

สำนักหอสมุดกลาง พระจอมเกล้าลาดกระบัง
ปฏิบัติการสลายตัวของสีย้อมคองโกเรดด้วยวิธีโอโซน
Decomposition of Congo Red Dye by Ozonation



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DECOMPOSITION OF CONGO RED DYE BY OZONATION



**NAMFON CHINPUKDEE
PRAPAPRON PUTTASORN**

**A REPORT SUBMITTED IN PARTIAL FULFILLMENT OF THE REQUIREMENT
FOR THE DEGREE OF BACHELOR IN CHEMICAL ENGINEERING
FACULTY OF ENGINEERING
KING MONGKUT'S INSTITUTE OF TECHNOLOGY LADKRABANG**


2006

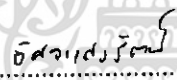
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

หัวข้อปริญญานิพนธ์ ปฏิบัติการสลายตัวของสีช้อมคอง โกรเดด้วยวิธีไอโซเนชัน
จัดทำโดย นางสาวน้ำฝน ชินภักดี รหัสนักศึกษา 47015554
นางสาวประภาภรณ์ พุทธร รหัสนักศึกษา 47015555
ภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์
สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง
อาจารย์ที่ปรึกษา คร. สุธาสินี เนรมิตตพงษ์

ปริญญานิพนธ์นี้ได้รับการพิจารณาอนุมัติให้นับเป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตร
วิศวกรรมศาสตรบัณฑิต สาขาวิศวกรรมเคมี

คณะกรรมการตรวจสอบปริญญานิพนธ์


.....ประธานกรรมการ
(ดร. สุธาสินี เนรมิตตพงษ์)


.....กรรมการ
(ดร.พรสวรรค์ อีศวแสงรัตน์)


.....กรรมการ
(อาจารย์รૂณฤดี เบญจางคประเสริฐ)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

หัวข้อปริญญานิพนธ์ ปฏิบัติการสลายตัวของสีย้อมคองโกเรดด้วยวิธีโอโซนชั้น
ชื่อนักศึกษา นางสาวน้ำฝน ชินภักดี รหัสนักศึกษา 47015554
นางสาวประภาภรณ์ พุทธรศ รหัสนักศึกษา 47015555
อาจารย์ที่ปรึกษา ดร. สุธาณี เนรมิตตกพงศ์
ปริญญานิพนธ์ วิศวกรรมศาสตรบัณฑิต สาขาวิศวกรรมเคมี
ภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์
สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง

บทคัดย่อ

โครงการนี้ได้ศึกษาการบำบัดสีย้อมคองโกเรดในน้ำเสียสังเคราะห์ ที่มีค่าความเข้มข้นของสารละลายสีย้อมต่างกันคือ 50 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตร โดยใช้อัตราการป้อนออกซิเจนเข้าเครื่องผลิตโอโซนคงที่ 1800 มิลลิตรต่อนาที อันดับของปฏิบัติการสลายตัวของสีและซีโอดีในน้ำเสียสังเคราะห์ เป็นปฏิริยาอันดับหนึ่งแบบเทียม เมื่อเติมตัวเร่งปฏิริยาอะลูมิเนียมออกไซด์ (Al_2O_3) ในการบำบัดสีย้อม พบว่าช่วยให้ประสิทธิภาพของการกำจัดสีเพิ่มขึ้น และช่วยลดเวลาที่ใช้ในการกำจัดสีและซีโอดีให้น้อยลงได้

Report Title Decomposition of Congo Red Dye by Ozonation
By Miss Namfon Chinpukdee ID.NO. 47015554
 Miss Prapaporn Puttasorn ID.NO. 47015555
Advisor Dr. Sutasinee Neramittagapong
Report for Bachelor Degree of Engineering (Chemical Engineering)
 Department of Chemical Engineering
 Faculty of Engineering
 Kingmongkhut' s institute of technology Ladkrabung

Abstract

This project is to study for a removal of Congo Red dye in synthetic waste water. The various initial concentrations of 50, 100 and 150 mg/l were tested with constant oxygen feed rate of 1800 ml/min. It has been found that the dye decomposition reaction was the pseudo first order reaction and COD removal was also the pseudo first order reaction. The catalytic ozonation using Al_2O_3 as a catalyst showed an increasing of the dye removal efficiency and gave a decreasing of the decolourization time.

กิตติกรรมประกาศ

ปริญญานิพนธ์สามารถสำเร็จลุล่วงได้ด้วยความกรุณาและความอนุเคราะห์ จากอาจารย์ที่ปรึกษา ดร. สุรธานี เรมิตตกพงษ์ ที่ได้ให้ความช่วยเหลือ คำแนะนำ คำปรึกษา และคำชี้แนะในการแก้ปัญหา ตลอดจนให้ความรู้และประสบการณ์ที่ดีแก่คณะผู้จัดทำ

ขอขอบพระคุณ อาจารย์บุญชัย โชติวิริยวณิชย์ อาจารย์ภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์ สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง ที่ได้อนุเคราะห์สั้ย้อมทองโกเรด มาใช้ในงานวิจัยในครั้งนี้

ขอขอบพระคุณ ดร. อาทิตย์ เรมิตตกพงษ์ อาจารย์ภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยขอนแก่น ที่ได้ให้ความช่วยเหลือ และคำแนะนำในการเขียนปริญญานิพนธ์เล่มนี้

ขอขอบพระคุณ คณาจารย์ประจำภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์ สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง ที่ได้ประสิทธิ์ประสาทวิชาความรู้ ตลอดจนคำแนะนำในการดำเนินชีวิตและการปฏิบัติตัวให้เป็นคนดีในสังคม

ขอขอบคุณ คุณวัชรภรณ์ ปราณี นักศึกษาปริญญาโท ภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์ สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง ที่ได้ให้ความช่วยเหลือในอุปกรณ์ สารเคมีที่ใช้ในการทดลอง และคำแนะนำต่างๆ ที่เป็นประโยชน์แก่งานวิจัยนี้
คุณค่าและประโยชน์อันพึงมาจากวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ ข้าพเจ้าขอบอบแต่ผู้มีพระคุณทุกท่าน

คณะผู้จัดทำ

สรุปผลการทดลองและแนวทางในการดำเนินการศึกษาต่อ

จากการทดลองการสลายตัวของสีของโกเรดในน้ำเสียสังเคราะห์ด้วยวิธีโอโซนชั้นที่อุณหภูมิห้องและอัตราการไหลของก๊าซออกซิเจนเข้าสู่เครื่องผลิตโอโซนคงที่ พบว่าเวลาที่ใช้สำหรับการกำจัดสารละลายสีของโกเรด เพิ่มขึ้นเมื่อความเข้มข้นสารละลายสีของโกเรดเริ่มต้นสูงขึ้น โดยมีอันดับของปฏิกิริยาการสลายตัวของสีของโกเรด ที่ความเข้มข้น 50 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตร ในช่วง 30 นาทีแรก พบว่าการเกิดปฏิกิริยาเป็นปฏิกิริยาอันดับหนึ่งแบบเทียม (pseudo first order reaction) ทั้งสามความเข้มข้น และเมื่อหาอันดับปฏิกิริยาจากการหาความสัมพันธ์ของ $\ln(-dc/dt)$ กับเวลาในช่วง 30 นาทีแรก พบว่าที่ความเข้มข้น 50 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตรหาอันดับของการเกิดปฏิกิริยาได้เป็นปฏิกิริยาอันดับหนึ่งแบบเทียม เมื่อวิเคราะห์ค่าซีไอดีหลังจากการบำบัดด้วยโอโซนแล้ว พบว่าค่าซีไอดีลดลงมากแต่ไม่สามารถกำจัดได้หมด เนื่องจากโครงสร้างที่เป็นสารประกอบอินทรีย์ ของสีของโกเรดถูกออกซิไดส์ด้วยโอโซนเกิดเป็นผลิตภัณฑ์ที่มีโมเลกุลขนาดเล็ก และสารประกอบอินทรีย์บางชนิดไม่สามารถกำจัดโดยใช้โอโซนได้ จึงทำให้ค่าซีไอดียังเหลืออยู่ในน้ำเสียสังเคราะห์

จากการทดลองศึกษาผลการบำบัดสีของสารละลายสีของโกเรด โดยการเติมตัวเร่งปฏิกิริยาอะลูมิเนียมออกไซด์เปรียบเทียบกับกระบวนการที่บำบัดด้วยวิธีโอโซนชั้น เมื่อใช้เวลาในการบำบัดสีเท่ากัน พบว่าการบำบัดด้วยวิธีโอโซนชั้นสามารถบำบัดสีของสารละลายสีของโกเรดได้ค่าการกำจัดสีร้อยละ 90.4 และค่าการลดลงของค่าซีไอดีร้อยละ 50 สำหรับกระบวนการบำบัดโดยเติมตัวเร่งปฏิกิริยาอะลูมิเนียมออกไซด์เพียงอย่างเดียว พบว่าเป็นกระบวนการดูดซับได้ค่าการกำจัดสีร้อยละ 88.9 และได้ค่าการลดลงของค่าซีไอดีร้อยละ 42.9 แต่เมื่อใช้กระบวนการบำบัดด้วยวิธีโอโซนชั้นควบคู่กับการเติมตัวเร่งปฏิกิริยาอะลูมิเนียมออกไซด์ พบว่าช่วยทำให้กระบวนการบำบัดสีของสารละลายสีของโกเรดมีประสิทธิภาพเพิ่มขึ้น และช่วยลดเวลาที่ใช้ในการบำบัดสีให้น้อยลง เนื่องจากเกิดปฏิกิริยาออกซิเดชันควบคู่กับกระบวนการดูดซับ ทำให้ได้ค่าการกำจัดสีร้อยละ 99.5 และค่าการลดลงของค่าซีไอดีร้อยละ 61.9 ซึ่งให้ผลดีกว่าใช้กระบวนการบำบัดด้วยวิธีโอโซนชั้น หรือกระบวนการบำบัดโดยเติมตัวเร่งปฏิกิริยาอะลูมิเนียมออกไซด์โดยไม่มีการเติมโอโซน

สำหรับแนวทางในการดำเนินการศึกษาต่อนั้น ควรศึกษาผลของการเติมตัวเร่งปฏิกิริยาชนิดอื่น และศึกษาการเร่งปฏิกิริยาหลังจากที่ตัวดูดซับได้ดูดซับสีจนถึงสถานะสมดุลแล้ว เพื่อศึกษาผลของการเร่งปฏิกิริยาด้วยการเติมตัวเร่งเมื่อไม่มีอิทธิพลของการดูดซับเข้ามารวมด้วย

สารบัญตาราง

หน้า

ตารางที่ 2.1	วิธีการบำบัดน้ำเสียของโรงงานสิ่งทอ.....	9
ตารางที่ 2.2	ความสัมพันธ์ระหว่าง C_A และ t เมื่อปฏิกิริยาเป็นปฏิกิริยาอันดับศูนย์.....	17
ตารางที่ 2.3	ความสัมพันธ์ระหว่าง $\log C_A$ และ t เมื่อปฏิกิริยาเป็นปฏิกิริยาอันดับหนึ่ง.....	18
ตารางที่ 2.4	ความสัมพันธ์ระหว่าง $\frac{1}{C_A}$ และ t เมื่อปฏิกิริยาเป็นปฏิกิริยาอันดับสอง.....	18
ตารางที่ 3.1	อุปกรณ์ที่ใช้ในการออกซิไดส์สารละลายสีข้อมคองโกเรดด้วยโอโซน.....	23
ตารางที่ 4.1	ค่าคงที่ของปฏิกิริยาการสลายตัวของสี.....	31
ตารางที่ 4.2	ค่าร้อยละการกำจัดสี และร้อยละการกำจัดซีไอดีจากการบำบัดด้วยกรณีศึกษาต่างกัน โดยใช้สารละลายสีคองโกเรดความเข้มข้นเริ่มต้นที่ 50 มิลลิกรัมต่อลิตร ทำการบำบัดเป็นเวลา 2 ชั่วโมง.....	36
ตารางที่ ข.1	ปริมาณน้ำตัวอย่างและสารเคมีสำหรับหลอดแก้วขนาดต่างๆ.....	44
ตารางที่ ค.1	ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมคองโกเรดกับค่าการดูดกลืนแสงที่ความยาวคลื่น 497 นาโนเมตร.....	48
ตารางที่ ค.2	ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมคองโกเรด ค่าซีไอดี และเวลาที่ใช้ในการบำบัดสีข้อมที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีคองโกเรดเข้มข้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร.....	49
ตารางที่ ค.3	ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมคองโกเรดค่าซีไอดีและเวลาที่ใช้ในการบำบัดสีข้อมที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีข้อมเข้มข้น 100 มิลลิกรัมต่อลิตร.....	50
ตารางที่ ค.4	ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมคองโกเรด ค่าซีไอดี และเวลาที่ใช้ในการบำบัดสีข้อมที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีข้อมเข้มข้น 150 มิลลิกรัมต่อลิตร.....	51
ตารางที่ ค.5	กรณีที่เติม Al_2O_3 แสดงค่าความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมคองโกเรดค่าซีไอดี ร้อยละของการกำจัดสี และเวลาที่ใช้ในการบำบัดสีข้อมที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีคองโกเรด 50 มิลลิกรัมต่อลิตร.....	52
ตารางที่ ค.6	กรณีที่ผ่านมาการบำบัดด้วยโอโซน แสดงค่าความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมคองโกเรด ค่าซีไอดี ร้อยละของการกำจัดสี และเวลาที่ใช้ในการบำบัดสีข้อมที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีคองโกเรด 50 มิลลิกรัมต่อลิตร.....	53
ตารางที่ ค.7	กรณีที่ผ่านมาการบำบัดด้วยโอโซนและเติม Al_2O_3 ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมคองโกเรด ค่าซีไอดี ร้อยละของการกำจัดสี และเวลาที่ใช้ในการบำบัดสีข้อมที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีคองโกเรด 50 มิลลิกรัมต่อลิตร.....	54

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญตาราง(ต่อ)

หน้า

ตารางที่ ง.1 ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมทองโกเรด ปริมาณน้ำหนักของสีข้อมในการเก็บ สารตัวอย่าง และเวลาที่ใช้ในการบำบัดสีข้อมที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสี ข้อมทอง โกเรด 50 มิลลิกรัมต่อลิตร.....	55
ตารางที่ ง.2 ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมทองโกเรด ปริมาณน้ำหนักของสีข้อมในการเก็บ สารตัวอย่าง และเวลาที่ใช้ในการบำบัดสีข้อมที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสี ข้อมทอง โกเรด100 มิลลิกรัมต่อลิตร.....	56
ตารางที่ ง.3 ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมทองโกเรด ปริมาณน้ำหนักของสีข้อมในการเก็บ สารตัวอย่าง และเวลาที่ใช้ในการบำบัดสีข้อมที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสี ข้อมทอง โกเรด150 มิลลิกรัมต่อลิตร.....	57
ตารางที่ จ.1 ปริมาณของไอโซนที่ละลายในน้ำอัตรการป้อนออกซิเจน 1800 มิลลิตรต่อนาที....	60

สารบัญรูป

หน้า

รูปที่ 2.1 โครงสร้างของสีย้อมผ้าของโกเรด.....	4
รูปที่ 2.2 ความสัมพันธ์ระหว่าง C_A และ t เมื่อปฏิกิริยาเป็นปฏิกิริยาอันดับศูนย์.....	17
รูปที่ 2.3 ความสัมพันธ์ระหว่าง $\log C_A$ และ t เมื่อปฏิกิริยาเป็นปฏิกิริยาอันดับหนึ่ง.....	18
รูปที่ 2.4 ความสัมพันธ์ระหว่าง $\frac{1}{C_A}$ และ t เมื่อปฏิกิริยาเป็นปฏิกิริยาอันดับสอง.....	18
รูปที่ 3.1 อุปกรณ์ที่ใช้ในการออกซิไดส์สารละลายสีย้อมของโกเรดด้วยโอโซน.....	23
รูปที่ 4.1 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าดูดกลืนแสงและค่าความเข้มข้นของสารละลายสีของโกเรด.....	26
รูปที่ 4.2 ปริมาณโอโซนที่สังเคราะห์ได้ที่เวลาการป้อนออกซิเจนต่างๆ กัน.....	27
รูปที่ 4.3 ความสัมพันธ์ระหว่าง ค่าการกำจัดสีกับเวลา ที่ใช้ในการกำจัดสีย้อม.....	28
รูปที่ 4.4 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีย้อมที่ 50 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตร กับ เวลาที่ใช้ใน การกำจัดสีในช่วง 30 นาทีแรก.....	29
รูปที่ 4.5 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีย้อมที่ 50 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตร กับ เวลาที่ใช้ใน การกำจัดสี ในช่วง 30 นาทีแรก.....	30
รูปที่ 4.6 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีย้อมที่ 50 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตร กับ เวลาที่ใช้ใน การกำจัดสีทั้งหมด.....	31
รูปที่ 4.7 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีย้อมที่ 50 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตร กับ เวลาที่ใช้ใน การกำจัดสี ในช่วง 30 นาทีแรก.....	32
รูปที่ 4.8 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีย้อมที่ 50 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตร กับ เวลาที่ใช้ใน การกำจัดสีทั้งหมด.....	33
รูปที่ 4.9 ความสัมพันธ์ระหว่างความเข้มข้นของสีย้อมกับเวลาในการบำบัดที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีของโกเรด 50 มิลลิกรัมต่อลิตร.....	34
รูปที่ 4.10 ความสัมพันธ์ระหว่างประสิทธิภาพการกำจัดสีของสารละลายสีของโกเรดความเข้มข้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร กับเวลาที่ใช้บำบัด.....	35

รายการสัญลักษณ์

A	=	มิลลิลิตรของ FAS ที่ใช้ไทเทรตตัวอย่างเปรียบเทียบ
B	=	มิลลิลิตรของ FAS ที่ใช้ไทเทรตน้ำตัวอย่าง
N	=	นอร์มอลลิตีของ FAS
V	=	มิลลิลิตรของตัวอย่างน้ำ
Abs	=	ค่าดูดกลืนแสง (นาโนเมตร)
C_A, C_B	=	ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีย้อมคองโกเรด (มิลลิกรัมต่อลิตร)
F_j	=	อัตราการไหลออกของสารที่สนใจ (โมลต่อเวลา)
F_{j0}	=	อัตราการไหลเข้าของสารที่สนใจ (โมลต่อเวลา)
G_i	=	อัตราการเกิดของสารที่สนใจ (โมลต่อเวลา)
k_A	=	ค่าคงที่ของปฏิกิริยา
r_j	=	อัตราการเกิดปฏิกิริยา (โมลต่อเวลา)
V	=	ปริมาตรของเครื่องปฏิกรณ์ (มิลลิลิตร)
β, α	=	อันดับของปฏิกิริยา

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 1

บทนำ

1.1 ความเป็นมาและความสำคัญของปัญหา

โรงงานอุตสาหกรรมฟอกย้อมในปัจจุบันมีการขยายตัวเพิ่มขึ้น เพื่อตอบสนองความต้องการของตลาดที่มีการใช้สีสังเคราะห์ที่เป็น สารประกอบอินทรีย์ในปริมาณมากขึ้น จากการประมาณกำลังการผลิตผลิตภัณฑ์สิ่งทอของโลกในหนึ่งปีนั้นประมาณ 30 ล้านตันต่อปี ต้องใช้สีสังเคราะห์ต่างๆ ถึง 7 แสนตัน [1] สีสังเคราะห์ที่ใช้มีโครงสร้างโมเลกุลของสีย้อมประกอบด้วยสองหมู่หลักคือ หมู่โคร โมฟอร์ (Chromophore) เป็นหมู่ฟังก์ชันที่ทำให้เกิดสี และหมู่ฟังก์ชันที่เป็นสารประกอบอินทรีย์ชนิดวงแหวนพันธะคู่หรือพันธะเดี่ยวที่ทำหน้าที่ยึดติดกับเส้นใย ดังนั้นการทำลายโมเลกุลของสีย้อมต้องทำลายหมู่โคร โมฟอร์ที่เป็นพันธะคู่หรือพันธะเดี่ยวก่อน การเสื่อมสลายตัวของโมเลกุลสีย้อมในสิ่งแวดล้อมเกิดได้ช้า ทำให้มีการสะสมสีย้อมในปริมาณมาก กฎหมายใหม่ที่ประเทศเยอรมันห้ามนำสินค้าสิ่งทอที่ย้อมจากกลุ่มเอโซที่มีเอมีนที่เป็นพิษ [2] สีย้อมเอโซสามารถแตกตัวให้เอมีนเกิดเป็นสารมะเร็งจำต้องมีการบำบัดน้ำเสีย ซึ่งมีหลายวิธีการตกตะกอนด้วยสารเคมี การดูดซับด้วยคาร์บอนข้อเสียหลักของกระบวนการคือทำให้เกิดสลัดจ์จำนวนมาก ส่งผลต่อค่าใช้จ่ายในการบำบัดและกำจัดสลัดจ์ที่สูงขึ้น [3] การกำจัดสีย้อมโดยวิธีทำปฏิกิริยาออกซิเดชันของสีย้อมด้วยโอโซน สามารถกำจัดสารอินทรีย์ที่ย่อยสลายยากได้ และเป็นกระบวนการบำบัดที่ไม่ซับซ้อนใช้ระยะเวลาสั้น อีกทั้งไม่ก่อให้เกิดสารตกค้างอยู่ในน้ำทิ้ง

งานวิจัยนี้ได้สนใจศึกษากระบวนการกำจัดสีย้อมคองโกเรดในน้ำทิ้ง ซึ่งเป็นสีย้อมชนิดเอโซ โดยพิจารณาที่ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีย้อมต่างๆ กัน และการลดลงของค่าซีโอดีหลังการบำบัดวิธีโอโซนชัน เพื่อหาอันดับปฏิกิริยาการสลายตัวของสีย้อมคองโกเรด และการเติมตัวเร่งปฏิกิริยาเพื่อลดเวลาที่ใช้ในการบำบัดสีย้อมในน้ำเสียทำให้สามารถนำไปประยุกต์ใช้งานได้จริง

1.2 วัตถุประสงค์ของการศึกษา

เพื่อศึกษาจลนพลศาสตร์ของปฏิกิริยาการสลายตัวของสีทอง โกรเรดด้วยวิธีไอโซเนชัน และผลของการเติมตัวเร่งปฏิกิริยา

1.3 ขอบเขตของการศึกษา

- 1.3.1 ศึกษาการสลายตัวของสีทอง โกรเรดที่มีค่าความเข้มข้นเริ่มต้นแตกต่างกันดังนี้ 50 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตร
- 1.3.2 ทดลองหาค่าซีโอดีของน้ำเสียสังเคราะห์หลังการบำบัดด้วยไอโซน
- 1.3.3 หาค่าอันดับปฏิกิริยาของการสลายตัวของสีทอง โกรเรด
- 1.3.4 ศึกษาผลการเติมตัวเร่งปฏิกิริยาอะลูมิเนียมออกไซด์

1.4 ขั้นตอนของการศึกษา

- 1.4.1 ศึกษาทฤษฎีและการรวบรวมงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง
- 1.4.2 สร้างกราฟมาตรฐาน ระหว่างค่าดูดกลืนแสงกับ ความเข้มข้นของสารละลายสีทอง โกรเรด ที่ความเข้มข้นต่าง ๆ กัน
- 1.4.3 ศึกษาและวิเคราะห์หาค่าซีโอดีหลังการบำบัดด้วย ไอโซน
- 1.4.4 นำข้อมูลที่ได้มาวิเคราะห์เพื่อหาอันดับการเกิดปฏิกิริยาการสลายตัวของสีข้อมทอง โกรเรด
- 1.4.5 ศึกษาผลของการเติมตัวเร่งปฏิกิริยา

1.5 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ

ทราบถึงจลนพลศาสตร์ของการสลายตัวของสีข้อมเพื่อนำไปใช้ในการออกแบบถังปฏิกรณ์ในกระบวนการอุตสาหกรรม และสามารถลดเวลาในการบำบัดสีข้อมทอง โกรเรดในน้ำเสียได้

บทที่ 2

ทฤษฎีและงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

2.1 สีย้อมผ้า (Dyestuff)

สีย้อมช่วยเพิ่มคุณค่าให้แก่ผลิตภัณฑ์มากกว่าเดิม สีของผลิตภัณฑ์มักเป็นปัจจัยสำคัญในการตัดสินใจซื้อของผู้บริโภค โดยทั่วไปสีของผลิตภัณฑ์จะมีส่วนในการตัดสินใจ ในการเลือกซื้อสินค้าตามความต้องการผู้บริโภค

โดยทั่วไปโครงสร้างของโมเลกุลสีย้อมมีความยุ่งยากซับซ้อนมาก และสีที่ได้นั้นจะต้องทำให้มีคุณสมบัติให้เกิดสีขึ้นอย่างถาวร สีย้อมทุกชนิดต้องมีหมู่ฟังก์ชันไม่อิ่มตัว และบางส่วนของโมเลกุลสีย้อมเป็นวงอะโรมาติกส์

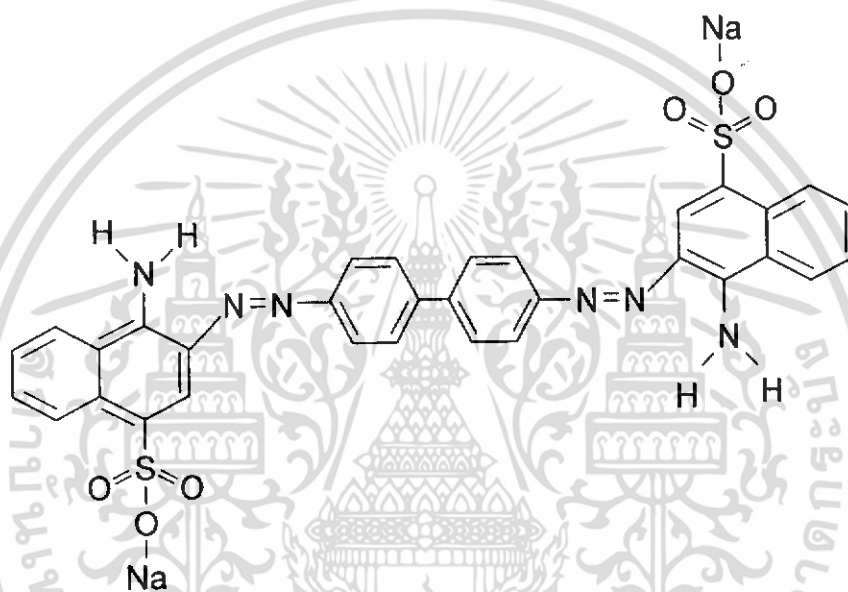
สีย้อมประกอบด้วยโครงสร้างที่ทำให้เกิดสี เรียกว่าโครโมเจน (Chromogen) ส่วนของโมเลกุลที่ทำให้สีย้อมมีคุณสมบัติทางด้านการละลาย และมีคุณสมบัติการย้อมติดสี เรียกว่า ออกโซโครม (Auxochrome) ซึ่งเป็นตัวให้อิเล็กตรอน โครงสร้างของสีย้อมจะประกอบด้วยทั้งสองส่วนรวมกัน โครโมเจนเป็นส่วนโครงสร้างอะโรมาติกส์ ซึ่งในโมเลกุลสีย้อมและหมู่ที่ให้สี โดยทั่วไปจะเรียกว่าโครโมฟอร์ (Chromophore) จะเป็นหมู่ฟังก์ชันที่ให้สีโดยการดูดกลืนแสงในช่วงคลื่นแสงที่มองเห็น (Visible spectrum) และหมู่โครโมฟอร์ที่มีอยู่ในโมเลกุลของสีย้อมโดยทั่วไปมีดังนี้

1. หมู่ไนโตรโซ $-N=O$ หรือ $=N-OH$
2. หมู่ไนโตร $-NO_2$ หรือ $=NOOH$
3. หมู่เอโซ $-N=N-$ หรือ $-N\equiv N$
4. หมู่เอทิลีน $>C=C<$
5. หมู่คาร์บอนิล $>C=O$
6. หมู่คาร์บอนิล-ไนโตรเจน $>C=NH$ หรือ $-CH=N-$
7. หมู่คาร์บอน-ซัลเฟอร์ $C-S-S-C$ หรือ $>C=S$

หมู่ฟังก์ชันดังกล่าวจะเพิ่มความสามารถในการเกิดสีให้แก่สารประกอบอะโรมาติกส์ โดยจะเปลี่ยนแปลง หรือเพิ่มการดูดซับสีในช่วงคลื่นที่มองเห็น นอกจากนี้หมู่โครโมฟอร์สามารถใช้เป็นพื้นฐานในการจำแนกชนิดของสีย้อมด้วย โมเลกุลของสีย้อมบางตัวจะลดความเข้มข้นของสี หมู่โครโมฟอร์ในโมเลกุลของสีย้อมอิ่มตัว หมู่ออกโซโครมซึ่งเป็นส่วนหนึ่งในโมเลกุลของสีย้อม และจะเป็นหมู่ที่ทำให้เกิดการยึดติดกับวัสดุที่ทำการย้อมสี [4]

2.2 สีข้อมคองโกเรด

สีข้อมคองโกเรดเป็นเกลือโซเดียมของ Benzidinediazo-cis-1-Naphtylamine-4-Sulfonic Acid เป็นสีชนิดไดเอโซสามารถละลายในน้ำได้ร้อยละ 40 ซึ่งเป็นสารละลายที่สำคัญสำหรับนำมาใช้ในอุตสาหกรรมการย้อม สีข้อมคองโกเรดเมื่อละลายในน้ำจะมีสีแดงเข้ม และเหมาะสำหรับใช้ในการย้อมผ้าฝ้าย สีข้อมคองโกเรดมีคุณสมบัติที่ไวต่อแสงและกรด มีน้ำหนักโมเลกุลเท่ากับ 696.66 และมีสูตรโครงสร้างคือ $C_{32}H_{22}N_6Na_2O_6S_2$ [4]



รูปที่ 2.1 โครงสร้างของสีข้อมคองโกเรด [5]

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.3 ลักษณะน้ำเสียของอุตสาหกรรมฟอกย้อม

2.3.1 น้ำเสีย (Water pollution)

น้ำเสียเป็นปัญหาสิ่งแวดล้อมส่วนใหญ่ของอุตสาหกรรมฟอกย้อม น้ำเสียจากการฟอกย้อมจะมีแหล่งกำเนิดในเกือบทุกขั้นตอนของการฟอกย้อม เริ่มตั้งแต่ขั้นตอนของการเตรียมผ้า ขั้นตอนของการให้สี และขั้นตอนของการตกแต่งสำเร็จ โดยเฉพาะในกระบวนการชำระล้างทำความสะอาดของแต่ละขั้นตอนจะมีการใช้น้ำในอัตราที่สูงมาก สิ่งที่สามารถพบได้ในน้ำเสียได้แก่ เศษเส้นใย เศษผ้า สารเคมี ไขมัน กรด - ด่าง สบู่ สีย้อม และตัวทำละลาย ดังนั้นจึงทำให้มีปริมาณสารพิษในน้ำเสียค่อนข้างสูงและเป็นปัญหาต่อสิ่งแวดล้อม

สภาพการเกิดและการระบายน้ำเสียจะเริ่มจากกระบวนการต่างๆ ที่ใช้ในกระบวนการผลิต ซึ่งเป็นแหล่งกำเนิดที่ถ่ายน้ำเสียลงในรางระบายน้ำภายในโรงงาน หลังจากนั้นน้ำเสียจะไหลเข้าสู่ระบบบำบัดน้ำเสียของโรงงานก่อนระบายทิ้งออกสู่แหล่งน้ำสาธารณะ ซึ่งน้ำเสียจากโรงงานอุตสาหกรรมฟอกย้อมจะมีที่มาจากแหล่งต่างๆ ที่สำคัญ 5 แหล่งด้วยกัน [6] คือ

1. น้ำที่ใช้ในกระบวนการผลิต

น้ำเสียที่เกิดจากการใช้น้ำในกระบวนการฟอกย้อม น้ำที่ใช้ส่วนนี้อาจมีการระเหยไปบ้างในระหว่างขั้นตอนการผลิต แต่ส่วนใหญ่จะถูกปล่อยเป็นน้ำเสียภายหลังการผลิต น้ำที่ใช้ในกระบวนการผลิตนี้ยังแบ่งได้เป็น 2 ประเภทใหญ่ๆ คือ

1.1 น้ำที่ใช้ในขั้นตอนการฟอกย้อม น้ำในส่วนนี้มีปริมาณไม่มาก แต่มีความเข้มข้นของสิ่งสกปรกที่เจือปนอยู่ค่อนข้างสูง

1.2 น้ำที่ใช้ในการซักล้างภายหลังการฟอกย้อม น้ำในส่วนนี้จะมีความเข้มข้นสูงแต่มีความเข้มข้นของสิ่งสกปรกที่เจือปนอยู่โดยรวมแล้วต่ำกว่าน้ำเสียในประเภทแรก

2. น้ำที่ใช้ในระบบหม้อไอน้ำ

กระบวนการฟอกย้อมมักมีการใช้ไอน้ำเป็นตัวให้ความร้อนแก่น้ำที่ใช้ในกระบวนการและเป็นตัวให้ความร้อนในตู้อบไอน้ำ ถ้าไอน้ำที่ใช้ถูกปล่อยให้เย็นลงและกลั่นตัวในท่อไอน้ำก็จะได้น้ำที่สะอาดสามารถนำกลับมาใช้ได้ใหม่ แต่ถ้าไอน้ำถูกส่งไปให้ความร้อนแก่สารละลายสีย้อมโดยตรงก็จะเป็นการเพิ่มปริมาตรของสารละลายสีย้อมและถูกรวมเป็นน้ำเสียที่สกปรกที่สุด

3. น้ำที่ใช้ในการหล่อเย็น

ในกระบวนการฟอกย้อมของโรงงานเหล่านี้มีบ่อยครั้งที่จำเป็นต้องทำการลดอุณหภูมิของสารละลายสีย้อมโดยใช้ระยะเวลาอันสั้น ซึ่งทำได้โดยการใช้น้ำหล่อเย็น ซึ่งน้ำหล่อเย็นนี้ส่วนใหญ่เป็นน้ำสะอาดสามารถนำกลับมาใช้ใหม่ได้

4. น้ำที่ใช้ในการล้างเครื่องจักรและทำความสะอาดโรงงาน

น้ำส่วนนี้เป็นส่วนประกอบที่สำคัญส่วนหนึ่งของน้ำเสียจากโรงงานอุตสาหกรรมฟอกย้อมและในบางกรณีเป็นน้ำเสียที่มีความสกปรกสูงมาก เช่น น้ำล้างถังเตรียมสีย้อม เป็นต้น

5. น้ำจากแหล่งอื่นๆ

นอกจากน้ำเสียจากแหล่งต่างๆ ที่ได้กล่าวมาแล้ว โรงงานอุตสาหกรรมฟอกย้อมยังอาจจะมีน้ำเสียจากแหล่งอื่นๆ อีก เช่น น้ำใช้จากคณงาน หรือน้ำฝน เป็นต้น

2.3.2 มลพิษในน้ำเสียจากโรงงานฟอกย้อม

ลักษณะสมบัติน้ำเสียในโรงงานฟอกย้อมประเภทต่างๆ จะมีความแตกต่างกัน โดยขึ้นอยู่กับวัตถุดิบ กระบวนการผลิต และสารเคมีที่ใช้ นอกจากนี้การเปลี่ยนแปลงของคุณสมบัติน้ำเสียในแต่ละโรงงานยังขึ้นอยู่กับเวลาและฤดูกาล แต่โดยทั่วไปมลพิษในน้ำเสียที่เกิดจากโรงงานฟอกย้อมมี [7] ดังนี้

1. บีโอดี (Biological Oxygen Demand, BOD)

ค่าบีโอดี คือค่าที่บ่งบอกถึงปริมาณความสกปรกของน้ำเสีย โดยคิดเปรียบเทียบในรูปของปริมาณออกซิเจนที่จุลินทรีย์ต้องใช้ในการย่อยสลายสารอินทรีย์คาร์บอนในโรงงานฟอกย้อมบีโอดีส่วนใหญ่เกิดจากการเอาแป้งออกจากเนื้อผ้าหรือขั้นตอนการลอกแป้ง (Desizing) ซึ่งหากเป็นแป้งธรรมชาติ (Starch) นั้นจะมีความสกปรกในรูปของบีโอดีสูงมากเมื่อเทียบกับแป้งสังเคราะห์ (PVA, CMC, PVOH) หากพิจารณาจาก การฟอกย้อมผ้าผืนทอ (Woven fabrics) ความสกปรกในรูปของบีโอดีจากกระบวนการลอกแป้งจะคิดเป็นสัดส่วนประมาณร้อยละ 50 ของความสกปรกทั้งหมดในกระบวนการฟอกย้อม นอกจากค่าสกปรกในรูปบีโอดีเกิดจากกระบวนการฟอกย้อมต่างๆ ของสารจำพวกโปรตีน กรดอินทรีย์ ฯลฯ

2. ซีโอดี (Chemical Oxygen Demand, COD)

ค่าซีโอดี เป็นค่าที่บ่งบอกถึงปริมาณความสกปรกของน้ำเสีย โดยคิดเปรียบเทียบในรูปของปริมาณออกซิเจนที่ต้องการในการออกซิไดซ์สารอินทรีย์อย่างสมบูรณ์โดยใช้โพแทสเซียมไดโครเมต ($K_2Cr_2O_7$) ในสารละลายที่เป็นกรด ในกระบวนการฟอกย้อมค่าซีโอดีเกิดจากสารช่วยย้อมสารสี สารตกแต่งและสารซักฟอก รวมทั้งสารต่างๆ ที่ก่อให้เกิดความสกปรกในรูปบีโอดี และสารอื่นๆ ที่เป็นตัวรับออกซิเจน (Reducing agent) เกือบทั้งหมด

3. ของแข็งแขวนลอย (Suspended Solid)

ของแข็งแขวนลอย หมายถึง ปริมาณของแข็งที่สามารถกรองด้วยกระดาษกรองใยแก้ว (Whatman GF/C) ได้ แล้วอบให้แห้ง ของแข็งแขวนลอยมีผลทำให้ค่าบีโอดี และค่าซีโอดีสูงขึ้นด้วยของแข็งแขวนลอยในน้ำของโรงงานฟอกย้อม ได้แก่ เศษเส้นใย

4. ค่าความเป็นกรด-ด่าง (pH)

ค่าความเป็นกรด-ด่างของน้ำจะขึ้นอยู่กับสถานะในการทำความสะอาดผ้า การฟอกขาวและสารย้อมสี ค่าความเป็นกรดหรือด่างของน้ำทิ้งจะมีผลต่อการดำรงชีวิตของจุลินทรีย์ในน้ำ

5. สีในน้ำทิ้ง

สีในน้ำทิ้งเป็นสิ่งที่ให้ผลกระทบได้ง่ายต่อความรู้สึกของผู้คนที่ได้พบเห็น แม้ว่าค่าบีโอดีของน้ำทิ้งหลังจากผ่านการบำบัดจะมีค่าต่ำกว่ามาตรฐานแล้ว ก็ยังคงถูกจัดว่าเป็นน้ำเสียอยู่ดี

2.3.3 ลักษณะเฉพาะที่สำคัญของน้ำทิ้งจากโรงงานอุตสาหกรรมฟอกย้อม

ลักษณะโดยทั่วไปของน้ำทิ้งจากโรงงานอุตสาหกรรมฟอกย้อม [4] มีดังนี้

1. ความหลากหลายของสิ่งสกปรกที่เจือปนในน้ำทิ้ง

การฟอกย้อมสิ่งทอเป็นกระบวนการที่ต้องใช้สารเคมี และสีย้อมชนิดต่างๆ มากมายรวมแล้วหลายร้อยชนิด สารเคมีและสีย้อมเหล่านี้บางส่วนจะถูกดูดซึมไว้ในวัสดุสิ่งทอ แต่จะมีบางส่วนระเหยปนมาในน้ำทิ้งซึ่งสารเคมีและสีย้อมแต่ละชนิดจะมีคุณสมบัติด้านความเป็นพิษ ด้านผลกระทบต่อสิ่งแวดล้อม และด้านความยากง่ายในการกำจัดที่แตกต่างกันไป

2. ความหลากหลายของน้ำทิ้งในด้านคุณภาพและปริมาณ

น้ำทิ้งจากโรงงานฟอกย้อมจะมีความหลากหลายมาก ทั้งในด้านคุณภาพและปริมาณ ซึ่งจะขึ้นอยู่กับชนิดของวัสดุ กระบวนการ และชนิดของสีย้อมที่ใช้ ตลอดจนประเภทของเครื่องจักรที่ใช้

3. การมีสีของน้ำทิ้ง

น้ำทิ้งจากโรงงานฟอกย้อมจะมีสี ซึ่งทำให้เป็นที่รังเกียจของผู้ที่พบเห็นและการกำจัดสีจากน้ำทิ้งก็เป็นเรื่องยากและมีค่าใช้จ่ายสูงมาก

4. ปริมาณของน้ำทิ้งที่ค่อนข้างมาก

โรงงานฟอกย้อมจะมีปริมาณน้ำทิ้งที่ค่อนข้างมากเมื่อเทียบกับอุตสาหกรรมอื่น ทำให้ต้องใช้พื้นที่ในการบำบัดมาก ต้นทุนการจัดตั้งระบบบำบัดน้ำทิ้งจึงสูงตามไปด้วย

2.4 การกำจัดสีขุ่นในน้ำเสียที่เกิดจากการย้อมผ้า

น้ำเสียที่เกิดจากการย้อมสีผ้าสามารถถูกกำจัดไปบางส่วน ไม่ว่าจะจากกระบวนการบำบัดด้วยวิธีทางเคมีหรือชีวภาพ ความพยายามที่จะกำจัดสีขุ่นในน้ำทิ้งให้หมดไปหรือให้มีสีขุ่นเหลือน้อยที่สุดได้ถูกคิดค้นมาเป็นเวลานาน วิธีที่มีการศึกษาวิจัยและรวบรวมไว้เป็นเอกสารที่ปรากฏอยู่ [8] มีดังต่อไปนี้

1. โคนอกกุลเลชันด้วยสารเคมี (Chemical coagulation)

โคนอกกุลเลชันหรือการสร้างตะกอนเคมี ประกอบด้วย 2 ขั้นตอนใหญ่ๆ คือ ขั้นตอนการเติมสารเคมีสำหรับสร้างตะกอน (Coagulant) ซึ่งได้แก่ สารส้ม ปูนขาว เหลือของเหล็ก สารโพสลีเล็ก โทรไลท์ เป็นต้น ผสมกับน้ำเสียที่มีตะกอนแขวนลอยเล็กๆ ขั้นตอนที่สองคือ การกวนอย่างช้าๆ เพื่อให้เกิดสภาพการรวมตัวของตะกอน (Flocculation) ซึ่งมีการเกาะกันระหว่างตะกอนแขวนลอยเล็กๆ กับสารสร้างตะกอน จนได้ตะกอนที่มีขนาดใหญ่จนสามารถตกตะกอนได้

2. การดูดซับ (Adsorption)

การดูดซับเป็นความสามารถของสารบางชนิดในการดึง โมเลกุลหรือคอลลอยด์ ซึ่งอยู่ในของเหลวหรือก๊าซที่มาเกาะจับและติดบนผิว จะเรียก โมเลกุลหรือคอลลอยด์นั้นว่าสารถูกดูดซับ ส่วนของแข็งที่มีผิวเป็นที่เกาะจับเรียกว่า สารดูดซับ (Adsorbent) และเรียกกลไกตั้งแต่ที่โมเลกุลหรือคอลลอยด์ที่เคลื่อนที่ไปเกาะอีกสารหนึ่งว่า การดูดซับ (Adsorption)

โดยทั่วไปกระบวนการดูดซับในกระบวนการกำจัดสี กลิ่น ในน้ำประปา และกระบวนการกำจัดสีในน้ำเสียจะนิยมใช้แอคติเวทเต็ดคาร์บอนที่มีพื้นที่ผิวจำเพาะสูง ทำให้มีความสามารถในการดูดซับสูงตามไปด้วย

3. การใช้เมมเบรน (Membrane technology)

เทคโนโลยีการใช้แผ่นเมมเบรนประกอบด้วยวิธีอัลตราฟิวเตรชัน และรีเวอร์สออสโมซิส วิธีอัลตราฟิวเตรชันมีหลักการการทำงานของระบบ คือ ใช้แผ่นเยื่อกระดาษ (Membrane) แบบรูพรุน (Porous) พวกเซลลูโลส แอซิเตด หรือโพลีเมอร์สังเคราะห์ต่างๆ และอัดน้ำเข้าไปด้วยแรงดันไม่เกิน 1.034 กิโลนิวตันต่อตารางเมตร เยื่อกรองจะทำหน้าที่แยกสารปนเปื้อนทั้งแบบละลายน้ำและตะกอนเล็กๆ ที่มีขนาดโมเลกุลตั้งแต่ 500 - 500,000 และขนาดตั้งแต่ 2×10^{-6} ถึง 1×10^{-2} มิลลิเมตร ได้สำหรับวิธีรีเวอร์สออสโมซิส สามารถแยกสารปนเปื้อนที่มีขนาดตั้งแต่ 4×10^{-7} ถึง 6×10^{-5} มิลลิเมตร ซึ่งมีขนาดเล็กกว่าวิธีอัลตราฟิวเตรชัน นิยมใช้ในการแยกเกลือที่ละลายน้ำได้ด้วยการกรองผ่านเยื่อกรองแบบเยื่อกึ่งซึมผ่านได้ (Semipermeable membrane)

4. คลอรีเนชัน (Chlorination)

คลอรีเนชันเป็นวิธีการกำจัดสีโดยใช้คลอรีนเป็นตัวออกซิไดซ์ (Oxidizing agent) ซึ่งมีอำนาจออกซิไดซ์สูงไปทำปฏิกิริยากับสีที่มีอยู่ในน้ำทิ้ง ทำให้สีหายไปหรือปริมาณสีลดลง ปริมาณสีที่ลดลงขึ้นอยู่กับปริมาณ และความเข้มข้นของคลอรีนที่ใช้ คลอรีนที่ใช้จะอยู่ในรูปของก๊าซคลอรีน สารประกอบไฮโปคลอไรต์ และคลอรีนไดออกไซด์

5. โอโซนเนชัน (Ozonation)

โอโซนเนชันเป็นการกำจัดสีในน้ำเสียโดยใช้โอโซน (O_3) เป็นตัวออกซิไดซ์ไปทำปฏิกิริยากับสีที่อยู่ในน้ำทิ้งเช่นเดียวกับคลอรีน แต่โอโซนจะมีความสามารถในการออกซิไดซ์สูงกว่าคลอรีนเกือบเท่าตัว การผลิตโอโซนเนื่องจากโอโซนเป็นก๊าซที่ไม่เสถียรแตกกระจายไปเป็นออกซิเจนได้รวดเร็วมากหลังจากการผลิตโอโซนขึ้นมา ดังนั้นจึงต้องนำเครื่องผลิตโอโซนติดตั้งไว้ที่โรงบำบัดน้ำเสีย

จากวิธีการดังกล่าวข้างต้นสามารถสรุปข้อดีและข้อจำกัดการใช้งานดังตารางที่ 2.1

ตารางที่ 2.1 วิธีการบำบัดน้ำเสียของโรงงานสิ่งทอ [9]

ประเภท	สถานะ	ประสิทธิภาพ	ข้อด้อย
การบำบัดทางชีวภาพ (Biological Treatment)	แอกติเวเต็ดสลัดจ์ การเติมอากาศแบบ นาน(extended aeration) บ่อเติมอากาศ (aerated lagoons) การบำบัดบนผิวดิน (land treatment)	ลดค่าบีโอดี	- ใช้เวลานาน - ต้องการอาหารสำหรับ เลี้ยงเชื้อ - ต้องการพื้นที่ถึงขนาด ใหญ่ และมีบ่อพักน้ำ - ต้องการพื้นที่ในการ บำบัด - ไม่สามารถกำจัดสาร ประกอบที่เป็นพิษได้ - การกำจัดสีไม่คงที่
การตกตะกอนโดยใช้ สารเคมี (Chemical Precipitation)	เติมสารตกตะกอน และปรับค่า pH	ลดปริมาณ โลหะหนัก ของแข็งแขวนลอย บีโอดี และซีโอดี	- การกำจัดสีไม่คงที่ ขึ้นกับกลุ่มสีและ กระบวนการย้อมสี - ลดค่าซีโอดี และบีโอดี ได้น้อย - เกิดปัญหาในเรื่อง จัดการสารเคมี

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ 2.1 วิธีการบำบัดน้ำเสียของโรงงานสิ่งทอ (ต่อ)

ประเภท	สถานะ	ประสิทธิภาพ	ข้อด้อย
แอกติเวตเต็ดคาร์บอน (Activated carbon)	ให้น้ำไหลผ่านเบดของคาร์บอน ใช้เป็นกระบวนการก่อนเข้าสู่กระบวนการบำบัดอื่น	ลดค่าบีโอดี ซีโอดี และค่าจลิตี	- ใช้เงินลงทุนแพง - ใช้เวลานาน - ดูดซับได้ช้า - ทำการปรับปรุงบ่อยและมีราคาแพง
อัลตราฟิลเตรชัน (Ultrafiltration)	ใช้ความดันทำให้น้ำซึมผ่านเยื่อกรองโพลีเมอร์ชนิดพิเศษ	ลดค่าบีโอดี ซีโอดี และค่าจลิตี	- เยื่อกรองสกปรกง่าย - ไม่สามารถกำจัดโลหะหนักได้ - ต้องทำความสะอาดเยื่อกรองบ่อย
โอโซน (Ozone)	ใช้ก๊าซโอโซน ใช้การออกซิไดซ์สารอินทรีย์	- ลดค่าบีโอดี ซีโอดี และค่าจลิตีได้ดี - ใช้เวลาในการบำบัดน้อย	- ใช้เงินลงทุนแพง - โลหะหนักและของแข็งแยกวิธีบำบัดกัน

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.5 โอโซน

2.5.1 คุณสมบัติของโอโซน

มีการใช้โอโซนเป็นครั้งแรกที่ประเทศฝรั่งเศสในโรงงานผลิตน้ำประปาตั้งแต่ปี ค.ศ. 1900 และในปัจจุบันมีการใช้โอโซนมากขึ้นทุกขณะ แม้กระทั่งในสระว่ายน้ำก็มีการใช้มากขึ้น โอโซนช่วยฆ่าเชื้อโรคในน้ำ ช่วยกำจัดกลิ่นและรส ช่วยกำจัดสีได้และยังกำจัดสารอินทรีย์ที่ย่อยสลายยากได้อีกด้วย

โอโซนอยู่ในรูปของสารประกอบของออกซิเจน มีสัญลักษณ์ทางเคมี คือ O_3 เป็นก๊าซที่ไม่เสถียร ไม่มีสี มีกลิ่นเฉพาะตัว สามารถทำปฏิกิริยาออกซิเดชันอย่างแรงสำหรับสารอินทรีย์และสารอนินทรีย์โดยโอโซนมีคุณสมบัติทางกายภาพ [8] ดังนี้

น้ำหนักโมเลกุล	48
จุดเดือด (ที่ความดัน 1 บรรยากาศ)	-111.9 องศาเซลเซียส
จุดหลอมเหลว (ที่ความดัน 1 บรรยากาศ)	-192.7 องศาเซลเซียส
อุณหภูมิวิกฤติ	-12.1 องศาเซลเซียส
ปริมาตรวิกฤติ	0.147 ลิตรต่อโมล
ความดันวิกฤติ	54.6 บรรยากาศ
ความหนาแน่น (ก๊าซ ที่ 0 องศาเซลเซียส)	2.144 กรัมต่อลิตร
ความหนาแน่น (ของเหลว ที่ -183 องศาเซลเซียส)	1.57 กรัมต่อลูกบาศก์เซนติเมตร
ความตึงผิว (ที่ -183 องศาเซลเซียส)	38.4 ไดน์ต่อเซนติเมตร
ความหนืด (ของเหลว ที่ -183 องศาเซลเซียส)	1.55 เซ็นติพอยด์
เอนทัลปีของการระเหย (-122 องศาเซลเซียส)	75.6 แคลอรีต่อกรัม
สามารถดูดกลืนรังสียูวีได้ดีที่สุดที่ความยาวคลื่น	254 นาโนเมตร

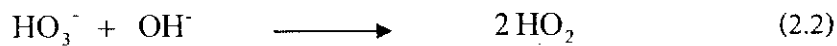
2.5.2 ประสิทธิภาพของโอโซน

โอโซนเป็นตัวออกซิเดนต์ (Oxidant) ที่ดีมาก ซึ่งสามารถกำจัดแบคทีเรียและจุลินทรีย์อื่นๆ ได้ดี ด้วยการไปทำลายกำแพงเซลล์ก่อน นอกจากนี้ยังสามารถกำจัดเชื้อโรคได้ดีอีกด้วย และพบว่าโอโซนมีความสามารถฆ่าเชื้อโรคในน้ำเสียได้ดีกว่าคลอรีน [8]

เมื่อใช้โอโซนกับน้ำเสีย จะไม่ไปเพิ่มค่าสารละลายแขวนลอย ในน้ำทิ้ง และจะไม่ถูกผลกระทบจาก สารแอมโมเนียในน้ำเสีย และไม่ทำให้ค่าความเป็น กรด - ด่างของน้ำเสียเข้าเปลี่ยนแปลง เมื่อใช้โอโซนก็ไม่จำเป็นต้องใช้ระบบคลอรีนเหมือนกับระบบการบำบัดน้ำเสียด้วยคลอรีน

2.5.3 การสลายตัวของโอโซน

เมื่อโอโซนละลายน้ำจะทำปฏิกิริยากับไฮดรอกไซด์ไอออนของน้ำเกิดเป็นอนุมูลอิสระต่าง ๆ และสุดท้ายก๊าซโอโซนจะสลายตัวกลายเป็นออกซิเจน [10] ดังแสดงในสมการต่อไปนี้



โอโซนทำปฏิกิริยาทันทีที่สัมผัสกับสารแขวนลอยต่าง ๆ ในน้ำ อาทิเช่น สารอินทรีย์และสารอนินทรีย์ รวมถึงความหนาแน่นของเซลล์จุลินทรีย์ ในน้ำ โอโซนจะสลายตัวอย่างรวดเร็ว และแตกตัวให้อนุมูลอิสระ ได้แก่ Hydroxyl radical (OH^\bullet) และ (HO_3^-) เป็นต้น ซึ่งมีความไวในการทำปฏิกิริยา

2.5.4 ผลของโอโซนต่อคุณภาพของน้ำ

โอโซนเป็นอีกวิธีการหนึ่งที่น่ามาใช้ออกซิไดซ์สารประกอบอินทรีย์ และอนินทรีย์ รวมทั้งโลหะหนักในน้ำเสีย โดยโอโซนจะเข้าทำปฏิกิริยากับพันธะคู่ของสารประกอบอินทรีย์ เพื่อขัดขวางกระบวนการเกิดอัลดีไฮด์ หรือคีโตน กรด เอสเทอร์ และเพอร์เอสเทอร์ นอกจากนี้โอโซนยังมีความไวในการทำปฏิกิริยาที่อะตอมออกซิเจนของแอลกอฮอล์ และการทำปฏิกิริยากับฟีนอล และอนุพันธ์ที่หมู่ไฮดรอกซิล โอโซนสามารถกำจัดสีได้ โดยทำลายพันธะคู่ของคาร์บอนและไนโตรเจน และวงอะโรมาติกส์อย่างไรก็ตามการทำปฏิกิริยาต้องใช้เวลาจนถึงจะกำจัดสีให้หมดไป เช่น กำจัดสีเอโซ ปริมาณ 50-80% ต้องใช้เวลา 1-2 ชั่วโมง [11]

2.5.5 การเกิดออกซิเดชันทางเคมี [12]

การเกิดออกซิเดชันทางเคมีจะเป็นกระบวนการบำบัดของเสียอันตราย ด้วยวิธีทางเคมี โดยเป็นปฏิกิริยาที่เพิ่มค่าออกซิเดชันของสารหรือปฏิกิริยาที่เกี่ยวข้องกับ การสูญเสียอิเล็กตรอนของอะตอม ซึ่งมีวัตถุประสงค์หลัก คือกำจัดความเป็นพิษของของเสียด้วยการใช้สารออกซิไดซ์ วิธีออกซิเดชันทางเคมีเป็นวิธีที่มีประสิทธิภาพสูง สามารถทำลาย หรือกำจัด โมเลกุลสารอินทรีย์ได้หลายชนิด เช่น สารอินทรีย์ระเหยง่ายต่างๆ สารฟีนอล เป็นต้น และนอกจากนี้ยังสามารถกำจัดสาร อนินทรีย์ได้ด้วย เช่น สารไซยาไนด์ และสารซัลไฟด์ เป็นต้น ในการเลือกใช้วิธีออกซิเดชันทางเคมีจะใช้กำจัดสารอันตรายที่มีความเข้มข้นต่ำด้วย หรือต้องการกำจัดให้เหลือความเข้มข้นที่ต่ำลงของเสียอันตราย

จะสามารถอยู่ในรูปน้ำเสีย นอกจากนี้ต้องพิจารณาด้วยว่าเมื่อมีการเกิดออกซิเดชันทางเคมีกับสารอันตรายซึ่งอาจเกิดกลไกหลายลักษณะดังนี้

- เกิดการย่อยสลายในโครงสร้างหลักของสารอันตราย
- เกิดการย่อยสลายในโครงสร้างหลักของสารจนทำให้ความเป็นพิษลดลง
- เกิดการย่อยสลายจนทำให้สารอินทรีย์คาร์บอนกลายเป็นก๊าซคาร์บอนไดออกไซด์

ระบบการเกิดออกซิเดชันทางเคมีจะเป็นการเติมสารเคมีผสมกับน้ำเสียอันตราย ซึ่งมีการผสมกันในถังกวนแบบสมบูรณ์หรือถังแบบไหลตามกัน น้ำเสียไหลลงในถังกวน โดยจะมีสารที่ทำให้เกิดออกซิเดชันทางเคมีใส่ลงไป ในการผสมกันระหว่างน้ำเสียกับสารเคมีจะถูกผสมกันด้วยเครื่องกวนด้วยการเป่าฟองอากาศลงในถัง หรือด้วยความดันลด และต้องให้มีการผสมกันอย่างทั่วถึงสูงสุด ซึ่งการผสมกันระหว่างสารเคมีกับน้ำเสียจะช่วยให้การใช้ทุกๆ โมเลกุลของสารเคมีได้ทำปฏิกิริยากับน้ำเสียอย่างทั่วถึงที่สุด

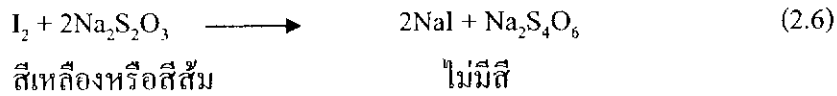
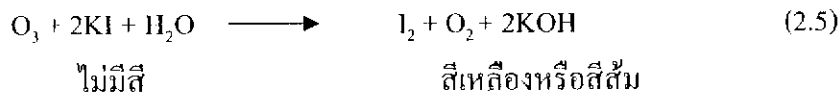
2.5 การตรวจวัดปริมาณก๊าซโอโซน [13]

ความเข้มข้นของก๊าซโอโซนเปลี่ยนแปลงไปตลอดเวลา นับตั้งแต่มีการผลิตจากเครื่องผลิตจึงมีความจำเป็นที่จะต้องมีการตรวจวัดความเข้มข้นที่แท้จริงของโอโซน วิธีการในการวิเคราะห์ความเข้มข้นของก๊าซ โอโซน ดังนี้

การวิเคราะห์ปริมาณโอโซน

เครื่องผลิตก๊าซโอโซนที่จำหน่ายในท้องตลาด ระบุความเข้มข้นของโอโซน ที่ผลิตเป็นหน่วยน้ำหนักก๊าซต่อเวลา ก๊าซโอโซนที่ผลิตออกมาจากเครื่อง จะเกิดการสลายตัวเนื่องจากปัจจัยหลายประการของน้ำที่ท่วละลาย เช่น ความเค็ม อุณหภูมิ ความกระด้าง ปริมาณและชนิดของสารอินทรีย์และอนินทรีย์ในน้ำ เป็นต้น

การวัดปริมาณโอโซนเป็นการหาปริมาณก๊าซโอโซน ให้มีปริมาณเหมาะสมที่ใช้ในการทดลองด้วยวิธีทางเคมีที่เรียกว่า ไอโอดิเมตริก (Iodometric method) โดยข้อดีของวิธีไอโอดิเมตริกคือมีราคาไม่แพง เป็นวิธีที่สามารถคำนวณหาความเข้มข้นของโอโซนที่อยู่ในสถานะก๊าซ หรือสถานะของเหลว มีหลักการคือใช้สารละลายที่มีความไวต่อการเกิดปฏิกิริยากับโอโซน สำหรับวิธีการวัดความเข้มข้นของโอโซนในของเหลวจะใช้ก๊าซโอโซนผ่านเข้าไปในถังปฏิกรณ์ ที่บรรจุน้ำตัวอย่างผสมกับสารโพแทสเซียมไอโอไดด์ (KI) เพื่อเป่าให้เกิดฟองผสมกันทั่วทั้งถัง ก๊าซโอโซนเป็นตัวออกซิไดซ์ทำให้เกิดไอโอดีน จากนั้นคำนวณหาปริมาณโอโซน จากการไทเทรตกับสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตที่ทำหน้าที่เป็นตัวรีดิวซ์ คำนวณความเข้มข้นของโอโซนได้จากปฏิกิริยาดังนี้



จากสมการข้างต้นทั้งสองสมการ สามารถกำหนดหาความสัมพันธ์ระหว่างปริมาณ โอโซนที่ได้ กับปริมาตรของ โซเดียมไทโอซัลเฟตที่ใช้ไทเทรตได้

2.7 การหาอัตราของปฏิกิริยาและอันดับของปฏิกิริยาของเครื่องปฏิกรณ์แบบกะ [14]

เครื่องปฏิกรณ์แบบกะ จะไม่มีการไหลเข้าของสารตั้งต้น และไหลออกของสารผลิตภัณฑ์ใน ขณะที่ยังมีการทำงานอยู่ ดังนั้นการไหลเข้า (F_{j0}) และอัตราการไหลออก (F_j) จึงมีค่าเท่ากับศูนย์ ดังนั้นจะได้สมการสมดุลดังสมการที่ (2.7)

$$\frac{dN_j}{dt} = \int r_j dV \quad (2.7)$$

ถ้าในเครื่องปฏิกรณ์มีการผสมกันอย่างสมบูรณ์ จะทำให้อัตราการเกิดปฏิกิริยาภายในเครื่องปฏิกรณ์คงที่ ดังนั้นสามารถที่จะหาอัตราของการเกิดปฏิกิริยาได้ดังสมการที่ (2.8)

$$\frac{dN_j}{dt} = r_j dV \quad (2.8)$$

การคำนวณหาอันดับของปฏิกิริยา

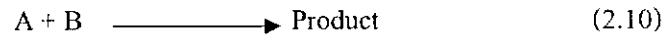
เมื่อปฏิกิริยาเป็นปฏิกิริยาที่ผันกลับไม่ได้ ซึ่งสามารถพิจารณาอันดับของปฏิกิริยาได้หลายกรณี หรือ พิจารณาที่อัตราที่คงที่ได้โดยการหาอนุพันธ์ ของความเข้มข้นกับเวลา จะใช้วิธีนี้เมื่อสภาวะของอัตราการเกิดปฏิกิริยาเป็นฟังก์ชัน (function) กับความเข้มข้นของสารตั้งต้นเพียงชนิดเดียว ถ้าปฏิกิริยาแยกออกมาได้ดังนี้



$$-r_A = kC_B^\alpha \quad (2.10)$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

อย่างไรก็ตามการใช้วิธีการนี้ยังต้องพิจารณาความสัมพันธ์ระหว่าง $-r_A$ และความเข้มข้นของสารตั้งต้นตัวอื่น สำหรับปฏิกิริยาที่ผันกลับไม่ได้



มีกฎอัตราดังนี้

$$-r_A = k_A C_A^\alpha C_B^\beta \quad (2.11)$$

ซึ่งค่า α และ β เป็นค่าที่ไม่ทราบค่า ในปฏิกิริยานี้มี B ที่มากเกินไป ดังนั้นค่า C_B เสมือนว่าคงที่ ในระหว่างการเกิดปฏิกิริยา และ

$$-r_A = k'_A C_A^\alpha \quad (2.12)$$

เมื่อ

$$k'_A = k C_B^\alpha \approx k C_{B0}^\alpha \quad (2.13)$$

หลังการพิจารณาค่า α ให้ปฏิกิริยานี้จะมี A มากเกินไป ดังนั้นจะประมาณค่ากฎอัตราได้จาก

$$-r_A = k'' C_B^\beta \quad (2.14)$$

เมื่อพิจารณาค่า α และ β จะสามารถคำนวณหาค่า k_A ได้จากการวัดค่า $-r_A$ ที่รู้ความเข้มข้นของ A และ B ซึ่งจะได้

$$k_A = \frac{-r_A}{C_A^\alpha C_B^\beta} = k_A C_A^\alpha \quad (2.15)$$

ทั้งค่า α และ β สามารถหาค่าได้โดยใช้สารมากเกินไป (method of excess) ควบคู่ไปกับการวิเคราะห์วิธีการหาอนุพันธ์ กับข้อมูลของเครื่องปฏิกรณ์แบบกะ

สรุปแล้ว กระบวนการที่ใช้วิธีการหาอนุพันธ์ พิจารณากระบวนการที่มีอุณหภูมิคงที่ ในเครื่องปฏิกรณ์ที่มีปริมาตรคงที่ และความเข้มข้นเป็นฟังก์ชันกับเวลา โดยการรวมสมดุลโมลกับกฎอัตราจากสมการที่ (2.12) จะได้

$$\frac{-dC_A}{dt} = k_A C_A^\alpha \quad (2.16)$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

หลังจากการใส่ \ln ทั้งสองข้าง จะได้

$$\ln\left(-\frac{dC_A}{dt}\right) = \ln k_A + \alpha \ln C_A \quad (2.17)$$

เมื่อเขียนกราฟระหว่างค่า $\ln(-dC_A/dt)$ กับ $(\ln C_A)$ จะได้ค่าความชันของกราฟเท่ากับค่า α

2.8 การหาค่าทางจลนพลศาสตร์เมื่อทราบอันดับของปฏิกิริยา [15]

2.8.1 ปฏิกิริยาอันดับศูนย์ (Zero-Order Reactions)

ปฏิกิริยาอันดับศูนย์เป็นการเปลี่ยนแปลงความเข้มข้นของสารตามเวลา ซึ่งอัตราการเปลี่ยนแปลงคงที่ในหน่วย มวล/เวลา เช่น มิลลิกรัม/วินาที แสดงสมการทางคณิตศาสตร์ของปฏิกิริยาอันดับศูนย์ ดังนี้

$$\frac{dC_A}{dt} = r = k \quad (2.18)$$

เมื่อ C_A คือความเข้มข้นของสาร A ในหน่วย มวล/ปริมาตร, t คือเวลา ในหน่วย วินาที, r คืออัตราการเกิดปฏิกิริยา ซึ่งมีค่าคงที่ คือ k ในหน่วย มวล/ปริมาตร/เวลา

เมื่อ อินทิเกรต สมการ ที่ (2.18)

$$\int_{C_{A0}}^{C_A} dC_A = k \int dt \quad (2.19)$$

$$C_A - C_{A0} = -kt \quad (2.20)$$

อินทิเกรตสมการของปฏิกิริยาอันดับศูนย์เมื่อความเข้มข้นเพิ่มขึ้น

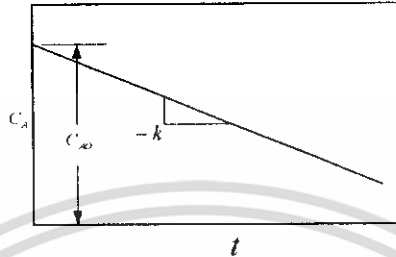
$$C_A = C_{A0} + kt \quad (2.21)$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

อินทิเกรตสมการของปฏิกิริยาอันดับศูนย์เมื่อถ้าความเข้มข้นลดลง

$$C_A = C_{A0} - kt \quad (2.22)$$

สมการนี้สามารถพลอตกราฟระหว่าง C_A กับ t ดังรูป 2.2



รูปที่ 2.2 ความสัมพันธ์ระหว่าง C_A และ t เมื่อปฏิกิริยาเป็นปฏิกิริยาอันดับศูนย์

2.8.2 ปฏิกิริยาอันดับหนึ่ง (First-Order Reactions)

ปฏิกิริยาอันดับหนึ่งของความเข้มข้นของสารที่ถูกใช้ไปหรือถูกทำลายไปสามารถแสดงสมการได้ดังนี้

$$\frac{dC_A}{dt} = r = -kA \quad (2.23)$$

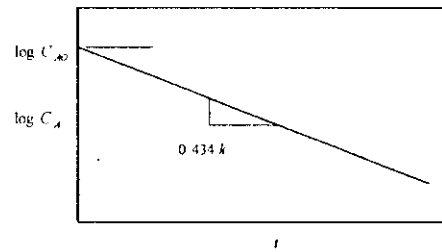
สมการนี้เมื่ออินทิเกรต ระหว่าง C_{A0} และ C_A , และ $t = 0$ และ t

$$\int_{C_{A0}}^{C_A} \frac{dC_A}{C_A} = -k \int dt \quad (2.24)$$

$$\ln \frac{C_A}{C_{A0}} = -kt \quad (2.25)$$

$$\text{หรือ } \frac{C_A}{C_{A0}} = e^{-kt} \quad (2.26)$$

$$\text{หรือ } \ln C_A - \ln C_{A0} = -kt \quad (2.27)$$



รูปที่ 2.3 ความสัมพันธ์ระหว่าง $\log C_A$ และ t เมื่อปฏิกิริยาเป็นปฏิกิริยาอันดับหนึ่ง

2.8.3 ปฏิกิริยาอันดับสอง(Second-Order reactions)

ปฏิกิริยาอันดับสองแสดงได้ดังนี้

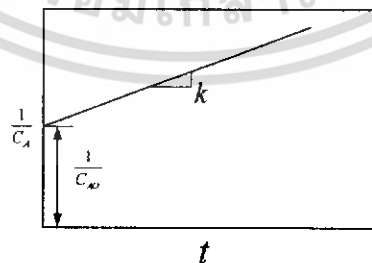
$$\frac{dC_A}{dt} = r = -kC_A^2 \quad (2.28)$$

อินทิเกรตสมการนี้เมื่ออินทิเกรต ระหว่าง C_{A0} และ C_A , และ $t = 0$ และ t

$$\int_{C_{A0}}^{C_A} \frac{dC_A}{C_A^2} = -k \int dt \quad (2.29)$$

$$\left. \frac{1}{C_A} \right|_{C_{A0}}^{C_A} = kt \quad (2.30)$$

$$\frac{1}{C_A} - \frac{1}{C_{A0}} = kt \quad (2.31)$$



รูปที่ 2.4 ความสัมพันธ์ระหว่าง $\frac{1}{C_A}$ และ t เมื่อปฏิกิริยาเป็นปฏิกิริยาอันดับสอง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.9 งานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

การกำจัดสีของเอโซมิกกลุ่มที่ศึกษาหลายกลุ่มได้ศึกษา โดยนราวุธ ศรีจันทร์ และพัฒนศักดิ์ วาณิช [6] ได้ศึกษาการกำจัดสีของชนิดเอโซ พบว่าสามารถกำจัดสารละลายสีของฟาสบูลบี้ได้หมด และมีการ ศึกษาอัตราการไหลของออกซิเจนที่เข้าเครื่องผลิตโอโซน เพื่อหาอัตราการไหลของโอโซนที่เหมาะสม ในการกำจัดสี ซึ่งได้ค่าอัตราการไหลที่เหมาะสมคือ 1800 มิลลิลิตรต่อนาที และณัฐวุฒิ รุ่งนิม และวัชร ประภาชัย [8] ศึกษาการกำจัดสีของชนิดเอโซพบว่าสามารถกำจัดสารละลายสีของคองโกเรดได้มีการศึกษาความเป็นกรด - ด่าง ของสารละลายและเติมเกลือโซเดียมซัลเฟตในสารละลายสี พบว่าค่าความเป็นกรด - ด่างที่ 10 ใช้เวลาในการกำจัดสีเร็วกว่า สารละลายสีที่ค่าความเป็นกรด - ด่างที่ 4 และ 7 โดยสารละลายที่ค่าความเป็นกรดหรือด่างสามารถกำจัดค่าซีไอดีได้ดีกว่าสารละลายสภาพเป็นกลางและเกลือโซเดียมซัลเฟตมีผลทำให้เวลาการบำบัดนานขึ้นแต่ งานวิจัยของทั้งสองกลุ่มนี้ไม่ได้กล่าวถึงปฏิกิริยาการสลายตัวของสีและซีไอดี จากรายงานการวิจัยของหลายกลุ่มพบว่าการใช้ตัวเร่งปฏิกิริยาร่วมกับโอโซนจะทำให้ประสิทธิภาพการบำบัดสีดีขึ้น โดยสามารถแบ่งตัวเร่งปฏิกิริยาได้เป็น 2 แบบ คือ ตัวเร่งปฏิกิริยาแบบเอกพันธ์ (homogeneous catalytic) และ ตัวเร่งปฏิกิริยาแบบวิวิธพันธุ์ (heterogeneous catalytic) ซึ่งตัวเร่งปฏิกิริยาแบบเอกพันธ์จะถูกกระตุ้น โดยไอออนของโลหะ และ ตัวเร่งปฏิกิริยาแบบวิวิธพันธุ์จะถูกกระตุ้นโดยการออกซิไดซ์ของโลหะ ตัวเร่งปฏิกิริยาในปฏิกิริยาโอโซนเช่นนี้ มีประสิทธิภาพในการกำจัดสารประกอบอินทรีย์ต่างๆในน้ำดื่มและน้ำเสีย [16]

ตัวเร่งปฏิกิริยาแบบเอกพันธ์ที่ใช้ในกระบวนการโอโซนเช่นมีดังนี้ Fe(II), Mn(II), Ni(II), Co(II), Cd(II), Cu(II), Ag(I), Cr(III) และ Zn(II) จากงานวิจัยของ Davinson [17] พบว่าในการบำบัดน้ำเสีย โดยวิธีการ โอโซนเช่นสามารถประยุกต์การใช้ตัวเร่งปฏิกิริยา Fe(II), Mn(II), Ni(II) และ Co(II) มาเพิ่มประสิทธิภาพการบำบัดสารอินทรีย์ในน้ำเสียดีกว่าการบำบัดน้ำเสีย โดยวิธีการ โอโซนเช่นอย่างเดียว โดยมีนักวิจัยหลายท่านได้สนใจ การใช้ตัวเร่งปฏิกิริยาแบบเอกพันธ์ ดังสรุปรายงานของ Gracia et [18] ได้ผลลัพธ์ ของตัวเร่งปฏิกิริยาเป็นที่น่าพอใจ ดังนี้ Mn(II) สามารถลดสารอินทรีย์ในน้ำเสียได้ถึง 62 % และ Ag(I) สามารถลดสารอินทรีย์ในน้ำเสียได้ถึง 61 % ซึ่งเปรียบเทียบกับ การบำบัดน้ำเสียโดยวิธีการ โอโซนเช่นอย่างเดียว

สำหรับงานวิจัยของ Hassan และ Hawkyard [19] การกำจัดสีของ Remazol Black B (RBB) ความเข้มข้น 120 มิลลิกรัมต่อลิตร โดยใช้ตัวเร่งปฏิกิริยาโอโซนเช่นใช้ Ferral เป็นตัวเร่งปฏิกิริยา มีอัตราการป้อนก๊าซออกซิเจน 24 ลิตรต่อชั่วโมง พบว่าที่เวลา 60 วินาที สามารถกำจัดสีได้ถึง 91% มีการศึกษาความเป็นกรดต่างของสารละลายสีของพบว่าค่าความเป็นกรด - ด่างที่ 3 มีประสิทธิภาพการกำจัดสีที่ดีที่สุด ส่วนตัวเร่งปฏิกิริยาแบบวิวิธพันธุ์ ที่ใช้ในกระบวนการโอโซนเช่นมีดังนี้ MnO_2 , TiO_2 และ Al_2O_3 ประสิทธิภาพของตัวเร่งปฏิกิริยาจะขึ้นอยู่กับความเป็นกรด-ด่างของ

สารละลายขนาดและพื้นที่ผิวสัมผัส ของตัวเร่งปฏิกิริยา Beltrán [20] ได้ศึกษาประสิทธิภาพของตัวเร่งปฏิกิริยาทั้ง 3 ชนิดได้ผลดังนี้ ระบบ TiO_2/O_3 มีกรดออกซาลิกจะทำให้น้ำเสียมีความเป็นกรดสูงขึ้น ประสิทธิภาพจะสูงกว่าการบำบัดโดยวิธีการโอโซนชั้นเล็กน้อย ระบบ $\text{Al}_2\text{O}_3/\text{O}_3$ มีประสิทธิภาพในการลดสารอินทรีย์ในน้ำเสียได้ถึง 83.7 % เมื่อเปรียบเทียบกับการใช้โอโซนเพียงอย่างเดียว และการใช้ตัวเร่งแบบวิวิธพันธ์ยังมีข้อดีคือ สามารถแยกจากน้ำเสียหลังการบำบัดได้ง่าย



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 3

ขั้นตอนและวิธีดำเนินการศึกษา

ตอนที่ 3.1 การทดลองหาความสัมพันธ์ระหว่างค่าการดูดกลืนแสงกับความเข้มข้นของสารละลายสี
ย้อมคองโกเรดที่ความเข้มข้นต่างๆ กันเพื่อนำไปคำนวณหาค่าความเข้มข้นของสารละลายสีย้อม

สารเคมีที่ใช้ในการทดลอง

สารละลายสีย้อมคองโกเรด (LABCHEM) ความเข้มข้น 100 มิลลิกรัมต่อลิตร

อุปกรณ์และเครื่องมือที่ใช้ในการทดลอง

1. เครื่องสเปกโตรโฟโตมิเตอร์ (JENWAY รุ่น 6405 UV / Vis Spectrophotometer)
2. ขวดวัดปริมาตรขนาด 1000 มิลลิลิตร จำนวน 1 ขวด
3. ขวดวัดปริมาตรขนาด 100 มิลลิลิตร จำนวน 5 ขวด
4. บีเปตขนาด 25 มิลลิลิตร

วิธีการทดลอง

1. เตรียมสารละลายสีย้อมคองโกเรด ที่ความเข้มข้น 10 20 30 40 และ 50 มิลลิกรัมต่อลิตร ตามลำดับ โดยใช้บีเปตดูดสารละลายสีย้อมเข้มข้น 100 มิลลิลิตร มา 10 20 30 40 และ 50 มิลลิกรัมต่อลิตร แล้วปรับปริมาตรด้วยน้ำกลั่นจนได้ปริมาตร 100 มิลลิลิตร
2. นำสารละลายสีย้อมคองโกเรดที่ความเข้มข้น 10 20 30 40 และ 50 มิลลิกรัมต่อลิตรที่ได้ไปวัดค่าการดูดกลืนแสงที่ความยาวคลื่น 497 นาโนเมตร
3. บันทึกผลที่ได้และนำข้อมูลไปเขียนกราฟความสัมพันธ์ระหว่างความเข้มข้นกับค่าการดูดกลืนแสง

ตอนที่ 3.2 การทดลองศึกษาผลของค่าความเข้มข้นของสารละลายย้อมคองโกเรด ต่อการสลายตัวของสีคองโกเรดและซีโอดี

การทดลองนี้เป็นการพิจารณาค่าความเข้มข้นของสารละลายย้อมคองโกเรด ที่มีผลต่อการเกิดออกซิเดชัน โดยทดลองที่ค่าเข้มข้นของสารละลายย้อมคองโกเรด 50 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตร เปรียบเทียบกับเวลาที่ใช้ในการบำบัดสีย้อมคองโกเรดให้หมดไป

สารเคมีที่ใช้ในการทดลอง

1. สารละลายย้อมคองโกเรด (LABCHEM) ที่เข้มข้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร
2. สารละลายโพแทสเซียมไอโอไดด์เข้มข้นร้อยละ 2 โดยน้ำหนัก

อุปกรณ์และเครื่องมือที่ใช้ในการทดลอง

1. เครื่องผลิตโอโซน (Ozone model : OZ - 732)
2. เครื่องกวนแบบแท่งแม่เหล็กและแม่เหล็ก
3. ถังออกซิเจน
4. นาฬิกาจับเวลา
5. เครื่องปฏิกรณ์แบบกะ (Batch reactor)
6. เครื่องสเปกโตรโฟโตมิเตอร์ (JENWAY รุ่น 6405 UV / Vis Spectrophotometer)
7. ขวดวัดปริมาตรขนาด 1000 มิลลิลิตร
8. บีเปตขนาด 10 มิลลิลิตร
9. ขวดสีชาเก็บตัวอย่าง 20 ขวด

วิธีการทดลอง

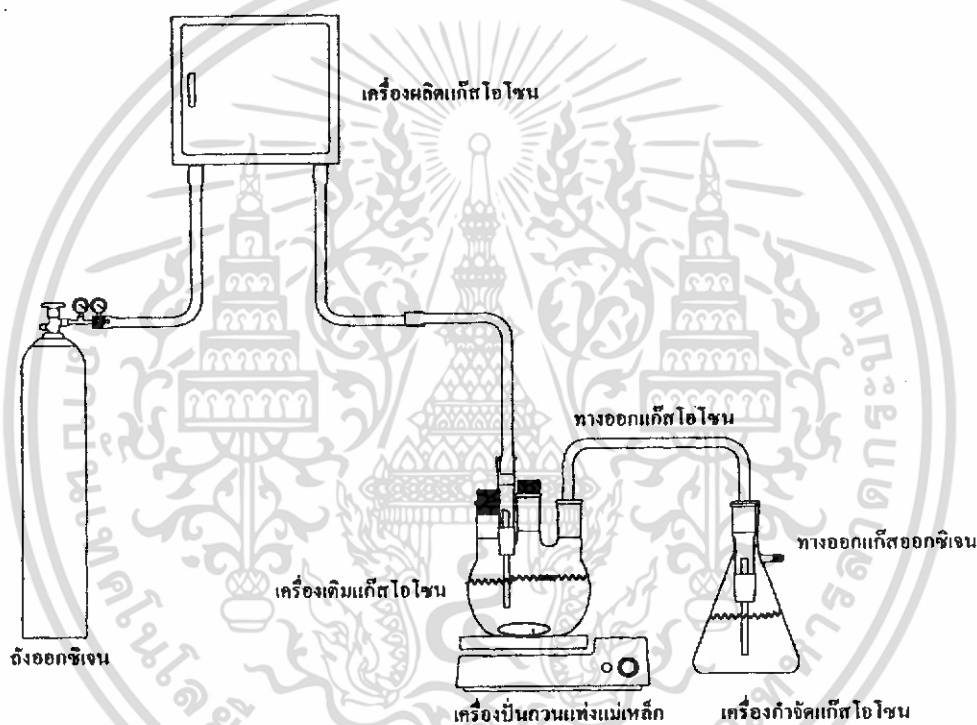
1. จัดเตรียมอุปกรณ์ดังรูปที่ 3.1
2. เติมสารละลายย้อมคองโกเรดความเข้มข้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร ปริมาตร 700 มิลลิลิตร ลงในเครื่องปฏิกรณ์แบบกะ
3. เก็บตัวอย่างเริ่มต้นของสารละลายย้อมคองโกเรดประมาณ 5 มิลลิลิตร เพื่อนำไปวัดค่าการดูดกลืนแสง และ 10 มิลลิลิตรเพื่อหาค่าซีโอดี ดังภาคผนวก ข
4. เปิดวาล์วที่ถังออกซิเจนให้ออกซิเจนไหล ผ่านเข้าเครื่องผลิตโอโซน และปรับอัตราการไหลเท่ากับ 1800 มิลลิลิตรต่ออนาที
5. เปิดสวิทช์เครื่อง โอโซนและปรับอัตราการผลิตเท่ากับ 3 พร้อมทั้งจับเวลา

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

6. จับเวลาและเก็บตัวอย่างสารละลายสีข้อมองโกเรตประมาณ 5 มิลลิลิตร ทุกๆ 5 นาที ในเวลา 1 ชั่วโมงแรก และ ชั่วโมงต่อไปทุก 30 นาที เพื่อนำไปวัดค่าการดูดกลืนแสง และเก็บตัวอย่าง 10 มิลลิลิตร เพื่อหาค่าซีไอดี จนกระทั่งสารละลายใสไม่มีสี

7. นำตัวอย่างที่ได้ไปวัดค่าการดูดกลืนแสงที่ความยาวคลื่น 497 นาโนเมตร และนำตัวอย่างไปวิเคราะห์ค่าซีไอดี ดังภาคผนวก ข

8. ทดลองซ้ำตาม ข้อ 4. ถึง ข้อ 8. โดยปรับค่าความเข้มข้น ของสารละลายสีข้อมองโกเรต ความเข้มข้น 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตร แต่ข้อ 3. ให้เปลี่ยนการเก็บตัวอย่างเป็น 5 นาที ในเวลา 1 ชั่วโมงแรก และ ชั่วโมงต่อไปทุก 30 นาที ตามลำดับ



รูปที่ 3.1 อุปกรณ์ที่ใช้ในการออกซิไดส์สารละลายสีข้อมองโกเรตด้วยไอโอดีน [4]

ตอนที่ 3.3 การศึกษาผลของการเติมตัวเร่งปฏิกิริยาอะลูมิเนียมออกไซด์ (Al_2O_3) ที่มีผลต่อการบำบัดสารละลายสีข้อมทองโกเรดและวิเคราะห์ค่าซีไอดี

การทดลองนี้เป็นการพิจารณาผลของการเติมตัวเร่งปฏิกิริยาอะลูมิเนียมออกไซด์ร่วมกับกระบวนการโอโซนชันที่มีผลต่อการบำบัดสีของสารละลายสีข้อมทองโกเรดและวิเคราะห์ค่าซีไอดีหลังการบำบัด เพื่อเปรียบเทียบกับการใช้กระบวนการโอโซนชันในการบำบัดเพียงวิธีเดียว

สารเคมีที่ใช้ในการทดลอง

1. สารละลายสีข้อมทองโกเรด (LABCHEM) ที่ความเข้มข้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร
2. สารละลายโพแทสเซียมไอโอไดด์เข้มข้นร้อยละ 2 โดยน้ำหนัก
3. อะลูมิเนียมออกไซด์ (Al_2O_3) น้ำหนัก 2.5 กรัม

อุปกรณ์และเครื่องมือที่ใช้ในการทดลอง

1. เครื่องผลิต โอโซน (Ozzon model: OZ-732)
2. ถังออกซิเจน
3. เครื่องกวนแบบแท่งแม่เหล็กและแท่งแม่เหล็ก
4. นาฬิกาจับเวลา
5. เครื่องสเปกโตรโฟโตมิเตอร์ (JENWAY รุ่น 6405 UV/Vis Spectrophotometer)
6. เครื่องปฏิกรณ์แบบกะ (Batch reactor)
7. เครื่องแยกเหวี่ยงตะกอน

วิธีการทดลอง

1. เตรียมสารละลายสีข้อมทองโกเรดที่ความเข้มข้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร ปริมาตร 350 มิลลิลิตรลงในเครื่องปฏิกรณ์แบบกะ
2. เติมอะลูมิเนียมออกไซด์ น้ำหนัก 2.5 กรัม
3. เก็บตัวอย่างเริ่มต้น ของสารละลายสีข้อมทองโกเรดที่เวลา 0 นาที เพื่อนำไปวัดค่าความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมทองโกเรด และค่าซีไอดี ดังภาคผนวก ข
4. เปิดวาล์วที่ถังก๊าซออกซิเจน ให้ออกซิเจนไหลเข้าเครื่องผลิตโอโซน และ ปรับอัตราการไหลให้เท่ากับ 1800 มิลลิลิตรต่อนาที และเปิดเครื่องผลิตโอโซน
5. เก็บตัวอย่างสารละลายสีข้อมทองโกเรด ที่เวลา 2 6 10 15 20 30 40 60 90 และ 120 นาที และนำสารตัวอย่างไปทำให้ตกตะกอน
6. นำสารตัวอย่างที่ผ่านการตกตะกอนไปวัดค่าการดูดกลืนแสงที่ความยาวคลื่น 497 นาโนเมตร

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

7. เก็บตัวอย่างสุดท้ายของสารละลายสีข้อมทองโกเรดไปวัดค่าซีไอดี
8. ทำการทดลองเช่นเดียวกับข้อ 1. ถึง ข้อ 7. อีกสองครั้ง โดยการทดลองครั้งที่หนึ่งไม่เติมสารอะลูมิเนียมออกไซด์และการทดลองครั้งที่สองไม่เติมก๊าซโอโซน ในการบำบัดเดิมเพียงอะลูมิเนียมออกไซด์เท่านั้น
9. นำค่าความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมทองโกเรด และค่าซีไอดี ที่ได้จากแต่ละการทดลอง มาเปรียบเทียบค่าการบำบัดสีของสารละลายสีข้อมทองโกเรด กับเวลาที่ใช้น้ำบัดสีของการทดลองทั้งสาม

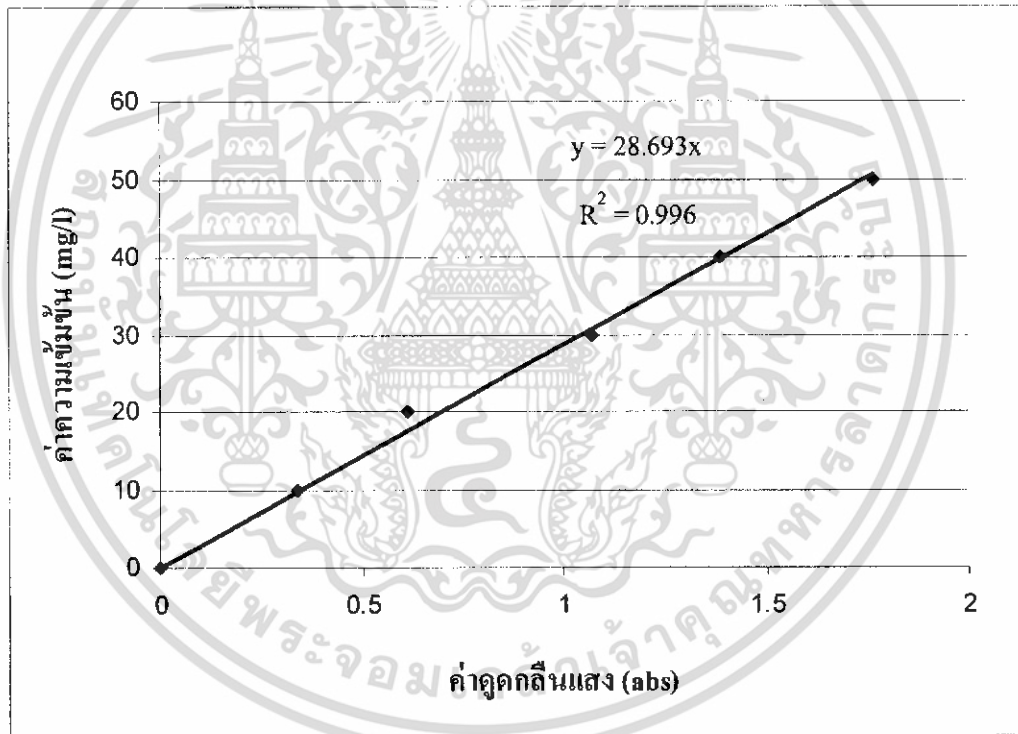


เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ผลการทดลองและวิเคราะห์ผล

4.1 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าการดูดกลืนแสงกับความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมองโกเรด

การทดลองหาความสัมพันธ์ระหว่างค่าการดูดกลืนแสงกับความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมองโกเรดที่ความเข้มข้นต่างๆ ก็สามารถนำไปคำนวณหาค่าความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมองโกเรดได้



รูปที่ 4.1 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าดูดกลืนแสงและค่าความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมองโกเรด

ความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมองโกเรดนั้นสามารถหาได้จากการวัดค่าดูดกลืนแสงด้วยเครื่องสเปกโตรโฟโตมิเตอร์ ที่ความยาวคลื่น 497 นาโนเมตร จากรูปที่ 4.1 สามารถเขียนความสัมพันธ์ระหว่างค่าดูดกลืนแสงกับความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมองโกเรดได้

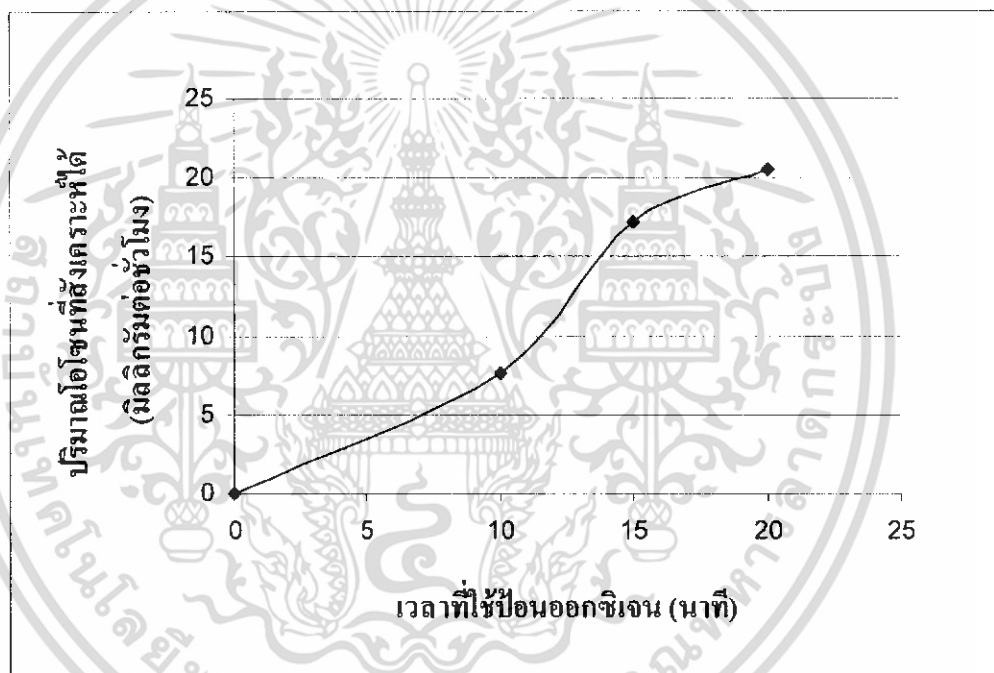
$$C_A = 28.693 \text{ Abs} \quad (4.1)$$

เมื่อ Abs คือ ค่าดูดกลืนแสงที่ความยาวคลื่น 479 นาโนเมตร

C_A คือ ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมองโกเรด (มิลลิกรัมต่อลิตร)

4.2 การหาปริมาณก๊าซโอโซนที่สังเคราะห์ได้ในการทดลอง

จากรูปที่ 4.2 เป็นการหาปริมาณ โอโซนที่สังเคราะห์ได้ในการทดลองโดยการป้อนออกซิเจนที่มีอัตราการไหล 1800 มิลลิตรต่อนาที พบว่าปริมาณ โอโซนที่สังเคราะห์ได้ในช่วงแรกจะมีปริมาณเพิ่มขึ้น และมีปริมาณคงที่ที่เวลา 20 นาที โดยมีกำลังการผลิตเฉลี่ยเท่า 17.3 มิลลิกรัมต่อชั่วโมง

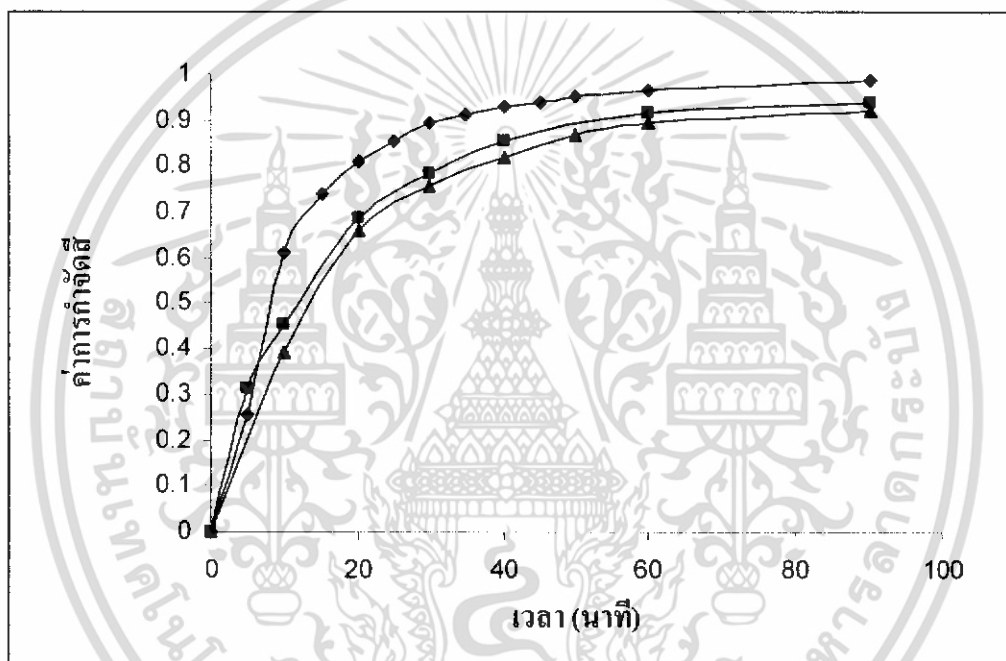


รูปที่ 4.2 ปริมาณ โอโซนที่สังเคราะห์ได้ที่เวลาการป้อนออกซิเจนต่างๆ กัน

4.3 ผลของความเข้มข้นเริ่มต้นต่อการกำจัดสี

จากการทดลองกำจัดสีย้อมคองโกเรดที่ความเข้มข้นเริ่มต้นแตกต่างกัน โดยใช้อัตราการป้อนออกซิเจนที่ 1800 มิลลิลิตรต่อนาที ผลการทดลองดังรูปที่ 4.3

จากรูปที่ 4.3 พบว่าใช้เวลาประมาณ 2 ชั่วโมงในการกำจัดสารละลายสีย้อมได้โดยสมบูรณ์เมื่อความเข้มข้นของสีเพิ่มขึ้นจะใช้เวลาในการกำจัดน้อยลง โดยปริมาณของสารประกอบ และอนุภาคแขวนลอยต่างๆ ในน้ำมีความสัมพันธ์โดยตรงกับความสามารถในการละลายของก๊าซโอโซน กล่าวคือถ้ามีสารประกอบและอนุภาคต่างๆ ในปริมาณมาก จะทำให้ปริมาณโอโซนละลายลดลง ทำให้ที่ความเข้มข้นสูงต้องใช้เวลาในการกำจัดสารละลายสีย้อมมากขึ้น



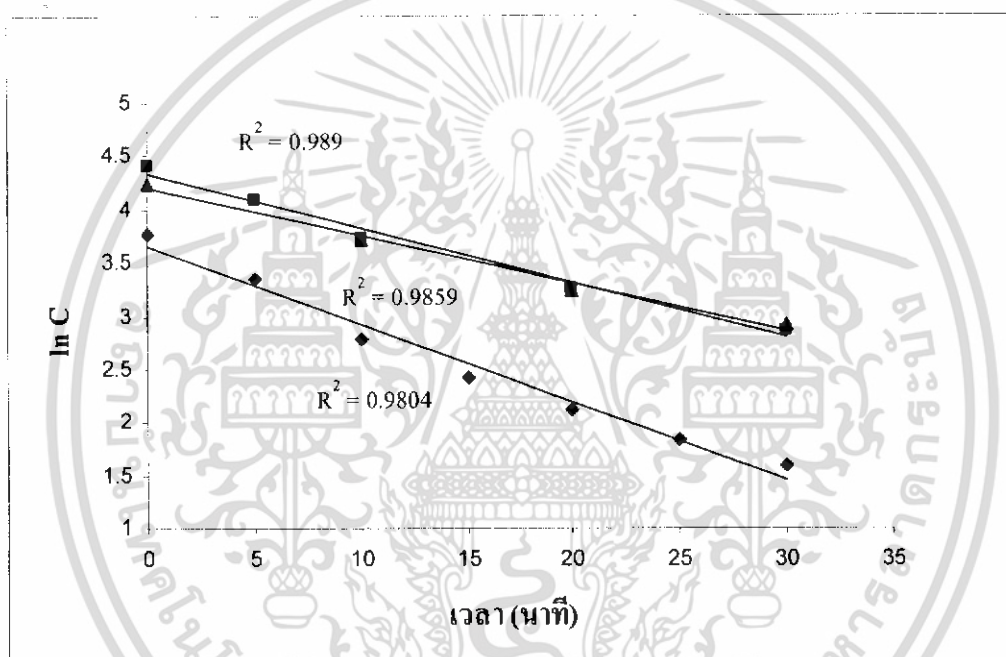
รูปที่ 4.3 ความสัมพันธ์ระหว่าง ค่าการกำจัดสีกับเวลา ที่ใช้ในการกำจัดสีย้อม

- ◆ ความเข้มข้นเริ่มต้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร
- ความเข้มข้นเริ่มต้น 100 มิลลิกรัมต่อลิตร
- ▲ ความเข้มข้นเริ่มต้น 150 มิลลิกรัมต่อลิตร

4.4 อันดับของปฏิกิริยาการลดลงของสี

4.4.1 การตรวจสอบอันดับของปฏิกิริยาเมื่อสมมติให้ปฏิกิริยาเป็นปฏิกิริยาอันดับหนึ่ง

จากรูปที่ 4.4 ในช่วง 30 นาทีแรก เป็นช่วงที่มีการเปลี่ยนแปลงความเข้มข้นของสีข้อมสูง เมื่อเวลาในการทำปฏิกิริยาผ่านไป 30 นาที เป็นการเปลี่ยนแปลงเริ่มคงที่ เมื่อสร้างกราฟความสัมพันธ์ระหว่าง $\ln(C)$ กับเวลาในช่วง 30 นาทีแรก พบว่าได้ลักษณะกราฟเป็นเส้นตรง ซึ่งเป็นลักษณะของการเกิดปฏิกิริยาอันดับหนึ่ง หรืออาจเรียกว่าเป็นปฏิกิริยาอันดับหนึ่งแบบเทียม (pseudo first order reaction) และจะเห็นได้ว่าแม้ความเข้มข้นของสีเริ่มต้นเปลี่ยนเป็น 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตรก็ตาม ลักษณะของกราฟยังเป็นเส้นตรงเช่นเดิม

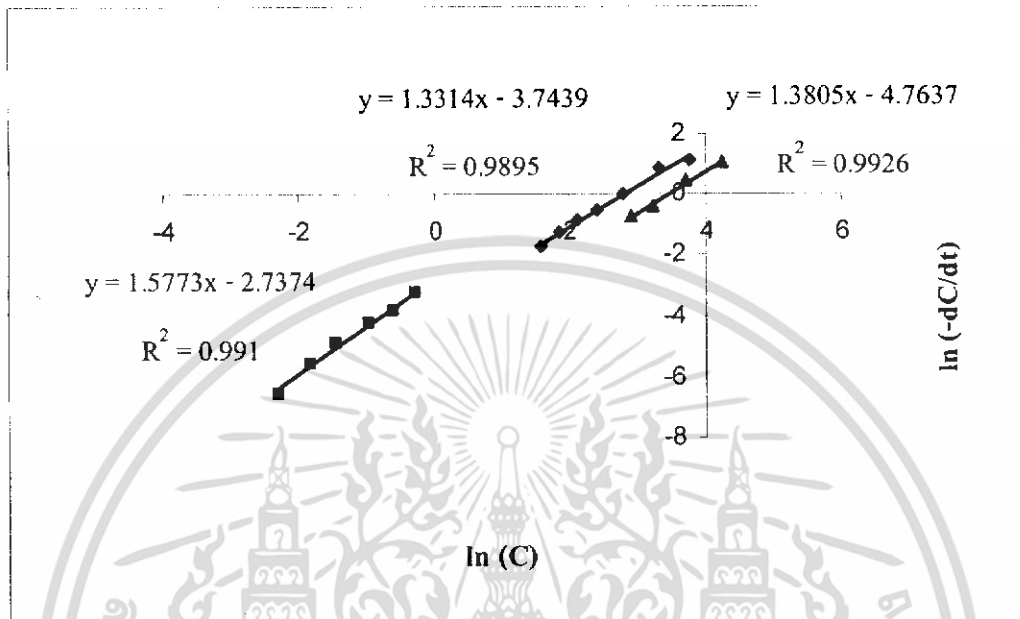


รูปที่ 4.4 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีข้อมที่ 50 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตร กับ เวลาที่ใช้ใน การกำจัดสี ในช่วง 30 นาทีแรก

- ◆ ความเข้มข้นเริ่มต้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร
- ความเข้มข้นเริ่มต้น 100 มิลลิกรัมต่อลิตร
- ▲ ความเข้มข้นเริ่มต้น 150 มิลลิกรัมต่อลิตร

4.4.2 การหาอันดับปฏิกิริยาของเครื่องปฏิกรณ์แบบกะ

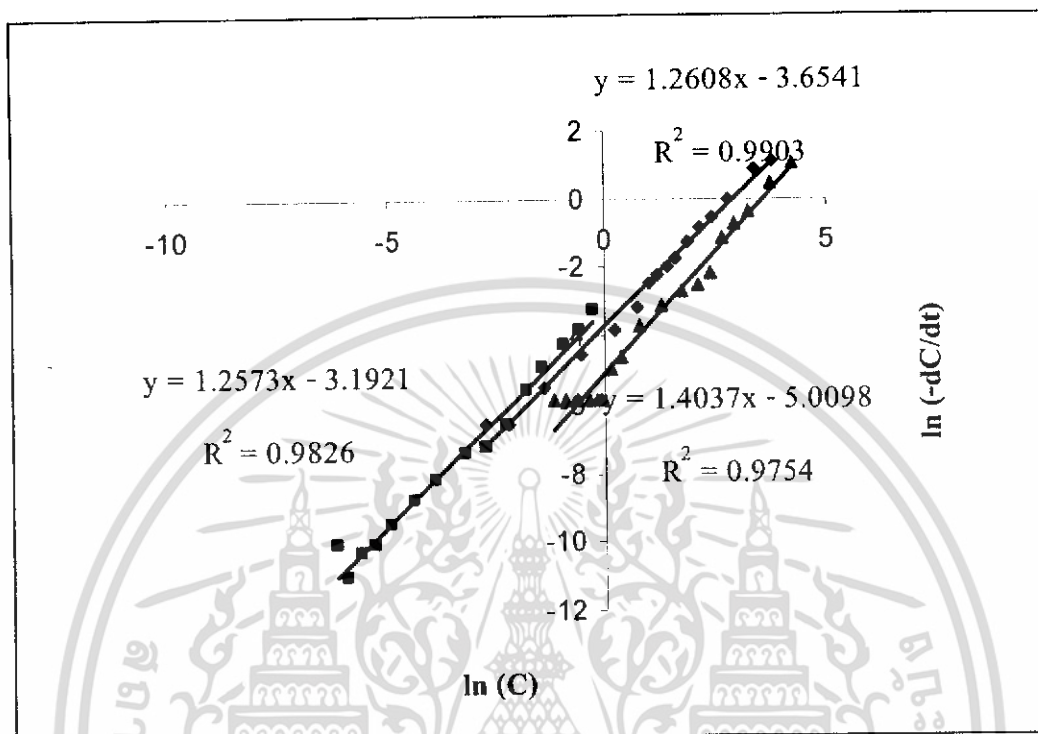
จากรูปที่ 4.5 ในช่วง 30 นาทีแรก เมื่อสร้างกราฟความสัมพันธ์ระหว่าง $\ln(-dc/dt)$ กับเวลา พบว่าได้ลักษณะกราฟเป็นเส้นตรง ทั้งสามความเข้มข้นซึ่งที่ความเข้มข้น 50 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตรการเกิดปฏิกิริยาเป็นปฏิกิริยาที่มีอันดับมากกว่าหนึ่ง



รูปที่ 4.5 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายที่ย้อมที่ 50 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตร กับ เวลาที่ใช้ใน การกำจัดสี ในช่วง 30 นาทีแรก

- ◆ ความเข้มข้นเริ่มต้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร
- ความเข้มข้นเริ่มต้น 100 มิลลิกรัมต่อลิตร
- ▲ ความเข้มข้นเริ่มต้น 150 มิลลิกรัมต่อลิตร

จากรูปที่ 4.6 เมื่อสร้างกราฟความสัมพันธ์ระหว่าง $\ln(-dc/dt)$ กับเวลาที่ใช้ในการกำจัดสีทั้งหมด พบว่าได้ลักษณะกราฟเป็นเส้นตรงทั้งสามความเข้มข้นมีอันดับมากกว่าหนึ่งแต่อาจจัดเป็นการเกิดปฏิกิริยาอันดับหนึ่งแบบเทียม



รูปที่ 4.6 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีข้อมที่ 50 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตร กับ เวลาที่ใช้ ในการกำจัดสีทั้งหมด

- ◆ ความเข้มข้นเริ่มต้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร ■ ความเข้มข้นเริ่มต้น 100 มิลลิกรัมต่อลิตร
- ▲ ความเข้มข้นเริ่มต้น 150 มิลลิกรัมต่อลิตร

จะเห็นว่าในช่วง 30 นาทีแรกปฏิกิริยาการสลายตัวของสีเป็นปฏิกิริยาอันดับหนึ่งหรือปฏิกิริยาอันดับหนึ่งแบบเทียม โดยมีค่าคงที่ของปฏิกิริยาดังตารางที่ 4.1 โดยคำนวณจากรูปที่ 4.4

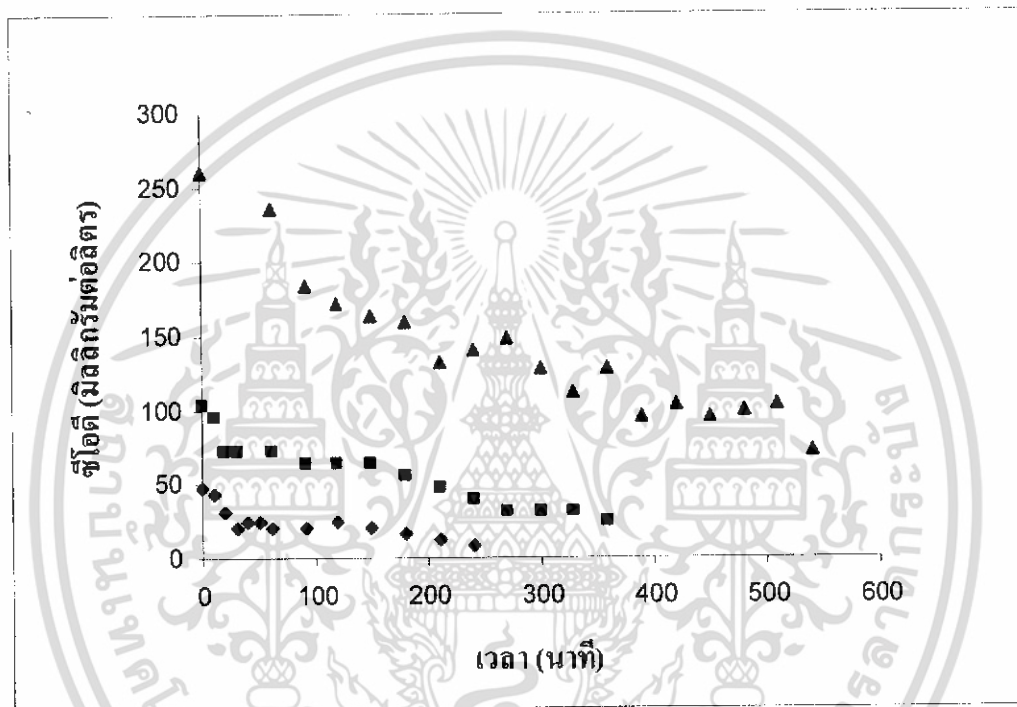
ตารางที่ 4.1 ค่าคงที่ของปฏิกิริยาการสลายตัวของสี

ความเข้มข้นเริ่มต้น (มิลลิกรัมต่อลิตร)	ค่าคงที่ของปฏิกิริยา (นาที ⁻¹)
50	0.0734
100	0.0451
150	0.0515

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

4.5 ผลการลดลงของค่าซีโอดี

จากรูปที่ 4.7 เมื่อพิจารณาการลดลงของค่าซีโอดีในสารละลายซีโอเอ็ม ถึงแม้มีแนวโน้มลดลง แต่ไม่หมด อาจเนื่องจากพันธะเคมีของหมู่ไฮดรอกซิลทำให้เกิดสีสามารถสลายตัวได้อย่างสมบูรณ์ด้วยการออกซิไดซ์ด้วยโอโซน แต่โครงสร้างของสารประกอบอินทรีย์ของสีซีโอเอ็มที่มีอยู่ในสารละลายจะถูกออกซิไดซ์ด้วยโอโซนเกิดเป็นผลิตภัณฑ์ที่มีโมเลกุลขนาดเล็ก เช่น กรดอะซิติก อัลดีไฮด์ และคีโตน รวมไปถึงคาร์บอนไดออกไซด์ และน้ำ [27]

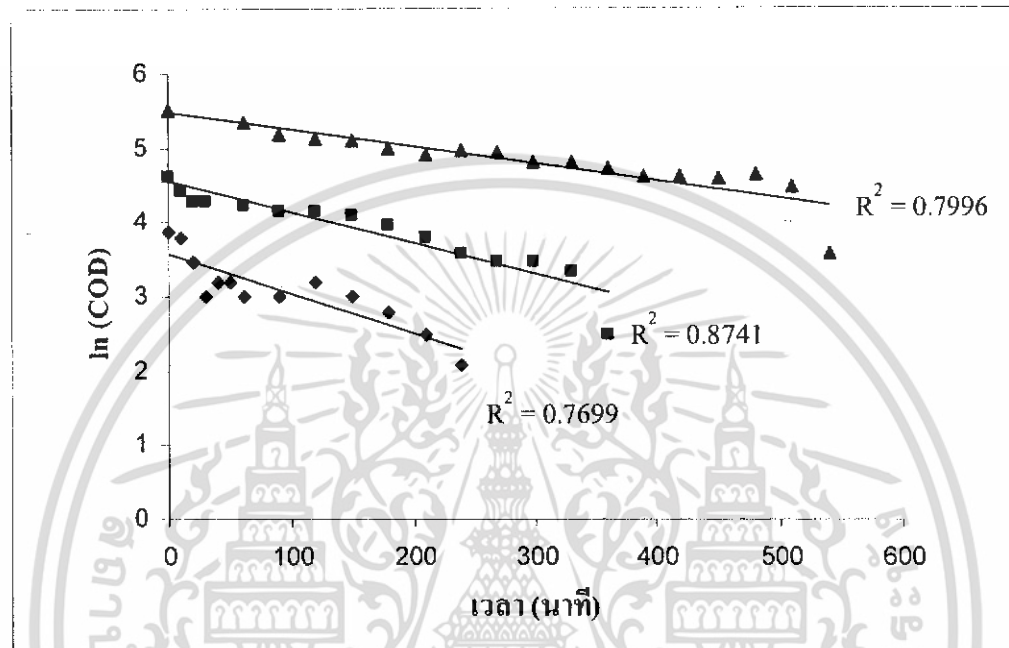


รูปที่ 4.7 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าซีโอดีที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายซีโอเอ็มของ โกเรดที่ 50 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตร กับ เวลาในการกำจัดซีโอเอ็มทั้งหมด

- ◆ ความเข้มข้นเริ่มต้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร
- ความเข้มข้นเริ่มต้น 100 มิลลิกรัมต่อลิตร
- ▲ ความเข้มข้นเริ่มต้น 150 มิลลิกรัมต่อลิตร

4.6 การหาอันดับปฏิกิริยาการลดลงของซีโอดี

จากรูปที่ 4.8 เมื่อสร้างกราฟความสัมพันธ์ระหว่าง $\ln(\text{COD})$ กับเวลาพบว่าปฏิกิริยาการลดลงของซีโอดีไม่สามารถสรุปอันดับปฏิกิริยาได้ เนื่องจากปฏิกิริยาการลดลงของค่าซีโอดีเกิดปฏิกิริยาหลายขั้นตอนจึงไม่สามารถสรุปอันดับปฏิกิริยารวมได้

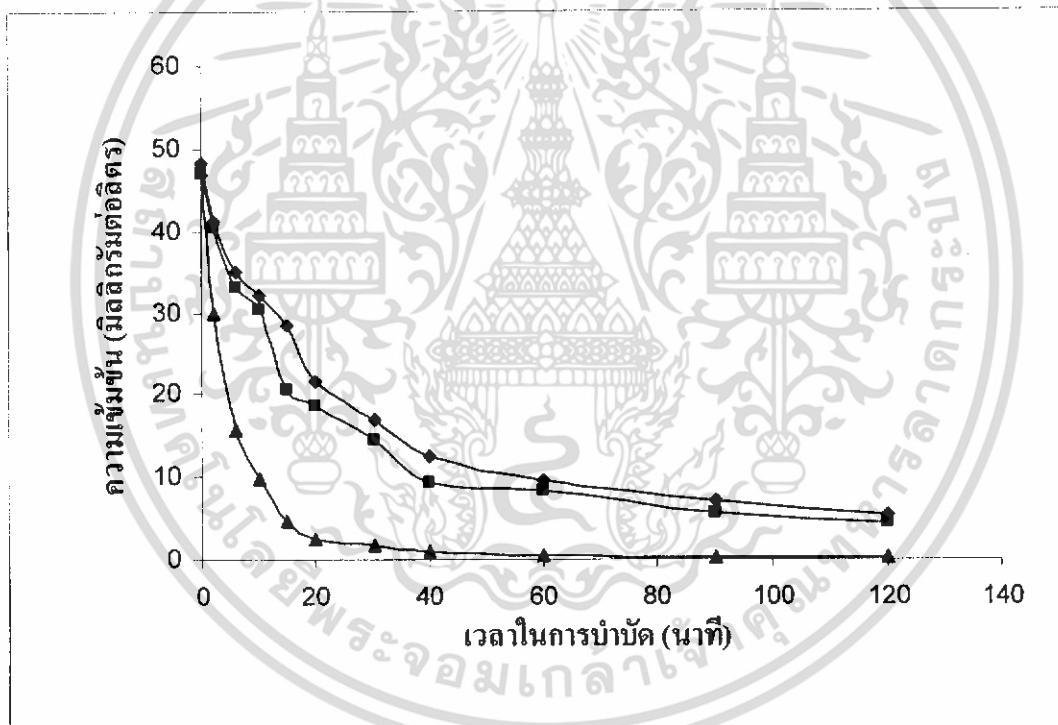


รูปที่ 4.8 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าซีโอดีกับความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายซีเอ็มคองโกเรตที่ 50 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตร กับ เวลาในการกำจัดซีเอ็มทั้งหมด

- ◆ ความเข้มข้นเริ่มต้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร
- ความเข้มข้นเริ่มต้น 100 มิลลิกรัมต่อลิตร
- ▲ ความเข้มข้นเริ่มต้น 150 มิลลิกรัมต่อลิตร

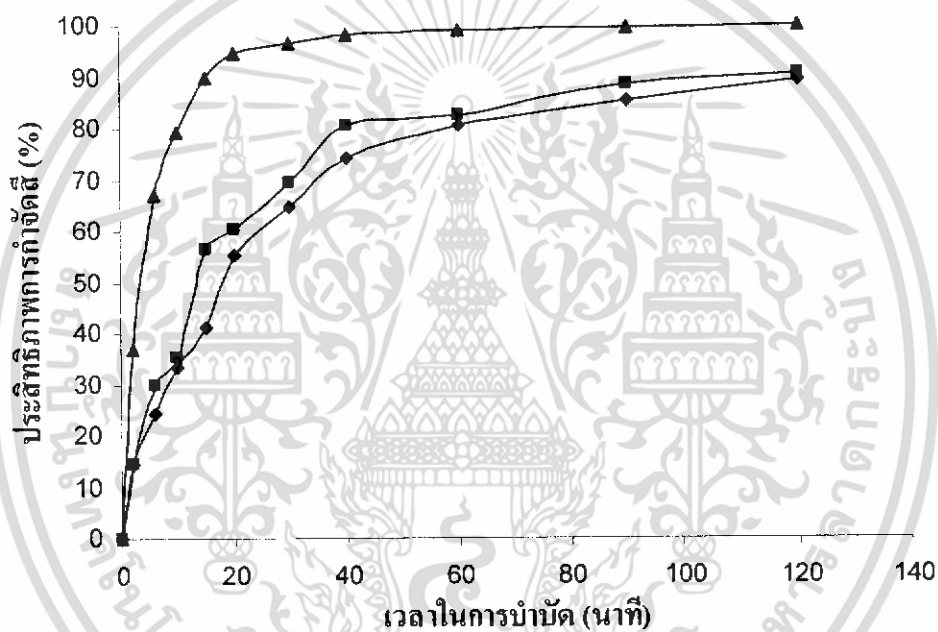
4.7 การเติมตัวเร่งปฏิกิริยาเพื่อช่วยในการกำจัดสีของคองโกเรด

จากการศึกษาการบำบัดสีของคองโกเรดที่มีความเข้มข้นเริ่มต้นเท่ากับ 50 มิลลิกรัมต่อลิตรใน 3 กรณีคือ การเติมโอโซน การดูดซับด้วยอะลูมิเนียมออกไซด์โดยไม่มีการเติมโอโซน และกรณีการบำบัดด้วยวิธีโอโซนแห้งและเติมตัวเร่งปฏิกิริยาอะลูมิเนียมออกไซด์ จากทั้ง 3 กรณี ศึกษาความเข้มข้นของสีข้อมมีแนวโน้มลดลงเมื่อเวลาในการบำบัดเพิ่มขึ้น เปรียบเทียบทั้ง 3 กรณีที่เวลาการบำบัด 2 ชั่วโมงเท่ากันพบว่ากรณีที่บำบัดด้วยวิธีโอโซนแห้ง และเติมสารอะลูมิเนียมออกไซด์ ทำให้ความเข้มข้นของสีข้อมสามารถลดลงได้มากที่สุด อาจเนื่องจากเกิดปฏิกิริยาของโอโซนควบคู่กับกระบวนการดูดซับด้วยอะลูมิเนียมออกไซด์ ทำให้ความเข้มข้นของสีข้อมลดลงอย่างรวดเร็ว ลำดับรองมาคือกรณีที่บำบัดด้วยวิธีโอโซนแห้ง ส่วนกรณีเติมสารอะลูมิเนียมออกไซด์อย่างเดียวโดยไม่เติมโอโซนนั้นความเข้มข้นของสีข้อมลดลงได้น้อยที่สุดดังรูปที่ 4.9



รูปที่ 4.9 ความสัมพันธ์ระหว่างความเข้มข้นของสีข้อมกับเวลาในการบำบัดที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีคองโกเรด 50 มิลลิกรัมต่อลิตร โดยที่ ■ กรณีที่บำบัดด้วยวิธีโอโซนแห้ง ◆ กรณีที่เติมอะลูมิเนียมออกไซด์แต่ไม่มีการเติมโอโซน และ ▲ กรณีที่บำบัดด้วยวิธีโอโซนแห้งและเติมอะลูมิเนียมออกไซด์

จากความสัมพันธ์ระหว่างประสิทธิภาพการกำจัดสีของโกรด ที่ความเข้มข้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร กับเวลาที่ใช้บำบัด 2 ชั่วโมงเท่ากัน พบว่า ณ เวลา 20 นาที กรณีที่บำบัดด้วยวิธีโอโซนชัน และเติมตัวเร่งปฏิกิริยาอะลูมิเนียมออกไซด์ มีประสิทธิภาพการกำจัดสีข้อมได้มากที่สุดถึงร้อยละ 95 สำหรับกรณีที่บำบัดด้วยวิธีโอโซนชันมีประสิทธิภาพการกำจัดสีข้อมได้ร้อยละ 60 และกรณีที่เติมตัวเร่งปฏิกิริยาอะลูมิเนียมออกไซด์ มีประสิทธิภาพการกำจัดสีข้อมได้ร้อยละ 55 จะเห็นว่ากรณีที่บำบัดด้วยวิธีโอโซนชันและเติมตัวเร่งปฏิกิริยาอะลูมิเนียมออกไซด์ร่วมกัน ทำให้มีประสิทธิภาพการกำจัดสีข้อมที่ดีที่สุดที่เวลาการกำจัดเท่ากัน และใช้เวลาในการกำจัดสีข้อมลดลงที่ค่าของประสิทธิภาพการกำจัดสีเท่ากัน ดังรูปที่ 4.10



รูปที่ 4.10 ความสัมพันธ์ระหว่างประสิทธิภาพการกำจัดสีของสารละลายสีของโกรดความเข้มข้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร กับเวลาที่ใช้บำบัด โดยที่ ■ กรณีที่บำบัดด้วยวิธีโอโซนชัน ◆ กรณีที่เติมอะลูมิเนียมออกไซด์แต่ไม่มีการเติมโอโซน และ ▲ กรณีที่บำบัดด้วยวิธีโอโซนชันและเติมอะลูมิเนียมออกไซด์

เมื่อพิจารณาร้อยละในการลดลงของซีโอดีพบว่าการเติมโอโซนร่วมกับการเติมอะลูมิเนียมออกไซด์ให้ค่าร้อยละการลดลงของซีโอดีสูงที่สุดถึงร้อยละ 61.9 ดังตารางที่ 4.3

ตารางที่ 4.3 ค่าร้อยละการกำจัดสี และร้อยละการลดลงของซีโอดีจากการบำบัดด้วยกรณีสึกษาต่างกัน โดยใช้สารละลายสีของโกเรดความเข้มข้นเริ่มต้นที่ 50 มิลลิกรัมต่อลิตร ทำการบำบัดเป็นเวลา 2 ชั่วโมง

กรณีสึกษา	ร้อยละการกำจัดสี	ร้อยละการลดลงของซีโอดี
บำบัดด้วย Al_2O_3	88.9	42.9
บำบัดด้วยโอโซนชั้น	90.4	50.0
บำบัดด้วยโอโซนชั้นและเติม Al_2O_3	99.5	61.9



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

เอกสารอ้างอิง

- [1] Talarposhti, A.M., Donnelly, T., Anderson, G.K., **Colour removal from a simulated dye wastewater using a two-phase anaerobic packed bed reactor.** Water Res., 35, 2001, 425 - 432.
- [2] Wu, J., Wang, T., **Ozonation of aqueous azo dye in a semi-batch reactor,** Water Res., 35, 2001, 1093-1099.
- [3] สมาคมอุตสาหกรรมฟอกย้อมพิมพ์และตกแต่งสิ่งทอไทย. กรุงเทพมหานคร: 2003-2004
- [4] วิชา พอดี. “การกำจัดสีย้อมผ้าในน้ำเสียจากโรงงานฟอกย้อมด้วยพอลิเมอร์บีตาไซเดกซ์ทริน.” วิทยานิพนธ์วิทยาศาสตรมหาบัณฑิต ภาควิชาเคมี บัณฑิตวิทยาลัย, สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง. 2544
- [5] Available : http://www.physchem.ox.ac.uk/MSDS/CO/congo_red.html
- [6] นราวุธ ศรีจันทร์ และพัฒนศักดิ์ วานิช. “การกำจัดสีย้อมชนิดไอโซไนต์ในน้ำเสียสังเคราะห์ด้วยโอโซนเอ็น.” วิทยานิพนธ์วิศวกรรมศาสตรบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์, สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง. 2547
- [7] สำนักเทคโนโลยีสิ่งแวดล้อมโรงงาน. คู่มือการจัดการสิ่งแวดล้อมโรงงานฟอก. กรุงเทพฯ: สำนักเทคโนโลยีสิ่งแวดล้อมโรงงาน.
- [8] ณัฐฉา รุ่งนิยม และวัชร ประภาชัย. “การบำบัดสีย้อมคองโกเรดในน้ำเสียสังเคราะห์โดยโอโซนเอ็น.” วิทยานิพนธ์วิศวกรรมศาสตรบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์, สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง. 2548
- [9] Timothy R. Demmin, Ph.D., and Kevin D. Uhrich. A New Development For (Textile Mill) Wastewater Treatment. Andco Environmental Processes, Inc. Amherst, New York
- [10] เอกชัย จิตต์รุ่งเรืองสันติสุข. “การออกแบบเครื่องมือเพื่อจัดการป็นเปื้อนด้วยแบคทีเรียและฟังกัลในกระบวนการเตรียมส่วนประกอบโลหิต.” วิทยานิพนธ์ปริญญาามหาบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมอุตสาหกรรม บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย. 2538
- [11] สุเมธ ชวเดช. “การพัฒนากระบวนการออกซิเดชันไอโซนสำหรับการบำบัดน้ำเสีย.” วิทยานิพนธ์ปริญญาามหาบัณฑิต วิทยาลัยปิโตรเลียมและปิโตรเคมี บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย. 2541

เอกสารอ้างอิง (ต่อ)

- [12] ดวงดาว สุขจิตต์ และจินตนา จันทร์ศิริวิไลกุล. “การทำลายสารประกอบอินทรีย์ที่คงทนในน้ำเสียโดยใช้โอโซน.” ภาควิชาเคมีเทคนิค คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย. 2539
- [13] Andrew D. Eaton, joint editorial board ; Mary Ann H. Franson. Standard methods for the examination of water and wastewater. 21th ed. DC : APHA, c2005
- [14] Flogler, H. 1999. “Element of Chemical Reaction Engineering.” 3 rd ed. New Jersey : Prentice Hall PTR.
- [15] P.Aarne Vesilind and Susan M. Moggan “Introduction Environment Engineering” 2004, p.85
- [16] สมชัย อัครทิวา . “ความรู้พื้นฐานทางด้านวิศวกรรมของปฏิกิริยาเชิงเร่ง” กรุงเทพฯ : สำนักพิมพ์ที่อป, 2546
- [17] B. Legube and N. Karpel Vel Leitner. Catal. Today 53 (1999), p. 61.
- [18] R. Gracia, J.L. Aragües, S. Cortés, J.L. Ovelleiro, in: Proceedings of the 12th World Congress of the International Ozone Association, Lille, France, 15–18 May 1995, p. 75
- [19] F.J. Beltrán, J. Rivas, P. Álvarez and R. Montero-de-Espinosa. Ozone Sci. Eng. 24 (2002), p. 227
- [20] Md. Mahbulul Hassan , Chirstopher J. Hawkyard , Department of Textiles, UMIST, P.O. Box 88, Sackville Street, Manchester M60 1QD, UK
- [21] นราพร หาญวงวงศ์ ปิยะบุตร วานิชพงษ์พันธุ์ และพิไลพรรณ ท้อสุวรรณ. “การปรับปรุงคุณภาพน้ำหลังการบำบัดของโรงงานย้อมผ้าเพื่อนำกลับมาใช้ใหม่”.วารสารวิจัยและพัฒนา มจร. ปีที่ 26 ฉบับที่ 1 มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี บางมด . 2546
- [22] สุมล นิลรัตน์นิศากร, ไพทิพย์ ชีรเวชญาณ และวรนนต์ นาคบรรพต, 2547, “การศึกษาศักยภาพของต้นรูปถ่ายในการบำบัดสี”, การประชุมวิชาการวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีแห่งประเทศไทย ครั้งที่ 30, 19-21 ตุลาคม, ศูนย์แสดงสินค้าและการประชุมอิมแพ็ค เมืองทองธานี, กรุงเทพฯ, หน้า 217.
- [23] Thitinut Khumjai , Mathurot Chaiham and Tapana Cheunbarn Department of biology, aculty of Science, Maejo University, Sunsai, Chiang Mai, 50290,Thailand
- [24] Purkait MK, Maiti A, Dasgupta S,De S. Department of Chemical Engineering, Indian Institute of Technology Guwahati, Guwahati 781039, India.

- [25] สหุณิล จิตติมา แก้วโบราณ สงบทิพย์ พงศ์สถาปติ และมะลิ หุ่นสม. “การบำบัดน้ำเสียจากโรงงานอุตสาหกรรมฟอกย้อมโดยวิธีPhoto-Fenton oxidation process” ภาควิชาเคมีเทคนิค คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย
- [26] นิ่ม จงเทพ และคณะ. “การดูดซับสารละลายสีย้อมคองโกเรดใช้วัสดุทางธรรมชาติ.” ปรินญา นิพนธ์วิศวกรรมศาสตรบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์, สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง. 2547
- [27] สุราสินี เนรมิตตภพพงศ์ และ อาทิตย์ เนรมิตตภพพงศ์. “การกำจัดสีย้อมฟาสบดูลีนน้ำเสียสังเคราะห์ด้วยวิธีโอโซนชั้น.” วิศวกรรมศาสตรบัณฑิต ปีที่ 23 ฉบับที่ 3 คณะวิศวกรรมศาสตร์ สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง. 2549



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ภาคผนวก

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ภาคผนวก ก

การเตรียมสารเคมี

การเตรียมสารละลายทุกอย่างจะต้องใช้น้ำกลั่นที่ปราศจากสิ่งเจือปน

1. วิธีเตรียมสารละลายซีลียมคองโกเรดเข้มข้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร
ละลายซีลียมคองโกเรดจำนวน 0.05 กรัม ในน้ำกลั่น แล้วปรับปริมาตรด้วยน้ำกลั่นจนได้ปริมาตร 1 ลิตร เขย่าให้เท่ากัน
2. วิธีเตรียมสารละลายซีลียมคองโกเรดเข้มข้น 100 มิลลิกรัมต่อลิตร
ละลายซีลียมคองโกเรดจำนวน 0.1 กรัม ในน้ำกลั่น แล้วปรับปริมาตรด้วยน้ำกลั่นจนได้ปริมาตร 1 ลิตร เขย่าให้เท่ากัน
3. วิธีเตรียมสารละลายซีลียมคองโกเรดเข้มข้น 100 มิลลิกรัมต่อลิตร
ละลายซีลียมคองโกเรดจำนวน 0.1 กรัม ในน้ำกลั่น แล้วปรับปริมาตรด้วยน้ำกลั่นจนได้ปริมาตร 1 ลิตร เขย่าให้เท่ากัน
4. วิธีเตรียมสารละลายโพแทสเซียมไอโอไดด์เข้มข้นร้อยละ 2 โดยน้ำหนัก
ละลายโพแทสเซียมไอโอไดด์จำนวน 20 กรัม ในน้ำกลั่นละลาย แล้วปรับปริมาตรด้วยน้ำกลั่นจนได้ปริมาตร 1 ลิตร เขย่าให้เท่ากัน

การวิเคราะห์ค่าซีไอดี

การวิเคราะห์หาค่าซีไอดี เป็นการคำนวณความสกปรกของน้ำเสีย โดยคิดเปรียบเทียบในรูปของปริมาณออกซิเจนที่ต้องการใช้ในการออกซิไดส์สารอินทรีย์ โดยสารเคมีจะมีความสามารถในการออกซิไดส์สูงในสารละลายที่เป็นกรดในการวิเคราะห์หาค่าซีไอดีจากตัวอย่างบางชนิด สามารถหาค่าความสัมพันธ์กับค่าบีโอดี สารอินทรีย์คาร์บอน หรือสารอินทรีย์ต่างๆ เพื่อใช้ในการติดตามและควบคุมกระบวนการบำบัดน้ำเสียได้ วิธีรีฟลักซ์โดยใช้ไดโครเมทเป็นที่นิยมใช้กันมากกว่าการใช้สารออกซิเดนต์ชนิดอื่นๆ เนื่องจากความสามารถในการออกซิไดส์ใช้ได้กับตัวอย่างชนิดอื่นๆ และวิธีวิเคราะห์ง่าย ใช้เวลาสั้นประมาณ 3 ชั่วโมง ออกซิไดส์สารอินทรีย์ต่างๆ ได้ประมาณ 95 ถึง 100% จึงเหมาะสมที่จะใช้ในการควบคุมระบบบำบัดน้ำเสีย

ความสำคัญต่อระบบบำบัดน้ำเสีย

การวิเคราะห์ค่าซีไอดีจะใช้ในการบ่งชี้ปริมาณสารอินทรีย์ในน้ำเสีย กำหนดประสิทธิภาพการกำจัด ตรวจสอบปริมาณอากาศที่ต้องเติมลงไปในถังเติมอากาศ และภาวะสารอินทรีย์ที่เข้าระบบทางชีวะ ออกแบบระบบบำบัดน้ำเสีย

ค่าซีไอดีรวมถึงสารประกอบที่ไม่สามารถย่อยสลายโดยแบคทีเรีย (วัดค่าบีโอดีไม่ได้) และสารพิษซึ่งยับยั้งการทดสอบซีไอดี ดังนั้นค่าซีไอดีจึงไม่สามารถวัดอัตราเร็วในการย่อยสลายทางชีววิทยาของน้ำเสียและน้ำในแหล่งน้ำได้ ค่าซีไอดีใช้ตรวจสอบวัดความสกปรกของน้ำเสีย ซึ่งวิธีการจะแตกต่างจากการวิเคราะห์ค่าบีโอดี ข้อดีของการวิเคราะห์ซีไอดี คือ สามารถรู้ผลได้ในเวลา 2 ถึง 3 ชั่วโมง จึงนิยมใช้ในการควบคุมระบบบำบัดน้ำเสีย

การเลือกใช้วิธีวิเคราะห์

ในการวิเคราะห์หาค่าซีไอดีนั้นจะมีอยู่ด้วยกัน 2 วิธี คือ วิธี รีฟลักซ์แบบเปิดและวิธีรีฟลักซ์แบบปิด วิธีรีฟลักซ์แบบเปิด (Open reflux) สามารถใช้ได้กับของเสียชนิดต่างๆ ที่สามารถเก็บตัวอย่างจำนวนมากได้ ส่วนวิธีรีฟลักซ์แบบปิด (Closed reflux) จะประหยัดกว่าในการใช้สารละลายเกลือโลหะ แต่ตัวอย่างที่นำมาวิเคราะห์จะต้องมีเนื้อเดียวกัน (Homogenous) มิฉะนั้นจะทำให้ได้ค่าที่คาดเคลื่อน ซึ่งในการวิเคราะห์นี้ได้เลือกใช้วิธีรีฟลักซ์แบบปิดในการวิเคราะห์หาค่าซีไอดี

เนื่องจากมีความสะดวกกว่า เพราะใช้เวลาสั้นประมาณ 3 ชั่วโมง และประหยัดกว่าเนื่องจากมีค่าใช้จ่ายที่น้อยกว่าวิธีรีฟลักซ์แบบเปิด แต่จะต้องผสมตัวอย่างน้ำที่มีสารแขวนลอยให้เข้ากันให้ดี เพื่อให้ได้ค่าที่ถูกต้อง และวิธีนี้สามารถย่อยสลายสารอินทรีย์ที่ระเหยได้มากกว่า เนื่องจากน้ำตัวอย่างสามารถสัมผัสกับสารโพแทสเซียมไดโครเมต ($K_2Cr_2O_7$) ได้นานกว่า เหมาะสมกับน้ำตัวอย่างที่มีค่าซีโอดีต่ำกว่า 500 มิลลิกรัมต่อลิตร

ตารางที่ ข.1 ปริมาณน้ำตัวอย่างและสารเคมีสำหรับหลอดแก้วขนาดต่างๆ

หลอดย่อยสลาย (ขนาดของ หลอดแก้ว)	ปริมาตรน้ำ ตัวอย่าง (มิลลิลิตร)	ปริมาตรสารละลาย โพแทสเซียมไดโครเมต สำหรับย่อยสลาย (มิลลิลิตร)	สารละลาย กรดซัลฟิวริก (มิลลิลิตร)	ปริมาตรรวม (มิลลิลิตร)
16 x 100 มิลลิเมตร	2.5	1.5	3.5	7.5
20 x 150 มิลลิเมตร	5.0	3.0	7.0	15.0
25 x 150 มิลลิเมตร	10.0	6.0	14.0	30.0

การวิเคราะห์ซีโอดีโดยวิธีรีฟลักซ์แบบปิด

สารอินทรีย์ที่ระเหยได้ จะสามารถถูกออกซิไดส์ได้มากกว่าในระบบเปิด เพราะมีระยะเวลาในการสัมผัสกับสารออกซิไดส์ได้นานกว่า ก่อนทำการทดลองทุกครั้งควรตรวจดู ฝาปิดหลอดทดลองว่ามี รอยแตกตรงรอยต่อของฝาปิดหรือไม่ ฝาปิดของหลอดทดลองที่อาจเกิดการชำรุดในขณะที่ทำการย่อยสลายในตู้อบ จะทำให้การปนเปื้อนและทำให้เกิดการสูญหายทางอินทรีย์ได้ ดังนั้นจึงควรที่จะต้องระมัดระวัง สำหรับการย่อยสลายในตู้อบจะใช้อุณหภูมิที่ 150 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 2 ชั่วโมง การเลือกขนาดของหลอดทดลองขึ้นอยู่กับความไว (Sensitivity) ที่ต้องการ สำหรับตัวอย่างน้ำที่มีค่าซีโอดีต่ำกว่าควรใช้หลอดทดลองขนาด 25 x 150 มิลลิเมตร เพราะจะต้องใช้ปริมาตรตัวอย่างน้ำที่มาก

เครื่องมือและอุปกรณ์

1. หลอดที่ใช้ในการย่อยสลาย (Digester vessels) ควรใช้หลอดแก้วที่ทำด้วยบอโรซิลิเกต ขนาด 20×150 มิลลิเมตร ที่มีฝาเกลียวชนิดทีเอฟอี (TFE)
2. ขาดังใส่หลอดแก้วมีลักษณะเป็นกล่องอลูมิเนียมตัน ลึก 45 - 50 มิลลิเมตร มีรูขนาดพอดีกับหลอดแก้ว
3. ตู้อบควบคุมอุณหภูมิที่ 150 ± 2 องศาเซลเซียส การใช้ตู้อบต้องแน่ใจว่าการอบ 2 ชั่วโมงที่ 150 องศาเซลเซียส จะไม่ทำให้ฝาหลอดแก้วเสียหาย

สารเคมีที่ใช้ในการวิเคราะห์

1. สารละลายโพแทสเซียมไดโครเมตสำหรับย่อยสลาย 0.1 N : ชั่งโพแทสเซียมไดโครเมต ($K_2Cr_2O_7$) (ซึ่งอบแห้งที่ 130 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 2 ชั่วโมง) มา 4.913 กรัม ละลายในน้ำกลั่น 500 มิลลิลิตร เติมซัลฟิวริกเข้มข้น (conc. H_2SO_4) 167 มิลลิลิตร และเติมเมอร์คิวริกซัลเฟต ($HgSO_4$) 33.3 กรัม ทิ้งให้ละลายและปล่อยให้เย็น แล้วจึงเจือจางด้วยน้ำกลั่นเป็น 1,000 มิลลิลิตร
2. สารละลายกรดซัลฟิวริก : ละลายซิลเวอร์ซัลเฟต (Ag_2SO_4) 5.5 กรัม ลงในซัลฟิวริกเข้มข้น (conc. H_2SO_4) 1 กิโลกรัม ตั้งทิ้งไว้ 1 - 2 วัน ให้ซิลเวอร์ซัลเฟต (Ag_2SO_4) ละลาย
3. สารละลายเฟอร์โรอินดิเคเตอร์ : ละลาย 1, 10- ฟีนานโทลีนโมโนไฮเดรต ($C_{12}H_8H_2N_2O$) 1.485 กรัม และซัลเฟตเฮปตะไฮเดรต ($FeSO_4 \cdot 7H_2O$) 0.695 กรัม ในน้ำกลั่นและเจือจางเป็น 100 มิลลิลิตร
4. สารละลายโพแทสเซียมไฮโดรเจนพทาเลต : นำโพแทสเซียมไฮโดรเจนพทาเลต ($HOOC_6H_4COOK$) มาบด แล้วอบแห้งที่ 120 องศาเซลเซียส ชั่งมา 0.425 กรัม แล้วละลายด้วยน้ำกลั่นและเจือจางจนได้ปริมาตร 1 ลิตร โดยโพแทสเซียมไฮโดรเจนพทาเลต 1 กรัม มีความต้องการออกซิเจนทางเคมีเท่ากับ 1.176 กรัมออกซิเจน และสารละลายนี้จะมีซีไอดีเท่ากับ 500 มิลลิกรัมต่อลิตร และต้องเตรียมใหม่ทุกครั้งที่ใช้
5. สารละลายมาตรฐานเฟอร์รัสแอมโมเนียมซัลเฟต (FAS) 0.10 N : ละลายเฟอร์รัสแอมโมเนียมซัลเฟตเฮกซะไฮเดรต [$Fe(NH_4)_2(SO_4) \cdot 6H_2O$] 39.2 กรัม ในน้ำกลั่น เติมซัลฟิวริกเข้มข้น (conc. H_2SO_4) 20 มิลลิลิตร ทิ้งให้เย็นแล้วเจือจางด้วยน้ำกลั่นจนได้ปริมาตร 1 ลิตร นำไปหาความเข้มข้นที่แน่นอนกับสารละลายโพแทสเซียมไดโครเมตทุกครั้งที่ใช้

การควบคุมคุณภาพ

1. วิเคราะห์สารละลายมาตรฐานโพแทสเซียมไฮโครเจนพลาเตต (KHP) เพื่อเช็คความถูกต้องของเทคนิคการวิเคราะห์ (KHP 0.425 กรัมต่อลิตร มีค่าซีโอดีเท่ากับ 500 มิลลิกรัมต่อลิตร)
2. สารเอฟเอเอส (FAS) ต้องถูกตรวจวัดความเข้มข้นที่ถูกต้องด้วยสารละลายมาตรฐานไดโครเมต
3. สารมาตรฐานต้องถูกอบแห้งในตู้อบก่อนชั่ง
4. กำจัดคลอไรด์ด้วยเมอร์คิวริซัลเฟต (HgSO_4)
5. อัตราส่วนปริมาตรน้ำตัวอย่าง (รวมน้ำกลั่น) : ไดโครเมต : กรด = 5 : 3 : 7

ข้อควรระวัง

1. ผสมสารทุกอย่างให้เข้ากันก่อนให้ความร้อน เพราะถ้าเกิดขึ้นของกรดที่กันขูดความ ต้องการออกซิเจนทางเคมีที่มีความร้อนจะทำให้ของผสมพุ่งออกมาได้
2. ถ้าใช้ตัวอย่างปริมาตรอื่นให้ใช้อัตราส่วนน้ำตัวอย่าง ปริมาตรและนอร์มอลลิตีของ สารเคมี เพื่อให้ได้อัตราส่วนของตัวอย่างกับน้ำยาเคมีที่ถูกต้องตามตาราง ข.1

การหาความเข้มข้นของสารละลายมาตรฐานเฟอร์รัสแอมโมเนียมซัลเฟต (FAS)

เติมสารเคมีทุกชนิดตามตาราง ข.1 ลงในหลอดแก้วทดลองตามขนาดที่ใช้ โดยใช้ น้ำกลั่น แทนตัวอย่างน้ำทิ้งให้เย็นลง เติมเฟอร์โรอินดิเคเตอร์ 1-2 หยด แล้วไทเทรตด้วยสารละลาย FAS

$$\text{นอร์มอลลิตีของสารละลาย FAS} = \frac{\text{ปริมาตรของ } 0.1 \text{ K}_2\text{Cr}_2\text{O}_7 \text{ (มิลลิลิตร)} \times 0.1}{\text{ปริมาตร FAS ที่ใช้ไทเทรต (มิลลิลิตร)}} \quad (\text{ข.1})$$

วิธีวิเคราะห์ซีโอดี

1. ใช้ปริมาตรน้ำตัวอย่าง และสารเคมีตามตารางที่ ข.1 โดยเติมตัวอย่างน้ำลง ไปใน หลอดแก้ว แล้วเติมสารละลายมาตรฐานโพแทสเซียมไดโครเมต สำหรับย่อยสลาย แล้วจึงค่อยๆ เติมสารละลายกรดซัลฟิวริกให้เกิดชั้นกรดอยู่ที่ก้นหลอดแก้ว ปิดฝาให้แน่นพอดี แล้วแกว่งขวดวน ไปมาเพื่อให้สารละลายผสมกันดี (ถ้าค่าซีโอดีมีค่ามากกว่า 500 มิลลิกรัมต่อลิตร ให้ลดปริมาตรน้ำ ตัวอย่างลง แล้วเติมน้ำกลั่นให้ครบตามตาราง ข.1)
2. นำหลอดแก้วใส่ลงใน ขาดั่งใส่หลอดแก้ว แล้วนำเข้าตู้อบที่อุณหภูมิ 150 องศาเซลเซียส แล้วอบเป็นเวลา 2 ชั่วโมง ทิ้งให้เย็นที่อุณหภูมิห้อง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

3. เปิดฝาหลอดแก้วเทสารตัวอย่างลงในขวดรูปชมพู่ แล้วเติมเฟอร์โรอินดิเคเตอร์ 1-2 หยดและไทเทรตด้วย 0.10 N FAS จนกระทั่งสีเปลี่ยนเป็นน้ำตาลแดง (B)

4. ทำตัวอย่างเปรียบเทียบทุกครั้ง โดยใช้น้ำกลั่นแทนตัวอย่าง และทำการวิเคราะห์เหมือน ตัวอย่างน้ำ ดังแสดงแผนผังการวิเคราะห์ค่าซีไอดีโดยวิธีรีฟลักซ์แบบปิด [4]

การคำนวณ

$$\text{COD (mg/l)} = \frac{(A - B) \times N \times 8,000}{V \text{ (ml)}} \quad (๗.๒)$$

เมื่อ COD = ซีไอดี
 A = มิลลิลิตรของ FAS ที่ใช้ไทเทรตตัวอย่างเปรียบเทียบ
 B = มิลลิลิตรของ FAS ที่ใช้ไทเทรตน้ำตัวอย่าง
 N = นอร์มอลลิตีของ FAS
 V = มิลลิลิตรของตัวอย่างน้ำ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ภาคผนวก ค

ตารางผลการทดลอง

ตารางที่ ค.1 ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมทองโกเรดกับค่าการดูดกลืนแสงที่ความยาวคลื่น 497 นาโนเมตร

ความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมทองโกเรด (มิลลิกรัมต่อลิตร)	ค่าการดูดกลืนแสง (Abs)
0	0
10	0.337
20	0.612
30	1.068
40	1.386
50	1.767

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ ค.2 ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีย้อมคองโกเรด ค่าซีไอดี และเวลาที่ใช้ในการบำบัดสี
ย้อมที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีคองโกเรดเข้มข้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร

ตัวอย่าง	เวลาที่ใช้ในการ บำบัดสีย้อม (นาที)	ค่าความเข้มข้นของ สารละลายสีย้อม (มิลลิกรัมต่อลิตร)	ค่าซีไอดี (มิลลิกรัมต่อลิตร)
1	0	50.069	48
2	5	37.301	-
3	10	19.368	44
4	15	12.969	-
5	20	9.540	32
6	25	7.173	-
7	30	5.351	20
8	35	4.361	-
9	40	3.587	24
10	45	2.984	-
11	50	2.482	24
12	60	1.664	20
13	90	0.760	20
14	120	0.359	24
15	150	0.115	20
16	180	0.100	16
17	210	0.029	12
18	240	0.014	8

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ ค.3 ค่าความเข้มข้นของสารละลายซีลียมคองโกเรด ค่าซีไอดี และเวลาที่ใช้ในการบำบัดซีลียมที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายซีลียมคองโกเรดเข้มข้น 100 มิลลิกรัมต่อลิตร

ตัวอย่าง	เวลาที่ใช้ในการบำบัดซีลียม (นาที)	ค่าความเข้มข้นของสารละลายซีลียม (มิลลิกรัมต่อลิตร)	ค่าซีไอดี (มิลลิกรัมต่อลิตร)
1	0	97.728	104
2	5	67.142	-
3	10	53.312	96
4	20	30.529	72
5	30	21.003	72
6	40	14.117	-
7	60	8.034	72
8	90	5.968	64
9	120	2.927	64
10	150	1.664	64
11	180	1.033	56
12	210	0.574	48
13	240	0.516	40
14	270	0.287	32
15	300	0.287	32
16	330	0.172	32
17	360	0	24
18	390	0	-

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ ก.4 ค่าความเข้มข้นของสารละลายซีลียมคองโกเรด ค่าซีไอดี และเวลาที่ใช้ในการบำบัดซีลียมที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายซีลียมคองโกเรดเข้มข้น 150 มิลลิกรัมต่อลิตร

ตัวอย่าง	เวลาที่ใช้ในการบำบัดซีลียม (นาที)	ค่าความเข้มข้นของสารละลายซีลียม (มิลลิกรัมต่อลิตร)	ค่าซีไอดี (มิลลิกรัมต่อลิตร)
1	0	86.940	260
2	10	52.939	-
3	20	29.525	-
4	30	21.003	-
5	40	15.580	-
6	50	11.535	-
7	60	9.210	236
8	90	6.800	184
9	120	4.218	172
10	150	2.755	164
11	180	1.549	160
12	210	1.291	132
13	240	0.947	140
14	270	0.861	148
15	300	0.775	128
16	330	0.603	112
17	360	0.603	128
18	390	0.603	96
19	420	0.430	104
20	450	0.344	96
21	480	0.258	100
22	510	0.258	104
23	540	0.086	72

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ ค.5 กรณีที่เติม Al_2O_3 แสดงค่าความเข้มข้นของสารละลายซีลอมคองโกเรด ค่าซีโอดี ร้อยละของการกำจัดซีลและเวลาที่ใช้ในการบำบัดซีลอมที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายซีลคองโกเรด 50 มิลลิกรัมต่อลิตร

เวลาที่ใช้ในการบำบัดซีลอม (นาท)	ค่าความเข้มข้นของสารละลายซีลอม (มิลลิกรัมต่อลิตร)	ร้อยละของการกำจัดซีล (มิลลิกรัมต่อลิตร)	ค่าซีโอดี (มิลลิกรัมต่อลิตร)
0	48.204		56
2	41.232	14.630	-
6	35.120	24.143	-
10	32.079	33.452	-
15	28.291	41.309	-
20	21.577	55.238	-
30	16.957	64.822	-
40	12.424	74.226	-
60	9.497	80.298	-
90	7.173	85.119	-
120	5.366	86.868	32

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ ค.6 กรณีที่ผ่านการบำบัดด้วยโอโซน แสดงค่าความเข้มข้นของสารละลายสีย้อมคองโกเรด ค่าซีไอดี ร้อยละของการกำจัดสี และเวลาที่ใช้ในการบำบัดสีย้อมที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีคองโกเรด 50 มิลลิกรัมต่อลิตร

เวลาที่ใช้ในการบำบัดสีย้อม (นาทีก)	ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีย้อม (มิลลิกรัมต่อลิตร)	ร้อยละของการกำจัดสี (มิลลิกรัมต่อลิตร)	ค่าซีไอดี (มิลลิกรัมต่อลิตร)
0	47.042	-	48
2	40.300	11.331	-
6	33.040	29.765	-
10	30.386	35.407	-
15	20.544	56.328	-
20	18.564	60.537	-
30	14.367	69.459	-
40	9.268	80.298	-
60	8.250	82.462	-
90	5.538	88.227	-
120	4.520	90.392	24

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ ค.7 กรณีที่ผ่านการบำบัดด้วยโอโซนและเติม Al_2O_3 ค่าความเข้มข้นของสารละลายซีเมนต์
ของโกเรด ค่าซีโอดี ร้อยละของการกำจัดสี และเวลาที่ใช้ในการบำบัดซีเมนต์ที่ความเข้มข้นเริ่มต้น
ของสารละลายซีเมนต์ของโกเรด 50 มิลลิกรัมต่อลิตร

เวลาที่ใช้ในการ บำบัดซีเมนต์ (นาทีก)	ค่าความเข้มข้นของ สารละลายซีเมนต์ (มิลลิกรัมต่อลิตร)	ร้อยละของการกำจัดสี (มิลลิกรัมต่อลิตร)	ค่าซีโอดี (มิลลิกรัมต่อลิตร)
0	47.530	-	42
2	29.955	36.977	-
6	15.710	66.947	-
10	9.799	79.383	-
15	4.777	89.949	-
20	2.554	94.626	-
30	1.722	96.377	-
40	1.011	97.873	-
60	0.609	98.719	-
90	0.301	99.366	-
120	0.236	99.508	16

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ภาคผนวก ง

ตารางผลการทดลอง

ตารางที่ ง.1 ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีข้อมองโกเรด ปริมาณน้ำหนักของสีข้อมในการเก็บสารตัวอย่าง และเวลาที่ใช้ในการบำบัดสีข้อมที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีข้อมมองโกเรด 50 มิลลิกรัมต่อลิตร

ตัวอย่าง	เวลาที่ใช้ในการบำบัดสีข้อม (นาที)	ปริมาณสารตัวอย่างที่เก็บ (มิลลิกรัม)	ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีข้อม (มิลลิกรัมต่อลิตร)	ปริมาณน้ำหนักของสีข้อม (มิลลิกรัม)
1	0	16	50.069	0.80110
2	5	6	37.301	0.22380
3	10	16	18.368	0.29380
4	15	6	12.969	0.07780
5	20	16	9.540	0.15260
6	25	16	7.173	0.04300
7	30	16	5.351	0.08560
8	35	6	4.361	0.02620
9	40	16	3.587	0.05740
10	45	16	2.964	0.01780
11	50	16	2.482	0.03970
12	60	16	1.664	0.02660
13	90	16	0.760	0.01210
14	120	16	0.359	0.00057
15	150	16	0.115	0.00018
16	180	16	0.100	0.00016
17	210	16	0.029	0.00046
18	240	16	0.041	0.00022
			รวม	1.86720

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ ๓.2 ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีย้อมคองโกเรด ปริมาณน้ำหนัของสีย้อมในการเก็บ
 สารตัวอย่าง และเวลาที่ใช้ในการบำบัดสีย้อมที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีย้อมคองโกเรด
 100 มิลลิกรัมต่อลิตร

ตัวอย่าง	เวลาที่ใช้ในการ บำบัดสีย้อม (นาที)	ปริมาณสาร ตัวอย่างที่เก็บ (มิลลิลิตร)	ค่าความเข้มข้นของ สารละลายสีย้อม (มิลลิกรัมต่อลิตร)	ปริมาณน้ำหนัก ของสีย้อม (มิลลิกรัม)
1	0	12	97.728	1.1727
2	5	2	67.142	0.0671
3	10	12	53.312	0.3199
4	20	6	30.529	0.1832
5	30	12	21.003	0.1260
6	40	2	14.117	0.0141
7	60	12	8.034	0.0482
8	90	6	5.968	0.0358
9	120	12	2.927	0.0176
10	150	12	1.664	0.0100
11	180	12	1.033	0.0062
12	210	12	0.574	0.0034
13	240	12	0.516	0.0031
14	270	12	0.287	0.0024
15	300	12	0.287	0.0017
16	330	12	0.172	0.0010
17	360	12	0.000	0.0007
18	390	12	0	0.0003
			รวม	3.0134

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ ๓.3 ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีย้อมคองโกเรด ปริมาณน้ำหนักของสีย้อมในการเก็บสารตัวอย่าง และเวลาที่ใช้ในการบำบัดสีย้อมที่ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายสีย้อมคองโกเรด 150 มิลลิกรัมต่อลิตร

ตัวอย่าง	เวลาที่ใช้ในการบำบัดสีย้อม (นาท)	ปริมาณสารตัวอย่างที่เก็บ (มิลลิกรัม)	ค่าความเข้มข้นของสารละลายสีย้อม (มิลลิกรัมต่อลิตร)	ปริมาณน้ำหนักของสีย้อม (มิลลิกรัม)
1	0	12	117.240	1.4069
2	10	2	57.329	0.1147
3	20	2	29.525	0.5090
4	30	2	18.421	0.0368
5	40	2	12.740	0.0255
6	50	2	10.674	0.0213
7	60	12	9.210	0.1105
8	90	12	5.337	0.0640
9	120	12	4.218	0.0506
10	150	12	2.754	0.0330
11	180	12	1.549	0.0186
12	210	12	1.291	0.0155
13	240	12	0.947	0.0114
14	270	12	0.861	0.0103
15	300	12	0.775	0.0093
16	330	12	0.689	0.0083
17	360	12	0.602	0.0072
18	390	12	0.516	0.0062
19	420	12	0.430	0.0052
20	450	12	0.344	0.0041
21	480	12	0.258	0.0031
22	510	12	0.172	0.0021
23	540	12	0.086	0.0010
			รวม	2.0246

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ภาคผนวก จ

วิธีการคำนวณหาร้อยละการสูญเสียสารละลายซีซียมคองโกเรตในตัวอย่างน้ำเสียสังเคราะห์

สารละลายซีซียมคองโกเรตความเข้มข้น 50 100 และ 150 มิลลิกรัมต่อลิตรในตัวอย่างน้ำเสียสังเคราะห์ที่เก็บไปวิเคราะห์หาค่าค่าความเข้มข้นของสารละลายซีซียมคองโกเรตและค่าซีไอดี

ตัวอย่างวิธีการคำนวณ

สารละลายซีซียม คองโกเรตความเข้มข้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร มีปริมาตร 1000 มิลลิลิตรการทดลองใช้สารละลายซีซียมคองโกเรตปริมาตร 700 มิลลิลิตร

$$\frac{50 \text{ mg} \times 700 \text{ ml}}{1000 \text{ ml}} = 35 \text{ mg}$$

ร้อยละการสูญเสียสารละลายซีซียมคองโกเรต

ข้อมูลปริมาณน้ำหนักของซีซียมคองโกเรตได้จากตาราง ง.1 เท่ากับ 1.867 mg

$$\frac{1.867 \text{ mg} \times 100}{35 \text{ mg}} = 5.33 \%$$

และใช้ข้อมูลปริมาณน้ำหนักของซีซียมคองโกเรตจากตาราง ง.2 และ ตาราง ง.3 จะได้ร้อยละการสูญเสียสารละลายซีซียมคองโกเรตความเข้มข้น 100 มิลลิกรัมต่อลิตร เท่ากับ 4.3 %
ร้อยละการสูญเสียสารละลายซีซียมคองโกเรตความเข้มข้น 150 มิลลิกรัมต่อลิตร เท่ากับ 1.93 %

ภาคผนวก ฉ

การวิเคราะห์ปริมาณไอโชน

1. การไทเทรต

1.1 เมื่อทำการผ่าน ไอโชน ในสารละลายโพแทสเซียมไอโอไดด์ จะเกิดปฏิกิริยาเป็นสารละลายสีเหลืองใส นำสารละลายที่ได้มาไทเทรต กับสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟต 0.1000 โมลาร์ จนกระทั่งสีเหลืองหายไป

1.2 บันทึกปริมาตรของสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตที่ใช้ เพื่อไปคำนวณหาปริมาณ ไอโชนต่อไป

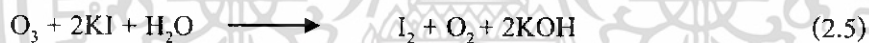
2. การคำนวณหาปริมาณไอโชน

2.1) การออกซิไดซ์สารละลายโพแทสเซียมไอโอไดด์ด้วยไอโชน

2.2) การไทเทรตโดยใช้สารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตความเข้มข้น 0.1000 โมลาร์

วิธีการคำนวณปริมาณไอโชน [13]

จากปฏิกิริยาตามสมการที่ (2.5) และสมการที่ (2.6)



ไม่มีสี สีเหลืองหรือสีส้ม

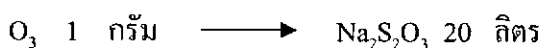


สีเหลืองหรือสีส้ม ไม่มีสี

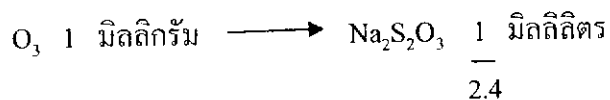
แสดงว่าการเกิดไอโชน 1 โมล ใช้ $\text{Na}_2\text{S}_2\text{O}_3$ 2 โมล



ใช้ $\text{Na}_2\text{S}_2\text{O}_3$ 0.1000 โมลาร์ ในการไทเทรต



48



$$\text{O}_3 \text{ (มิลลิกรัม)} = 2.4 \times \text{ปริมาณ Na}_2\text{S}_2\text{O}_3 \text{ 0.1000 โมลาร์ (มิลลิลิตร)}$$

$$\text{ดังนั้น } \text{O}_3 \text{ (มิลลิกรัม)} = 2.4 \times \text{ปริมาณ Na}_2\text{S}_2\text{O}_3 \text{ (มิลลิลิตร)}$$

ตารางที่ ๑.1 ปริมาณของโอโซนที่ละลายในน้ำที่อัตราการป้อนออกซิเจน 1800 มิลลิลิตรต่อนาที

ครั้งที่	เวลา (นาที)	ปริมาณ โซเดียมไทโอซัลเฟต (มิลลิลิตร)	ปริมาณ โอโซนที่สังเคราะห์ได้ (มิลลิกรัมต่อชั่วโมง)
1	10	0.5	7.2
		0.6	8.6
		0.5	7.2
2	15	1.2	17.3
		1.1	15.8
		1.3	18.7
3	20	1.4	20.0
		1.5	21.6
		1.4	20.0
4	30	1.4	20.0
		1.4	20.0
		1.5	21.6

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้