



การนำบันทึกที่มาจากมหาวิทยาลัยเทคโนโลยีสุรนารี โดยใช้ระบบพื้นที่ชุมชนประดิษฐ์

Using constructed wetland for wastewater from Suranaree University of Technology

สุชาดา บุณณลัมฤทธิ์*
จริยา ยิ่มรัตนบวร**
บุญชัย วิจิตรเลสีเยร**

บทคัดย่อ

พื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์มีประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำเสียใกล้เคียงกับระบบอื่น แล้วมีค่าใช้จ่ายต่ำต้องการพลังงานน้อย จึงเหมาะสมกับชุมชนขนาดเล็กที่มีงบประมาณจำกัด การศึกษานี้มีวัตถุประสงค์เพื่อศึกษาเปรียบเทียบประสิทธิภาพการกำจัดน้ำเสียของพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบไอล์ฟ่านพื้นผิว และแบบไอล์ฟันพื้นผิวตัวกลางที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 8 10 และ 12 วัน โดยใช้น้ำเสียจากหอพักนักศึกษาเรือนพักบุคลากร และอาคารต่าง ๆ ภายในมหาวิทยาลัยเทคโนโลยีสุรนารี อ.เมือง จ.นครราชสีมา ในการศึกษาประกอบด้วย 2 ขั้น โดยแต่ละขั้นจะประกอบด้วยบ่อชีเมนต์ ขนาด 1.0 เมตร x 3.0 เมตร x 0.8 เมตร บ่อหนึ่งเป็นป้อมสำหรับพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบไอล์ฟ่านพื้นผิว อีกบ่อเป็นแบบไอล์ฟันพื้นที่ที่ใช้ในพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์ ได้แก่ ต้นกระรังกา (*Cyperus alternifolius* L.) ผลการศึกษาพบว่าพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบไอล์ฟ่านพื้นผิวและแบบไอล์ฟันพื้นที่ตัวกลาง ที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 8 10 และ 12 วัน มีค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพการกำจัดแตกต่างกัน โดยที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 10 วัน ระบบพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบไอล์ฟ่านพื้นผิวมีค่าประสิทธิภาพการกำจัดสูงสุด สำหรับสารอินทรีย์ในรูป COD ในรูป BOD ในโครงสร้างในรูป TKN และฟอสฟอรัส ส่วนพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบไอล์ฟันพื้นผิวและแบบไอล์ฟันพื้นผิวตัวกลางที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำเท่ากัน พบว่าพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์ทั้งสองแบบ มีค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพการกำจัดฟอสฟอรัสแตกต่างกันทุกระยะเวลาเก็บกักน้ำ โดยพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบไอล์ฟันพื้นผิวตัวกลางสามารถบำบัดได้ดีกว่าแบบไอล์ฟ่านพื้นผิว ดังนั้นพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์ทั้งสองแบบสามารถนำไปใช้กับชุมชนขนาดเล็กได้ และควรศึกษาถึงการเพิ่มประสิทธิภาพของพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์โดยการนำระบบแบบไอล์ฟ่านพื้นผิวและแบบไอล์ฟันพื้นผิวและแบบไอล์ฟันพื้นผิวตัวกลางมาร่วมกันเป็นระบบแบบผสม

คำสำคัญ : ต้นกล้วยกา พื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบไหลผ่านพื้นผิว พื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบไหลใต้ผิวน้ำกลาง

* นักศึกษาปริญญาโทสาขาวิชาวิศวกรรมลิ่งแวดล้อม สำนักวิชาวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีสุรนารี

^{**}อาจารย์ประจำสาขาวิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม สำนักวิชาวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีสุรนารี



Abstract

Constructed wetlands generally have similar removal efficiency of wastewater as conventional systems. The wastewater treatment by constructed wetlands can be economically feasible and required low energy. It was considered as a suitable wastewater treatment system for small communities with inadequate budget. The objective of this study was to study the removal efficiency of wastewater using the constructed wetlands with comparison between the free water surface flow (FWS) and subsurface flow (SF) constructed wetlands. Hydraulic retention time (HRT) was set at 8, 10, and 12 days. The wastewaters from dormitories, and buildings in Suranaree University of Technology, Muang District, Nakhon Ratchasima Province were used as influent for this study. The study was conducted in two ponds, a FWS and a SF constructed wetland had the dimension of 1.0 m x 3.0 m x 0.8 m. The *Cyperus alternifolius* L. was planted in both constructed wetlands. The result showed that the removal efficiency of FWS and SF constructed wetlands was significantly different at HRT of 8, 10, and 12 days. The HRT of 10 days had the highest in COD, BOD, TKN, TP removal efficiency for FWS constructed wetland and TP removal efficiency for SF constructed wetland. The FWS and SF constructed wetlands were compared at the same HRT and the result showed that TP removal efficiency of both systems was significantly different for every HRT. The TP removal efficiency of SF constructed wetland was higher than FWS constructed wetland. Both systems were capable for treating wastewater from small communities. Further study on combined FWS and SF into a same system is of interest.

Keywords : *Cyperus alternifolius* L., Free water surface flow constructed wetlands, Subsurface flow constructed wetland

บทนำ

พื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์ (Constructed Wetland) เป็นระบบที่ถูกสร้างขึ้นเพื่อเลียนแบบ กลไกการนำบัดน้ำเลี้ยงของพื้นที่ชั่มน้ำที่มีอยู่ตามธรรมชาติ โดยใช้ประโยชน์จากปฏิกิริยาที่เกิดขึ้นระหว่างพืชที่ปลูกกับจุลินทรีย์ในการนำบัดน้ำเลี้ยง wasa, et al. 2003 : 199 - 205) จึงเป็น

ระบบที่ใช้พลังงานน้อย เงินทุนในการก่อสร้างต่ำ และให้คุณภาพน้ำที่ออกจากระบบได้ใกล้เคียงกับ ระบบนำบัดน้ำเลี้ยงประเภทอื่น จึงเป็นทางเลือกหนึ่ง ที่น่าสนใจ (Reed, et al. 1995) พื้นที่ชั่มน้ำ ประดิษฐ์สามารถจำแนกออกได้เป็น 2 ประเภท คือ พื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบไหลผ่านพื้นผิว (Free Water Surface Flow Constructed Wetland;



FWS) และพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบไอล์ได้ผิวตัวกลาง (Subsurface Flow Constructed Wetland; SF) พื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบ FWS เป็นระบบที่น้ำเสียไหลผ่านผิวน้ำดินหรือตัวกลาง น้ำเสียจะสัมผัสกับอากาศโดยตรงหลังจากนั้นจึงไหลซึมลงสู่พื้น โดยปล่อยให้น้ำเสียไหลเข้าระบบอย่างช้า ๆ ผ่านตันพืชและรากพืช หลักการนำบัดน้ำเสียของระบบนี้จะอาศัยการตกตะกอนโดยพืช และการย่อยสลายสารอินทรีย์โดยจุลินทรีย์กลุ่มที่ใช้ออกซิเจนมีผลทำให้ค่า BOD ลดลง (Suwasa, et al. 2003 : 199 - 205) และจากการศึกษาของรุจิรัชต์ มันตาพันธ์ (2537 : 30 - 41) ใช้พื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบ FWS ในการนำบัดน้ำเสียจากหอพักนักศึกษาในมหาวิทยาลัยขอนแก่นจำนวน 4 บ่อ มีขนาดกว้าง 1.0 เมตร ยาว 9.0 เมตร พบร่วมกับการนำบัด BOD ได้เฉลี่ยร้อยละ 67.1 เป็นเพาะพืชช่วยเพิ่มพื้นที่ให้จุลินทรีย์ทางอาศัย และมีปริมาณออกซิเจนเพียงพอสำหรับจุลินทรีย์ใช้ในการย่อยสลาย ทำให้มีจำนวนจุลินทรีย์เพียงพอที่จะช่วยย่อยสลายสารอินทรีย์เพิ่มมากขึ้น ส่วนพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบ SF เป็นระบบที่น้ำเสียไหลผ่านลงไปในตัวกลางซึ่งมีพืชน้ำขึ้นอยู่ ตัวกลางที่ใช้เป็นพอกหินบด กรวด หรือดินชนิดต่าง ๆ ซึ่งตัวกลางอาจมีเพียงชั้นเดียวหรือใช้รวมกันได้ (ลักษณ์ คงวนิชินันท์. 2539 : 4) น้ำเสียที่ผ่านเข้าระบบจะถูกนำบัดระหว่างสัมผัสพื้นผิวตัวกลางและรากพืชซึ่งมีจุลินทรีย์ทางอาศัย โดยสารแขวนลอยหรือสารอินทรีย์จะตกตะกอนภายในตัวกลาง ส่วนสารที่ละลายได้จะถูกดูดซึบที่ผิวของตัวกลาง การย่อยสลายเกิดโดยจุลินทรีย์ทั้งกลุ่มที่ใช้ออกซิเจนและไม่ใช้ออกซิเจน นอกจากนี้รัตุอาหารในน้ำเสียจะลดลงเนื่องจากกลไกการดูดซึมของพืช พื้นที่

ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบ SF สามารถนำบัดในโตรเจนและฟอฟอรัสซึ่งจะขึ้นอยู่กับชนิดของตัวกลางและชนิดของน้ำเสีย (พิรัชพล ตนาณนท์. 2545 : 17 - 19) และจากการศึกษาของ กลอยกาญจน์ เก่าเเนตรสุวรรณ (2544) ใช้พื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบ SF เพื่อนำบัดน้ำเสียชุมชนสังเคราะห์จำนวน 6 บ่อ มีขนาดกว้าง 0.3 เมตร ยาว 3.2 เมตร พบร่วมกับการนำบัดน้ำประดิษฐ์แบบ SF สามารถนำบัดในโตรเจนได้สูงสุดในตัวกลางดินปนทรายคิดเป็นร้อยละ 94.6 เนื่องจากเกิดปฏิกิริยาของจุลินทรีย์ในตัวกลางดินปนทรายที่นำในโตรเจนไปใช้ในการสร้างเซลล์ ซึ่งพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบ SF มีพื้นที่ของตัวกลางสำหรับให้จุลินทรีย์เจริญได้มาก จากนั้นพืชสามารถดูดซึมมูลสารต่าง ๆ ไปใช้ในการเจริญเติบโตต่อไป การศึกษาวิจัยครั้งนี้มีวัตถุประสงค์เพื่อศึกษาประสิทธิภาพการนำบัดน้ำเสียจากมหาวิทยาลัยเทคโนโลยีสุรนารี อ.เมือง จ.นครราชสีมา โดยใช้พื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบไอล์ได้ผ่านพื้นผิวตัวกลางกับแบบไอล์ได้ผ่านพื้นผิวตัวกลางที่ระยะเวลาเก็บกัก 8 10 และ 12 วัน และทำการเบรี่ยงเพียงประลิทวิภาคการนำบัดน้ำเสียระหว่างพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบไอล์ได้ผ่านพื้นผิวตัวกลางกับแบบไอล์ได้ผ่านพื้นผิวตัวกลางที่ระยะเวลาเก็บกักเท่ากัน เพื่อพัฒนาประสิทธิภาพของระบบนำบัดน้ำเสียที่ง่ายต่อการดูแลรักษา และต้องการพลังงานน้อย เพื่อเป็นระบบนำบัดน้ำเสียที่เหมาะสมกับชุมชนขนาดเล็กที่มีงบประมาณจำกัด

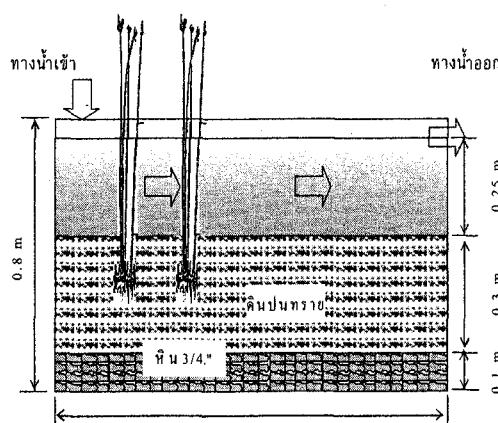
วัสดุ อุปกรณ์ และวิธีการ

การศึกษาใช้ระยะเวลาตั้งแต่เดือนเมษายนถึงธันวาคม พ.ศ. 2546 โดยทำการทดลองที่บริเวณระบบนำบัดน้ำเสียที่เหมาะสมกับชุมชนขนาดเล็กที่มีงบประมาณจำกัด

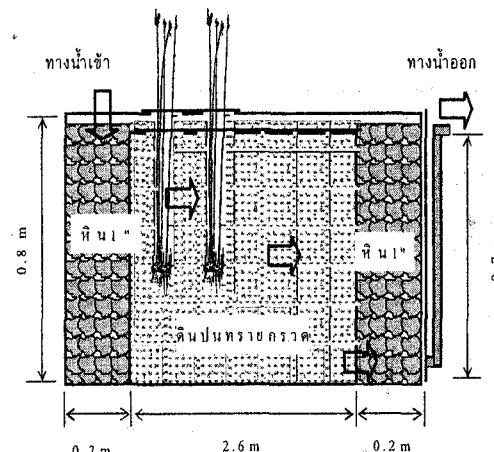


(Oxidation Pond) ในฟาร์มของมหาวิทยาลัยเทคโนโลยีสุรนารี อ.เมือง จ.นครราชสีมา แบบจำลองที่ใช้ในการศึกษาจำนวน 2 บ่อ ชึ่งมีลักษณะดังต่อไปนี้ บ่อที่ 1 สำหรับจำลองพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบไฟลผ่านพื้นผิว (FWS) มีขนาดกว้าง 1.0 เมตร ยาว 3.0 เมตร และลึก 0.8 เมตร ภายในมีบ่อประกอบด้วยการนำหินที่ผ่านตะแกรงมาตรฐานขนาด $3/4$ นิ้ว และดินปูนทรายใส่ลงในแบบจำลองให้มีระดับความสูง 0.1 และ 0.3 เมตร ตามลำดับ โดยมีอัตราส่วนช่องว่างเท่ากับ 0.47 ปรับระดับพื้นบ่อให้ราบเรียบสม่ำเสมอ ดังแสดงในรูปที่ 1 ก บ่อที่ 2 สำหรับจำลองพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบไฟลให้ผิวน้ำตัวกลาง (SF) ภายใน

บ่อประกอบด้วยการนำหินที่ผ่านตะแกรง มาตรฐานขนาด 1 นิ้ว ใส่ลงในแบบจำลองอยู่บริเวณช่วงต้นและช่วงท้ายของแบบจำลอง โดยมีความกว้างของชั้นหินเท่ากับ 0.2 เมตร ส่วนบริเวณที่ทำการปลูกพืชได้ดินปูนทรายมีอัตราส่วนช่องว่างเท่ากับ 0.53 โดยระดับความสูงของชั้นหิน และชั้นดินเท่ากับ 0.7 เมตร ดังแสดงในรูปที่ 1 ข เกณฑ์ในการออกแบบพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์ทั้งสองแบบ เช่น ช่วงระยะเวลาเก็บกักอัตราการบรรทุกสารอินทรีย์ อัตราส่วนความยาวต่อความกว้าง และความลึกของระดับน้ำ (Poh-Eng and Polprasert. 1996) ส่วนความลึกของตัวกลางอ้างอิงโดย ลักษณ์ คุณนิธินันท์ (2539 : 30 - 38) และรุจิรัชต์ มันตาพันธ์ (2537 : 30 - 41)



(ก) แบบไฟลผ่านพื้นผิว



(ข) แบบไฟลให้ผิวน้ำตัวกลาง

รูปที่ 1 แสดงรูปจำลองพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบไฟลผ่านพื้นผิว (ก) และแบบไฟลให้ผิวน้ำตัวกลาง (ข)

ขั้นตอนการทดลอง

1. การเตรียมพืช พืชที่ใช้ในการศึกษา วิจัยครั้งนี้ คือ กกรังกา (*Cyperus alternifolius L.*) โดยทำการคัดเลือกพืชที่มีความสูงประมาณ 0.50 เมตร และนำมาปักในแบบจำลองโดยมีระยะห่างระหว่างต้นเท่ากับ 0.15 เมตร มีความ

หนาแน่นเท่ากับ 45 ต้นต่อตารางเมตร โดยทิ้งช่วงระยะเวลาให้พืชพักตัวในแบบจำลองก่อนเริ่มการทดลองประมาณ 2 - 3 สัปดาห์ ต้นกกรังกาเป็นพืชที่มีความทนต่อสารพิษ สามารถปรับตัวเข้ากับลักษณะสมบัติของน้ำเสียได้ดี และโครงสร้างของต้นกกรังกาเป็นพืชที่มีเส้นใยไม่เสื่อมง่าย จึงมี



ผลน้อยในการก่อให้เกิดการเจือปนของสารอินทรีย์ กลับคืนสู่น้ำเสียอีกรั้งหนึ่ง (กิตติ เอกอ่อนพน และ สำอาง หอมชัน. 2530 : 14 - 30) ดังนั้นจึงแนะนำ กับการนำมาใช้เป็นพืชสำหรับพื้นที่ชุมชน้ำประดิษฐ์

2. น้ำตัวอย่างที่ใช้ในการศึกษาวิจัยเป็น น้ำเสียก่อนเข้าระบบบำบัดน้ำเสียของมหาวิทยาลัย เทคโนโลยีสุรนารี อ.เมือง จ.นครราชสีมา ซึ่งเป็น น้ำเสียที่รวมรวมจากหอพักนักศึกษา เรือนพัก บุคลากร และอาคารต่าง ๆ น้ำเสียดังกล่าวจะ ไม่รวมน้ำเสียจากการขับถ่าย การประกอบอาหาร และน้ำเสียจากห้องปฏิบัติการต่าง ๆ ลักษณะ สมบัติน้ำเสียก่อนเข้าระบบบำบัดแสดงในตารางที่ 1 จะเห็นได้ว่าลักษณะสมบัติน้ำเสียของมหาวิทยาลัย เทคโนโลยีสุรนารีจะมีความเข้มข้นของสารต่าง ๆ สามารถเป็นตัวแทนของชุมชนขนาดเล็ก

ตารางที่ 1 ลักษณะสมบัติของน้ำเสีย

ลักษณะสมบัติ	หน่วย	ช่วงค่า	ค่าเฉลี่ย	n
COD	มิลลิกรัมต่อลิตร	35 - 92	64.0	15
BOD	มิลลิกรัมต่อลิตร	3 - 18	8.2	15
TKN	มิลลิกรัมต่อลิตร	8 - 36	20.0	15
TP	มิลลิกรัมต่อลิตร	7 - 21	13.9	15
TSS	มิลลิกรัมต่อลิตร	3 - 8	5.8	15

4. การเก็บตัวอย่าง

การเก็บตัวอย่างน้ำ โดยเก็บตัวอย่าง น้ำที่เข้า - ออกของพื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์แบบต่าง ๆ เพื่อนำไปตรวจวิเคราะห์หาค่า COD (Chemical Oxygen Demand), BOD (Biochemical Oxygen Demand), TKN (Total Kjeldahl Nitrogen) ของแข็งแขวนลอย และฟอสฟอรัส เพื่อ นำมาคำนวณหาค่าประลิทธิภาพการบำบัดน้ำเสีย

3. หลังจากทิ้งช่วงระยะเวลาพักระยะ ประมาณ 1 สัปดาห์ จึงเริ่มปล่อยน้ำเสียสู่ระบบ จำลอง โดยระดับน้ำของพื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์แบบ FWS สูง 0.25 เมตร ส่วนพื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์แบบ SF สูง 0.65 เมตร เมื่อนำระดับน้ำทิ้งสองมาเทียบ กันจะมีความสูงเท่ากัน โดยน้ำเสียจะปล่อยเข้า ระบบจำลองแบบต่อเนื่อง ส่วนพื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์แบบ FWS และแบบ SF ที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 8 10 และ 12 วัน ตามลำดับ

ในแต่ละพารามิเตอร์ของพื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์ทั้ง สองแบบ

การเก็บตัวอย่างพืช ในแต่ละการ ทดลองได้ศึกษาอัตราการเจริญเติบโต โดยการวัด ระดับความสูง และน้ำหนักแห้งที่เปลี่ยนแปลงของ ต้นกรังกานในพื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์ทั้งสองแบบ

5. การวิเคราะห์ข้อมูล ข้อมูลประลิทธิภาพ การบำบัดน้ำเสียของพื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์นำมา



วิเคราะห์ความแปรปรวนด้วยวิธี One-way ANOVA ด้วยโปรแกรมลำาร์จูป SPSS เวอร์ชัน 11.0

ผลการวิจัย

1. ประสิทธิภาพการบำบัดน้ำเสียของพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์ที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำต่าง ๆ

1.1 พื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบใหม่ผ่านพื้นผิว

จากการศึกษาพบว่าค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพการบำบัดโดยรวมของพื้นที่ชั่มน้ำ

ประดิษฐ์แบบ FWS ที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 8 10 และ 12 วัน มีความแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติที่ระดับความเชื่อมั่น 95 เปอร์เซ็นต์ ($p \leq 0.05$) สำหรับค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ในรูป COD ในรูป BOD TKN และ พอกฟอรัส ยกเว้นของแข็งในรูปของแข็งแขวนลอย โดยที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 10 วันสามารถบำบัดได้ดีที่สุด (ตารางที่ 2 และ รูปที่ 2ก) และ มีแนวโน้มลดลงที่ระยะเวลาเก็บกัก 12 วัน

ตารางที่ 2 ประสิทธิภาพการบำบัดน้ำเสีย (Mean (SD) ของพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบใหม่ผ่านพื้นผิว (FWS) และแบบใหม่ให้ผิวด้ำกาก (SF)

	HRT (วัน)	FWS			SF		
		น้ำเข้า (mg/L)	น้ำออก (mg/L)	ประสิทธิภาพ การบำบัด (%)	น้ำเข้า (mg/L)	น้ำออก (mg/L)	ประสิทธิภาพ การบำบัด (%)
COD	8	54.3±16.2	42.0±17.1	24.9±9.5	54.3±16.2	31.6±13.5	50.1±15.7
	10	66.3±16.8	25.0±5.0	64.1±13.1	66.3±16.8	24.5±15.3	63.7±13.9
	12	71.4±13.7	25.7±3.9	62.5±11.1	71.4±13.7	24.8±9.3	63.1±16.9
BOD	8	5.9±2.2	3.6±2.0	41.6±18.7	5.9±2.2	2.4±1.4	60.8±14.0
	10	11.9±4.4	3.1±1.6	75.9±14.3	11.9±4.4	3.0±2.2	74.4±16.5
	12	6.8±2.9	2.0±1.4	70.6±12.7	6.8±2.9	1.8±0.7	71.1±11.2
TSS	8	21.2±7.8	7.7±3.5	61.7±17.5	21.2±7.8	8.1±6.8	66.0±19.6
	10	20.8±10.4	7.2±3.0	62.5±12.3	20.8±10.4	6.7±4.0	68.3±7.2
	12	18.0±4.5	6.6±3.9	65.4±17.0	18.0±4.5	5.7±2.7	68.9±10.5
TKN	8	16.4±4.2	8.8±1.4	42.4±10.2	16.4±4.2	7.1±3.1	58.5±9.9
	10	17.0±4.7	5.2±2.7	68.5±14.5	17.0±4.7	4.5±1.0	75.7±7.5
	12	8.3±1.2	2.8±1.4	66.2±16.7	8.3±1.2	3.0±1.0	64.0±12.5
TP	8	6.7±0.7	5.1±0.6	24.1±8.9	6.7±0.7	1.5±0.8	69.9±13.7
	10	3.9±0.8	1.8±0.3	51.0±11.8	3.9±0.8	0.7±1.2	96.3±5.5
	12	6.7±1.1	5.3±1.4	22.7±9.7	6.7±1.1	1.5±0.4	78.3±2.8

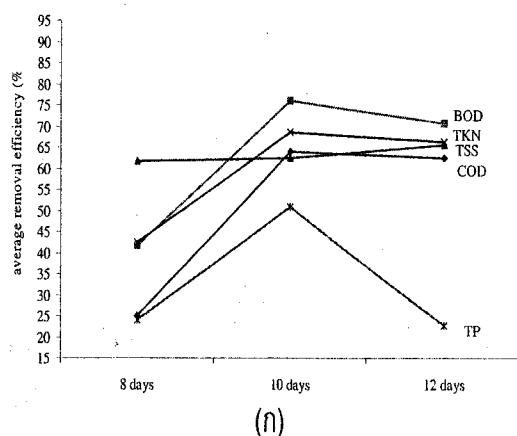
HRT = ระยะเวลาเก็บกัก (Hydraulic Retention Time)



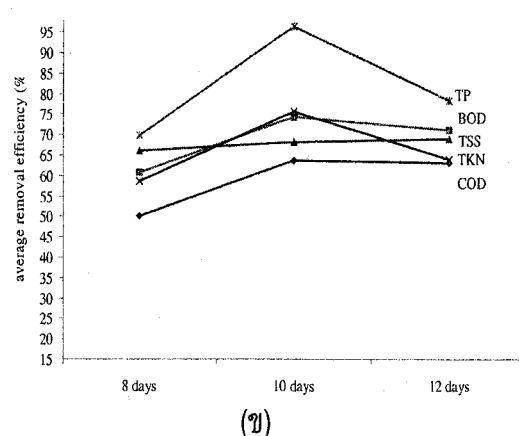
1.2 พื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบใหม่ให้ผิวด้ำกวาง

จากการศึกษาพบว่าค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพการบำบัดโดยรวมของพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบ SF ที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 8, 10 และ 12 วัน มีความแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติที่ระดับความเชื่อมั่น 95 เปอร์เซ็นต์ ($p \leq 0.05$) สำหรับค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพการบำบัด

ฟอสฟอรัส โดยที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 10 วันสามารถบำบัดได้ดีที่สุด ส่วนประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ในรูป COD และ BOD มีแนวโน้มลดลงเมื่อระยะเวลาเก็บกักเพิ่มขึ้น ซึ่งมีแนวโน้มเช่นเดียวกันกับประสิทธิภาพการบำบัดในโตรเจนในรูป TKN ส่วนประสิทธิภาพการบำบัดของแข็งแχวนล้อยจะเห็นได้ว่ามีแนวโน้มคงที่ที่ระยะเวลาเก็บกัก 10 และ 12 วัน (รูปที่ 2)



(ก)



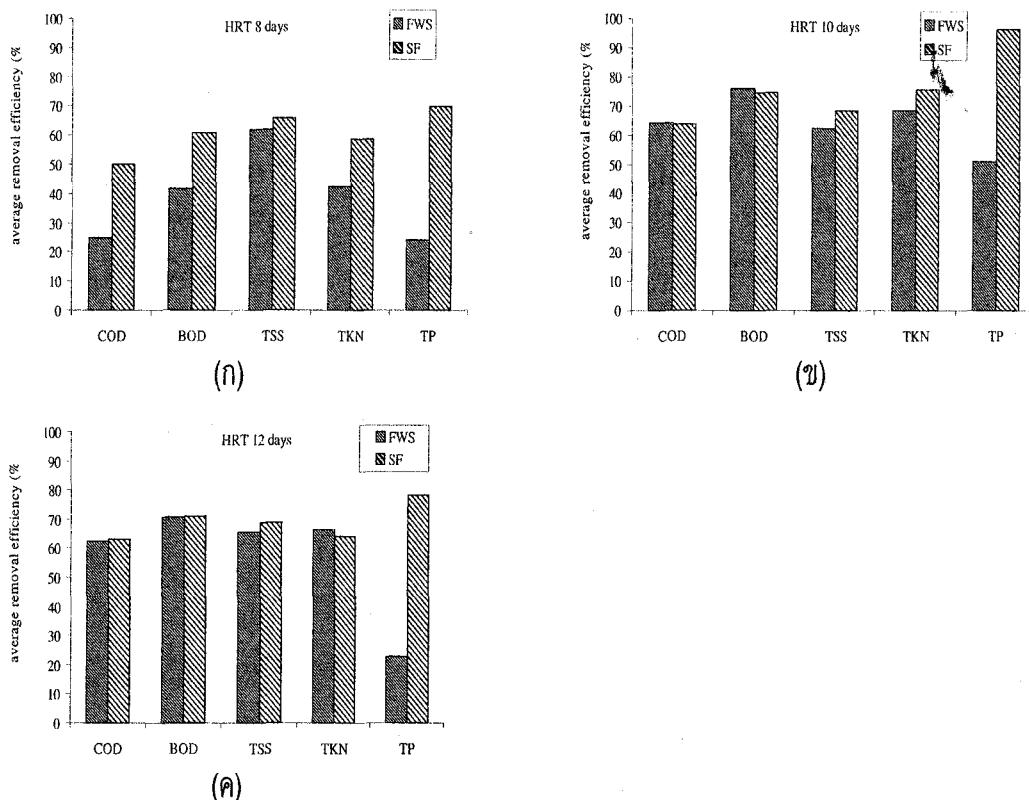
(ข)

รูปที่ 2 แสดงประสิทธิภาพการบำบัดน้ำเสียโดยเฉลี่ยของพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์ที่ระยะเวลาเก็บกัก 8, 10 และ 12 วัน (ก) แบบใหม่ผ่านพื้นผิว (ข) แบบใหม่ให้ผิวด้ำกวาง

2. การเปรียบเทียบของพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบใหม่ผ่านพื้นผิวและแบบใหม่ให้ผิวด้ำกวาง

จากตารางที่ 2 เมื่อเปรียบเทียบค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพการบำบัดของพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบ FWS และแบบ SF ที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำเท่ากัน พบว่าที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 8 วัน ค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ในรูป COD และฟอสฟอรัสมีความแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติที่ระดับความเชื่อมั่น 95 เปอร์เซ็นต์ ($p \leq 0.05$) โดยพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบ SF สามารถบำบัดได้ดีกว่า FWS (รูปที่ 3ก และ 3ค) ส่วนค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพสารอินทรีย์ในรูป COD และ BOD ของแข็งในรูปของแข็งแχวนล้อย และในโตรเจนในรูป TKN มีค่าใกล้เคียงกันมาก

รูป BOD ของแข็งในรูปของแข็งแχวนล้อย และในโตรเจนในรูป TKN ของแบบ SF สูงกว่าแบบ FWS แต่ไม่พบความแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ส่วนที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 10 และ 12 วัน ค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพการบำบัดฟอสฟอรัสของพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบ FWS และแบบ SF มีความแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติที่ระดับความเชื่อมั่น 95 เปอร์เซ็นต์ ($p \leq 0.05$) โดยพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบ SF สามารถบำบัดได้ดีกว่า FWS (รูปที่ 3ข และ 3ค) ส่วนค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพสารอินทรีย์ในรูป COD และ BOD ของแข็งในรูปของแข็งแχวนล้อย และในโตรเจนในรูป TKN มีค่าใกล้เคียงกันมาก



รูปที่ 3 แสดงประสิทธิภาพการบำบัดน้ำเสียโดยเฉลี่ยของพื้นที่ชุมชน้ำประดิษฐ์แบบไฟลผ่านพื้นผิว (FWS) และแบบไฟลให้ผิวตัวกลาง (SF)

(ก) ที่ระยะเวลาเก็บกัก 8 วัน (ข) ที่ระยะเวลาเก็บกัก 10 วัน (ค) ที่ระยะเวลาเก็บกัก 12 วัน

การอภิปรายผล

1. ประสิทธิภาพการบำบัดน้ำเสียของพื้นที่ชุมชน้ำประดิษฐ์ที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำต่าง ๆ

1.1 พื้นที่ชุมชน้ำประดิษฐ์แบบไฟลผ่านพื้นผิว

จากการศึกษาพื้นที่ชุมชน้ำประดิษฐ์แบบ FWS พบว่าที่ระยะเวลาเก็บกัก 10 วัน มีค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ สารอาหารในโตรเจน และฟอสฟอรัสสูงที่สุด (รูปที่ 2ก) และจากข้อมูลที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 10 วัน อัตราการบรรเทาสารอินทรีย์น้ำเข้าพื้นที่ชุมชน้ำประดิษฐ์แบบ FWS เท่ากับ 5.2 กิโลกรัมบีโอดีต่อเอกแตร์.วัน ขณะที่ที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 8 และ 12 วัน อัตราการบรรเทาสาร

อินทรีย์น้ำเข้าเท่ากับ 3.1 และ 2.5 กิโลกรัมบีโอดีต่อเอกแตร์.วัน ตามลำดับ จะเห็นได้ว่าที่ระยะเวลาเก็บกัก 10 วัน มีปริมาณสารอินทรีย์มากเพียงพอสำหรับจุลินทรีย์ใช้ในการย่อยสลาย ทำให้ประสิทธิภาพการย่อยสลายของจุลินทรีย์ที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 10 วัน สูงที่สุด Brix (1994 : 71 - 78) ศึกษาพบว่าอัตราการบรรเทาสารอินทรีย์ที่เหมาะสมจะมีผลต่อประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ไปใช้ประโยชน์ของจุลินทรีย์ จิตติมา เชื้อกุล (2545 : 72) พบว่าถ้ามีปริมาณสารอินทรีย์น้อยเกินไปจะทำให้จุลินทรีย์ที่เกะอยู่ตามราก ลำต้นพืช ตามชั้นตัวกลาง และที่แขวนลอยอยู่ในน้ำ มีการใช้ออกซิเจนในการย่อยสลายสารอินทรีย์ในอัตราที่ต่ำ ทำให้มีปริมาณสารอินทรีย์



ที่ยังไม่ถูกย่อยสลายโดยจุลินทรีย์เหลืออยู่ และที่ระยะเวลาเก็บกัก 12 วัน มีค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพการกำจัดของแข็งแขวนลอยสูงที่สุด เมื่อจากระยะเวลาเก็บกักที่นานขึ้นทำให้เกิดการตกตะกอนและการกรองสารแขวนลอยได้ดียิ่งขึ้น (Vynazal, 1998) ดังนั้นจึงกล่าวได้ว่าที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 10 วันของพื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์แบบ FWS มีค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพการบำบัดโดยรวมดีที่สุด

1.2 พื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์แบบใหม่ให้ผิวด้ำกลาง

จากการศึกษาพบว่าสำหรับค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพการบำบัดฟอสฟอรัสของพื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์แบบ SF ที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 10 วัน สามารถบำบัดได้ดีที่สุด และลดลงเมื่อระยะเวลาเก็บกักเพิ่มขึ้น กลไกการบำบัดฟอสฟอรัส ส่วนใหญ่จะเกิดขึ้นโดยพิชุดไปใช้ประโยชน์ในการเจริญเติบโต การดูดซับทางเคมี และการตกตะกอนจากรูปที่ 2x จะเห็นได้ว่าประสิทธิภาพการกำจัดค่าของแข็งแขวนลอยที่ระยะเวลาเก็บกัก 10 และ 12 วันเริ่มคงที่ อาจเนื่องมาจากมีการอุดตันของตัวกลางซึ่งจะส่งผลทำให้มีการดูดซับฟอสฟอรัสไว้ในตัวกลางได้น้อยลง และจากการศึกษาของ อุไรวรรณ เอกลินธ์ และ ศุภษา กานตวนิชกุร (2545 : 17 - 24) พบว่าฟอสฟอรัสบางส่วนจะถูกใช้ในกระบวนการย่อยสลายของจุลินทรีย์ ดังนั้น เมื่อพิจารณาประสิทธิภาพการย่อยสลายในโตรเจนในรูป TKN ที่ระยะเวลาเก็บกักแตกต่างกันมีแนวโน้มเป็นไปในทิศทางเดียวกันกับฟอสฟอรัส การบำบัดในโตรเจนของพื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์มีกลไกหลัก คือกระบวนการไนเตรฟิเดชันและดีไนเตรฟิเดชันของจุลินทรีย์ ซึ่งสอดคล้องกับข้อมูลประสิทธิภาพการย่อยสลายสารอินทรีย์ในรูป BOD และ COD

ที่ระยะเก็บกัก 12 วัน พบว่ามีแนวโน้มลดลงเช่นเดียวกัน และจากข้อมูลอัตราภาระบรรทุกสารอินทรีย์น้ำเข้าพื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์แบบ SF ที่ระยะเวลาเก็บกัก 10 วันเท่ากับ 4.0 กิโลกรัมบีโอดีต่อเอกตรี.วัน ซึ่งสูงที่สุด และที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 8 และ 12 วัน อัตราภาระบรรทุกสารอินทรีย์น้ำเข้า เท่ากับ 2.6 และ 2.0 กิโลกรัมบีโอดีต่อเอกตรี.วัน ตามลำดับ ดังนั้นจึงอาจมีผลต่อการเพิ่มจำนวนจุลินทรีย์ในกระบวนการย่อยสลายสารอินทรีย์ต่าง ๆ ได้ (Katrín and Sabine. 1997 : 79 - 85)

2. การเปรียบเทียบของพื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์แบบใหม่ผ่านพื้นผิว และแบบใหม่ให้ผิวด้ำกลาง

เมื่อเปรียบเทียบผลการศึกษาระหว่างพื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์แบบ FWS กับแบบ SF ที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำเท่ากัน จะเห็นได้ว่าพื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์แบบ FWS และแบบ SF สามารถบำบัดฟอสฟอรัสได้แตกต่างกันทุกระยะเวลาเก็บกักน้ำ โดยพื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์แบบ SF สามารถบำบัดได้ดีกว่าแบบ FWS ซึ่งตรงกับผลการศึกษาของ Lin, et al. (2002 : 169 - 184) พบว่าพื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์แบบ SF สามารถบำบัดฟอสฟอรัสได้ดีกว่าพื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์แบบ FWS และจาก การศึกษากลไกการดูดซับฟอสฟอรัส ของ Brix (1997 : 11 - 17) พบว่าฟอสฟอรัสจะถูกดูดซับไว้ในตัวกลางของพื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์ และพิจฉาดูดซึมฟอสฟอรัสไปใช้ในการเจริญเติบโตต่อไปได้ การใช้พื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์เพื่อกำจัดสารอาหารมีการศึกษาอย่างกว้างขวางโดยเฉพาะการบำบัดน้ำเสียชุมชน Adrock, et al. (1995 : 203 - 210) ใช้พื้นที่ชุมน้ำประดิษฐ์เพื่อบำบัดน้ำเสียชุมชน โดย



ใช้พืชโผล่พื้นน้ำหลาย ๆ ชนิด พบร่วมสามารถลดปริมาณฟอสฟอรัสทั้งหมดได้โดยเฉลี่ยประมาณร้อยละ 68 ซึ่งจากการศึกษาพบว่าประดิษฐ์แบบการกำจัดฟอสฟอรัสของพื้นที่ชุมชน้ำประดิษฐ์แบบ SF อุปในช่วงร้อยละ 69-96 และจากการศึกษาของ จิตติมา เชือกุล (2545) ใช้ดินปนทรายปลูกพืชในพื้นที่ชุมชน้ำประดิษฐ์ พบร่วมตัวกลางดินปนทรายสามารถดูดซับฟอสฟอรัสเพื่อให้พืชดูดซึมไปใช้ในการเจริญเติบโตได้ดี ซึ่งสอดคล้องกับข้อมูลของปริมาตรตัวกลางดินปนทรายของพื้นที่ชุมชน้ำประดิษฐ์แบบ SF และแบบ FWS ใน การศึกษาครั้งนี้เท่ากับ 1.8 และ 0.9 ลูกบาศก์เมตรตามลำดับ และสอดคล้องกับข้อมูลอัตราการเจริญเติบโตในของต้นกรังก์ที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำเท่ากันพบว่า น้ำหนักแห้งเฉลี่ยของต้นกรังก์ของพื้นที่ชุมชน้ำประดิษฐ์แบบ SF มากกว่าแบบ FWS ในทุกระยะ เวลาเก็บกักน้ำ ดังแสดงในตารางที่ 3 รัญลักษณ์ แต่บรรพกุล (2539) พบร่วมพืชจำพวกกุเป็นพืชที่มีประสิทธิภาพการดูดซึมธาตุอาหารในโตรเจนและฟอสฟอรัสไปใช้ได้ดี เนื่องจากมีรากลึกถึง 1.5 เมตรหรือมากกว่า และมีส่วนช่วยเพิ่มพื้นที่ที่จะเกิดปฏิกิริยาแบบใช้ออกซิเจน ประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ในรูป COD ของพื้นที่ชุมชน้ำประดิษฐ์แบบ SF และแบบ FWS ที่ระยะเวลาเก็บกัก 8 วัน พบร่วมมีความแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ เนื่องจากกลไกการบำบัดสารอินทรีย์ของพื้นที่ชุมชน้ำประดิษฐ์แบบ SF สารอินทรีย์ที่มีขนาดใหญ่จะถูกกำจัดโดยการกรอง การตกรตะกอนในชั้นดินปนทรายและถูกย่อยสลายโดยสารอินทรีย์ ส่วนที่อยู่ในสภาพสารละลายนจะถูกย่อยสลายโดยจุลินทรีย์ซึ่งมีอยู่ทั้งในส่วนที่มีออกซิเจนและไม่มีออกซิเจน ซึ่ง COD จะถูกใช้ในการสร้างเซลล์

จุลินทรีย์และเป็นแหล่งคาร์บอนในปฏิกิริยาในติพิเคชันรวมทั้งถูกดูดซึมโดยพืช (อุวรรณ เอกลินธุ์ และศุภษา กานตวนิชกุร. 2545 : 17 - 24) จากกลไกการนำบัดของพื้นที่ชุมชน้ำประดิษฐ์แบบ SF จะเห็นได้ว่าเมื่อเวลาผ่านไปประดิษฐ์ การนำบัดสารอินทรีย์ในรูป COD และ BOD ของแบบ SF เริ่มใกล้เคียงกับของแบบ FWS ซึ่งเนื่องมาจากการอุดตันของตัวกลางของแบบ SF ทำให้อัตราเร็วในการย่อยสลายสารอินทรีย์เริ่มลดลง ส่วนแนวโน้มการย่อยสลายสารในโตรเจนของพื้นที่ชุมชน้ำประดิษฐ์ทั้งสองแบบ มีแนวโน้มเช่นเดียวกับประดิษฐ์ของการนำบัดสารอินทรีย์โดยเกี่ยวเนื่องกับปฏิกิริยาในติพิเคชัน ในช่วงแรกแบบ SF จะดีกว่าแบบ FWS และจะใกล้เคียงกันเมื่อระยะเวลาเก็บกักเพิ่มขึ้น

ประดิษฐ์ของการนำบัดของแข็งในรูปของแข็งแขวนโดยพบว่าพื้นที่ชุมชน้ำประดิษฐ์แบบ SF จะมีประสิทธิภาพการนำบัดสูงกว่าของแบบ FWS Kadlec and Knight (1996) กล่าวว่าถ้าอัตราการไหลของน้ำในพื้นที่ชุมชน้ำประดิษฐ์ค่อนข้างช้าจะช่วยเพิ่มประสิทธิภาพการตกรตะกอนทางกายภาพของสารแขวนโดย ซึ่งจากอัตราการไหลของพื้นที่ชุมชน้ำประดิษฐ์แบบ SF พบร่วมมีอัตราที่ซากว่าแบบ FWS ทุกระยะเวลาเก็บกัก อัตราการไหลของพื้นที่ชุมชน้ำประดิษฐ์แบบ SF และแบบ FWS ที่ระยะเวลาเก็บกัก 8 วันเท่ากับ 0.13 และ 0.16 ลูกบาศก์เมตรต่อวัน ตามลำดับ ที่ระยะเวลาเก็บกัก 10 วันเท่ากับ 0.10 และ 0.13 ลูกบาศก์เมตรต่อวัน ตามลำดับ และที่ระยะเวลาเก็บกัก 12 วัน เท่ากับ 0.09 และ 0.11 ลูกบาศก์เมตรต่อวัน ตามลำดับ



ตารางที่ 3 ปริมาตรของตัวกลางดินปนทราย และอัตราการเจริญเติบโตของต้นกรังก้าของระบบพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์

ระยะเวลาเก็บ กักน้ำ (วัน)	ปริมาตรตัวกลางดินปนทราย		น้ำหนักแห้งเฉลี่ย (กรัม/ตารางเมตร.วัน)	
	FWS	SF	FWS	SF
8	0.9	1.8	0.9	2.7
10	0.9	1.8	1.4	3.1
12	0.9	1.8	1.3	1.6

บทสรุป

จากการศึกษาพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์ในการบำบัดน้ำเสียจากหอพักนักศึกษา เรือนพักบุคลากร และอาคารต่าง ๆ ภายในมหาวิทยาลัยเทคโนโลยีสุรนารี อ.เมือง จ.นครราชสีมา พบว่าพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบ FWS ที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 8 10 และ 12 วัน มีค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ในรูป COD ในรูป BOD ในโตรเจนในรูป TKN และฟอสฟอรัสแตกต่างกัน ส่วนพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบ SF ที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 8 10 และ 12 วัน มีค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพการบำบัดฟอสฟอรัสแตกต่างกัน โดยที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 10 วันของพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบ FWS และแบบ SF สามารถบำบัดได้ดีที่สุด และจากการเปรียบเทียบระหว่างพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบ FWS กับแบบ SF ที่ระยะเวลาเก็บกักเท่ากัน พบว่าพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์ทั้งสองแบบมีค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพการบำบัดฟอสฟอรัสแตกต่างกันทุกระยะเวลาเก็บกักน้ำ โดยพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบ

SF สามารถบำบัดได้ดีกว่าแบบ FWS และที่ระยะเวลาเก็บกักน้ำ 8 วัน ค่าเฉลี่ยประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ในรูป COD ของพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบ FWS และแบบ SF มีความแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติตัวอย่างโดยพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์แบบ SF สามารถบำบัดได้ดีกว่าแบบ FWS

ระบบพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์ทั้งสองแบบมีประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำเสียของมหาวิทยาลัยเทคโนโลยีสุรนารี ซึ่งมีลักษณะสมบูรณ์ของน้ำเสียใกล้เคียงกับชุมชนขนาดเล็ก ดังนั้นระบบพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์ทั้งสองแบบสามารถนำไปใช้กับชุมชนขนาดเล็ก และควรมีการศึกษาขั้นต่อไปเพื่อเพิ่มประสิทธิภาพการบำบัดน้ำเสียของพื้นที่ชั่มน้ำประดิษฐ์ทั้งสองแบบ โดยการนำระบบแบบ FWS และ SF มารวมกันในปัจจุบันเนื่องจากทั้งสองระบบจะมีประสิทธิภาพในการบำบัดพารามิเตอร์ได้แตกต่างกัน



บรรณานุกรม

กลอยกาญจน์ เก่าเนตรสุวรรณ. (2544) การนำบัดน้ำเสียชุมชนโดยใช้มีงประดิษฐ์แบบใหม่ให้ผิด din.

วิทยานิพนธ์ วท.ม. (ภาควิชาวิทยาศาสตร์สภาวะแวดล้อม). กรุงเทพมหานคร : บัณฑิต
วิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

กิตติ เอกอัมพน และ สำอาง หอมชื่น. (2530) “การนำบัดน้ำเสียจากโรงงานเยื่อกระดาษโดยใช้கக்ளம்
และபக்டூப்சாவா” วารสารวิจัยสภาวะแวดล้อม. 9 (1) หน้า 14 - 30.

จิตติมา เชื้อกุล. (2545) การนำบัดน้ำเสียโดยใช้ต้นพุทธรักษาในพื้นที่ชุมชนประดิษฐ์. วิทยานิพนธ์
วท.ม. (ภาควิชาเทคโนโลยีที่เหมาะสมเพื่อการพัฒนาทรัพยากรและลิ้งแวดล้อม) กรุงเทพ-
มหานคร : บัณฑิตวิทยาลัย มหาวิทยาลัยมหิดล.

ธัญลักษณ์ แต่บรรพกุล. (2539) ประสาทวิภาคของดีปลีน้ำ *Potamogeton malaisanus* และสาหร่าย
ทางกระรอก *Hydrilla verticillata* ในการนำบัดน้ำเสียชุมชน. วิทยานิพนธ์ วท.ม. (สาขาวิชาวิทยาศาสตร์สภาวะแวดล้อม) กรุงเทพมหานคร : บัณฑิตวิทยาลัย มหาวิทยาลัยมหิดล.

พิรุษพล ตันนานท์. (2545) “การนำบัดน้ำเสียจากโรงงานกลั่นน้ำมันโดยใช้มีงประดิษฐ์แบบน้ำใหม่ให้
ผิด din ในแนวอน” ใน เอกสารการประชุมวิชาการสิ่งแวดล้อมแห่งชาติ ครั้งที่ 1 17-19
มกราคม 2545. กรุงเทพมหานคร : สมาคมวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมแห่งประเทศไทย. หน้า 142-150.

รุจิรัชต์ มันดาพันธ์. (2537) ประสาทวิภาคของที่ลุ่มน้ำซึ่งที่ปลูกกjacanthophyllum (*Cyperus corymbosus*
Rottb.) ในการนำบัดน้ำเสียขั้นที่ 3 จากหอพักนักศึกษา. วิทยานิพนธ์ วท.ม. (ภาควิชาอนามัย
สิ่งแวดล้อม) กรุงเทพมหานคร : บัณฑิตวิทยาลัย มหาวิทยาลัยมหิดล.

ลักษณ์ คงนันทน์. (2539) ประสาทวิภาคของกกลม ชูปุกษี อ้อ และแท้วทรงกระเทียมในพื้นที่
ชุมชนที่สร้างขึ้นเพื่อการนำบัดโดยเมียนในน้ำเสียจากโรงงานอุตสาหกรรมชุบโลหะ. วิทยานิพนธ์
วท.ม. (ภาควิชาวิทยาศาสตร์สภาวะแวดล้อม). กรุงเทพมหานคร : บัณฑิตวิทยาลัย มหาวิทยาลัยมหิดล.

อุไรวรรณ เอกลินธ์ และ ศุภษา กานตวนิชกร. (2545) “การจำจัดในโตรเจนจากน้ำเสียฟาร์มสูกรที่
ผ่านการนำบัด แบบไร้ออกซิเจนในระบบมีงประดิษฐ์แบบผสมผสานด้วยชูปุกษีและกกลม
เหลือง” วารสารวิศวกรรมศาสตร์มหาวิทยาลัยเชียงใหม่. 10 (3) หน้า 17 - 24.

Adrock, P. W., Ryan, G. L. and Osborne, P. L. (1995) “Nutrient partitioning in a clay-bedded
surface flow wetland” **Water Science and Technology**. 32 p 203 - 210.

Brix, H. (1994) “Functions of macrophytes in constructed wetlands” **Water Science and
Technology**. 29 p 71 - 78.

_____. (1997) “Do macrophytes play a role in constructed wetlands?” **Water Science
and Technology**. 35 (5) p11 - 17.

adlec, R.H., and Knight, R.L. (1996) **Treatment wetland**. Boca Raton : CRC Lewis.



- Katrin, F., and Sabine, K. (1997) "N- and COD- Removal in vertical-flow Systems" **Water Science and Technology.** 35 (5) p 79 - 85.
- Lin, Y-F., et al. (2002) "Nutrient removal from aquaculture wastewater using a constructed wetlands system" **Aquaculture.** 209 p169 - 184.
- Poh-Eng, L. and Polprasert, C. (1996) **Environmental System Reviews. Constructed Wetland for Wastewater Treatment and Rresource Recovery.** Bangkok : AIT.
- Reed, S. C., Crites, R. W., and Middlebrooks, E. J. (1995) **Natural Systems for Waste-water Management and Treatment.** 2nd ed. New York : McGraw-Hill.
- Suwasa, et al (2003). "Treatment of agricultural wastewater in two experimental combined constructed wetland systems in a tropical climate" **Water Science and Technology.** 48 (5) p 199 - 205.
- Vymazal, J. (1998) **Removal Mechanism and Types of Constructed Wetlands. Constructed Wetlands for Wastewater Treatment in Europe.** Leiden : Backhuys.