

โปรแกรมคอมพิวเตอร์สำหรับช่วยคำนวณออกแบบ
กระบวนการบำบัดน้ำเสีย



นายศิริวัฒน์ เกตุแก้ว
นายสรนาถ ฤกษ์พิสุทธิ

เลขหมื่น.....
เลขทะเบียน..... 42395
วัน, เดือน, ปี 20 พ.ศ. 2545

.b.....
.i.....

ปริญญานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรวิศวกรรมศาสตรบัณฑิต
สาขาวิศวกรรมเคมี
คณะวิศวกรรมศาสตร์
สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง
ปีการศึกษา 2543

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

A Computer Program Calculation for the Designing of Wastewater Treatments



Mr.Siriwat Ketkaew

Mr.Soranat Rerkpisut

A Report Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements

For the Degree of Bachelor of Chemical Engineering

Faculty of Engineering

King Mongkut's Institute of Technology Ladkrabang

2000

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ปริญญาานิพนธ์เรื่อง โปแกรมคอมพิวเตอร์สำหรับช่วยคำนวณออกแบบกระบวนการบำบัด
น้ำเสีย

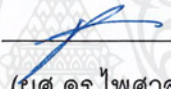
โดย นายศิริวัฒน์ เกตุแก้ว
นายสรนาฐ ฤกษ์พิสุทธิ

ภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์


อาจารย์ที่ปรึกษา ผศ.ดร.ไพศาล นาคพิพัฒน์

ปริญญาานิพนธ์นี้ได้รับการพิจารณาอนุมัติให้นับเป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตร
วิศวกรรมศาสตรบัณฑิต สาขาวิศวกรรมเคมี

คณะกรรมการตรวจสอบปริญญาานิพนธ์


ประธานกรรมการ
(ผศ.ดร.ไพศาล นาคพิพัฒน์)


กรรมการ
(อาจารย์บุญชัย ไซตวิริยวาณิชย์)


กรรมการ
(อาจารย์รินฤดี เบญจางคประเสริฐ)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

เรื่อง โปรแกรมคอมพิวเตอร์สำหรับช่วยคำนวณออกแบบกระบวนการบำบัดน้ำเสีย
โดย นายศิริวัฒน์ เกตุแก้ว
นายสรนาฐ ฤกษ์พิสุทธิ
อาจารย์ที่ปรึกษา ผศ.ดร.ไพศาล นาคพิพัฒน์
ปริญญาานิพนธ์ วิศวกรรมศาสตรบัณฑิต สาขาวิศวกรรมเคมี
ภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์
สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง

บทคัดย่อ

การบำบัดน้ำเสียด้วยกระบวนการตะกอนเร่งเป็นการบำบัดน้ำเสียที่นิยมใช้กัน โดยอาศัย จุลินทรีย์ในการย่อยสลายสารอินทรีย์ในน้ำเสีย ซึ่งโครงการนี้เป็นการพัฒนาโปรแกรมการออกแบบในถังปฏิกรณ์แบบต่างๆ ของกระบวนการตะกอนเร่ง โดยการเขียนโปรแกรมคำนวณด้วย ภาษา Delphi ซึ่งโปรแกรมทำการหาค่าเวลาต่ำสุดและปริมาตรของถังปฏิกรณ์ที่ทำให้น้ำทิ้งมีค่า Substrate ตามที่กำหนดไว้ โดยใช้หลักการของระเบียบวิธีเชิงตัวเลข ซึ่งผลที่ได้สามารถใช้เป็นข้อมูลเบื้องต้นในการสร้างระบบบำบัดน้ำเสีย

Report Title A Computer Program Calculation for the Designing of Wastewater Treatments

By Mr.Siriwat Ketkaew

Mr.Soranat Rerkpisut

Advisor Asst.Prof.Dr. Paisal Nakpipat

Report for Bachelor Degree of Chemical Engineering

Department of Chemical Engineering, Faculty of Engineering

King Mongkut 's Institute of Technology Ladkrabang

Abstract

Activated sludge is famous wastewater treatment which uses endogenous for the digestion of organic substance process in wastewater. The project is objected to develop the reactor design as provide the activated sludge process by Delphi program.

This program is for calculate minimum time and reactor volume to provide specific substrate. The solution from numerical method is used to build the wastewater treatment system.

กิตติกรรมประกาศ

ปริญญาานิพนธ์นี้สำเร็จลุล่วงไปได้ด้วยดีด้วยความช่วยเหลือจากคณาจารย์และบุคลากรหลายฝ่ายซึ่งคณะผู้จัดทำขอขอบพระคุณเป็นอย่างสูง คือ

ผศ.ดร.ไพศาล นาคพิพัฒน์ อาจารย์ที่ปรึกษาโครงการ ผู้ที่ให้คำปรึกษาและแนวทาง ทั้งยังช่วยตรวจสอบความถูกต้องของปริญญาานิพนธ์ ทำให้โครงการนี้ลุล่วงไปได้ด้วยดี

อาจารย์โจโกะ เทเรซ่า อีโต้ ผู้ที่ให้คำปรึกษาและคำแนะนำต่างๆ ในการค้นคว้า รวมทั้งหนังสือต่างๆ ที่ให้ยืมมาค้นคว้า

ท้ายที่สุดนี้ คณะผู้จัดทำขอกราบขอบพระคุณบิดา มารดา ผู้สนับสนุนการศึกษาตลอด 4 ปีที่ผ่านมา รวมทั้งความห่วงใยและกำลังใจในการทำโครงการนี้ ตลอดจนพี่ๆ เพื่อนๆ และน้องๆ ทุกคนที่คอยให้กำลังใจและความช่วยเหลือ ปริญญาานิพนธ์นี้จึงสามารถสำเร็จไปได้ด้วยดี

คณะผู้จัดทำ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อภาษาไทย	ง
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	จ
กิตติกรรมประกาศ	ฉ
สารบัญ	ช
สารบัญรูป	ฌ
คำอธิบายสัญลักษณ์และคำย่อ	ฎ
บทที่ 1 บทนำ	1
1.1 ความเป็นมา	1
1.2 วัตถุประสงค์ของโครงการ	2
1.3 ขอบเขตของโครงการ	2
1.4 ประโยชน์ที่ได้รับจากโครงการ	2
บทที่ 2 ทฤษฎี	3
2.1 ทฤษฎีจลนพลศาสตร์ของการบำบัดน้ำเสียด้วยวิธีทางชีววิทยา	4
2.2 ประเภทของถังปฏิกริยาสำหรับการบำบัดน้ำเสีย	14
2.2.1 ถังปฏิกริยาแบบแบทช์	14
2.2.2 ถังปฏิกริยาแบบถังกวนต่อเนื่อง	17
2.2.3 ถังปฏิกริยาแบบปลั๊กโฟลว์	22
2.2.4 ถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรม	27
2.2.5 ถังปฏิกริยาแบบอาร์บีซี	29
2.3 ระบบเติมอากาศ	32
2.4 ถังตกตะกอน	33
บทที่ 3 แผนภูมิและขั้นตอนการเขียนโปรแกรม	34
3.1 ถังปฏิกริยาแบบแบทช์	34
3.2 ถังปฏิกริยาแบบถังกวนต่อเนื่อง	35
3.3 ถังปฏิกริยาแบบปลั๊กโฟลว์	36
3.4 ถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรม	37

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญ (ต่อ)

	หน้า
3.5 ถึงปฏิบัติการแบบอาร์บีซี	38
บทที่ 4 รูปแบบโปรแกรม	40
บทที่ 5 บทสรุปและข้อเสนอแนะ	57
5.1 ข้อสรุป	57
5.2 ข้อเสนอแนะ	57
รายการอ้างอิง	58
ภาคผนวก	59



สารบัญรูป

	หน้า	
รูปที่ 2.1	กระบวนการตะกอนเร่ง	3
รูปที่ 2.2	กราฟแสดงการเปลี่ยนแปลงของจำนวนจุลินทรีย์ในถังปฏิกรณ์แบบแบทช์	6
รูปที่ 2.3	ลักษณะการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์ในอาหารปริมาณต่างๆ	9
รูปที่ 2.4	ถังปฏิกรณ์แบบแบทช์	14
รูปที่ 2.5	กราฟแสดงการเปลี่ยนแปลงของค่า S และ X ในถังปฏิกรณ์แบบแบทช์	16
รูปที่ 2.6	ถังปฏิกรณ์แบบกวนต่อเนื่องที่มีการไหลวนกลับ โดยมีระบบถ่ายตะกอนทั้ง ออกจากท่อไหลวนกลับ	17
รูปที่ 2.7	ถังปฏิกรณ์แบบกวนต่อเนื่องที่มีการไหลวนกลับ โดยมีระบบถ่ายตะกอนทั้ง ออกจากถังปฏิกรณ์	21
รูปที่ 2.8	ระบบถังปฏิกรณ์แบบปลั๊กโฟลว์ที่มีการไหลวนกลับ	22
รูปที่ 2.9	ถังปฏิกรณ์แบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรม	27
รูปที่ 2.10	ถังปฏิกรณ์แบบอาร์บีซี	29
รูปที่ 3.1	แผนภูมิการคำนวณสำหรับถังปฏิกรณ์แบบแบทช์	34
รูปที่ 3.2	แผนภูมิการคำนวณสำหรับถังปฏิกรณ์แบบกวนต่อเนื่อง	35
รูปที่ 3.3	แผนภูมิการคำนวณสำหรับถังปฏิกรณ์แบบปลั๊กโฟลว์	36
รูปที่ 3.4	แผนภูมิการคำนวณสำหรับถังปฏิกรณ์แบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรม	37
รูปที่ 3.5	แผนภูมิการคำนวณสำหรับถังปฏิกรณ์แบบอาร์บีซี สำหรับ $n=1$	38
รูปที่ 3.6	แผนภูมิการคำนวณสำหรับถังปฏิกรณ์แบบอาร์บีซี สำหรับ $n>1$	39
รูปที่ 4.1	หน้าจอแรกของโปรแกรม	40
รูปที่ 4.2	รายการหลักของโปรแกรม	41
รูปที่ 4.3	หน้าจอรับค่าตัวแปรสำหรับถังปฏิกรณ์แบบแบทช์	42
รูปที่ 4.4	ทฤษฎีสำหรับถังปฏิกรณ์แบบแบทช์	43
รูปที่ 4.5	หน้าจอแสดงผลสำหรับถังปฏิกรณ์แบบแบทช์	44
รูปที่ 4.6	หน้าจอรับค่าตัวแปรสำหรับถังปฏิกรณ์แบบกวนต่อเนื่อง	45
รูปที่ 4.7	ทฤษฎีสำหรับถังปฏิกรณ์แบบกวนต่อเนื่อง	46
รูปที่ 4.8	หน้าจอแสดงผลสำหรับถังปฏิกรณ์แบบกวนต่อเนื่อง	47

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญรูป (ต่อ)

	หน้า
รูปที่ 4.9 หน้าจอรับค่าตัวแปรสำหรับถึงปฏิบัติการแบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงแบบอนุกรม	48
รูปที่ 4.10 ทฤษฎีสำหรับถึงปฏิบัติการแบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรม	49
รูปที่ 4.11 หน้าจอแสดงผลสำหรับถึงปฏิบัติการแบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรม	50
รูปที่ 4.12 หน้าจอรับค่าตัวแปรสำหรับถึงปฏิบัติการแบบปลั๊กไฟลว์	51
รูปที่ 4.13 ทฤษฎีสำหรับถึงปฏิบัติการแบบปลั๊กไฟลว์	52
รูปที่ 4.14 หน้าจอแสดงผลสำหรับถึงปฏิบัติการแบบปลั๊กไฟลว์	53
รูปที่ 4.15 หน้าจอรับค่าตัวแปรสำหรับถึงปฏิบัติการแบบอาร์บีซี	54
รูปที่ 4.16 ทฤษฎีสำหรับถึงปฏิบัติการแบบอาร์บีซี	55
รูปที่ 4.17 หน้าจอแสดงผลสำหรับถึงปฏิบัติการแบบอาร์บีซี	56

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

คำอธิบายสัญลักษณ์และคำย่อ

A	พื้นที่หน้าตัดของถังปฏิกรณ์ในทิศทางกรไหล, เมตร ²
K	อัตราการให้สารอินทรีย์มากที่สุดต่อหนึ่งหน่วยของมวลจุลินทรีย์, ต่อชั่วโมง
K_d	ค่าสัมประสิทธิ์การลดลงของจุลินทรีย์, ต่อชั่วโมง
K_s	ความเข้มข้นของสารอินทรีย์ในระบบ ณ จุด $0.5 \mu_m$, มิลลิกรัม/ลิตร
L	ความยาวของถังปฏิกรณ์, เมตร
n	จำนวนแผ่นตัวกลางที่ใช้ในระบบ
Q	อัตราการไหลของน้ำเสีย, ลูกบาศก์เมตร/วัน
Q_w	ปริมาณสลัดจ์ที่ต้องการถ่ายทิ้ง, ลูกบาศก์เมตร/วัน
r_d	อัตราการลดลงของจุลินทรีย์, มิลลิกรัม/(ลิตร.ชั่วโมง)
r_g	อัตราการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์ต่อหน่วยเวลา, มิลลิกรัม/(ลิตร.ชั่วโมง)
r'_g	อัตราเพิ่มขึ้นสุทธิของจุลินทรีย์, มิลลิกรัม/(ลิตร.ชั่วโมง)
r_{su}	อัตราการให้สารอินทรีย์ในการดำรงชีพของจุลินทรีย์, มิลลิกรัม/(ลิตร.ชั่วโมง)
S_{ej}	<i>BOD</i> หรือ <i>COD</i> ของน้ำที่ได้ผ่านถังที่ j แล้ว, มิลลิกรัม/ลิตร
S_{en}	<i>BOD</i> หรือ <i>COD</i> ของน้ำที่ได้ผ่านถังสุดท้ายแล้ว, มิลลิกรัม/ลิตร
S_0	ความเข้มข้นของสารอินทรีย์ในน้ำเสียที่ไหลเข้าระบบ, มิลลิกรัม/ลิตร
t	ระยะเวลาที่จุลินทรีย์อยู่ในระบบ, วัน
V	ปริมาตรของน้ำในถังปฏิกรณ์, เมตร ³
V_A	ปริมาตรของเมือกจุลินทรีย์ที่เกาะบนผิวตัวกลาง, เมตร ³
X	ความเข้มข้นของตะกอนจุลินทรีย์ที่มีในระบบ, มิลลิกรัม/ลิตร
X_A	ความเข้มข้นของตะกอนจุลินทรีย์ที่เกาะบนผิวตัวกลาง, มิลลิกรัม/ลิตร
X_e	ความเข้มข้นของตะกอนจุลินทรีย์ที่หลุดลอยไปกับน้ำทิ้งที่ไหลล้นออกจากถังตกตะกอน, มิลลิกรัม/ลิตร
X_d	ความเข้มข้นของตะกอนจุลินทรีย์ที่ตาย, มิลลิกรัม/ลิตร
X_s	ความเข้มข้นของตะกอนจุลินทรีย์แขวนลอย, มิลลิกรัม/ลิตร
X_v	ความเข้มข้นของตะกอนจุลินทรีย์ที่มีชีวิต, มิลลิกรัม/ลิตร

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

คำอธิบายสัญลักษณ์และคำย่อ (ต่อ)

X_0	ความเข้มข้นของตะกอนจุลินทรีย์ ณ เวลา $t = 0$, มิลลิกรัม/ลิตร
X_1	ความเข้มข้นของตะกอนจุลินทรีย์ที่ต้องควบคุมในระบบ, มิลลิกรัม/ลิตร
Y	อัตราส่วนระหว่างจำนวนจุลินทรีย์ที่เพิ่มขึ้นกับปริมาณสารอินทรีย์ที่ถูกย่อยสลาย
Y_{obs}	อัตราส่วนผลิตภัณฑ์ที่สังเกตได้
Z	ความยาวของถัง, เมตร
θ	เวลาเก็บกักของน้ำเสียในถังเติมอากาศ, วัน
θ_c	อายุสลัดจ์, วัน
θ_w	เวลาเก็บกักของน้ำเสียในถังปฏิกริยา, วัน
μ	อัตราการเจริญเติบโตจำเพาะของจุลินทรีย์, วัน ⁻¹
μ_m	อัตราการเจริญเติบโตจำเพาะสูงสุดของจุลินทรีย์, วัน ⁻¹

บทที่ 1

บทนำ

1.1 ความเป็นมา

น้ำเสียเป็นน้ำที่ไหลมาจากแหล่งต่างๆ ได้แก่ แหล่งเพาะปลูก แหล่งเลี้ยงสัตว์ แหล่งอุตสาหกรรม และแหล่งชุมชนทั่วไป ซึ่งน้ำเสียที่มาจากแหล่งต่างๆจะมีความแตกต่างกัน น้ำเสียบางประเภทมีสารพิษอันตรายต่างๆมากมายแต่บางประเภทจะมีโลหะหนักหรือสารพิษอื่นๆ การบำบัดน้ำเสียเหล่านี้จึงต้องเลือกวิธีบำบัดที่ถูกต้องและเหมาะสมกับสภาพของน้ำนั้นๆ การบำบัดน้ำเสียเป็นกระบวนการที่จำเป็นต้องอาศัยทฤษฎี และการปฏิบัติควบคู่กันไป เพื่อสามารถบรรลุผลที่ได้อย่างมีประสิทธิภาพ

ในทางปฏิบัติหากทำการทดลองในระบบจริงจะต้องใช้เวลามากและอาจเสียค่าใช้จ่ายสูง ทางออกวิธีหนึ่ง คือการจำลองกระบวนการ โดยอาศัยคอมพิวเตอร์ซอฟต์แวร์ซึ่งเป็นวิธีที่รวดเร็ว และมีค่าใช้จ่ายต่ำ มีตำราและเอกสารจำนวนมากที่ให้ความรู้เกี่ยวกับกระบวนการบำบัดน้ำเสีย แต่เพื่อความสะดวกในการเรียนรู้ การทำความเข้าใจและสามารถนำไปใช้ทดสอบระบบบำบัดน้ำเสีย ระบบหนึ่งๆจึงสนใจจัดทำเนื้อหาและรูปแบบจำลองเกี่ยวกับระบบการบำบัดน้ำเสียในรูปแบบของโปรแกรมคอมพิวเตอร์ขึ้นเพื่อช่วยให้เข้าใจเห็นภาพลักษณะได้ง่าย อีกทั้งการแสดงผลของโปรแกรมคอมพิวเตอร์จะช่วยให้เนื้อหาต่างๆ น่าสนใจและน่าติดตามมากยิ่งขึ้นอีกด้วย

1.2 วัตถุประสงค์ของโครงการ

การเขียนโปรแกรมจำลองกระบวนการบำบัดน้ำเสียมีวัตถุประสงค์เพื่อช่วยส่งเสริมการเรียนรู้ทั้งด้านทฤษฎีและช่วยคำนวณออกแบบในแต่ละส่วนของระบบบำบัดน้ำเสียและสามารถที่จะนำไปใช้ได้จริง

1.3 ขอบเขตของโครงการ

- 1.3.1 ศึกษาและรวบรวมทฤษฎีเบื้องต้นเกี่ยวกับระบบการบำบัดน้ำเสีย
- 1.3.2 ศึกษาและรวบรวมเทคนิคและวิธีการในการเขียนโปรแกรมด้วยเดสท็อป
- 1.3.3 จัดทำรูปแบบโปรแกรมและเขียนโปรแกรมจำลองกระบวนการบำบัดน้ำเสีย

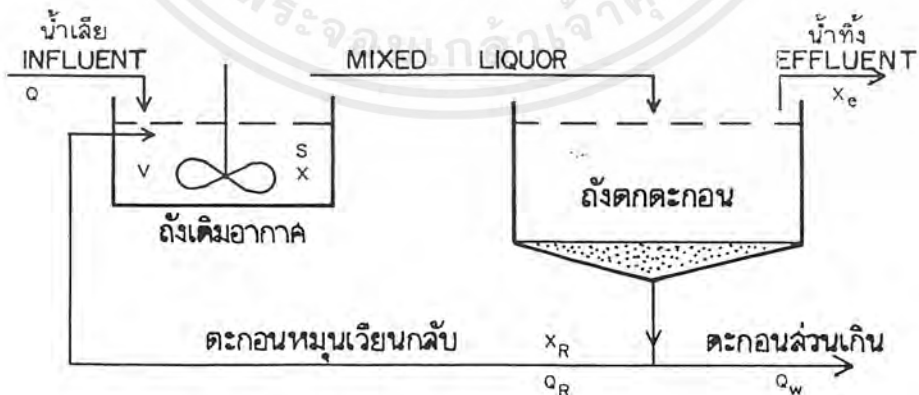
1.4 ประโยชน์ที่ได้รับจากโครงการ

- 1.4.1 มีความรู้ความเข้าใจระบบการบำบัดน้ำเสียแบบต่างๆ
- 1.4.2 มีความรู้ความเข้าใจในการเขียนโปรแกรมมากขึ้นและสามารถนำคอมพิวเตอร์มาประยุกต์สำหรับงานด้านวิศวกรรมเคมีได้มากขึ้น
- 1.4.3 ได้โปรแกรมส่งเสริมการเรียนรู้และนำไปใช้ได้เกี่ยวกับระบบการบำบัดน้ำเสีย
- 1.4.4 สร้างทักษะในการวิเคราะห์และแก้ปัญหาที่เกิดขึ้นในระหว่างการดำเนินโครงการ

บทที่ 2

ทฤษฎี

กระบวนการตะกอนเร่ง (Activated Sludge : AS) เป็นกระบวนการบำบัดน้ำเสียด้วยวิธีชีวภาพที่นิยมใช้กันมาก โดยอาศัยจุลินทรีย์ที่มีปริมาณมากพอสำหรับการย่อยสลายสารอินทรีย์ในน้ำเสีย จุลินทรีย์เหล่านี้จะลอยอยู่ในน้ำตะกอนของถังเติมอากาศซึ่งจะขยายพันธุ์เพิ่มปริมาณขึ้นในลักษณะที่เรียกว่าการเจริญเติบโตแขวนลอย (Suspended growth) โดยทั่วไปภายในถังเติมอากาศจะมีระบบกวนซึ่งมักจะใช้เครื่องจักรกล ทำหน้าที่ให้จุลินทรีย์หรือสลัดจ์แขวนลอยอยู่ในถังเติมอากาศตลอดเวลา เพื่อที่จะสามารถควบคุมจำนวนจุลินทรีย์ได้ตามความต้องการ จึงจำเป็นต้องมีการแยกน้ำใสออกจากสลัดจ์ให้ไหลออกจากถังตกตะกอนส่วนก้นถังตกตะกอนจะมีความเข้มข้นของจุลินทรีย์มากซึ่งมักนำกลับสู่ถังเติมอากาศเพื่อช่วยในการควบคุมจำนวนจุลินทรีย์ในถังเติมอากาศได้ ถ้าพบว่าระบบมีสลัดจ์มากเกินไปก็อาจสูบถ่ายจากก้นถังตกตะกอนโดยตรงก็ได้และจะนำสลัดจ์ส่วนเกินนี้ไปทำให้แห้งหรือกำจัดทิ้งต่อไป กระบวนการตะกอนเร่งโดยทั่วไปได้แสดงไว้ในรูปที่ 2.1



รูปที่ 2.1 กระบวนการตะกอนเร่ง [1]

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

รูปที่ 2.2 เป็นการแสดงลักษณะการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์ในถังปฏิกริยาเหมือนกัน และเป็นการอธิบายในเชิงจลนพลศาสตร์เพิ่มขึ้นดังนี้

ช่วงที่ 1 (Lag)

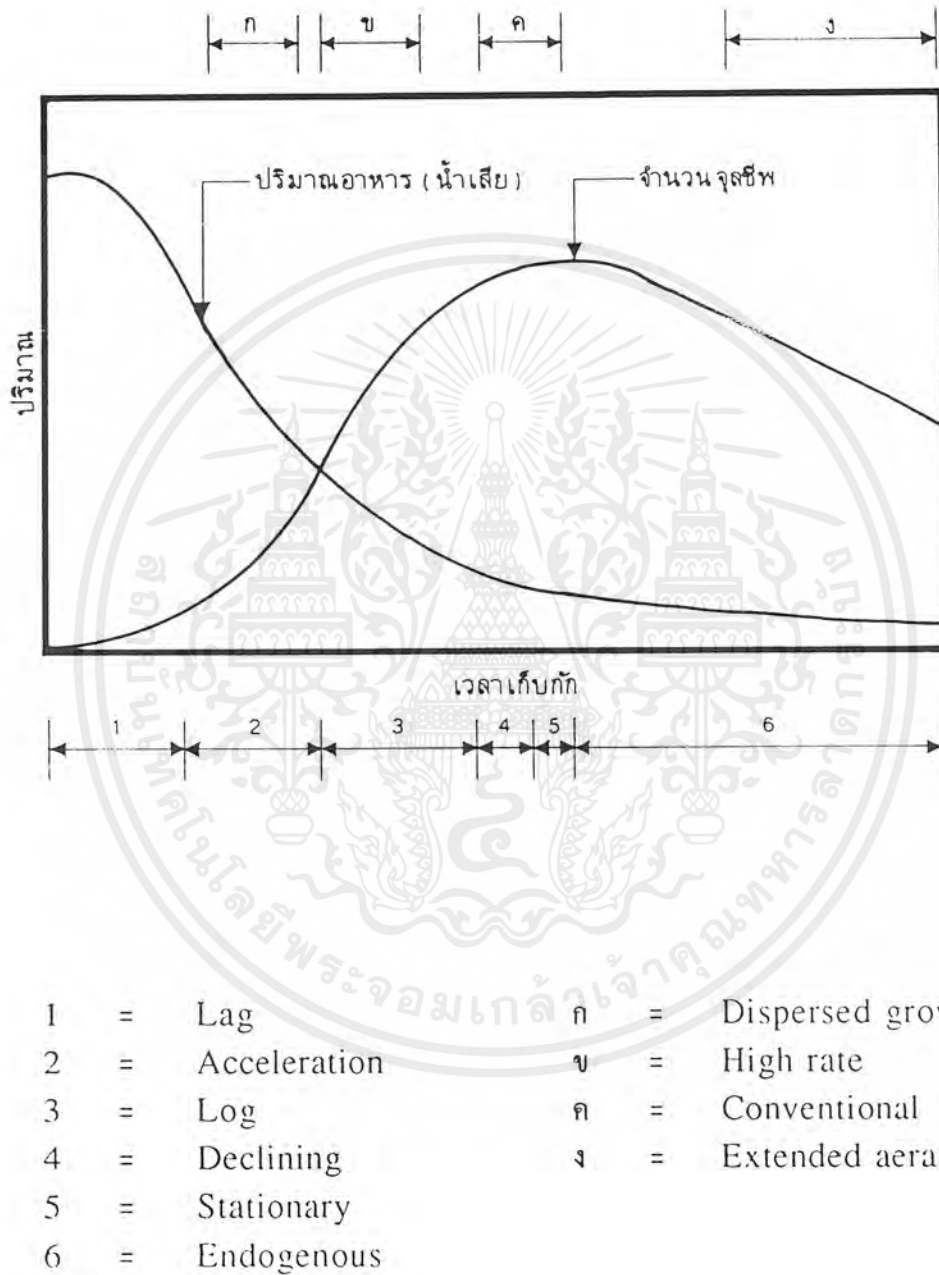
เป็นช่วงที่เปรียบเสมือนกับจุลินทรีย์กำลังจะเข้าสู่สิ่งแวดล้อมใหม่ พวกจุลินทรีย์เหล่านี้โดยมากจะมาจากน้ำเสียต่างๆ ดินหรือเชื้อจุลินทรีย์ที่เพาะเก็บไว้ ซึ่งอาจมีสิ่งแวดล้อมที่แตกต่างกับสิ่งแวดล้อมใหม่ ดังนั้นช่วงที่ 1 จึงเป็นช่วงที่จัดให้จุลินทรีย์ที่เข้าสู่ระบบคุ้นเคยกับสิ่งแวดล้อมใหม่ ช่วง Lag อาจแบ่งออกเป็น 2 ช่วง ช่วงแรกจำนวนเซลล์จะมีการเปลี่ยนแปลงน้อยมาก ช่วงที่สองจะมีอัตราการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์เพิ่มขึ้นบ้างเล็กน้อย ช่วง Lag นี้ มีความเกี่ยวข้องกับการดำเนินการควบคุมระบบบำบัดน้ำเสียอย่างมาก ตัวอย่างเช่น จุลินทรีย์จากระบบตะกอนเร่งบางส่วนในบริเวณส่วนล่างของถังตกตะกอนได้รับสารอาหารและออกซิเจนไม่เพียงพอ ได้ถูกสูบไปยังถังเติมอากาศ เปรียบเสมือนเข้าสู่สิ่งแวดล้อมใหม่เช่นกัน ทำให้ต้องเสียเวลาในการปรับตัวเข้ากับสิ่งแวดล้อมใหม่ จากนั้นจึงจะเข้าสู่ช่วงการเจริญเติบโตต่อไป แต่ถ้าต้องการให้ระบบบำบัดน้ำเสียดังกล่าวอยู่ในช่วงที่มีการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์อย่างต่อเนื่อง โดยที่ไม่ต้องผ่านช่วงที่ 1 สามารถกระทำได้โดยการนำจุลินทรีย์จำนวนมากพอจากระบบบำบัดน้ำเสียแห่งอื่นมาเติมใส่ลงในระบบบำบัดน้ำเสียดังกล่าว แต่ต้องเติมในน้ำเสียประเภทเดียวกัน

ช่วงที่ 2 (Acceleration)

ช่วงที่ 2 นี้ เป็นช่วงที่จะมีจุลินทรีย์เริ่มเจริญเติบโตและขยายพันธุ์ ช่วงนี้เปรียบเสมือนรถยนต์กำลังเร่งเครื่องเดินทาง ปฏิกริยาชีวเคมีได้เกิดขึ้นเป็นลูกโซ่ในช่วงที่ 2 นี้จนถึงระดับคงที่

ช่วงที่ 3 (Log)

ช่วงที่ 3 เป็นช่วงที่จุลินทรีย์ได้รับความคุ้นเคยกับระบบแล้วการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์เพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็วจากการศึกษาวิจัยพบว่า อัตราการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์มีลักษณะเป็นปฏิกริยาอันดับหนึ่ง ซึ่งอธิบายได้โดยสมการ (2.1) จากรูปที่ 2.2 จะเห็นได้ว่าช่วงนี้มีค่า F/M สูง (สารอินทรีย์/จำนวนจุลินทรีย์) ดังนั้นจำนวนจุลินทรีย์ที่ตายลงจึงมีน้อยมากไม่จำเป็นต้องคำนึงถึง



รูปที่ 2.2 กราฟแสดงการเปลี่ยนแปลงของจำนวนตัวจุลินทรีย์ในถังปฏิกรณ์แบบแบทช์ [3]

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

$$\frac{dx}{dt} = \mu X \quad (2.1)$$

เมื่อ X คือ ความเข้มข้นของจุลินทรีย์, มิลลิกรัม/ลิตร

t คือ ระยะเวลาที่จุลินทรีย์อยู่ในระบบ, เวลา

μ คือ อัตราการเจริญเติบโตจำเพาะ, 1/เวลา

เมื่ออินทิเกรตจะได้ดังสมการ (2.2) หรือ (2.3) ซึ่งเป็นลักษณะสมการเอ็กโปเนนเชียล หรือ ล็อกการิทึม ดังนั้นจึงนิยมเรียกช่วงที่ 3 ว่า เอ็กโปเนนเชียลเฟส หรือ ล็อกเฟส นั่นเอง

$$X_t = X_0 e^{\mu t} \quad (2.2)$$

$$\ln X_t = \ln X_0 + \mu t \quad (2.3)$$

เมื่อนำข้อมูลของ X กับ t มาสร้างกราฟแบบเซมิล็อก จะได้กราฟเส้นตรงที่มีความชันของเส้นกราฟเท่ากับ μ ดังสมการ (2.4)

$$\mu = \frac{\ln X_t - \ln X_0}{t} \quad (2.4)$$

ช่วงที่ 4 (Declining)

ช่วงที่ 4 เป็นช่วงที่มีจำนวนจุลินทรีย์เพิ่มขึ้นมากมายจนมีสารอินทรีย์ไม่เพียงพอสำหรับอัตราการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์ที่สูงมาก ทำให้มีอัตราการตายของจุลินทรีย์เพิ่มขึ้น ซึ่งทำให้ค่าอัตราการเจริญเติบโตสุทธิของจุลินทรีย์มีค่าลดลงมากเมื่อเปรียบเทียบกับช่วงที่ 3 นี้คือตั้งแต่ เวลาที่ 9 ชม. ถึง 11 ชม. ค่า dX/dt ค่อยๆ ลดลง ซึ่งในช่วงนี้จะมีจำนวนจุลินทรีย์มาก แต่จะมีจำนวนมากแบบนี้ได้ไม่นานนักจำนวนจุลินทรีย์ก็จะค่อยๆ ลดลงในภายหลังคือในช่วงที่ 6

ช่วงที่ 5 (Stationary)

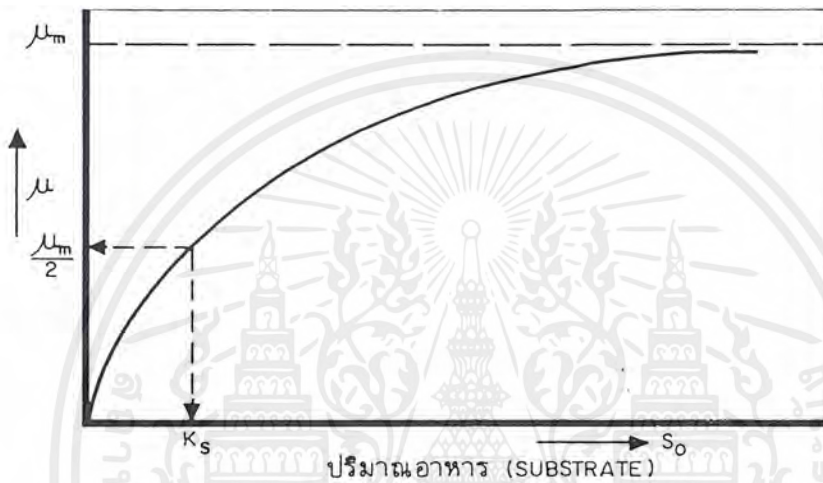
ช่วงที่ 5 เป็นช่วงที่มีจำนวนจุลินทรีย์ที่มากที่สุด (X สูงสุด) และมีค่า dX/dt เท่ากับ 0 คือจะไม่มีการเพิ่มขึ้น หรือลดจำนวนจุลินทรีย์ลง เป็นช่วงที่มีปริมาณสารอินทรีย์จำกัด จากสมการ (2.1) ค่าอัตราการเจริญเติบโตจำเพาะ (μ) จะเท่ากับ 0 ช่วงนี้จะมีระยะเวลาสั้นมาก จากช่วงที่ 5 จะเคลื่อนไปที่ช่วงที่ 6 ซึ่งจำนวนจุลินทรีย์เริ่มลดลง

ช่วงที่ 6 (Endogenous)

ช่วงที่ 6 เป็นช่วงที่มีจำนวนจุลินทรีย์น้อยลงเรื่อยๆ โดยมีอัตราการตายเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ สำหรับอัตราการลดลงของจำนวนจุลินทรีย์มีมากหรือน้อยขึ้นอยู่กับสภาพแวดล้อมนั้นๆ ดังนั้นการหาค่าอัตราการลดลงของจำนวนจุลินทรีย์สามารถกระทำได้โดยการทดลอง ณ สภาพแวดล้อมนั้นๆ

หลังจากที่ได้เข้าใจลักษณะการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์ในถังปฏิกรณ์ชีวเคมีแบบแบทช์แล้ว เพื่อให้สามารถนำความเข้าใจดังกล่าวมาช่วยในการศึกษาวิจัย และในการคำนวณออกแบบที่เกี่ยวกับระบบบำบัดน้ำเสียด้วยวิธีทางชีววิทยา จึงต้องอาศัยความรู้ทางด้านคณิตศาสตร์มาช่วยสร้างรูปแบบทางคณิตศาสตร์ที่เกี่ยวกับลักษณะการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์ เพื่อให้สามารถเข้าใจได้ลึกซึ้งขึ้น

Monod [5] ได้ทำการทดลองศึกษาลักษณะการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์รูปที่ 2.3 ได้แสดงลักษณะการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์สำหรับปริมาณสารอินทรีย์ (Substrate) ต่างๆ ค่า μ ในรูปที่ 2.3 คือค่าอัตราการเจริญเติบโตจำเพาะของจุลินทรีย์ และค่า μ_m คือค่าอัตราการเจริญเติบโตจำเพาะสูงสุดของจุลินทรีย์หรือเรียกง่าย ๆ ว่า ค่า μ สูงสุด และค่า K_s คือค่าปริมาณสารอินทรีย์ ณ จุดที่มีค่า μ เท่ากับ $0.5 \mu_m$



รูปที่ 2.3 ลักษณะการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์สำหรับปริมาณสารอินทรีย์ต่างๆ

จากรูปที่ 2.3 เป็นเส้นโค้งคล้ายกับลักษณะปฏิกิริยาชีวเคมีของเอนไซม์กับสารอินทรีย์ในสมการของโดย Michaelis-Menton ดังสมการ (2.5) ซึ่งเอนไซม์ในปฏิกิริยาชีวเคมีก็คือจุลินทรีย์ในระบบบำบัดน้ำเสีย โดยกำหนดให้ค่า V_m เท่ากับ $\mu_m X$ ซึ่งจากสมการ (2.5) จะได้สมการ (2.6) โดยใช้ r_g คืออัตราการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์ต่อหน่วยเวลา

$$\frac{dX}{dt} = \frac{V_m S}{K_s + S} \quad (2.5)$$

$$r_g = \frac{dX}{dt} = \frac{\mu_m X S}{K_s + S} \quad (2.6)$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

เมื่อนำสมการ (2.1) มาแทนค่าลงในสมการ (2.6) จะได้สมการ (2.7) ซึ่งเป็นสมการที่ Monod ได้สร้างขึ้นมา

$$\mu = \frac{\mu_m S}{K_s + S} \quad (2.7)$$

ซึ่งสมการ (2.7) จะเป็นตัวแทนที่ตีสมการหนึ่งที่แสดงเส้นโค้งในรูปที่ 2.3 แต่อาจหาสมการใหม่ที่เหมาะสมที่สุดสำหรับเส้นโค้งนี้ ในสภาวะแวดล้อมหนึ่ง การหาสมการที่เหมาะสมกับเส้นโค้งสามารถทำได้โดยใช้วิธีทางสถิติขั้นสูงรวมกับความรู้อการใช้โปรแกรมคอมพิวเตอร์สำเร็จ

ในแต่ในที่นี้จะใช้สมการ (2.7) มาใช้ในการอธิบายและสร้างสมการต่างๆ สำหรับระบบบำบัดน้ำเสียโดยวิธีทางชีววิทยา เพราะเป็นสมการที่นิยมใช้กันมากที่สุดสมการหนึ่ง

จากสมการ (2.6) นำมาศึกษาวิเคราะห์จะได้ผลลัพธ์ดังต่อไปนี้

1. เมื่อค่า S มีค่ามากกว่า K_s มากๆ จะได้ $r_g = \mu_m X$ ซึ่งเป็นปฏิกิริยาอันดับหนึ่ง จุลินทรีย์จะอยู่ในสภาพอิ่มตัวด้วยสารอินทรีย์ ทำให้อัตราการสังเคราะห์ทางชีวเคมีจะมีสูงสุด

2. เมื่อ S มีค่าเท่ากับ K_s จะได้ $r_g = \frac{\mu_m X}{2}$ ซึ่งจะเป็นปฏิกิริยาอันดับหนึ่ง แต่จะมีอัตราการสังเคราะห์ทางชีวเคมีครึ่งหนึ่งของอัตราการสังเคราะห์ทางชีวเคมีสูงสุด

3. เมื่อ S มีค่าน้อยกว่า K_s มากๆ จะได้ $r_g = \frac{\mu_m X S}{K_s}$ ซึ่งจะเป็นปฏิกิริยาอันดับสอง โดยจะขึ้นอยู่กับ X และ S

เมื่อได้กล่าวถึงลักษณะการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์แล้ว ต่อไปนี้จะได้กล่าวถึงอัตราการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์จะมีมากหรือน้อยขึ้นอยู่กับอัตราการกินสารอินทรีย์ของจุลินทรีย์ อัตราการใช้พลังงานในการดำรงชีพ อัตราการตาย อุณหภูมิ และสิ่งแวดล้อมอื่นๆ

อัตราการกินสารอินทรีย์ของจุลินทรีย์

จุลินทรีย์ได้อาศัยสารอินทรีย์ที่อยู่ในน้ำเสีย เพื่อการเจริญเติบโตและการเพิ่มจำนวนพลเมืองขึ้น โดยใช้สมการ (2.8) อธิบาย

$$r_g = -Yr_{su} \quad (2.8)$$

เมื่อ r_g คือ อัตราการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์ต่อหน่วยเวลา, มิลลิกรัม/(ลิตร.ชั่วโมง)

r_{su} คือ อัตราการใช้สารอินทรีย์ในการดำรงชีพของจุลินทรีย์, มิลลิกรัม/(ลิตร.ชั่วโมง)

Y คือ ค่าสัมประสิทธิ์ผลผลิตภัณฑ์มากที่สุด ณ ช่วงลือก, มวลของจุลินทรีย์/มวลของสารอินทรีย์

ค่า Y สามารถหาได้โดยการทดลอง โดยค่า Y จะขึ้นอยู่กับตัวจุลินทรีย์และสภาพแวดล้อมรอบ ๆ ตัวจุลินทรีย์ สภาพแวดล้อมที่เหมาะสมจะทำให้ตัวจุลินทรีย์มีความสามารถใช้สารอินทรีย์เพื่อการดำรงชีพได้อย่างมีประสิทธิภาพ

เมื่อนำสมการ (2.6) แทนค่าในสมการ (2.8) จะได้สมการ (2.9)

$$r_g = \frac{\mu_m X S}{K_s + S} = -Yr_{su} \quad (2.9)$$

หรือ

$$r_{su} = -\frac{\mu_m X S}{Y(K_s + S)} \quad (2.10)$$

ผลของการย่อยสลายสารอินทรีย์

ระบบบำบัดน้ำเสียที่ใช้จุลินทรีย์ในการย่อยสลายสารอินทรีย์ในน้ำเสีย จะมีปริมาณของจุลินทรีย์ค่อยๆ เพิ่มขึ้นจนถึงระดับหนึ่ง ทั้งนี้ขึ้นอยู่กับปริมาณสารอินทรีย์ ที่เป็นสารอินทรีย์ของจุลินทรีย์ขนาดของถังบำบัดน้ำเสีย และสภาวะแวดล้อมอื่นๆ จุลินทรีย์เหล่านี้จะทำการย่อยสลายหรือทำให้เจริญเติบโต (metabolize) พวก โปรโทพลาสซึม (Protoplasm) จากภายในเซลล์ของตัวจุลินทรีย์ จุลินทรีย์ที่มีอายุมากต้องการพลังงานสำหรับการบำรุงรักษาเซลล์ และตัวจุลินทรีย์บางตัวตายลง เมื่อพิจารณาในลักษณะมวลของเซลล์ จะได้ว่าปริมาณมวลของเซลล์ลดลงโดยแปรผันกับปริมาณของจุลินทรีย์ที่มีอยู่ปัจจุบัน โดยกำหนดว่าอัตราการลดลงของจุลินทรีย์เท่ากับ r_d ที่นิยมเรียกว่า Endogenous decay ซึ่งแสดงความสัมพันธ์ได้ดังสมการ (2.11) โดยอัตราการลดลงของจุลินทรีย์เป็นอันดับหนึ่ง

$$r_d = -k_d X \quad (2.11)$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

เมื่อ r_d คือ อัตราการลดลงของจุลินทรีย์, มิลลิกรัม/(ลิตร.ชั่วโมง)

K_d คือ ค่าสัมประสิทธิ์ในการลดลงของจุลินทรีย์, ต่อ ชั่วโมง

X คือ ความเข้มข้นของจุลินทรีย์, มิลลิกรัม/ลิตร

จากผลของการเมตาบอลิซึมของจุลินทรีย์ เมื่อนำมารวมกับสมการ (2.6) จะเขียนใหม่ได้เป็นสมการข้างล่าง ซึ่งคืออัตรา เพิ่มขึ้นสุทธิของจุลินทรีย์

$$r_g' = \frac{\mu_m X S}{K_s + S} - k_d X \quad (2.12)$$

และจากสมการ (2.8) จะได้

$$r_g' = -Y r_{su} - k_d X \quad (2.13)$$

เมื่อ r_g' คือ อัตราเพิ่มขึ้นสุทธิของจุลินทรีย์, มิลลิกรัม/(ลิตร.ชั่วโมง)

จากสมการ (2.9) และ (2.13) จะได้ค่าอัตราเจริญเติบโตจำเพาะของจุลินทรีย์

$$\frac{r_g'}{X} = -\frac{Y r_{su}}{X} - k_d \quad (2.14)$$

$$\frac{r_g'}{X} = \frac{\mu_m S}{(K_s + S)} - k_d = \mu' \quad (2.15)$$

เมื่อพิจารณาผลของเมตาบอลิซึมของจุลินทรีย์ ทำให้สมการ (2.8) จำเป็นต้องแปลงใหม่เป็น

$$r_g' = -Y_{obs} r_{su} \quad (2.16)$$

เมื่อ Y_{obs} คือ อัตราส่วนผลิตภัณฑ์ที่สังเกตได้

ผลของอุณหภูมิ

ในถังปฏิกริยาชีวเคมี หรือถังบำบัดน้ำเสียด้วยวิธีชีววิทยา จะมีปฏิกริยาชีวเคมีเกิดขึ้นภายในถังดังกล่าว ซึ่งอุณหภูมิเป็นปัจจัยหนึ่งที่จะส่งผลให้ระบบบำบัดน้ำเสียนี้มีประสิทธิภาพสูงหรือต่ำได้อย่างมาก โดยพิจารณาทั้งทางด้านชีววิทยา ทางกายภาพ และทางด้านเคมี ได้ดังต่อไปนี้

ก) ทางชีววิทยา อุณหภูมิสามารถเปลี่ยนระบบการย่อยสลายสารอินทรีย์ (สารอินทรีย์ในน้ำเสีย) ของจุลินทรีย์ให้มีประสิทธิภาพเพิ่มขึ้น หรือลดลงได้ แต่โดยทั่วไปเอ็นไซม์หรือจุลินทรีย์จะมีระบบการย่อยสลายสารอินทรีย์ที่ดีเมื่อมีอุณหภูมิภายในระบบอยู่ในช่วง 30-80 °ซ

ข) ทางกายภาพ อุณหภูมิสามารถเปลี่ยนแปลงคุณสมบัติในการตกตะกอนของตะกอนจุลินทรีย์ในถังตกตะกอนได้อย่างมาก โดยถ้าภายในถังตกตะกอนมีอุณหภูมิที่แตกต่างกันเพียงเล็กน้อย (2-3 °ซ) จะส่งผลให้เกิดการวุ้นหรือไหลขึ้นภายในถัง ซึ่งทำให้ขัดขวางการตกตะกอนของจุลินทรีย์

ค) ทางเคมี อุณหภูมิยังสามารถมีผลต่อการเติมอากาศลงในน้ำเสียและการถ่ายเทก๊าซต่างๆ ออกจากน้ำเสียอีกด้วย

สมการ (2.17) ได้แสดงผลของอุณหภูมิที่มีต่อปฏิกริยาชีวเคมีในระบบบำบัดน้ำเสียด้วยวิธีชีววิทยา โดยได้แสดงค่าของอัตราเร็วของปฏิกริยาชีวเคมี ณ อุณหภูมิใดๆ

$$r_T = r_{20} \theta^{(T-20)} \quad (2.17)$$

เมื่อ r_T คือ อัตราเร็วของปฏิกริยาชีวเคมี ณ อุณหภูมิ T° ซ , ต่อ ชั่วโมง

r_{20} คือ อัตราเร็วของปฏิกริยาชีวเคมี ณ อุณหภูมิ 20° ซ , ต่อ ชั่วโมง

θ คือ ค่าสัมประสิทธิ์ ($\theta = 1.00-1.04$ สำหรับระบบ Activated Sludge)

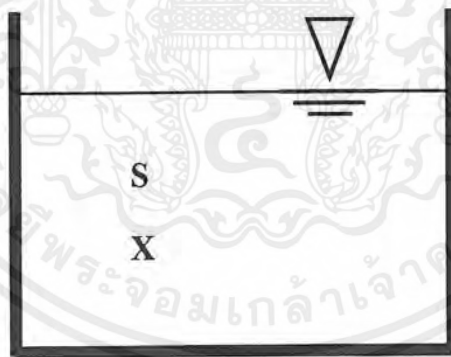
2.2 ประเภทของถังปฏิกริยาสำหรับการบำบัดน้ำเสีย

ถังปฏิกริยาที่ใช้ในการบำบัดน้ำเสียมียุ่ด้วยกันหลายแบบ ทั้งในลักษณะรูปทางเรขาคณิตและรูปทางพลศาสตร์ ดังนั้นในการสร้างสมการเพื่อใช้ในการวิเคราะห์และออกแบบถังบำบัดน้ำเสียจำเป็นต้องทราบเกี่ยวกับปฏิกริยาชีวเคมี และความรู้ทางพลศาสตร์เป็นอย่างดี

ในหัวข้อนี้จะได้อธิบายเกี่ยวกับสมการที่ใช้ในการวิเคราะห์และออกแบบถังปฏิกริยาที่ใช้ในการบำบัดน้ำเสียแบบต่างๆ ดังนี้

2.2.1 ถังปฏิกริยาแบบแบทช์ (Batch Reactor)

จากความรู้เกี่ยวกับจลนพลศาสตร์ที่ได้กล่าวมาข้างต้นแล้ว สามารถนำมาใช้ในการวิเคราะห์รูปแบบของถังปฏิกริยาแบบแบทช์ได้ พิจารณาสมการสมดุลของสารอินทรีย์ในระบบของรูปที่ 2.4 ซึ่งเป็นถังปฏิกริยาแบบแบทช์ทั่วไป



รูปที่ 2.4 ถังปฏิกริยาแบบแบทช์

มวลสารอินทรีย์ก่อนทำปฏิกริยา = มวลสารอินทรีย์หลังทำปฏิกริยา

$$QS_0 = QS + r_{su}V \quad (2.18)$$

เมื่อ S_0 คือ ปริมาณสารอินทรีย์ ณ เวลา $t = 0$, มิลลิกรัม/ลิตร
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

$$\frac{Q}{V}(S_0 - S) = r_{su} \quad (2.19)$$

จากสมการ (2.10) จะได้

$$\frac{(S_0 - S)}{t} = \frac{ds}{dt} = \frac{-kXS}{(K_s + S)} \quad (2.20)$$

พิจารณาสมการดุลมวลของจุลินทรีย์ในระบบของรูปที่ 2.4

มวลจุลินทรีย์ก่อนทำปฏิกิริยา = มวลจุลินทรีย์หลังทำปฏิกิริยา

$$QX_0 = QX + r'_g V \quad (2.21)$$

เมื่อ X_0 คือ มวลของจุลินทรีย์ ณ เวลา $t = 0$, มิลลิกรัม/ลิตร

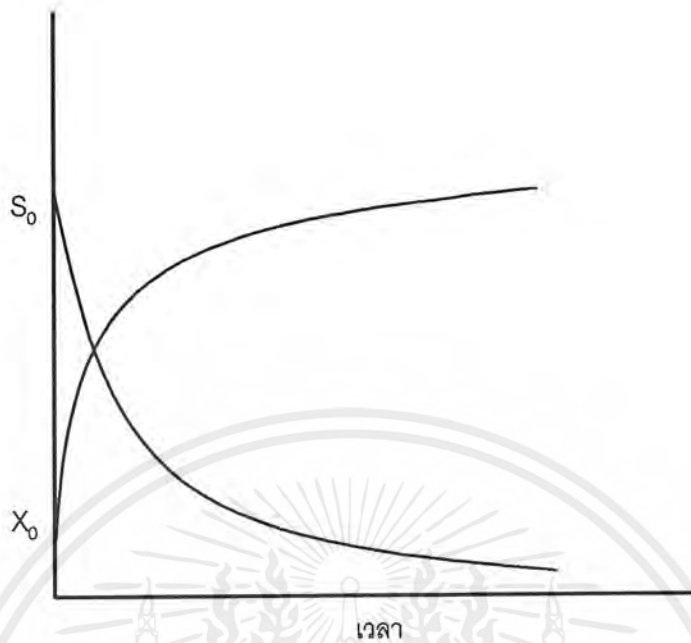
X คือ มวลของจุลินทรีย์ในปริมาณของสารอินทรีย์ ซึ่งวัดในห้องปฏิบัติการได้ในรูปของปริมาณตะกอนที่ถูกเผาไหม้หายไป ณ อุณหภูมิ 600 °ซ

จากสมการ (2.12) จะได้

$$QX_0 = QX + V\left(\frac{\mu_m XS}{(K_s + S)} - k_d X\right) \quad (2.22)$$

$$\frac{X_0 - X}{t} = \frac{dX}{dt} = \frac{\mu_m XS}{(K_s + S)} - k_d X \quad (2.23)$$

จากสมการ (2.20) และสมการ (2.23) แสดงความสัมพันธ์ได้ดังรูปของกราฟดังแสดงไว้ในรูปที่ 2.5



รูปที่ 2.5 กราฟแสดงการเปลี่ยนแปลงของค่า S และ X ในถังปฏิกรณ์แบบแบทช์

ค่าตัวแปรทางจลนพลศาสตร์ต่างๆ ได้แก่ Y , k_p , k , K_s สามารถหาได้โดยการทำการทดลองในห้องปฏิบัติการ

สำหรับสมการ (2.20) และ (2.23) สามารถนำมาใช้ในการวิเคราะห์ โดยใช้โปรแกรมคอมพิวเตอร์แก้สมการ

เมื่อนำสมการ (2.20) และ (2.23) เมื่อทำการอินทิเกรตเพื่อให้ได้เป็นสมการพีชคณิต คือสมการ (2.24) และ (2.25) ซึ่งสมมติให้ k_p เท่ากับ 0 เพื่อช่วยให้อินทิเกรตสมการ (2.20) และ (2.23) ได้ง่ายขึ้น

$$\ln S = \ln \left[S_0 + Y(S_0 - S) \frac{S_0}{X} \right] + \left(\frac{X_0 + YS_0}{YK_s} \right) \ln \left[\frac{X_0 + Y(S_0 - S)}{X_0} \right] - \frac{kt(X_0 + YS_0)}{K_s} \quad (2.24)$$

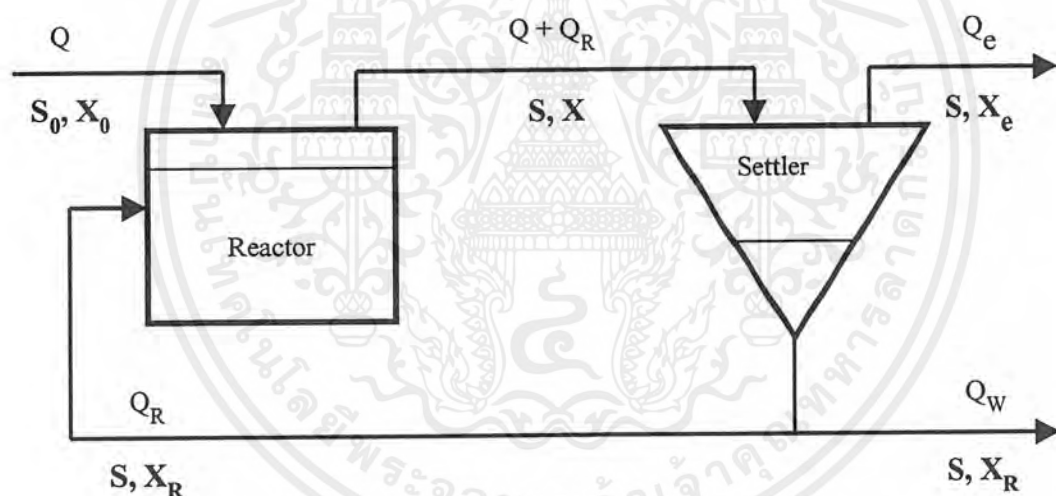
$$\ln X = kYt + \ln X_0 - \left(\frac{YK_s}{X_0 + YS_0} \right) \ln \left[\left(\frac{X}{X_0} \right) \left(\frac{YS_0}{YS_0 + X_0 - X} \right) \right] \quad (2.25)$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.2.2 ถังปฏิกริยาแบบถังกวนต่อเนื่อง (Continuous Stirred Tank Reactor)

ถังปฏิกริยาแบบนี้จะมีน้ำเสีย และตะกอนจุลินทรีย์ผสมกันดีทั่วทั้งถังตลอดเวลา โดยน้ำที่ไหลออกจากถังปฏิกริยาจะมีคุณลักษณะเหมือนกับน้ำที่อยู่ในถังปฏิกริยา และมีการไหลเข้าออกแบบต่อเนื่องสม่ำเสมอ

ระบบถังปฏิกริยาแบบนี้มีการนำตะกอนจุลินทรีย์ไหลวนกลับสู่ถังปฏิกริยาอีกเพื่อเพิ่มจำนวนจุลินทรีย์ให้มีมากขึ้นในถังปฏิกริยา และทำให้ความเข้มข้นของสารอินทรีย์ลดลงก่อนที่จะไหลเข้าสู่ถังปฏิกริยา หลังจากที่มีการผสมกันของจุลินทรีย์ (น้ำตะกอน) กับน้ำเสียที่จะไหลเข้าสู่ระบบดังแสดงในรูปที่ 2.6 ระบบนี้ยังสามารถควบคุมจำนวนจุลินทรีย์ในถังปฏิกริยาให้มีปริมาณที่เหมาะสมกับน้ำเสียที่ไหลเข้ามา ซึ่งทำให้ระบบถังบำบัดน้ำเสียนี้มีประสิทธิภาพสูง



รูปที่ 2.6 ถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่องที่มีการไหลวนกลับ โดยมีระบบถ่ายตะกอนที่ออกจากท่อไหลวนกลับ

จากรูปที่ 2.6 น้ำเสียที่ไหลเข้ามา มีปริมาณ Q มีความเข้มข้น S_0 มีจำนวนจุลินทรีย์ X_0 ได้ถูกผสมกับน้ำตะกอนที่ไหลวนกลับจากส่วนล่างของถังตกตะกอน ดังนั้นค่าอัตราการไหลเข้า ความเข้มข้นของสารอินทรีย์และความเข้มข้นของจุลินทรีย์ที่ไหลเข้าสู่ถังปฏิกริยา จะมีค่า ดังนี้

$$\text{อัตราการไหลเข้า} = Q + Q_R \quad (2.26)$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

$$\text{ความเข้มข้นของอาหารขาเข้า} = \frac{(QS_0 + Q_R S)}{(Q + Q_R)} \quad (2.27)$$

$$\text{ความเข้มข้นของจุลินทรีย์ขาเข้า} = \frac{(QX_0 + Q_R X_R)}{(Q + Q_R)} \quad (2.28)$$

ก่อนที่จะทำการวิเคราะห์ระบบนี้ได้กำหนดว่าปฏิกิริยาชีวเคมีจะไม่เกิดขึ้นในถังตกตะกอน แต่จะเกิดขึ้นในถังปฏิกิริยาเท่านั้น

จากสมการดุลมวลของสาร

มวลสะสมอยู่ภายในถัง = มวลเข้า + มวลที่ไหลวนกลับ - มวลออก

$$V \frac{dS}{dt} = QS_0 + Q_R S - (Q + Q_R)S + V \left(\frac{-kXS}{(K_s + S)} \right) \quad (2.29)$$

$$V \frac{dX}{dt} = QX_0 + Q_R X_R - (Q + Q_R)X + V \left(\frac{kYXS}{(K_s + S)} - k_d X \right) \quad (2.30)$$

กำหนดให้ $\frac{Q_R}{Q} = R$

เวลาเก็บกักของน้ำเสีย $\theta = \frac{V}{Q}$ (เมื่อพิจารณาเฉพาะน้ำเสียที่ไหลเข้า) จากสมการ

(2.29) และ (2.30) สามารถเปลี่ยนใหม่ได้เป็นสมการ (2.31) และ (2.32) ตามลำดับ

$$\frac{dS}{dt} = \frac{1}{\theta} (S_0 - S) - \left(\frac{kXS}{K_s + S} \right) \quad (2.31)$$

$$\frac{dX}{dt} = \frac{1}{\theta} [X_0 + RX_R - (1 + R)X] + \frac{kYXS}{(K_s + S)} - k_d X \quad (2.32)$$

ถ้าระบบบำบัดน้ำเสียอยู่ในสภาวะคงที่จะได้ $\frac{dX}{dt} = 0$ และ $\frac{dS}{dt} = 0$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ดังนั้น สมการ (2.31) และ (2.32) จะเปลี่ยนเป็นสมการ (2.33) และ (2.34) ตามลำดับ

$$\frac{S_0 - S}{\theta} = \frac{kXS}{K_s + S} \quad (2.33)$$

$$X_0 + RX_R - (1 + R)X = \frac{-kYXS\theta}{(K_s + S)} + k_d X\theta \quad (2.34)$$

ถ้ากำหนดว่าน้ำเสียที่ไหลเข้าสู่ถังปฏิกริยาไม่มีจุลินทรีย์ ($X = 0$) สมการ (2.34) สามารถเปลี่ยนเป็น สมการ (2.35)

$$RX_R - (1 + R)X = \frac{-kYXS\theta}{(K_s + S)} + k_d X\theta \quad (2.35)$$

และถ้าไม่คำนึงถึง Endogenous Respiration $k_d = 0$ จะได้สมการ (2.36)

$$RX_R - (1 + R)X = \frac{-kYXS\theta}{(K_s + S)} \quad (2.36)$$

การวิเคราะห์หาค่าเวลาเก็บกักจุลินทรีย์

ในการทำการทดลองของถังปฏิกริยาชีวเคมีที่อยู่ในสภาวะคงที่ ดังนั้นเมื่อตะกอนจุลินทรีย์ได้เพิ่มขึ้นในแต่ละวันจึงจำเป็นต้องถ่ายทิ้งออกจากระบบในปริมาณที่เท่ากับที่เพิ่มขึ้นโดยสามารถคำนวณได้โดยใช้สมการ (2.35)

$$\text{อัตราการเพิ่มของจุลินทรีย์} = \frac{kYXS\theta}{(K_s + S)} - k_d X\theta \quad (2.37)$$

จากความรู้อ้างต้นสามารถคำนวณหาเวลาเก็บกักของตะกอนจุลินทรีย์ (θ_c) ได้ดังนี้

$$\theta_c = \frac{\text{ปริมาณตะกอนจุลินทรีย์ในถังปฏิกริยา}}{\text{อัตราเพิ่มขึ้นของจุลินทรีย์} + \text{อัตราไหลเข้าของตะกอน}} \quad (2.38)$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

$$\theta_c = \frac{XV}{\left[\frac{kYXS}{K_s + S} - k_d XV + X_0 Q \right]} \quad (2.39)$$

ถ้า $k_d = 0$ จะได้

$$\theta_c = \frac{XV}{\left[\frac{kYXS}{K_s + S} + X_0 Q \right]} \quad (2.40)$$

เพื่อให้ได้ระบบอยู่ในสภาวะคงที่จำเป็นต้องถ่ายตะกอนจุลินทรีย์ที่ทิ้งออกจากระบบให้มีปริมาณเท่ากับปริมาณของตะกอนจุลินทรีย์ที่เพิ่มขึ้น

จากรูปที่ 2.6 จะเห็นได้ว่า ปริมาณของตะกอนจุลินทรีย์ที่ถูกถ่ายทิ้งออกจากระบบมีดังนี้

$$\text{ปริมาณของตะกอนจุลินทรีย์ที่ถูกถ่ายออกจากท่อไหลวนกลับ} = Q_w X_R \quad (2.41)$$

$$\text{ปริมาณของตะกอนจุลินทรีย์ที่ลอยทิ้งออกไป กับ Effluent} = Q_e X_e \quad (2.42)$$

ปริมาณของตะกอนจุลินทรีย์ที่ลดลงเนื่องจาก

$$\text{Endogenous respiration} = k_d XV \quad (2.43)$$

ดังนั้นสามารถคำนวณหาค่า θ_c โดยใช้สมการข้างต้น

$$\theta_c = \frac{XV}{Q_w X_R + Q_e X_e + k_d XV} \quad (2.44)$$

ถ้าระบบมีการถ่ายตะกอนทิ้งออกจากถังปฏิกริยาโดยตรงดังแสดงในรูปที่ 2.7 สมการ (2.44) สามารถเปลี่ยนให้เป็นสมการ (2.45)

$$\theta_c = \frac{XV}{Q_w X + Q_e X_e + k_d XV} \quad (2.45)$$

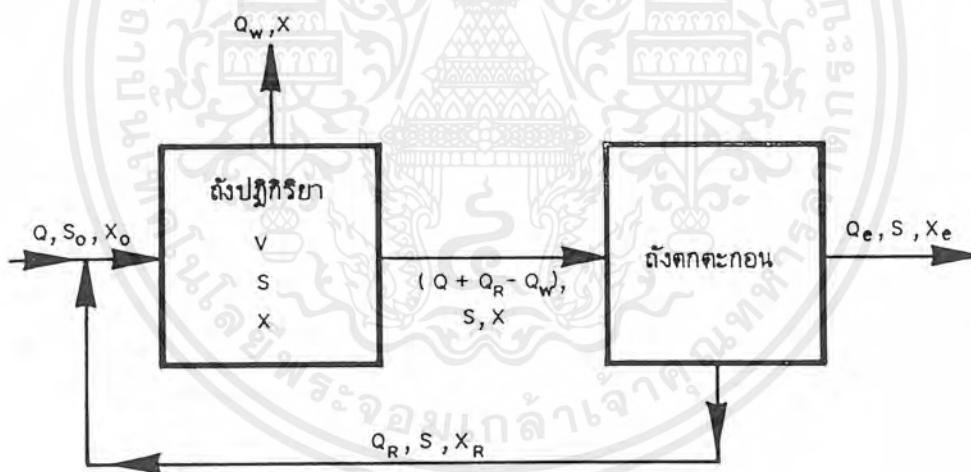
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ถ้าไม่พิจารณา Endogenous respiration คือ $k_d = 0$

สมการ (2.44) และ (2.45) จะเปลี่ยนเป็นสมการ (2.46) และ (2.47) ตามลำดับ

$$\theta_c = \frac{XV}{Q_w X_R + Q_e X_e} \quad (2.46)$$

$$\theta_c = \frac{XV}{Q_w X + Q_e X_e} \quad (2.47)$$



รูปที่ 2.7 ถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่องที่มีการไหลวนกลับ โดยมีระบบถ่ายตะกอนที่ออกจากถังปฏิกริยา

ค่า θ_c หรือเวลาเก็บกักจุลินทรีย์ หรือที่หลายคนเรียกว่า อายุตะกอนจุลินทรีย์ เป็นค่าที่มีไว้ใช้ในการควบคุมระบบบำบัดน้ำเสียด้วยวิธีชีววิทยาทั่วไป ค่า θ_c มีไว้ใช้สำหรับการควบคุม การเอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

เจริญเติบโตของจุลินทรีย์บ่งบอกถึงความสามารถในการย่อยสลายน้ำเสียของจุลินทรีย์และยังสามารถทราบถึงปริมาณจุลินทรีย์ที่ต้องการถ่ายทิ้งออกต่อวัน

2.2.3 ถังปฏิกรณ์แบบปลั๊กโฟลว์ (Plug-Flow Reactor)

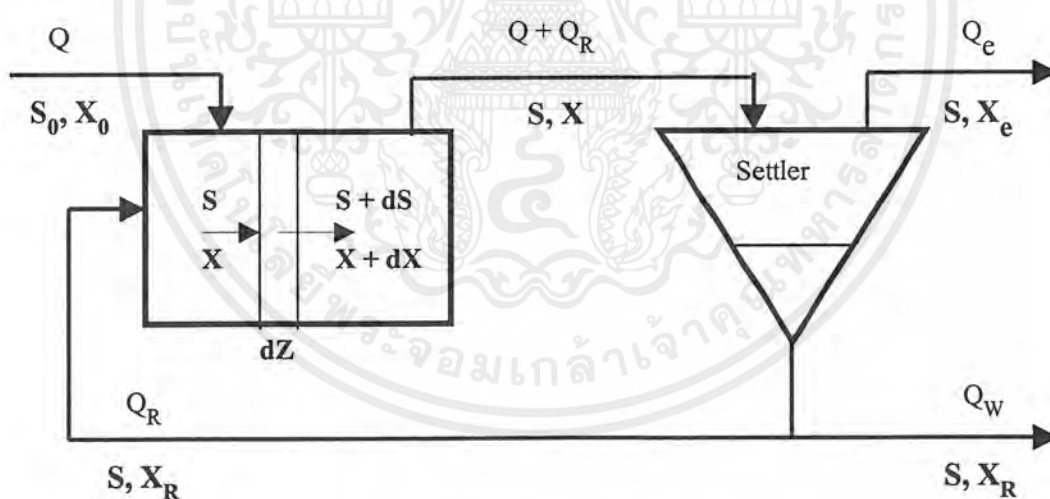
ถังปฏิกรณ์แบบปลั๊กโฟลว์เป็นถังปฏิกรณ์ที่มีรูปร่างคล้ายท่อคือมีความยาวมากกว่าความกว้างมากๆ ก่อนที่จะทำการวิเคราะห์จะกำหนดข้อ สมมุติฐานขึ้นดังต่อไปนี้

ก) ความเร็วของน้ำไหลจะคงที่ตลอดความยาวของถัง

ข) ไม่เกิดการกวนขึ้นตลอดความยาวของถัง

ค) เวลาเก็บกักของทุกๆ ส่วนของน้ำมีเท่ากันสม่ำเสมอ

ดังนั้นในการวิเคราะห์ระบบถังปฏิกรณ์แบบนี้ จำเป็นต้องอาศัยการพิจารณาแบบเป็นส่วนๆ รูปที่ 2.8 ได้แสดงระบบถังปฏิกรณ์แบบปลั๊กโฟลว์ที่มีการไหลวนกลับ



รูปที่ 2.8 ระบบถังปฏิกรณ์แบบปลั๊กโฟลว์ที่มีการไหลวนกลับ

จากสมการดุลมวลของสาร จะพิจารณาเฉพาะภายในถังเติมอากาศ

มวลเข้า - มวลออก = 0

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ณ สภาวะคงที่สำหรับสมการดุลมวลของสารอินทรีย์

$$(Q + Q_R)S - (Q + Q_R)(S + dS) - \frac{\mu_m XS}{Y(K_s + S)} dV = 0 \quad (2.48)$$

กำหนดให้ $\frac{Q_R}{Q} = R$

$$Q(1 + R)dS + \frac{\mu_m XS}{Y(K_s + S)} dV = 0 \quad (2.49)$$

ณ สภาวะคงที่สำหรับสมการดุลมวลของจุลินทรีย์

$$-Q(1 + R)dX + \left(\frac{\mu_m XS}{(K_s + S)} - k_d X \right) dV = 0 \quad (2.50)$$

$$Q(1 + R)dX - \left(\frac{\mu_m XS}{(K_s + S)} - k_d X \right) dV = 0 \quad (2.51)$$

จากสมการดุลมวลของสารตั้งต้นสามารถพิจารณาในเทอมของความยาวของถัง (Z)

$$dV = Adz \quad (2.52)$$

เมื่อ A = พื้นที่หน้าตัดของถัง

Z = ความยาวของถัง

แทนค่า dV ลงในสมการ (2.49) และ (2.51) จะได้

$$Q(1 + R)dS + \frac{\mu_m XS}{Y(K_s + S)} Adz = 0 \quad (2.53)$$

$$Q(1 + R)dX - \left(\frac{\mu_m XS}{(K_s + S)} - k_d X \right) Adz = 0 \quad (2.54)$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

เมื่อพิจารณาสมการดุลมวลของสารอินทรีย์บริเวณทางเข้าของถังปฏิกริยา

$$QS_0 + Q_R S = (Q + Q_R)S_I \quad (2.55)$$

$$QX_0 + Q_R X_R = (Q + Q_R)X_I \quad (2.56)$$

ณ บริเวณทางเข้าของถังปฏิกริยา ($z = 0$)

$$S_I = \frac{S_0 + RS}{1 + R} \quad (2.57)$$

$$X_I = \frac{X_0 + RX_R}{1 + R} \quad (2.58)$$

สมการตั้งต้นสามารถทำการอินทิเกรต ได้โดยใช้โปรแกรมคอมพิวเตอร์ วิเคราะห์หา ซึ่งจำเป็นต้องมีความรู้เกี่ยวกับ Numerical Methods ช่วยในการวิเคราะห์หาต่อไป

ถ้าพิจารณาว่า จำนวนจุลินทรีย์ที่เกิดขึ้น จากปฏิกริยาชีวเคมี ในถังปฏิกริยาน้อยมาก เปรียบเทียบจำนวนจุลินทรีย์ที่ไหลเข้า สู่ถังปฏิกริยาทำให้ความเข้มข้นของจุลินทรีย์ตลอดความยาวของถังปฏิกริยามีค่าเท่ากับ X_a

แทนค่า X_a ลงในสมการ (2.53) จะได้

$$Q(1 + R)dS + \frac{\mu_m X_a S}{Y(K_s + S)} Adz = 0 \quad (2.59)$$

ทำการ อินทิเกรต สมการ (2.59) จะได้

$$(S_I - S) + K_s \ln \frac{S_I}{S} = \frac{\mu_m X_a AZ}{YQ(1 + R)} \quad (2.60)$$

สำหรับการคำนวณหาค่า $(X - X_I)$ สามารถประมาณค่าได้โดยอาศัยสมการ (2.54)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

$$Q(1+R)dX - \frac{\mu_m X S A dz}{(K_s + S)} + k_d X A dz = 0 \quad (2.61)$$

ถ้าแทนค่า $(S_f - S)$ จากสมการ (2.60) ลงในสมการ (2.61) จะได้

$$(X - X_f) = \frac{\mu_m X_a A Z}{Q(1+R)} - Y K_s \ln\left(\frac{S_f}{S}\right) - \frac{k_d X_a A Z}{Q(1+R)} \quad (2.62)$$

เวลาเก็บกักของน้ำเสีย

โดยทั่วไปถึงปฏิริยาแบบปลักโฟลว์จะมีระบบนำตะกอนจุลินทรีย์แบบไหลวนกลับเพื่อรักษาระดับความเข้มข้นของตะกอนจุลินทรีย์ในถังปฏิริยาให้เพียงพอตลอดเวลา ส่วนใหญ่แล้วน้ำเสียจะมีปริมาณตะกอนจุลินทรีย์น้อยมาก ทำให้การย่อยสลายสารอินทรีย์ต่างๆ ในน้ำเสียน้อย ซึ่งถ้าไม่มีระบบนำตะกอนจุลินทรีย์ไหลวนกลับโดยเฉพาะอย่างยิ่งสำหรับถังปฏิริยาแบบปลักโฟลว์

ค่าเวลาเก็บกักของน้ำเสียที่ทำให้ตะกอนจุลินทรีย์ไหลออกหมดจนกระทั่งไม่สามารถย่อยสลายสารอินทรีย์ต่างๆ ในน้ำเสีย ดังแสดงในสมการ

$$\theta_w = \frac{(1+R)(S_0 + K_s)}{\mu_m S_0 - k_d(S_0 + K_s)} \ln\left(\frac{1+R}{R\beta}\right) \quad (2.63)$$

เมื่อ θ_w คือ เวลาเก็บกักของน้ำเสียในถังปฏิริยา

$$\beta = \frac{X_R}{X}$$

จากสมการ (2.63) สามารถสรุปออกมาได้ดังนี้

ก) เมื่อเวลาเก็บกักของน้ำเสียน้อยกว่า หรือเท่ากับ θ_w ณ สภาวะคงที่ จะไม่มีการย่อยสลายสารอินทรีย์ในน้ำเสีย หรือถ้ามีก็น้อยมาก

ข) ถ้าไม่มีระบบการนำตะกอนจุลินทรีย์ไหลวนกลับ ($Q_R = 0$) จะเกิดการไหลทิ้งของตะกอนจุลินทรีย์ออกจากถังปฏิริยา แม้ว่า θ_w จะมีค่ามากหรือน้อยเพียงไร

เวลาเก็บกักของจุลินทรีย์ θ_c

ในการวิเคราะห์หาเวลาเก็บกักของจุลินทรีย์ θ_c สำหรับถังปฏิกรณ์แบบปลั๊กโฟลว์จำเป็นต้องใช้คณิตศาสตร์ที่ยุ่งยากซับซ้อน ซึ่งได้ตั้งสมมุติฐานมา 2 ข้อ เพื่อช่วยให้การวิเคราะห์ง่ายขึ้น ดังนั้นจึงได้ผลของการวิเคราะห์ดังนี้

1. ปริมาณตะกอนจุลินทรีย์ในน้ำเสียมีค่าเท่ากับปริมาณตะกอนจุลินทรีย์ของน้ำทิ้ง เมื่อมีค่า θ_c/θ มากกว่า 5
2. อัตราการย่อยสลายสารอินทรีย์ในน้ำเสียของถังปฏิกรณ์ (r_{su}) มีค่าเท่ากับแสดงในสมการ (2.64)

$$r_{su} = \frac{-kSX_a}{(K_s + S)} \quad (2.64)$$

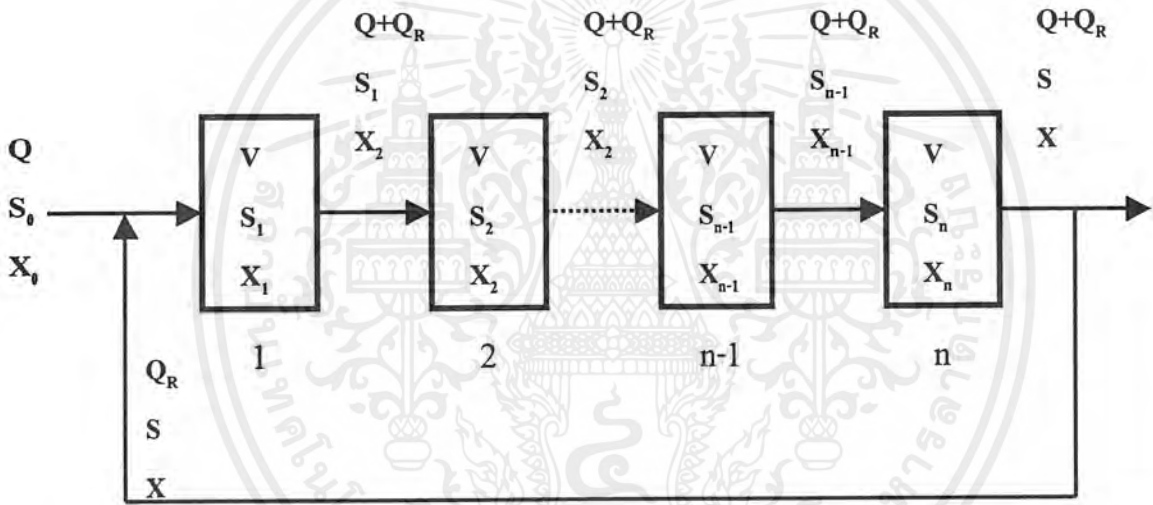
หลังจากนำข้อสมมุติฐานทั้ง 2 ข้อมาใช้ในการวิเคราะห์ หากค่า θ_c จะได้สมการ (2.65) สำหรับขั้นตอนในการวิเคราะห์ สามารถศึกษาได้ในเอกสารทางวิชาการที่ได้กล่าวอ้างอิงข้างต้น

$$\frac{1}{\theta_c} = \frac{Yk(S_0 - S)}{(S_0 - S) + (1 + R)K_s \ln\left(\frac{S_0}{S}\right)} - k_d \quad (2.65)$$

ถังปฏิกรณ์แบบปลั๊กโฟลว์ในทางปฏิบัติไม่สามารถสร้างขึ้นได้จึงทำให้วิศวกรสิ่งแวดล้อมไม่นิยมใช้ข้อมูลของถังปฏิกรณ์แบบปลั๊กโฟลว์ มาออกแบบและควบคุมระบบบำบัดน้ำเสีย แม้ว่าประสิทธิภาพของระบบบำบัดน้ำเสีย โดยใช้ถังปฏิกรณ์แบบปลั๊กโฟลว์จะสูงกว่าถังปฏิกรณ์แบบกวนต่อเนื่อง และอีกสาเหตุหนึ่งคือถังปฏิกรณ์แบบปลั๊กโฟลว์ไม่สามารถรับน้ำเสียที่มีความเข้มข้นสูงกว่าปกติหรือน้ำเสียที่คุณลักษณะแปรเปลี่ยนบ่อยๆ ได้ดีเมื่อเปรียบเทียบกับระบบถังปฏิกรณ์แบบกวนต่อเนื่อง เพราะว่าทันทีที่ น้ำเสียมีคุณลักษณะต่างจากปกติ เมื่อไหลเข้าสู่ถังปฏิกรณ์แบบกวนต่อเนื่อง จะถูกลดความรุนแรงลงทันทีดังนั้นเพื่อให้การบำบัดน้ำเสียมีประสิทธิภาพสูงสม่ำเสมอ วิศวกรอาจเลือกระบบถังปฏิกรณ์แบบกวนต่อเนื่องแต่แบ่งออกเป็นถังขนาดเล็กหลายถึงวางเรียงแบบอนุกรม

2.2.4 ถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรม (Continuous Stirred Tank Reactor in Series)

ถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรม สามารถบำบัดน้ำเสียได้มีประสิทธิภาพสูงกว่าถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่องที่มีเพียงถังเดียว เมื่อทั้งสองระบบ มีถังปฏิกริยาขนาดเท่ากัน ระบบถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรมเป็นระบบที่นิยมใช้กันมาก ดังนั้นการวิเคราะห์ระบบนี้จะเป็นประโยชน์อย่างมากสำหรับงานวิจัยและงานคำนวณออกแบบ



รูปที่ 2.9 ถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรม

จากรูปที่ 9 ได้แสดงถังปฏิกริยาที่มีปริมาตร V จัดเรียงกันแบบอนุกรม โดยมีทั้งหมด n ถัง และจะมีระบบนำตะกอนจุลินทรีย์ไหลวนกลับสู่ระบบถังปฏิกริยา

จากสมการดุลมวลสามารถเขียนสมการดุลมวลของสารอินทรีย์และตะกอนจุลินทรีย์ได้ดังต่อไปนี้

$$V_n \frac{dS_n}{dt} = Q(1 + R)S_{n-1} - Q(1 + R)S_n - \frac{kS_n X_n V_n}{(K_s + S_n)} \quad (2.66)$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

$$V_n \frac{dX_n}{dt} = Q(1+R)X_{n-1} - Q(1+R)X_n - \frac{kY S_n X_n V_n}{(K_s + S_n)} - k_d X_n V_n \quad (2.67)$$

กำหนดให้ $\theta_n = \frac{V_n}{Q}$ และนำสมการ (2.66) และสมการ (2.67) หารด้วย V_n ตลอด

$$\frac{dS_n}{dt} = \frac{(1+R)}{\theta_n} [S_{n-1} - S_n] - \frac{kS_n X_n}{(K_s + S_n)} \quad (2.68)$$

$$\frac{dX_n}{dt} = \frac{(1+R)}{\theta_n} [X_{n-1} - X_n] - \frac{kY S_n X_n}{(K_s + S_n)} - k_d X_n \quad (2.69)$$

ณ สภาวะคงที่ $\frac{dS}{dt} = 0$ และ $\frac{dX}{dt} = 0$ จะได้

$$(S_{n-1} - S_n) = \frac{kS_n X_n \theta_n}{(K_s + S_n)(1+R)} \quad (2.70)$$

$$(X_{n-1} - X_n) = -\frac{kY S_n X_n \theta_n}{(K_s + S_n)(1+R)} + \frac{k_d X_n \theta_n}{(1+R)} \quad (2.71)$$

จากสมการดุลมวลของสารอินทรีย์ พิจารณาทางเข้าของถังปฏิกริยาถังแรก

$$(Q + Q_R)S_I = QS_0 + Q_R S \quad (2.72)$$

$$S_I = \frac{S_0 + RS}{(1+R)} \quad (2.73)$$

$$(Q + Q_R)X_I = QX_0 + Q_R X_R \quad (2.78)$$

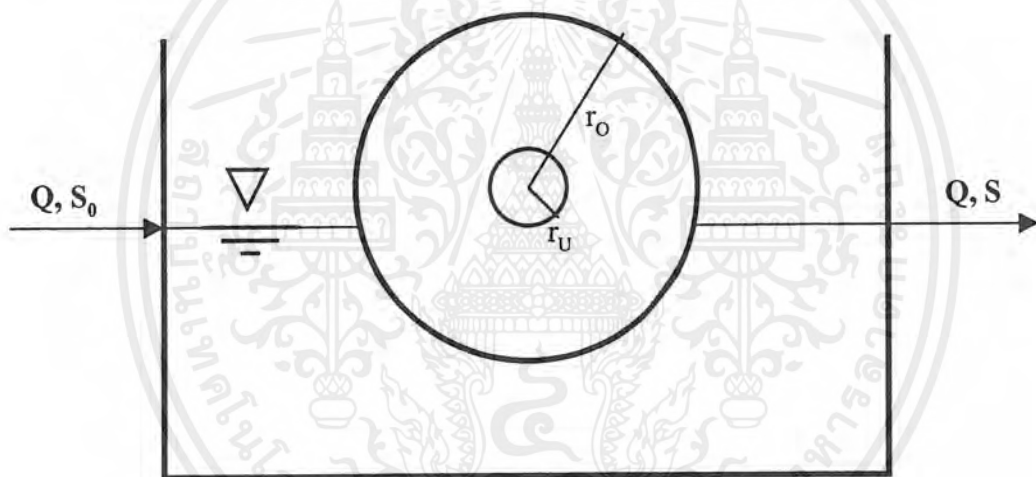
$$X_I = \frac{X_0 + RX_R}{(1+R)} \quad (2.79)$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.2.5 ถังปฏิกริยาอาร์บีซี (ROTATING BIOLOGICAL CONTACTOR)

ถังปฏิกริยาแบบนี้ประกอบด้วยตัวกลางแบบต่างๆ ถูกบรรจุอยู่ในภาชนะที่น้ำไหลเข้าออกได้สะดวก ซึ่งทั้งหมดจะถูกจับไว้ด้วยแกนที่ควบคุมการหมุนด้วยมอเตอร์โดยทั่วไปจะหมุนด้วยความเร็วประมาณ 1-2 รอบต่อนาที บางส่วนของตัวกลางจะถูกจุ่มลงในน้ำ และขณะเดียวกันตัวกลางอีกส่วนหนึ่งโผล่ขึ้นมาอยู่บนผิวน้ำ ทำให้จุลินทรีย์ที่เกาะอยู่บนผิวตัวกลางได้รับสารอินทรีย์จากน้ำเสีย และได้รับออกซิเจนจากอากาศสลับกันไปตามการหมุนของตัวกลาง

สำหรับการวิเคราะห์ระบบอาร์บีซี จะพิจารณาทั้งจุลินทรีย์ที่เกาะอยู่บนผิวตัวกลางและจุลินทรีย์ที่ลอยอยู่ในน้ำ รูปที่ 2.10 ได้แสดงรูปประกอบสำหรับช่วยในการวิเคราะห์ระบบได้ง่ายขึ้น



รูปที่ 2.10 ถังปฏิกริยาแบบอาร์บีซี

จากสมการดุลมวลของสารอินทรีย์สามารถเขียนได้ดังต่อไปนี้

$$\left(\frac{dS}{dt}\right)V = QS_0 - QS_e - \left(\frac{dS}{dt}\right)_s V_s - \left(\frac{dS}{dt}\right)_A V_A \quad (2.80)$$

เมื่อ $\left(\frac{dS}{dt}\right)_A$ คือ อัตราการย่อยสลายสารอินทรีย์ต่อปริมาตรของเมือกจุลินทรีย์ที่เกาะบนผิวดังกล่าว

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

$\left(\frac{dS}{dt}\right)_S$ คือ อัตราการย่อยสลายสารอินทรีย์ต่อปริมาตรของน้ำในถังปฏิกรณ์

V_S คือ ปริมาตรของน้ำในถังปฏิกรณ์

V_A คือ ปริมาตรของเมือกจุลินทรีย์ที่เกาะบนผิวตัวกลาง

V คือ ปริมาตรของน้ำในถังปฏิกรณ์ ($V = V_S$)

แทนค่า $\left(\frac{dS}{dt}\right) = \frac{\mu X}{Y}$ ลงในสมการ (2.80)

$$\left(\frac{dS}{dt}\right)V = QS_0 - QS_e - \left(\frac{\mu_S X_S}{Y_S}\right)V_S - \left(\frac{\mu_A X_A}{Y_A}\right)V_A \quad (2.81)$$

X_S คือ ความเข้มข้นของตะกอนจุลินทรีย์แขวนลอย ของน้ำในถังปฏิกรณ์

X_A คือ ความเข้มข้นของตะกอนจุลินทรีย์ที่เกาะบนผิวตัวกลาง

$V_A = (a)(T) = (\text{พื้นที่ผิวของตัวกลาง})(\text{ความหนาโดยเฉลี่ยของเมือกจุลินทรีย์})$ (2.82)

$$A = 2\pi(r_0^2 - r_u^2)n \quad (2.83)$$

$$V_A = 2\pi(r_0^2 - r_u^2)nT \quad (2.84)$$

เมื่อ n คือ จำนวนแผ่นตัวกลางที่ใช้ในระบบ

เมื่อระบบบำบัดอยู่ในสภาวะคงที่จะได้ $\left(\frac{dS}{dt}\right) = 0$

$$0 = QS_0 - QS_e - \frac{X_S V_S \mu_m S_e}{Y_S (K_S + S_e)} - \frac{X_A \mu_m S_e (2\pi(r_0^2 - r_u^2)nT)}{Y_A (K_S + S_e)} \quad (2.85)$$

สมการ (2.85) พิจารณาทั้งจุลินทรีย์ที่เกาะบนผิวตัวกลาง และจุลินทรีย์ที่แขวนลอยอยู่ในระบบบำบัด แต่เมื่อพิจารณาเฉพาะจุลินทรีย์ที่เกาะบนผิวตัวกลาง โดยไม่คำนึงถึงจุลินทรีย์ที่แขวนลอยอยู่ในระบบบำบัด เนื่องจากปริมาณของจุลินทรีย์ที่แขวนลอยอยู่ในระบบนี้มีน้อยมาก เมื่อเปรียบเทียบกับปริมาณของจุลินทรีย์ที่เกาะบนผิวตัวกลาง ทำให้ได้เป็นสมการ (2.86)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

$$Q(S_0 - S_e) = \frac{2\pi(r_0^2 - r_u^2)nTX_A\mu_m S_e}{Y_A(K_S + S_e)} \quad (2.86)$$

โดยทั่วไประบบอาร์บีซีจะมีอยู่หลายถังวางเรียงกันแบบอนุกรม ทำให้สมการ (2.86) สามารถเขียนได้ใหม่เป็นสมการ (2.87)

$$Q(S_0 - S_e) = \left(\frac{2\pi(r_0^2 - r_u^2)nTX_A\mu_m}{Y_A} \right) \sum_{j=1}^N \frac{S_{ej}}{(K_S + S_{ej})} \quad (2.87)$$

ในเมื่อ $S_{en} = BOD$ หรือ COD ของน้ำที่ได้ผ่านถังสุดท้ายแล้ว
 $S_{ej} = BOD$ หรือ COD ของน้ำที่ได้ผ่านถังที่ j แล้ว

ทำให้รูปสมการให้ดูง่ายขึ้น กำหนดให้ $P = \frac{TX_A\mu_m}{Y_A}$ ทำให้สมการ (2.87) และสามารถเขียนใหม่ เป็นสมการ (2.88) และ (2.89) ตามลำดับ สำหรับระบบที่มีเพียงถังเดียว

$$Q(S_0 - S_e) = AP \left(\frac{S_e}{K_S + S_e} \right) \quad (2.88)$$

สำหรับระบบที่มีหลายถังวางเรียงกันแบบอนุกรม

$$Q(S_0 - S_e) = AP \left(\sum_{j=1}^N \frac{S_{ej}}{K_S + S_{ej}} \right) \quad (2.89)$$

$$Q(S_{ej} - S_{ej+1}) = AP \left(\frac{S_{ej+1}}{K_S + S_{ej+1}} \right) \quad (2.90)$$

หลังจากได้สมการสำหรับการคำนวณออกแบบระบบแล้ว เนื่องจากในสมการข้างบนมีค่าที่ต้องการทราบคือ P และ K_S สำหรับน้ำเสียแต่ละประเภท และชนิดของตัวกลางที่ใช้ ดังนั้นค่า P และ K_S สามารถหาได้จากภาคปฏิบัติการ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.3 ระบบเติมอากาศ

ระบบเติมอากาศที่ใช้ในการเติมอากาศมี 2 ประเภทใหญ่ คือ 1 ระบบเติมอากาศแบบเครื่องกล และ 2 ระบบเติมอากาศแบบนิวเมติก

ก) ระบบเติมอากาศแบบเครื่องเครื่องกล

ระบบนี้ประกอบด้วยเครื่องยนต์หนึ่งมอเตอร์ที่ทำการหมุนแผ่นตีน้ำโดยตัวเครื่องเติมอากาศจะติดตั้งอยู่บนผิวน้ำซึ่งอาจยึดติดกับโครงสร้างของถังเติมอากาศ หรือลอยอยู่บนผิวน้ำด้วยตัวลอย ในการเติมอากาศนี้จะขึ้นอยู่กับปัจจัยต่างๆ ได้แก่ ลักษณะน้ำเสีย ค่าระดับของถังเติมอากาศ เปรียบเทียบกับระดับน้ำทะเล อุณหภูมิของน้ำ ปริมาณออกซิเจนที่ต้องการ เป็นต้น

ข) ระบบเติมอากาศแบบนิวเมติก

เป็นระบบเติมอากาศที่นิยมใช้กันมากในถังเติมอากาศทั่วไปโดยอาศัยเครื่องอัดอากาศเป็นตัวเป่าอากาศเข้าไปในท่อและจ่ายออกทางหัวจ่ายตีน้ำ หัวจ่ายอากาศโดยทั่วไปพบว่ามีประสิทธิภาพในการถ่ายเทออกซิเจนลงในน้ำจะมีประมาณ 5 – 8 เปอร์เซ็นต์ และ 7 – 12 เปอร์เซ็นต์ สำหรับฟองอากาศขนาดใหญ่ และเล็กตามลำดับ โดยทั้งนี้ ขึ้นอยู่กับปริมาณอากาศที่เป่าเข้าไปด้วย คือยังมีอากาศที่เป่าลงไปมากเกินไปจะมีผลให้ประสิทธิภาพในการถ่ายเทออกซิเจนลดลงด้วย ในการคำนวณกำลังที่ใช้ในการเติมอากาศควรพิจารณาถึงปัจจัยต่างๆ ดังนี้ ขนาดความลึกของน้ำในถังเติมอากาศ ขนาดท่อจ่ายอากาศ ความยาวหัวจ่ายอากาศ

เครื่องอัดอากาศ

เครื่องอัดอากาศที่ใช้สำหรับจ่ายอากาศให้แก่ระบบหัวฟู่ โดยปกติมีด้วยกัน 2 แบบ คือ

ก) เครื่องอัดอากาศแบบหอยโข่ง

จะเป็นแบบที่สามารถให้ความดันได้ถึง 0.5 – 0.68 ความดันบรรยากาศและสามารถจ่ายอากาศได้ดีสำหรับปริมาณอากาศมากกว่า 120 ลบ.ม. ต่อนาทีดังนั้นจึงนิยมใช้ในโรงงานบำบัดน้ำเสียขนาดใหญ่

ข) เครื่องอัดอากาศแบบกระจัด

จะเป็นแบบที่สามารถให้ความดันได้ดีสำหรับระดับความดันที่สูงกว่า 0.4 – 0.5 ความดัน

บรรยากาศและสามารถจ่ายอากาศได้ดีสำหรับปริมาณอากาศน้อยกว่า 140 ลบ. ม. ต่อนาที

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปเผยแพร่โดยไม่ได้รับอนุญาต
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.4 ถังตกตะกอน

ถังตกตะกอนมีความสำคัญมากในกระบวนการบำบัดน้ำเสีย เพราะจะทำหน้าที่แยกสลัดจ์ที่มาจากถังเติมอากาศด้วยถังตกตะกอนโดยปกติ ถังตกตะกอนนี้จะมีน้ำไหลเข้าและออก และจะมีสลัดจ์บริเวณก้นถังถูกสูบกลับไปถังเติมอากาศอีกครั้งและบางส่วนถูกถ่ายทิ้งออกไปเพื่อนำไปบำบัดและกำจัดตะกอนสลัดจ์ ดังนั้นในการออกแบบถังตกตะกอนไม่สามารถใช้สามารถวิธีการออกแบบเช่นเดียวกับถังตกตะกอนแรก

ต่อไปนี้เป็นเกณฑ์ในการออกแบบ และข้อควรพิจารณาในการออกแบบถังตกตะกอนสำหรับระบบตะกอนเร่ง

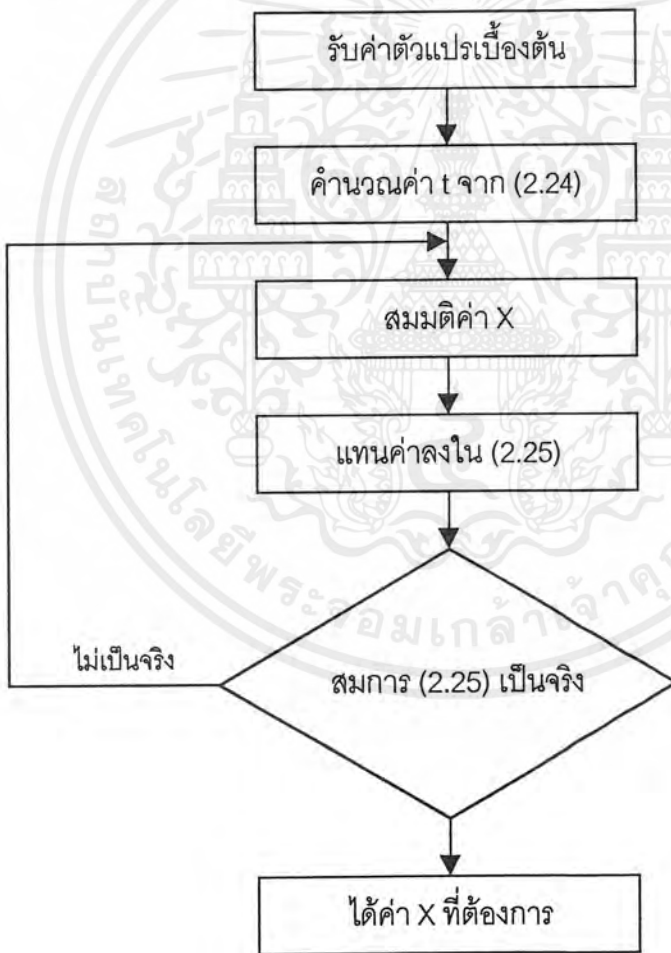
1. ควรใช้ค่าอัตราไหลเข้าสูงสุดของน้ำเสียโดยจะไปใช้กับการคำนวณค่าอัตราน้ำล้นบนพื้นผิวของถัง ค่าอัตราภาระฝายและค่าอัตราภาระของแข็ง
2. ถ้าใช้ถังรูปสี่เหลี่ยมผืนผ้าหรือถังรูปทรงกลม ขนาดความยาวหรือขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางกลางของถังควรมีค่าไม่เกินกว่า 10 เท่าของความลึกของน้ำในถัง
3. ระบบถ่ายเทสลัดจ์ที่ออกจากถังตกตะกอนพบว่า ระบบที่ดูดสลัดจ์ออกโดยอาศัยแรงดันของน้ำในถังเป็นวิธีที่เหมาะสมดี
4. บริเวณทางเข้าของถังตกตะกอนเป็นแบบสี่เหลี่ยมผืนผ้าควรมีความเร็วน้ำที่เข้าไม่เกิน 0.5 เมตรต่อวินาที
5. บริเวณทางเข้าของถังตกตะกอนเป็นแบบวงกลมจะมีแผ่นกั้นวงกลมติดตั้งไว้ส่วนกลางของถังตกตะกอนซึ่งมีขนาดของเส้นผ่านศูนย์กลางประมาณ 0.15 – 0.20 เท่าของขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางของถังตกตะกอน
6. ค่าอัตราภาระของแข็งควรมีประมาณ 2.5 และ 6.2 กิโลกรัมต่อตารางเมตร.ชั่วโมง ณ อัตราไหลเข้าโดยเฉลี่ยและสูงสุด ตามลำดับ
7. ค่าอัตราน้ำล้นของถัง ณ อัตราไหลเข้าสูงสุดโดยไม่ได้รวมถึงปริมาณสลัดจ์ที่ไหลวนกลับเพื่อนำไปใช้ในการออกแบบขนาดของถังตกตะกอนโดยพิจารณาถึงความเข้มข้นของน้ำสลัดจ์และปริมาณสลัดจ์ที่ไหลวนกลับ
8. อัตราภาระฝายควรมีค่าต่ำกว่า 370 ลบ.ม. ต่อ เมตร.วัน เมื่อติดตั้งฝายห่างจากขอบถังอย่างน้อย 3.5 เมตร และมีค่าต่ำกว่า 250 ลบ.ม. ต่อ เมตร.วัน เมื่อตั้งฝายเกือบใกล้ชิดขอบถัง ทั้งนี้ต้องเป็นค่าที่คำนวณจากค่าอัตราการไหลเข้าสูงสุด

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 3

แผนภูมิและขั้นตอนการเขียนโปรแกรม

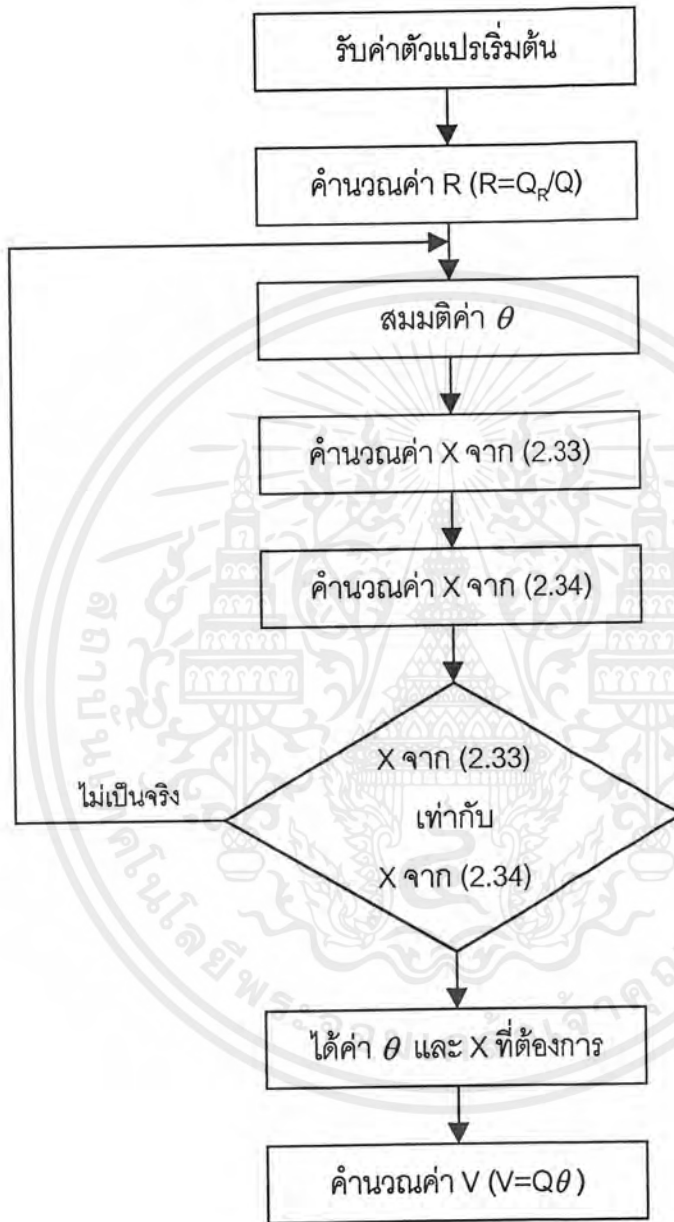
3.1 ถังปฏิบัติการแบบแบทช์



รูปที่ 3.1 แผนภูมิการคำนวณของถังปฏิบัติการแบบแบทช์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

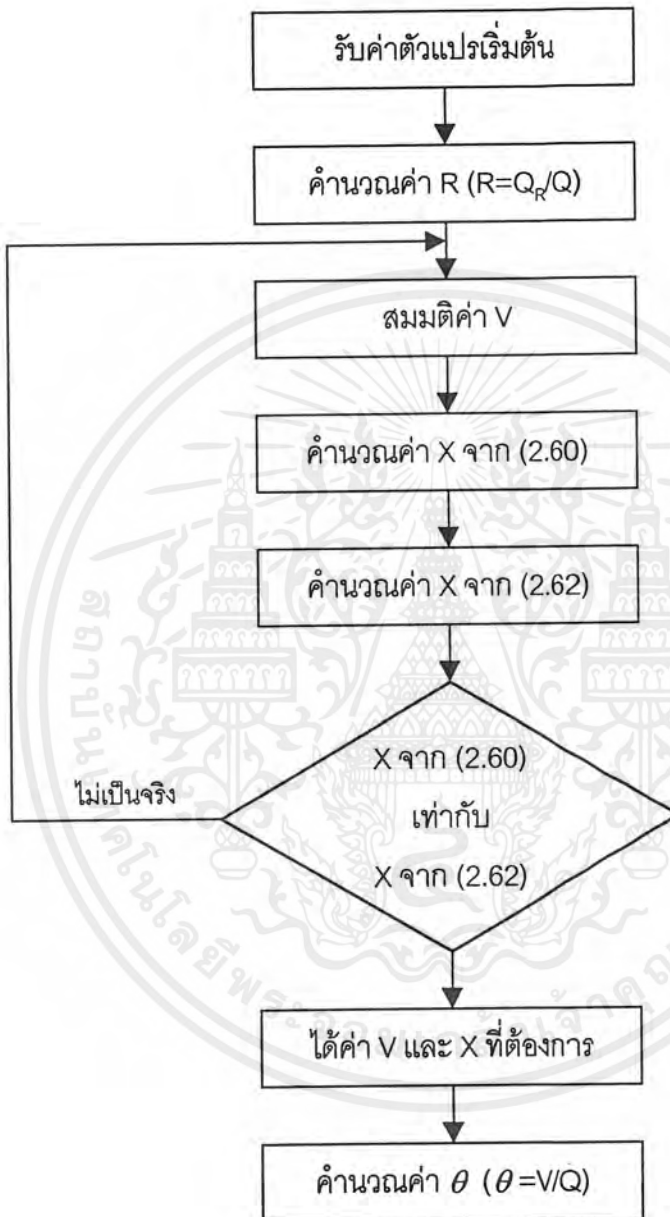
3.2 ถังปฏิบัติการแบบกวนต่อเนื่อง



รูปที่ 3.2 แผนภูมิการคำนวณของถังปฏิบัติการแบบกวนต่อเนื่อง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

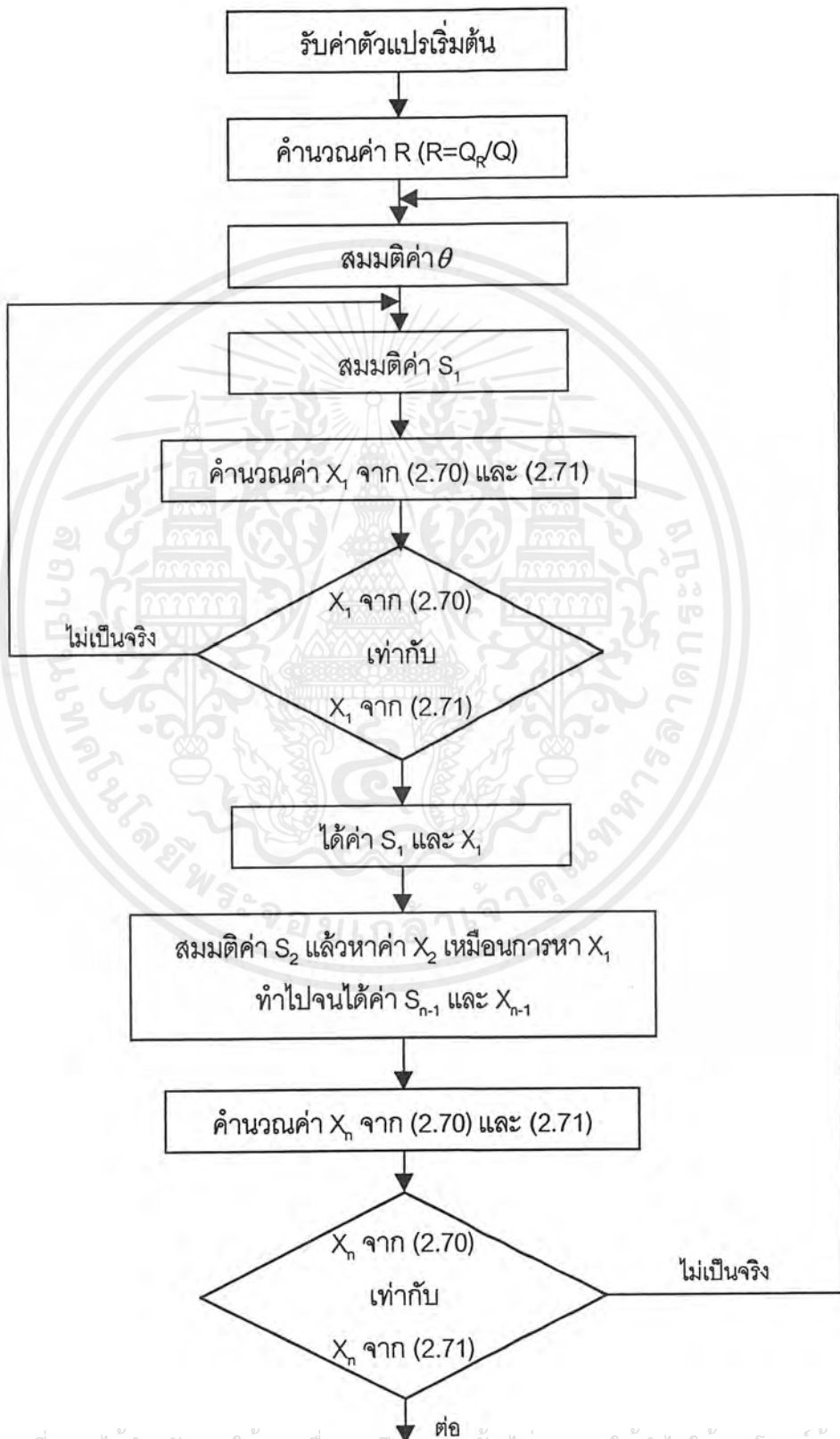
3.3 ดังปฏิบัติการแบบปลั๊กไฟลว์



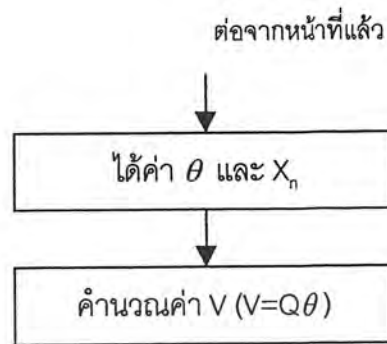
รูปที่ 3.3 แผนภูมิการคำนวณของดังปฏิบัติการแบบปลั๊กไฟลว์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

3.4 ดังปฏิกิริยาแบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรม



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 3.4 แผนภูมิการคำนวณของถึงปฏิบัติการแบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรม

3.5 ถึงปฏิบัติการแบบอาร์บีซี

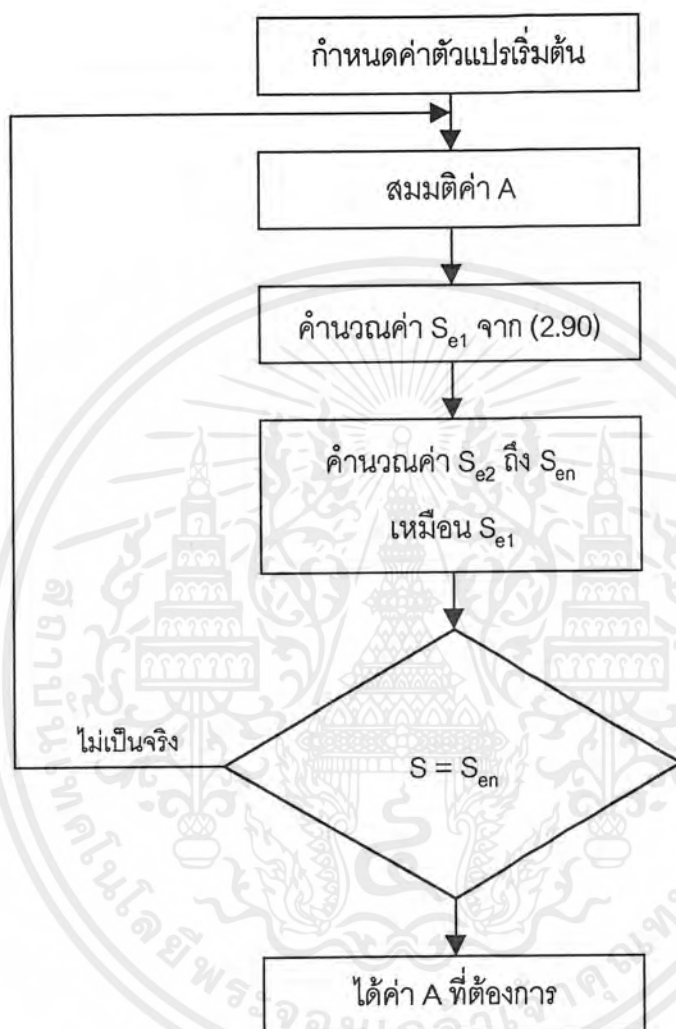
สำหรับ $n = 1$



รูปที่ 3.5 แผนภูมิการคำนวณของถึงปฏิบัติการแบบอาร์บีซี สำหรับ $n = 1$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สำหรับ $n > 1$



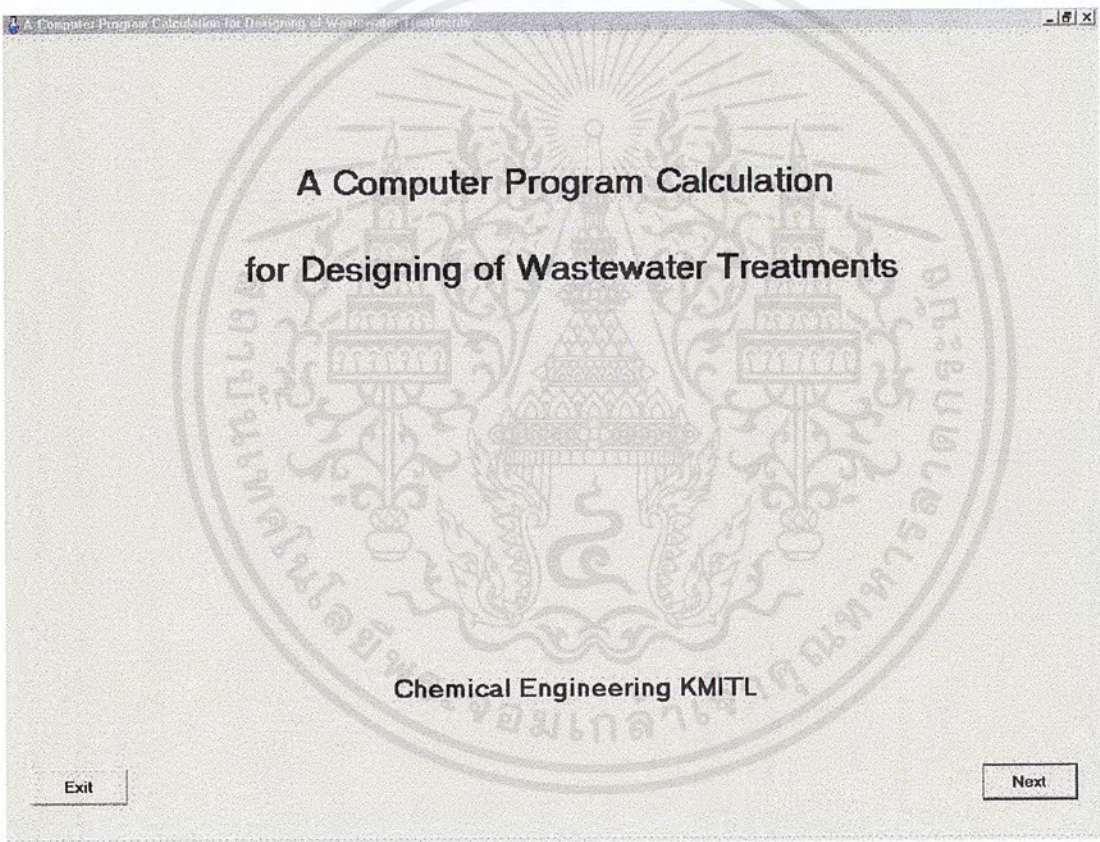
รูปที่ 3.6 แผนภูมิการคำนวณของลูปปฏิบัติการแบบซารีปีซี สำหรับ $n > 1$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 4

รูปแบบโปรแกรม

การใช้งานของโปรแกรม

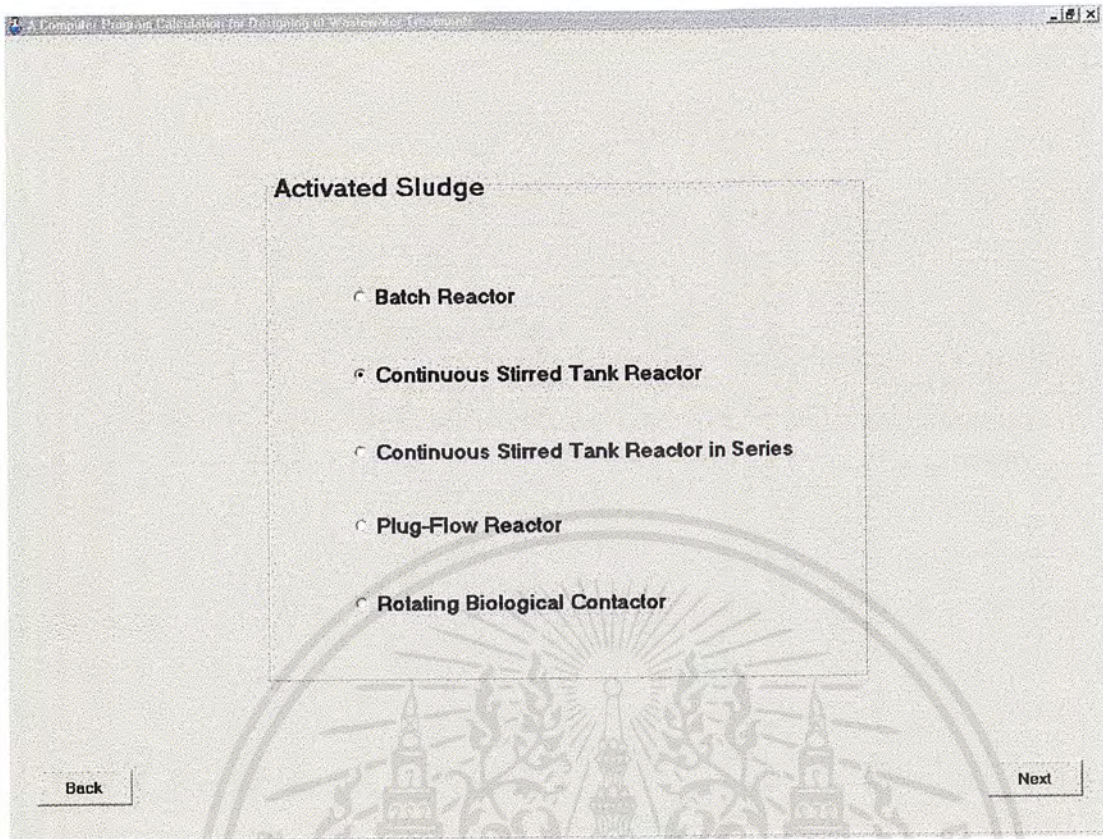


รูปที่ 4.1 หน้าจอแรกของโปรแกรม

จากรูป 4.1 จะแสดงหัวข้อของโปรแกรม

- | | |
|------|------------------|
| Next | ไปยังหน้าจอถัดไป |
| Exit | ออกจากโปรแกรม |

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 4.2 รายการหลักของโปรแกรม

จากรูป 4.2 จะแสดงประเภทของถังปฏิกริยาให้ผู้ใช้เลือกได้ 5 หัวข้อ ได้แก่

1. ถังปฏิกริยาแบบแบทช์
2. ถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่อง
3. ถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรม
4. ถังปฏิกริยาแบบปลั๊กโฟลว์
5. ถังปฏิกริยาแบบอาร์บีซี

Next ส่งไปคำนวณในประเภทที่เลือกไว้

Back กลับไปยังหน้าจอแรก

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Batch Reactor

S
X

Kinetic Coefficients

Y

kd h-1

k h-1

Ks mg/L

Influent Water

So mg/L

Xo mg/L

Effluent Water

S mg/L

Back Theory Clear Calculate

รูปที่ 4.3 หน้าจอรับค่าตัวแปรสำหรับถังปฏิกริยาแบบแบทช์

จากรูป 4.3 จะต้องป้อนค่าตัวแปรทั้งหมดเพื่อนำไปคำนวณ

Calculate	นำค่าไปคำนวณและส่งต่อไปยังหน้าจอแสดงผล
Clear	ลบค่าตัวแปรทั้งหมด
Theory	ดูทฤษฎี
Back	กลับไปยังรายการหลัก

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Batch Reactor

ดังปฏิกิริยาแบบแบทช์ (Batch Reactor)

จากความรู้เกี่ยวกับจลนศาสตร์ สามารถนำมาใช้ในการวิเคราะห์รูปแบบของดังปฏิกิริยาแบบนี้ได้

พิจารณาสมการสมดุลของอาหารในระบบ (S)

ก่อน = หลัง

$$Q S_0 = Q S + r_s u V$$

$$(Q/V)(S_0 - S) = r_s u$$

$$(S_0 - S)/t = dS/dt = -kX S / (K_s + S) \quad (1)$$

พิจารณาสมการสมดุลของตะกอนจุลินทรีย์ในระบบ (X)

ก่อน = หลัง

$$Q X_0 = Q X + r_g V$$

$$(Q/V)(X_0 - X) = r_g$$

$$(X_0 - X)/t = dX/dt = k Y X S / (K_s + S) - k_d X \quad (2)$$

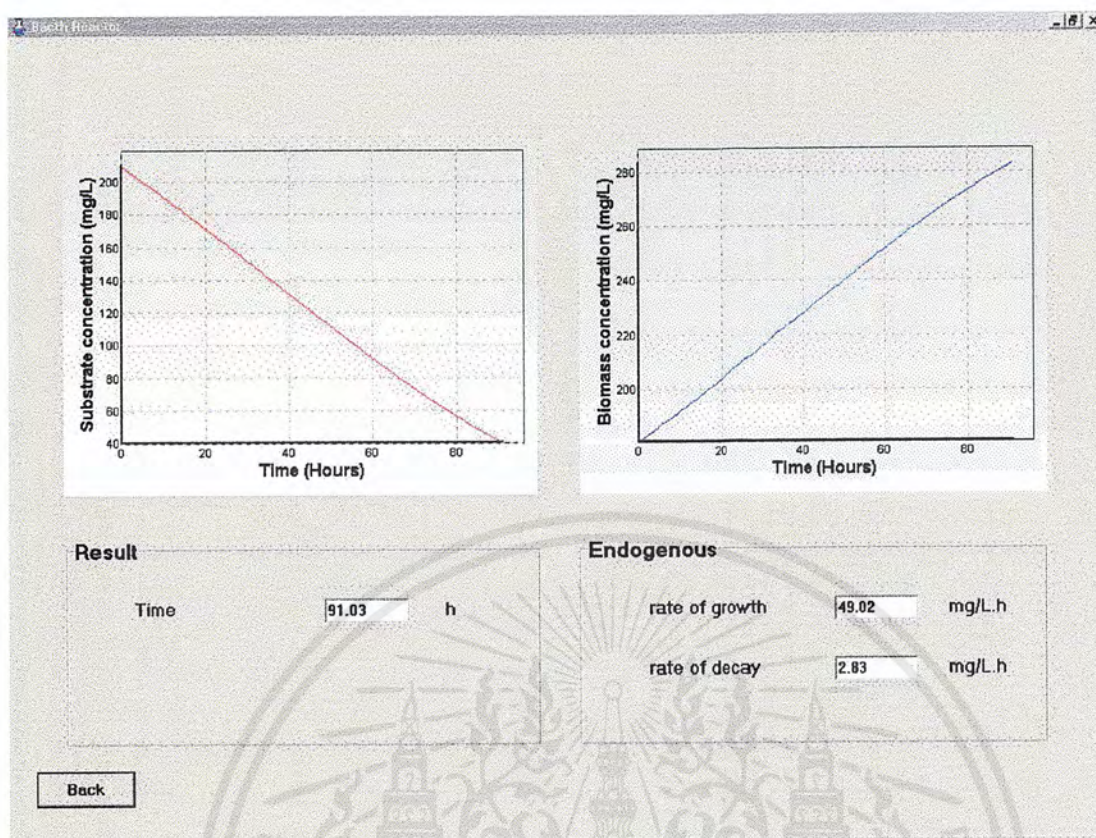
Back

รูปที่ 4.4 ทฤษฎีสำหรับดังปฏิกิริยาแบบแบทช์

จากรูป 4.4 แสดงทฤษฎีและสูตรคำนวณสำหรับดังปฏิกิริยาแบบแบทช์

Back

กลับไปยังหน้าจอรับค่า



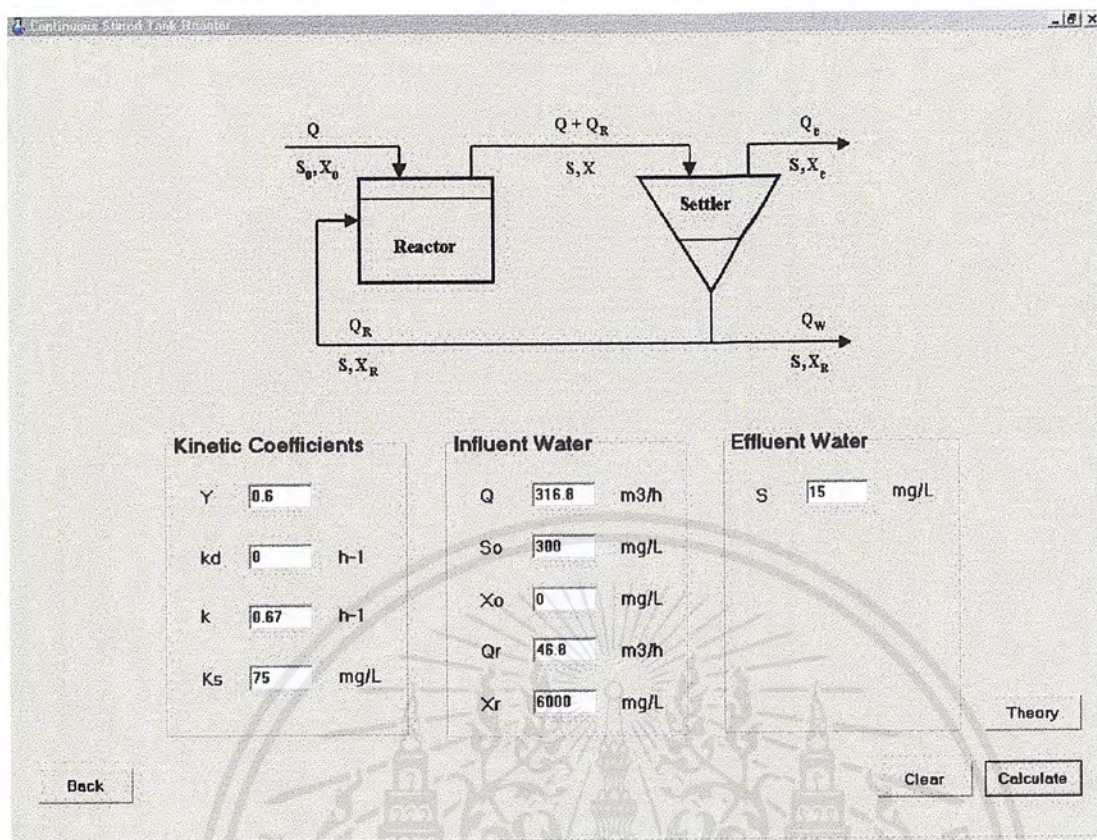
รูปที่ 4.5 หน้าจอแสดงผลสำหรับถังปฏิกรณ์แบบแบทช์

จากรูป 4.5 แสดงผลจากการคำนวณ

Back

กลับไปยังหน้าจอรับค่า

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 4.6 หน้าจอรับค่าตัวแปรสำหรับถังปฏิกรณ์แบบกวนต่อเนื่อง

จากรูป 4.6 จะต้องป้อนค่าตัวแปรทั้งหมดเพื่อนำไปคำนวณ

- Calculate นำค่าไปคำนวณและส่งต่อไปยังหน้าจอแสดงผล
- Clear ลบค่าตัวแปรทั้งหมด
- Theory ดูทฤษฎี
- Back กลับไปยังรายการหลัก

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่อง (Continuous Stirred Tank Reactor)

ระบบถังปฏิกริยาแบบนี้มี การนำตะกอนจุลินทรีย์ไหลวนกลับสู่ถังปฏิกริยาอีก เพื่อเพิ่มจำนวนจุลินทรีย์ให้เพิ่มมากขึ้นในถังปฏิกริยา และทำให้ความเข้มข้นของอาหารลดลงก่อนที่จะไหลเข้าสู่ถังปฏิกริยา หลังจากที่มีการผสมกันของตะกอนจุลินทรีย์กับน้ำเสียที่จะไหลเข้าสู่ระบบ ระบบนี้ยังสามารถควบคุมจำนวนจุลินทรีย์ในถังปฏิกริยาให้มีปริมาณที่เหมาะสมกับน้ำเสียที่ไหลเข้ามา ซึ่งทำให้ระบบถังบำบัดน้ำเสียนี้มีประสิทธิภาพสูง

น้ำเสียที่ไหลเข้ามา ได้ถูกผสมกับน้ำตะกอนที่ไหลวนกลับจากส่วนล่างของถังตกตะกอน ดังนั้นค่าอัตราการไหลเข้า ความเข้มข้นของอาหารและความเข้มข้นของจุลินทรีย์ที่ไหลเข้าสู่ถังปฏิกริยา จะมีค่าดังนี้

อัตราไหลเข้า = $Q + Qr$

ความเข้มข้นของอาหาร (S_i) = $(Q S_o + Qr S) / (Q + Qr)$

ความเข้มข้นของจุลินทรีย์ (X_i) = $(Q X_o + Qr X_r) / (Q + Qr)$

ก่อนที่จะทำการวิเคราะห์ระบบนี้ ได้กำหนดว่า ปฏิกริยาชีวเคมีจะไม่เกิดขึ้นในถังตกตะกอน แต่จะเกิดขึ้นในถังปฏิกริยาเท่านั้น

จากสมการสมดุลมวลของสาร

สะสมอยู่ในถัง = เข้า + ไหลวนกลับ - ออก

Back

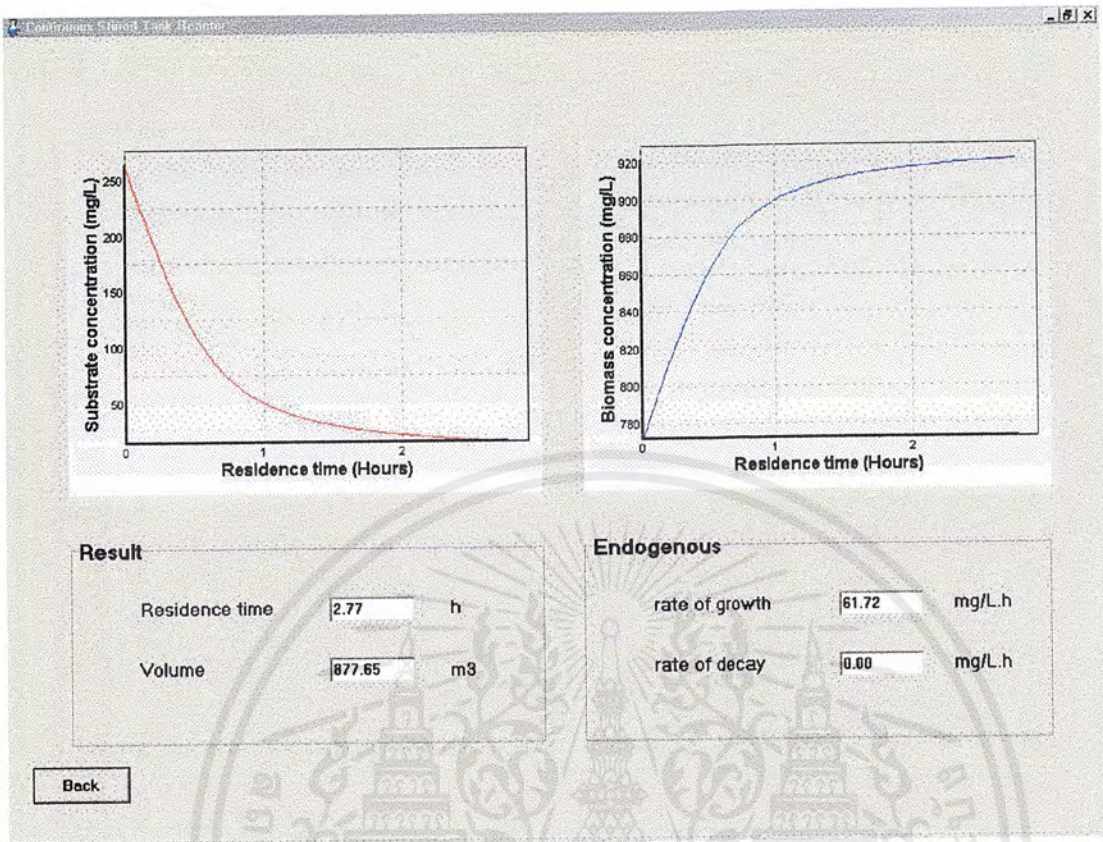
รูปที่ 4.7 ทฤษฎีสำหรับถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่อง

จากรูป 4.7 แสดงทฤษฎีและสูตรคำนวณสำหรับถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่อง

Back

กลับไปยังหน้าจอรับค่า

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



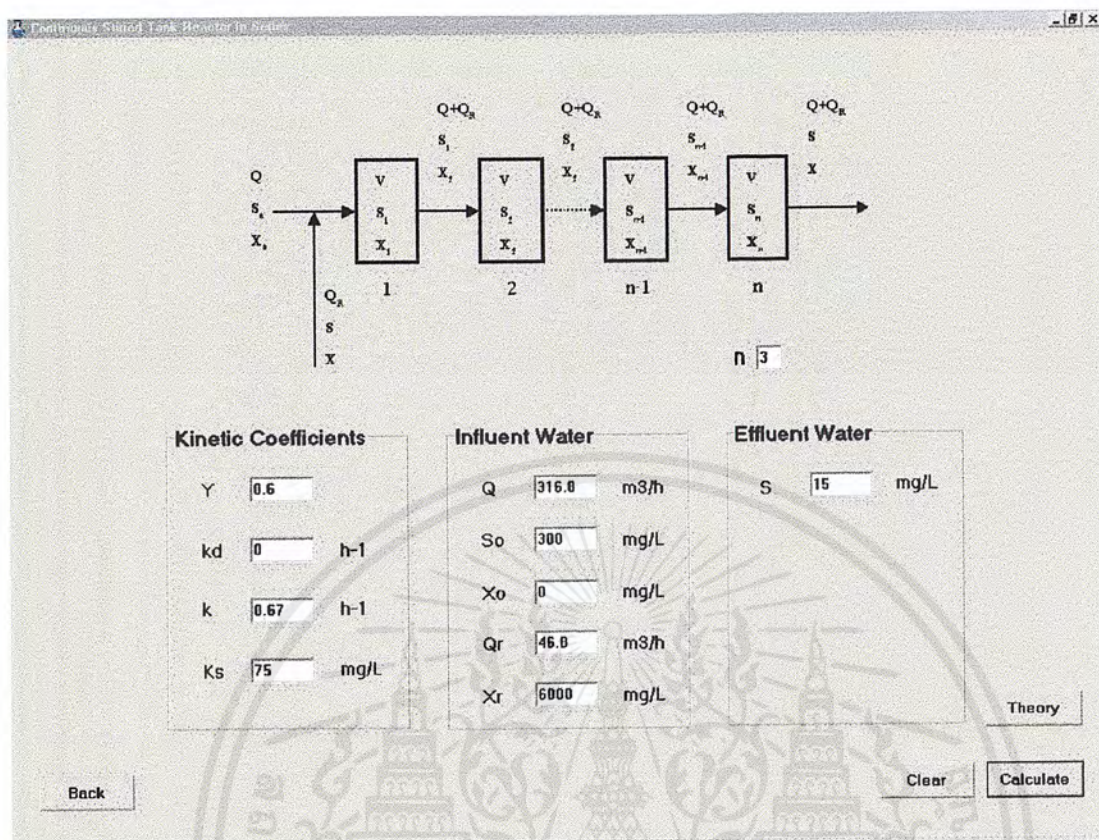
รูปที่ 4.8 หน้าจอแสดงผลสำหรับถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่อง

จากรูป 4.8 แสดงผลจากการคำนวณ

Back

กลับไปยังหน้าจอรับค่า

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 4.9 หน้าจอรับค่าตัวแปรสำหรับถึงปฏิกิริยาแบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรม

จากรูป 4.9 จะต้องป้อนค่าตัวแปรทั้งหมดเพื่อนำไปคำนวณ

- | | |
|-----------|--|
| Calculate | นำค่าไปคำนวณและส่งต่อไปยังหน้าจอแสดงผล |
| Clear | ลบค่าตัวแปรทั้งหมด |
| Theory | ดูทฤษฎี |
| Back | กลับไปยังรายการหลัก |

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรม (Continuous Stirred Tank Reactor in Series)

ถังปฏิกริยาแบบกวนนี้ สามารถนำวัตถุดิบเข้าเสียได้มีประสิทธิภาพสูงกว่าถังปฏิกริยาแบบกวนตีที่มีเพียงถังเดียว เมื่อทั้ง 2 ระบบถังปฏิกริยามีขนาดเท่ากัน และเป็นระบบที่นิยมใช้กันมาก ดังนั้น การวิเคราะห์ระบบนี้จะเป็นประโยชน์อย่างมากสำหรับงานวิจัยและงานคำนวณออกแบบ

จากสมการสมดุลมวลทั่วไปสามารถเขียนสมการสมดุลของอาหารและของตะกอนจุลินทรีย์ได้ดังต่อไปนี้

$$V_n(dS_n/dt) = Q(1+R)S_{n-1} - Q(1+R)S_n - kS_nX_nV_n/(K_s+S_n) \quad (1)$$

$$V_n(dX_n/dt) = Q(1+R)X_{n-1} - Q(1+R)X_n - kY S_nX_nV_n/(K_s+S_n) - kdX_nV_n \quad (2)$$

ณ บริเวณทางเข้าของถัง

$$S_i = (S_o+RS)/(1+R) \quad (3)$$

$$X_i = (X_o+RX_r)/(1+R) \quad (4)$$

กำหนดให้

$$t = V_n/Q$$

สภาวะคงที่ $dS/dt = 0$ และ $dX/dt = 0$ จะได้

Back

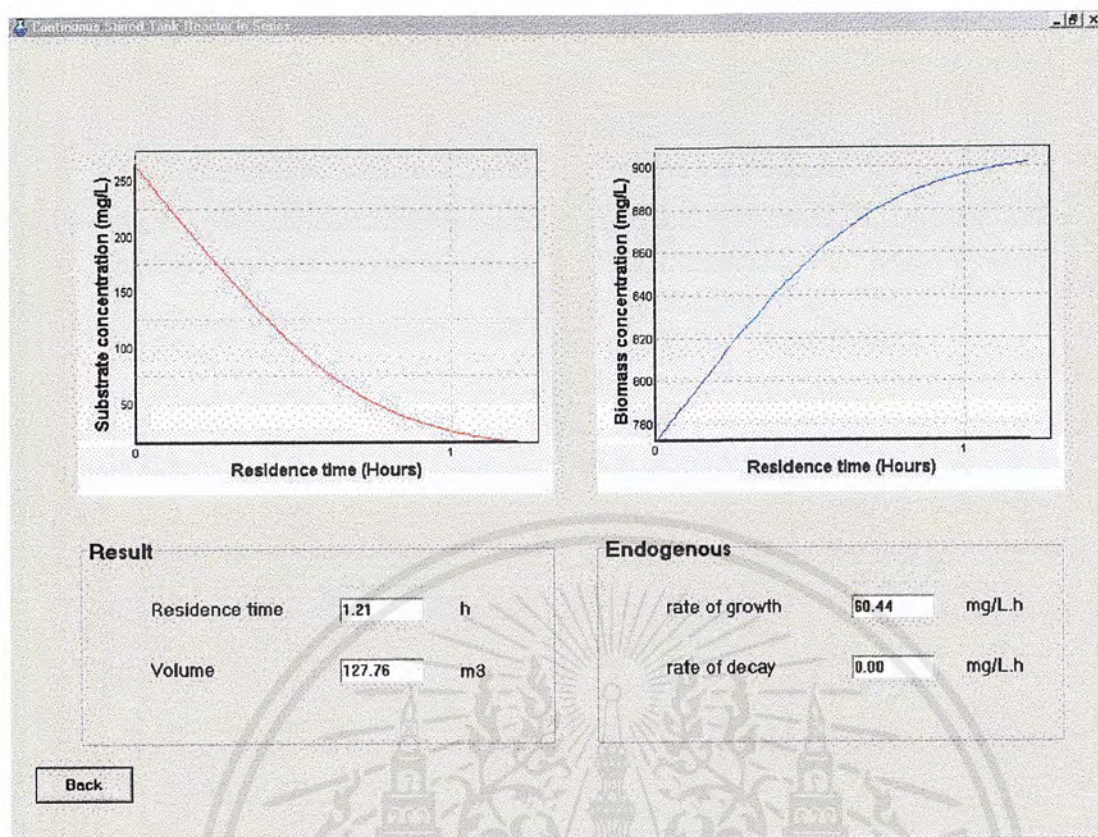
รูปที่ 4.10 ทฤษฎีสำหรับถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรม

จากรูป 4.10 แสดงทฤษฎีและสูตรคำนวณสำหรับถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรม

Back

กลับไปยังหน้าจอรับค่า

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



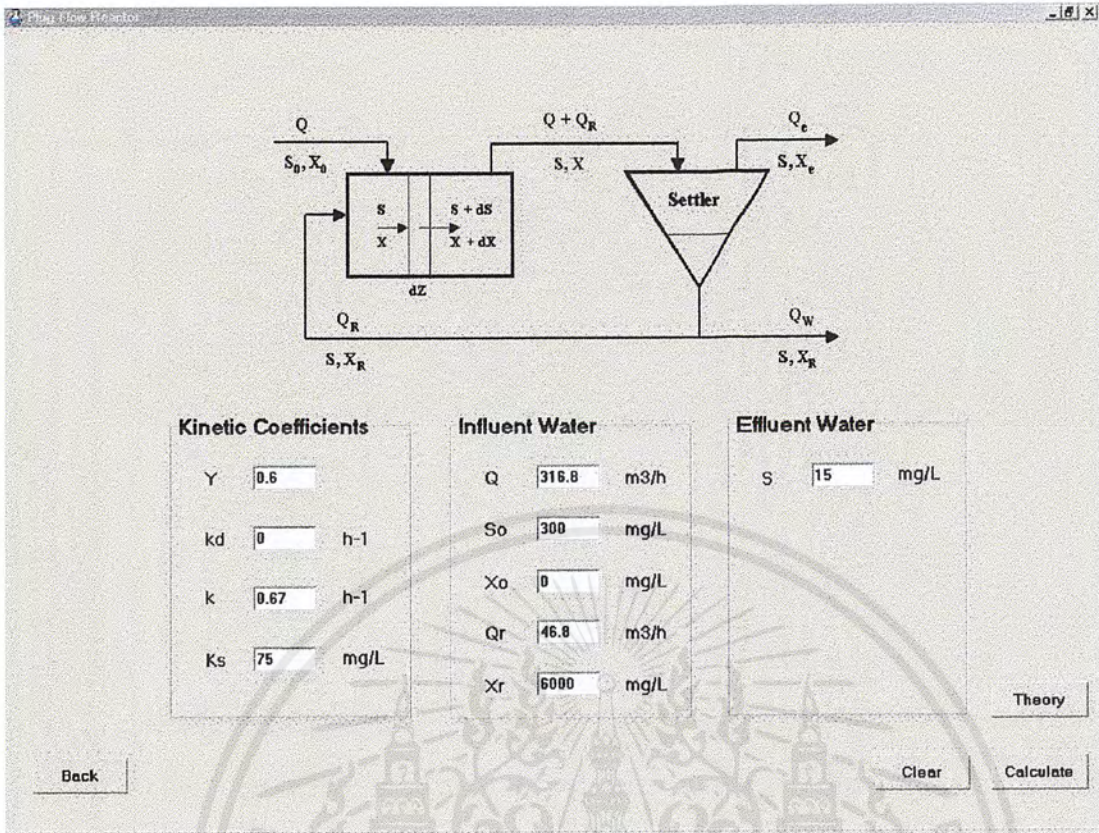
รูปที่ 4.11 หน้าจอแสดงผลสำหรับถังปฏิกรณ์แบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรม

จากรูป 4.11 แสดงผลจากการคำนวณ

Back

กลับไปยังหน้าจอรับค่า

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 4.12 หน้าจอรับค่าตัวแปรสำหรับถังปฏิกรณ์แบบปลั๊กโฟลว์

จากรูป 4.12 จะต้องป้อนค่าตัวแปรทั้งหมดเพื่อนำไปคำนวณ

- Calculate นำค่าไปคำนวณและส่งต่อไปยังหน้าจอแสดงผล
- Clear ลบค่าตัวแปรทั้งหมด
- Theory ดูทฤษฎี
- Back กลับไปยังรายการหลัก

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ถังปฏิกรณ์แบบปลั๊กโฟลว์ (Plug-Flow Reactor)

ถังปฏิกรณ์แบบนี้เป็นถังปฏิกรณ์ที่มีความยาวมากกว่าความกว้างมากๆ ก่อนที่จะทำการวิเคราะห์จะกำหนดชื่อ สมมติฐานขึ้นดังต่อไปนี้

- ความเร็วของน้ำไหลจะคงที่ตลอดตามยาวของถัง
- ไม่เกิดการกวนขึ้นตลอดตามยาวของถัง
- เวลาเก็บกักของทุกๆ ส่วนของน้ำมีเท่ากันสม่ำเสมอ

ดังนั้นในการวิเคราะห์ระบบถังปฏิกรณ์แบบนี้ จำเป็นต้องอาศัยการพิจารณาเป็นส่วนย่อยๆ

จากสมการสมดุลมวล

เข้า = ออก

Δ สภาวะคงที่สำหรับสมการสมดุลของอาหาร โดย $R=Qr/Q$

$$Q(1+R)dS + [kXS/(Ks+S)]dV = 0 \quad (1)$$

Δ สภาวะคงที่สำหรับสมการสมดุลของจุลินทรีย์

$$Q(1+R)dX + [kYXS/(Ks+S) - kdX]dV = 0 \quad (2)$$

กำหนดให้

Back

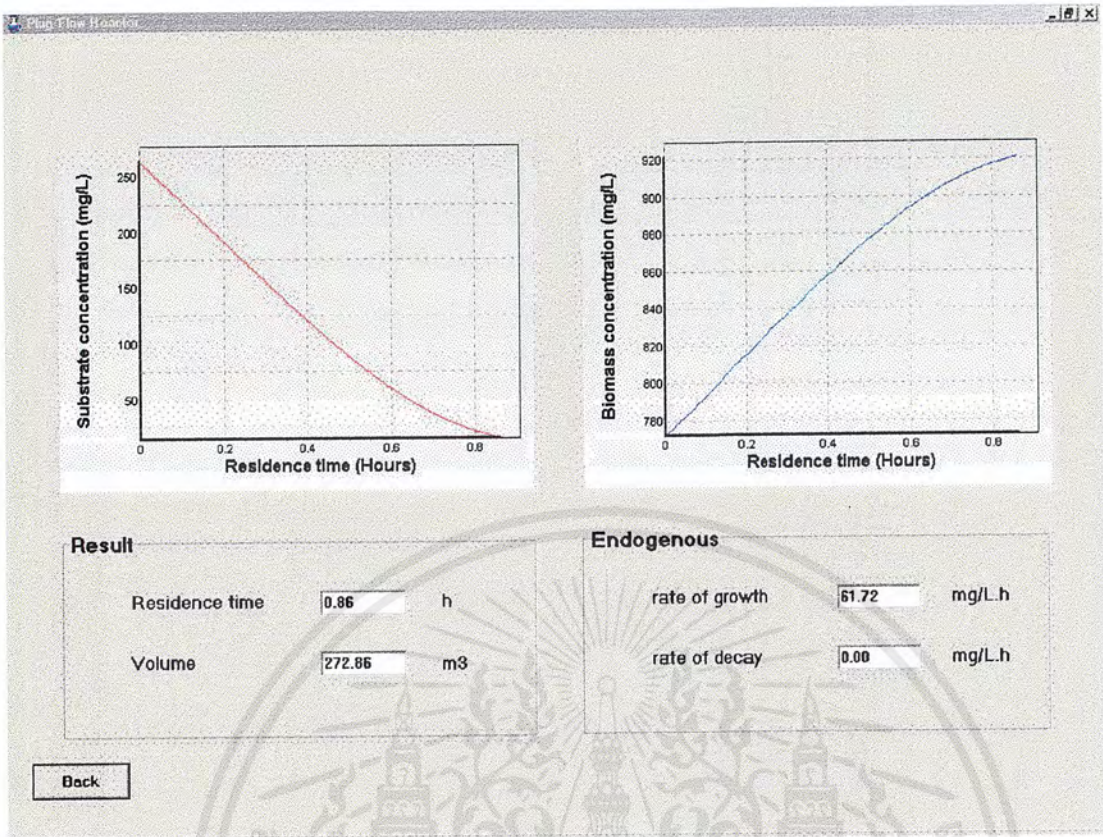
รูปที่ 4.13 ทฤษฎีสำหรับถังปฏิกรณ์แบบปลั๊กโฟลว์

จากรูป 4.13 แสดงทฤษฎีและสูตรคำนวณสำหรับถังปฏิกรณ์แบบปลั๊กโฟลว์

Back

กลับไปยังหน้าจอรับค่า

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



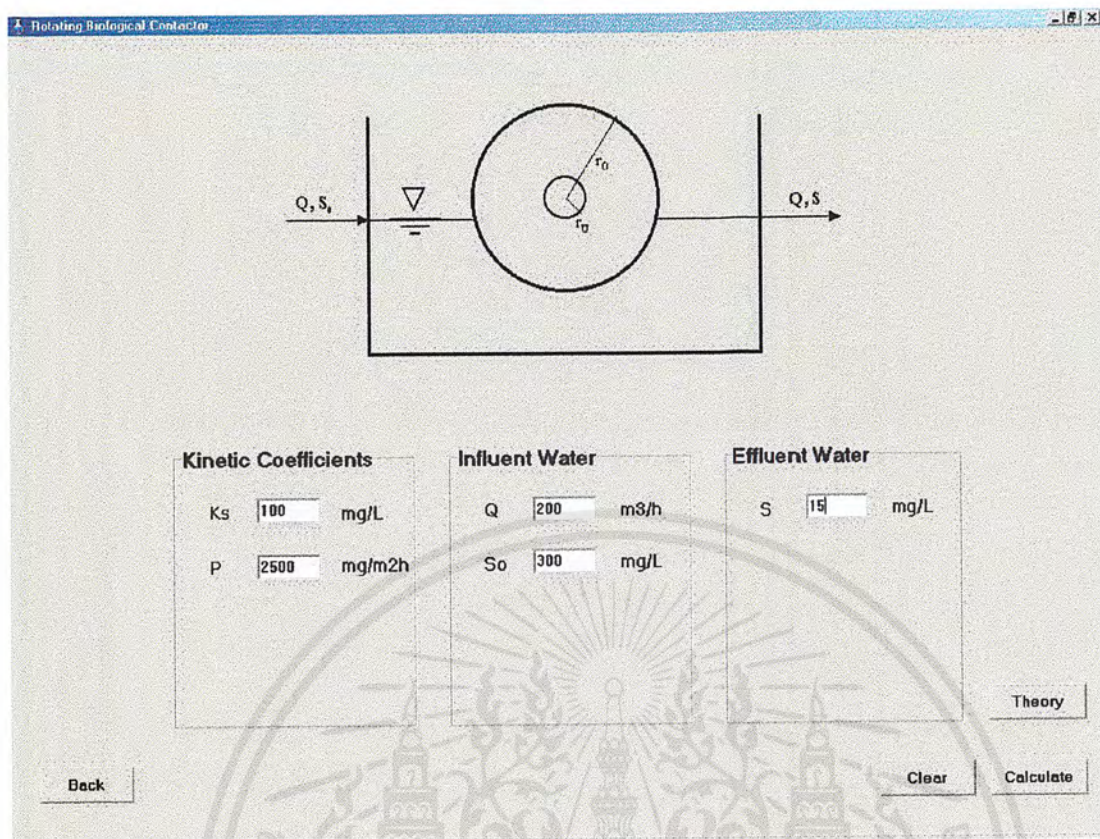
รูปที่ 4.14 หน้าจอแสดงผลสำหรับถังปฏิกรณ์แบบปลั๊กโฟลว์

จากรูป 4.14 แสดงผลจากการคำนวณ

Back

กลับไปยังหน้าจอรับค่า

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 4.15 หน้าจอรับค่าตัวแปรสำหรับถึงปฏิกิริยาแบบอาร์บีซี

จากรูป 4.15 จะต้องป้อนค่าตัวแปรทั้งหมดเพื่อนำไปคำนวณ

- Calculate นำค่าไปคำนวณและส่งต่อไปยังหน้าจอแสดงผล
- Clear ลบค่าตัวแปรทั้งหมด
- Theory ดูทฤษฎี
- Back กลับไปยังรายการหลัก

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Rotating Biological Contactor

ถังปฏิกริยาแบบอาร์บีซี (Rotating Biological Contactor)

ถังปฏิกริยาแบบนี้ประกอบด้วยตัวกลางแบบต่างๆ ถูกบรรจุอยู่ในภาชนะที่น้ำไหลเข้าออกได้สะดวก ซึ่งทั้งหมดจะถูกรับไว้ด้วยแกนที่ควบคุมการหมุนด้วยมอเตอร์ โดยทั่วไปจะหมุนด้วยความเร็วประมาณ 1 - 2 รอบต่อนาที บางส่วนของตัวกลางจะถูกจุ่มลงในน้ำ และขณะเดียวกันตัวกลางอีกส่วนหนึ่งโผล่ขึ้นมาอยู่บนผิวน้ำ ทำให้จุลินทรีย์ที่เกาะอยู่บนผิวดังกล่าวได้รับอาหารจากน้ำเสีย และได้รับออกซิเจนจากอากาศสลับกันไปตามการหมุนของตัวกลาง

สำหรับการวิเคราะห์ระบบ จะพิจารณาทั้งจุลินทรีย์ที่เกาะอยู่บนผิวดังกล่าวและจุลินทรีย์ที่ลอยอยู่ในน้ำ

จากสมการสมดุลมวลสาร สามารถเขียนได้ดังต่อไปนี้

$$V(dS/dt) = Q(S_o - S_e) - V_s(dS/dt)_s - V_a(dS/dt)_a \quad (1)$$

เมื่อ

- $(dS/dt)_a$ = อัตราการย่อยสลายอาหารต่อปริมาตรของเมือกจุลินทรีย์ที่เกาะบนผิวดังกล่าว
- $(dS/dt)_s$ = อัตราการย่อยสลายอาหารต่อปริมาตรของน้ำในถังปฏิกริยา
- V_s = ปริมาตรปริมาตรของน้ำในถังปฏิกริยา
- V_a = ปริมาตรของเมือกจุลินทรีย์ที่เกาะบนผิวดังกล่าว
- V = ปริมาตรปริมาตรของน้ำในถังปฏิกริยา

พิจารณาทั้งจุลินทรีย์ที่เกาะบนผิวดังกล่าวที่แขวนลอยอยู่ในระบบบำบัด แต่เนื่องจากปริมาณของจุลินทรีย์ที่แขวนลอยอยู่ในระบบนี้มีน้อยมากเมื่อเปรียบเทียบกับปริมาณของจุลินทรีย์ที่เกาะบนผิวดังกล่าว ทำให้ได้เป็นสมการ (2)

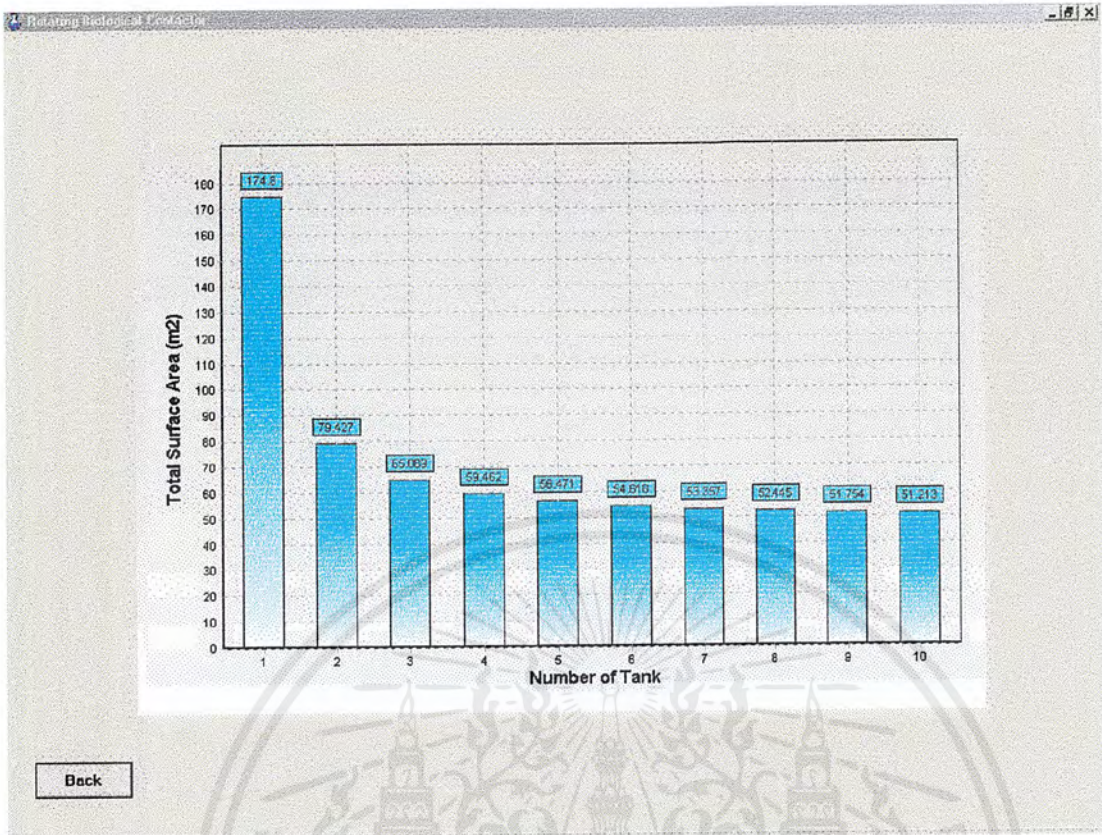
Back

รูปที่ 4.16 ทฤษฎีสำหรับถังปฏิกริยาแบบอาร์บีซี

จากรูป 4.16 แสดงทฤษฎีและสูตรคำนวณในสำหรับถังปฏิกริยาแบบอาร์บีซี

Back

กลับไปยังหน้าจอรับค่า



รูปที่ 4.17 หน้าจอแสดงผลสำหรับถังปฏิกรณ์แบบอาร์บีซี

จากรูป 4.17 แสดงผลจากการคำนวณ

Back

กลับไปยังหน้าจอรับค่า

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 5

บทสรุปและข้อเสนอแนะ

5.1 ข้อสรุป

โปรแกรมคอมพิวเตอร์สำหรับช่วยคำนวณออกแบบระบบบำบัดน้ำเสีย ถูกพัฒนาขึ้นโดยใช้โปรแกรม Delphi โดยแบ่งประเภทของถังปฏิกริยาในกระบวนการตะกอนเร่ง เป็น 5 ประเภท คือ ถังปฏิกริยาแบบแบทช์ ถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่อง ถังปฏิกริยาแบบปลักโฟลว์ ถังปฏิกริยาแบบกวนต่อเนื่องที่วางเรียงกันแบบอนุกรม ถังปฏิกริยาแบบอาร์บิตรี ทั้งนี้ ในทุกประเภทจะแสดงเนื้อหาสูตรคำนวณและรูปภาพประกอบโดยส่วนใหญ่ อ้างอิงตามหนังสือเล่มที่ 3

ในโปรแกรมคอมพิวเตอร์จะแบ่งเป็น 2 ส่วน คือ ส่วนทฤษฎีและส่วนคำนวณ ในส่วนทฤษฎีจะแสดงเนื้อหาและสูตรคำนวณที่จำเป็น ในส่วนคำนวณจะเป็นส่วนที่ช่วยทำให้การหาค่าตัวแปรต่างๆ ที่ต้องการรวดเร็วยิ่งขึ้น โดยการใช้ค่าตัวแปรทางจลนพลศาสตร์ที่สามารถหาได้จากการทดลอง อัตราการไหลและองค์ประกอบในน้ำเสียขาเข้าซึ่งสามารถวัดได้ และค่า Substrate ที่ต้องการควบคุมลงไป โปรแกรมจะคำนวณหาค่าเวลาที่น้อยที่สุด และปริมาณของถังปฏิกริยาที่ได้เลือกเอาไว้ แล้วแสดงผลออกเป็นค่าเหล่านั้น พร้อมด้วยกราฟแสดงค่า Substrate ที่เปลี่ยนไปตามเวลา และจุลินทรีย์ที่เปลี่ยนแปลงไปตามเวลา

จากการใช้งานโปรแกรมพบว่า ผลการคำนวณจากโปรแกรมคอมพิวเตอร์มีความถูกต้องในทุกประเภทของถังปฏิกริยา เมื่อได้รับการตรวจสอบจากตัวอย่างในหนังสืออ้างอิงเล่มที่ 3

5.2 ข้อเสนอแนะ

ก) ควรเพิ่มประเภทของถังปฏิกริยาให้มากขึ้น และเพิ่มการคำนวณในถังตกตะกอน เพื่อให้เกิดความหลากหลายในเนื้อหา และเป็นทางเลือกให้แก่ผู้ใช้โปรแกรม

ข) ควรมีการนำกราฟฟิคอื่นๆ มาช่วยพัฒนาโปรแกรม เพื่อความน่าสนใจ และใช้งานง่ายขึ้น

รายการอ้างอิง

- [1] ดร.เกรียงศักดิ์ อุดมสินโรจน์ . การบำบัดน้ำเสีย . พิมพ์ครั้งที่1. กรุงเทพฯ : มิตรนราการพิมพ์,2539.
- [2] คณาจารย์ภาควิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย. การควบคุมดูแลระบบบำบัดน้ำเสีย. พิมพ์ครั้งที่ 2.กรุงเทพฯ:โรงพิมพ์จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2538.
- [3] ดร.เกรียงศักดิ์ อุดมสินโรจน์ . การบำบัดน้ำเสีย เล่ม 3 .พิมพ์ครั้งที่1. กรุงเทพฯ : มิตรนราการพิมพ์,2537.
- [4] Jonathan B. Snape; Irving J.Dunn. Dynamics of Environmental Bioprocesses,1995.
- [5] Schroeder , E .D.,Water and Wastewater Treatment, McGraw-Hill,New York,1977.
- [6] สมศักดิ์ ศรีขจรเกียรติ . Delphi 4 Step by Step. พิมพ์ครั้งที่2.กรุงเทพฯ:บิบลิดไไฟล์์ พับลิชชิง, 2542.

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ภาคผนวก

โปรแกรมคอมพิวเตอร์

```

unit U_Start;

interface

uses
  Windows, Messages, SysUtils, Classes, Graphics, Controls, Forms, Dialogs,
  StdCtrls;

type
  TfrmStart = class(TForm)
    lblW1: TLabel;
    lblW2: TLabel;
    lblW3: TLabel;
    btnExit: TButton;
    btnNext: TButton;
    procedure btnExitClick(Sender: TObject);
    procedure btnNextClick(Sender: TObject);
  private
    { Private declarations }
  public
    { Public declarations }
  end;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

var
  frmStart: TfrmStart;

implementation

uses U_AS;

{$R *.DFM}

procedure TfrmStart.bttExitClick(Sender: TObject);
begin
  frmStart.Close;
end;

procedure TfrmStart.bttNextClick(Sender: TObject);
begin
  frmAS.Show;
end;

end.

unit U_AS;

interface

uses
  Windows, Messages, SysUtils, Classes, Graphics, Controls, Forms, Dialogs,
  StdCtrls;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

type

```
TfrmAs = class(TForm)
  grbAS: TGroupBox;
  rbtBatch: TRadioButton;
  rbtCSTR: TRadioButton;
  rbtSeries: TRadioButton;
  rbtPlug: TRadioButton;
  rbtRBC: TRadioButton;
  bttNext: TButton;
  bttBack: TButton;
  procedure bttNextClick(Sender: TObject);
  procedure bttBackClick(Sender: TObject);
private
  { Private declarations }
public
  { Public declarations }
end;
```

var

```
frmAs: TfrmAs;
```

implementation

```
uses U_BatchInput, U_CSTRInput, U_SeriesInput, U_PlugInput, U_RBCInput;
```

```
{SR *.DFM}
```

```
procedure TfrmAs.bttNextClick(Sender: TObject);
```

```
begin
```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

if rbtBatch.Checked=true then frmBatchInput.show;
if rbtCSTR.Checked=true then frmCSTRInput.show;
if rbtSeries.Checked=true then frmSeriesInput.show;
if rbtPlug.Checked=true then frmPlugInput.show;
if rbtRBC.Checked=true then frmRBCInput.show;
end;

```

```

procedure TfrmAs.bttBackClick(Sender: TObject);

```

```

begin

```

```

    frmAS.Close;

```

```

end;

```

```

end.

```

```

unit U_BatchInput;

```

```

interface

```

```

uses

```

```

    Windows, Messages, SysUtils, Classes, Graphics, Controls, Forms, Dialogs,
    StdCtrls, ExtCtrls;

```

```

type

```

```

    TfrmBatchInput = class(TForm)

```

```

        Image1: TImage;

```

```

        grbKineticCoefficients: TGroupBox;

```

```

        lblY: TLabel;

```

```

        lblkd: TLabel;

```

```

        lblk: TLabel;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

lblKs: TLabel;
edtY: TEdit;
edtkd: TEdit;
edtk: TEdit;
edtKs: TEdit;
grbInfluentWater: TGroupBox;
lblX0: TLabel;
lblS0: TLabel;
edtX0: TEdit;
edtS0: TEdit;
btnNext: TButton;
btnClear: TButton;
grbEffluent: TGroupBox;
lblS: TLabel;
edtS: TEdit;
btnBack: TButton;
btnTheory: TButton;
procedure btnNextClick(Sender: TObject);
procedure btnClearClick(Sender: TObject);
procedure btnBackClick(Sender: TObject);
procedure btnTheoryClick(Sender: TObject);
private
  { Private declarations }
public
  { Public declarations }
end;

var
  frmBatchInput: TfrmBatchInput;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

i:integer;

S0,S,SS,S1,X0,X,XX,X1,Y,Ks,k,kd,t,tt,t1,rg,rd:real;

pt,pS,pX:array[0..100] of real;

implementation

uses U_BatchOutput, U_BatchTheory;

{SR *.DFM}

procedure TfrmBatchInput.btnNextClick(Sender: TObject);

{-----}

function funct(t:real):real;

begin

 funct:=ln(S0+Y*(S0-S)*S0/X0)+(X0+Y*S0)/(Y*Ks)*ln((X0+Y*(S0-S))/X0)
 -k*t/60*(X0+Y*S0)/Ks-ln(S);

end;

{-----}

function funcS(S:real):real;

begin

 funcS:=ln(S0+Y*(S0-S)*S0/X0)+(X0+Y*S0)/(Y*Ks)*ln((X0+Y*(S0-S))/X0)
 -k*t/60*(X0+Y*S0)/Ks-ln(S);

end;

{-----}

function funcX(X:real):real;

begin

 funcX:=k*Y*t/60+ln(X0)-(Y*Ks/(X0+Y*S0))*ln(X/X0*(Y*S0/(Y*S0+X0-X)))-ln(X);

end;

{-----}

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

procedure findt(tl,tu:real; var t1:real);
begin
  t1:=(tl+tu)/2;
  repeat
    tt:=t1;
    t1:=(tl*func(tu)-tu*func(tl))/(func(tu)-func(tl));
    if func(tl)*func(t1)>0 then tl:=t1
    else if func(tl)*func(t1)<0 then tu:=t1
    else tt:=t1;
  until abs((tt-t1)*100/t1)<0.0001;
end;

```

```

{-----}
procedure findS(Sl,Su:real; var S1:real);
begin
  S1:=(Sl+Su)/2;
  repeat
    SS:=S1;
    S1:=(Sl*funcS(Su)-Su*funcS(Sl))/(funcS(Su)-funcS(Sl));
    if funcS(Sl)*funcS(S1)>0 then Sl:=S1
    else if funcS(Sl)*funcS(S1)<0 then Su:=S1
    else SS:=S1;
  until abs((SS-S1)*100/S1)<0.0001;
end;

```

```

{-----}
procedure findX(Xl,Xu:real; var X1:real);
begin
  X1:=(Xl+Xu)/2;
  repeat
    XX:=X1;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

X1:=(Xl*funcX(Xu)-Xu*funcX(Xl))/(funcX(Xu)-funcX(Xl));
if funcX(Xl)*funcX(X1)>0 then Xl:=X1
  else if funcX(Xl)*funcX(X1)<0 then Xu:=X1
    else Xl:=X1;
until abs((Xl-X1)*100/X1)<0.0001;
end;
{-----}
begin
  Y:=strtofloat(edtY.text);
  kd:=strtofloat(edtkd.text);
  k:=strtofloat(edtk.text);
  Ks:=strtofloat(edtKs.text);
  X0:=strtofloat(edtX0.text);
  S0:=strtofloat(edtS0.text);
  S:=strtofloat(edtS.text);
  findt(0,10000,t);
  t1:=t;
  findX(1,X0+Y*(S0-S),X);
  rg:=k*Y*X*S/(Ks+S);
  rd:=kd*X;
  for i:=0 to 99 do
    begin
      t:=t1*i/99;
      findS(S0,S,S1);
      findX(X0,X,X1);
      pT[i]:=t;
      pS[i]:=S1;
      pX[i]:=X1;
    end;
  end;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

    frmBatchInput.hide;
    frmBatchOutput.show;
end;

procedure TfrmBatchInput.btnClearClick(Sender: TObject);
begin
    edtY.text="";
    edtkd.text="";
    edtk.text="";
    edtKs.text="";
    edtX0.text="";
    edtS0.text="";
    edtS.text="";
end;

procedure TfrmBatchInput.btnBackClick(Sender: TObject);
begin
    frmBatchInput.close;
    frmBatchOutput.close;
end;

procedure TfrmBatchInput.btnTheoryClick(Sender: TObject);
begin
    frmBatchInput.hide;
    frmBatchTheory.show;
end;

end.

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```
unit U_BatchOutput;
```

```
interface
```

```
uses
```

```
Windows, Messages, SysUtils, Classes, Graphics, Controls, Forms, Dialogs,  
TeEngine, Series, ExtCtrls, TeeProcs, Chart, StdCtrls;
```

```
type
```

```
TfrmBatchOutput = class(TForm)  
  Chart1: TChart;  
  Series1: TLineSeries;  
  btnBack: TButton;  
  Chart2: TChart;  
  series2: TLineSeries;  
  lblrg: TLabel;  
  lblrd: TLabel;  
  edtrg: TEdit;  
  edtrd: TEdit;  
  grbEndogenous: TGroupBox;  
  grbResult: TGroupBox;  
  lblt: TLabel;  
  lblS: TLabel;  
  lblX: TLabel;  
  edtt: TEdit;  
  edtS: TEdit;  
  edtX: TEdit;  
  procedure btnBackClick(Sender: TObject);  
  procedure FormCreate(Sender: TObject);
```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

private
  { Private declarations }
public
  { Public declarations }
end;

var
  frmBatchOutput: TfrmBatchOutput;

implementation

uses U_BatchInput;

{$R *.DFM}

procedure TfrmBatchOutput.btnBackClick(Sender: TObject);
begin
  series1.clear;
  series2.clear;
  frmBatchOutput.hide;
  frmBatchInput.show;
end;

procedure TfrmBatchOutput.FormCreate(Sender: TObject);
var i:integer;
    stt,stS,stX,strg,strd:string;
begin
  for j:=0 to 99 do
    begin

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

    series1.addXY(pt[i],pS[i],"clred");
    series2.addXY(pt[i],pX[i],"clblue");
end;
str(t:0:2,stt);
str(S:0:2,stS);
str(X:0:2,stX);
str(rg:0:2,strg);
str(rd:0:2,strd);
edtt.text:=stt;
edtS.text:=stS;
edtX.text:=stX;
edtrg.text:=strg;
edtrd.text:=strd;
end;

end.

unit U_BatchTheory;

interface

uses
    Windows, Messages, SysUtils, Classes, Graphics, Controls, Forms, Dialogs,
    StdCtrls;

type
    TfrmBatchTheory = class(TForm)
        btnBack: TButton;
        memBatch: TMemo;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

    procedure btnBackClick(Sender: TObject);
private
    { Private declarations }
public
    { Public declarations }
end;

var
    frmBatchTheory: TfrmBatchTheory;

implementation

uses U_BatchInput;

{SR *.DFM}

procedure TfrmBatchTheory.btnBackClick(Sender: TObject);
begin
    frmBatchTheory.Close;
    frmBatchInput.show;
end;

end.

unit U_CSTRInput;

interface

uses

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Windows, Messages, SysUtils, Classes, Graphics, Controls, Forms, Dialogs, StdCtrls, ExtCtrls;

type

```
TfrmCSTRInput = class(TForm)
  grbKineticCoefficients: TGroupBox;
  lblY: TLabel;
  lblkd: TLabel;
  lblk: TLabel;
  lblKs: TLabel;
  edtY: TEdit;
  edtk: TEdit;
  edtKs: TEdit;
  grbInfluentWater: TGroupBox;
  lblS0: TLabel;
  edtS0: TEdit;
  lblQ: TLabel;
  lblQr: TLabel;
  lblXr: TLabel;
  edtQ: TEdit;
  edtXr: TEdit;
  edtQr: TEdit;
  grbCSTREffluent: TGroupBox;
  lblS: TLabel;
  edtS: TEdit;
  Image1: TImage;
  btnClear: TButton;
  btnNext: TButton;
  lblIX: TLabel;
```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

edtX0: TEdit;
btnBack: TButton;
edtkd: TEdit;
btnTheory: TButton;
procedure btnClearClick(Sender: TObject);
procedure btnNextClick(Sender: TObject);
procedure btnBackClick(Sender: TObject);
procedure btnTheoryClick(Sender: TObject);
private
  { Private declarations }
public
  { Public declarations }
end;

var
  frmCSTRInput: TfrmCSTRInput;
  i:integer;
  Y,kd,k,Ks,S0,Q,X0,Qr,Xr,S,R,X,t,V,t1,S1,X1,Si,Xi,SS,XX,rg,rd:real;
  pt,pS,pX:array[0..100] of real;

implementation

uses U_CSTROutput, U_CSTRTheory;

{$R *.DFM}

procedure TfrmCSTRInput.btnClearClick(Sender: TObject);
begin

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

edtY.text:="";
edtkd.text:="";
edtk.text:="";
edtKs.text:="";
edtQ.text:="";
edtS0.text:="";
edtX0.text:="";
edtQr.text:="";
edtXr.text:="";
edtS.text:="";
end;

procedure TfrmCSTRInput.btnNextClick(Sender: TObject);
{-----}
function funcS(S:real):real;
begin
  funcS:=(Ks+S)*(Si-S)*(1+R)/(t*k*S)
    -Xi*(1+R)/((1+R)+kd*t-(k*Y*S*t)/(Ks+S));
end;
{-----}
function funcX(X:real):real;
begin
  funcX:=(Ks+S)*(Si-S)*(1+R)/(k*X*S)
    -(Xi-X)*(1+R)/(kd*X-(k*Y*X*S)/(Ks+S));
end;
{-----}
procedure findS(Sl,Su:real; var S1:real);
begin
  S1:=(Sl+Su)/2;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

repeat
  SS:=S1;
  S1:=(SI*funcS(Su)-Su*funcS(SI))/(funcS(Su)-funcS(SI));
  if funcS(SI)*funcS(S1)>0 then SI:=S1
  else if funcS(SI)*funcS(S1)<0 then Su:=S1
  else SS:=S1;
until abs((SS-S1)*100/S1)<0.0001;
end;
{-----}
procedure findX(XI,Xu:real; var X1:real);
begin
  X1:=(XI+Xu)/2;
  repeat
    XX:=X1;
    X1:=(XI*funcX(Xu)-Xu*funcX(XI))/(funcX(Xu)-funcX(XI));
    if funcX(XI)*funcX(X1)>0 then XI:=X1
    else if funcX(XI)*funcX(X1)<0 then Xu:=X1
    else XX:=X1;
  until abs((XX-X1)*100/X1)<0.0001;
end;
{-----}
begin
  Y:=strtofloat(edtY.text);
  kd:=strtofloat(edtkd.text);
  k:=strtofloat(edtk.text);
  Ks:=strtofloat(edtKs.text);
  Q:=strtofloat(edtQ.text);
  S0:=strtofloat(edtS0.text);
  X0:=strtofloat(edtX0.text);

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

Qr:=strtofloat(edtQr.text);
Xr:=strtofloat(edtXr.text);
S:=strtofloat(edtS.text);
R:=Qr/Q;
Xi:=(X0+R*Xr)/(1+R);
Si:=(S0+R*S)/(1+R);
findX(Xi,Xr,X);
t:=(Ks+S)*(Si-S)*(1+R)/(k*X*S);
t1:=t;
V:=Q*t;
rg:=k*Y*X*S/(Ks+S);
rd:=kd*X;
pt[0]:=0;
pS[0]:=Si;
pX[0]:=Xi;
for i:=1 to 99 do
begin
  t:=t1*i/99;
  findS(Si,S,S1);
  S:=S1;
  findX(Xi,X,X1);
  pt[i]:=t;
  pS[i]:=S1;
  pX[i]:=X1;
end;
frmCSTRInput.hide;
frmCSTROutput.show;
end;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

procedure TfrmCSTRInput.btnBackClick(Sender: TObject);
begin
    frmCSTRInput.close;
    frmCSTROutput.close;
end;

```

```

procedure TfrmCSTRInput.btnTheoryClick(Sender: TObject);
begin
    frmCSTRInput.Hide;
    frmCSTRTheory.show;
end;

end.

```

```

unit U_CSTROutput;

```

```

interface

```

```

uses

```

```

    Windows, Messages, SysUtils, Classes, Graphics, Controls, Forms, Dialogs,
    StdCtrls, TeEngine, Series, ExtCtrls, TeeProcs, Chart;

```

```

type

```

```

    TfrmCSTROutput = class(TForm)

```

```

        Chart1: TChart;

```

```

        Series1: TLineSeries;

```

```

        Chart2: TChart;

```

```

        series2: TLineSeries;

```

```

        btnBack: TButton;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

grbEndogenous: TGroupBox;
lblrg: TLabel;
lblrd: TLabel;
edtrg: TEdit;
edtrd: TEdit;
grbResult: TGroupBox;
lblt: TLabel;
edtt: TEdit;
lblV: TLabel;
edtV: TEdit;
procedure btnBackClick(Sender: TObject);
procedure FormCreate(Sender: TObject);
private
  { Private declarations }
public
  { Public declarations }
end;

var
  frmCSTROutput: TfrmCSTROutput;

implementation

uses U_CSTRInput;

{$R *.DFM}

procedure TfrmCSTROutput.btnBackClick(Sender: TObject);
begin

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

series1.clear;
series2.clear;
frmCSTROutput.hide;
frmCSTRInput.show;
end;

procedure TfrmCSTROutput.FormCreate(Sender: TObject);
var i:integer;
    stt,stV,strg,strd:string;
begin
for i:=0 to 99 do
begin
series1.addXY(pt[i],pS[i],"clred");
series2.addXY(pt[i],pX[i],"clblue");
end;
str(t:0:2,stt);
str(V:0:2,stV);
str(rg:0:2,strg);
str(rd:0:2,strd);
edt.t.text:=stt;
edtV.t.text:=stV;
edtrg.t.text:=strg;
edtrd.t.text:=strd;
end;

end.

unit U_CSTRTheory;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```
interface
```

```
uses
```

```
Windows, Messages, SysUtils, Classes, Graphics, Controls, Forms, Dialogs,  
StdCtrls;
```

```
type
```

```
TfrmCSTRTheory = class(TForm)  
    memCSTR: TMemo;  
    btnBack: TButton;  
    procedure btnBackClick(Sender: TObject);
```

```
private
```

```
{ Private declarations }
```

```
public
```

```
{ Public declarations }
```

```
end;
```

```
var
```

```
frmCSTRTheory: TfrmCSTRTheory;
```

```
implementation
```

```
uses U_CSTRInput;
```

```
{ $R *.DFM }
```

```
procedure TfrmCSTRTheory.btnBackClick(Sender: TObject);
```

```
begin
```

```
    frmCSTRTheory.close;
```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

frmCSTRInput.show;
end;

end.

unit U_PlugInput;

interface

uses
  Windows, Messages, SysUtils, Classes, Graphics, Controls, Forms, Dialogs,
  StdCtrls, ExtCtrls;

type
  TfrmPlugInput = class(TForm)
    Image1: TImage;
    btnClear: TButton;
    btnNext: TButton;
    grbKineticCoefficients: TGroupBox;
    lblY: TLabel;
    lblkd: TLabel;
    lblk: TLabel;
    lblKs: TLabel;
    edtY: TEdit;
    edtkd: TEdit;
    edtk: TEdit;
    edtKs: TEdit;
    grbInfluentWater: TGroupBox;
    lblS0: TLabel;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

lblQ: TLabel;
lblQr: TLabel;
lblXr: TLabel;
lblX: TLabel;
edtS0: TEdit;
edtQ: TEdit;
edtXr: TEdit;
edtQr: TEdit;
edtX0: TEdit;
grbEffluentWater: TGroupBox;
lblS: TLabel;
edtS: TEdit;
btnBack: TButton;
btnTheory: TButton;
procedure btnClearClick(Sender: TObject);
procedure btnNextClick(Sender: TObject);
procedure btnBackClick(Sender: TObject);
procedure btnTheoryClick(Sender: TObject);
private
  { Private declarations }
public
  { Public declarations }
end;

var
  frmPlugInput: TfrmPlugInput;
  i: integer;
  Y,kd,k,Ks,S0,Q,X0,Qr,Xr,S,R,X,t,V,t1,S1,X1,SS,XX,Si,Xi,rg,rd: real;
  pt,pS,pX: array[0..100] of real;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

implementation

uses U_PlugOutput, U_PlugTheory;

{SR *.DFM}

procedure TfrmPlugInput.btnClearClick(Sender: TObject);

begin

 edtY.text:= "";

 edtkd.text:= "";

 edtk.text:= "";

 edtKs.text:= "";

 edtQ.text:= "";

 edtS0.text:= "";

 edtX0.text:= "";

 edtQr.text:= "";

 edtXr.text:= "";

 edtS.text:= "";

end;

procedure TfrmPlugInput.btnNextClick(Sender: TObject);

{-----}

function funcS(S:real):real;

begin

 funcS:=(Xi-Y*Ks*ln(Si/S))/(1-(k*Y-Kd)*t/(1+R))

 -((Si-S)+Ks*ln(Si/S))*(1+R)/(k*t);

end;

{-----}

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

function funcX(X:real):real;
begin
  funcX:=((X-Xi)+Y*Ks*ln(Si/S))*(1+R)/((k*Y-kd)*X)
    -((Si-S)+Ks*ln(Si/S))*(1+R)/(k*X);
end;
{-----}
procedure findS(Sl,Su:real; var S:real);
begin
  S1:=(Sl+Su)/2;
  repeat
    SS:=S1;
    S1:=(Sl*funcS(Su)-Su*funcS(Sl))/(funcS(Su)-funcS(Sl));
    if funcS(Sl)*funcS(S1)>0 then Sl:=S1
      else if funcS(Sl)*funcS(S1)<0 then Su:=S1
        else SS:=S1;
  until abs((SS-S1)*100/S1)<0.0001;
end;
{-----}
procedure findX(Xl,Xu:real; var X1:real);
begin
  X1:=(Xl+Xu)/2;
  repeat
    XX:=X1;
    X1:=(Xl*funcX(Xu)-Xu*funcX(Xl))/(funcX(Xu)-funcX(Xl));
    if funcX(Xl)*funcX(X1)>0 then Xl:=X1
      else if funcX(Xl)*funcX(X1)<0 then Xu:=X1
        else XX:=X1;
  until abs((XX-X1)*100/X1)<0.0001;
end;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```
{-----}
```

```
begin
```

```
Y:=strtofloat(edtY.text);
```

```
kd:=strtofloat(edtkd.text);
```

```
k:=strtofloat(edtk.text);
```

```
Ks:=strtofloat(edtKs.text);
```

```
Q:=strtofloat(edtQ.text);
```

```
S0:=strtofloat(edtS0.text);
```

```
X0:=strtofloat(edtX0.text);
```

```
Qr:=strtofloat(edtQr.text);
```

```
Xr:=strtofloat(edtXr.text);
```

```
S:=strtofloat(edtS.text);
```

```
R:=Qr/Q;
```

```
Si:=(S0+R*S)/(1+R);
```

```
Xi:=(X0+R*Xr)/(1+R);
```

```
findX(Xi,Xr,X);
```

```
t:=((Si-S)+Ks*ln(Si/S))*(1+R)/(k*X);
```

```
t1:=t;
```

```
V:=Q*t;
```

```
rg=k*Y*X*S/(Ks+S);
```

```
rd:=kd*X;
```

```
pt[0]:=0;
```

```
pS[0]:=Si;
```

```
pX[0]:=Xi;
```

```
for i:=1 to 99 do
```

```
begin
```

```
  t:=t1*i/99;
```

```
  findS(Si,S,S1);
```

```
  S:=S1;
```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

    findX(Xi,X,X1);
    pt[i]:=t;
    pS[i]:=S1;
    pX[i]:=X1;
end;
frmPlugInput.hide;
frmPlugOutput.show;
end;

procedure TfrmPlugInput.btnBackClick(Sender: TObject);
begin
    frmPlugInput.close;
    frmPlugOutput.close;
end;

procedure TfrmPlugInput.btnTheoryClick(Sender: TObject);
begin
    frmPlugInput.Hide;
    frmPlugTheory.Show;
end;

end.

unit U_PlugOutput;

interface

uses

    Windows, Messages, SysUtils, Classes, Graphics, Controls, Forms, Dialogs,

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```
StdCtrls, TeEngine, Series, ExtCtrls, TeeProcs, Chart;
```

```
type
```

```
TfrmPlugOutput = class(TForm)
```

```
  Chart1: TChart;
```

```
  Series1: TLineSeries;
```

```
  Chart2: TChart;
```

```
  series2: TLineSeries;
```

```
  grbResult: TGroupBox;
```

```
  lblt: TLabel;
```

```
  lblV: TLabel;
```

```
  edtt: TEdit;
```

```
  edtV: TEdit;
```

```
  grbEndogenous: TGroupBox;
```

```
  lblrg: TLabel;
```

```
  lblrd: TLabel;
```

```
  edtrg: TEdit;
```

```
  edtrd: TEdit;
```

```
  btnBack: TButton;
```

```
  procedure FormCreate(Sender: TObject);
```

```
  procedure btnBackClick(Sender: TObject);
```

```
private
```

```
  { Private declarations }
```

```
public
```

```
  { Public declarations }
```

```
end;
```

```
var
```

```
  frmPlugOutput: TfrmPlugOutput;
```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

implementation

```
uses U_PlugInput;
```

```
{$R *.DFM}
```

```
procedure TfrmPlugOutput.FormCreate(Sender: TObject);
```

```
var i:integer;
```

```
    stt,stV,strg,strd:string;
```

```
begin
```

```
    for i:=0 to 99 do
```

```
    begin
```

```
        series1.addXY(pt[i],pS[i],",",clred);
```

```
        series2.addXY(pt[i],pX[i],",",clblue);
```

```
    end;
```

```
    str(t:0:2,stt);
```

```
    str(V:0:2,stV);
```

```
    str(rg:0:2,strg);
```

```
    str(rd:0:2,strd);
```

```
    edt.t.text:=stt;
```

```
    edtV.text:=stV;
```

```
    edtrg.text:=strg;
```

```
    edtrd.text:=strd;
```

```
end;
```

```
procedure TfrmPlugOutput.btnBackClick(Sender: TObject);
```

```
begin
```

```
    series1.clear;
```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

series2.clear;
frmPlugOutput.hide;
frmPlugInput.show;
end;

end.

unit U_PlugTheory;

interface

uses
  Windows, Messages, SysUtils, Classes, Graphics, Controls, Forms, Dialogs,
  StdCtrls;

type
  TfrmPlugTheory = class(TForm)
    btnBack: TButton;
    memPlug: TMemo;
    procedure btnBackClick(Sender: TObject);
  private
    { Private declarations }
  public
    { Public declarations }
  end;

var
  frmPlugTheory: TfrmPlugTheory;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```
implementation
```

```
uses U_PlugInput;
```

```
{SR *.DFM}
```

```
procedure TfrmPlugTheory.btnBackClick(Sender: TObject);
```

```
begin
```

```
    frmPlugTheory.close;
```

```
    frmPlugInput.show;
```

```
end;
```

```
end.
```

```
unit U_SeriesInput;
```

```
interface
```

```
uses
```

```
Windows, Messages, SysUtils, Classes, Graphics, Controls, Forms, Dialogs,  
StdCtrls, ExtCtrls;
```

```
type
```

```
TfrmSeriesInput = class(TForm)
```

```
    Image1: TImage;
```

```
    btnClear: TButton;
```

```
    btnNext: TButton;
```

```
    lbln: TLabel;
```

```
    edtn: TEdit;
```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

grbKineticCoefficients: TGroupBox;
lblY: TLabel;
lblkd: TLabel;
lblk: TLabel;
lblKs: TLabel;
edtY: TEdit;
edtkd: TEdit;
edtk: TEdit;
edtkS: TEdit;
grbInfluentWater: TGroupBox;
lblS0: TLabel;
lblQ: TLabel;
lblQr: TLabel;
lblXr: TLabel;
lblX: TLabel;
edtS0: TEdit;
edtQ: TEdit;
edtXr: TEdit;
edtQr: TEdit;
edtX0: TEdit;
grbEffluentWater: TGroupBox;
lblS: TLabel;
edtS: TEdit;
btnBack: TButton;
btnTheory: TButton;
procedure btnClearClick(Sender: TObject);
procedure btnNextClick(Sender: TObject);
procedure btnBackClick(Sender: TObject);
procedure btnTheoryClick(Sender: TObject);

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

private
  { Private declarations }
public
  { Public declarations }
end;

var
  frmSeriesInput: TfrmSeriesInput;
  i,j,n:integer;
  Y,kd,k,Ks,S0,Q,X0,Qr,Xr,S,R,X,t,V,t1,S1,X1,Si,Xi,SS,XX,Xn,dt,rg,rd:real;
  zS,zX,pt,pS,pX:array[0..100] of real;

implementation

uses U_SeriesOutput, U_SeriesTheory;

{$R *.DFM}

procedure TfrmSeriesInput.btnClearClick(Sender: TObject);
begin
  edtY.text:="";
  edtkd.text:="";
  edtk.text:="";
  edtKs.text:="";
  edtQ.text:="";
  edtS0.text:="";
  edtX0.text:="";
  edtQr.text:="";
  edtXr.text:="";

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

edtS.text:="";
edtn.text:="";
end;

procedure TfrmSeriesInput.btnNextClick(Sender: TObject);
{-----}
function funcS(i:integer; var S:real):real;
begin
  funcS:=(Ks+S)*(zS[i-1]-S)*(1+R)/(t*k*S
    -zX[i-1]*(1+R)/((1+R)+kd*t-(k*Y*S*t)/(Ks+S)));
end;
{-----}
function funcX(i:integer; var X:real):real;
begin
  funcX:=(Ks+zS[i])*(zS[i-1]-zS[i])/(k*X*zS[i])
    -(zX[i-1]-X)*(1+R)/(kd*X-(k*Y*X*zS[i])/(Ks+zS[i]));
end;
{-----}
procedure findS(i:integer; Sl,Su:real; var S1:real);
begin
  S1:=(Sl+Su)/2;
  repeat
    SS:=S1;
    S1:=(Sl*funcS(i,Su)-Su*funcS(i,Sl))/(funcS(i,Su)-funcS(i,Sl));
    if funcS(i,Sl)*funcS(i,S1)>0 then Sl:=S1
      else if funcS(i,Sl)*funcS(i,S1)<0 then Su:=S1
        else SS:=S1;
  until abs((SS-S1)*100/S1)<0.0001;
end;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

{-----}
procedure findX(i:integer; Xl,Xu:real; var X1:real);
begin
  X1:=(Xl+Xu)/2;
  repeat
    XX:=X1;
    X1:=(Xl*funcX(i,Xu)-Xu*funcX(i,Xl))/(funcX(i,Xu)-funcX(i,Xl));
    if funcX(i,Xl)*funcX(i,X1)>0 then Xl:=X1
      else if funcX(i,Xl)*funcX(i,X1)<0 then Xu:=X1
        else XX:=X1;
  until abs((XX-X1)*100/X1)<0.0001;
end;
{-----}
function funct(t1:real):real;
begin
  t:=t1;
  for i:=1 to n-1 do
  begin
    findS(i,zS[i-1],zS[n],zS[i]);
    findX(i,zX[i-1],Xr,zX[i]);
  end;
  funct:=(Ks+zS[n])*(zS[n-1]-zS[n])*(1+R)/(t*k*zS[n])
    -zX[n-1]*(1+R)/((1+R)+kd*t-(k*Y*zS[n]*t)/(Ks+zS[n]));
  Xn:=(Ks+zS[n])*(zS[n-1]-zS[n])*(1+R)/(t*k*zS[n]);
end;
{-----}
procedure findt(tl,tu:real; var t1:real);
begin
  repeat

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

dt:=-((funct(tu)*(tl-tu))/(funct(tl)-funct(tu)));
tl:=tu;
tu:=tu+dt;
until abs(dt*100/tu)<0.0001;
end;
{-----}
begin
Y:=strtofloat(edtY.text);
kd:=strtofloat(edtkd.text);
k:=strtofloat(edtk.text);
Ks:=strtofloat(edtKs.text);
Q:=strtofloat(edtQ.text);
S0:=strtofloat(edtS0.text);
X0:=strtofloat(edtX0.text);
Qr:=strtofloat(edtQr.text);
Xr:=strtofloat(edtXr.text);
S:=strtofloat(edtS.text);
n:=strtoint(edtn.text);
R:=Qr/Q;
Si:=(S0+R*S)/(1+R);
Xi:=(X0+R*Xr)/(1+R);
zS[0]:=Si;
zX[0]:=Xi;
zS[n]:=S;
findt(0.01,0.011,t);
t1:=t;
V:=Q*t;
pt[0]:=0;
pS[0]:=Si;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

pX[0]:=Xi;
for i:=1 to 99 do
begin
  t:=t1*i/99;
  for j:=1 to n do
  begin
    findS(j,Si,S,zS[j]);
    findX(j,Xi,Xn,zX[j]);
  end;
  pt[i]:=t;
  pS[i]:=zS[n];
  pX[i]:=zX[n];
end;
rg:=k*Y*zX[n]*zS[n]/(Ks+zS[n]);
rd:=kd*zX[n];
frmSeriesInput.hide;
frmSeriesOutput.show;
end;

procedure TfrmSeriesInput.btnBackClick(Sender: TObject);
begin
  frmSeriesInput.close;
  frmSeriesOutput.close;
end;

procedure TfrmSeriesInput.btnTheoryClick(Sender: TObject);
begin
  frmSeriesInput.Hide;
  frmSeriesTheory.show;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```
end;
```

```
end.
```

```
unit U_SeriesOutput;
```

```
interface
```

```
uses
```

```
Windows, Messages, SysUtils, Classes, Graphics, Controls, Forms, Dialogs,  
StdCtrls, TeEngine, Series, ExtCtrls, TeeProcs, Chart;
```

```
type
```

```
TfrmSeriesOutput = class(TForm)  
,  
Chart1: TChart;  
Series1: TLineSeries;  
Chart2: TChart;  
grbResult: TGroupBox;  
lblt: TLabel;  
lblV: TLabel;  
edtt: TEdit;  
edtv: TEdit;  
btnBack: TButton;  
grbEndogenous: TGroupBox;  
lblrg: TLabel;  
lblrd: TLabel;  
edtrg: TEdit;  
edtrd: TEdit;  
Series2: TLineSeries;
```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

procedure btnBackClick(Sender: TObject);
procedure FormCreate(Sender: TObject);
private
  { Private declarations }
public
  { Public declarations }
end;

var
  frmSeriesOutput: TfrmSeriesOutput;

implementation

uses U_SeriesInput;

{$R *.DFM}

procedure TfrmSeriesOutput.btnBackClick(Sender: TObject);
begin
  series1.clear;
  series2.clear;
  frmSeriesOutput.hide;
  frmSeriesInput.show;
end;

procedure TfrmSeriesOutput.FormCreate(Sender: TObject);
var i:integer;
    stt,stV,strg,strd:string;
begin

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

for i:=0 to 99 do
begin
  series1.addXY(pt[i],pS[i],"clred");
  series2.addXY(pt[i],pX[i],"clblue");
end;
str(t:0:2,stt);
str(v:0:2,stV);
str(rg:0:2,strg);
str(rd:0:2,strd);
edtt.text:=stt;
edtv.text:=stV;
edtrg.text:=strg;
edtrd.text:=strd;
end;

end.

unit U_SeriesTheory;

interface

uses
  Windows, Messages, SysUtils, Classes, Graphics, Controls, Forms, Dialogs,
  StdCtrls;

type
  TfrmSeriesTheory = class(TForm)
    memSeries: TMemo;
    btnBack: TButton;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

    procedure btnBackClick(Sender: TObject);
private
    { Private declarations }
public
    { Public declarations }
end;

var
    frmSeriesTheory: TfrmSeriesTheory;

implementation

uses U_SeriesInput;

{$R *.DFM}

procedure TfrmSeriesTheory.btnBackClick(Sender: TObject);
begin
    frmSeriesTheory.close;
    frmSeriesInput.show;
end;

end.

unit U_RBCInput;

interface

uses

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Windows, Messages, SysUtils, Classes, Graphics, Controls, Forms, Dialogs,
StdCtrls, ExtCtrls;

type

```
TfrmRBCInput = class(TForm)
  Image1: TImage;
  grbInfluentWater: TGroupBox;
  lblS0: TLabel;
  grbEffluentWater: TGroupBox;
  edtS: TEdit;
  btnClear: TButton;
  btnCalculate: TButton;
  lblQ: TLabel;
  edtQ: TEdit;
  grbKineticCoefficients: TGroupBox;
  lblKs: TLabel;
  edtKs: TEdit;
  lblIP: TLabel;
  edtP: TEdit;
  lblIS: TLabel;
  btnBack: TButton;
  btnTheory: TButton;
  edtS0: TEdit;
  procedure btnClearClick(Sender: TObject);
  procedure btnCalculateClick(Sender: TObject);
  procedure btnBackClick(Sender: TObject);
  procedure btnTheoryClick(Sender: TObject);
private
  { Private declarations }
```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

public
  { Public declarations }
end;

var
  frmRBCInput: TfrmRBCInput;
  i,j,n:integer;
  Ks,P,S0,Q,S,t,Si,A1,AA,sumS:real;
  zS,A:array[0..10] of real;

implementation

uses U_RBCOutput, U_RBCTheory;

{$R *.DFM}

procedure TfrmRBCInput.btnClearClick(Sender: TObject);
begin
  edtKs.text:="";
  edtP.text:="";
  edtQ.text:="";
  edtS0.text:="";
  edtS.text:="";
end;

procedure TfrmRBCInput.btnCalculateClick(Sender: TObject);
{-----}
function funcA(AAA:real):real;
begin

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

zS[j]:=S;
for i:=j-1 downto 0 do
  zS[i]:=AAA*P*zS[i+1]/(Q*(Ks+zS[i+1]))+zS[i+1];
funcA:=S0-zS[0];
end;
{-----}
procedure findA(AI,Au:real; var A1:real);
begin
  A1:=(AI+Au)/2;
  repeat
    AA:=A1;
    A1:=(AI*funcA(Au)-Au*funcA(AI))/(funcA(Au)-funcA(AI));
    if funcA(AI)*funcA(A1)>0 then AI:=A1
      else if funcA(AI)*funcA(A1)<0 then Au:=A1
        else AA:=A1;
  until abs((AA-A1)*100/A1)<0.0001;
end;
{-----}
begin
  Ks:=strtofloat(edtKs.text);
  P:=strtofloat(edtP.text);
  Q:=strtofloat(edtQ.text);
  S0:=strtofloat(edtS0.text);
  S:=strtofloat(edtS.text);
  A[1]:=Q*(S0-S)*(Ks+S)/(P*S);
  for j:=2 to 10 do
    findA(A[1]/(j*j),A[1],A[j]);
  frmRBCInput.hide;
  frmRBCOutput.show;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```
end;
```

```
procedure TfrmRBCInput.btnBackClick(Sender: TObject);
```

```
begin
```

```
  frmRBCInput.close;
```

```
  frmRBCOutput.close;
```

```
end;
```

```
procedure TfrmRBCInput.btnTheoryClick(Sender: TObject);
```

```
begin
```

```
  frmRBCInput.Hide;
```

```
  frmRBCTheory.show;
```

```
end;
```

```
end.
```

```
unit U_RBCOutput;
```

```
interface
```

```
uses
```

```
  Windows, Messages, SysUtils, Classes, Graphics, Controls, Forms, Dialogs,  
  StdCtrls, TeEngine, Series, ExtCtrls, TeeProcs, Chart;
```

```
type
```

```
  TfrmRBCOutput = class(TForm)
```

```
    Chart1: TChart;
```

```
    btnBack: TButton;
```

```
    Series1: TBarSeries;
```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

    procedure FormCreate(Sender: TObject);
    procedure btnBackClick(Sender: TObject);
private
    { Private declarations }
public
    { Public declarations }
end;

var
    frmRBCOutput: TfrmRBCOutput;

implementation

uses U_RBCInput;

{$R *.DFM}

procedure TfrmRBCOutput.FormCreate(Sender: TObject);
var i:integer;
begin
    for i:=1 to 10 do
        series1.addxy(i,i*A[i],"cIAqua");
    end;

    procedure TfrmRBCOutput.btnBackClick(Sender: TObject);
    begin
        Series1.clear;
        frmRBCOutput.hide;
        frmRBCInput.show;
    end;

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```
end;
```

```
end.
```

```
unit U_RBCTheory;
```

```
interface
```

```
uses
```

```
Windows, Messages, SysUtils, Classes, Graphics, Controls, Forms, Dialogs,  
StdCtrls;
```

```
type
```

```
TfrmRBCTheory = class(TForm)  
    memRBC: TMemo;  
    btnBack: TButton;  
    procedure btnBackClick(Sender: TObject);
```

```
private
```

```
{ Private declarations }
```

```
public
```

```
{ Public declarations }
```

```
end;
```

```
var
```

```
frmRBCTheory: TfrmRBCTheory;
```

```
implementation
```

```
uses U_RBCInput;
```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```
{$R *.DFM}
```

```
procedure TfrmRBCTheory.btnBackClick(Sender: TObject);
```

```
begin
```

```
frmRBCTheory.close;
```

```
frmRBCInput.show;
```

```
end;
```

```
end.
```



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้