เรซินกำจัดโลหะหนักดัดแปลงจากยางธรรมชาติ

เพลินพิส บูชาธรรม 1 และ ประวีณา ติระ 2 สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี

บทคัดย่อ

การนำยางธรรมชาติมาใช้ในการกำจัดโลหะหนัก สามารถทำได้โดยการเปลี่ยนแปลงโครงสร้าง โมเลกุลให้มีหมู่พังก์ชั่นที่สามารถแลกเปลี่ยนอิออนได้ ยางที่มีโครงสร้างโมเลกุลที่ประกอบด้วยหมู่พังก์ชั่น แลกเปลี่ยนอิออนนี้เรียกว่า "ยางเรซิน" ชนิดของยางเรซินที่เตรียมได้มี 2 ชนิด คือ ยางเรซินชนิด A และยางเรซินชนิด B การหาประสิทธิภาพของยางเรซินทั้งสองชนิดนี้ ได้ทดลองใช้กับโลหะหนักชนิด ต่างๆ ได้แก่ ทองแดง สังกะสี โครเมียม เหล็ก และนิกเกิล โดยเตรียมสารละลายมาตรฐานที่มีปริมาณ โลหะหนักตามต้องการคือ 20, 50, 80 และ 100 mg/l ตามลำดับ ที่ pH 5 และวิเคราะห์หาปริมาณโลหะหนัก เหล่านี้ก่อนและหลังการใช้ยางเรซิน โดยใช้เครื่อง Atomic Absorption Spectroscopy (AAS) จากการศึกษาพบว่ายางเรซินชนิด A และยางเรซินชนิด B จะมีประสิทธิภาพในการกำจัดได้มากเท่าๆ กัน ต่างกันตรงที่ยางเรซินชนิด A จะสามารถกำจัดเหล็กและทองแดงได้มากกว่ายางเรซินชนิด B ส่วนยางเรซินชนิด B กำจัดโครเมียมได้มากกว่ายางเรซินชนิด A เพียงเล็กน้อย ค่าประสิทธิภาพสูงสุด ในการกำจัดโลหะหนักของยางเรซินทั้งสองชนิดพบว่าอยู่ในช่วง 0.9 ~ 2.3 I¹ และค่าร้อยละของ การกำจัดได้สูงสุดมีค่าถึงร้อยละ 52 ซึ่งประสิทธิภาพและค่าร้อยละของการกำจัดจะขึ้นอยู่กับปัจจัย ต่อไปนี้คือ ชนิดของโลหะหนักความเข้มขันเริ่มต้นของสารละลายโลหะหนักมาตรฐานและปริมาณ ของยางเรซินที่ใช้

[่] ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ภาควิชาเคมี

² นักศึกษาบัณฑิตศึกษา ภาควิชาเคมี

Resins for, Removal of Heavy Metals Modified from Natural Rubber

Pleonpit Boochathum ¹ and Praweena Tira ²

King Mongkut's Institute of Technology Thonburi

Abstract

Application of natural rubber to remove heavy metals was carried out using chemical addition reaction of ion exchange functional group to the rubber molecules. Modified natural rubber having ion exchange functional group was called, herewith, "Rubber Resin". Two types of Rubber Resins were prepared, Rubber Resin, type A and type B. The efficiency of these Rubber Resins to remove metal ions from water was investigated using various kinds of heavy metals, including Cu. Zn. Cr. Fe and Ni. The standard metal solutions with concentrations of 20, 50. 80 and 100 ppm were prepared at pH 5. The amounts of heavy metals in solution before and after treatment with Rubber Resin were determined using Atomic Absorption Spectroscopy (AAS). It was found that the efficiency of removal of heavy metals from water of Rubber Resin type A and Rubber Resin type B was not different with the exception of Fe, Cu and Cr. Fe and Cu could be better removed by type A Rubber Resin. On the other hand, Cr could be slightly better removed by type B Rubber Resin at the studied concentrations. The maximum efficiency (q_{max}) of removal of heavy metals for both type A and B Rubber Resins were found to be in the range of 0.9-2.31⁻¹, depending on the types of metals removed. The percentage of removal of heavy metals obtained could reach 52% depending on the following factors; metal type, initial concentration of standard metal solution and the amount of Rubber Resin used.

Assistant Professor, Department of Chemistry

บทน้ำ

ในการกำจัดโลหะหนักที่มีความเข้มข้นต่ำนั้นทำได้ยาก การใช้สารเรซินแลกเปลี่ยนอิออน เป็นวิธีการหนึ่งที่ใช้ได้อย่างมีประสิทธิภาพดี แต่เนื่องจากสารเรซินแลกเปลี่ยนอิออนสังเคราะห์ ที่ใช้กันอยู่ในปัจจุบันมีราคาแพง จึงได้มีการคิดคันที่จะนำวัสดุจากธรรมชาติมาใช้เป็นสาร เรซินแลกเปลี่ยนอิออน [2-4, 6-7] ตัวอย่างของวัสดุจากธรรมชาติที่นำมาใช้ เช่น เปลือกถั่วลิสง ถ่านไม้ ผักตบชวา ขี้เลื่อยและแกลบ มาใช้ในการกำจัดโลหะหนัก แต่วัสดุจากธรรมชาติเหล่านี้มีข้อจำกัด ที่เป็นอุปสรรคต่อการนำไปใช้งาน เช่น ทำให้เกิดสี กลิ่น และทำให้ค่า BOD ของน้ำเพิ่มขึ้น เป็นต้น

สารเรซินแลกเปลี่ยนอิออนเป็นสารอินทรีย์พอลิเมอร์ที่มีโครงสร้างทางเคมีประกอบด้วย 2 ส่วนคือ ส่วนที่ไม่มีประจุไฟฟ้า ซึ่งประกอบด้วย ไฮโดรคาร์บอนชนิดเดียวกันต่อเป็นสายโซ่ยาว เช่น สไตรีน และมีไฮโดรคาร์บอนอีกชนิดหนึ่งเป็นตัวประสาน เช่น ไดไวนิลเบนซีน ส่วนที่มีประจุไฟฟ้า ซึ่งมักประกอบด้วยหมู่ฟังก์ชั่นดังต่อไปนี้ ${\rm SO_3}$, ${\rm COO}$, ${\rm N(CH_3)_2H^+OH}$, ${\rm (CH_3)_3}$ ${\rm CH_2}$ ${\rm N}^+$ จับตัวกัน เป็นส่วนประกอบที่ถาวรของเรซิน โดยมีอิออนอิสระที่มีประจุตรงกันข้ามมาทำให้เรซินเป็นกลาง เช่น ${\rm H}^+$, ${\rm Na}^+$, ${\rm Cl}^-$, ${\rm OH}^-$ สามารถเขียนโครงสร้างเคมีของเรซินได้ดังนี้

จากการที่โลหะหนักเป็นส่วนประกอบที่สำคัญในอุตสาหกรรมหลายๆ ประเภท เช่น อุตสาหกรรมดีบุก อุตสาหกรรมชุบโลหะ เป็นต้น จึงทำให้น้ำทิ้งที่ปล่อยออกมามีปริมาณของ โลหะหนักปนเปื้อนอยู่ด้วย

ทารางที่ 1 แสดงปริมาณน้ำทิ้งและคุณภาพของน้ำทิ้งจากโรงงานชุบโลหะ ในเขตกรุงเทพมหานคร มะนิลา และสหรัฐอเมริกาเปรียบเทียบกัน

กรุงเทพฯ	มะนิลา	สหรัฐอเมริกา
5.1	4.0	27.0
6.4	6.6	8.0 ~ 9.0
52.5	8.9	0.02 ~ 1.8
62.0	9.0	2.0 ~ 4.5
145.0	44.8	1.0 ~ 125
42.0	23.5	0.1 ~ 20
	5.1 6.4 52.5 62.0 145.0	5.1 4.0 6.4 6.6 52.5 8.9 62.0 9.0 145.0 44.8

จากตารางจะเห็นว่าปริมาณโลหะหนักในน้ำทิ้งในเขตกรุงเทพมหานครนั้นสูงกว่ามะนิลา และสหรัฐอเมริกามาก โดยเฉลี่ยหากปล่อยน้ำทิ้งนี้ลงสู่แม่น้ำลำคลองอาจก่อให้เกิดอันตรายต่อ มนุษย์และสิ่งมีชีวิตอื่นๆ ได้ การจำกัดปริมาณของโลหะหนักในน้ำทิ้งก่อนปล่อยออกสู่สิ่งแวดล้อม ภายนอกจึงเป็นสิ่งจำเป็นมาก ซึ่งน้ำทิ้งควรจะมีปริมาณโลหะหนักไม่เกินค่าที่กระทรวงอุตสาหกรรม กำหนดไว้ดังแสดงในตารางที่ 2

ตารางที่ 2 มาตรฐานน้ำทิ้งโรงงานอุตสาหกรรม กำหนดโดยกรมโรงงานอุตสาหกรรม กระทรวงอุตสาหกรรม ฉบับที่ 12 พ.ศ. 2525

โลหะหนัก	เกณฑ์อนุโลมสูงสุด (mg/l)	
นิกเกิล	0.20	
สังกะสี	5.00	
แคดเมียม	0.03	
ทองแดง	1.00	
ตะกัว	0.20	
โครเมียม	0.50	

การศึกษานี้เป็นการนำน้ำยางธรรมชาติมาใช้เป็นสารเรซินแลกเปลี่ยนอิออน ซึ่งสาเหตุ ที่มีแนวคิดในการนำน้ำยางธรรมชาติมาดัดแปลง เพื่อใช้เป็นสารแทนเรซินแลกเปลี่ยนอิออนสังเคราะห์ เพราะ

- 1 ในประเทศไทยมีการปลูกยางพารามาก จึงทำให้น้ำยางธรรมชาติหาได้ง่ายและมีราคา ไม่แพงนัก
- 2 เพื่อเป็นการนำน้ำยางธรรมชาติมาใช้ประโยชน์ได้กว้างขึ้น ซึ่งจะเป็นการเพิ่มมูลค่า ของน้ำยางธรรมชาติ
- 3 ไม่ทำให้เกิดสีและกลิ่น
- 4 ไม่จำเป็นต้องทำการรีเจนเนอเรท กำจัดง่ายโดยการนำไปฝังดินและยางยังเป็นอาหารของ บัคเตรีในดิน

น้ำยางธรรมชาติที่นำมาใช้จะได้รับการดัดแปลงให้มีหมู่ที่สามารถแลกเปลี่ยนอิออนได้โดยกลไกของ ปฏิกิริยาเคมี 2 แบบ ผลิตภัณฑ์ที่ได้เรียกว่าเป็นยางเรซินชนิด A และชนิด B ซึ่งยางเรซินทั้งสองชนิดนี้ จะมีหมู่ฟังก์ชั่นที่แตกต่างกันเล็กน้อย หลังจากนั้นจึงนำไปทดสอบหาประสิทธิภาพในการกำจัดโลหะหนัก จากสารละลายมาตรฐานที่เตรียมไว้เพื่อเปรียบเทียบกัน

วิธีการทดลอง

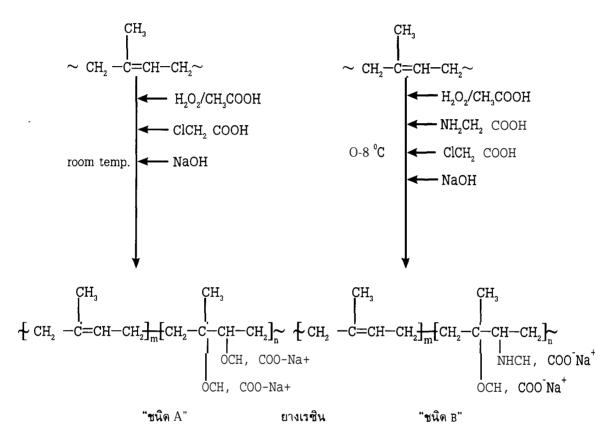
1. การเตรียมยางเรซินชนิด A และชนิด B

การเปลี่ยนแปลงโครงสร้างของยางธรรมชาติกระทำได้โดยผ่านกระบวนการอิพอกชิเดชั่น [5] โดยใช้น้ำยาง (60% dry rubber content, DRC) ปริมาณ 10.00 ml แล้วจึงเจือจางด้วยน้ำกลั่นปริมาณ 50 ml เติมร้อยละ 10 ของ (w/v) เทอริก 16 A ซึ่งเป็นตัวที่ทำให้น้ำยางเสถียรลงไป 10 ml เพื่อทำให้น้ำยาง มีความเข้มขันลดลงเหลือประมาณร้อยละ 10 ของ DRC ค่อยๆ หยดสารละลายไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ ในกรดอะซิติกลงในน้ำยางจนหมด กวนเป็นเวลา 5 ชั่วโมง ตามด้วยการเพิ่มหมู่ที่สามารถแลกเปลี่ยน อิออนเข้าไปที่ตำแหน่งของหมู่อีพอกซี่โดยใช้ ClCH,COOH ที่อุณหภูมิห้อง และใช้ ClCH,COOH ร่วมกับ NH,CH,COOH ในสภาวะที่อุณหภูมิต่ำกว่าอุณหภูมิห้อง กวนเป็นเวลา 1 ชั่วโมง เดิม NaOH ในปริมาณ เท่ากับสองเท่าของปริมาณหมู่อิพอกซี่ที่เกิดขึ้น พร้อมกับกวนเป็นเวลา 2 ชั่วโมง จากนั้นนำยางเรซิน ที่เตรียมได้มาตกตะกอนในเมธานอล ล้างด้วยน้ำกลั่น 3-5 ครั้ง รีดให้เป็นแผ่นบางมีความหนาประมาณ 0.5 mm ตัดเป็นชิ้นเล็กๆ ให้มีขนาดเท่าๆ กัน ทำให้แห้งที่อุณหภูมิห้อง กลไกการเกิดปฏิกิริยาการ ดัดแปลงโครงสร้างโมเลกุลของยางธรรมชาติ แสดงไว้ในรูปที่ 1

ปริมาณหมู่อิพอกซี่ที่เตรียมได้หาได้โดยการ สุ่มตัวอย่างน้ำยางที่ผ่านการทำปฏิกิริยาอิพอก ซิเดชั่นในช่วงเวลาที่ต้องการมาปริมาณ 5 ml ทำให้แห้ง นำมาละลายในโทลูอีน ไทเทรตสารละลาย ยางด้วย HBr/CH,COOH ที่มีความเข้มข้น 0.2 mol/l [1] คำนวณหาปริมาณหมู่อิพอกซี่ที่เกิดขึ้น

2. การยืนยันโครงสร้างของยางเรซินที่สังเคราะห์ได้โดยใช้เทคนิคฟูเรียร์ทรานสฟอร์ม-อินฟราเรดสเปกโตรสโคปี่ (Fourier Transform Infrared Spectroscopy, FT-IR)

เครื่อง FT-IR ที่ใช้เป็น BIO-RAD รุ่น FTS โดยนำยางเรซินที่สังเคราะห์ได้ละลายในโทลูอีน เทลงบนแผ่นโซเดียมคลอไรด์ (sodium chloride plate) แล้วเป่าด้วยแก๊สไนโตรเจนจนแห้งสนิทจึงนำ ไปทำการวัดโดยสแกนที่ช่วงความยาวคลื่นตั้งแต่ 400-4000 cm⁻¹



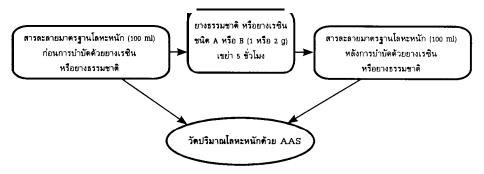
รูปที่ 1 แสดงกลไกของปฏิกิริยาการดัดแปลงยางธรรมชาติในการเตรียมยางเรซิน

3. การทดสอบความสามารถของเรซินที่สังเคราะห์ได้ในการกำจัดโลหะหนัก

สารละลายโลหะหนักมาตรฐานที่ใช้ศึกษาคือ ทองแดง สังกะสี โครเมียม เหล็ก และนิกเกิล โดยเตรียมความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายโลหะหนักมาตรฐานดังกล่าว 4 ค่าคือ 20, 50, 80 และ 100 mg/l ในสารละลายปริมาณ 100 ml การบำบัดโลหะหนักกระทำได้โดยการใส่ยางเรซินชนิด A หรือ ชนิด B ลงไปในปริมาณ 1 หรือ 2 g พร้อมกับปรับค่าความเป็นกรด-ด่างให้มีค่า pH เท่ากับ 5 เขย่า ที่อุณหภูมิห้องเป็นเวลา 5 ชั่วโมง จึงนำมาแยกยางเรซินออกโดยการกรองด้วยกระดาษกรองธรรมดา

ปริมาณโลหะหนักก่อนและหลังการบำบัดด้วยยางเรซินที่เตรียมได้หาได้โดยการใช้ Atomic Absorption Spectroscopy (AAS) Hitachi Z-8200 Polarized ค่าปริมาณโลหะหนักที่วัดได้ ได้นำมา เปรียบเทียบกับปริมาณโลหะหนักของสารละลายมาตรฐานที่ผ่านการบำบัดด้วยยางธรรมชาติที่ไม่มี การเปลี่ยนแปลงโครงสร้างโมเลกุล

ขั้นตอนการบำบัดสารละลายโลหะหนักโดยใช้ยางเรซินที่เตรียมได้ และการหาปริมาณุ โลหะหนักก่อนและหลังการบำบัดด้วย AAS โดยสังเขป แสดงดังรูปที่ 2

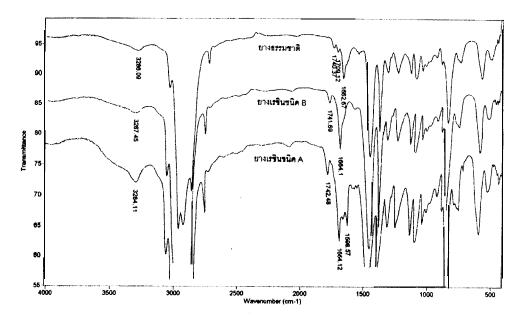


รูปที่ 2 แสดงขั้นตอนการบำบัดสารละลายโลหะหนักโดยใช้ยางเรซินที่เตรียมได้ และการหาปริมาณโลหะหนักก่อนและหลังการบำบัดด้วย AAS

ผลการทดลองและวิจารณ์

1. การยืนยันโครงสร้างของยางเรซินที่สังเคราะห์ได้โดยใช้เทคนิคฟูเรียร์ทรานสฟอร์ม-อินฟราเรคสเปกโตรสโคปี (Fourier Transform Infrared Spectroscopy, FT-IR)

ยางเรซินที่เตรียมได้มีลักษณะเป็นชิ้นบางขนาดเล็กมาก มีความกว้างและยาวประมาณ 2 mm หนา 0.5 mm จากการใช้เทคนิค FT-IR ในการตรวจสอบโครงสร้างทางเคมีของยางเรซินที่สังเคราะห์ได้ หมู่พังก์ชั่นที่ตรวจพบที่เลขคลื่นต่างๆ นั้น ได้สรุปไว้ในตารางที่ 3 เปรียบเทียบกับยางธรรมชาติที่ไม่ได้ผ่าน การเปลี่ยนแปลงโครงสร้างโมเลกุล รูปที่ 3 แสดงอินฟราเรดสเปคตรัมของยางเรซินชนิด A และยาง เรซินชนิด B เปรียบเทียบกับยางธรรมชาติที่ไม่มีการเปลี่ยนแปลงโครงสร้างโมเลกุล



รูปที่ 3. แสดงอินฟราเรดสเปคตรัมของโครงสร้างทางเคมีของยางธรรมชาติ ยางเรซินชนิด A และยางเรซินชนิด B เปรียบเทียบกัน

จากการใช้เทคนิค FT-IR ในการยืนยันโครงสร้างของยางเรซินที่สังเคราะห์ได้พบว่า สเปคตรัมของยางเรซินสังเคราะห์จะมีพีคที่แตกต่างไปจากพีคที่ปรากฏในสเปคตรัมของยางธรรมชาติ นั่นคือ จะพบพีคของหมู่คาร์บอนิลของเอสเทอร์ที่เลขคลื่น 1742.5 cm และ 1741.6 cm ในสเปคตรัมของทั้งยางเรซินชนิด A และชนิด B ตามลำดับส่วนยางเรซินชนิด B จะพบพีคที่เลขคลื่น 3287.5 cm ซึ่งตรงกับเลขคลื่นที่เป็นของหมู่เอมีนเพิ่มเข้ามาด้วย นอกจากนี้ในสเปคตรัมของยางเรซินชนิด A จะพบพีคของหมู่ใฮดรอกซิลที่เลขคลื่น 3284.1 cm ซึ่งอาจเกิดจากการที่ NaOH ที่ใช้ในการเปลี่ยนแปลงโครงสร้างโมเลกุลของยางธรรมชาติทำปฏิกิริยาไม่สมบูรณ์ ส่วนปริมาณของหมู่พังก์ชั่นแลกเปลี่ยน อิออนของยางเรซินที่เตรียมได้ทั้งชนิด A และชนิด B คาดว่าน่าจะมีปริมาณเป็นสองเท่าของหมู่อิพอกซี่ ที่เตรียมได้จากปฏิกิริยาอิพอกซิเดชั่นเป็นเวลา 5 ชั่วโมง โดยหาได้จากวิธีการไทเทรตดังกล่าว พบว่า มีหมู่อิพอกซี่เกิดขึ้นประมาณร้อยละ 20 ของโมล

ตารางที่ 3 แสดงเลขคลื่นและหมู่ฟังก์ชั่นที่อาจเป็นไปได้ของโครงสร้างโมเลกุลของยางเรซินชนิด A และของยางเรซินชนิด B เปรียบเทียบกับของยางธรรมชาติ

หมู่ฟังก์ชั่นที่อาจเป็นไปได้	เลขคลื่น (cm ⁻¹)			
กลูกงกบดกอ (จะบดะบะค	ยางธรรมชาติ	ยางเรซินชนิค A	ยางเรซินชนิด B	
=C-H	3035.8	3035.8	3036.0	
С—Н, СН ₂ , СН ₃	2961.8	2960.1	2961.3	
C=C	1663.7	1664.1	1664.1	
0—Н	3286.1*	3284.1	-	
C=0 ของอัลดีไฮด์	1709.4	-	-	
C=0 ของเอสเทอร์	1740.6**	1742.5	1741.6	
C=0 ของเกลือคาร์บอกซิเลต	-	1598.6	-	
secondary amine	-	-	3287.5	

- * เป็น O-H ที่มาจากความชื้นในน้ำยางธรรมชาติ
- ** เป็น C=O ของกรดไขมัน หรือ กรดไขมันเอสเทอร์ ซึ่งเป็นส่วนที่ไม่ใช่ยางที่มีมากับน้ำยางธรรมชาติ

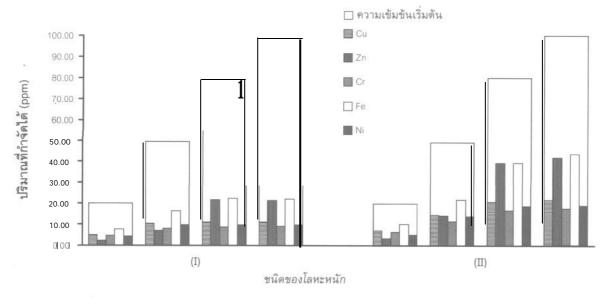
2. ศึกษาประสิทธิภาพการใช้งานของยางเรซิน

2.1 ชนิดและปริมาณของโลหะหนักที่ยางเรซินชนิด A และชนิด B กำจัดได้

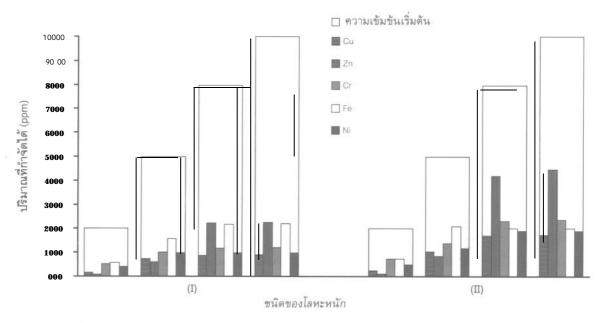
จากการใช้ยางเรซินชนิด A และยางเรซินชนิด B ปริมาณ 1 และ 2 g ในการกำจัดทองแดง สังกะสี โครเมียม เหล็ก และนิกเกิลในสารละลายปริมาณ 100 ml ที่มีค่าความเข้มข้นต่างๆ ตั้งแต่ 20~100 mg/l จะได้ว่า ยางเรซินทั้งชนิด A และ B มีประสิทธิภาพในการกำจัดโลหะได้ใกล้เคียงกัน โดยพบว่าประสิทธิภาพจะขึ้นกับบัจจัยต่อไปนี้คือ

- ชนิดของโลหะหนัก
- ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายมาตรฐานโลหะหนัก
- ปริมาณของยางเรซินที่ใช้

เป็นที่น่าสังเกตว่า ยางเรซินชนิด A สามารถกำจัดเหล็กและทองแดงได้ดีกว่ายางเรซินชนิด B ส่วนยางเรซินชนิด B สามารถกำจัดโครเมียมได้ดีกว่ายางเรซินชนิด A เพียงเล็กน้อยที่ทุกๆ ความ เข้มข้น (ดังรูปที่ 4 และ 5)

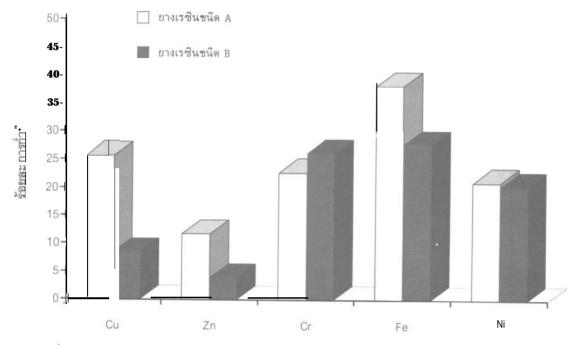


รูปที่ 4 แสดงประสิทธิภาพการกำจัดโลหะหนักของยางเรซินชนิด A (I) ปริมาณ 1 g (II) ปริมาณ 2 g ในสารละลายโลหะหนักมาตรฐาน 100 ml

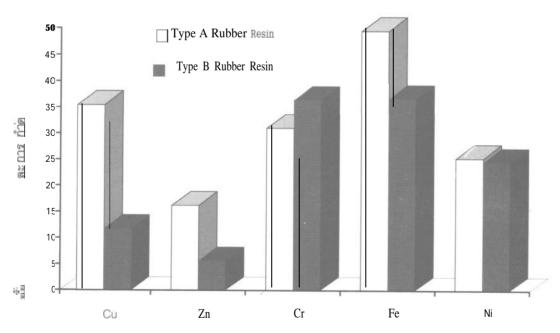


รูปที่ 5 แสดงประสิทธิภาพการกำจัดปริมาณ จัดโลหะหนักของยางเรซินชนิด B (I) 1 g (II) ปริมาณ 2 g ในสารละลารโลหะหนักมาตรฐาน 100 ml

จากการเปรียบเทียบร้อยละการกำจัดได้ของยางเรซินชนิด A และชนิด B จะได้ว่าร้อยละ การกำจัดของยางเรซินทั้งสองมีค่าสูงที่สุดถึงร้อยละ 52 ทั้งนี้ขึ้นอยู่กับปัจจัยดังกล่าวข้างดัน ดังแสดง ไว้ในรูปที่ 6 และ 7 ซึ่งเป็นตัวอย่างแสดงค่าร้อยละการกำจัดได้ของยางเรซินชนิด A และ B โดยใช้ ความเข้มข้นของสารละลายโลหะหนักมาตรฐานเริ่มต้น 20 mg/l



รูปที่ 6 แสดงร้อยละการกำจัดโลหะหนักโดยยางเรซินชนิด A และชนิด B ปริมาณ 1 g สารละลายโลหะหนัก ความเข้มข้นเริ่มต้น 20 mg/l



รูปที่ 7 แสดงร้อยละการกำจัดโลหะหนักโดยยางเรซินชนิด A และชนิด B ปริมาณ 2 g สารละลายโลหะหนัก ความเข้มขันเริ่มต้น 20 mg/l

2.2 การศึกษาประสิทธิภาพและประสิทธิภาพสูงสุดของยางเรซินชนิด A และชนิด B ในการ กำจัดโลหะหนัก

ประสิทธิภาพ (q) และประสิทธิภาพสูงสุด (q_{max}) ในการกำจัดโลหะหนักที่มีปนอยู่ในน้ำนั้น หาได้จากผลต่างระหว่างความเข้มข้นเริ่มต้น กับความเข้มข้นของโลหะหนักหลังการบำบัดด้วย ยางเรซินชนิด A และ B ต่อปริมาณยางเรซินที่ใช้ 1 g ดังสมการ

$$q = (C_{in} - C_{out}) / W$$
 (1)

โดย q : ประสิทธิภาพ (l⁻¹)

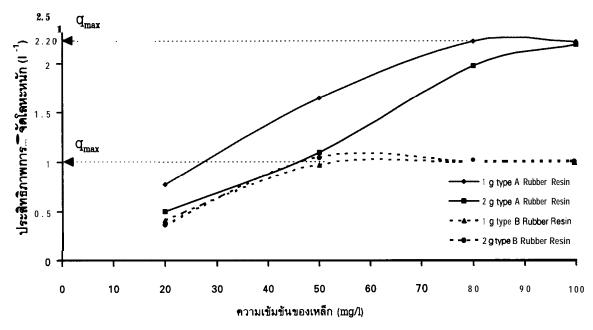
C_{in} : ความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลายโลหะหนัก มาตรฐาน (mg/l)

Cout : ความเข้มข้นของสารละลายโลหะหนักมาตรฐานหลังการบำบัดด้วยเรซิน

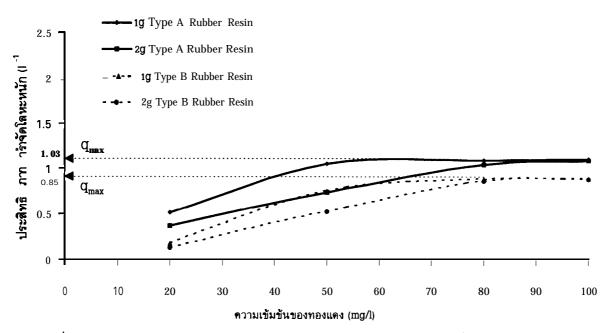
(mg/l)

W : น้ำหนักของยางเรซินที่ใช้ (g)

โดยค่า q_{max} สามารถหาได้จากจุดสูงสุดของกราฟแสดงค่าประสิทธิภาพดังแสดงในรูปที่ 8 และ 9 ซึ่งเป็นตัวอย่างกราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าประสิทธิภาพกับความเข้มขัน (mg/l) ของ โลหะหนักที่เป็นเหล็กและทองแดง



รูปที่ 8 แสดงประสิทธิภาพการกำจัดโลหะหนักเหล็กโดยยางเรซินชนิด A และชนิด B ที่ปริมาณ 1 g และ 2 g



รูปที่ 9 แสคงประสิทธิภาพการกำจัดโลหะหนักทองแคงโดยยางเรซินชนิด A และชนิด B ที่ปริมาณ 1 g และ 2 g

		٩ ٩	. v T	•	9 9	•
ดารางท	4 สรุปคาประส	ทธิภาพสูงสุดในกา	รกาจัดเลหะ	หนักของยา	งเรซนชน์ด	A และชนัด B
	1	v 1				

ชนิดของโลหะหนัก	q _{max} (l ⁻¹)			
I WA TOMING HALL	ยางเรซินชนิด A	ยางเรซินชนิด B		
ทองแดง	1.03	0.85		
สังกะสี	2.16	2.19		
โครเมียม	0.75	1.15		
เหล็ก	2.25	1.00		
นิกเกิล	0.94	0.96		

ค่าประสิทธิภาพในการกำจัดจะเพิ่มขึ้นและในที่สุดคงที่ เมื่อความเข้มข้นเริ่มต้นของสารละลาย โลหะหนักมาตรฐานเพิ่มขึ้นในช่วง 20~100 mg/l ทั้งนี้ไม่ว่าจะใช้ปริมาณยางเรซิน 1 g หรือ 2 g ได้ผลที่มีแนวโน้มไปในทางเดียวกัน นอกจากนี้ค่าประสิทธิภาพสูงสุดของทั้งยางเรซิน A และ B นั้นพบว่า อยู่ในช่วง 0.9~2.3 l⁻¹ ทั้งนี้ขึ้นอยู่กับชนิดของโลหะหนักที่ถูกบำบัด ค่าประสิทธิภาพในการกำจัดสูงสุด ของยางเรซินชนิด A ที่ใช้ในปริมาณ 1 หรือ 2 g หรือแม้แต่ของชนิด B ที่ใช้ในปริมาณ 1 หรือ 2 g เป็นค่าเดียวกัน ดังนั้นค่าประสิทธิภาพสูงสุดจึงไม่ขึ้นอยู่กับปริมาณของยางเรซินดังกล่าว แต่อย่างไร ก็ตามปริมาณยางเรซินที่ใช้ 1 g มีประสิทธิภาพในการกำจัดดีกว่ายางเรซิน 2 g เนื่องจากค่าประสิทธิภาพ นี้คิดต่อปริมาณยางเรซิน 1 g ส่วนของโมเลกุลที่ไม่มีการเปลี่ยนแปลงโครงสร้างนั้นมีมากกว่า คือประมาณร้อยละ 80 ของโมล การเพิ่มปริมาณยางเรซินนั้นสัดส่วนปริมาณของโมเลกุลยางที่ไม่มี

หมู่ฟังก์ชั่นจึงถูกเพิ่มมากกว่าสัดส่วนของโมเลกุลยางที่มีหมู่ฟังก์ชั่นแลกเปลี่ยนอิออน และส่วนของ โมเลกุลที่ไม่มีหมู่ฟังก์ชั่นนี้อาจจะบดบังอิออนที่จะเข้ามาแลกเปลี่ยนกับหมู่ฟังก์ชั่น จึงทำให้ ประสิทธิภาพการกำจัดต่ำลง แม้ว่าปริมาณโลหะหนักที่กำจัดได้จะมีมากกว่า (ดูรูปที่ 4 และ 5)

สรุปผลการทคลอง

- 1.จากผลการวิเคราะห์โครงสร้างโดยใช้เทคนิค FT-IR พบว่า ยางเรซินที่ได้มีโครงสร้าง โมเลกุลเป็นไปตามกลไกปฏิกิริยาเคมี และไม่มีปฏิกิริยาแทรกซ้อนในการเปลี่ยนแปลงโครงสร้างของ น้ำยางธรรมชาติ เนื่องจากไม่มีพีคอื่นนอกเหนือจากพีคที่เกิดจากปฏิกิริยาเคมีดังกล่าวปรากฏอยู่เลย
 - 2. วิธีการเตรียมยางเรซินไม่ยุ่งยาก เนื่องจากสามารถเตรียมได้โดยตรงจากน้ำยางธรรมชาติ
- 3. การศึกษาประสิทธิภาพของการบำบัดนั้นได้ศึกษาจากโมเลกุลของยางเรซินที่มีหมู่ฟังก์ชั่น สำหรับแลกเปลี่ยนอิออนร้อยละ 20 ของโมล

กิตติกรรมประกาศ

การศึกษาวิจัยนี้ได้รับการสนับสนุนจากกองทุนพระจอมเกล้า สถาบันเทคโนโลยีพระจอม-เกล้าธนบุรี

เอกสารอ้างอิง

- 1. Durbetaki. A. J., 1956, "Direct Titration of Oxirane Oxygen with Hydrogen Bromide in Acetic Acid", *Analytical Chemistry*, *Vol.28*, *No.12*, pp.2000-2001.
- 2. Hao, 0. J., et. al., 1987. "The Removal of Heavy Metals and Ammonium By Natural Glauconite". *Environmental International, Vol.13*, pp.203-212.
- **3.** Huang, C., et. al., 1996, "Adsorption of Cu (II) and Ni (II) by Pelletized Biopolymer". *Journal of Hazardous Material, Vol.45*, pp.265-277.
- 4. Lin, C. F., et. al., 1995. "Resource Recovery of Waste Fly Ash: Synthesis of Zeolite-like Materials", Environmental Science & Technology, Vol.29, pp.1109-1117.
- Roberts, A. D.. 1990. "Chemical Modification of Natural Rubber", Natural Rubber Science and Technology, Oxford University Press, pp.359-456.
- **6.** Singer, A., et. al., 1995. 'Cation Exchange Properties of Hydrothermally Treated Coal Fly Ash", *Environmental Science & Technology*, Vol.29. pp.1748-1773.
- **7.** Yoshida. K.. et. al., 1994. "Purification of Waste Waters Containing Low Concentrations of Heavy Metals", *Journal of Hazardous Material, Vol.37*, pp.89-76.