

ชื่อ..... รหัส.....

PRINCE OF SONGKLA UNIVERSITY

FACULTY OF ENGINEERING

Final Examination : Semester II

Academic year : 2006

Date : 26 February, 2006

Time : 13.30 – 16.30 น.

Subject : 231-322 Chemical Engineering Kinetic & Reaction II

Room : R 201

ทุจริตในการสอบ โกรธขึ้นต่ำปรับตกในรายวิชานั้น และพักการเรียน

1 ภาคการศึกษา โกรธสูงสุด ให้ออก

คำสั่ง

- ห้ามน้ำข้อสอบบางส่วนหรือทั้งหมดออกจากห้องสอบ
- อนุญาตให้นำเอกสาร หนังสือ เครื่องคำนวณ ทุกชนิด เข้าห้องสอบได้
- ห้ามหยิบยืมเอกสารไดๆ และพูดคุยกับนักศึกษาอื่นขณะทำข้อสอบ
- สามารถใช้ดินสอในการทำข้อสอบได้

ข้อที่	คะแนนเต็ม	คะแนนที่ได้
1	20	
2	15	
3	15	
4	20	
5	15	
6	15	
รวม	100	

ข้อสอบทั้งหมดมี 6 ข้อ 11 หน้า กรุณาตรวจสอบความถูกต้องก่อนลงมือทำ

ขอให้นักศึกษาทุกคนประสมความสำเร็จในการสอบปลายภาค

อ. จรัญ บุญกาญจน์

23 ก.พ. 2548

รหัส.....

1. (20 คะแนน)

ในการศึกษาคุณสมบัติของแคทอลิสต์ โดยใช้ปฏิกิริยาอันดับหนึ่ง ($A \rightarrow B$) เมื่อเปลี่ยนขนาดของอนุภาค แคทอลิสต์ โดยให้ $C_A = 0.025 \text{ mol/dm}^3$ พบร้าอัตราเร็วปฏิกิริยาปรากฏแสดงดังตาราง

$R(\text{mm})$	5	10
$-r'_A (\text{obs}) \times 10^4 \text{ mol dm}^{-3} \text{ s}^{-1}$	1.3	0.74

และเมื่อนำแคทอลิสต์นี้ไปบดละเอียดจนสามารถสมมุติได้ว่าไม่มีความด้านท่านเนื่องจากการแพร่ภายนอกแคทอลิสต์ แล้วตรวจวัดอัตราการเกิดปฏิกิริยาได้เท่ากับ $5.8 \times 10^{-4} \text{ mol dm}^{-3} \text{ s}^{-1}$ และความหนาแน่นปรากฏของแคทอลิสต์ เท่ากับ $1.2 \times 10^3 \text{ kg/m}^3$ จากข้อมูลข้างต้นจะคำนวณหา

1.1 ค่าคงที่ปฏิกิริยาของอัตราเร็วปฏิกิริยาในตัว, km_1

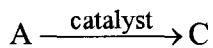
1.2 ค่า effectiveness factor (η) สำหรับแคทอลิสต์ขนาด 5 และ 10 mm.

1.3 ค่า Thiele modulus (ϕ_1) สำหรับแคทอลิสต์ขนาด 5 mm.

1.4 ค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ยังผล (effective diffusivity, D_e)

หมายเหตุ : นักศึกษาอาจกำหนดเงื่อนไขหรือสมมติฐานที่คิดว่าจำเป็นในการแก้ไขปัญหาโจทย์ได้

2. (15 คะแนน)



$$-r_A = k_{m1} C_A$$

เป็นปฏิกิริยาในวัสดุภาคแก๊สมีแคทาลิสต์ของแข็งเป็นตัวเร่งปฏิกิริยา และมีข้อมูลที่เกี่ยวข้องดังนี้

● คุณสมบัติของแคทาลิสต์

- รัศมีอนุภาคของแคทาลิสต์ $R = 1.5 \times 10^{-4} \text{ m}$
- ความหนาแน่นปراกกฎ $\rho_p = 1.3 \times 10^3 \text{ kg/m}^3$
- สัดส่วนของรูพรุนต่อปริมาตรรวมของแคทาลิสต์ $\epsilon = 0.6$
- พื้นที่ผิวรูพรุน $S_g = 40 \text{ m}^2/\text{g}$
- Tortuosity factor $\tau = 2$

● ข้อมูลปฏิกิริยา

- อุณหภูมิปฏิกิริยา $T = 500 \text{ K}$
- อัตราเร็วปฏิกิริยาปراกกฎ $-r'_A = 3.5 \times 10^{-3} \text{ mol/(kg s)}$
- ความเข้มข้นของ A ที่ผิวปฏิกิริยา $C_{AS} = 0.02 \text{ mol/m}^3$

● ข้อมูลประกอบอื่นๆ

- น้ำหนักโมเลกุลของ A $M_A = 100 \times 10^{-3} \text{ kg/mol}$
- ถั่มประสิทธิ์การแพร่แบบโน้มเล็กุลของ A $D_{AM} = 2 \times 10^{-5} \text{ m}^2/\text{s}$

จงคำนวณหา

2.1 effectiveness factor, η ของแคทาลิสต์

2.2 ค่าคงที่ของปฏิกิริยา k_{m1}

รหัส.....

3. (15 คะแนน)

A → B เป็นปฏิกิริยาอันดับหนึ่ง เมื่อเกิดปฏิกิริยาโดยมีแคทาลิสต์ของแข็งความหนาแน่นปูรากภู $\rho_p = 1.2 \times 10^3 \text{ kg/m}^3$ ได้ค่าคงที่ปฏิกิริยา $k = 0.05 \frac{\text{m}^3}{\text{m}^2 \text{ s}}$ ถ้าต้องการให้ปฏิกิริยานี้เกิดขึ้นในเครื่องปฏิกรณ์แบบท่อไหกชั่งภายในบรรจุแคทาลิสต์ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 0.5 cm โดยสมมติว่าการแพร่ภายนอกแคทาลิสต์เป็นกลไกควบคุมอัตราเร็วรวมของปฏิกิริยาและมีข้อมูลเพิ่มเติมดังแสดงข้างล่าง ถ้าต้องการให้ได้ค่าอนเวอร์ชัน $X_A = 0.9$ จำานวนหากความยาวของเครื่องปฏิกรณ์

กำหนดให้

ความเร็วของแก๊สในปฏิกรณ์ (superficial velocity) = 2 m/s

อุณหภูมิ (T) = 500 K

ความดัน (P) = 2 atm

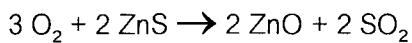
สัมประสิทธิ์การแพร่ยังผล (D_{eA}) = $2 \times 10^{-8} \frac{\text{m}^2}{\text{s}}$

ความพรุนของเบด (bed porosity, ε_b) = 0.4

รหัส.....

4. (20 คะแนน)

ปฏิกิริยาการเผาอนุภาค ZnS ขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 5 mm ที่ความดัน 2 atm อุณหภูมิ 1200°C ด้วยแก๊สที่มี O_2 ผสมอยู่ในสัดส่วนโมล $y = 0.1$ ปฏิกิริยาที่เกิดขึ้นคือ



จากการตรวจวัดคงเวอร์ชันของ ZnS ที่เวลาต่างๆ แสดงได้ดังตาราง

t (min)	35	81	220
X_{ZnS}	0.5	0.7	0.95

กำหนดให้ ความหนาแน่นของ ZnS (ρ_p) = 4130 kg/m^3

$$\text{น้ำหนักโมเลกุลของ ZnS (M}_{\text{ZnS}}) = 97.45 \times 10^{-3} \frac{\text{kg}}{\text{mol}}$$

งใช้แบบจำลอง Unreacted core เพื่อ

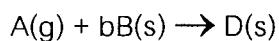
4.1 หาขั้นตอนควบคุมอัตราเร็วปฏิกิริยารวม

4.2 หาเวลาถ้าสุดปฏิกิริยา

4.3 หาค่าพารามิเตอร์ทางจนพลศาสตร์ D_{eA} หรือ k_s ที่สอดคล้องกับขั้นตอนควบคุมตาม 4.1

รหัส.....

5. (15 คะแนน)



ดำเนินการในปฏิกรณ์แบบฟลูอิด ไดซ์เบด โดยป้อนอนุภาคของแข็งเข้าสู่ปฏิกรณ์อย่างต่อเนื่อง ในขั้นแรกทำการทดลองโดยใช้ปฏิกรณ์ขนาดเล็ก โดยให้เบดมีมวล 0.5 kg อัตราการป้อนอนุภาคเข้าสู่ปฏิกรณ์เท่ากับ $2.5 \times 10^{-4} \text{ kg/s}$ พนว่าได้คอนเวอร์ชันโดยเฉลี่ยที่ทางออกของปฏิกรณ์ $\bar{X}_B = 0.6$ และพนว่าปฏิกิริยาที่ผิวของแข็งเป็นขั้นตอนควบคุมอัตราเร็วปฏิกิริยาร่วม

ถ้าต้องการขยายขนาดของฟลูอิด ไดซ์เบด โดยต้องการอัตราการป้อนเป็น 1 kg/s และคอนเวอร์ชันโดยเฉลี่ย $\bar{X}_B = 0.8$ จงคำนวณหาขนาดของฟลูอิด ไดซ์เบดที่เหมาะสม โดยให้เบดที่หดตัวมีความสูง $L_c = 0.5 \text{ ของเส้นผ่านศูนย์กลางเบด } (d_B)$ ความพรุน $\varepsilon_c = 0.5$ และสมมติให้ความหนาแน่นของอนุภาคมีค่าคงที่ $\rho_p = 2500 \text{ kg/m}^3$

รหัส.....

6. (15 คะแนน)

ของผู้สมของอนุภาคของเชิงมีรัศมีและอัตราส่วนผสมดังตาราง จากการทดลองในห้องปฏิบัติการพบว่า เวลาที่อนุภาคขนาดต่างๆ ใช้ทำปฏิกิริยาจันหมด (t_p) แสดงในตารางและการถ่ายเทmv ในชั้นฟลูอิดฟิล์มเป็น ขั้นตอนความคุมอัตราเร็วปฏิกิริยาร่วม

R (mm)	อัตราส่วน (%)	t_p (mm)
1	20	10.5
2	30	22.4
4	50	38.0

อนุภาคดังกล่าวถูกป้อนเข้าเครื่องปฏิกิริณ์แบบมูพิงเบด (moving bed) ที่มีเรซิเดนซ์ไทม์ (residence time) $t_p = 15 \text{ min}$ จงคำนวณหาค่าอนเวอร์ชันที่ทางออกของปฏิกิริณ์