

มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์

คณะวิศวกรรมศาสตร์

การสอบปลายภาค ประจำภาคการศึกษาที่ 1

วันที่ 3 ตุลาคม 2552

วิชา 223-501 ADVANCED WASTEWATER TREATMENT AND ENGINEERING

ปีการศึกษา 2552

เวลา 13.30-16.30 น.

ห้องสอบ S201

คำชี้แจง

ข้อสอบทั้งหมดมี 8 ข้อ รวม 100 คะแนน ดังแสดงในตารางข้างล่าง

ข้อสอบมี 12 หน้า ไม่มีหน้าใดที่ไม่มีข้อความ ห้ามแกะหรือจีกข้อสอบออกจากเล่ม

ห้ามน้ำเอกสารใดๆ เข้าห้องสอบ ทุกเรื่องจะได้ E ทุกราย

ทุกรูปใน การสอบ ให้เขียนร่างไว้ในรายวิชานั้นและพากการเขียน 1 ภาคการศึกษา ให้สูงสุดให้ออก

ให้เขียนชื่อ-รหัส ที่หัวกระดาษทุกแผ่น

ห้ามนยิบหรือยึดสิงของใดๆ ของผู้อื่นในห้องสอบ

ถ้าพิจารณาเห็นว่าค่าคงที่ต่างๆ หรือข้อมูลต្រานที่ใช้ยึดกำหนดให้ไม่เพียงต่อการคิดคำนวนให้สมมุติขึ้นมาเองตามความ

เหมาะสม

ตารางแสดงคะแนนสอบปลายภาค

ข้อ	คะแนนเต็ม	คะแนนที่ได้
ส่วนที่ 1		
1	15	
2	15	
3	20	
4	20	
5	10	
ส่วนที่ 2		
1	6	
2	7	
3	7	
รวม	100	

อาจารย์ พันธ์ นฤศิริวงศ์

นายศรี สุขสาโภรณ์

ผู้ออกข้อสอบ

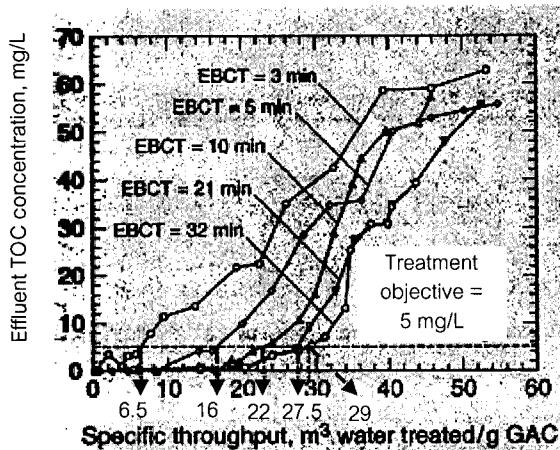
ข้อที่ 1 (15 คะแนน) จงตอบคำถามต่อไปนี้

1.1 Pore diffusion, film diffusion และ bulk diffusion มีผลต่อการดูดติดโดยถ่านกัมมันต์แบบ Powder Activated Carbon (PAC) และ Granular Activated Carbon (GAC) อย่างไร อธิบายโดยสังเขป (5 คะแนน)

1.2 จงเขียนแผนภูมิอย่างง่ายแสดงกระบวนการที่เก็บน้ำดื่มจากแหล่งท่อไปนี้ในน้ำ 1) ในต่อเจน 2) พอกฟอร์ส 3) ในต่อเจน และ พอกฟอร์ส (5 คะแนน)

1.3 การดำเนินการ Groundwater Recharge with Reclaimed Water มีกี่วิธี จงอธิบายโดยสังเขป (5 คะแนน)

ข้อที่ 2 (15 คะแนน) จากการทดลองใช้ถ่านกัมมันต์เพื่อกำจัดสารอินทรีย์ในน้ำที่ผ่านการบำบัดให้มีค่าส้อยกว่า 5 mg/L โดยใช้ค่า Empty Bed Contact Times (EBCT) เท่ากับ 3 5 10 21 และ 32 นาที ตามลำดับ ความเข้มของสารอินทรีย์ในน้ำที่ผ่านการบำบัดกับ Specific throughput ($\text{m}^3 \text{ water treated / g GAC}$) ณ EBCT ต่างๆ แสดงดังรูปที่ 1



รูปที่ 1 ความเข้มของสารอินทรีย์ในน้ำที่ผ่านการบำบัดกับ Specific throughput ($\text{m}^3 \text{ water treated / g GAC}$)

จงตอบคำถามต่อไปนี้

1. จงสร้างกราฟระหว่าง Specific throughput ($\text{m}^3 \text{ water treated / g GAC}$) กับ EBCT (นาที) และ เลือก Specific throughput ($\text{m}^3 \text{ water treated / g GAC}$) และ EBCT ที่เหมาะสมที่ใช้ในการบำบัดสารอินทรีย์
2. เมื่อกำหนดให้น้ำทึบมีอัตราการไหล 1000 L/min และถ่านกัมมันต์มีความหนาแน่นเท่ากับ 500 g/L จงหา
 - น้ำหนักของถ่านกัมมันต์ที่ใช้ในการลดสารอินทรีย์ในน้ำทึบดังกล่าว (g)
 - ปริมาณน้ำที่บำบัดได้ (L)
 - เวลาในการใช้งานระบบดังกล่าว (Bed Life, days)

ข้อที่ 3 (20 คะแนน) นักศึกษาได้รับมอบหมายให้ออกแบบระบบการแลกเปลี่ยนประจุเพื่อกำจัดสารในเตาตัน้ำเสียที่ผ่านการบำบัดแล้วโดยระบบบำบัดทางชีวภาพ จากผลวิเคราะห์คุณภาพน้ำดังแสดงในตารางที่ 1 จงหาปริมาณน้ำสูงสุดที่สามารถบำบัดได้ต่อลิตรของ strong base anion-exchange resin ซึ่งมีค่า exchange capacity เท่ากับ 2.0 eq ต่อลิตร

ตารางที่ 1 ผลการวิเคราะห์น้ำที่ผ่านการบำบัดแล้วโดยระบบบำบัดทางชีวภาพ

Cation	Conc., mg/L	Anion	Conc., mg/L
Ca ²⁺	80	HCO ₃ ⁻	250
Mg ²⁺	21	Cl ⁻	82.0
Na ⁺	45	NO ₃ ⁻	50.0
K ⁺	16	F ⁻	20.0

กำหนดให้

- มูลโมเลกุลของ Ca = 40.08, Mg = 24.31, Na = 22.99, K = 39.09, H = 1.00, C = 12.011, O = 15.99, Cl = 35.45, N = 14.00, F = 18.99
- Approximate selectivity scale for anion on strong-base ion exchange resin ของ $\text{HCO}_3^- = 0.4, \text{Cl}^- = 1.0, \text{NO}_3^- = 4.0, \text{F}^- = 0.1$
- X_{A+} และ X_{B+} คือ equivalent fractions ของ A และ B ในสารละลายน้ำ
- X''_{A+} และ X''_{B+} คือ equivalent fractions ของ A และ B ใน resin

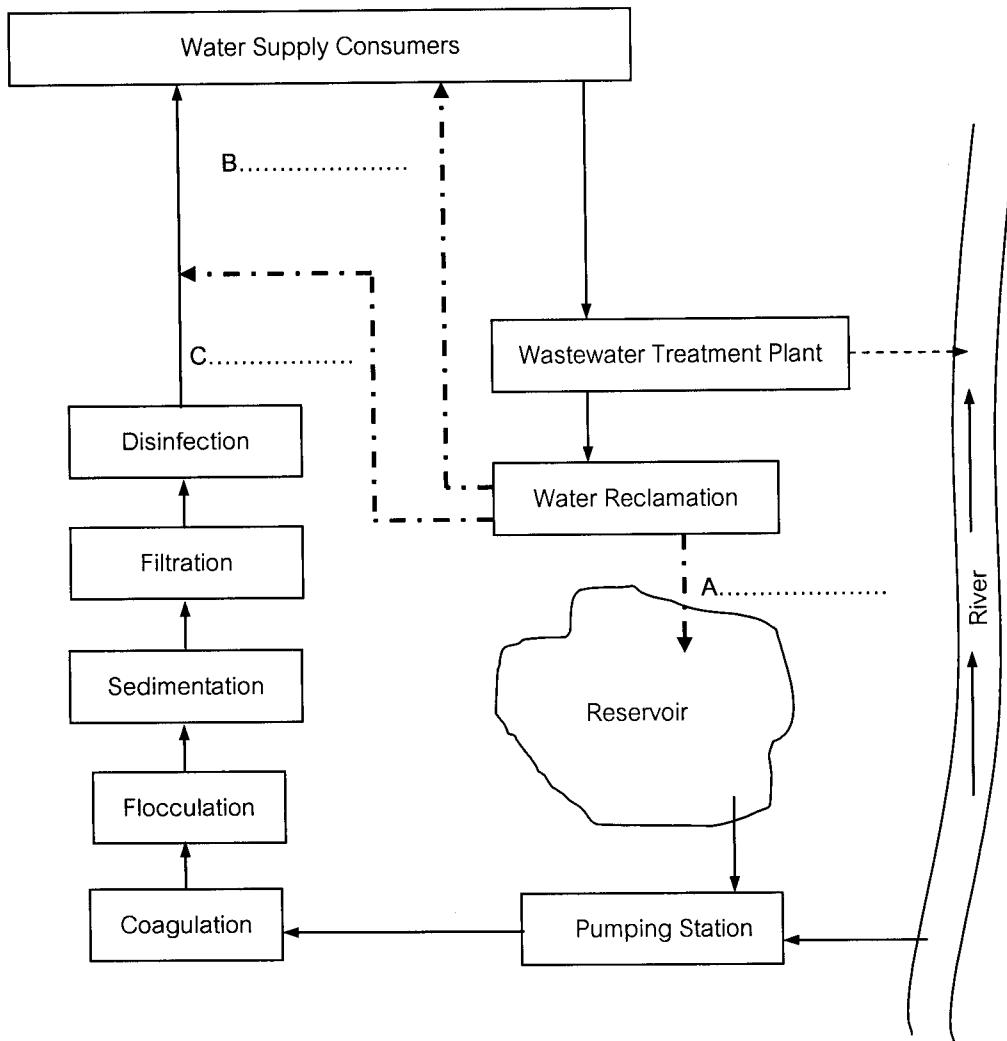
$$\frac{X''_{B+}}{1-X''_{B+}} = K^{A+} \quad \text{---} \quad B^+ \frac{X_{B+}}{1-X_{B+}}$$

ข้อที่ 4 (20 คะแนน) จากข้อมูลที่กำหนดให้จงหาค่า 1) Aerobic residence time (hours) 2) Anoxic residence time (hour)
 3) Recycle ratio และ 4) Reactor Volume (m^3) ของระบบบำบัดน้ำเสียแบบ Combined nitrification/denitrification

กำหนดให้

- Influent BOD = 250 mg/L
- Influent ammonia = 40 mg/L as N
- Effluent ammonia = 2 mg/L as N
- Effluent nitrate = 5 mg/L
- Temperature = 15 °C
- $Y_h = 0.55 \text{ mg VSS/mg BOD}$
- $K_d(15^\circ) = 0.04 \text{ d}^{-1}$
- $U_{DN(15^\circ)} = 0.057 \text{ mg NO}_3\text{-N/mg VSS-d}$
- DO in aeration basin = 2.0 mg/L
- $X_a = 2500 \text{ mg/L MLVSS}$
- $\theta_c = 9 \text{ d for nitrification}$
- Vaerobic = 0.60
- $f_{VSS} = 0.8$
- Flow rate = 200 m^3/hour
- $R = \frac{(NH_4^+ - N)_0 - (NH_4^+ - N)_e}{(NO_3^- - N)_e} - 1$
- $\theta'_c = \frac{\theta_c}{V_{aerobic}}$
- $f'_{VSS} = \frac{f'_{VSS}}{[1 + (1 - f'_{VSS})k_d\theta'_c]}$
- $\theta_a = \frac{\theta'_c Yh(S_0 - S)}{X_a [1 + k_d f_{VSS} \theta'_c]}$
- $\theta_{DN} = (1 - V_{aerobic})\theta_a$
- $\theta'_{DN} = \frac{N_{Denit}}{U_{DN} X_a}$

ข้อที่ 5 (10 คะแนน) จากแผนภูมิด้านล่างจงเติมคำเพื่อแสดงลักษณะการดำเนินการ Water Reuse และให้อธิบายความหมายของการดำเนินการดังกล่าวโดยสังเขป



ส่วนที่ 2 (20 คะแนน) อ.ชัยศรี สุขสาโรจน์

1. ในกระบวนการผลิตในอุตสาหกรรมต่างๆในภาคใต้ เช่น อุตสาหกรรมแปรรูปอาหารทะเล อุตสาหกรรมปาล์มน้ำมัน อุตสาหกรรมยางพารา ส่วนมากจะก่อให้เกิดน้ำเสียปริมาณมาก มีความสกปรกในรูปของสารอินทรีย์ค่อนข้างสูง การจะนำกระบวนการออกซิเดชันขั้นสูงไปใช้ในการบำบัดน้ำเสียเหล่านั้นท่านมีแนวคิดอย่างไรจดหมายพร้อมยกตัวอย่างประกอบ (6 คะแนน)
2. ให้นักศึกษาอธิบายกลไกในการทำลายสารอินทรีย์ในน้ำเสียด้วยกระบวนการออกซิเดชันขั้นสูงมาให้เข้าใจ (7 คะแนน)

3. จนผลศาสตร์ (kinetic) ของการเกิดปฏิกิริยาในกระบวนการการออกซิเดชันขั้นสูงมีความสำคัญอย่างไรในการนำไปใช้งานจริงบ้าย (7 คะแนน)