



มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์  
คณะวิศวกรรมศาสตร์

การสอบปลายภาค ประจำภาคการศึกษาที่ 2

วันที่ 7 พฤษภาคม 2558

วิชา 223-601 ADVANCED WASTEWATER TREATMENT TECHNOLOGY

ปีการศึกษา 2557

เวลา 9.00-12.00 น.

ห้องสอบ หัวหุ่น

**คำชี้แจง**

ข้อสอบมี 3 ส่วน ส่วนที่ 1 มี 4 ข้อ รวม 65 คะแนน ส่วนที่ 2 มี 3 ข้อ รวม 18 คะแนน ส่วนที่ 3 มี 2 ข้อ รวม 18 คะแนน

ข้อสอบมี 18 หน้า ไม่มีหน้าใดที่ไม่มีข้อความ ห้ามแกะหรือฉีกข้อสอบออกจากเล่ม

ห้ามนำเอกสารใดๆ เข้าห้องสอบ ทุกกรณี

ทุจริตในการสอบ โทษขั้นต่ำปรับตกในรายวิชานั้นและพักการเรียน 2 ภาคการศึกษา โทษสูงสุดให้ออก

ให้เขียนชื่อ-รหัส ที่หัวกระดาษทุกแผ่น

ห้ามหยิบหรือยืมสิ่งของใดๆ ของผู้อื่นในห้องสอบ

ถ้าพิจารณาเห็นว่าค่าคงที่ต่างๆหรือข้อสมมุติฐานที่โจทย์กำหนดให้ไม่เพียงพอการคิดคำนวณให้สมมุติขึ้นมาเองตามความเหมาะสม

ตารางแสดงคะแนนสอบปลายภาค

ข้อ	คะแนนเต็ม	คะแนนที่ได้
ส่วนที่ 1		
1	15	
2	15	
3	24	
4	10	
ส่วนที่ 2	18	
ส่วนที่ 3	18	
รวม	100	

จรงค์พันธ์ มุสิกวงค์

ชัยศรี สุขสาโรจน์

วิธสา คงนคร

ผู้ออกข้อสอบ

**ส่วนที่ 1** อ.จรงค์พันธ์ มุสิกวงค์

**ข้อที่ 1** กระบวนการดูดติด

1.1 (10 คะแนน) จากการทดลองการดูดติดแบบ Batch โดยใช้น้ำเสียปริมาตร 1 ลิตรและใช้ถ่านกัมมันต์ชนิดเกรด 1 กรัมทำการทดลองเพื่อกำจัดสารฟีนอล จากข้อมูลค่าฟีนอลเริ่มต้นและค่าฟีนอลที่สภาวะสมดุลดังแสดงในตารางที่ 1

- i จงหาสร้างกราฟ Freundlich Adsorption Isotherm และหาค่า K (Freundlich capacity factor)

$$\frac{1}{n} \text{ (Freundlich intensity parameter) และสมการ Freundlich adsorption isotherm}$$

- ii จงใช้ Freundlich Adsorption Isotherm เพื่อหาปริมาณถ่านกัมมันต์ที่ต้องการต่อวัน ในการบำบัดน้ำเสียที่ปนเปื้อนฟีนอล ความเข้มข้นเท่ากับ 300 มิลลิกรัมต่อลิตร ปริมาตร 500 ลูกบาศก์เมตรต่อวัน กำหนดให้น้ำที่ผ่านการบำบัดต้องมีความเข้มข้นฟีนอลน้อยกว่า 1 มิลลิกรัมต่อลิตร
- iii จงหาค่าใช้จ่ายต่อวันเมื่อกำหนดให้ถ่านกัมมันต์ราคา กิโลกรัมละ 30 บาท
- iv จงเสนอแนะวิธีการการนำค่า Freundlich Adsorption Isotherm ไปใช้ในการออกแบบ

กำหนดให้ Freundlich Isotherm

$$\frac{(C_0 - C_e)V}{m} = \frac{x}{m} = KC_e^{1/n}$$

$$\log\left(\frac{x}{m}\right) = \log K + \frac{1}{n} \log C_e$$

ตารางที่ 1 ความเข้มข้นของ TOC เริ่มต้น ( $C_0$ ) และค่า TOC ที่สภาวะสมดุล ( $C_e$ )

Initial Phenol (mg/L)	Equilibrium Phenol (mg/L)
150	5
250	12
300	17
340	23
370	29
400	36
500	50



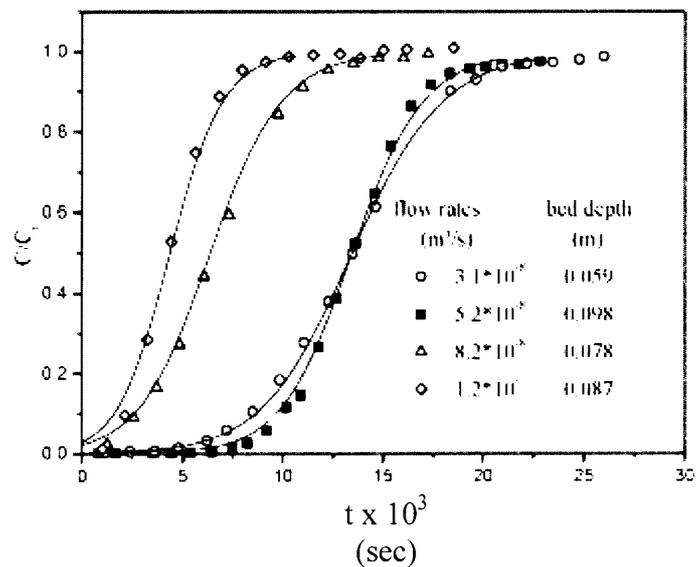
1.2 (5 คะแนน) จากรูปเป็นการทดลองใช้เรซิน XAD-4 (■) เพื่อดูดซับฟีนอล โดยการทดลองได้ทำการเปลี่ยนอัตราการไหลและ bed depth จาก Breakthrough Curve ในการกำจัดฟีนอลในน้ำเสียที่ความเข้มข้น 100 mg/L ( $C_0$ ) ให้เหลือ 10 mg/L ( $C_i$ ) จงหา

- i ปริมาณเรซินที่ใช้ในการทดลอง (ลิตร)
- ii ปริมาณน้ำที่บำบัดได้ (ลิตร)
- iii ปริมาณน้ำต่อเรซิน (ลิตรต่อลิตร)
- iv ปริมาณเรซินต่อวัน (กิโลกรัมต่อวัน)

กำหนดให้ใช้

- Flow rate  $5 \times 10^{-5} \text{ m}^3/\text{min}$
- พื้นที่หน้าตัดของคอลัมน์ที่ใช้ทดลองมีค่าเท่ากับ  $0.051 \text{ m}^2$  bed depth  $0.098 \text{ m}$  (■)
- น้ำเสียมีอัตราการไหล  $1 \text{ m}^3/\text{day}$
- และ DAX-4 มีความหนาแน่นเท่ากับ  $1.2 \text{ kg/L}$

กำหนดให้



Breakthrough Curve ของการใช้ Resin XAD ดูดซับสารฟีนอล

**ข้อที่ 2 การแลกเปลี่ยนประจุ**

**2.1 (15 คะแนน)** นักศึกษาได้รับมอบหมายให้ออกแบบระบบการแลกเปลี่ยนประจุเพื่อกำจัดสารไนเตรทน้ำเสียที่ผ่านการบำบัดแล้ว โดยระบบบำบัดทางชีวภาพ จากผลวิเคราะห์คุณภาพน้ำดังแสดงในตารางที่ 2

- i จงหาปริมาณน้ำสูงสุดที่สามารถบำบัดได้ต่อลิตรของ strong base anion-exchange resin ซึ่งมี ค่า exchange capacity เท่ากับ 2.5 eq ต่อลิตร
- ii เมื่อต้องการบำบัดน้ำที่ผ่านการบำบัดแล้วโดยระบบบำบัดทางชีวภาพ 30 m<sup>3</sup>/day ต้องใช้ resin วันละกี่ลิตร
- iii กำหนดให้การฟื้นฟูสภาพในแต่ละวัน resin เสื่อมสภาพไปร้อยละ 0.5 และต้องมีการเติม resin ลงไปในถังเท่ากับ ปริมาณที่เสื่อมสภาพ ในหนึ่งเดือนต้องใช้ resin ทั้งหมดกี่ลิตร

**ตารางที่ 2** ผลการวิเคราะห์น้ำที่ผ่านการบำบัดแล้วโดยระบบบำบัดทางชีวภาพ

Cation	Conc., mg/L	Anion	Conc., mg/L
Ca <sup>2+</sup>	80	HCO <sub>3</sub> <sup>-</sup>	250
Mg <sup>2+</sup>	21	Cl <sup>-</sup>	82.0
Na <sup>+</sup>	45	NO <sub>3</sub> <sup>-</sup>	80.0
K <sup>+</sup>	16	F <sup>-</sup>	20.0

**กำหนดให้**

- มวลโมเลกุลของ 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  
HCO<sub>3</sub><sup>-</sup> = 0.4, Cl<sup>-</sup> = 1.0, NO<sub>3</sub><sup>-</sup> = 4.0, F<sup>-</sup> = 0.1
- X<sub>A+</sub> และ X<sub>B+</sub> คือ equivalent fractions ของ A และ B ในสารละลาย
- X<sub>A+</sub>'' และ X<sub>B+</sub>'' คือ equivalent fractions ของ A และ B ใน resin

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



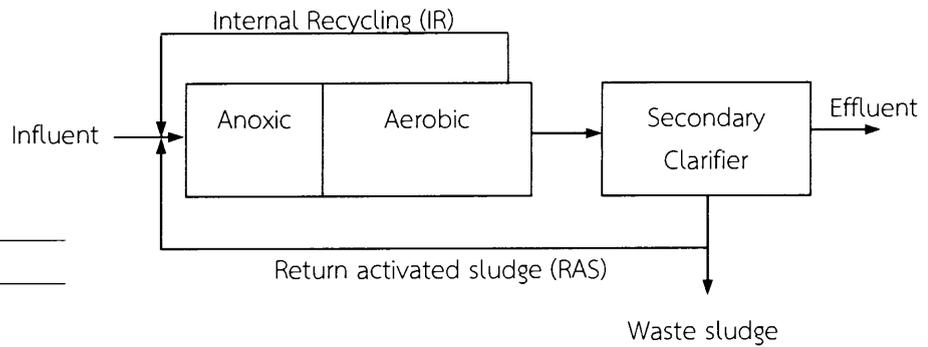
**ข้อที่ 3 การกำจัดสารอาหารในน้ำเสีย**

3.1 (3 คะแนน) กระบวนการบำบัดไนโตรเจนโดยกระบวนการ Pre-anoxic กับ Post-anoxic มีความเหมือนและแตกต่างกันอย่างไร

3.2 (3 คะแนน) จงเขียนแผนภูมิอย่างง่ายแสดงกระบวนการที่ใช้บำบัดสารอาหารต่อไปนี้ในน้ำ 1) ไนโตรเจน 2) ฟอสฟอรัส และ 3) ไนโตรเจน และ ฟอสฟอรัส และ อธิบายหลักการกำจัด ไนโตรเจน และ ฟอสฟอรัส โดยสังเขป

3.3 (12 คะแนน) ระบบบำบัดน้ำเสียใช้ถัง Pre-anoxic ร่วมกับถังเติมอากาศ และ ถังตกตะกอน ดังรูป จงใช้ข้อมูลที่กำหนดให้ ตอบคำถามต่อไปนี้

- i หาค่า  $X_b$  ( $g/m^3$ )
- ii ปริมาตรถัง Pre-anoxic ( $m^3$ )
- iii ปริมาณไนเตรทที่กำจัดได้ ( $g/day$ )



กำหนดให้  
ลักษณะน้ำเสีย

พารามิเตอร์	ความเข้มข้น ( $g/m^3$ )
BOD	195
bCOD	300
rbCOD	108
$NO_x$	40

ค่าที่ใช้ในการออกแบบ

พารามิเตอร์	หน่วย	ค่า
อัตราการไหล	$m^3/d$	2250
Temperature	$^{\circ}C$	20
MLVSS	$g/m^3$	2370
Aerobic SRT	d	13
Aerobic volume basin	$m^3$	850
RAS ratio	Unit less	0.6
SDNR (ที่ F/M ประมาณ 1.25 และ rbCOD/COD = 0.36) ( $20^{\circ}C$ )	$g/g-d$	0.22
SDNR (ที่ F/M ประมาณ 1.6 และ rbCOD/COD = 0.36) ( $20^{\circ}C$ )	$g/g-d$	0.28

- ค่าความเข้มข้นของไนเตรทในตะกอนที่นำกลับสู่ถัง (RAS) Pre-anoxic เท่ากับ  $6 g/m^3$
- เวลาเก็บกักถัง anoxic เท่ากับ 1.5 ชั่วโมง
- $X_b = \left[ \frac{Q(SRT)}{V} \right] \left[ \frac{Y(S_0 - S)}{1 + (kd)SRT} \right]$  และ  $Y = 0.4 gVSS/gCOD$ ,  $k_d = 0.088 g/g*d$
- Internal Recycling (IR) =  $(NO_x/N_e) - 1.0 - RAS$
- $F/M = QS_0/V_{nox} (X_b)$
- $SDNR_T = SDNR_{20} (1.026)^{T-20}$
- $NO_r = (V_{nox})(SDNR)(X_b)$



3.4 (6 คะแนน) ระบบบำบัดน้ำเสียถูกออกแบบเพื่อกำจัดสารไนโตรเจนและฟอสฟอรัส โดยค่า rbCOD เป็นสารอาหารที่จำเป็นต่อการย่อยสลายสารไนโตรเจนและฟอสฟอรัส ในการย่อยสลายจุลชีพจะใช้ rbCOD เพื่อบำบัดไนโตรเจนก่อน ส่วนที่เหลือจะใช้เพื่อบำบัดฟอสฟอรัส โดยฟอสฟอรัสถูกบำบัดโดยการย่อยสลายและการดูดติดโดยตะกอนจุลินทรีย์ จากข้อมูลที่กำหนดให้ จงหาค่า rbCOD ที่ใช้ในการบำบัดไนโตรเจนและฟอสฟอรัสในหน่วยกรัมต่อลบ.ม. และหาค่าฟอสฟอรัสที่เหลือในน้ำทิ้งว่ามีค่าผ่านมาตรฐานหรือไม่

กำหนดให้

- อัตราการไหลน้ำเสียเท่ากับ  $2,500 \text{ m}^3/\text{day}$
- ค่า phosphorus ในน้ำเสียมีค่าเท่ากับ  $8 \text{ g}/\text{m}^3$
- ค่า rbCOD ในน้ำเสียมีค่าเท่ากับ  $70 \text{ g}/\text{m}^3$
- ค่า  $\text{NO}_3\text{-N}$  ที่ต้องย่อยสลายหลังจากคิดสมดุลมวลของระบบมีค่าเท่ากับ  $1.5 \text{ g} (\text{NO}_3\text{-N})/\text{m}^3$
- $P_{x,\text{biomass}} = 200,000 \text{ g biomass}/\text{d}$
- $\text{rbCOD}/\text{nitrate ratio} = 6.6 \text{ g rbCOD}/\text{g NO}_3\text{-N}$
- $10 \text{ g rbCOD}/\text{g P}$  is phosphorus removed by biological phosphorus removal
- Phosphorus content of heterotrophic biomass =  $0.015 \text{ g P}/\text{g biomass}$
- ค่ามาตรฐาน phosphorus ในน้ำทิ้งต้องมีค่าน้อยกว่า  $1 \text{ mg}/\text{L}$

ข้อที่ 4 การนำน้ำกลับมาใช้ใหม่

4.1 การนำน้ำกลับมาใช้ต้องคำนึงถึงปัจจัยใดบ้าง จงอธิบายโดยสังเขป (5 คะแนน)

**4.2 (5 คะแนน)** การนำทิ้งที่ผ่านการบำบัดแล้วไปเก็บกักไว้ในน้ำใต้ดินมีการดำเนินการได้กี่วิธี ให้วาดภาพแสดงและอธิบายวิธีการดำเนินการ ข้อจำกัดในการดำเนินการในแต่ละวิธีโดยสังเขป

**ส่วนที่ 2 อ.ชัยศรี สุขสาโรจน์ (18 คะแนน)**

1. หลักพื้นฐานในการตัดสินใจเลือกใช้กระบวนการ Advanced oxidation processes สำหรับงานทางด้านวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม คืออะไรจงอธิบายมาให้เข้าใจ (6 คะแนน)

2. การเปลี่ยนแปลงมลสารในน้ำเสียหลังการออกซิเดชันขั้นสูงถูกจัดเป็นกี่ประเภทอะไรบ้าง (6 คะแนน)

3. จงยกตัวอย่างพร้อมแสดงแนวคิดในการนำกระบวนการออกซิเดชันขั้นสูงไปใช้กับอุตสาหกรรมหลักๆในภาคใต้ของประเทศไทยมา 1 อุตสาหกรรม (6 คะแนน)

ส่วนที่ 2 อ.วิศสา คงนศร (18 คะแนน)

1. Please design and find the optimum value for RO system for water production as Figure 1 (12 Points)

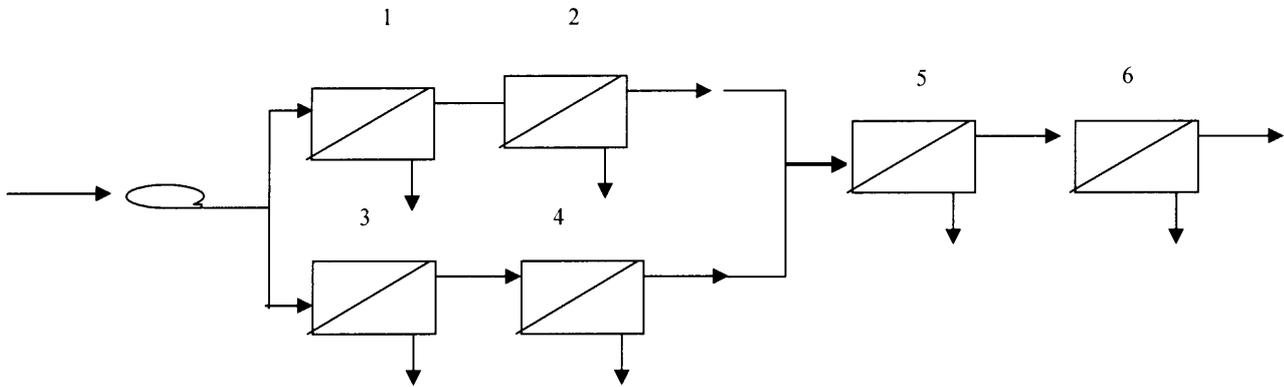


Figure 1 Diagram of RO system

- Membrane specification is showed in Figure 2
- Water quality is following
  - TDS = 3000 ppm
  - Pressure = 300 psi
  - Operate at 30 °C
  - Electricity cost = 3 Baht/unit
- Find  $Q_{design}$ ,  $Q_{feed}$ , %R and operation cost



Membrane Element		ESPA2
<b>Performance:</b>	Permeate Flow:	9,000 gpd (34.1 m <sup>3</sup> /d)
	Salt Rejection (minimum) (nominal):	99.5% 99.6%
<b>Type</b>	Configuration:	Spiral Wound
	Membrane Polymer:	Composite Polyamide
	Nominal Membrane Area:	400 ft <sup>2</sup> (37 m <sup>2</sup> )
<b>Application Data*</b>	Maximum Applied Pressure:	600 psig (4.16 MPa)
	Maximum Chlorine Concentration:	< 0.1 PPM
	Maximum Operating Temperature:	113 °F (45 °C)
	Feedwater pH Range:	3.0 - 10.0
	Maximum Feedwater Turbidity:	1.0 NTU
	Maximum Feedwater SDI (15 min):	5.0
	Maximum Feed Flow:	75 GPM (17.0 m <sup>3</sup> /h)
	Minimum Ratio of Concentrate to Permeate Flow for any Element:	5:1
	Maximum Pressure Drop for Each Element:	10 psi

\* The limitations shown here are for general use. The values may be more conservative for specific projects to ensure the best performance and longest life of the membrane.

**Test Conditions**

The stated performance is initial data taken after 30 minutes of operation, based on the following conditions:

- 1500 PPM NaCl solution
- 150 psi (1.05 MPa) Applied Pressure
- 77 °F (25 °C) Operating Temperature
- 15% Permeate Recovery
- 6.5 - 7.0 pH Range

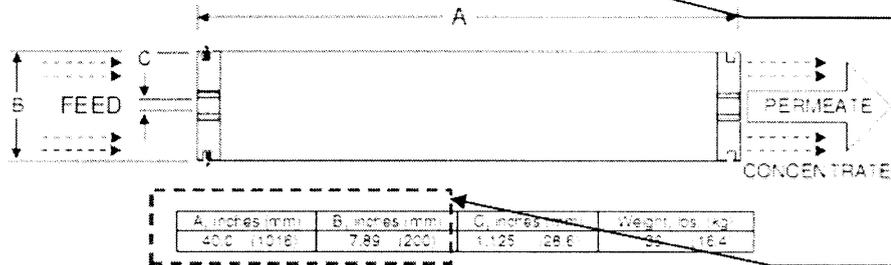


Figure 2 Membrane specification



2. จงอธิบายความหมายของ MBR (Membrane Bioreactor) ตามที่ท่านเข้าใจ พร้อมทั้งวิเคราะห์วิจารณ์ความเป็นไปได้ในการใช้เทคโนโลยีดังกล่าวในประเทศไทย (6 Points)