



มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์

คณะวิศวกรรมศาสตร์

การสอบกลางภาค ประจำภาคการศึกษาที่ 1

วันที่ 27 กรกฎาคม 2556

วิชา 223-601 ADVANCED WASTEWATER TREATMENT TECHNOLOGY

ปีการศึกษา 2556

เวลา 9.00 – 12.00 น.

ห้องสอบ A205

คำชี้แจง

ข้อสอบทั้งหมดมี 7 ข้อ รวม 100 คะแนน ดังแสดงในตารางข้างล่าง

ข้อสอบมี 13 หน้า ไม่มีหน้าใดที่ไม่มีข้อความ ห้ามแกะหรือจีกข้อสอบออกจากเล่ม

ห้ามน้ำเอกสารได้ฯ เข้าห้องสอบ ทุจริตจะได้ E ทุกราย

ทุจริตในการสอบ โทษขั้นต่ำปรับตกในรายวิชานั้นและพักการเรียน 1 ภาคการศึกษา โทษสูงสุดให้ออก

ให้เขียนชื่อ-รหัส ที่หัวกระดาษทุกแผ่น

ห้ามหยิบหรือยืมสิ่งของใดๆ ของผู้อื่นในห้องสอบ

ถ้าพิจารณาเห็นว่าค่าคงที่ต่างๆ หรือข้อมูลมุตติฐานที่โจทย์กำหนดให้ไม่เพียงต่อการคิดคำนวณ ให้สมมุติขึ้นมาเองตามความ
เหมาะสม

ตารางแสดงคะแนนสอบกลางภาค

ข้อ	คะแนนเต็ม	คะแนนที่ได้
1	25	
2	15	
3	12	
4	15	
5	10	
6	10	
7	13	
รวม	100	

จังค์พันธ์ มุสิกะวงศ์

กรกฎาคม 2556

ข้อที่ 1 จงตอบคำถามต่อไปนี้ (25 คะแนน)

1.1 การบำบัดน้ำเสียขั้นสูงต่างจากการบำบัดน้ำเสียโดยทั่วไปอย่างไร จงอธิบายโดยสังเขป (3 คะแนน)

วิธีทำ

1.2 กรณีที่ออกแบบให้ระบบบำบัดน้ำเสียมีประสิทธิภาพอยละ 90 ถังปฏิกิริยาแบบ CSTR หรือ Plug Flow แบบใดต้องใช้เวลาในการเก็บกักมากกว่ากัน จงแสดงการคำนวณ (3 คะแนน)

กำหนดให้

$$\frac{C}{C_0} = \frac{1}{1+k\theta}, \quad \frac{C}{C_0} = e^{-k\theta}, \text{ first order reaction rate} = 1 \text{ day}^{-1}$$

1.3 ถังตกตะกอนของระบบตกตะกอนเร่ง (activated sludge) เป็นถังตกตะกอนประเภทใด การหาขนาดถังตกตะกอนต้องพิจารณาจากค่าใด เมื่อกำหนดให้ค่าอัตราการไหลของน้ำจากถังเติมอากาศมีค่าเท่ากับ Q (น้ำเข้าระบบ) + Q (น้ำจากการรีไซเคิล) จงแสดงว่าจะใช้ค่า Q ในการออกแบบอย่างไร (4 คะแนน)

1.3 จงจับคู่มุ่ลพิษที่เหลืออยู่ในน้ำทึ้งที่ผ่านการบำบัดแล้วกับ Unit operation process ที่สามารถใช้กำจัดมุ่ลพิษดังกล่าวได้โดยพิจารณาจากความเหมาะสม ความเป็นพิษและความเป็นไปได้ทางเศรษฐศาสตร์ (5 คะแนน)

- | | |
|---|--------------------------------|
| A Suspended and Colloids solids | 1. Air stripping |
| B Total organic carbon | 2. Activated carbon adsorption |
| C Heavy metal | 3. Ion exchange |
| D Bacteria | 4. Surface filtration |
| E Volatile organic compound (VOC) | 5. Electrolysis |

1.4 โรงงานผลิตถุงมือยางแห้งหนึ่งต้องการเลือกระบบบำบัดขั้นต้นเพื่อกำจัดตะกอนออกจากน้ำเสีย โดยเปรียบเทียบระหว่างระบบ primary sedimentation และ dissolved air flotation (DAF)

กำหนดให้

- Wastewater flow rate มีค่าเท่ากับ $1,500 \text{ m}^3/\text{day}$
- Chemical oxygen demand มีค่าเท่ากับ $3,000 \text{ mg/L}$
- Total suspended solids มีค่าเท่ากับ $1,000 \text{ g/m}^3$
- Optimum A/S ratio มีค่าเท่ากับ 0.01 mL/mg
- Temperature 30°C , S_a มีค่าเท่ากับ 15.7 mL/L
- Recycle pressure มีค่าเท่ากับ 275 kPa
- Fraction of saturation มีค่าเท่ากับ 0.5
- ค่า loading มีค่าเท่ากับ $5 \text{ kg/m}^2\text{-h}$
- ค่า safety factor สำหรับพื้นที่มีค่าเท่ากับ 2
- ค่า surface loading rate มีค่าอยู่ระหว่าง $20 - 150 \text{ L/m}^2\text{-min}$
- ระบบ Dissolved air flotation เป็นระบบที่มีการ recycle
- $$\frac{A}{S} = \frac{1.3Sa(fp - 1)R}{TSS(Q)}$$
- $$p = \frac{p + 101.35}{101.35}, p = \text{pressure, atm}$$
- ระบบทำงานวันละ 24 ชั่วโมง
- ค่า Surface loading rate ถังเท่ากับ 1.25 m/h หรือ $\text{m}^3/\text{m}^2\text{-h}$ สำหรับถังตักตะกอน

จงใช้ข้อมูลที่กำหนดให้เพื่อหาค่าดังต่อไปนี้ (10 คะแนน)

- 1) ค่าความดันที่ใช้ (atm) ของถัง DAF
- 2) อัตราการไหลรวมที่เข้าถัง DAF ($Q + R$) (m^3/h)
- 3) Surface area ของถัง DAF (m^2)
- 4) ค่า surface loading rate $\text{L/m}^2\text{-min}$ อยู่ในช่วงที่กำหนดหรือไม่ ในกรณีที่ไม่เหมาะสมให้หาขนาดที่เหมาะสม
- 5) พื้นที่ของถัง primary sedimentation
- 6) ข้อดี-ข้อเสียในการเลือกใช้ระบบ DAF หรือ primary sedimentation

ข้อที่ 2 โรงงานในข้อที่ 1.4 ต้องการใช้ระบบบำบัดน้ำเสียแบบ Upflow Anaerobic Sludge Blanket (UASB) เพื่อบำบัดน้ำที่ผ่านจากการบำบัดขั้นต้นในข้อที่ 1.4 โดยมีน้ำเสียเข้าระบบเพิ่มเติมจากการล้างกระบวนการผลิต (wastewater from washing) ดังลักษณะที่กำหนดให้ ให้นักศึกษาใช้ข้อมูลที่กำหนดให้ตอบคำถามต่อไปนี้ (15 คะแนน)

- 2.1 จงหา COD_{mix} และ ปริมาตรถังบำบัดน้ำเสีย (V_n และ V_L)
- 2.2 จงหาพื้นที่ของถังบำบัดน้ำเสีย เส้นผ่านศูนย์กลางและความสูง (A , H_L และ H_T)
- 2.3 จงตรวจสอบว่าค่า alkalinity ของน้ำเสียเพียงพอต่อความสมดุลของระบบหรือไม่ ถ้าไม่เพียงพอต้องเติมสารเพิ่ม alkalinity ลงไปเท่าไรในหน่วยกิโลกรัมต่อวัน
- 2.4 กรณีที่ค่า COD ตามมาตรฐานน้ำทึบสำหรับโรงงานที่ตั้งอยู่ในเขตการนิคมอุตสาหกรรมต้องมีค่าไม่เกิน 300 mg/L น้ำที่ผ่านการบำบัดจากระบบ UASB มีค่าผ่านมาตรฐานหรือไม่

กำหนดให้

Wastewater from primary treatment

- Wastewater flow rate, m^3/day 1,500
- Soluble COD, mg/L 1,500
- Alkalinity, g/ m^3 as $CaCO_3$ 300

Wastewater from washing

- Wastewater flow rate, m^3/day 500
- Soluble COD, g/ m^3 6,000
- Alkalinity, g/ m^3 as $CaCO_3$ 300

Process

- Organic loading rate, kg COD/ m^3 -day 8
- Upflow velocity, m/h 0.8
- Reactor volume effectiveness factor (E), percent 85
- Height for gas collection, m 2
- ความสูงของถังต้องมีค่าน้อยกว่า, เมตร 10 เมตร
- ค่าความเป็นด่างที่ระบบต้องการ, g/ m^3 3,000
- เวลาเก็บกักตะกอน θ_c , วัน 52
- $V_n = \frac{Q S_0}{L_{org}}$, $V_L = \frac{V_n}{E}$, $A = \frac{Q}{velocity}$, $H_L = \frac{V_L}{A}$, $H_T = H_L + H_G$
- $K_s = 500 \text{ mg/L}$, $k = 3.125 \text{ g COD/g VSS.d}$, $Y = 0.08 \text{ g VSS/g COD}$, $k_d = 0.04 \text{ g VSS/g VSS.d}$
- $s = \frac{K_s [1 + (k_d) \theta_c]}{\theta_c (Yk - k_d) - 1}$
- $COD_{mix} = \frac{Q_{primary\ treatment} COD_{primary\ treatment} + Q_{washing} COD_{Washing}}{Q_{primary\ treatment} + Q_{washing}}$

ข้อที่ 3 จากข้อที่ 2 พบว่าทางโรงงานต้องการทางเลือกในการบำบัดน้ำเสียโดยใช้ระบบบำบัดแบบใช้อากาศประเภท Sequencing Batch Reactor (SBR) ให้นักศึกษาใช้ข้อมูลที่กำหนดให้ตอบคำถามต่อไปนี้ (12 คะแนน)

- 3.1 จงหาจำนวนรอบการดำเนินการต่อถัง และ จำนวนรอบการดำเนินการทั้งหมด (3 คะแนน)
- 3.2 จงหาค่า fill volume ต่อ รอบ (2 คะแนน)
- 3.3 จงหาปริมาตรถัง SBR (2 คะแนน)
- 3.4 Hydraulic retention time และ BOD volumetric loading เป็นไปตามเกณฑ์การออกแบบหรือไม่ ถ้าไม่เป็นไปตามเกณฑ์ให้แสดงข้อเสนอแนะ (3 คะแนน)
- 3.5 จากการออกแบบจงแสดงข้อคิดเห็นว่าควรคำนึงถึงปัจจัยใดเพิ่มเติม (2 คะแนน)

กำหนดให้

- Wastewater flow rate, m ³ /day	2,000
- Biodegradable BOD, g/m ³	1,350
- ถัง SBR, ถัง	2
- t _A , ชั่วโมง	2
- t _S , ชั่วโมง	0.5
- t _D , ชั่วโมง	0.5
- t _f , ชั่วโมง	0
- V _F /V _T	0.3
- Range of hydraulic retention time (HRT), h	15-40
- Range of BOD volumetric loading, kg BOD/m ³ -day	0.1-0.3
- t _F = t _A + t _S + t _D	
- t _C = t _A + t _S + t _D + t _F	

ข้อที่ 4 (15 คะแนน)**4.1 กำหนดให้สารอินทรีย์ที่เข้าระบบบำบัดน้ำเสียในข้อ 4 มีสูตรเคมี $C_{12}H_{22}O_{11}$ (10 คะแนน)**

- 1) จงหาปริมาณออกซิเจนที่ต้องการทางทฤษฎี (theoretical oxygen demand) ในการย่อยสลาย $C_{12}H_{22}O_{11}$ 2 kg (ให้ตอบในหน่วยกิโลกรัม) และต้องการอากาศเท่าไร (ให้ตอบในหน่วยกิโลกรัม) เมื่อกำหนดให้อากาศมีออกซิเจนเป็นส่วนประกอบ 20 เปอร์เซ็นต์ โดยน้ำหนัก
- 2) กำหนดให้สารอินทรีย์ในข้อที่ 3 มีลักษณะเหมือนกับสารอินทรีย์ในข้อนี้ การย่อยสลายสารอินทรีย์ทั้งหมดในข้อที่ 3 ต้องการปริมาณออกซิเจนทางทฤษฎีเท่าไร

4.2 ปัจจัยใดมีความสำคัญในการออกแบบระบบบำบัดน้ำเสียเพื่อกำจัดคาร์บอนอย่างเดียว และ การออกแบบระบบบำบัดน้ำเสียเพื่อกำจัดคาร์บอนและในต่อเนื่องโดยระบบไปข้าวากาศ และจะขอเชิญว่าสำคัญอย่างไร (5 คะแนน)

ข้อที่ 5 น้ำเสียจากโรงงานแห่งหนึ่งมีลักษณะดังต่อไปนี้

- Wastewater flow rate, m ³ /day	1,000
- Total suspended solids (TSS), g/m ³	500
- Wastewater alkalinity, g/m ³ as CaCO ₃	50
- Alum Al ₂ SO ₄ 18H ₂ O added for removing TSS only, kg/1000 m ³	10
- Phosphorus in wastewater, g P/m ³	15
- Raw sludge properties: Specific gravity	1.03
Moisture content, percent	94
- Chemical sludge properties: Specific gravity	1.05
Moisture content, percent	92.5

กำหนด

- 75 เปอร์เซ็นต์ของ Total suspended solids (TSS) ตกตะกอนได้ใน primary sedimentation tank โดยไม่ต้องใช้ alum
- 90 เปอร์เซ็นต์ของ Total suspended solids (TSS) ตกตะกอนได้ใน primary sedimentation tank โดยใช้ alum
- สมการการเติม alum เพื่อการ precipitation

$$3\text{Ca}(\text{HCO}_3)_2 + \text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O} \longleftrightarrow 2\text{Al}(\text{OH})_3 + 3\text{CaSO}_4 + 6\text{CO}_2 + 18\text{H}_2\text{O}$$

$$(3 \times 100 \text{ as CaCO}_3) \quad (666.5) \qquad \qquad \qquad (2 \times 78) \quad 3 \times 136 \quad 6 \times 44 \quad 18 \times 18$$
- สมการการเติม alum กับ Lime

$$\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O} + 3\text{Ca}(\text{OH})_2 \longleftrightarrow 2\text{Al}(\text{OH})_3 + 3\text{CaSO}_4 + 18\text{H}_2\text{O}$$

$$(666.5) \qquad \qquad \qquad (3 \times 56 \text{ as CaO}) \qquad \qquad (2 \times 78) \quad 3 \times 136 \quad 18 \times 18$$
- จากการทดลองพบว่าการกำจัด Phosphorus (P) 1 kg ต้องการ 18 kg ของ Al₂(SO₄)₃ · 18H₂O
- $\rho_{\text{น้ำ}} = 1000 \text{ kg/m}^3$

จงตอบคำถามต่อไปนี้ (10 คะแนน)

- 5.1 จงหามวลของ TSS (kg/day) ที่ถูกกำจัดโดยไม่เติม alum และเติม alum
- 5.2 จงตรวจสอบว่า alkalinity ในน้ำเสียมีเพียงพอต่อการกำจัด TSS โดยการเติม alum หรือไม่ ถ้าไม่เพียงพอต้องเติม Ca(OH)₂ ลงเพ่าไร (kg/day)
- 5.3 จงหาค่า Al(OH)₃ ที่เกิดขึ้น (kg/day)
- 5.4 จงหาปริมาณ alum ที่เกิดขึ้นจากการตกตะกอนโดย 1) ไม่เติม alum 2) เติม alum เพื่อกำจัด TSS
- 5.5 จงหาปริมาณ alum ที่ต้องเติมเพิ่ม (kg/day) เพื่อใช้กำจัด phosphorus และปริมาณของตะกอนที่เกิดขึ้นจากการตกตะกอนโดยการเติม alum เพื่อกำจัด TSS และ phosphorus

ข้อที่ 6 โรงงานต้องการใช้ระบบบำบัดแบบบ่อเติมอากาศ (aerated lagoon) เพื่อบำบัดน้ำจากระบบ UASB ในข้อที่ 2 ให้ได้ค่าน้ำทึบผ่านมาตรฐานน้ำทึบโดยทั่วไป ให้นักศึกษาใช้ค่าที่กำหนดให้ตอบคำถามต่อไปนี้ (10 คะแนน)

- 6.1 จงหาค่าเวลาในการเก็บกักตะกอน (solid retention time, SRT or θ_c)
- 6.2 จงหาปริมาตรของบ่อเติมอากาศ
- 6.3 จงหาปริมาณความต้องการออกซิเจนทางทฤษฎีต่อวัน และให้ประมาณความต้องการออกซิเจนที่ต้องใช้จริง
- 6.4 จงหาว่าค่า BOD ในน้ำทึบผ่านมาตรฐานหรือไม่

กำหนดให้

- Wastewater flow rate, m^3/day 2,000
- Soluble COD, g/m^3 155
- BOD_5/COD 0.5
- The plant permits standard BOD_5 , mg/L 8
- Depth of Lagoon, m 3
- θ_c , day 5
- Water temperature in summer $^{\circ}C$ 35
- Water temperature in rainy season $^{\circ}C$ 25
- $Y = 0.65 \text{ mg}_{MLVSS}/\text{mg}_{BOD_5}$, $K_s = 100 \text{ mg/L (g/m}^3)$, $k = 6.0 \text{ g/g}$, $K_d = 0.07 \text{ day}^{-1}$ for $25 \text{ }^{\circ}C$
- First order observed soluble BOD removal-rate constant $k_{20} = 2.5 \text{ d}^{-1}$ at $20 \text{ }^{\circ}C$
- $S = \frac{S_0}{[1 + (k)\theta]}$
- $k_2 = k_1 1.06^{(T_2-T_1)}$
- Oxygen demand = $1.5 Q (S_0 - S)$
- SOTR = $2AOTR$

ข้อที่ 7 ชุมชนแห่งหนึ่งมีประชากร 20,000 คน ประชากร 1 คนใช้น้ำประปาเท่ากับ 200 L/day โดยน้ำทิ้งจากบ้านเรือนได้ถูกรวบรวมเข้าระบบบำบัดน้ำเสีย นักศึกษาถูก命อบหมายงานให้ออกแบบระบบบำบัดน้ำเสียแบบ Trickling Filter จึงใช้ข้อมูลที่กำหนดให้ออกแบบหาเส้นผ่านศูนย์กลางของถัง Trickling Filter ที่จัดวางได้พอดีในพื้นที่ที่กำหนด
(12 คะแนน)

กำหนดให้

- ปริมาณน้ำเสียที่เข้าระบบ, m³/day 0.8 (น้ำประปาที่ใช้ไป)
- ค่า BOD, mg/L น้ำเสีย 500
- ค่า BOD น้ำที่ผ่านกระบวนการบำบัดแล้ว, mg/L 20
- ถังตกลงกอนขั้นต้นไม่กำจัด BOD 4-6
- Recycle ratio, m³/d (R/Q) 1
- ค่า K 2.35
- n 0.5
- พื้นที่ที่ใช้ในการวางถัง, เมตร x เมตร 12 x 12

$$\frac{S_t}{S_0} = e^{-KQ_L t}$$