั่น ใช้ปลายของส่วนที่กลั่นออกมาจมอยู่ในสารละลายบอริกที่เติมอินดิเคเตอร์แล้ว 50 mL
10. กลั่นจนในขวดรูปชมพู่ที่ใส่บอริกอินดิเคเตอร์มีปริมาตร 200-250 mL
11. เมื่อกลั่นได้ปริมาตรที่ต้องการแล้วนำขวดรูปชมพู่ไปไทเทรตกับสารละลายกรดซัลฟูริก 0.02 N จากสีเขียวเป็นสีม่วงอ่อนเป็นจุด

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

การคำนวณ

$$\text{ปริมาณแอมโมเนีย} = \frac{(S-B)}{\text{ปริมาตรน้ำ(mL)}} \times 280$$

ปริมาตรน้ำ(mL)

S = ปริมาตรกรดซัลฟูริกที่ใช้กับตัวอย่างน้ำ (mL)

B = ปริมาตรกรดซัลฟูริกที่ใช้กับแบลงค์ (mL)

ก-5 การหาอโรฟอสเฟตโดยวิธีแอสคอร์บิก

หลักการ

แอมโมเนียม โมลิบเดต (Ammonium Molybdate) และ โพแตสเซียมอนติโมนิตาร์เตรต (Potassium Antimonyl Tartrate) จะทำปฏิกิริยากับอโรฟอสเฟตในสภาวะที่เป็นกรดเกิดเป็นกรดฟอสฟอโมลิบดิก (Phosphomolybdic Acid) ซึ่งถูกรีดิวซ์โดยกรดแอสคอร์บิก ได้สี โมลิบดีนัมบลู (Molybdenum blue) วิธีนี้สามารถใช้วัดฟอสเฟตได้ต่ำถึง 10 ไมโครกรัม/ลิตร

เครื่องมือและอุปกรณ์

1.สเปคโตรโฟโตมิเตอร์ ใช้ความยาวคลื่น 880 นาโนเมตร

2.เครื่องแก้วที่ล้างด้วยกรดและน้ำที่กลั่นจนสะอาด

สารเคมี

1.กรดซัลฟูริก 5 N

- เติมกรดซัลฟูริกเข้มข้น 70 mL ลงในน้ำกลั่นแล้วเติมน้ำกลั่นจนครบ 500 mL

2. สารละลายแอนติโมนิตโพแตสเซียมคาร์เตส (Potassium Antimonyl Tartrate Solution)

- ละลายแอนติโมนิตโพแตสเซียมคาร์เตส ($(\text{K}(\text{SbO})\text{C}_4\text{H}_4\text{O}_6 \cdot 0.5\text{H}_2\text{O})$) 1.3715 g ในน้ำกลั่น

ปรับปริมาตรให้เป็น 500 mL เก็บในขวดแก้ว

3.สารละลายแอมโมเนียม โมลิบเดต (Ammonium Molybdate Solution)

- ละลายแอมโมเนียม โมลิบเดต ($(\text{NH}_4)_6\text{Mo}_7\text{O}_{24} \cdot 4\text{H}_2\text{O}$) 20 g ในน้ำกลั่น 500 mL เก็บในขวด

พลาสติกที่อุณหภูมิ 4 °C

4.กรดแอสคอร์บิก(Ascorbic Acid) 0.1 โมลาร์

- ละลายแอสคอร์บิก 1.76 g ในน้ำกลั่น 100 mL เก็บในขวดพลาสติกที่อุณหภูมิ 4 °C

5.น้ำยารวม (Combined Reagent)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์อื่นใด การค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งยังมีให้ตีพิมพ์ลงสิ่งตีพิมพ์ และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ผสมน้ำยาเคมีที่กล่าวมาข้างบนในสัดส่วนสำหรับ 100 mL ดังนี้

กรดซัลฟูริก 5 N	50 mL
สารละลายแอนติโมนิลโปแตสเซียมคาร์เตรต	5 mL
สารละลายแอมโมเนียมโมลิบเดต	15 mL
สารละลายกรดแอสคอร์บิก	30 mL

ก่อนผสมต้องปล่อยให้สารละลายแต่ละชนิดอยู่ที่อุณหภูมิห้องก่อน นำมาผสมโดยผสมให้เข้ากันทุกครั้งเมื่อเติมส่วนผสมแต่ละชนิด(ให้เติมเรียงลำดับ) ถ้ามีความขุ่นเกิดขึ้นในน้ำยารวม หลังจากเติมสารละลายแอนติโมนิลโปแตสเซียมคาร์เตรต หรือแอมโมเนียมโมลิบเดตให้เขย่าน้ำยารวมแล้วตั้งทิ้งไว้ 2-3 นาที จนกระทั่งความขุ่นหายไป จึงจะเติมน้ำยาตัวอื่นต่อไป น้ำยารวมนี้ใช้ได้ นาน 4 ชม.

6. สารละลายสต็อกฟอสเฟส

- ละลาย Anhydrous KH_2PO_4 219.5 g ในน้ำกลั่นเจือจางเป็น 1,000 mL

7. สารละลายมาตรฐานฟอสเฟต

- นำสารละลายสต็อกฟอสเฟตมา 50 mL เติมน้ำกลั่นจนได้ 1,000 mL

วิธีวิเคราะห์

1. การเตรียมกราฟมาตรฐาน

- ปิเปิดสารละลายมาตรฐานฟอสเฟตมา 0, 2, 4, 6 และ 8 mL ใส่ในขวดวัดปริมาตรขนาด 50 mL แล้วปรับปริมาตรให้ถึงขีด แต่ละขวดจะมีความเข้มข้น 5, 10, 15, 20 และ 25 ไมโครกรัม ตามลำดับ เทใส่ขวดรูปชมพู่ขนาด 125 mL

- เติมน้ำยารวม 8 mL เขย่าให้เข้ากัน ตั้งทิ้งไว้อย่างน้อย 10 นาที แต่ไม่เกิน 30 นาที

- นำไปวัดค่าแอมซอร์เบ้นซ์ที่ความยาวคลื่น 880 นาโนเมตร

- พล็อตกราฟระหว่างความเข้มข้นเป็นไมโครกรัมกับค่าแอมซอร์เบ้นซ์ที่ได้แต่ละความเข้มข้น

2. การเตรียมตัวอย่างน้ำ

- ปิเปิดน้ำตัวอย่าง 50 mL ใส่ลงในขวดรูปชมพู่ขนาด 125 mL เติมน้ำยารวมฟอสเฟต

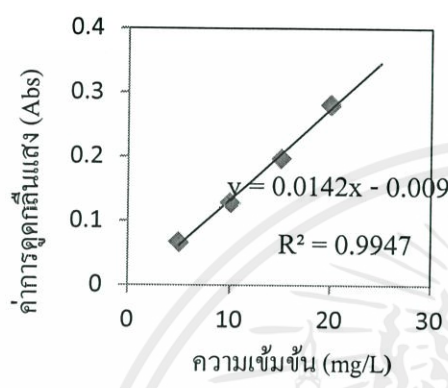
ทาลินอินดิเคเตอร์ 1 หยด ถ้าเป็นสีแดงให้หยด กรดซัลฟูริก 5 N ลงไปที่ละหยดจนกระทั่งสีแดงหายไป เติมน้ำยารวม 8 mL เขย่าให้เข้ากัน ตั้งทิ้งไว้อย่างน้อย 10 นาที แต่ไม่เกิน 30 นาที นำไปวัดค่าแอมซอร์เบ้นซ์ที่ความยาวคลื่น 880 นาโนเมตร โดยใช้ Reagent Blank เทียบ

การคำนวณ

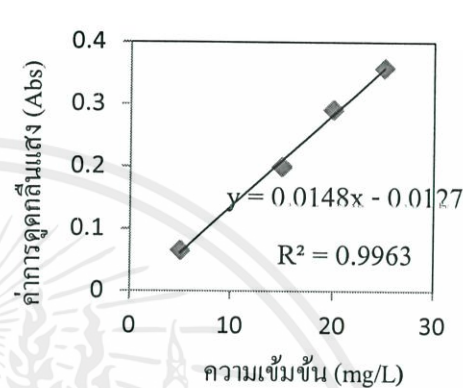
$$\text{ฟอสเฟต(mg/L.)} = \frac{\text{ไมโครกรัมฟอสเฟตที่อ่านได้จากกราฟ}}{\text{ปริมาตรตัวอย่าง(mL)}}$$

กราฟมาตรฐานอโรฟอสเฟตที่ใช้

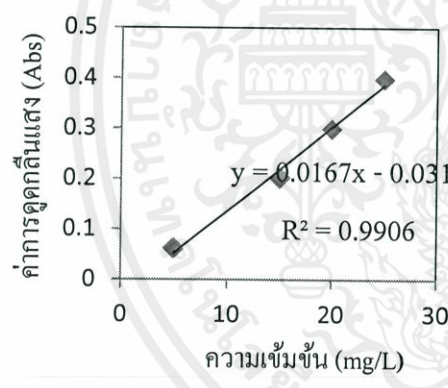
สำหรับผลการทดลองครั้งที่ 1



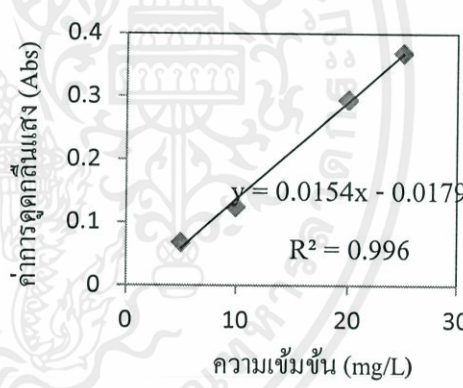
สำหรับผลการทดลองครั้งที่ 2



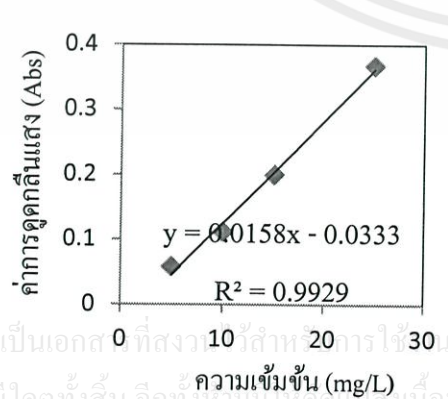
สำหรับผลการทดลองครั้งที่ 3



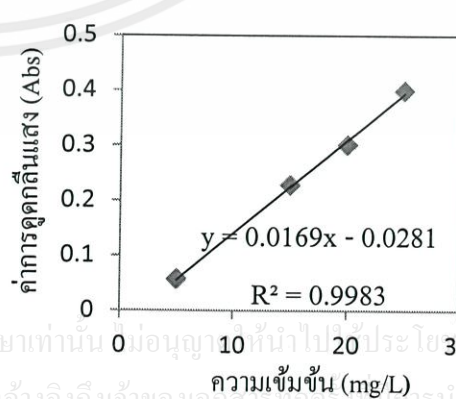
สำหรับผลการทดลองครั้งที่ 4



สำหรับผลการทดลองครั้งที่ 5

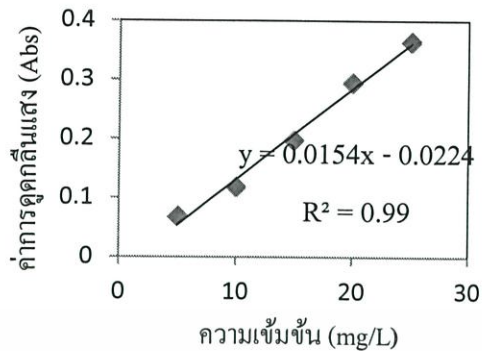


สำหรับผลการทดลองครั้งที่ 6



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนลิขสิทธิ์สำหรับการใช้เพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปเผยแพร่โดยไม่ได้รับอนุญาต
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดลอกสิ่งนี้ออกไป และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สำหรับผลการทดลองครั้งที่ 7



ก-6 วิธีการวัดพีเอช (pH)

หลักการ

การวัดพีเอช คือการวัดสภาพความเป็นกรดหรือเป็นด่างของสารละลาย ที่มีน้ำเป็นทำละลาย (Aqueous Solution) โดยวัดความต่างศักย์ที่เกิดขึ้น (Potential) ระหว่างอิเล็กโทรดอ้างอิง (Reference Electrode) กับอิเล็กโทรดตรวจวัด (Sensing Electrode) ความต่างศักย์ที่เกิดขึ้นจากจำนวนของไฮโดรเจนไอออน (H^+) อิเล็กโทรดจะเปลี่ยนความต่างศักย์ที่เกิดจากไอออน (Ionic Potential) ให้เป็นความต่างศักย์ไฟฟ้า (Electronic Potential) แล้วขยายให้มีความต่างศักย์สูงขึ้นด้วยเครื่องวัดพีเอช (Potentionmeter)

การวัดตัวอย่างในห้องปฏิบัติการ

เปิดเครื่องวัด pH เพื่ออุ่นเครื่องก่อนวัดประมาณ 5-10 นาที calibrate ด้วยสารละลายบัฟเฟอร์ ที่มีค่า pH อยู่ในช่วงที่คาดว่าใกล้เคียงกับตัวอย่างที่จะวัด แต่เครื่องวัด pH บางยี่ห้อ เช่น WTW จะกำหนดสารละลายบัฟเฟอร์ไว้ตายตัว คือ pH 7.0 และ 4.0 ตามลำดับ ในขณะที่เครื่องวัด pH บางยี่ห้อ เช่น DENVER นั้น สามารถเลือกสารละลายบัฟเฟอร์ ที่ต้องการ calibrate ได้ตามต้องการ การ calibrate ทำได้โดยเทสารละลายบัฟเฟอร์ลงในบีกเกอร์ แล้วจุ่มหัววัดลงไป แล้วทำตามขั้นตอนที่ได้แนะนำไว้สำหรับเครื่องวัด pH แต่ละยี่ห้อ/รุ่น ขณะ calibrate ควรแกว่งหัววัดเบาๆ ล้างหัววัดด้วยน้ำกลั่น และซับให้แห้งก่อนวัด pH ทุกๆ ครั้ง หรือทุกๆ ตัวอย่างของน้ำที่วัด เหน้ตัวอย่างที่ต้องการวัดลงในบีกเกอร์ แล้วทำการวัด pH โดยแกว่งหัววัดเบาๆ เมื่อค่า pH หยุดนิ่งประมาณ 10 วินาที จดบันทึกค่าที่วัดได้ (การจดบันทึกค่าที่วัดได้ควรปฏิบัติตามคู่มือการใช้เครื่อง)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมีให้คัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

การวัดตัวอย่างภาคสนาม

ควรเตรียมเครื่องวัดให้พร้อมด้วยการ calibrate เครื่องวัดจากห้องปฏิบัติการ ให้เรียบร้อย ก่อนนำออกภาคสนาม การวัดภาคสนาม อาจจุ่มหัววัดลงในขวด หรือวัดในแหล่งน้ำโดยตรงก็ได้ แต่หากมวน้ำในแหล่งน้ำที่ต้องการวัดมีการเคลื่อนไหว การวัดจากแหล่งน้ำโดยตรง ค่าที่วัดได้จะไม่นิ่ง วิธีการแก้คือ ตักน้ำใส่ขวดใส่ตัวอย่าง การจดบันทึกค่าจะต้องปฏิบัติตามคู่มืออย่างเคร่งครัด การวัดในแหล่งน้ำโดยตรง ควรวัดก่อนเก็บตัวอย่างน้ำเพื่อวิเคราะห์พารามิเตอร์อื่นๆ เช่นเดียวกับ การวัดออกซิเจน ละลาย อุดหนุนของน้ำ และค่าความนำไฟฟ้า ในการวัดค่า pH ของน้ำที่มีความเค็มต่างกันมาก ควรจุ่มหัววัดให้อยู่ในน้ำ นาน 5-10 นาที ก่อนทำการอ่านค่า ล้างทำความสะอาด หัววัด แล้วเก็บเข้าที่

ก-7 วิธีวัดค่าการนำไฟฟ้า (conductivity)

วิธีการใช้เครื่อง

1. ติดตั้งหัววัดเข้ากับตัวเครื่องให้เรียบร้อย
2. จุ่มหัววัดลงในน้ำตัวอย่างที่ต้องการทำการวัด แต่ระดับของน้ำจะต้องท่วมรูของหัววัด
3. กดปุ่ม “ON / OFF” ให้เครื่องทำงาน
4. กดปุ่ม “TEMP / COND” เพื่อดูค่าของอุณหภูมิถ้าอุณหภูมิไม่ได้เท่ากับอุณหภูมิของน้ำ

ตัวอย่างให้

ปรับปุ่ม “TEMPERATURE” ให้หน้าจอเท่ากัน

5. กดปุ่ม “COND / TEMP” อีกครั้งเพื่อเปลี่ยนหน้าจอกลับมาเป็นโหมดการวัดของ

Conductivity

6. กดปุ่ม เลื่อย่านในการวัดตามความเหมาะสมกับค่าของน้ำ

หมายเหตุ ถ้าหน้าจอขึ้น “1” แสดงว่าค่าที่วัดได้อยู่นอกช่วงของการวัดแนะนำให้ใช้ช่วงการวัดสูงขึ้น

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ก-8 วิธีวัดค่าออกซิเจนละลายน้ำ (DO)

หลักการ

ระบบเมมเบรนอิเล็กโทรดที่ใช้หาออกซิเจนละลายไม่ว่าจะเป็นแบบโพลารोगราฟิค (polarographic) หรือแบบกัลวานิก (galvanic) จะประกอบด้วยอิเล็กโทรด 2 อัน ซึ่งทำด้วยโลหะภายในบรรจุอิเล็กโทรไลต์ (electrolyte) ซึ่งแยกจากตัวอย่างน้ำด้วยเมมเบรน ซึ่งยอมให้ออกซิเจนผ่านและกั้นมิให้สิ่งแปลกปลอมผ่านเข้าไปในสถานะที่มีความสมดุลกระแสไฟฟ้าหรือศักย์ไฟฟ้าที่วัดได้สามารถเทียบตามความสัมพันธ์ได้กับความเข้มข้นของออกซิเจนละลาย โดยกระแสไฟฟ้าที่แพร่ผ่านเข้าไปจะเป็นสัดส่วน โดยตรงกับความเข้มข้นของโมเลกุลออกซิเจนในตัวอย่าง

วิธีการวัดค่าออกซิเจนละลายน้ำ

1. ต่อหัววัด D.O. เข้ากับตัวเครื่อง
2. กดปุ่ม “ON/OFF” ให้เครื่องทำงาน
3. จุ่มหัววัด D.O. ลงไปในน้ำตัวอย่างที่ต้องการทำการวัด รอให้ค่าตัวเลขคงที่แล้วอ่านค่าที่ได้
ในหน่วยของ “%”
4. ทำความสะอาดหัววัดเมมเบรนด้วยน้ำสะอาดและเก็บไว้ในฝาปิด

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ภาคผนวก ข

ตารางผลการทดลอง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตาราง ข-1 ผลการทดลองค่าของแข็งละลายน้ำ (TDS) และค่าการนำไฟฟ้า (EC)

ครั้งที่	พารามิเตอร์	ชุดควบคุม (C)	ชุดการทดลองผักตบชวา (H)					ถังควบคุม (WC)	ถังรูปถาฮี้ (W)	Influent
			1	2	3	4	5			
1	TDS	826	670	686	634	688	756	1,218	1,110	682
	EC	726	728	729	729	719	724	727	728	727
2	TDS	----- ไม่มีการเก็บตัวอย่าง -----								
	EC	865	812	807	658	806	854	1074	1176	661
3	TDS	912	296	644	432	512	658	1,042	1,310	610
		960	300	560	316	596	558	948	1,310	716
		1,000	386	500	394	534	596	1,090	1,290	592
	EC	958	877	798	708	863	671	1083	1244	666
4	TDS	----- ไม่มีการเก็บตัวอย่าง -----								
	EC	945	392	597	373	574	680	1063	1206	635
5	TDS	618	444	530	394	536	462	912	1,200	578
		-	434	556	320	516	464	890	1,020	592
		644	428	550	384	544	-	956	1,123	594
	EC	952	473	999	368	617	695	1042	1268	674
6	TDS	----- ไม่มีการเก็บตัวอย่าง -----								
	EC	788	542	676	466	683	613	1045	1207	653
7	TDS	----- ไม่มีการเก็บตัวอย่าง -----								
	EC	849	751	529	642	722	679	980	1229	734
ค่าเฉลี่ย, S.D. TDS		826.67±162.49	422.57±125.31	575.14±65.76	410.57±107.07	560.86±62.48	582.33±114.15	1008.00±116.49	1194.64±114.46	623.43±53.36
ค่าเฉลี่ย, S.D. EC		861.00± 85.85	655.25±170.58	734.88±143.39	557.88±145.95	718.25± 94.78	695.13± 72.11	996.50± 117.55	1156.50±175.56	679.25± 34.81

ตาราง ข-2 ผลการทดลองไนเตรตไนโตรเจน (NO₃-N)

ครั้งที่	ชุดควบคุม (C)	ชุดการทดลองผักตบชวา (H)					ถังควบคุม (WC)	ถังอุปถัมภ์ (W)	Influent
		1	2	3	4	5			
1	5,900	4,800	4,650	12,050	8,350	4,250	4,095	4,700	19,950
2	9,826	4,357	5,109	2,503	4,830	8,856	4,139	3,207	14,589
3	10,999	2,284	3,155	1,443	3,401	2,890	3,250	3,163	5,308
	10,138	-	3,316	1,750	5,100	2,649	2,304	2,115	6,674
	-	1,873	3,018	2,143	5,762	4,046	1,731	-	-
4	-	212	3,118	4,840	6,528	8,922	1,549	421	5,080
	7,758	109	3,155	4,300	-	-	1,624	553	4,530
	7,635	293	3,856	-	7,564	9,088	1,064	374	-
5	5,365	-	3,733	1,608	-	-	1,580	-	10,403
	4,565	2,446	3,600	-	7,683	2,626	2,299	946	9,835
	4,390	2,810	4,868	1,708	8,390	2,720	2,517	1,159	8,705
6	6,930	3,491	1,197	2,611	-	278	553	1,025	4,663
	-	3,387	-	3,103	3,917	199	440	-	3,818
	6,760	-	1,325	2,479	3,023	145	-	1,116	4,783
7	10,789	166	-	1,036	3,614	459	-	535	-
	-	270	2,029	1,736	3,737	284	1,253	875	15,370
	10,278	-	1,121	2,119	2,715	-	900	714	13,809
ค่าเฉลี่ย, S.D.	7794.85±	1570.53±	3150.00±	3028.60±	5329.57±	3386.57±	1953.20±	1493.07±	9108.36±
	2387.10	1696.03	1271.79	2701.92	2043.69	3334.94	1155.98	1311.54	5078.35

หมายเหตุ :- ไม่สามารถเก็บข้อมูลได้

ตาราง ข-3 ผลการทดลองแอมโมเนีย (NH₄-N)

จำนวนวัน	ชุดควบคุม (C)	ชุดการทดลองผักตบชวา (H)					ถังควบคุม (WC)	ถังรูปถ่าย (W)	Influent
		1	2	3	4	5			
1	0.21	0.07	0.14	0.21	0.21	0.21	0.07	0.07	0.30
2	0.15	0.08	0.13	0.09	0.03	0.10	-	-	0.80
3	-	0.07	0.07	0.07	0.07	0.03	0.10	-	0.56
	0.22	0.10	0.14	0.03	0.14	0.14	0.03	-	0.65
	0.24	0.03	0.14	0.03	0.14	0.07	0.10	-	0.61
4	0.04	-	-	-	-	-	-	-	0.59
	0.07	-	-	-	-	-	-	-	0.61
	0.02	-	-	-	-	-	-	-	0.68
5	-	0.10	-	0.24	-	0.14	-	-	0.34
	-	0.10	-	0.35	-	0.14	-	-	0.42
	-	0.10	-	0.42	-	0.17	-	-	0.28
6	0.14	0.07	0.03	0.24	-	-	-	-	0.42
	0.14	0.03	0.01	0.07	-	-	-	-	0.49
	0.14	0.03	0.04	0.42	-	-	-	-	0.35
7	0.11	-	-	-	0.04	0.04	-	-	0.81
	0.28	-	-	-	0.11	0.04	-	-	1.02
	-	-	-	-	0.04	-	-	-	0.56
ค่าเฉลี่ย, S.D.	0.11±0.09	0.05±0.04	0.04±0.06	0.13±0.15	0.04±0.07	0.06±0.07	0.02±0.04	0.00±0.02	0.56±0.20

หมายเหตุ : -ไม่สามารถวิเคราะห์ด้วยวิธีไตเตรชันได้

ตาราง ข-4 ผลการทดลองค่าอินทรีย์ในโตรเจน (TKN)

ครั้งที่	ชุดควบคุม (C)	ชุดการทดลองผักตบชวา (H)					ถังควบคุม (WC)	ถังรูปถ่าย (W)	Influent
		1	2	3	4	5			
1	0.73	0.84	0.64	0.34	0.56	0.36	0.62	0.67	1.23
	0.86	0.84	0.64	0.28	0.58	0.36	0.62	0.67	1.23
	0.73	0.92	0.64	0.34	0.58	0.36	0.62	0.67	1.23
ค่าเฉลี่ย, S.D.	0.77±0.09	0.87±0.05	0.64±0.00	0.32±0.03	0.57±0.01	0.35±0.02	0.62±0.00	0.67±0.00	1.23±0.00



ตาราง ข-5 ผลการทดลองออร์โธฟอสเฟต (PO₄-P)

ครั้งที่	ชุดควบคุม (C)	ชุดการทดลองผักตบชวา (H)					ถังควบคุม (WC)	ถังรูปฤาษี (W)	Influent
		1	2	3	4	5			
1	2,924	1,970	1,818	2,464	3,600	1,834	244	534	3,440
2	2,870	1,314	874	1,740	1,940	308	212	270	2,832
3	-	536	-	553	1,511	201	167	-	2,023
	2,055	628	714	421	1,638	162	162	155	2,036
	2,089	640	608	419	1,677	104	-	202	2,040
4	1,949	100	586	254	1,977	419	324	-	3,139
	-	125	721	135	1,920	402	165	33	3,005
	2,484	144	620	202	1,932	-	-	64	3,119
5	959	823	677	454	2,365	284	61	52	2,989
	1,012	-	696	295	2,257	323	42	35	3,188
	-	705	-	443	-	342	58	57	2,907
6	-	2,092	1,450	330	2,443	-	228	65	3,003
	393	2,331	1,495	393	2,524	98	290	56	3,011
	543	2,234	1,616	417	2,626	92	181	-	2,743
7	55	3,619	1,723	1,957	948	28	61	-	3,256
	82	3,648	1,785	1,784	-	76	47	33	3,407
	75	3,741	1,883	1,950	1,013	42	-	74	3,503
ค่าเฉลี่ย, S.D.	1345.3±1088.59	1540.54±1294.78	1151.15±528.63	835.97±763.38	1945.21±664.59	314.36±440.72	160.10±94.28	125.49±142.79	2920.09±652.54

หมายเหตุ : - ไม่สามารถเก็บข้อมูลได้

ตาราง ข-6 ผลการทดลองค่าออกซิเจนละลายน้ำ (DO)

ครั้งที่	ชุดควบคุม (C)	ชุดการทดลองผักตบชวา (H)					ถังควบคุม (WC)	ถังรูปถ่าย (W)	Influent
		1	2	3	4	5			
1	5.63	7.81	8.04	8.89	7.66	6.84	5.82	5.79	7.64
2	10.42	11.16	10.11	10.45	12.27	12.19	6.21	5.97	8.02
3	10.60	10.46	10.76	10.64	10.44	12.55	5.81	5.85	6.94
4	10.39	10.75	11.50	10.85	12.80	10.94	4.82	4.28	6.67
5	10.42	10.56	12.96	11.25	11.49	11.76	3.47	3.71	5.44
6	10.52	11.73	12.35	9.16	11.35	11.64	4.15	4.53	5.82
7	10.27	10.27	13.36	10.43	12.04	11.60	5.03	5.16	7.11
8	11.85	12.28	10.74	14.63	12.38	12.52	5.75	5.81	7.57
ค่าเฉลี่ย, S.D.	10.01±1.84	10.63±1.33	11.23±1.72	10.79±1.75	11.30±1.64	11.26±1.86	5.13±0.95	5.14±0.86	6.90±0.90

ตาราง ข-7 ผลการทดลองค่าพีเอช (pH)

จำนวนวัน	ชุดควบคุม (C)	ชุดการทดลองผักตบชวา (H)					ถังควบคุม (WC)	ถังรูปถาด (W)	Influent
		1	2	3	4	5			
1	6.73	6.74	6.74	6.74	6.77	6.77	6.61	6.64	6.76
2	8.96	7.86	7.57	6.62	8.07	8.33	7.67	7.68	6.59
3	9.92	9.31	9.58	7.60	9.28	9.93	7.62	7.59	7.07
4	9.63	9.30	9.94	7.55	9.43	9.50	7.57	7.50	7.17
5	10.42	9.69	9.58	9.60	9.32	9.44	7.73	7.53	7.09
6	10.51	9.22	9.70	9.63	9.02	9.23	7.71	7.34	6.85
7	10.40	9.19	10.26	9.36	10.24	9.46	7.79	7.37	7.22
8	9.97	10.13	9.83	9.89	10.35	10.27	7.72	7.31	7.01
ค่าเฉลี่ย, S.D.	9.57±1.25	8.93±1.09	9.15±1.27	8.37±1.38	9.06±1.17	9.12±1.10	7.55±0.39	7.37±0.32	6.97±0.22

ตาราง ข-8 ผลการทดลองอุณหภูมิต

จำนวนวัน	ชุดควบคุม (C)	ชุดการทดลองผักตบชวา (H)					ถังควบคุม (WC)	ถังรูปถ่าย (W)	Influent
		1	2	3	4	5			
1	30.10	30.00	30.10	30.10	30.00	30.10	30.90	30.90	30.10
2	30.00	29.60	29.60	30.00	29.10	29.50	30.60	30.70	30.50
3	30.10	31.60	31.60	31.50	31.40	30.50	33.50	32.90	32.10
4	30.60	31.00	31.30	30.50	30.90	31.10	32.10	31.20	31.00
5	30.20	29.90	30.10	29.20	30.00	29.90	32.60	31.10	30.60
6	35.80	35.70	35.10	35.30	36.20	35.30	36.20	36.20	36.10
7	36.40	36.40	35.70	36.50	38.10	36.80	35.50	34.80	32.50
8	32.80	31.50	30.80	31.00	31.20	31.60	30.80	30.70	30.60
ค่าเฉลี่ย, S.D.	32.00±2.70	31.96±2.64	31.79±2.33	31.76±2.66	32.11±3.24	31.85±2.71	32.78±2.15	32.31±2.12	31.69±1.97



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ก-1 การทดสอบสมมติฐานของกลุ่มตัวอย่างสองกลุ่มที่เป็นอิสระจากกัน (T-Test) เพื่อทดสอบความแตกต่างของประสิทธิภาพของแข็งละลายน้ำ ในเทรต และออโรฟอสเฟต

ข้อตกลงเบื้องต้นของการวิเคราะห์มีดังนี้

1. ตัวอย่างแต่ละตัวอย่างจะต้องมาจากการสุ่มและเป็นอิสระต่อกัน
2. ประชากรที่จะเปรียบเทียบต้องมีการแจกแจงปกติ
3. ประชากรที่จะเปรียบเทียบจะต้องมีความแปรปรวนเท่ากัน

และหากไม่ผ่านข้อตกลงเบื้องต้นนี้ก็จะเปลี่ยนมาใช้สถิติ Mann-Whitney Test ซึ่งเป็น nonparametric ในการเปรียบเทียบ

1. เปรียบเทียบความแตกต่างของประสิทธิภาพของแข็งละลายน้ำ

ก-1.1 ประชากรที่จะเปรียบเทียบต้องมีการแจกแจงแบบปกติ

H_0 : ข้อมูลประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำ มีการแจกแจงปกติ

H_1 : ข้อมูลประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำ มีการแจกแจงไม่ปกติ

ตาราง ก-1 ทดสอบความแจกแจงปกติ

Test of Normality

	System	Shapiro-Wilk		
		Statistic	df	Sig.
ประสิทธิภาพการ กำจัดของแข็งละลาย น้ำ	C	.987	3	.784
	H	.808	3	.133
	WC	.975	3	.696
	W	.766	3	.035

*a Lilliefors Significance Correction.

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

จากการทดสอบพบว่าค่า p-value ของประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำมีค่ามากกว่าระดับนัยสำคัญ (0.05) ดังนั้นจึงปฏิเสธ H_0 แสดงว่าข้อมูลมีการแจกแจงไม่ปกติ

ค-1.2 ประชากรที่จะเปรียบเทียบจะต้องมีความแปรปรวนเท่ากัน

H_0 : ความแปรปรวนของประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำ แตกต่างกัน

H_1 : ความแปรปรวนของประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำ ไม่แตกต่างกัน

ตาราง ค-2 ทดสอบความแปรปรวน

Test of Homogeneity of Variances			
Levene Statistic	df1	df2	Sig.
.159	3	8	.921

จากผลการทดสอบพบว่าค่า p-value ของประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำ มีค่ามากกว่าระดับนัยสำคัญ (0.05) ดังนั้นจึงยอมรับ H_1 แสดงว่าความแปรปรวนประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำ แตกต่างกัน

ดังนั้น จากข้อตกลงเบื้องต้นของการใช้ T-Test พบว่าไม่ผ่านข้อตกลงเบื้องต้น ทำให้ไม่สามารถใช้ T-Test ได้จึงเลือกใช้สถิติ Mann-Whitney Test

ค-1.3 ทดสอบความแตกต่างของประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำระหว่างภาชนะควบคุม (C) และภาชนะใส่ผักตบชวา (H)

H_0 : ประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำ แตกต่างกัน

H_1 : ประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำ ไม่แตกต่างกัน

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตาราง ค-3 เปรียบเทียบความแตกต่างทางสถิติระหว่างภาชนะควบคุม (C) และภาชนะใส่ผักตบชวา (H)

Ranks					
	System	N	Mean Rank	Sum of Ranks	Asymp. Sig.
ประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำ	C	3	4.67	14.00	.127
	H	3	2.33	7.00	
	Total	6			

จากการทดสอบพบว่า $p\text{-value} = 0.127$ ซึ่งมีค่ามากกว่าระดับนัยสำคัญทางสถิติ 0.05 ดังนั้นจึงยอมรับ H_0 แสดงว่าประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำระหว่างภาชนะควบคุม (C) และภาชนะใส่ผักตบชวา (H) ไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95%

ตาราง ค-4 เปรียบเทียบความแตกต่างทางสถิติระหว่างถังทรายควบคุม (WC) และถังทรายที่ปลูกต้นรูปถ่าย (W)

Ranks					
	System	N	Mean Rank	Sum of Ranks	Asymp. Sig.
ประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำ	WC	3	2.67	8.00	.275
	W	3	4.33	13.00	
	Total	6			

จากการทดสอบพบว่า $p\text{-value} = 0.275$ ซึ่งมีค่ามากกว่าระดับนัยสำคัญทางสถิติ 0.05 ดังนั้นจึงยอมรับ H_0 แสดงว่าประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำระหว่างถังทรายควบคุม (WC) และถังทรายที่ปลูกต้นรูปถ่าย (W) ไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95%

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่จัดทำขึ้นเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่สามารถนำไปใช้
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตาราง ก-5 เปรียบเทียบความแตกต่างระหว่างการบำบัดด้วยผักตบชวา (H) และต้นรูดฤาษี (W)

Ranks					
	System	N	Mean Rank	Sum of Ranks	Asymp. Sig.
ประสิทธิภาพการ กำจัดของแข็งละลาย น้ำ	H	3	2.00	6.00	.050
	W	3	5.00	15.00	
	Total	6			

จากการทดสอบพบว่า $p\text{-value} = 0.050$ ซึ่งมีค่ามากกว่าหรือเท่ากับระดับนัยสำคัญทางสถิติ 0.05 ดังนั้นจึงยอมรับ H_0 แสดงว่าประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งละลายน้ำระหว่างการบำบัดด้วยผักตบชวา(H) และต้นรูดฤาษี(W) แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95%

2. เปรียบเทียบความแตกต่างของประสิทธิภาพการกำจัดอโรฟอสเฟต

ก-2.1 ประชากรที่จะเปรียบเทียบต้องมีการแจกแจงแบบปกติ

H_0 : ข้อมูลประสิทธิภาพการกำจัดอโรฟอสเฟต มีการแจกแจงปกติ

H_1 : ข้อมูลประสิทธิภาพการกำจัดอโรฟอสเฟต มีการแจกแจงไม่ปกติ

ตาราง ก-6 ทดสอบความแจกแจงปกติ

	System	Shapiro-Wilk		
		Statistic	df	Sig.
Phosphate	C	.904	7	.355
	H	.933	7	.574
	WC	.787	7	.030
	W	.757	7	.015

*a Lilliefors Significance Correction.

*.This is a lower bound of the true significance.

จากการทดสอบพบว่าค่า p-value ของประสิทธิภาพการออกซิฟอสเฟตมีค่ามากกว่าระดับนัยสำคัญ (0.05) ดังนั้นจึงปฏิเสธ H_0 แสดงว่าข้อมูลมีการแจกแจงไม่ปกติ

ก-2.2 ประชากรที่จะเปรียบเทียบจะต้องมีความแปรปรวนเท่ากัน

H_0 : ความแปรปรวนของประสิทธิภาพการกำจัดออกซิฟอสเฟต แตกต่างกัน

H_1 : ความแปรปรวนของประสิทธิภาพการกำจัดออกซิฟอสเฟต ไม่แตกต่างกัน

ตาราง ก-7 ทดสอบความแปรปรวน

Levene Statistic	df1	df2	Sig.
14.896	3	24	.000

จากผลการทดสอบพบว่าค่า p-value ของประสิทธิภาพการกำจัดออกซิฟอสเฟต มีน้อยกว่าระดับนัยสำคัญ (0.05) ดังนั้นจึงยอมรับ H_0 แสดงว่าความแปรปรวนประสิทธิภาพการกำจัดออกซิฟอสเฟต ไม่แตกต่างกัน

ดังนั้น จากข้อตกลงเบื้องต้นของการใช้ T-Test พบว่าไม่ผ่านข้อตกลงเบื้องต้น ทำให้ไม่สามารถใช้ T-Test ได้จึงเลือกใช้สถิติ Mann-Whitney Test

ตาราง ก-8 เปรียบเทียบความแตกต่างทางสถิติระหว่างภาชนะควบคุม (C) และภาชนะใส่ผักตบชวา (H)

	System	N	Mean Rank	Sum of Ranks	Asymp. Sig.
ประสิทธิภาพการกำจัดออกซิฟอสเฟต	C	7	8.14	57.00	.565
	H	7	6.86	48.00	
	Total	14			

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น | ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น | ออกพิมพ์ให้คิดเปลี่ยนแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

จากการทดสอบพบว่า $p\text{-value} = 0.565$ ซึ่งมีค่ามากกว่าระดับนัยสำคัญทางสถิติ 0.05 ดังนั้นจึงยอมรับ H_0 แสดงว่าประสิทธิภาพการกำจัดอโรฟอสเฟตระหว่างภาชนะควบคุม (C) และภาชนะใส่ผักตบชวา (H) ไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95%

ตาราง ก-9 เปรียบเทียบความแตกต่างทางสถิติระหว่างถังทรายควบคุม (WC) และถังทรายที่ปลูกต้นรูปฤาษี (W)

Ranks					
	System	N	Mean Rank	Sum of Ranks	Asymp. Sig.
ประสิทธิภาพการกำจัดอโรฟอสเฟต	WC	7	8.14	57.00	.565
	W	7	6.86	48.00	
	Total	14			

จากการทดสอบพบว่า $p\text{-value} = 0.565$ ซึ่งมีค่ามากกว่าระดับนัยสำคัญทางสถิติ 0.05 ดังนั้นจึงยอมรับ H_0 แสดงว่าประสิทธิภาพการกำจัดอโรฟอสเฟตระหว่างถังทรายควบคุม (WC) และถังทรายที่ปลูกต้นรูปฤาษี (W) ไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95%

ตาราง ก-10 เปรียบเทียบความแตกต่างระหว่างการบำบัดด้วยผักตบชวา (H) และต้นรูปฤาษี (W)

Ranks					
	System	N	Mean Rank	Sum of Ranks	Asymp. Sig.
ประสิทธิภาพการกำจัดอโรฟอสเฟต	H	7	11.00	77.00	.002
	W	7	4.00	28.00	
	Total	14			

เอกสารนี้เป็นเอกสารงานวิจัยที่ได้รับอนุญาตให้เผยแพร่ได้โดยไม่สงวนลิขสิทธิ์ไว้แต่อย่างใด
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

จากการทดสอบพบว่า $p\text{-value} = 0.002$ ซึ่งมีค่าน้อยกว่าระดับนัยสำคัญทางสถิติ 0.05 ดังนั้นจึงยอมรับ H_1 แสดงว่าประสิทธิภาพการกำจัดอโรฟอสเฟตระหว่างการบำบัดด้วยผักตบชวา (H) และต้นรูปถ่าย (W) แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95%

3. เปรียบเทียบความแตกต่างของประสิทธิภาพการกำจัดไนเตรดในโทรเจน

ค-3.1 ประชากรที่จะเปรียบเทียบต้องมีการแจกแจงแบบปกติ

H_0 : ข้อมูลประสิทธิภาพการกำจัดไนเตรด มีการแจกแจงปกติ

H_1 : ข้อมูลประสิทธิภาพการกำจัดไนเตรด มีการแจกแจงไม่ปกติ

ตาราง ค-11 ทดสอบความแจกแจงปกติ

	System	Shapiro-Wilk		
		Statistic	df	Sig.
ประสิทธิภาพ การกำจัดไน เตรด	C	.907	7	.372
	H	.963	7	.844
	WC	.893	7	.290
	W	.902	7	.344

*a Lilliefors Significance Correction.

*.This is a lower bound of the true significance.

จากการทดสอบพบว่าค่า $p\text{-value}$ ของประสิทธิภาพการกำจัดไนเตรดมีค่ามากกว่าระดับนัยสำคัญ (0.05) ดังนั้นจึงปฏิเสธ H_0 แสดงว่าข้อมูลมีการแจกแจงปกติ

ค-2.2 ประชากรที่จะเปรียบเทียบจะต้องมีความแปรปรวนเท่ากัน

H_0 : ความแปรปรวนของประสิทธิภาพการกำจัดไนเตรด แตกต่างกัน

H_1 : ความแปรปรวนของประสิทธิภาพการกำจัดไนเตรด ไม่แตกต่างกัน

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตาราง ค-12 ทดสอบความแปรปรวน

Test of Homogeneity of Variances

Levene Statistic	df1	df2	Sig.
1.371	3	24	.275

จากผลการทดสอบพบว่าค่า p-value ของประสิทธิภาพการกำจัดไนเตรด มีมากกว่าระดับนัยสำคัญ (0.05) ดังนั้นจึงยอมรับ H_0 แสดงว่าความแปรปรวนประสิทธิภาพการกำจัดไนเตรดแตกต่างกัน

ดังนั้น จากข้อตกลงเบื้องต้นของการใช้ T-Test พบว่าผ่านข้อตกลงเบื้องต้น ทำให้สามารถใช้ T-Test ในการเปรียบเทียบได้

ตาราง ค-13 เปรียบเทียบความแตกต่างทางสถิติระหว่างภาชนะควบคุม (C) และภาชนะใส่ผักตบชวา (H)

Group Statistics

	System	N	Mean	Std. Deviation	F	t	Sig.
ประสิทธิภาพการกำจัดไนเตรด	C	7	8020.5714	2331.00814	0.802	3.696	.003
	H	7	3840.0000	1876.26322			

จากการทดสอบพบว่า p-value = 0.003 ซึ่งมีค่าน้อยกว่าระดับนัยสำคัญทางสถิติ 0.05 ดังนั้นจึงยอมรับ H_1 แสดงว่าประสิทธิภาพการกำจัดไนเตรดระหว่างภาชนะควบคุม (C) และภาชนะใส่ผักตบชวา (H) แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95%

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตาราง ค-14 เปรียบเทียบความแตกต่างทางสถิติระหว่างถึงทรายควบคุม (WC) และถึงทรายที่ปลูก
ต้นรูปถาวยี่ (W)

Group Statistics

	System	N	Mean	Std. Deviation	F	t	Sig.
ประสิทธิภาพ การจัดไน เตรต	WC	7	2281.4286	1386.37307	0.283	0.350	.733
	W	7	2005.0000	1564.76356			

จากการทดสอบพบว่า $p\text{-value} = 0.733$ ซึ่งมีค่ามากกว่าระดับนัยสำคัญทางสถิติ 0.05
ดังนั้นจึงยอมรับ H_0 แสดงว่าประสิทธิภาพการจัดไนเตรตระหว่างถึงทรายควบคุม (WC) และถึง
ทรายที่ปลูกต้นรูปถาวยี่ (W) ไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95%

ตาราง ค-15 เปรียบเทียบความแตกต่างระหว่างการบำบัดด้วยผักตบชวา (H) และต้นรูปถาวยี่ (W)

Group Statistics

	System	N	Mean	Std. Deviation	F	t	Sig.
ประสิทธิภาพการ จัดไนเตรต	H	7	3840.0000	1876.26322	0.229	1.987	.070
	W	7	2005.0000	1564.76356			

จากการทดสอบพบว่า $p\text{-value} = 0.070$ ซึ่งมีค่ามากกว่าระดับนัยสำคัญทางสถิติ 0.05
ดังนั้นจึงยอมรับ H_0 แสดงว่าประสิทธิภาพการจัดไนเตรตระหว่างการบำบัดด้วยผักตบชวา (H)
และต้นรูปถาวยี่ (W) ไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญที่ความเชื่อมั่น 95%

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้