



สรุปผลการทดลอง

ผลของการศึกษาทดลองทั้งหมด สรุปสาระที่สำคัญได้ดังต่อไปนี้

1. ประสิทธิภาพในการกำจัดของ Trickling filter นี้ขึ้นอยู่กับองค์ประกอบที่สำคัญ อันได้แก่ Hydraulic loading, Organic loading, Depth, Size of media และอื่น ๆ อีกได้แก่ อุณหภูมิ, การถ่ายเทอากาศ
2. ความสัมพันธ์ระหว่างค่าของประสิทธิภาพการกำจัด BOD<sub>5</sub> กับ Hydraulic loading ที่ผ่าน และค่าของประสิทธิภาพการกำจัด BOD<sub>5</sub> กับ Organic loading ของ Gravel trickling filter ที่ใช้ในการทดลองนี้ ค่าของ Hydraulic loading และ Organic loading มีผลต่อประสิทธิภาพการกำจัดของระบบมาก กล่าวคือ การเพิ่มของ Hydraulic loading rate ช่วง 1.08-4.32 m<sup>3</sup>m<sup>-3</sup>day<sup>-1</sup> และการเพิ่มของ Organic loading ช่วง 84 - 400 g.BOD<sub>5</sub>m<sup>-3</sup>day<sup>-1</sup> ทำให้ลดค่าประสิทธิภาพในการกำจัดของ Trickling filter อันได้แก่ค่าของ BOD<sub>5</sub>, COD และ Nitrogen
3. ที่ Hydraulic loading rate สูง ๆ ที่ใช้ใน Trickling filter ทั้งสองชนิดของตัวกลางที่ใช้จะเห็นว่าที่ Hydraulic loading rate 4.32 m<sup>3</sup>m<sup>-3</sup>day<sup>-1</sup> ได้ค่าของประสิทธิภาพการกำจัด BOD<sub>5</sub> ประมาณ 81% สำหรับ Filter ที่ใช้ตัวกลางขนาด 1" - 2" Gravel และ ได้ค่าของประสิทธิภาพการกำจัด BOD<sub>5</sub> ประมาณ 73% สำหรับ Filter ที่ใช้ตัวกลางขนาด 2" - 3" Gravel จะเห็นได้ว่า ประสิทธิภาพการกำจัด BOD<sub>5</sub> ของ 1" - 2" Gravel filter ดีกว่า 2" - 3" Gravel filter
4. แบบค่าของการกำจัด COD นั้นเหมือนกับแบบค่าของการกำจัด BOD<sub>5</sub> ดังนั้น ความสัมพันธ์ระหว่างค่าของประสิทธิภาพการกำจัด COD กับ Hydraulic loading

และ COD loading จะคล้ายกับค่าที่ได้จากการกำจัด BOD<sub>5</sub> ด้วย กล่าวคือที่ Hydraulic loading  $4.32 \text{ m}^3 \text{ m}^{-3} \text{ day}^{-1}$  โดคาของประสิทธิภาพการกำจัด COD ประมาณ 70% สำหรับ 1" - 2" Gravel filter และโดคาของประสิทธิภาพการกำจัด COD ประมาณ 64% สำหรับ 2" - 3" Gravel filter

5. การเพิ่มของ Hydraulic loading มีผลทำให้โดคาของประสิทธิภาพการกำจัด Nitrogen ลดลงของทั้งสอง Trickling filter ที่ทดลองและพบว่าประสิทธิภาพการกำจัด Nitrogen ของ 1" - 2" Gravel filter ให้ผลดีกว่า 2" - 3" Gravel filter ที่ความสูงและ Hydraulic loading เท่ากัน กล่าวคือ ที่ Hydraulic loading rate  $4.32 \text{ m}^3 \text{ m}^{-3} \text{ day}^{-1}$  สำหรับ 1" - 2" Gravel filter ให้โดคาประสิทธิภาพในการกำจัด Nitrogen ประมาณ 78% และสำหรับ 2" - 3" Gravel filter ให้โดคาประสิทธิภาพในการกำจัด Nitrogen ประมาณ 71%

6. สำหรับค่าของประสิทธิภาพในการกำจัด Suspended solids เป็นแบบคล้ายกับประสิทธิภาพการกำจัดของ Nitrogen โดยที่เพิ่ม Hydraulic loading จะทำให้ประสิทธิภาพการกำจัด Suspended solids ลดลงและจากการทดลองพบว่าที่ Hydraulic loading  $4.32 \text{ m}^3 \text{ m}^{-3} \text{ day}^{-1}$  ให้โดคาประสิทธิภาพการกำจัด Suspended solids ของ 1" - 2" Gravel filter ประมาณ 78% ส่วน 2" - 3" Gravel filter มีประมาณ 74%

7. ค่าของ Dissolved oxygen จะน้อยลงถ้าประสิทธิภาพการกำจัด BOD<sub>5</sub> ลดลง นั้นหมายถึงเป็นการเพิ่ม Hydraulic loading กล่าวคือสำหรับ 1" - 2" Gravel filter ช่วง Hydraulic loading เพิ่มจาก 1.08 ถึง  $4.32 \text{ m}^3 \text{ m}^{-3} \text{ day}^{-1}$  โคาของ Dissolved oxygen จะลดลงจาก 3.88 ถึง  $2.85 \text{ mg.l}^{-1}$

8. การเจริญเติบโตของ Biomass บนผิวตัวกลางที่มีความลึกต่าง ๆ ของ Filter พบว่ามีลักษณะแบบเดียวกับค่าของการกำจัด BOD<sub>5</sub> กล่าวคือถ้าค่าของ Biomass เพิ่มมากขึ้นก็แสดงค่าการกำจัด BOD<sub>5</sub> มากขึ้นด้วยสำหรับความลึกของ Filter ที่ทดลอง โคาของ Biomass จะค่อย ๆ เพิ่มขึ้นเรื่อยตามความลึกและจะมีมากที่ความลึกประมาณ 0.9 เมตร และจะค่อย ๆ ลดลงไปตามความลึกที่เพิ่มขึ้นอีก ช่วง Hydraulic loading

1.08 - 4.32  $m^3 m^{-3} day^{-1}$  มีค่าของ Biomass ระหว่าง 0.29 - 2.28  $g.kg^{-1}$  stone สำหรับ 1" - 2" Gravel filter และมีค่า Biomass ระหว่าง 0.15 - 1.95  $g.kg^{-1}$  Stone สำหรับ 2" - 3" Gravel filter

9. สิ่งมีชีวิตที่พบใน Filter นั้น จะพบพวก Protozoa, Rotifer ในบริเวณส่วนล่างของ Filter และที่ Effluent ของ Filter พบ Paramoecium จะพบมาก และพวก Psychoda flies จะพบมากมายตามส่วนบนของ Filter จำนวน Psychoda larvae และพวก Worms มีอยู่กระจายทั่วไปตลอดความลึกของ Filter ซึ่งจะเกาะอยู่บนผิวของหินตัวกลางนั้น

10. ค่าของประสิทธิภาพการกำจัด  $BOD_5$  ที่คำนวณได้จากสูตรของ NRC, ECKENFELDER และ GALLER and GOTAAS มีค่าใกล้เคียงกับผลของประสิทธิภาพการกำจัด  $BOD_5$  ที่ได้จากการทดลอง แต่ค่าที่คำนวณได้จากสูตรของ ECKENFELDER จะให้ผลใกล้เคียงกับการทดลองมากที่สุด เพราะวาค่า Hydraulic loading rate และ Depth เป็นแฟกเตอร์ที่สำคัญในการกำจัดซึ่งตรงกับสูตรของ ECKENFELDER จะเห็นว่าค่าของประสิทธิภาพการกำจัด  $BOD_5$  ออกตอนช่วงแรก ๆ ประมาณหนึ่งในสามของความสูง จะลดลงเร็วมากประมาณ 30 - 50% สำหรับ Hydraulic loading rate 1.08 - 4.32  $m^3 m^{-3} day^{-1}$  ที่ใส่ผ่านไป

11. ค่าของประสิทธิภาพการกำจัดที่คำนวณได้จากสูตรของ NRC เป็นค่าที่ใกล้เคียงกับค่าที่ได้จากการทดลอง เพราะสูตรของ NRC พิจารณาถึง  $BOD_5$  loading กับ Hydraulic loading รวมกัน ส่วนค่าของประสิทธิภาพการกำจัดที่คำนวณได้จากสูตรของ GALLER and GOTAAS ก็เป็นค่าที่ใกล้เคียงกับค่าที่ได้จากการทดลอง เนื่องจากสูตรนี้เกี่ยวข้องกับตัวแปรหลายตัวซึ่งมีผลต่อประสิทธิภาพการกำจัดของ Filter อาทิเช่น Hydraulic loading, Depth,  $BOD_5$  loading, Temperature และ จะเห็นได้ว่าที่ Hydraulic loading rate 1.08  $m^3 m^{-3} day^{-1}$  สำหรับ 2" - 3" Gravel filter จากการทดลองได้ค่าของประสิทธิภาพการกำจัด  $BOD_5$  ประมาณ 84% จากสูตรของ NRC ได้ค่าประมาณ 87% จากสูตรของ GALLER and GOTAAS ได้ค่าประมาณ 79% และจากสูตรของ ECKENFELDER ได้ค่าประมาณ 85%

12. สูตรของ VELZ ไม่สามารถใช้ได้กับ Filter ที่ทดลองเพราะพบว่า ค่าของประสิทธิภาพที่คำนวณได้จากสูตรนี้มีค่าแตกต่างจากค่าที่ได้จากการทดลองมาก เนื่องจากสูตรนี้ไม่ได้คิดถึงผลของ Hydraulic loading ซึ่งนับว่าเป็นองค์ประกอบที่สำคัญตัวหนึ่งในการกำหนดค่าประสิทธิภาพการกำจัดของ Trickling filter จะเห็นได้ว่าสำหรับ 1" - 2" Gravel filter ที่ Hydraulic loading rate  $4.32 \text{ m}^3 \text{ m}^{-3} \text{ day}^{-1}$  ได้ค่าประสิทธิภาพการกำจัด  $\text{BOD}_5$  ประมาณ 73% จากการทดลอง ส่วนจากสูตรของ VELZ ได้ประมาณ 90%

13. ค่าของประสิทธิภาพการกำจัด  $\text{BOD}_5$  ที่ได้จากการคำนวณของสูตร TEN STATES ก็พบว่ามีความแตกต่างไปจากค่าที่ได้จากการทดลองมาก เนื่องจากว่าสูตรนี้ใช้กับการมี Recirculation และพิจารณา ค่า Influent concentration โดยไม่พิจารณาถึงค่าตัวแปรอื่นที่มีความสำคัญต่อการกำจัดเลย จะเห็นได้ว่า สำหรับ 2" - 3" Gravel filter ที่ Hydraulic loading rate  $1.08 \text{ m}^3 \text{ m}^{-3} \text{ day}^{-1}$  ได้ค่าของประสิทธิภาพการกำจัด  $\text{BOD}_5$  จากการทดลองประมาณ 84% ส่วนจากสูตรได้ประมาณ 67%

14. สูตรของ LAMB and OWEN ที่คำนวณหาประสิทธิภาพการกำจัด  $\text{BOD}_5$  ของ Filter ได้ค่ามากกว่าผลที่ได้จากการทดลองมาก เพราะเนื่องจากอุณหภูมิและ Specific surface area นั้นเอง จากสูตรจะเห็นได้ว่าอุณหภูมิสูงในประเทศไทย ค่าของ  $\text{BOD}_5$  effluent จะน้อยลงกว่าที่เป็นจริงและถ้า Specific surface area มากขึ้น ค่าของ  $\text{BOD}_5$  effluent ก็จะมีน้อยลงเช่นกัน อย่างเช่นที่ Hydraulic loading rate  $2.16 \text{ m}^3 \text{ m}^{-3} \text{ day}^{-1}$  สำหรับ 1" - 2" Gravel filter จากการทดลองได้ค่า  $\text{BOD}_5$  effluent ประมาณ  $14 \text{ mg.l}^{-1}$  และได้ค่า  $\text{BOD}_5$  effluent ที่คำนวณได้จากสูตรมีค่าประมาณ  $2.8 \text{ mg.l}^{-1}$  ทำให้ค่าของประสิทธิภาพการกำจัด  $\text{BOD}_5$  ที่คำนวณได้จากสูตรจึงมีค่ามากกว่าค่าของผลที่ได้จากการทดลองมาก

15. ค่าของ Reaction Rate Constant "K" ของน้ำโสโครกจากบ้านเรือนของโรงกำจัดน้ำโสโครกห้วยขวางของการเคหะแห่งชาติ ที่นำมาทดลองมีค่าประมาณ  $0.141 \text{ day}^{-1}$  โดยได้จากการคำนวณและเขียนกราฟ

16. สรุปสูตรของ Mathematical model ของ Trickling filter ที่ทดลองได้ดังต่อไปนี้

$$\frac{L_e}{L_i} = e^{-0.0088A_v D/Q_s^{0.23}} \quad \text{สำหรับ } 1'' - 2'' \text{ Gravel media filter}$$

และ 
$$\frac{L_e}{L_i} = e^{0.0133A_v D/Q_s^{0.25}} \quad \text{สำหรับ } 2'' - 3'' \text{ Gravel media filter}$$

จะเห็นว่าค่าของ Removal rate constant " $K_s$ " สำหรับ 1" - 2" Gravel media filter มีค่าเท่ากับ 0.0088 ส่วน 2" - 3" Gravel media filter มีค่าเท่ากับ 0.0133 ซึ่งค่าของ  $K_s$  ที่ได้จาก Filter ทั้งสองนั้นควรจะมีค่าเท่ากันแต่จากการทดลองได้ค่าไม่เท่ากันอาจจะเป็นเนื่องมาจากการ Growth ของ Slime ไม่กระจายสม่ำเสมอทั่วไป ทำให้ค่าของ Specific surface area ที่นำมาใช้นั้นผิดไปจากที่ควรเป็น

17. จากตัวอย่างของการคำนวณได้ค่า  $y = 0.356x - 4.713$ ,  $R = 0.92$  และ  $\sigma_b = 0.049$  ได้ค่า  $R^2$  ซึ่งเรียกว่าค่าสัมประสิทธิ์ของการคำนวณ (Coefficient of determination) มีค่าเท่ากับ 0.85 หมายความว่าในรูปสมการนี้  $x$  หรือ COD เป็นสิ่งอธิบายความสัมพันธ์ในลักษณะนี้ได้ถึง 85 % ส่วนอีก 15 % ที่อธิบายไม่ได้ ย่อมขึ้นอยู่กับปัจจัยอื่น ๆ ที่ไม่ได้กล่าวถึงในที่นี้ ความคลาดเคลื่อนมาตรฐานนี้ ใช้เป็นเครื่องชี้ได้ว่าค่าของสัมประสิทธิ์ที่กะประมาณขึ้นนี้มีนัยสำคัญหรือไม่ ถ้าความคลาดเคลื่อนมาตรฐานยิ่งน้อยเมื่อเปรียบเทียบกับค่าสัมประสิทธิ์ของตัวแปรเปลี่ยนแปลงอิสระ ก็แสดงว่าค่าของสัมประสิทธิ์มีนัยสำคัญมาก การทดสอบค่าของสัมประสิทธิ์ว่ามีนัยสำคัญเพียงใด ให้พิจารณาจากค่าของ  $t$  ที่คำนวณได้ เปรียบเทียบกับค่าของ  $t$  ที่ได้จากตาราง จะเห็นว่า

$$\text{จากการคำนวณได้ } t = \frac{0.356}{0.049} = 7.26$$

จากตารางได้  $t = 1.812$  ที่ระดับความเชื่อมั่น 0.95, d.f = 10 จะเห็นว่าค่า  $t$  ที่ได้จากการคำนวณมีค่ามากกว่าค่า  $t$  ที่ได้จากตาราง ดังนั้นแสดงว่าค่าสัมประสิทธิ์ของตัวแปรเปลี่ยนแปลงอิสระซึ่งมีค่า 0.356 เป็นค่าที่มีนัยสำคัญ