

ผลของการเพาเวอร์ดินเปาที่มีต่อการดูดซับโครงเมต



นางสาวสุชาดา สังวรวงศ์พนา

ศูนย์วิทยทรัพยากร จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิทยาศาสตรบัณฑิต
สาขาวิชาวิทยาศาสตร์สิ่งแวดล้อม (สาขาวิชา)

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ปีการศึกษา 2553

ลิขสิทธิ์ของจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

CALCINATION EFFECT OF DIATOMITE TO CHROMATE ADSORPTION



Miss Suchada Sungworawongpana

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements
for the Degree of Master of Science Program in Environmental Science

(Interdisciplinary Program)

Graduate School

Chulalongkorn University

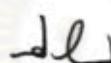
Academic Year 2010

Copyright of Chulalongkorn University

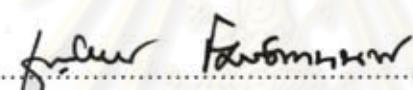
หัวขอวิทยานิพนธ์
โดย
สาขาวิชา¹
อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์หลัก

ผลของการเเพร่ดินเบ้าที่มีต่อการดูดซับโครงเมด
นางสาวสุชาดา สังวรวงศ์พนา²
วิทยาศาสตร์สิ่งแวดล้อม
รองศาสตราจารย์ ดร.สมใจ เพ็งบุรีชา³

บันทึกวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้นับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วนหนึ่ง
ของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาบัณฑิต

 คณบดีบันทึกวิทยาลัย¹
(รองศาสตราจารย์ ดร.พรพจน์ เปี่ยมสมบูรณ์)

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์²

 ประธานกรรมการ¹
(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. ชาญวิทย์ โภเชตานนท์)

 อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์หลัก²
(รองศาสตราจารย์ ดร.สมใจ เพ็งบุรีชา)

 กรรมการ³
(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.บุรีชา เลิศปั้ชญा)

 กรรมการภายนอกมหาวิทยาลัย⁴
(ดร.ปารಮี เพ็งบุรีชา)

สุชาดา สังวราวงศ์พนา : ผลของการเผาแร่ดินเบ้าที่มีต่อการดูดซับโครเมต. (CALCINATION EFFECT OF DIATOMITE TO CHROMATE ADSORPTION) อ.ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์หลัก : รองศาสตราจารย์ ดร.สมใจ เพ็งบุรีชา, 69 หน้า.

การวิจัยนี้มีจุดประสงค์เพื่อศึกษาความเป็นไปได้ของแร่ดินเบ้าที่ถูกปรับปูรุ่งด้วยความร้อน สำหรับกำจัดโครเมต ได้ทำการศึกษาการปรับปูรุ่งแร่ดินเบ้าโดยวิธีการเผาที่อุณหภูมิแตกต่างกัน หลากหลายที่เหมาะสมสำหรับการดูดซับที่ทำการศึกษา ได้แก่ ค่าพีเอช ช่วงเวลาที่สัมผัส ความเข้มข้นของสารละลายโครเมต และปริมาณแร่ดินเบ้า ใช้เพื่อการดูดซับแบบแบ่งม้วร์ และแบบฟุนดลิช รวมถึง ผลกระทบของแอนไอโอนต่างๆ ที่รับกวนการดูดซับโครเมตได้ทำการศึกษาเช่นกัน

ผลการศึกษาแสดงว่าแร่ดินเบ้าที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 400 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 6 ชั่วโมง (CD400) เป็นตัวดูดซับโครเมตได้ดีที่สุด สามารถกำจัดโครเมตได้ 42.98 เปอร์เซ็นต์ โดยสภาวะที่เหมาะสมสำหรับการกำจัดโครเมตที่ระดับความเข้มข้นเท่ากับ 1 มิลลิกรัมต่อลิตร ปริมาณตัวดูดซับ CD400 เท่ากับ 8 กรัม เวลาสัมผัส 60 นาที ที่ความเร็ว 200 รอบต่อนาที พีเอช 6 และผลการศึกษา ใช้เพื่อพนบว่า ตัวดูดซับ CD400 มีรูปแบบสมการการดูดซับแบบแบ่งม้วร์ และการศึกษาผลกระทบ ของแอนไอโอนต่างๆ ที่รับกวนการดูดซับ พนบว่า คลอร์ไวด์ ใน terrestrial ควรบอเนต ฟอสเฟต และซัลเฟต มีผลทำให้ประดิษฐิภาพการดูดซับโครเมตลดลง

ศูนย์วิทยทรัพยากร จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

สาขาวิชา วิทยาศาสตร์ดิจิทัลล์คอม ลายมือชื่อนักศึกษา สุชาดา สังวราวงศ์พนา¹
ปีการศึกษา 2553 ลายมือชื่อ อ.ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์หลัก ๖๒ ๗๒

5087212520 : MAJOR OF ENVIRONMENTAL SCIENCE

KEYWORDS : Calcination / Diatomite / Chromate / Adsorption

SUCHADA SUNGWORAWONGPANA : CALCINATION EFFECT OF DIATOMITE TO CHROMATE ADSORPTION. ADVISOR : ASSOC. PROF. SOMCHAI PENGPRECHA, Ph.D., 69 pp.

This study aimed to investigate the possibility of heat treated diatomite to be used as an adsorbent for chromate removal. In the preparation of heat treated diatomite adsorbent, factor of temperature for calcination was studied. The optimal condition for adsorption was determined by varying pH, contact time, concentration of chromate, and amount of calcined diatomite at room temperature. The adsorption equilibrium was studied by Langmuir and Freundlich isotherm equations. The interference of competing anions on chromate adsorption was also investigated.

The results showed that the heat treated diatomite at 400 °C for 6 hours (CD400) was the appropriate adsorbent for chromate removal. By using 1 mg/l of chromate, 8.0 g of CD400, 60 min of contact time, 200 rpm of shaking rate, and pH 6, 42.98% of chromate was removed. The adsorption isotherm of chromate removal was agreed with Langmuir isotherm. Furthermore the adsorption efficiency of chromate was reduced by chloride, nitrate, carbonate, phosphate, and sulphate anions.

ศูนย์วิทยทรัพยากร จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

Field of Study : Environmental Science Student's Signature S. Sungwora Wongpana
Academic Year : 2010 Advisor's Signature Somchai Pengprecha

กิตติกรรมประกาศ

วิทยานิพนธ์ฉบับนี้สำเร็จลุล่วงไปได้ด้วยดี จากความช่วยเหลืออย่างดีของรองศาสตราจารย์ ดร.สมใจ เพ็งปรีชา อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์ ซึ่งกรุณายieldให้คำปรึกษา และข้อคิดเห็นต่างๆ เกี่ยวกับการวิจัยมาโดยตลอด ทำให้ผู้วิจัยสามารถดำเนินการวิจัยจนประสบความสำเร็จด้วยดี จึงขอกราบขอบพระคุณไว้ ณ ที่นี่ด้วย

ขอกราบขอบพระคุณคณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์ในครั้งนี้ ได้แก่ ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.ชาญวิทย์ โอมชิตานันท์ ที่กรุณายieldให้ความอนุเคราะห์เป็นประธานกรรมการสอบวิทยานิพนธ์ ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.ปรีชา เลิศปรัชญา และ ดร.ปรมี เพ็งปรีชา ที่กรุณาสละเวลาอันมีค่ายิ่งเป็นคณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์ พร้อมทั้งได้ให้คำแนะนำในการปรับปรุง และแก้ไขวิทยานิพนธ์ครั้งนี้ให้มีความสมบูรณ์มากยิ่งขึ้น

ขอขอบคุณ สนับสาขาวิชาวิทยาศาสตร์สิ่งแวดล้อม และบันทึกวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ที่ให้เงินทุนสำหรับทำวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ และขอขอบคุณเพื่อนๆ รุ่นพี่ และรุ่นน้อง ที่เคยให้ความช่วยเหลือ และเป็นกำลังใจให้ผู้วิจัยเป็นอย่างดีในหลายๆ ด้านทั้งทางตรง และทางอ้อมแก่ผู้วิจัยจนสำเร็จการศึกษา

ท้ายนี้ ผู้วิจัยขอกราบขอบพระคุณ บิดา-มารดา และน้องๆ ที่แสนดี ที่ได้ให้ความรัก ความอบอุ่น และให้การสนับสนุน ให้ทุนทรัพย์ เกี่ยวกับการเรียนในทุกๆ ด้าน ท่านเหล่านี้เป็นกำลังใจที่ดีและสำคัญที่สุดสำหรับผู้วิจัยเสมอมา จนถึงวันที่ประสบความสำเร็จทางการศึกษา จึงขอขอบความดีต่างๆ ที่เกิดขึ้นให้กับท่านเหล่านี้ด้วยความรัก และความเคารพตลอดไป

**ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย**

สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อภาษาไทย.....	๔
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ.....	๕
กิตติกรรมประกาศ.....	๖
สารบัญ.....	๗
สารบัญตาราง.....	๘
สารบัญภาพ.....	๙
บทที่	
1 บทนำ	1
1.1 ความเป็นมาและความสำคัญของปัญหา.....	1
1.2 วัตถุประสงค์ของการวิจัย.....	1
1.3 สมมติฐาน.....	2
1.4 ขอบเขตของการวิจัย.....	2
1.5 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ.....	2
2 เอกสารและงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง.....	3
2.1 โครงเมียม.....	3
2.2 กระบวนการต่างๆ ในการจำจัดโลหะหนัก.....	6
2.3 ดินเบ้า	17
2.4 เอกสารและงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง.....	21
3 ขั้นตอนและวิธีดำเนินการวิจัย	26
3.1 ขั้นตอนการวิจัย.....	26
3.2 วัตถุดิบและสารเคมี.....	26
3.3 อุปกรณ์และเครื่องมือการวิจัย.....	27
3.4 วิธีดำเนินการวิจัย.....	27
3.5 การวิเคราะห์ข้อมูลทางสถิติ.....	31

บทที่	หน้า
4 ผลการทดลองและวิจารณ์.....	32
4.1 ผลการศึกษาลักษณะทางกายภาพของแร่ดินเปา.....	32
4.2 ผลการศึกษาสภาพที่เหมาะสมในการดูดซับโครงเมตของแร่ดินเปาจากน้ำเสียสังเคราะห์.....	34
4.3 ผลของเอนไซมอนต่างๆ ที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครงเมตของแร่ดินเปา ออกจากรากน้ำเสียสังเคราะห์.....	48
5 สรุปผลการวิจัย และข้อเสนอแนะ	51
5.1 สรุปผลการวิจัย.....	51
5.2 ข้อเสนอแนะ.....	52
รายการอ้างอิง.....	53
ภาคผนวก	55
ประวัติผู้เขียนนิพนธ์.....	69

ศูนย์วิทยทรัพยากร จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

สารบัญตาราง

ตารางที่	หน้า
2.1 ตัวอย่างผลการวิเคราะห์ทางเคมีของดินเบาจากแหล่งแร่ต่างๆ.....	19
4.1 ผลการวิเคราะห์ลักษณะทางกายภาพของแร่ดินเบาช่วงด้า และแร่ดินเบาเผาที่อุณหภูมิ 400, 600 และ 800 องศาเซลเซียส.....	33
4.2 องค์ประกอบทางเคมีของแร่ดินเบาช่วงด้าด้วยเครื่อง X-ray fluorescence	34
4.3 ผลของพีโซซที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตโดยแร่ดินเบา.....	35
4.4 ผลของช่วงเวลาที่สัมผัสที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตโดยแร่ดินเบา	38
4.5 ผลของความเข้มข้นของสารละลายโครเมตที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโดยแร่ดินเบา	40
4.6 ผลของปริมาณแร่ดินเบาที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมต.....	43
4.7 ค่าเฉลี่ยปริมาณโครเมตในน้ำเสียสังเคราะห์เมื่อถูกดูดติดผิวด้วย CD400.....	46
4.8 ผลของแอนไออกอนต่างๆ ที่มีผลต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD400	48
4.9 ผลของ mix anions ที่มีผลต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD400.....	50

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

สารบัญภาพ

ภาพที่	หน้า
2.1 ความสามารถในการละลายน้ำของไตรวาเลนต์โคโรเมี่ยน และเอกซ์วาเลนต์โคโรเมี่ยมในรูปแบบต่างๆ เมื่อเปรียบเทียบกับศักย์ไฟฟ้าเคมี และพีเอช.....	5
4.1 แร่ดินเบ้าธรรมชาติ และแร่ดินเบ้าเผาที่อุณหภูมิ 400, 600 และ 800 องศาเซลเซียส	32
4.2 ผลของพีเอชที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโคโรเมตโดยแร่ดินเบา	35
4.3 ผลของพีเอชที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโคโรเมตโดย CD400	36
4.4 ผลของช่วงเวลาที่สัมผัสที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโคโรเมตโดยแร่ดินเบา....	38
4.5 ผลของช่วงเวลาที่สัมผัสที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโคโรเมตโดย CD400	39
4.6 ผลของความเข้มข้นของสารละลายโคโรเมตที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโดย แร่ดินเบา	41
4.7 ผลของความเข้มข้นของสารละลายโคโรเมตที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโดย CD400.....	41
4.8 ผลของปริมาณแร่ดินเบาที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโคโรเมต.....	44
4.9 ผลของปริมาณ CD400 ที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโคโรเมต.....	44
4.10 ไอโซเทอมของการดูดซับแบบแลงมัวร์ของ CD400.....	47
4.11 ไอโซเทอมของการดูดซับแบบฟรุนดลิชของ CD400.....	47
4.12 ผลของแอนไออกอนต์่าง ๆ ที่มีผลต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโคโรเมตของ CD400.....	49

**ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย**

บทที่ 1 บทนำ

1.1 ความเป็นมาและความสำคัญของปูนหิน

โลหะหนักที่เป็นเป้าอนอยู่ในน้ำเสียจากโรงงานอุตสาหกรรมหลายประเภท ได้แก่ โรงงานสแตนเลส โรงงานแบบเตอร์ โรงงานเคลือบชุบโลหะ โรงงานฟอกย้อม โรงงานผลิตปุ๋ยเคมี เป็นต้น ซึ่งส่วนใหญ่เป็นเกลือของโลหะ สามารถละลายน้ำได้ ทำให้น้ำทิ้งจากโรงงานอุตสาหกรรมที่ใช้โลหะหนักเป็นวัตถุดิบมีโลหะหนักปนเปื้อนอยู่ โลหะหนักเหล่านี้ก็จะปนอยู่กับของเสียจากโรงงานอุตสาหกรรมตั้งแต่ตัว ไม่ว่าจะเป็นน้ำเสีย มูลฝอย หรือากตะกอนต่างๆ ซึ่งโลหะหนักเหล่านี้จะปนเปื้อนอยู่ในน้ำเสียจากการกระบวนการผลิต หากไม่มีการกำจัดที่ดีพอโลหะหนักเหล่านี้ก็จะปนไปกับน้ำทิ้งซึ่งปล่อยลงสู่แหล่งน้ำธรรมชาติ เมื่อโลหะหนักที่ปนเปื้อนอยู่ในน้ำเสียและถูกปล่อยลงสู่แหล่งน้ำ จะมีความเป็นพิษสูง สามารถคงอยู่ในสภาพแวดล้อมได้นาน ซึ่งส่งผลกระทบอย่างรุนแรงและสะสมในสิ่งมีชีวิต แหล่งน้ำ ดินตะกอนและห่วงโซ่ออาหารได้ ทำให้สัตว์น้ำที่อาศัยอยู่ในแหล่งน้ำจะสะสมโลหะหนักและถ่ายทอดสู่มนุษย์ เมื่อเข้าสู่ร่างกายในระดับที่สูงแล้วเกินเกณฑ์มาตรฐานอาจก่อให้เกิดอันตรายทั้งมนุษย์และสิ่งมีชีวิตในแหล่งน้ำได้

การใช้แร่ดินเบ้า (diatomite) เป็นทางเลือกหนึ่งที่จะใช้ในการบำบัดหรือกำจัดโลหะหนักที่ปนเปื้อนอยู่ในน้ำเสียโดยใช้หลักการดูดซับ เนื่องจากแร่ดินเบ้าเป็นวัสดุธรรมชาติที่หาได้ง่ายในประเทศไทย ซึ่งจะพบได้มากในจังหวัดลำปาง และได้มีการนำแร่ดินเบ้ามาใช้ประโยชน์ในอุตสาหกรรมต่างๆ เช่น ใช้เป็นสารช่วยกรอง ใช้เป็นตัวเติม ผงดูดซับ และอื่นๆ ดังนั้นในงานวิจัยนี้จึงทำการปรับปรุงคุณภาพแร่ดินเบ้า เพื่อศึกษาประสิทธิภาพของแร่ดินเบ้าในการดูดซับโลหะหนัก

1.2 วัตถุประสงค์ของการวิจัย

- เพื่อหาสภาวะที่เหมาะสมในการดูดซับโครงเมตของแร่ดินเบ้าออกจากน้ำเสียสังเคราะห์
- เพื่อเปรียบเทียบประสิทธิภาพการดูดซับโครงเมตออกจากน้ำเสียสังเคราะห์ ระหว่างแร่ดินเบ้าธรรมด้า และแร่ดินเบ้าเผาในเตาเผาแบบเปิด

3. เพื่อศึกษาผลกระทบของแอนไออกอนต่างๆ ที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดคราเมตของแร่ดินเบาอกรากน้ำเสียสังเคราะห์

1.3 สมมติฐาน

อุณหภูมิของการเผาแร่ดินเบาไม่ผลต่อประสิทธิภาพการดูดซับคราเมต และประสิทธิภาพในการดูดซับขึ้นอยู่กับความเข้มข้นของสารละลายคราเมต ค่าพีเอช และช่วงเวลาที่สัมผัส

1.4 ขอบเขตของการวิจัย

1. น้ำเสียสังเคราะห์ คือ น้ำที่มีคราเมตอยู่
2. แร่ดินเบาที่ใช้ในการศึกษาการดูดซับนำมายาจาก อำเภอแม่ทะ จังหวัดลำปาง
3. ศึกษาสภาวะที่เหมาะสมในการดูดซับคราเมตของแร่ดินเบาอกรากน้ำเสียสังเคราะห์ โดยตัวแปรที่ทำการศึกษา ได้แก่ ความเข้มข้นของสารละลายคราเมต ค่าพีเอช ช่วงเวลาที่สัมผัส และปริมาณแร่ดินเบา
4. เปรียบเทียบประสิทธิภาพการดูดซับคราเมต ออกจากน้ำเสียสังเคราะห์ ระหว่างแร่ดินเบาธรรมชาติ และแร่ดินเบาเผาในเตาเผาแบบเบิด
5. ศึกษาผลกระทบของแอนไออกอนต่างๆ ได้แก่ คลอรอไรด์ ในเตราชาร์บอเนต พอสฟेट และชัลเฟต ที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดคราเมตของแร่ดินเบาอกรากน้ำเสียสังเคราะห์

1.5 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ

1. ทราบถึงสภาวะที่เหมาะสมของแร่ดินเบาในการดูดซับคราเมตออกจากน้ำที่ปนเปื้อนคราเมต
2. สามารถนำมาประยุกต์ใช้ในการกำจัดคราเมตในแหล่งน้ำ โดยใช้วัสดุทางธรรมชาติเป็นตัวดูดซับ
3. เป็นการเพิ่มมูลค่าของแร่ดินเบาที่จะนำมาใช้ในการบำบัดน้ำเสีย

บทที่ 2

เอกสารและงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

2.1 โครเมียม (Chromium) (เกรียงศักดิ์ อุดมสินใจน์, 2539)

โครเมียมเป็นโลหะทรายซิชัน มีเลขอะตอมเท่ากับ 24 น้ำหนักอะตอม 51.9961 จุดหลอมเหลวที่อุณหภูมิ 1,890 องศาเซลเซียส มีความหนาแน่นเท่ากับ 7.19 กรัมต่อลูกบาศก์เซนติเมตร มีเลขอะกราฟิคเดชั้นหลาຍค่าตั้งแต่ -2 ถึง +6 และมีลักษณะสีขาวนวล มีความฝืดตัวไม่เป็นสนิม จึงนำมาผลิตหีบหุบที่พิเศษของโลหะอื่น เพื่อป้องกันสนิมหรือเพิ่มความแข็งแรงและเพิ่มความสวยงาม

ในแหล่งน้ำตามธรรมชาติ ส่วนมากจะพบไตรวาเลนต์โครเมียม และไฮดรอกซิวาเลนต์โครเมียม ส่วนโครเมียมที่มีเลขอะกราฟิคเดชั้นค่าอื่นจะพบน้อยมาก และส่วนใหญ่จะอยู่ในรูปสารประกอบออกไซด์ของสินแร่ chromite ซึ่งมี Cr_2O_3 และ FeO เป็นองค์ประกอบ และยังมี magnesium, aluminium และ silica ประปรายอยู่ด้วย (McGrath และ Smith, 1993)

2.1.1 โครเมียมในสิ่งแวดล้อม

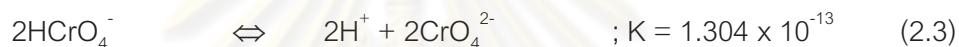
เกิดจากการทิ้งของเสียที่มีการปนเปื้อนของโครเมียมในภาคอุตสาหกรรมต่างๆ เช่น การผลิตเหล็ก วัสดุอัลลอยด์ อิฐในเตาเผา สีข้อมและสีต่างๆ สารเคลือบโลหะ และใช้ในโรงงานฟอกน้ำ การทิ้งน้ำเสียที่มีโครเมียมปนเปื้อนอยู่ โดยในธรรมชาติพบมากในรูปของไตรวาเลนต์โครเมียม และไฮดรอกซิวาเลนต์โครเมียม ซึ่งไตรวาเลนต์โครเมียมสามารถเปลี่ยนรูปไปเป็นไฮดรอกซิวาเลนต์โครเมียมได้ ไฮดรอกซิวาเลนต์โครเมียมเป็นสารพิษ ถ้าในสภาพธรรมชาติเกิดการปนเปื้อนในน้ำได้ก็จะส่งผลกระทบต่อสิ่งแวดล้อมได้

ไฮดรอกซิวาเลนต์โครเมียม ส่วนใหญ่เกือบทั้งหมดเกิดเป็นสารประกอบร่วมกับออกซิเจน (Oxospecies) คือ โครเมตไออกอน (CrO_4^{2-}) และไดโครเมตไออกอน ($\text{Cr}_2\text{O}_7^{2-}$) โดยไฮดรอกซิวาเลนต์โครเมียมมีแนวโน้มที่จะปราศจากเป็นไดโครเมตไออกอนในสารละลายที่ค่าพีเอชเป็นกรดและความเข้มข้นของโครเมียมมากกว่า 10 มิลลิโมลต่อลิตร และปราศจากเป็นไดโครเมตไออกอนในสารละลายที่ค่าพีเอชเป็น

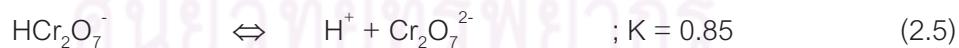
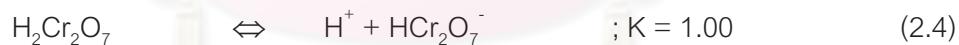
กลางหรือด่าง สมการเคมีแสดงความสัมพันธ์ระหว่างไดโครเมตไอกอน และโครเมตไอกอน เป็นดังสมการที่ 2.1



สมการเคมีแสดงความสัมพันธ์ระหว่างไดโครเมตไอกอน ไปโครเมตไอกอน และโครเมตไอกอนเป็นดังสม การที่ 2.2 ถึง 2.3



ภายใต้สภาวะที่ค่าพีโซนน้อยกว่า 6 สารประกอบเขกซะวาเลนต์โครเมียมจะอยู่ในรูปไปโครเมตไอกอน แต่เมื่อค่าพีโซนมากกว่า 6 สารประกอบของเขกซะวาเลนต์โครเมียมจะอยู่ในรูปโครเมตไอกอน สมการเคมีแสดงการแตกตัวให้เขกซะวาเลนต์โครเมียมไอกอนต่างๆ เมื่อสารประกอบของเขกซะวาเลนต์โครเมียมละลายน้ำดังสมการที่ 2.4 ถึง 2.7

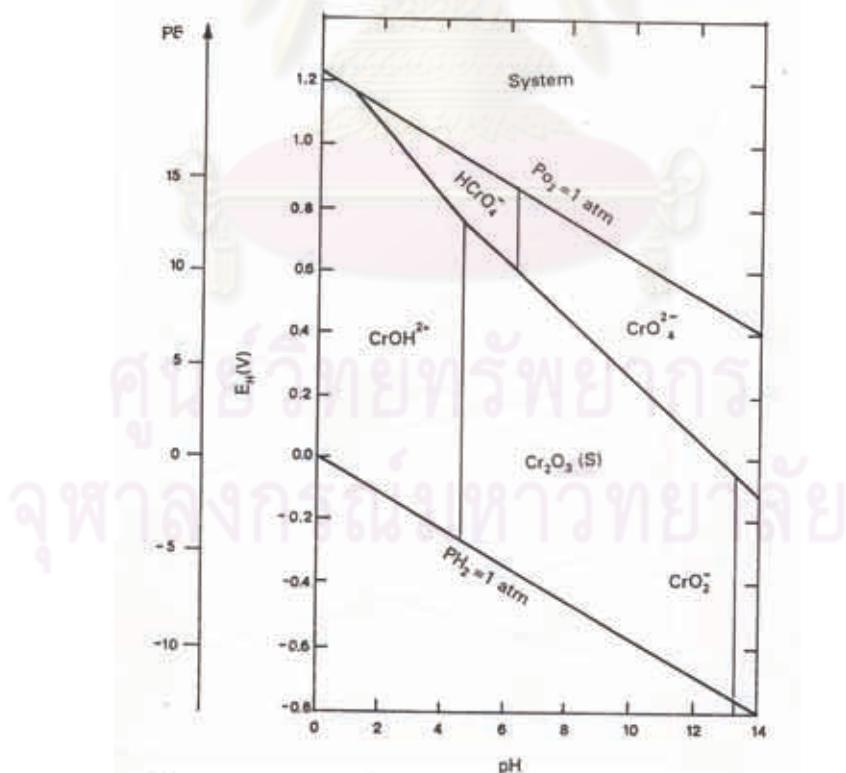


2.1.2 การแพร่กระจายและการเปลี่ยนรูปโครเมียมในแหล่งน้ำตามธรรมชาติ

การเปลี่ยนรูปไออ่อนของโครเมียมในแหล่งน้ำตามธรรมชาติ ขึ้นกับปฏิกิริยาออกซิเดชัน และรีดักชัน

1) ปฏิกิริยาออกซิเดชัน เป็นการเปลี่ยนรูปจากไตรวาเลนต์โครเมียมไปอยู่ในรูปเอกซิวาเลนต์โครเมียม พบว่า แมงกานีสไดออกไซด์ (MnO_2) และออกซิเจนที่ละลายน้ำ (DO) เป็นตัวออกซิไดส์โครเมียมในน้ำ แต่อัตราการเกิดปฏิกิริยาเกิดช้า

2) ปฏิกิริยาเรดักชัน เป็นการเปลี่ยนรูปจากเอกซิวาเลนต์โครเมียมไปอยู่ในรูปไตรวาเลนต์โครเมียม พบว่า ชัลไฟต์ การเน่าเปื่อยของสารอินทรีย์ และเหล็ก (II) เป็นตัวรีดิวเซ่โครเมียม โดยปฏิกิริยาเรดักชนนี้เกิดขึ้นในสภาพเป็นกรด มีค่าอยู่ในช่วงระหว่าง 2-3 (คงชัย พรรณสวัสดิ์, 2535)



ภาพที่ 2.1 ความสามารถในการละลายน้ำของไตรวาเลนต์โครเมียม และเอกซิวาเลนต์โครเมียม ในรูปแบบต่างๆ เมื่อเปรียบเทียบกับศักย์ไฟฟ้าเคมี และพีเอช

เนื่องจากโรคเมียมมีการเปลี่ยนรูปได้ในสภาพแวดล้อม ดังนั้นจึงจำเป็นที่ต้องเข้าใจในกระบวนการเคลื่อนย้ายและการเปลี่ยนรูปของไวรัสเดนต์โรคเมียมไปเป็นเชื้อไวรัสเดนต์โรคเมียม ซึ่งมีความเป็นพิษมาก แม้ว่าเชื้อไวรัสเดนต์โรคเมียมจะมีความเป็นพิษ แต่สำหรับไวรัสเดนต์โรคเมียม เป็นธาตุอาหารที่จำเป็นต่อกระบวนการเมtabolismus ของพืช และสัตว์ รวมถึงมนุษย์ เช่น ช่วยในการรักษากระดับกลูโคสให้เป็นปกติ ช่วยในการสังเคราะห์กรดอะมิโน และกรด尼克ลีอิกในสัตว์บางชนิด (WHO, 1988)

2.2 กระบวนการต่างๆ ในการกำจัดโลหะหนัก (ณัฐ ดิลกเกียรติ, 2546)

กระบวนการที่ใช้ในการบำบัดโลหะหนักในน้ำเสียนั้น มีอยู่หลายวิธี ซึ่งต้องพิจารณาถึงคุณลักษณะของน้ำเสียก่อนบำบัด คุณภาพของน้ำที่ต้องการ พื้นที่ที่ต้องการใช้ในการบำบัด ค่าใช้จ่ายที่ใช้ในการบำบัด และความเป็นไปได้ในการนำของเสียกลับมาใช้ใหม่ ซึ่งสามารถสรุปวิธีการบำบัดได้ดังนี้

2.2.1 การตกตะกอนทางเคมี (Chemical precipitation)

เป็นวิธีที่นิยมใช้ โดยการเติมสารเคมีลงไปในน้ำทึ้งเพื่อทำปฏิกิริยากับโลหะหนักที่ละลายอยู่ เกิดตะกอนแยกออกจากน้ำได้ แต่ที่นิยมใช้ในการตกตะกอนโลหะหนักมี 2 วิธี คือ การตกตะกอนไฮดรอกไซด์ และการตกตะกอนชัลไฟด์

การตกตะกอนไฮดรอกไซด์ (Hydroxide precipitation) เป็นการตกตะกอนโดยเติมสารเคมีคือ ปูนขาวหรือแคลเซียมไฮดรอกไซด์ (Ca(OH)_2) และโซเดียมไฮดรอกไซด์ (NaOH) ซึ่งสามารถใช้กับน้ำเสียได้หลายประเภทด้วยกัน แต่จะตกตะกอนในช่วงพีเอชกว้าง โดยทั่วไปโลหะส่วนใหญ่จะตกตะกอนได้ที่พีเอช 8 - 11 และโลหะไฮดรอกไซด์นี้สามารถละลายกลับมาได้อีกด้วย แต่พีเอชเปลี่ยนจากค่าที่ตกตะกอนผลึก

การตกตะกอนชัลไฟฟ์ (Sulfide precipitation) มักจะใช้โซเดียมชัลไฟฟ์ (Na_2S) โซเดียมไฮโดรเจนชัลไฟฟ์ (NaHS) และ เฟอร์สชัลไฟฟ์ (FeS) ในการทำให้ตกตะกอน ข้อดีของการตกตะกอนแบบนี้ คือ การละลายของโลหะชัลไฟฟ์เกิดขึ้นอย่างมากเมื่อเทียบกับโลหะไฮดรอกไซด์ แต่ การตกตะกอนชัลไฟฟ์นี้มีข้อจำกัด คือ เรื่องของกลิ่นก๊าซไฮโดรเจนชัลไฟฟ์ (Hydrogen Sulfide) ซึ่งเกิดจากไอออกอนของชัลไฟฟ์ที่มากเกินไป จึงต้องมีการป้องกันก๊าซที่จะเกิดขึ้น โดยนำบัดน้ำชัลไฟฟ์ออก ก่อนที่จะระบายน้ำทิ้ง

2.2.2 การจับก้อน, การจับกลุ่ม (Coagulation/ Flocculation)

เป็นกระบวนการที่สามารถจับโลหะหนักจากสารละลายได้โดยที่ Coagulation ใช้หลักการกระตุนประจุไฟฟ้าบนอนุภาค ส่วน Flocculation ใช้หลักการรวมอย่างช้าๆ เพื่อทำให้อนุภาคจับตัวกันเป็นกลุ่ม โดยสารเคมีที่ใช้กับกระบวนการ Coagulation ส่วนใหญ่คือ Ferric Sulfate หรือ Alum ซึ่งโลหะที่กำจัดได้จะเป็นพวกระหว่าง แคนดเมี่ยม และโคโรเมี่ยม

2.2.3 การแลกเปลี่ยนไอออน (Ion exchange)

กระบวนการนี้ สามารถแยกโลหะหนักออกจากสารละลายได้ โดยอาศัยหลักการที่ไอออนแต่ละชนิดจะมีความชอบหรือถูกดูดจับโดยเรซิน (Resin) ไม่เท่ากัน มีทั้งแบบที่ได้จากการรวมชาติและชนิดสังเคราะห์ โดยที่จะมีหมุนฟังก์ชันของไอออนติดอยู่และถูกทำให้สมดุลด้วยไอออนที่มีประจุตรงกันข้าม ซึ่งไอออนที่มีประจุตรงกันข้ามนี้เป็นไอออนที่จะเกิดการแลกเปลี่ยนกับไอออนที่มีอยู่ในสารละลาย วิธีการนี้จะเหมาะสมสำหรับการทำจัดโลหะหนักที่มีปริมาณน้อยและให้ประสิทธิภาพในการกำจัดสูง นิยมใช้กับระบบกำจัดน้ำเสียจากโรงงานชุมชนโดยด้วยกระบวนการแลกเปลี่ยนไฟฟ้า

2.2.4 ออกซิเดชันและรีดักชัน (Oxidation and reduction)

เป็นวิธีการทางเคมีที่นิยมใช้ในการบำบัดน้ำทิ้งจากโรงงานชุมชนโดย ซึ่งมีสารประกอบของโลหะต่างๆ เจือปนอยู่ ซึ่งในการกำจัดต้องเติมสารเคมีลงไป เพื่อไปทำปฏิกิริยาออกซิเดชันหรือรีดักชันกับสารประกอบที่ต้องการทำจัด ทำให้สารประกอบนั้นเปลี่ยนรูปไปเป็นสารประกอบอื่นที่ไม่เป็น

พิษหรือตกตะกอนได้ สารเคมีที่ใช้เป็นตัวทำให้เกิดออกซิเดชัน ได้แก่ อากาศ ออกซิเจน โคลอริน ไฮโปคลอริට เบอร์เมงกานेट โครเมตและไนเตรต ส่วนสารเคมีที่ทำให้เกิดรีดักชัน ได้แก่ ไอร์โอน (II) ชัลเฟต ไปทำปฏิกิริยากับสารประกอบโครเมต ปฏิกิริยานี้เกิดขึ้นได้ดีที่ค่าไฟเซชต่ำกว่า 3 จึงต้องเติมกรดชัลฟิวิคไปด้วย จากนั้นจึงเติมปูนไลม์ลงไปเพื่อตกตะกอนอีกขั้นหนึ่ง การควบคุมระบบบำบัดแบบนี้ค่าไฟเซชนมีความสำคัญมาก จะต้องมีความพอเหมาะสมปฏิกิริยาจึงจะเกิดขึ้นได้สมบูรณ์

2.2.5 รีเวิร์สօโซsmosis (Reverse osmosis)

วิธีนี้เป็นการแยกโลหะหนักออกจากน้ำเสีย โดยใช้หลักการความแตกต่างของแรงดันระหว่างแ芬เมมเบรนที่ทำด้วยสารเซลลูลอลส ออะซีเตด และโพลีเออมีด ซึ่งจะให้เฉพาะตัวทำละลายผ่าน Semipermeable membrane เพื่อแยกสารที่ต้องการออกและทำให้เข้มข้นขึ้น วิธีนี้ต้องใช้แรงดันสูงโดยอาจสูงกว่า 100 บรรยากาศ ซึ่งแ芬เมมเบรนที่ใช้ต้องทนต่อแรงดันสูงและต้องมีการบำบัดขั้นต้นโดยการปรับค่าไฟเซช แยกสารที่เป็นตัวออกซิไดร์ที่แรงออก และกรองสารแขวนลอยออกก่อนเพื่อป้องกันแ芬เมมเบรนคุดตัน วิธีนี้เหมาะสมสำหรับอุตสาหกรรมการชุบโลหะด้วยกระแสไฟฟ้า น้ำเสียจาก การล้างภาพ

2.2.6 การระเหย (Evaporation)

เป็นวิธีการทำให้สารมีความเข้มข้นสูงขึ้น การระเหยที่บรรยายกาศธรรมชาติและการระเหยภายในตัวสุญญากาศ วิธีการบำบัดแบบนี้จะได้ผลติดกับน้ำเสียที่มีปริมาณโลหะหนักสูงเท่านั้น ข้อเสียของวิธีนี้คือต้องใช้ต้นทุนในการดำเนินการสูง

2.2.7 อิเล็กโทรไดอะไลซีส (Electrodialysis)

เป็นการแยกไอออนออกจากการละลาย ด้วยกระแสไฟฟ้าตรงร่วมกับการใช้เมมเบรนที่เฉพาะเจาะจงสำหรับไอออนแต่ละชนิด (Ion selective membrane) กลไกของวิธีการนี้เป็นการแยกเปลี่ยนไอออนร่วมกับการสกัดด้วยตัวทำละลาย และน้ำเสียจะต้องผ่านการกรองก่อนเพื่อป้องกันการคุดตันของแ芬เมมเบรน ความบริสุทธิ์ของไอออนขึ้นกับค่าความต่างศักดิ์ไฟฟ้าที่แหล่งผ่านเมมเบรน

วิธีนี้มีต้นทุนค่าก่อสร้างและดำเนินการสูง แต่มีข้อดีคือความสามารถในการกำจัดอนุภาคในอากาศที่ต้องการได้

2.2.8 การสกัดกลับคืนด้วยไฟฟ้า (Electrolytic recovery)

วิธีนี้เป็นกระบวนการทางเคมีไฟฟ้า ซึ่งจะลดปริมาณไออกอนของโลหะที่อยู่ในสารละลายน้ำให้อยู่ในรูปของธาตุที่ขั้วแคโทดและเกิดกําชออกซิเจนที่ขั้วแอดโนดตลอดเวลา วิธีนี้เหมาะสมสำหรับสารละลายน้ำที่มีความเข้มข้นของโลหะสูง แต่วิธีนี้ไม่เป็นที่นิยมเนื่องจากสิ้นเปลืองพลังงานไฟฟ้าสูงมาก

2.2.9 การบำบัดโดยจุลินทรีย์ (Biological treatment)

เป็นการใช้ประโยชน์จากจุลินทรีย์ที่มีความสามารถในการกำจัดโลหะหนัก เช่น จากกระบวนการ Activate Sludge พบร่วมกับสารเคมีที่ช่วยให้สารเคมีเข้าสกัดโลหะหนัก เช่น ทองแดง nickel สารสังกะสี และโคโรเมียมได้อย่างโดยทั่วไป ที่มีความเข้มข้นไม่เกิน 10 มิลลิกรัมต่อลิตร

2.2.10 การดูดซับ (Adsorption) (มาตรฐาน บุญแท้, 2545)

2.2.10.1 หลักการดูดซับ

การดูดซับ (adsorption) คือกระบวนการที่โมเลกุลของสารไปเกาะอยู่บนผิวหน้าของแข็งหรือของเหลว สารที่ไปเกาะเรียกว่า สารที่ถูกดูดซับ (adsorbate) และของแข็งหรือของเหลวที่พื้นที่ผิวของมันถูกสารเกาะเรียกว่า ตัวดูดซับ (adsorbent) การดูดซับด้วยของแข็งจะขึ้นอยู่กับพื้นที่ผิวสัมผัสของของแข็ง การดูดซับจะเกิดขึ้นทั้งทางกายภาพ (physisorption) และทางเคมี (chemisorption)

เมื่อโมเลกุลในวัสดุภาคแก๊ส (gas phase) หรือวัสดุภาคของเหลว (liquid phase) ยึดติดกับผิวของแข็ง เนื่องจากแรงดึงดูดที่พื้นผิวของแข็งซึ่งเป็นสารดูดซับมีค่ามากกว่าค่าพลังงานจลน์ของโมเลกุลของแข็งนั้น ในทางสิ่งแวดล้อม การดูดซับถูกนำมาใช้ในการบำบัดหรือขจัดสาร

มลพิษ ซึ่งกระบวนการนันขึ้นอยู่กับระบบของการบำบัดว่าจะได้ประสิทธิภาพมากน้อยเพียงใด และโดยทั่วไปกระบวนการกรดซับมักเกิดขึ้นในขั้นสุดท้ายของระบบบำบัด

2.2.10.2 การดูดซับทางกายภาพ (Physical adsorption หรือ physisorption)

เกิดจากความแตกต่างของพลังงานหรือแรงดึงดูดทางไฟฟ้า (electrical attractive force) อย่างอ่อนๆ ระหว่างโมเลกุลซึ่งเรียกว่า แรงแวนเดอร์วัลล์ส (van der waals force) ทำให้เกิดการเกาะหรือยึดเหนี่ยวระหว่างโมเลกุลของสารที่ถูกดูดซับและโมเลกุลที่ผิวน้ำของตัวดูดซับด้วย การดึงดูดของแรงระหว่างโมเลกุลของสารทั้งสองโดยวิธีทางกายภาพ ซึ่งจะทำให้เกิดชั้นหลายๆ ชั้น ซับช้อนทับกัน โดยแต่ละชั้นจะช้อนทับอยู่เหนือชั้นที่เกิดขึ้นก่อน จำนวนชั้นจะเป็นสัดส่วนโดยตรงกับความเข้มข้นของสาร การดูดซับทางกายภาพนี้จะเกิดขึ้นได้อย่างรวดเร็ว ทำให้เกิดส่วนที่หนาและผนกกลับไม่ได้ (irreversible) การดูดซับทางกายภาพมักจะเป็นแบบไม่เฉพาะ (nonspecific) กล่าวคือ โมเลกุลที่ถูกดูดซับไว้ จะไม่ดูดติดกับเฉพาะบริเวณใดบริเวณหนึ่งบนผิวน้ำของแข็ง แต่จะเป็นอิสระในการเคลื่อนที่อยู่เหนือบริเวณผิวน้ำนั้น โดยกระบวนการที่เกิดขึ้นจะไม่ขึ้นตรงกับอุณหภูมิ และความแรงไอออน (ionic strength) ของสารละลาย แต่มักจะขึ้นอยู่กับค่าพีเอช และสารเชิงช้อนที่ปะปนอยู่ในวัฏจักรของเหลว ทั้งนี้การดูดซับทางกายภาพโดยทั่วไปจะสามารถผนกกลับได้ การผนกกลับของการดูดซับทางกายภาพจะขึ้นอยู่กับความแข็งแรงของแรงดึงดูดระหว่างตัวดูดซับกับสารที่ถูกดูดซับ ถ้าแรงดึงดูดนี้มีค่าน้อยจะสามารถเกิดการปลดปล่อยหรือคายสารที่ถูกดูดซับออกมานอก (desorption) ซึ่งอาจเป็นผลจากการเปลี่ยนความเข้มข้นของสารที่ถูกดูดซับ หรือการเพิ่มอุณหภูมิเข้าไปในปริมาณมากปฏิกิริยาที่เกิดขึ้นจากการดูดซับทางกายภาพจะทำให้เกิดการคายความร้อน โดยปริมาณความร้อนที่เกิดขึ้นจะมีค่าใกล้เคียงกับความร้อนแห้งของกราดลั่นตัวเป็นของเหลว

2.2.10.3 การดูดซับทางเคมี (Chemical adsorption หรือ chemisorption)

เกิดจากปฏิกิริยาเคมีระหว่างโมเลกุลของสารที่ถูกดูดซับและตัวดูดซับ หรือแรงดึงดูดทางเคมีซึ่งเป็นแรงที่แข็งแรงกว่าการดูดซับทางกายภาพ และเป็นแรงที่ทำให้เกิดพันธะ ณ บริเวณเฉพาะ (specific) ได้ บนพื้นผิวของวัฏจักรของแข็ง เกิดเป็นสารประกอบเคมีชนิดใหม่ที่ผิวสัมผัสของตัวดูดซับ ทำให้ค่าความร้อนของการดูดซับมีค่าสูงใกล้เคียงกับค่าของพลังงานพันธะเคมี อาจเกิดการดูดซับได้ซ้ำและผนกกลับไม่ได้เป็นบางส่วน โดยทั่วไปสารที่ถูกดูดซับจะเกิดเป็นโมเลกุลชั้นเดียว (monolayer) เหนือผิวน้ำของตัวดูดซับโดยโมเลกุลของสารถูกดูดซับจะไม่สามารถเคลื่อนที่ได้อย่าง

อิสระ จากบริเวณผิวน้ำหนึนไปยังบริเวณอื่น เมื่อผิวน้ำของตัวดูดซับถูกปักคลุมด้วยไม้เลกุล 1 ชั้น แล้ว ความสามารถในการดูดซับของมันจะลดลง จึงเกิดการผันกลับได้ยาก นอกจาจจะมีการให้ความร้อนถึงอุณหภูมิสูงๆ แล้วสารที่ถูกดูดซับจะจะแยกตัวออกจากตัวดูดซับได้ ปฏิกิริยาที่เกิดขึ้นจะเกิดที่อุณหภูมนิสูงและเกี่ยวข้องกับพลังงานกระตุ้น (activation energy) รวมทั้งยังมีการใช้พลังงานความร้อนในการผันกลับของปฏิกิริยาด้วย ทั้งนี้การดูดซับทางเคมีจะเกิดขึ้นได้มากหรือน้อยขึ้นอยู่กับปัจจัยสำคัญต่างๆ ได้แก่ ส่วนประกอบของพื้นผิวของแข็ง ความเข้มข้นของตัวถูกละลาย พีเอช และอุณหภูมิของสารละลาย

นอกจากนี้ยังมีการกล่าวถึงการดูดซับอีกประเภทหนึ่ง คือ การดูดซับแบบแลกเปลี่ยน (exchange adsorption) ซึ่งใช้ในการอธิบายถึงการดูดซับที่บวกกับชั่นด้วยการดึงดูดทางไฟฟ้าระหว่างสารที่ถูกดูดซับกับบริเวณผิวน้ำหนึนของตัวดูดซับ โดยที่การแลกเปลี่ยนไอออน (ion exchange) ก็ถูกจัดให้อยู่ในกลุ่มของการดูดซับประเภทนี้ เช่นกัน กล่าวคือไอออนของสารที่ถูกดูดซับซึ่งมีอยู่เป็นจำนวนมากบริเวณผิวน้ำเป็นผลมาจากการดึงดูดทางศักย์ไฟฟ้า (electrostatic attraction) ซึ่งดึงดูดไอออนสูบบริเวณที่มีประจุแบบตรงกันข้ามที่อยู่บนผิวน้ำของตัวดูดซับ รวมทั้งไอออนของสารที่ถูกดูดซับที่มีอยู่ในสารละลายจะเกิดการแลกเปลี่ยนกับไอออนที่มีประจุแบบเดียวกันซึ่งเป็นติดอยู่กับตัวดูดซับ โดยทั่วไปนั้นไอออนที่มีประจุมากกว่า เช่น ไอออนแบบไตรวาเลนท์ (trivalent ions) จะถูกดึงดูดสูบบริเวณที่มีประจุแบบตรงกันข้ามได้แรงกว่าไอออนที่มีประจุน้อยกว่า เช่น ไอออนแบบโมโนวาเลนท์ (monovalent ions) การแลกเปลี่ยนไอออนเป็นปฏิกิริยาเคมีที่ผันกลับได้ นอกจากนี้ไอออนที่มีขนาดเล็กกว่าจะถูกดึงดูดได้แรงกว่าไอออนที่มีขนาดใหญ่ อย่างไรก็ได้ แม้ว่าจะมีความแตกต่างกันระหว่างการดูดซับทั้ง 3 ประเภทที่กล่าวมา แต่ก็ยังเป็นการยกที่จะตัดสินใจว่าการดูดซับที่เกิดขึ้นบนตัวดูดซับใดๆ จะมีการดูดซับแบบใดแบบหนึ่งที่กล่าวมาเกิดขึ้นเพียงแบบเดียวบนตัวดูดซับนั้น

การดูดซับทางกายภาพจะต่างจากการดูดซับทางเคมีคือ

1) การดูดซับทางกายภาพไม่เกี่ยวข้องกับการแลกเปลี่ยนหรือใช้อิเล็กตรอนร่วมกัน

2) การดูดซับทางกายภาพจะไม่จำกัดเกี่ยวกับบริเวณที่เกิดปฏิกิริยา ไม่เลกุลที่ถูกดูดซับสามารถเข้าไปเกาะยังพื้นที่ผิวส่วนใดก็ได้ แต่การดูดซับทางเคมีจะเลือกเฉพาะบริเวณที่สามารถเกิดพันธะเคมีได้เท่านั้น

3) ค่าความร้อนของการดูดซับทางกายภาพจะมีค่าต่ำ โดยมีค่าเท่ากับความร้อนของการกลایเป็นของเหลว ซึ่งเป็นค่าที่ต่ำเมื่อเปรียบเทียบกับการดูดซับทางเคมีที่มีค่าเปลี่ยนแปลงตามปฏิกิริยาเคมีที่เกิดขึ้น

4) การดูดซับทางกายภาพจะเกี่ยวข้องกับการเกิดขึ้นของชั้นหลายโมเลกุล (multimolecular layers) ส่วนการดูดซับทางเคมีจะเกิดขึ้นสมบูรณ์ เมื่อมีการเกิดขึ้นที่หนึ่งแล้ว ซึ่งบางครั้งการดูดซับทางกายภาพจะเกิดขึ้นที่พื้นผิวชั้นบนของการดูดซับทางเคมีได้

5) การดูดซับทางกายภาพจะเกิดขึ้นอย่างทันที เป็นการแพร่เข้าไปในรูปrunของตัวดูดซับ ซึ่งต้องใช้เวลาพอสมควร ส่วนการดูดซับทางเคมีจะเกิดขึ้นอย่างทันทีเช่นกัน แต่ต้องอาศัยพลังงานกระตุ้นด้วย

2.2.10.4 จนพลศาสตร์ของการดูดซับ (Kinetic adsorption)

ลักษณะของการดูดซับหรือการส่งถ่ายมวลสารที่อยู่ภายในสารละลายไปยังพื้นที่ผิวของของแข็งซึ่งเป็นกระบวนการที่ใช้กำจัดสารปนเปื้อน มี 3 ขั้นตอนสำคัญ คือ

1) การถ่ายโอนมวลสารของสารที่ถูกดูดซับจากวัสดุภาคของเหลวหรือแก๊สเข้าสู่บริเวณรอบนอกที่ใกล้กับพื้นผิวของตัวดูดซับหรือที่ทางเข้ารูปrunของตัวดูดซับ

2) การแพร่กระจายของมวลสารที่ถูกดูดซับจากการอบนอกที่ใกล้กับพื้นผิวของตัวดูดซับเข้าสู่ผิวภายในรูปrunของตัวดูดซับ

3) การดูดซับ คือ การที่ไม่เลกุลที่อยู่ภายในรูปrunถูกดูดซับจากสารละลายไปแบบติดอยู่ที่วัสดุภาคของแข็ง ซึ่งเกิดขึ้นอย่างรวดเร็วเมื่อเทียบกับ 2 ขั้นตอนที่ผ่านมา คาดว่าภาวะสมดุลเกิดขึ้นระหว่างวัสดุภาคทั้งสองนี้

2.2.10.5 ปัจจัยที่มีผลต่อการดูดซับ

1) ขนาดและพื้นที่ผิวของตัวดูดซับ

ความสามารถในการดูดซับมีความสัมพันธ์โดยตรงกับพื้นที่ผิวจำเพาะ และอัตราการดูดซับเป็นอัตราส่วนผกผันกับขนาดตัวดูดซับ โดยกลไกของ การดูดซับภายในอกของตัวดูดซับที่ไม่มีโพรงนั้น อัตราการดูดซับจะเป็นอัตราส่วนผกผันกับเส้นผ่าศูนย์กลางของตัวดูดซับ สำหรับตัวดูดซับที่มีโพรง อัตราของการเคลื่อนที่เข้าสู่พื้นที่ผิวภายในโพรงถูกควบคุมโดยความต้านทานภายในอกที่เรียกว่า film transport ดังนั้นอัตราการดูดซับจะมีความสัมพันธ์เป็นสัดส่วนกับเส้นผ่าศูนย์กลางของตัวดูดซับ ในทางตรงกันข้าม ถ้าการเคลื่อนที่ภายในเป็นตัวควบคุมอัตราการดูดซับจะเป็นอัตราส่วนผกผันกับเส้นผ่าศูนย์กลางของตัวดูดซับ และได้พบว่าสัมประสิทธิ์การเคลื่อนย้ายของมวลภายในอกจะประมาณได้ว่าคงที่สำหรับขนาดอนุภาคครึ่งบอนที่อยู่ในช่วง 300-900 (50/70 ขนาดตะแกรงมาตรฐาน ถึง 20/25 ขนาดตะแกรงมาตรฐาน) และจะลดลงเมื่อเพิ่มขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางของอนุภาค

2) ลักษณะของตัวดูดซับ

ความสามารถในการละลายน้ำของตัวถูกละลายเป็นปัจจัยสำคัญในการดูดซับ การดูดซับจะเพิ่มขึ้น เมื่อความสามารถในการละลายน้ำของตัวถูกละลายในตัวทำละลายลดลง เนื่องจากในการดูดซับตัวถูกละลายจะต้องถูกแยกออกจากตัวทำละลาย ซึ่งในที่นี้คือ น้ำ โดยตัวถูกละลายที่ละลายน้ำได้ดี หรือแตกตัวเป็นไอโอนได้ดีจะมีแรงยึดเหนี่ยว กับน้ำสูง จึงเป็นการยากในการดูดซับ ดังนั้นสารที่ไม่ละลายน้ำหรือละลายน้ำได้น้อยจะสามารถดูดซับได้ดี นอกจากความสามารถในการละลายแล้ว ขนาดโมเลกุลของตัวถูกละลายยังมีความสัมพันธ์กับการดูดซับ ซึ่งถ้าอัตราการเคลื่อนที่ภายในโพรงเป็นอัตราที่ควบคุมกลไกแล้ว ความสามารถในการดูดซับจะแปรผกผันกับขนาดโมเลกุลของตัวถูกละลาย

3) พีเอช (pH)

พีเอชมีอิทธิพลต่อการดูดซับ เนื่องจากไฮโดรเจนไอออน และไฮดรอกไซด์ไอออน สามารถถูกดูดติดอย่างค่อนข้างแข็งแรง การดูดติดไฮอนนีนฯ จึงมีผลกระทบมาจากการพีเอชของสารละลาย นอกจากนี้พีเอชยังมีผลต่อการแตกตัวของไฮอนและภาวะลายน้ำของสารต่างๆ อีกด้วย

4) อุณหภูมิ

การดูดซับโดยทั่วไปเป็นกระบวนการขยายความร้อน ดังนั้นความสามารถในการดูดซับจะเพิ่มขึ้นเมื่ออุณหภูมิลดลง แต่อัตราเร็วในการดูดซับจะสูงขึ้น เมื่ออุณหภูมิเปลี่ยนจะทำให้เกิดการเปลี่ยนสมดุลของปฏิกิริยา นอกจากนี้อุณหภูมิจะมีผลต่อความสามารถในการดูดซับ โดยเปลี่ยนความสามารถในการละลาย เช่น เมื่ออุณหภูมิซึ่งโดยปกติจะทำให้ความสามารถในการละlaysูงขึ้นเมื่อผลทำให้ความสามารถในการดูดซับลดลง

5) ความบันปวน

อัตราเร็วในการดูดซับขึ้นอยู่กับการแพร่ภายนอกและการแพร่ภายใน ซึ่งแล้วแต่ความบันปวนของระบบ ถังน้ำมีความบันปวนต่ำ ฟิล์มน้ำซึ่งล้อมรอบสารดูดซับจะมีความหนามากและเป็นอุปสรรคต่อการเคลื่อนที่ของโมเลกุลเข้าไปหาตัวดูดซับ ดังนั้นการแพร่ภายนอกจึงเป็นปัจจัยกำหนดอัตราเร็วของการดูดซับ ในทางตรงกันข้ามถ้าความบันปวนสูงจะเกิดฟิล์มบางๆ ทำให้การแพร่ภายนอกเป็นปัจจัยกำหนดอัตราเร็วของการดูดซับ

6) เวลาสัมผัส

เวลาสัมผัสเป็นพารามิเตอร์ที่มีผลต่อประสิทธิภาพของการดูดซับ และอายุการใช้งานของถัง เวลาสัมผัสใช้ในการลดสารอินทรีย์ในน้ำเสียขึ้นอยู่กับพารามิเตอร์อื่นๆ เช่น พื้นที่ผิวในการดูดซับ ลักษณะของโครง ชนิดและขนาดโมเลกุลของตัวดูดซับในสารละลาย และชนิดของคาร์บอน

2.2.10.6 ประโยชน์ของการดูดซับในทางอุตสาหกรรม

การดูดซับเป็นกระบวนการแยกกำจัดอย่างหนึ่งที่ถูกนำมาใช้เป็นเวลานาน ดังที่ทราบได้จากการใช้ถ่านเพื่อกำจัดกลิ่นและรสของน้ำ ซึ่งมีการบันทึกไว้เป็นภาษาสันสกฤตมานานกว่า 2,000 ปี การประยุกต์ใช้ในอุตสาหกรรมสมัยใหม่ เริ่มจากที่มีผู้มีค้นพบว่า ถ่านสามารถกำจัดสีของสารละลายได้ จึงมีการพัฒนาคุณสมบัติของถ่านเรื่อยมาจนกระทั่งได้ ถ่านกัมมันต์เป็นผลิตภัณฑ์ที่มีประสิทธิภาพในการดูดซับสารพิษ การดูดซับจึงจัดได้ว่าเป็นกระบวนการที่มีประโยชน์ทางด้านอุตสาหกรรม ประโยชน์จากการดูดซับที่ใช้ในอุตสาหกรรม เช่น การกำจัดสารอินทรีย์ที่ละลายน้ำได้ออกจากน้ำได้ เช่น สารพากไตรฮาโลเมเทน (trihalomethanes) สารปราบศัตรูพืช และสารประกอบอินทรีย์คลอรีนต่างๆ การกำจัดกลิ่น รส และสีออกจากน้ำได้ การกำจัดสีออกจากน้ำมันพืช การบำบัดน้ำเสียหรือของเสียจากอุตสาหกรรมโดยใช้เป็นส่วนหนึ่งในกระบวนการทางเคมีฟิสิกส์ (physicochemical process) หรือกระบวนการบำบัดขั้นที่ 3 (tertiary treatment) เป็นต้น

2.2.10.7 ไอโซเทอมการดูดซับ

ไอโซเทอมการดูดซับ เป็นการแสดงปริมาณของตัวถูกละลายที่ถูกดูดติดผิวต่อหน่วยของสารดูดติดผิว ซึ่งสัมพันธ์กับความเข้มข้นที่จุดสมดุลในสารละลายที่อุณหภูมิคงที่ ไอโซเทอมการดูดซับมีหลายรูปแบบ ดังต่อไปนี้

1) ไอโซเทอมการดูดซับแบบแลงมัวร์ (Langmuir adsorption isotherm)

สมมติฐานของแบบจำลองไอโซเทอมการดูดซับแบบแลงมัวร์ คือ

- ไม่เกิดปฏิกัดติดอยู่บริเวณที่แน่นอนบนพื้นผิวของสารดูดติดผิว
- มีไม่เกิดเดี่ยวในบริเวณปฏิกัดติดผิว
- พื้นที่ของบริเวณดูดติดผิวมีจำนวนที่แน่นอน ซึ่งกำหนดโดยลักษณะของพื้นผิว
- พลังงานการดูดติดผิวนี้ค่าเท่ากันทุกบริเวณ

การดูดติดผิวจากสารละลายโดยสารดูดติดผิว แสดงได้ดังสมการ

$$X = (X_m b C_e) / (1 + b C_e) \quad (2.8)$$

โดย X = ปริมาณตัวถูกละลายที่ถูกดูดติดผิwt่อหน่วยน้ำหนักของคาร์บอน
(มิลลิกรัมต่อกิโลกรัม หรือ มิลลิกรัมต่อกิโลกรัม)

X_m = ปริมาณตัวถูกละลายมากที่สุดที่ถูกดูดติดผิวเพื่อสร้างแผ่นชั้นเดียว
(monolayer) (มิลลิกรัมต่อกิโลกรัม หรือ มิลลิกรัมต่อกิโลกรัม)

C_e = ความเข้มข้นของตัวถูกละลายในสารละลายที่จุดสมดุล
(มิลลิกรัมต่อลิตร หรือ มิลลิกรัมต่อลิตร)

b = ค่าคงที่ทางพลังงานของการดูดติดผิว

2) ไอโซเทอมการดูดซับแบบฟรุนเดลิช (Freundlich adsorption isotherm)

ลักษณะของไอโซเทอมแบบนี้คือ การดูดซับจะยังดำเนินต่อไปเรื่อยๆ เมื่อเพิ่มความเข้มข้นของสารดูดซับ ไอโซเทอมการดูดซับแบบฟรุนเดลิช เขียนได้ดังนี้

$$X/m = K C_e^{1/n} \quad (2.9)$$

โดย X = ปริมาณตัวถูกละลายที่ถูกดูดติดผิwt่อหน่วยน้ำหนักของคาร์บอน
(มิลลิกรัมต่อกิโลกรัม หรือ มิลลิกรัมต่อกิโลกรัม)

C_e = ความเข้มข้นของตัวถูกละลายในสารละลายที่จุดสมดุล
(มิลลิกรัมต่อลิตร หรือ มิลลิกรัมต่อลิตร)

K = ค่าคงที่สัมพันธ์กับความสามารถในการดูดติดผิวของคาร์บอน

$1/n$ = ค่าคงที่สัมพันธ์กับพลังงานของการดูดติดผิว

m = น้ำหนักของสารดูดติดผิว (กิโลกรัม)

2.3 ดินเบา (Diatomaceous earth) (ชฎาภรณ์ บุญแท้, 2545)

ดินเบา (Diatomaceous earth) หรือที่รู้จักกันในชื่อต่างๆ เช่น Diatomite, Kieselguhr, Tripolite, Fossil four เป็นต้น เรียกชื่อภาษาไทยว่า “ดินเบา” ดินเบาเป็นหินตะกอนที่มีลักษณะการเกิดเป็นชั้นๆ มีสีเทา ขาว นวล สีน้ำตาลอ่อน โครงสร้างส่วนใหญ่ประกอบด้วยฟอสซิล ขนาดเล็กของพืชเซลล์เดียวในอดีต古老ที่เรียกว่า ไดอะตوم โครงสร้างของไดอะตอมเหล่านี้ ส่วนใหญ่ประกอบด้วยซิลิกา ไร้ผลึกชนิดบริสุทธิ์ โดยที่ไดอะตอมแต่ละสปีชีส์ จะมีโครงสร้างซับซ้อนและมีคุณสมบัติเด่นเฉพาะตัว คือ ความบริสุทธิ์ การมีความพรุนตัวสูง และมีพื้นที่ผิวมาก จึงเป็นผลที่เกิดขึ้นโดยตรงจากภูปร่าง โครงสร้าง และส่วนประกอบภายในของไดอะตอมแต่ละชนิดนั้น คุณสมบัติเหล่านี้ เมื่อรวมกับความคงทนทางเคมีและเป็นตัวนำความร้อน จึงเป็นคุณสมบัติที่เหมาะสมในการนำดินเบาไปใช้ในงานอุตสาหกรรมต่างๆ

2.3.1 การกำเนิดทางธรณีวิทยา

การกำเนิดของดินเบามีแหล่งกำเนิดได้ทั้งในน้ำทะเล น้ำกร่อย และน้ำจืด ขณะที่มีชีวิตอยู่ตัวไดอะตอมจะสกัดดึงซิลิกาจากรอบตัว และรายออกมาในรูปเปลือกหอยหุ้มตัวมันเอง ภายหลังที่ตายโครงสร้างแบบเปลือกหอยเหล่านี้จะค่อยๆ ตกตะกอนสู่พื้นของแอ่ง (basin) ทับถมร่วมกับตะกอนชนิดอื่นๆ แหล่งดินเบาเกิดขึ้นจากการจับตัวแน่นของตะกอนเหล่านี้ ภายใต้ความร้อนและความกดดัน โดยมักมีรายดิน สารคาร์บอเนต และเก้าภูเขาไฟแทรก เป็นมลพินเจือปนอยู่ด้วย

ในปัจจุบันตะกอนทางทะเลที่มีไดอะตอมมากจะสะสมในแอ่งทะเลบริเวณที่มีสารอาหารสมบูรณ์ เช่น เขตมหาสมุทรที่มีกระแสน้ำแตกต่างกัน แบบกึ่งแอนตาร์กติก บริเวณพื้นทะเลระดับลึกไม่มีการเคลื่อนไหวของน้ำอย่างรุนแรง ทำให้มีการสะสมตัวของตะกอนจากพื้นทวีป อย่างไรก็ตามดินเบาสามารถเกิดขึ้นได้ในสภาพแวดล้อมน้ำตื้น มีรายงานว่าดินเบาที่เกิดขึ้นในน้ำจืดมีการสะสมตัวในทะเลสาบ บันภูเขาริมจากปล่องภูเขาไฟ มีการสะสมตัวอย่างอิสระที่มีกระแสน้ำหรือแม่น้ำมาก เกี่ยวข้อง น้ำจะไหลเข้ามาโดยการซึม ผลกระทบจากการหลังการสะสมตัวของแหล่งดินเบา มีอิทธิพลต่อความพรุน และระดับชั้นของกระบวนการประสานตัว ซึ่งมีการแยกตัว การเคลื่อนไหว และการแตกตะกอนใหม่ของซิลิกาในไดอะตوم ในที่สุดดินเบาจะเปลี่ยนเป็นเชิร์ต (chert) หรือโคลนไดอะตอมมีรายงานว่า มีสัดส่วนของสารอินทรีย์มากน้อย ซึ่งแปรสภาพจากภูปร่างที่อ่อนนุ่มของไดอะตอมและอาจจะเป็นหิน

กำหนดของแหล่งปัตตาเลี่ยมได้ การยกตัวของแหล่งดินเปาภายในได้เงื่อนไขการระบายน้ำที่ดี สามารถช่วยจัดมลพิษพอกอินทรีย์ โดยการติดมากของชีวินและภาระละลาย

แหล่งดินเปาที่สำคัญที่ส่วนใหญ่โดยกรมทรัพยากรธรรมชาติในประเทศไทย พบที่ จังหวัดลำปาง พบกระจัดกระจายในเขต อำเภอเมือง อำเภอเกาะคา อำเภอแม่ทะ และ อำเภอสบปราบ มักพบเป็นเนินลูกรังเล็กๆ โดยมีความสูงจากท้องนา 10-20 เมตร เช่น ที่แหล่งบ้านม่อนหินแก้ว บ้านป่าม่วง บ้านน้ำโจร และบ้านม่อนแสงสี รวมทั้งแหล่งบ้านกลวยแพะ ชั้นดินเปาถูกปิดทับด้วยก้อนกรวดและก้อนหินมนเหล็ก การสะสมตัวอีกชนิดหนึ่งเกิดขึ้นตามเชิงลาด บริเวณขอบของแอ่งลำปาง โดยชั้นก้อนกรวดปิดทับ พบเห็นตามเนินเตี้ยๆ เป็นหย่อมๆ มีความยาวหลายกิโลเมตร ที่บ้านพิชัย บ้านห้วยน้ำเดิม บ้านกิ่วลด และทางใต้ของนิคมกิ่วลด บริเวณแหล่งที่กล่าวถึงทั้งหมดนี้มีพื้นที่ครอบคลุมประมาณ 30 ตารางกิโลเมตร

2.3.2 ชีววิทยาและนิเวศวิทยาของไดอะตوم

ไดอะตอมจัดอยู่ในพวก protista เช่นเดียวกับ protozoans, moulds และ fungi ไดอะตอมเป็นพืชเซลล์เดียว ขนาดเล็กมาก มีขนาดตั้งแต่ 2-2,000 ไมครอน มีรูปร่างอ่อนนุ่ม ประกอบด้วย cytoplasm, oil, globules และ chloroplasts เชื่อมกันด้วย opaline exoskeleton ซึ่งโครงสร้างดูหนึ่งหรือ frustules อาจมีลักษณะเป็นทรงกลมหรือทรงรี ลักษณะภายนอกเป็นรูคล้ายตะเกียง มีโครงสร้างเป็นตาข่ายชั้นช้อน ตัวไดอะตอมสร้างอาหารโดยการรวมคาร์บอน (ที่ได้จากการสั้งเคราะห์แสงของคาร์บอนไดออกไซด์) กับสารอาหารที่สกัดจากน้ำทะเล ไดอะตอมเป็นพื้นฐานของวงจรอาหารในทะเล เป็นอาหารหลักของกุ้งตัวเล็กๆ ซึ่งเป็นอาหารของพวงสัตว์มีกระดูกสันหลังอีกด้วย หนึ่ง

ไดอะตอมสามารถอยู่ในสภาพแวดล้อมทางน้ำหลายแบบ โดยต้องการเงื่อนไข สภาพแวดล้อมที่เหมาะสมสมบูรณ์เจริญเติบโตได้ เช่น มีอุณหภูมิ และเงื่อนไขทางแสงที่เหมาะสม มีสภาพความเค็ม ความเป็นกรดในวงจำกัด และได้รับสารอาหารตลอดเวลา จำพวก ซิลิกา ในต่อเจนฟอสฟอรัส เหล็ก ออกซิเจน และคาร์บอนไดออกไซด์ ไดอะตอมอาศัยอยู่ในเขตที่มีแสง มีความลึกถึง 200 เมตร การศึกษาเมื่อไก่นานนี้ได้ใช้กลุ่มไดอะตอมเป็นเครื่องชี้บอกระบบที่ทางทะเลน้ำจืดในยุคควอเตอร์นารี (quaternary) และในสมัยปัจจุบัน

2.3.3 ส่วนประกอบทางเคมีของดินเบา

ดินเบาบริสุทธิ์ ประกอบด้วย opaline หรือ hydrosilica กับสารอินทรีย์อื่นๆ เล็กน้อย เช่น alumina, เหล็ก, alkaline metal เป็นต้น ดินเบาดิบอาจมีอินทรีย์สาร และพหุกเกลือ ละลาย ซึ่งส่วนของแร่ประกอบหิน ราย ดิน หรือคาร์บอนเนตในปริมาณต่างๆ ดังแสดงเป็นตัวอย่าง ในตารางที่ 2.1

ตารางที่ 2.1 ตัวอย่างผลการวิเคราะห์ทางเคมีของดินเบา จากแหล่งแพร่ต่างๆ

1. Hollywood, California
2. Dragowistiza near Sofia, Bulgaria
3. The Gurmen deposit, Blagoevgrad, Bulgaria
4. อำเภอแม่ทะ จังหวัดลำปาง

Composition in %	Hollywood	Dragowistiza	The Gurmen deposit	อำเภอแม่ทะ จังหวัดลำปาง
SiO ₂	73.71	83.50	68.80	68.14
Al ₂ O ₃	7.25	10.56	13.70	13.75
Fe ₂ O ₃	2.63	2.04	5.30	5.00
MgO	1.47	0.67	0.90	0.87
CaO	1.72	1.18	1.10	0.42
Na ₂ O	1.19	2.05	1.80	1.00
K ₂ O	1.00	2.05	1.80	-

ที่มา : กิติยา น้อมวงศ์ (2549)

2.3.4 คุณสมบัติทางกายภาพของดินเบา

ดินเบามักมีสีค่อนข้างอ่อน ขาวหรือสีครีมคล้ายพากชอลล์ก โดยแหล่งดินเบาที่เกิดขึ้น ในแหล่งน้ำจืดมักจะมีสารอินทรีย์ปะปนอยู่ด้วย สารที่ปราศจากจะทำให้สีแตกต่างออกไปจากน้ำตาลอ่อน ถึงน้ำตาลเขียว หรือเกือบดำซึ่งยกแก่การแยกจากสารพอกที่คล้ายถ่านหิน (peatlike material)

โครงสร้างอาจจะเป็นแบบเนื้อแน่นหรือเป็นลาย ความแข็งของอนุภาคติดนิ่งตามสเกลความแข็งมาตรฐานโมลท์ ออยู่ระหว่าง 4.5-6.0 แต่ความแข็งปูราก្យของแร่ดินเบาเนื้อแน่นประมาณ 1.5 ทั้งนี้เนื่องจากความหนาแน่นปูราก្យน้อย และความร่วนของเนื้อดินที่มีรูพุนความถ่วงจำเพาะ 2.1-2.2 เมื่อบริสุทธิ์และแห้งมีความถ่วงจำเพาะปูราก្យน้อยกว่า 1 ดังนั้นแร่ดินเบาจะลดลงน้ำได้จนกว่าจะ omn จนถึงตัวด้วยน้ำ ความหนาแน่นปูราก្យ 5-16 ปอนด์ต่อลูกบาศก์ฟุต ความหนาแน่นเมื่อเปียก 10-20 ปอนด์ต่อลูกบาศก์ฟุต ดัชนีหักเห 1.42-1.48 ไม่ละลายในกรดยกเว้นกรด HF แต่ละลายได้ง่ายในด่าง

2.3.5 การใช้ประโยชน์ดินเบาในอุตสาหกรรมต่างๆ

1) ใช้เป็นสารช่วยกรอง (Filter aids)

การใช้ประโยชน์ของดินเบา ส่วนใหญ่ใช้เป็นสารช่วยกรอง (ซึ่งมีปริมาณ 50 เปอร์เซ็นต์ของการใช้งานดินเบาทั้งหมด) ในการกรองผลิตภัณฑ์ที่เป็นของเหลวในอุตสาหกรรมและที่ไม่ใช้อุตสาหกรรม รวมทั้งสารเคมีนิคินทรีย์ และอนินทรีย์เภสัชภัณฑ์ (pharmaceuticals) เบียร์ เหล้าอุ่น น้ำมันต่างๆ ดินเบาใช้เป็นสารช่วยกรอง เพราะมีคุณสมบัติในการซึมน้ำ อนุภาคชนิดละเอียดที่แขวนลอยอยู่ในสารละลายที่ต้องการกรองได้เป็นอย่างดี รวดเร็ว และได้สารละลายที่ใสขึ้น คุณสมบัติการเป็นสารช่วยกรองที่ดีต้องมีความบริสุทธิ์ทางเคมีสูง มีปริมาณแคลเซียม และเหล็กต่ำ รวมทั้งมีสารอื่นที่ละลายได้ (soluble salts) ออยู่เป็นส่วนน้อย มีคุณสมบัติทางกายภาพเหมาะสมกับการเป็นสารช่วยกรอง คือ ต้องมีการซึมน้ำสูง มีลักษณะรูพุนมาก และมีขนาดอนุภาคที่พอเหมาะ

2) ใช้เป็นตัวเติม (Fillers)

ดินเบาใช้เป็นสารตัวเติมในสี พลาสติก ยาง เภสัชภัณฑ์ สารขัดมันและเคมีภัณฑ์ต่างๆ ดินเบาใช้เป็นตัวเติมมีการใช้มากเป็นอันดับที่สอง ดินเบาที่ใช้เติมในผลิตภัณฑ์เพื่อการค้า มีทั้งชนิดจากธรรมชาติ และชนิดที่ผ่านการทำ calcine แล้ว โดยทั่วไปดินเบาที่ใช้เติมในผลิตภัณฑ์ของสี และสีรองพื้น เพราะดินเบามีคุณสมบัติเป็น flattening ที่ดี ทำให้การซึมน้ำของสีดีขึ้นและแห้งเร็ว มีความตึงผิวดี และเรียบเหมือนขัดด้วยกระดาษ ส่วนดินเบาที่ใช้เติมในอุตสาหกรรมพลาสติก ส่วนใหญ่ใช้เป็นสาร anti-blocking ในผลิตภัณฑ์ พิล์มโพลีเอทธิลีนที่มีความหนาแน่นต่ำตามปกติจะเติมดินเบางไปให้มีความเข้มข้น 300-500 ppm เพื่อป้องกันการติดกันของพิล์ม

3) ใช้ทำแผ่นอนวนและผงดูดซับ (Insulators and absorbents)

บริษัทในประเทศเดนมาร์ก ได้ผลิตอิฐอนวนจากวัตถุดิบที่เรียกว่า molar ซึ่งเป็นวัสดุธรรมชาติเป็นสารผสมระหว่าง ดินเบ้า และ 20-25 เปอร์เซ็นต์ ของ plastic clay นอกจากนี้ยังใช้ molar ซึ่งมีส่วนผสมของดินเป็นน้ำในการผลิตสารดูดซับชนิดผงและชนิดเม็ดที่ใช้ในเตาอบแห้งด้วย ใช้ในการดูดซับผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรมอาหารสัตว์ ยาจำพวกยาเม็ด ส่วนดินเบ้าที่เป็นผงและผ่านการ calcine แล้ว จะใช้ในวัตถุระเบิด, seed coating และในอุตสาหกรรมผลิตภัณฑ์เคมีต่างๆ แต่ molar ไม่มีความบริสุทธิ์พอสำหรับการใช้เป็นสารช่วยกรองและตัวเติมได้

4) การใช้ประโยชน์ด้านอื่นๆ

นอกจากประโยชน์ดังกล่าวข้างต้นแล้ว ยังสามารถนำดินเบ้ามาใช้ประโยชน์ด้านอื่นๆ ได้อีก เช่น เป็นสารขัดถูชนิดอ่อนสำหรับผสมในยาสีฟันและน้ำยาขัดโลหะ เป็นตัวกลางที่ใช้ป้องกันการเขย่งตัวของปุ๋ย ใช้ในอุตสาหกรรมเซรามิก โดยเป็นตัวเติมเพื่อลดความเหนียวในดินปั้น และเพิ่มความแข็งแรงด้วย ช่วยในการขึ้นรูปได้ดี ใช้ทำน้ำยาเคลือบในการทำผงสีเซรามิก และ ทำอิฐทนไฟ เพราะมีคุณสมบัติด้านทานความร้อนได้ดี เป็นตัวกลางควบคุมในวัตถุระเบิด ใช้ใน chromatography support media และ pitch control ในอุตสาหกรรมกระดาษ เป็นตัวนำพาตัวร่องปฏิกิริยาต่างๆ เช่น ใช้เป็นตัวนำพาในอุตสาหกรรมทำการทดลองกำมะถัน และในกรดฟอสฟอริก ในการกลั่นน้ำมันปิโตรเลียม

2.4 เอกสารและงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

Ghouti และคณะ (2003) ได้ทำการศึกษาองค์ประกอบของดินเบ้าที่ทับถมกันของไดอะตومเป็นหินตะกอน พพบว่า มีแร่ซิลิกาเป็นองค์ประกอบส่วนใหญ่ ซึ่งสามารถดูดซับไม่เลกฤทธิ์ไม่ข้าวได้ และได้มีการศึกษาการดูดซับด้วยดินเบ้า โดยมีการปรับปรุงคุณภาพของดินเบ้าให้มีประสิทธิภาพมากขึ้นโดยการเผา (ชัยศรี ไชยรุ่ม, 2544)

ชญาภรณ์ บุญแท้ (2545) ทำการศึกษาประสิทธิภาพในการดูดซับแอดเมียร์ โคโรเมียร์ (ประจุ +3) และอาร์เซนิค จากน้ำเสียสังเคราะห์ด้วยดินเบ้า พพบว่า สภาพที่เหมาะสมในการดูดซับแอดเมียร์คือ ความเข้มข้นของแอดเมียร์เท่ากับ 40 มิลลิกรัมต่อลิตร ปริมาณดินเบ้าที่ใช้เท่ากับ 2.0 กรัม ค่าพีเอชของสารละลายเท่ากับ 5 และช่วงเวลาที่สัมผัส 10 ชั่วโมง และประสิทธิภาพในการกำจัดเท่ากับ 99.92 เปอร์เซ็นต์ สำหรับการดูดซับโคโรเมียร์ สภาพที่เหมาะสมคือ

ความเข้มข้นของโครงเมียมเท่ากับ 40 มิลลิกรัมต่อลิตร ปริมาณดินเบาที่ใช้เท่ากับ 1.0 กรัม ค่าพีเอชของสารละลายเท่ากับ 4 และช่วงเวลาที่สัมผัส 10 ชั่วโมง และประสิทธิภาพในการกำจัดเท่ากับ 98.82 เปอร์เซ็นต์ และเมื่อนำดินเบาไปเผาที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 6 ชั่วโมง พบร้าสามารถใช้กำจัดอาร์เซนิคได้ดี โดยสภาวะที่เหมาะสมคือ ความเข้มข้นของอาร์เซนิคเท่ากับ 40 มิลลิกรัมต่อลิตร ปริมาณดินเบาที่ใช้ 1.0 กรัม ค่าพีเอชของสารละลายเท่ากับ 4 และช่วงเวลาที่สัมผัส 6 ชั่วโมง และประสิทธิภาพในการกำจัดเท่ากับ 99.96 เปอร์เซ็นต์

พรเพญ มีทองมูล (2545) ทำการศึกษาความสามารถในการดูดซับโลหะหนักสามชนิด ได้แก่ อาร์เซนิค แคนเดเมียม และตะกั่วในน้ำเสียสังเคราะห์ โดยการใช้ดินเบาเคลือบแมงกานีสออกไซด์ที่อุณหภูมิห้อง ได้ผลการศึกษาที่ชี้ให้เห็นว่า ชนิดของโลหะหนัก ความเข้มข้นของโลหะหนัก พีเอชของน้ำเสียและระยะเวลาที่ดินเบาเคลือบแมงกานีสออกไซด์สัมผัสถักบัน้ำเสียมีผลต่อประสิทธิภาพการดูดซับโลหะหนัก จากผลการศึกษาใช้ดินเบาเคลือบแมงกานีสออกไซด์ปริมาณ 0.1 กรัม พบร้า ค่าพีเอชที่เหมาะสมสมสำหรับการดูดซับอาร์เซนิคคือ 7 เมื่อความเข้มข้นเริ่มต้นเท่ากับ 40 มิลลิกรัมต่อลิตร ที่เวลาสัมผัส 12 ชั่วโมง โดยจะได้ประสิทธิภาพการดูดซับเท่ากับ 35.19 เปอร์เซ็นต์ สำหรับการดูดซับแคนเดเมียมได้ค่าพีเอชที่เหมาะสมสมสำหรับการดูดซับคือ 5 เมื่อความเข้มข้นเริ่มต้น 40 มิลลิกรัมต่อลิตร ที่เวลาสัมผัส 8 ชั่วโมง โดยจะได้ประสิทธิภาพเท่ากับ 91.67 เปอร์เซ็นต์ สำหรับการดูดซับตะกั่วได้ค่าพีเอชที่เหมาะสมสมสำหรับการดูดซับคือ 4 เมื่อความเข้มข้นเริ่มต้น 50 มิลลิกรัมต่อลิตร ที่เวลาสัมผัส 45 นาที โดยจะได้ประสิทธิภาพการดูดซับสูงกว่า 99 เปอร์เซ็นต์ และพบว่าตะกั่วเป็นโลหะหนักที่ถูกดูดซับไปได้เร็วที่สุด รองลงมาคือแคนเดเมียมและอาร์เซนิคตามลำดับ ผลการศึกษา ไอโซเทกมการดูดซับโลหะหนักทั้งสามชนิดพบว่าอาร์เซนิคและตะกั่วมีความสัมพันธ์กับไอโซเทกมการดูดซับแบบแมร์ สำหรับแคนเดเมียมมีความสัมพันธ์กับไอโซเทกมการดูดซับแบบฟรุนเดลิช การทดสอบการชะล้างของโลหะหนักทั้งสามชนิด พบร้าแคนเดเมียมและตะกั่วปริมาณโลหะหนักถูกชะล้างอย่างต่อเนื่องค่ามาตรฐานการทดสอบการดูดซับอาร์เซนิคและตะกั่วในน้ำเสียจากโรงงานผลิตแบตเตอรี่ซึ่งมีความเข้มข้นของอาร์เซนิค 0.42 มิลลิกรัมต่อลิตร และตะกั่ว 5.89 มิลลิกรัมต่อลิตร พบร้าดินเบาเคลือบแมงกานีสออกไซด์มีประสิทธิภาพดูดซับโลหะหนักทั้งสองชนิดได้ดีมาก

เบญจมาศ เจริญตรา (2546) ทำการศึกษาประสิทธิภาพการกำจัดprotookจากน้ำเสีย omniumทางทันตกรรม วัดความเข้มข้นของprotookในน้ำเสียจากคลินิกบริการทันตกรรม คณะทันตแพทยศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย พบร้ามีความเข้มข้นของprotookอยู่ในช่วง 4.69

19.26 ไมโครกรัมต่อลิตร และความเข้มข้นของprotoในน้ำเสียจากคลินิกไม่มีความสัมพันธ์กับจำนวนคนไข้ที่เข้ารับบริการ ศึกษาประสิทธิภาพการกำจัดprotoในน้ำเสียสังเคราะห์ด้วยแร่ดินเบา โดยแบ่งระยะเวลาใน การสัมผัส พีอีชของสารละลาย และปริมาณของแร่ดินเบา ผลการทดลองพบว่า แร่ดินเบา 1 กรัม มีประสิทธิภาพในการกำจัดprotoมากกว่า 95 เปอร์เซ็นต์ ที่ระดับความเข้มข้นของproto 1 มิลลิกรัมต่อลิตร พีอีช 3 - 9 ระยะเวลาสัมผัส 120 นาที เมื่อเปรียบเทียบประสิทธิภาพในการกำจัดprotoและค่าความสามารถในการดูดซับ พบร่วมกับ แร่ดินเบามีประสิทธิภาพใกล้เคียงกับโพลิเมอร์ (Lewatit TP 214) และ ไคโตซาน แต่มีประสิทธิภาพสูงกว่าถ่านกัมมันต์ แร่ดินเบาน้ำหนักเพียง 0.05 กรัม สามารถกำจัดprotoในน้ำเสียอย่างมีประสิทธิภาพทันท่วงทัน ที่ความเข้มข้น 20.42 ไมโครกรัมต่อลิตรให้มีความเข้มข้นต่ำกว่ามาตรฐานน้ำทิ้งกระทรวงอุตสาหกรรม

กิติยา น้อยม่วง (2549) ทำการศึกษาประสิทธิภาพการดูดซับในไตรท์และไนเตรทในน้ำเสียสังเคราะห์โดยดินเบาที่ผ่านการเผา ผลการศึกษาแสดงให้เห็นว่าดินเบาที่ผ่านการเผาที่ให้ประสิทธิภาพดีที่สุดคือดินเบาเผาที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส และหาสภาวะที่เหมาะสมในการดูดซับในไตรท์และไนเตรทในน้ำเสียสังเคราะห์ โดยแบ่งความเข้มข้นของไนเตรทและไนเตรท พีอีช เวลาสัมผัส และปริมาณดินเบาเผา โดยทำการทดลองที่อุณหภูมิห้อง ผลการศึกษาระบุว่าประสิทธิภาพการดูดซับในไตรท์และไนเตรทในน้ำเสียสังเคราะห์โดยดินเบาที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส เท่ากับ 96 เปอร์เซ็นต์ ที่ความเข้มข้นของไนเตรท 30 มิลลิกรัมต่อลิตร พีอีช 2 ใช้ปริมาณดินเบาเผา 3 กรัม ที่อัตราเร็วในการเขย่า 200 รอบต่อนาที เป็นเวลา 8 ชั่วโมง และประสิทธิภาพการดูดซับไนเตรท เท่ากับ 93 เปอร์เซ็นต์ ที่ความเข้มข้นของไนเตรท 40 มิลลิกรัมต่อลิตร พีอีชเท่ากับ 2 ใช้ปริมาณดินเบาเผา 3 กรัม ที่อัตราเร็วในการเขย่า 200 รอบต่อนาที เป็นเวลา 24 ชั่วโมง การศึกษาโดยเทอร์มการดูดซับของไนเตรทและไนเตรทด้วยดินเบาเผาที่อุณหภูมิ 800°C พบร่วมกับ proto ที่อุณหภูมิ 800°C พบว่าสัมพันธ์กับ proto ที่อุณหภูมิ 800°C พบร่วมกับ proto ที่อุณหภูมิ 800°C พบว่า มีการระลั่ยไนเตรท และไนเตรทออกมานอกเกินค่าที่เป็นอันตรายต่อมนุษย์

มธุรส แสงไฟโจรน์ (2549) ทำการศึกษาความเป็นไปได้ของแร่ดินเบาที่ถูกปรับปูงคุณภาพสำหรับกำจัดอาร์เซไนต์ และอาร์เซเนต พบร่วมกับ proto ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 400 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 6 ชั่วโมง (CD4006) สามารถดูดซับอาร์เซไนต์ และแร่ดินเบาที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 6 ชั่วโมง (CD8006) สามารถดูดซับอาร์เซเนตได้ โดยสภาวะที่เหมาะสมสำหรับกำจัดอาร์เซไนต์ และอาร์เซเนต คือ ที่ระดับความเข้มข้นเท่ากับ 10 มิลลิกรัมต่อลิตร พีอีช 5 เวลาสัมผัส 5 ชั่วโมง อัตราการเขย่า 180 รอบต่อนาที และปริมาณตัวดูดซับ CD4006 และ CD8006

เท่ากับ 3 กรัม สามารถกำจัดอาร์เซไนต์ และอาร์เซเนตได้ 98.72 และ 99.05 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ และผลของประจุลบอื่นที่รับภาระการดูดซับ พบร่วมกับฟอสเฟตมีผลต่อการดูดซับอาร์เซไนต์ และ อาร์เซเนต บนตัวดูดซับ CD4006 และ CD8006 สำหรับการทดลองใช้ตัวดูดซับ CD4006 และ CD8006 กำจัด อาร์เซนิกในน้ำเสียจริงที่มีค่าความเข้มข้นของอาร์เซนิก 1.95 มิลลิกรัมต่อลิตร พบร่วมกับปริมาณตัวดูดซับ CD4006 และ CD8006 0.1 กรัม สามารถกำจัดอาร์เซนิกในน้ำเสียได้มากกว่า 95 เปอร์เซ็นต์ ซึ่งค่า ความเข้มข้นของอาร์เซนิกที่เหลือมีค่าไม่เกินมาตรฐานน้ำดื่มตามที่องค์กรอนามัยโลกกำหนด (< 0.01 มิลลิกรัมต่อลิตร)

ศิโวรัตน์ ศรีเกษเพชร (2543) พบร่วมกับการดูดซับสารโลหะหนัก ตะกั่ว สังกะสี แคนเดเมียม และ โครเมียม ด้วยตัวดูดซับต่างๆ ได้แก่ แร่ดินเหนียว Kaolinite และ Bentonite และดินเหนียวจากสถานที่ ต่างๆ พบร่วมกับความสามารถในการดูดซับประมาณ 2 ชั่วโมง และเมื่อความเป็นกรดเป็นด่างของ สารละลายโลหะหนักเริ่มตันสูงขึ้น ความสามารถในการดูดซับของสารดูดซับต่างๆ ก็เพิ่มขึ้นตามไป ด้วย เนื่องจากพีเอชที่สูงขึ้นจะทำให้ประจุที่ผิวของ colloidal เป็นลบมากขึ้นดังนั้นจึงสามารถดูดยึดกับ ประจุบวกของโลหะหนักได้เพิ่มขึ้น จากการทดลองพบว่าแร่ดินเหนียว Bentonite สามารถดูดซับโลหะ หนักได้ดีที่สุด รองลงมาคือแร่ดินเหนียว Muscovite และแร่ดินเหนียว Kaolinite ตามลำดับ โดยลำดับ ความสามารถในการดูดซับจากมากไปน้อยดังนี้คือ $\text{Cr} > \text{Pd} > \text{Cd} > \text{Zn}$ ยกเว้นแร่ดินเหนียว Kaolinite ที่ดูดซับตะกั่วได้สูงสุด

อดิศักดิ์ ปิยสติตย์ (2543) ทำการศึกษา 2 ขั้นตอน คือ ขั้นตอนแรก ศึกษาสภาวะที่เหมาะสม และความสามารถในการกำจัดโครเมียม (ประจุ+6) พบร่วมกับรายเคลือบแมกนีไทต์มีประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมียม (ประจุ+6) ได้ดีที่สุดที่ความเข้มข้นเท่ากับ 100 มิลลิกรัมต่อลิตร พีเอชเท่ากับ 4 ซึ่งปริมาณโครเมียม (ประจุ+6) ที่รายเคลือบแมกนีไทต์สามารถกำจัดได้เท่ากับ 1.74 มิลลิกรัมต่อลิตร รายเคลือบแมกนีไทต์ 1 กรัม และขั้นตอนที่สอง ศึกษาความเป็นไปได้ในกรณีพื้นที่นาจตัวกลาง ด้วย สารละลายกรดซัลฟูริก พีเอช 4 พบร่วมกับสารน้ำกลับโลหะหนักได้ โดยสารน้ำกลับมาใช้งานได้ ต่อได้ โดยประสิทธิภาพจะลดลงประมาณ 30 เปอร์เซ็นต์ในครั้งแรก และ 50 เปอร์เซ็นต์ในครั้งต่อๆ ไป

Seng, Lee และ Liew (2001) ศึกษาการใช้ดินฟอกสีในอุตสาหกรรมน้ำมันม้าดูดซับโครเมียม (VI) และนิกเกิล(II) ดินฟอกสีที่ใช้ถูกปรับสภาพโดยการใช้กรดตามด้วยการให้ความร้อน และปรับ สภาพโดยความร้อนเพียงอย่างเดียวที่อุณหภูมิระหว่าง 200 และ 800 องศาเซลเซียส พื้นที่ผิวของดินที่ ปรับสภาพโดยความร้อนมีค่ามากที่สุด 120 ตารางเมตรต่อกิโลกรัม ที่อุณหภูมิการเผาระหว่าง 400 และ

500 องศาเซลเซียส ขณะการปั้บสภาพโดยการใช้กรดและความร้อนทำให้ดินมีพื้นที่ผิวมากที่สุดคือ 140 ตารางเมตรต่อกรัม ค่ากรดดูดซับโครเมียม(VI) ของทั้งสองวิธีมีค่าเพิ่มมากขึ้น เมื่อทำการเผาที่ อุณหภูมิสูงขึ้นจนถึง 300 องศาเซลเซียส และจะมีค่ากรดดูดซับลดลงเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้นกว่านี้ ที่ค่า พีเอชต่ำๆ มากกว่า 95 เปอร์เซ็นต์ของโครเมียมถูกดูดซับโดยดินที่เผาที่ 300 องศาเซลเซียสโดยได้ตัว ดูดซับ 1 กรัม กับสารละลายน้ำที่เข้มข้น 1 มิลลิกรัมต่อลิตร การดูดซับนี้สอดคล้องกับสมการการ ดูดซับของฟรุนเดลิช (Freundlich) การดูดซับนิกเกิล (II) โดยใช้ดินที่ปั้บสภาพโดยการเผาที่ 200 และ 700 องศาเซลเซียส และโดยการใช้กรดร่วมกับการเผาที่ 200 และ 500 องศาเซลเซียส มีค่าเท่ากับ 42 และ 44 เปอร์เซ็นต์ตามลำดับที่พีเอชเท่ากับ 6

ณัฐ ติลกเกียรติ (2546) ศึกษาปัจจัยการผลิตตัวดูดซับผลิตจากดินดินดำสมภาคลาภารัขาว และ ดินดินดำสมภาคลาภารัม และศึกษาประสิทธิภาพในการดูดซับเอกสารว่าเลนท์โครเมียมของตัวดูดซับที่ ผลิตได้โดยการแปรผันค่าพีเอช (pH) การจะไอกอนด้วยสารละลายกรดและน้ำกลัน ศึกษาลักษณะทาง กายภาพและทางเคมี การหาประสิทธิภาพในคอลัมน์ดูดซับ และได้เปรียบเทียบพฤติกรรมการดูดซับ ระหว่างถ่านกัมมันต์กับตัวดูดซับที่ผลิตได้ พบว่าตัวดูดซับที่เหมาะสมที่สุดที่สามารถดูดซับเอกสาร ว่าเลนท์โครเมียมได้ดีที่สุดและมีความคงตัว คือตัวดูดซับที่ผลิตจากดินดินดำสมภาคลาภารัขาว ที่อัตราส่วนโดยน้ำหนักระหว่างดินดินดำต่อภาระพื้นที่ 20 ต่อ 80 และตัวดูดซับที่ผลิตจากดินดินดำสม ภาคลาภารัมที่อัตราส่วนโดยน้ำหนัก ระหว่างดินดินดำต่อภาระพื้นที่ 10 ต่อ 90 ซึ่งผ่านการเผาแบบ ไร้ออกซิเจนที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 30 นาที โดยสามารถดูดซับเอกสารว่าเลนท์ โครเมียมได้ร้อยละ 99.02 และ 96.66 ตามลำดับ โดยที่สภาวะที่เหมาะสมในการดูดซับของตัวดูดซับ ทั้งสองชนิดคือ เวลาสัมผัส 4 ชั่วโมง ค่าพีเอชเท่ากับ 3 ซึ่งจากการทดลองไฮโซเทอมที่สภาวะดังกล่าว โดยสมการการดูดซับแบบแบ่งเมียร์ ค่าบริมาณการดูดซับสูงสุด ของตัวดูดซับที่ผลิตจากดินดินดำสม ภาคลาภารัขาว และตัวดูดซับที่ผลิตจากดินดินดำสมภาคลาภารัม เท่ากับ 11.08 และ 8.20 มิลลิกรัม เอกซ์ราเวนท์โครเมียมต่อกรัมตัวดูดซับ ตามลำดับ ขณะที่ถ่านกัมมันต์มีค่าเท่ากับ 47.40 มิลลิกรัม เอกซ์ราเวนท์โครเมียมต่อกรัมถ่านกัมมันต์ การศึกษาการจะตัวดูดซับด้วยสารละลายกรดอ่อน และ น้ำกลันที่ 24 ชั่วโมง พบว่าไม่สามารถจะไอกอนโครเมียมออกมายได้ด้วยสารละลายกรดอ่อนและ น้ำกลัน ใน การทดลองแบบต่อเนื่องในคอลัมน์เพื่อศึกษาประสิทธิภาพ ใน การกำจัดเอกสารว่าเลนท์ โครเมียมในน้ำเสียสังเคราะห์ ของตัวดูดซับผลิตจากดินดินดำสมภาคลาภารัขาว ที่พีเอช 3 ความเข้มข้น เอกซ์ราเวนท์โครเมียม 10 มิลลิกรัมต่อลิตร ที่ระดับความลึกของตัวดูดซับ 30, 60 และ 90 เซนติเมตร พบว่าบริมาณรน้ำเสียไหล่ผ่านชั้นตัวดูดซับที่จุด荷ดสภารพคือ 485.5, 521.7 และ 664.3 เท่าของ บริมาณของคอลัมน์ ตามลำดับ

บทที่ 3

ขั้นตอนและวิธีดำเนินการวิจัย

3.1 ขั้นตอนการวิจัย

- 3.1.1 เตรียมแร่ดินเปาเพาให้อุ่นในส่วนที่เหมาะสม โดยทำการปรับปูงแร่ดินเปาโดยการเผาที่อุณหภูมิ 400, 600 และ 800 องศาเซลเซียส
- 3.1.2 ศึกษาลักษณะทางกายภาพและทางเคมีของแร่ดินเปาธรรมด้า และแร่ดินเปาเพา (ที่อุณหภูมิ 400, 600 และ 800 องศาเซลเซียส) ในเตาเผาแบบเปิด
- 3.1.3 หาสภาวะที่เหมาะสมในการดูดซับโครงเมตของแร่ดินเปาออกจากน้ำเสียสังเคราะห์
- 3.1.4 เปรียบเทียบประสิทธิภาพการดูดซับโครงเมตออกจากน้ำเสียสังเคราะห์ระหว่างแร่ดินเปาธรรมด้า และแร่ดินเปาเพาในเตาเผาแบบเปิด
- 3.1.5 ศึกษาผลกระทบของเอนไซโอนต่างๆ ได้แก่ คลอไรด์ ในตรวจ คาร์บอนเนต พอกสเปต และชัลเฟต ที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครงเมตของแร่ดินเปาออกจากน้ำเสียสังเคราะห์

3.2 วัสดุดิบและสารเคมี

3.2.1 แร่ดินเปา

มีลักษณะเป็นผงค่อนข้างละเอียดสีเหลืองอ่อน โดยนำมาจากคำภោ瞗 จังหวัดลำปาง

3.2.2 สารเคมีที่ใช้ในการวิเคราะห์

- 1) โซเดียมไฮดรอกไซด์ (NaOH) บริษัท MERCK ประเทศ Germany
- 2) ซัลฟิวริก (H_2SO_4) บริษัท MERCK ประเทศ Germany
- 3) 1,5-ไดฟีนิลคาร์บากไซด์ (1,5-diphenylcabazide) บริษัท Fluka ประเทศ Switzerland
- 4) อัซติโน (Acetone) บริษัท MERCK ประเทศ Germany

3.3 อุปกรณ์และเครื่องมือการวิจัย

ลำดับ	อุปกรณ์และเครื่องมือการวิจัย	ยี่ห้อ : รุ่น
1	เครื่องซั่งไฟฟ้าละเอียด 4 ตำแหน่ง	Mettler : AB204-S
2	เครื่องเขย่า (shaker)	GFL3015
3	pH meter	ORION : 920A
4	เครื่อง Scanning electron microscope	JEOL : JSM – 5410LV
5	เครื่อง X-ray fluorescence	Philips : PW 2400
6	เครื่อง BET (Surface area and pore-size)	ASAP 200
7	Spectrophotometer	HACH DR4000
8	กระดาษกรอง	Whatman
9	เดซิเคเตอร์ และอุปกรณ์เครื่องแก้วทั่วไป	

3.4 วิธีดำเนินการวิจัย

3.4.1 การเตรียมแร่ดินเบ้าให้อยู่ในสภาพที่เหมาะสม ทำการปรับปรุง แร่ดินเบ้าโดยการเผา

1) นำแร่ดินเบามาล้างด้วยน้ำกลั่นและเอาสิ่งเจือปนออก นำไปอบแห้งที่อุณหภูมิ 100–105 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 6 ชั่วโมง จนแห้ง แล้วนำมาวัดอนผ่านตะแกรงขนาด 100 mesh และนำแร่ดินเบามาเก็บใส่ในถุงโพลีเอธิลีนที่อุณหภูมิห้องในโถดูดความชื้น

2) นำแร่ดินเบามาเผาที่อุณหภูมิ 400, 600 และ 800 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 6 ชั่วโมง ตามลำดับ ในเตาเผาแบบเปิด แล้วนำมาเก็บใส่ในถุงโพลีเอธิลีนที่อุณหภูมิห้องในโถดูดความชื้น แล้วนำไปใช้ในการทดลองต่อไป

3.4.2 การศึกษาลักษณะทางกายภาพของแร่ดินเบ้าธรรมชาติ และแร่ดินเบ้าเผาในเตาเผาแบบเปิด

นำแร่ดินเบ้าแร่ดินเบ้าธรรมชาติ และแร่ดินเบ้าเผา (ที่อุณหภูมิ 400, 600 และ 800 องศาเซลเซียส) ในเตาเผาแบบเปิด จากข้อ 3.4.1 มาศึกษาสมบัติทางกายภาพ ได้แก่ พื้นที่ผิวตัวอย่าง Scanning electron microscope (SEM) และศึกษาองค์ประกอบทางเคมีด้วยเครื่อง X-ray fluorescence (XRF) และความเป็นรูพุนด์ด้วยเครื่อง Surface area and pore-size (BET)

3.4.3 การหาสภาวะที่เหมาะสมในการดูดซับโครามे�ตของแร่ดินเบ้าจากน้ำเสียสังเคราะห์

ในการทดลองได้ทำการเตรียมน้ำเสียสังเคราะห์โครามे�ต โดยเตรียมจากปราเตสเซียมไดโครามे�ต ($K_2Cr_2O_7$) ซึ่งปราเตสเซียมไดโครามे�ตมีมวลโมเลกุลเท่ากับ 294 กรัม และโคเมียมมีมวลโมเลกุลเท่ากับ 52 กรัม ทำการเตรียมเป็นสารละลายเริ่มต้น 1000 มิลลิกรัมต่อลิตร โดยใช้ปราเตสเซียมไดโครามे�ต 2.828 กรัม ละลายในน้ำ 200 มิลลิลิตร แล้วปรับปริมาตรเป็น 1 ลิตร ซึ่งในการวิจัยนี้ใช้น้ำเสียสังเคราะห์โครามे�ตความเข้มข้น 1, 3, 5 และ 10 มิลลิกรัมต่อลิตร ตามลำดับ ทำได้โดยการเจือจางสารละลายเริ่มต้นปริมาตร 1, 3, 5 และ 10 มิลลิลิตร ตามลำดับ แล้วปรับปริมาตรเป็น 1 ลิตร

3.4.3.1 ศึกษาผลของพีเอชของสารละลายโครามे�ตที่เหมาะสมในการดูดซับโดยแร่ดินเบ้า

นำน้ำเสียสังเคราะห์ที่มีโครามे�ตอยู่ ปริมาตร 50 มิลลิลิตร ที่ระดับความเข้มข้น 1 มิลลิกรัมต่อลิตร เทลงในขวดรูปซมพู๊ เพิ่มแร่ดินเบ้าที่ได้จากข้อ 3.4.1 ปริมาณ 1.0 กรัม ปรับค่าพีเอชเป็น 4, 5, 6, 7 และ 8 ตามลำดับ (ใช้ 1M H_2SO_4 และ 1M $NaOH$) แล้วนำขวดไปเขย่าด้วยเครื่องเขย่าที่ 200 รอบต่อนาที ที่อุณหภูมิห้อง เป็นเวลา 60 นาที และทำการเก็บตัวอย่างสารละลายโดยนำไปกรองตัวอย่างสารละลายที่มีแร่ดินเบ้าออก แล้วนำไปทำการวิเคราะห์หาปริมาณโครามे�ตโดยวิธี Colorimetric เลือกค่าพีเอชที่แร่ดินเบ้าดูดซับได้ดีที่สุด

**3.4.3.2 ศึกษาผลของช่วงเวลาที่สัมผัสที่เหมาะสมในการดูดซับครามे�ตโดย
แร่ดินเบga**

นำน้ำเสียสังเคราะห์ที่มีครามे�ตอยู่ ปริมาตร 50 มิลลิลิตร ที่ระดับความเข้มข้น 1 มิลลิกรัมต่อลิตร เทลงในขวดรูปชามพู่ เติมแร่ดินเบgaที่ได้จากข้อ 3.4.1 ปริมาณ 1.0 กรัม ปรับค่าพีเอชให้เท่ากับค่าพีเอชที่เกิดการดูดซับได้ดีที่สุดที่ได้จากข้อ 3.4.3.1 นำขวดไปเขย่าด้วยเครื่องเขย่าที่ 200 รอบต่อนาที ที่อุณหภูมิห้อง เป็นเวลา 10, 20, 30, 45, 60, 120 และ 240 นาที ตามลำดับ และทำการเก็บตัวอย่างสารละลายโดยนำไปกรองตัวอย่างสารละลายที่มีแร่ดินเบกาออก แล้วนำไปทำการวิเคราะห์หาปริมาณครามे�ตโดยวิธี Colorimetric เลือกช่วงเวลาที่สัมผัสของสารละลายครามे�ตที่แร่ดินเบga ดูดซับได้ดีที่สุด

3.4.3.3 ศึกษาผลของความเข้มข้นของสารละลายครามे�ตที่เหมาะสมในการดูดซับโดยแร่ดินเบga

นำน้ำเสียสังเคราะห์ที่มีครามे�ตอยู่ ปริมาตร 50 มิลลิลิตร ที่ระดับความเข้มข้น 1, 3, 5 และ 10 มิลลิกรัมต่อลิตร ตามลำดับ เทลงในขวดรูปชามพู่ เติมแร่ดินเบجاจากข้อ 3.4.1 ปริมาณ 1.0 กรัม ปรับค่าพีเอชให้เท่ากับค่าพีเอชที่เกิดการดูดซับได้ดีที่สุดที่ได้จากข้อ 3.4.3.1 แล้วนำขวดไปเขย่าด้วยเครื่องเขย่าที่ 200 รอบต่อนาที ที่ช่วงเวลาที่สัมผัสที่แร่ดินเบga เผาดูดซับได้ดีที่สุดจากข้อ 3.4.3.2 อุณหภูมิห้อง และทำการเก็บตัวอย่างสารละลายโดยนำไปกรองตัวอย่างสารละลายที่มีแร่ดินเบกาออก แล้วนำไปทำการวิเคราะห์หาปริมาณครามे�ตโดยวิธี Colorimetric เลือกความเข้มข้นของสารละลายครามे�ตที่แร่ดินเบga ดูดซับได้ดีที่สุด

3.4.3.4 ศึกษาความสัมพันธ์ของปริมาณแร่ดินเบga กับสภาวะที่เหมาะสมในการดูดซับครามे�ตโดยใช้แร่ดินเบgaเผา

นำน้ำเสียสังเคราะห์ที่มีครามีเมียม (VI) อยู่ ปริมาตร 50 มิลลิลิตร ที่ทราบความเข้มข้นจากข้อ 3.4.3.3 ค่าพีเอชจากข้อ 3.4.3.1 และช่วงเวลาที่สัมผัสที่แร่ดินเบga เผาดูดซับได้ดีที่สุดจากข้อ 3.4.3.2 เติมแร่ดินเบga ปริมาณ 1, 2, 3, 4, 6, 8 และ 10 กรัม ตามลำดับ ใส่ในขวดรูปชามพู่ จากนั้นนำไปเขย่าบนเครื่องเขย่าที่ 200 รอบต่อนาที ทำการเก็บตัวอย่างสารละลายโดยนำไปกรองตัวอย่าง

สารละลายน้ำที่มีแร่ดินเบาออก แล้วนำไปทำการวิเคราะห์หาปริมาณโครเมตโดยวิธี Colorimetric คำค่าที่ได้ไปเขียนสมการไอโซเทอมการคูณชั้บแบบลงม้วร์ และฟรุนด์ติก

3.4.4 การศึกษาผลกราฟของแอนไอกอนต่างๆ ได้แก่ คลอไรด์ ใน terrestrial คาร์บอนเนต พอสเฟต และชัลเฟต ที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของแร่ดินเบาออกจากน้ำเสียสังเคราะห์

3.4.4.1 ศึกษาผลกราฟของแอนไอกอนที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของแร่ดินเบาจากน้ำเสียสังเคราะห์

นำน้ำเสียสังเคราะห์ที่มีโครเมตอยู่ทิ่มราบความเข้มข้นจากข้อ 3.4.3.3 ค่าพีเอชจากข้อ 3.4.3.1 และช่วงเวลาที่สัมผัสที่แร่ดินเบาคูณชั้บได้ดีที่สุดจากข้อ 3.4.3.2 เติมปริมาณแร่ดินเบาที่ได้จากข้อ 3.4.3.4 ในสารละลายน้ำ 50 มิลลิลิตร ใส่ในขวดรูปชามพู่ และเติมสารละลายน้ำตรึงสานคลอไรด์ใน terrestrial คาร์บอนเนต พอสเฟต และชัลเฟต ที่ระดับความเข้มข้น 0, 10, 100, 500 และ 1000 มิลลิกรัมต่อลิตร ตามลำดับ จากนั้นนำไปเขย่าบนเครื่องเขย่าที่ 200 รอบต่อนาที ทำการเก็บตัวอย่างสารละลายน้ำไปกรองตัวอย่างสารละลายน้ำที่มีแร่ดินเบาออก แล้วนำไปทำการวิเคราะห์หาปริมาณโครเมตโดยวิธี Colorimetric

3.4.4.2 ศึกษาผลกราฟของไอกอนผสม (mix anions) ที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของแร่ดินเบาจากน้ำเสียสังเคราะห์

นำน้ำเสียสังเคราะห์ที่มีโครเมตอยู่ทิ่มราบความเข้มข้นจากข้อ 3.4.3.3 ค่าพีเอชจากข้อ 3.4.3.1 และช่วงเวลาที่สัมผัสที่แร่ดินเบาคูณชั้บได้ดีที่สุดจากข้อ 3.4.3.2 เติมปริมาณแร่ดินเบาที่ได้จากข้อ 3.4.3.4 ในสารละลายน้ำ 50 มิลลิลิตร ใส่ในขวดรูปชามพู่ และเติมสารละลายน้ำตรึงสานไอกอนผสม ที่ระดับความเข้มข้น 100 มิลลิกรัมต่อลิตร จากนั้นนำไปเขย่าบนเครื่องเขย่าที่ 200 รอบต่อนาที ทำการเก็บตัวอย่างสารละลายน้ำไปกรองตัวอย่างสารละลายน้ำที่มีแร่ดินเบาออก แล้วนำไปทำการวิเคราะห์หาปริมาณโครเมตโดยวิธี Colorimetric

3.5 การวิเคราะห์ข้อมูลทางสถิติ

การวิเคราะห์ความแปรปรวนของข้อมูลบริมาณโครเมตจากการทดลอง โดยใช้ ANOVA และเปรียบเทียบความแตกต่างของข้อมูลด้วยวิธีการของ Duncan's New Multiple Rang Test (DMRT) ที่ระดับความเชื่อมั่น 95% ทั้งนี้การวิเคราะห์ทางสถิติดังกล่าวนั้น จะปฏิบัติการโดยใช้โปรแกรมสำเร็จรูปทางสถิติคือ Statistical Package for the Social Sciences (SPSS)



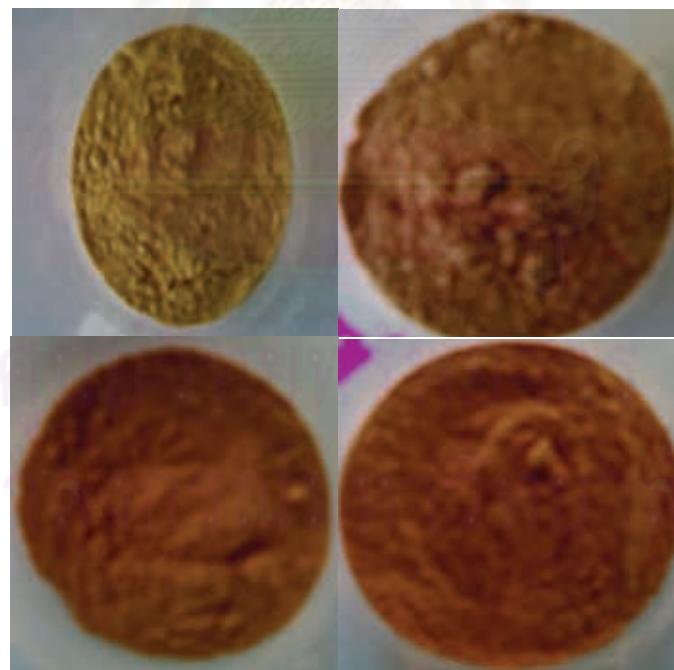
บทที่ 4

ผลการทดลองและวิจารณ์

4.1 ผลการศึกษาลักษณะทางกายภาพของแร่ดินเบ้า

จากการศึกษาสมบัติทางกายภาพที่สำคัญของแร่ดินเบ้า ได้แก่ พื้นที่ผิวด้วยเครื่อง Scanning electron microscope (SEM) และองค์ประกอบทางเคมีด้วยเครื่อง X-ray fluorescence (XRF) และความเป็นรูปrun ด้วยเครื่อง Surface area and pore-size (BET) ดังตารางที่ 4.1

แร่ดินเบ้าที่ใช้ในการศึกษาการดูดซับน้ำจาก อำเภอแม่ทะ จังหวัดลำปาง มีลักษณะเป็นผงค่อนข้างละเอียดสีเหลืองอ่อน เมื่อทำการเผาแร่ดินเบ้าที่อุณหภูมิ 400, 600 และ 800 องศาเซลเซียส พบว่า แร่ดินเบ้าเผาจะมีสีเข้มขึ้นตามลำดับ เนื่องจากปริมาณ Fe_2O_3 ที่เพิ่มขึ้นจึงทำให้สีเหลืองอ่อนของแร่ดินเบ้าเปลี่ยนเป็นสีส้มแดง (กาญจนะ แก้วกำเนิด, 2535)



ภาพที่ 4.1 แร่ดินเบ้าธรรมชาติ (Diatomite) และแร่ดินเบ้าเผาที่อุณหภูมิ 400 (CD400), 600 (CD600) และ 800 (CD800) องศาเซลเซียส

ตารางที่ 4.1 ผลการวิเคราะห์ลักษณะทางกายภาพของแร่ดินเบ้าธรรมชาติ (Diatomite) และแร่ดินเบ้าเมาท์คุณภาพ 400 (CD400), 600 (CD600) และ 800 (CD800) องศาเซลเซียส

ลักษณะทางกายภาพ	Diatomite	CD400	CD600	CD800
พื้นที่ผิว BET (ตารางเมตรต่อกรัม)	56.94	55.91	55.01	39.29
ปริมาตรรูปrun (ลูกบาศก์เซนติเมตรต่อกรัม)	0.15	0.16	0.17	0.13
ขนาดโพรงเคลือบ (อังสตรอม)	102.05	116.51	122.28	136.70

จากตารางที่ 4.1 ลักษณะทางกายภาพที่สำคัญ ซึ่งจะมีคุณสมบัติแสดงถึงความสามารถในการดูดซับของแร่ดินเบ้า ได้ผลการวิเคราะห์ดังนี้คือ Diatomite มีค่าพื้นที่ผิว ปริมาตรรูปrun และขนาดโพรงเคลือบ เท่ากับ 56.94 ตารางเมตรต่อกรัม 0.15 ลูกบาศก์เซนติเมตรต่อกรัม และ 102.05 อังสตรอม ตามลำดับ สำหรับ CD400 มีค่าพื้นที่ผิว ปริมาตรรูปrun และขนาดโพรงเคลือบ เท่ากับ 55.91 ตารางเมตรต่อกรัม 0.16 ลูกบาศก์เซนติเมตรต่อกรัม และ 116.51 อังสตรอม ตามลำดับ ส่วน CD600 มีค่าพื้นที่ผิว ปริมาตรรูปrun และขนาดโพรงเคลือบ เท่ากับ 55.01 ตารางเมตรต่อกรัม 0.17 ลูกบาศก์เซนติเมตรต่อกรัม และ 122.28 อังสตรอม ตามลำดับ และ CD800 มีค่าพื้นที่ผิว ปริมาตรรูปrun และขนาดโพรงเคลือบ เท่ากับ 39.29 ตารางเมตรต่อกรัม 0.13 ลูกบาศก์เซนติเมตรต่อกรัม และ 136.70 อังสตรอม ตามลำดับ

จากการศึกษาแร่ดินเบ้าธรรมชาติ ด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบสแกน (Scanning electron microscope: SEM) พบว่า มีลักษณะเป็นรูปrun และมีโครงสร้างเป็นตาข่าย ทำให้มีความสามารถในการดูดซับ รวมทั้งจากการวิเคราะห์องค์ประกอบทางเคมีของแร่ดินเบ้าธรรมชาติด้วยเครื่อง X-ray fluorescence ดังตารางที่ 4.2 จะเห็นว่า มีปริมาณซิลิกาถึง 72.50 เปอร์เซ็นต์ จัดได้ว่าเป็น silicate clay ซึ่งใช้เรียกดินที่มีแร่ซิลิกาเป็นองค์ประกอบหลัก (นพธีรา สรรมณี, 2541)

ตารางที่ 4.2 องค์ประกอบทางเคมีของแร่ดินเบาธรรมชาติวายเครื่อง X-ray fluorescence (XRF)

องค์ประกอบ	เปอร์เซ็นต์ (%)
SiO_2	72.50
Al_2O_3	11.42
Fe_2O_3	5.81
MgO	0.25
CaO	1.48
Na_2O	7.21
K_2O	0.69

4.2 ผลการศึกษาสภาวะที่เหมาะสมในการดูดซับโครงเมตของแร่ดินเบาจากน้ำเสีย สังเคราะห์

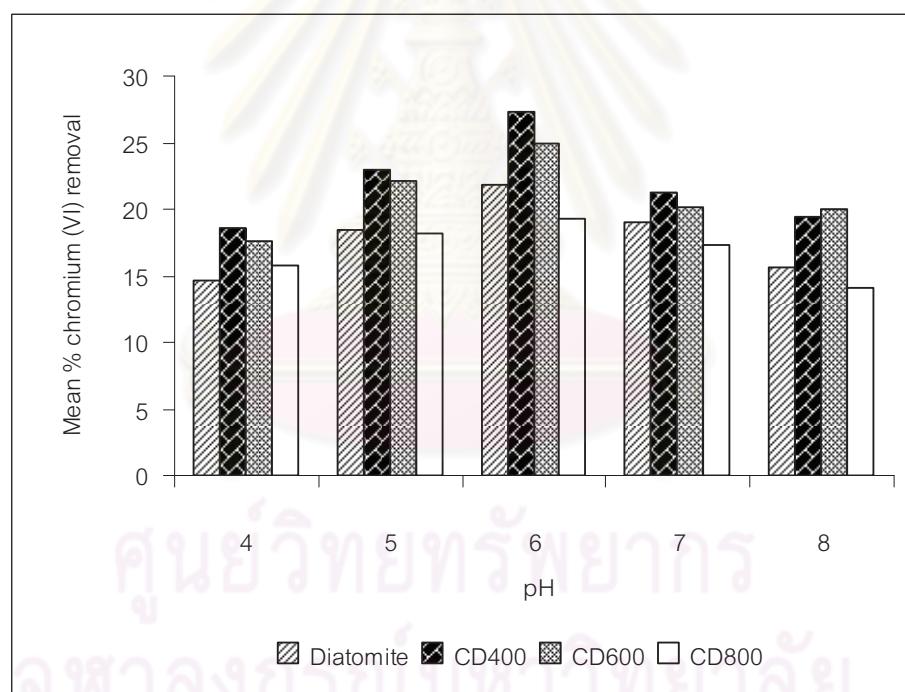
จากการศึกษาสภาวะที่เหมาะสมในการดูดซับโครงเมตของแร่ดินเบาธรรมชาติ (Diatomite) และแร่ดินเบาเพาที่อุณหภูมิ 400 (CD400), 600 (CD600) และ 800 (CD800) องศาเซลเซียส ซึ่งได้ทำการศึกษาสภาวะที่เหมาะสมในการดูดซับโครงเมต คือ ค่าพีเอช ช่วงเวลาที่สมัพต์ ความเข้มข้นของสารละลายน้ำเสีย สังเคราะห์ และการทดสอบมีดังนี้

4.2.1 ผลของพีเอชของสารละลายน้ำเสียในกระบวนการดูดซับโครงเมตโดยแร่ดินเบา

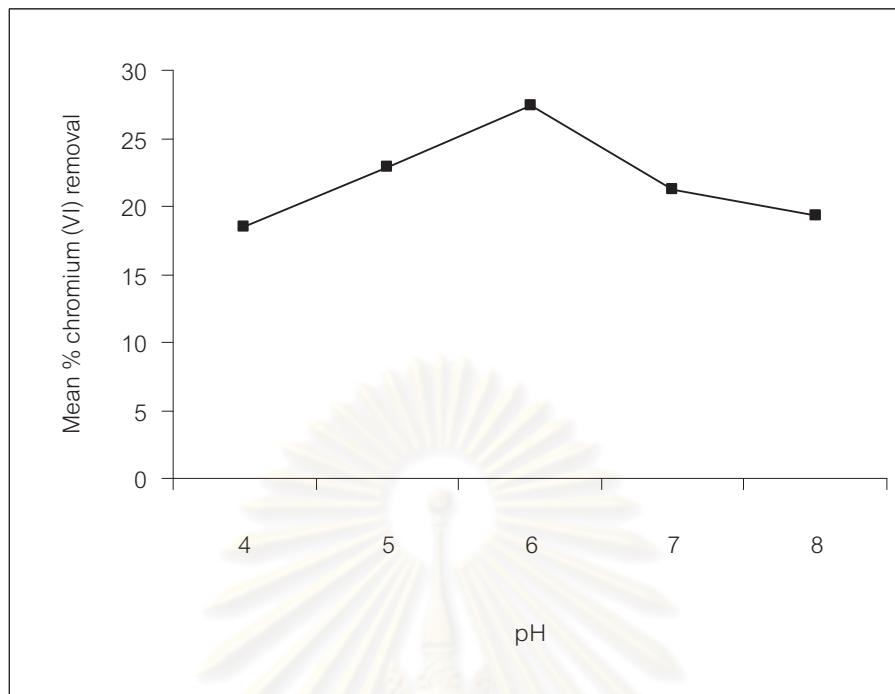
การทดลองนี้เป็นการศึกษาผลของพีเอชของสารละลายน้ำเสียในกระบวนการดูดซับโครงเมต โดย Diatomite, CD400, CD600 และ CD800 ทำการศึกษาโดยนำน้ำเสีย สังเคราะห์ที่มีโครงเมตอยู่ ปริมาณ 50 มิลลิลิตร ที่ระดับความเข้มข้น 1 มิลลิกรัมต่อลิตร เทลงในขวดรูปชามพู่ เติมแร่ดินเบาปริมาณ 1.0 กรัม ปรับค่าพีเอชเป็น 4, 5, 6, 7 และ 8 ตามลำดับ และวน้ำเสียไปกรองตัวอย่างสารละลายน้ำเสียที่ 200 รอบต่อนาที ที่อุณหภูมิห้อง เป็นเวลา 60 นาที และทำการเก็บตัวอย่างสารละลายน้ำเสียโดยวิธี Colorimetric

ตารางที่ 4.3 ผลของพีเอชที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตโดยแร่ดินเบ้า

pH	Mean % Chromate removal			
	Diatomite	CD400	CD600	CD800
4	14.61	18.54	17.56	15.73
5	18.40	22.89	22.05	18.12
6	21.77	27.39	25.00	19.24
7	18.96	21.21	20.08	17.28
8	15.59	19.38	19.94	14.05



ภาพที่ 4.2 ผลของพีเอชที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตโดยแร่ดินเบ้า



ภาพที่ 4.3 ผลของพีเอชที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตโดย CD400

จากตารางที่ 4.3 และ ภาพที่ 4.2 พบว่า ประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ Diatomite, CD400, CD600 และ CD800 ที่ pH 4, 5, 6, 7 และ 8 ตามลำดับ ซึ่งประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตจะเพิ่มขึ้นตั้งแต่ pH 4-6 และจะมีแนวโน้มลดลง ตั้งแต่ pH 6-8 โดยที่ Diatomite มีประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมต เท่ากับ 14.61, 18.40, 21.77, 18.96 และ 15.59 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ สำหรับ CD400 มีประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมต เท่ากับ 18.54, 22.89, 27.39, 21.21 และ 19.38 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ (ดังแสดงในภาพที่ 4.3) ส่วน CD600 มีประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมต เท่ากับ 17.56, 22.05, 25.00, 20.08 และ 19.94 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ และ CD800 มีประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมต เท่ากับ 15.73, 18.12, 19.24, 17.28 และ 14.05 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ

จากการทดลองพบว่า CD400 ประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตดีที่สุด ที่ pH 6 และ ประสิทธิภาพการกำจัดขึ้นอยู่กับค่าพีเอชของสารละลายน โดยค่าพีเอชจะมีผลต่อประจุบริเวณผิวน้ำ ของแร่ดินเปา กล่าวคือ เมื่อสารประกอบออกไซด์ต่าง ๆ ที่เป็นองค์ประกอบของแร่ดินเปาเผาสัมผัสกับ น้ำซึ่งเป็นตัวทำละลายในสารละลายน ไฮโดรเจนไอออน จากโมเลกุลของน้ำที่ล้อมอยู่รอบสารประกอบ

ออกไซด์จะเคลื่อนย้ายมาสู่ออกซิเจนที่ประกอบอยู่ตรงชั้นผิวของสารประกอบออกไซด์ ทำให้เกิดหมู่ไฮดรอกซิลที่สามารถรับและให้ไฮดรเจนไออ่อนได้ (Leckie, 1986; Dzombak และ Morel, 1990) ดังนั้นพีเอชของสารละลายมีผลต่อการดูดซับโครเมต โดยการดูดซับจะเกิดขึ้นได้ เมื่อพีเอชของสารละลายลดลง เนื่องจากในสารละลายที่มีพีเอชต่ำจะมีไฮดรเจนไออ่อนอยู่เป็นจำนวนมาก และไฮดรเจนไออ่อนที่มีอยู่เป็นจำนวนมากนั้นจะไปดูดติดกับพิษหน้าของสารประกอบออกไซด์ จึงทำให้มีการดูดซับโครเมตได้มาก และเมื่อทำการวิเคราะห์ทางสถิติที่ระดับความเชื่อมั่น 95% พบว่า ทุกค่าพีเอชของสารละลายโครเมตให้ผลประสิทธิภาพในการกำจัดแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ (แสดงในภาคผนวก)

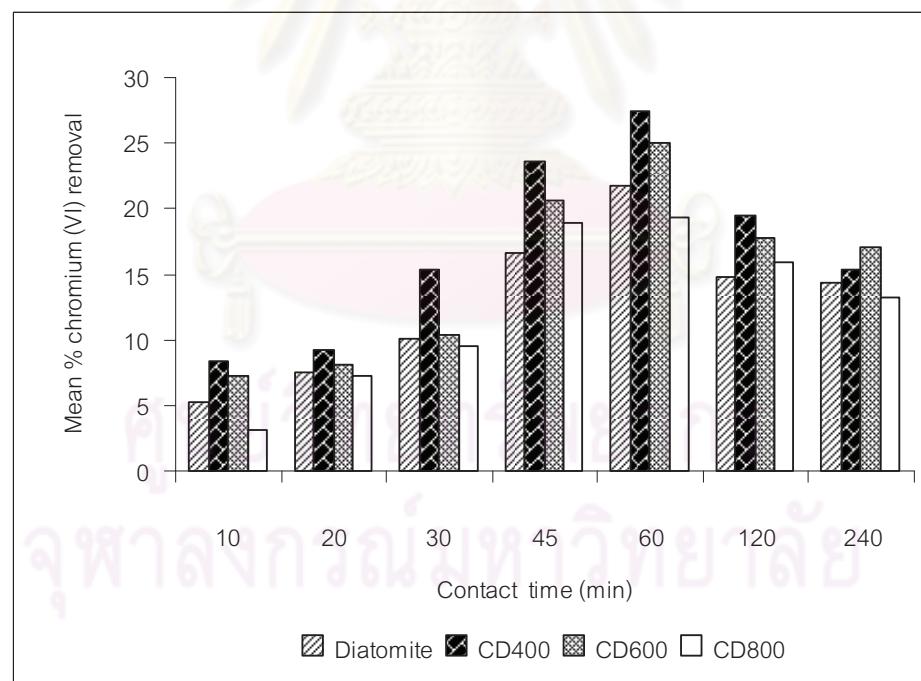
ดังนั้น ค่าพีเอชของสารละลายโครเมตมีประสิทธิภาพดีที่สุดในการกำจัดโดย CD400 ได้ผลคือ พีเอชเท่ากับ 6

4.2.2 ผลของช่วงเวลาที่สัมผัสที่มีต่อประสิทธิภาพในการดูดซับโครเมตโดยแร่ดินเบา

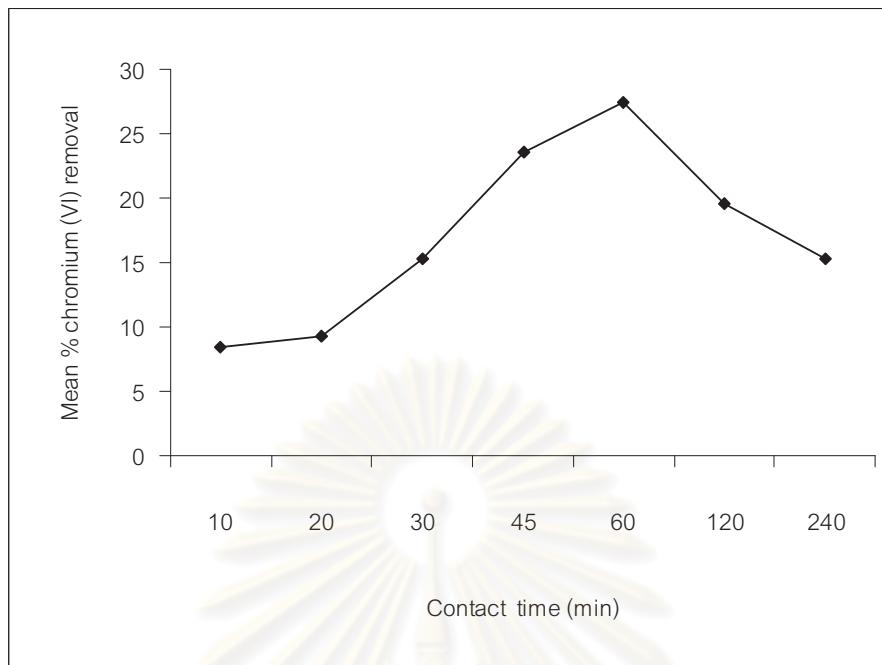
การทดลองนี้เป็นการศึกษาผลของช่วงเวลาที่สัมผัสที่มีต่อประสิทธิภาพในการดูดซับโครเมต โดย Diatomite, CD400, CD600 และ CD800 ทำการศึกษาโดยนำเข้าเสียสัมภาระที่มีโครเมตอยู่ปริมาณ 50 มิลลิกรัม ที่ระดับความเข้มข้น 1 มิลลิกรัมต่อลิตร เทลงในขวดรูป楚พู่ เติมแร่ดินเบาปริมาณ 1.0 กรัม ปรับค่าพีเอชเป็น 6 และนำขวดไปเขย่าด้วยเครื่องเขย่าที่ 200 รอบต่อนาที ที่อุณหภูมิห้อง เป็นเวลา 10, 20, 30, 45, 60, 120 และ 240 นาที ตามลำดับ และทำการเก็บตัวอย่างสารละลายโดยนำไปกรองตัวอย่างสารละลายที่มีแร่ดินเบาออก แล้วนำไปทำการวิเคราะห์หาปริมาณโครเมตโดยวิธี Colorimetric

ตารางที่ 4.4 ผลของช่วงเวลาที่สัมผัสที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตโดยแอลูมิเนียม

Contact time (min)	Mean % Chromate removal			
	Diatomite	CD400	CD600	CD800
10	5.20	8.43	7.30	3.09
20	7.58	9.27	8.15	7.30
30	10.11	15.31	10.39	9.55
45	16.57	23.60	20.65	18.96
60	21.77	27.39	25.00	19.38
120	14.75	19.52	17.84	15.87
240	14.33	15.31	16.99	13.20



ภาพที่ 4.4 ผลของช่วงเวลาที่สัมผัสที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตโดยแอลูมิเนียม



ภาพที่ 4.5 ผลของช่วงเวลาที่สัมผัสที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมต โดย CD400

จากตารางที่ 4.4 และภาพที่ 4.4 พบว่า CD400 มีประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมต เท่ากับ 27.39 เปอร์เซ็นต์ ใช้เวลาสัมผัส 60 นาที (ดังแสดงในภาพที่ 4.5), CD600 มีประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมต เท่ากับ 25.00 เปอร์เซ็นต์ ใช้เวลาสัมผัส 60 นาที, ประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ Diatomite เท่ากับ 21.77 เปอร์เซ็นต์ ใช้เวลาสัมผัส 60 นาที และ CD800 มีประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมต เท่ากับ 19.38 เปอร์เซ็นต์ ใช้เวลาสัมผัส 60 นาที ตามลำดับ

จากการทดลอง พบว่า การคุ้ดซับโครเมต โดย CD400 มีประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตดีที่สุด โดยการคุ้ดซับเพิ่มขึ้นเมื่อเวลาสัมผัสร่วมต้นที่ 10, 20, 30, 45 และ 60 นาที ตามลำดับ หลังจากนั้นมีแนวโน้มลดลง เมื่อเวลาสัมผัสมากขึ้น อาจเนื่องมาจากการเขย่าที่แรงเกินไป ทำให้ไม่เลกฤทธิ์ของแร่ดินเบ้าแตก ซึ่งจะส่งผลให้ขนาดของแร่ดินเบ้าลดลง และมีคอลลอยด์มากขึ้น และเมื่อทำการวิเคราะห์ทางสถิติที่ระดับความเชื่อมั่น 95% พบว่า ทุกช่วงเวลาที่สัมผัสให้ผลประสิทธิภาพในการกำจัดแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ (แสดงในภาคผนวก)

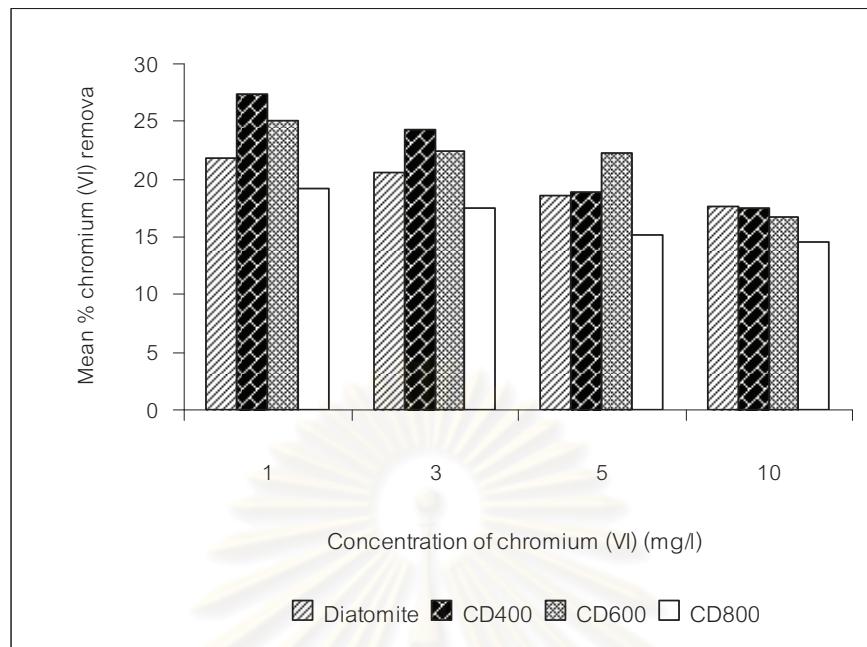
ดังนั้น ช่วงเวลาสัมผัส หรืออิทธิพลจากการเขย่า มีผลต่อการดูดซับโครเมต ขึ้นอยู่กับช่วงเวลาสัมผัสที่เหมาะสมที่ทำให้โครเมตสามารถเข้าไปยึดเกาะในบริเวณ active surface sites ได้ง่ายขึ้น โดยจากการทดลองสรุปได้ว่า เวลาสัมผัสที่เหมาะสมคือ 60 นาที

4.2.3 ผลของความเข้มข้นของสารละลายน้ำที่มีต่อประสิทธิภาพในการดูดซับโครเมตโดยแร่ดินเนา

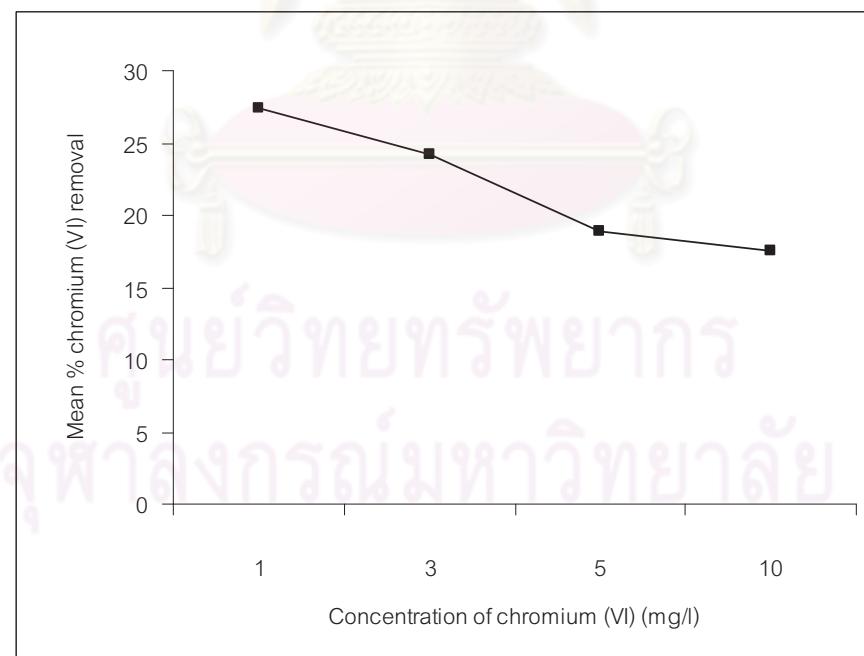
การทดลองนี้เป็นการศึกษาผลของความเข้มข้นของสารละลายน้ำที่มีต่อประสิทธิภาพในการดูดซับโครเมต โดย Diatomite, CD400, CD600 และ CD800 ทำการศึกษาโดยนำน้ำเสียสังเคราะห์ที่มีโครเมตอยู่ ปริมาณ 50 มิลลิลิตร ที่ระดับความเข้มข้น 1, 3, 5 และ 10 มิลลิกรัมต่อลิตร ตามลำดับ เทลงในขวดถุงปูมพู่ เติมแร่ดินเนาปริมาณ 1.0 กรัม ปรับค่า pH เป็น 6 และนำขวดไปเขย่าด้วยเครื่องเขย่าที่ 200 รอบต่อนาที ที่อุณหภูมิห้อง เป็นเวลา 60 นาที และทำการเก็บตัวอย่างสารละลายน้ำที่ได้มาในช่วง 10-15 นาที ทำการวิเคราะห์หาปริมาณโครเมตโดยวิธี Colorimetric

ตารางที่ 4.5 ผลของความเข้มข้นของสารละลายน้ำที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโดยแร่ดินเนา

Concentration (mg/l)	Mean % Chromate removal			
	Diatomite	CD400	CD600	CD800
1	21.77	27.39	25.00	19.24
3	20.59	24.21	22.40	17.47
5	18.48	18.85	22.20	15.12
10	17.56	17.48	16.77	14.58



ภาพที่ 4.6 ผลของความเข้มข้นของสารละลายนิโตรเมตที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโดยแร่ดินเปา



ภาพที่ 4.7 ผลของความเข้มข้นของสารละลายนิโตรเมตที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโดย CD400

จากตารางที่ 4.5 และภาพที่ 4.6 พบว่า เมื่อเพิ่มความเข้มข้นของโครเมตจาก 1, 3, 5 และ 10 มิลลิกรัมต่อลิตร ตามลำดับ ประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ Diatomite, CD400, CD600 และ CD800 มีแนวโน้มลดลง โดย Diatomite พบว่ามีประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตจะลดลงจาก 21.77, 20.59, 18.14 และ 17.56 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ สำหรับ CD400 พบว่ามีประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตจะลดลงจาก 27.39, 24.01, 18.85 และ 17.48 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ (ดังแสดงในภาพที่ 4.7) ส่วน CD600 พบว่ามีประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตจะลดลงจาก 25.00, 22.40, 22.20 และ 16.77 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ และ CD800 พบว่ามีประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตจะลดลงจาก 19.24, 17.47, 15.12 และ 14.58 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ

จากการทดลองพบว่า เมื่อเพิ่มความเข้มข้นของโครเมต ประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมต ทั้ง Diatomite, CD400, CD600 และ CD800 จะมีแนวโน้มลดลง เนื่องจากการดูดติดผิวของแร่ดินเปาในระยะแรกรของโครเมต จะแทรกเข้าไปอยู่บริเวณรูพรุนและมีพื้นที่ผิวมากพอบริเวณผิวของแร่ดินเปา แต่เมื่อเพิ่มความเข้มข้นขึ้นเรื่อยๆ โครเมต ซึ่งมีลักษณะของการจับตัวเป็นชั้นๆ ที่ไม่แข็งแรงมากนัก ดังนั้นจึงมีโอกาสที่จะหลุดออกจากการผิวของแร่ดินเปาได้ง่าย ดังนั้นที่ความเข้มข้นต่างๆ Diatomite, CD400, CD600 และ CD800 จึงมีประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตได้ดีกว่าที่ความเข้มข้นสูงๆ ดังนั้นที่ความเข้มข้นของโครเมต 1 มิลลิกรัมต่อลิตร CD400 มีประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมต เท่ากับ 27.39 เปอร์เซ็นต์ และเมื่อทำการวิเคราะห์ทางสถิติที่ระดับความเชื่อมั่น 95% พบว่า ทุกค่าความเข้มข้นของโครเมต ให้ผลประสิทธิภาพในการกำจัดแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ (แสดงในภาคผนวก)

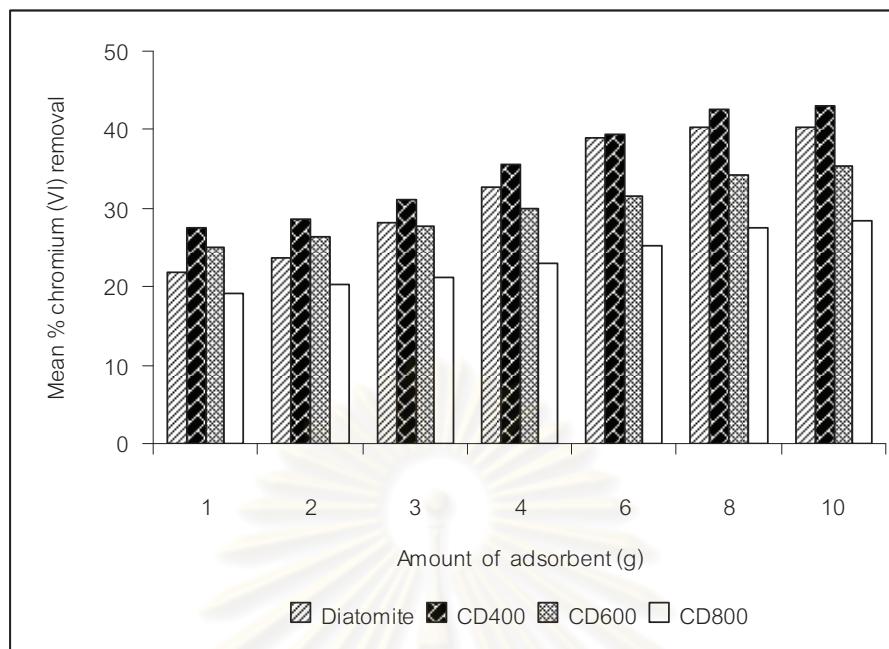
ดังนั้น ความเข้มข้นของโครเมตที่มีประสิทธิภาพดีที่สุดในการกำจัดโดย CD400 ได้ผลคือ ความเข้มข้นของโครเมต เท่ากับ 1 มิลลิกรัมต่อลิตร

4.2.4 ผลของปริมาณแร่ดินเบ้าที่มีต่อประสิทธิภาพในการดูดซับโครเมต

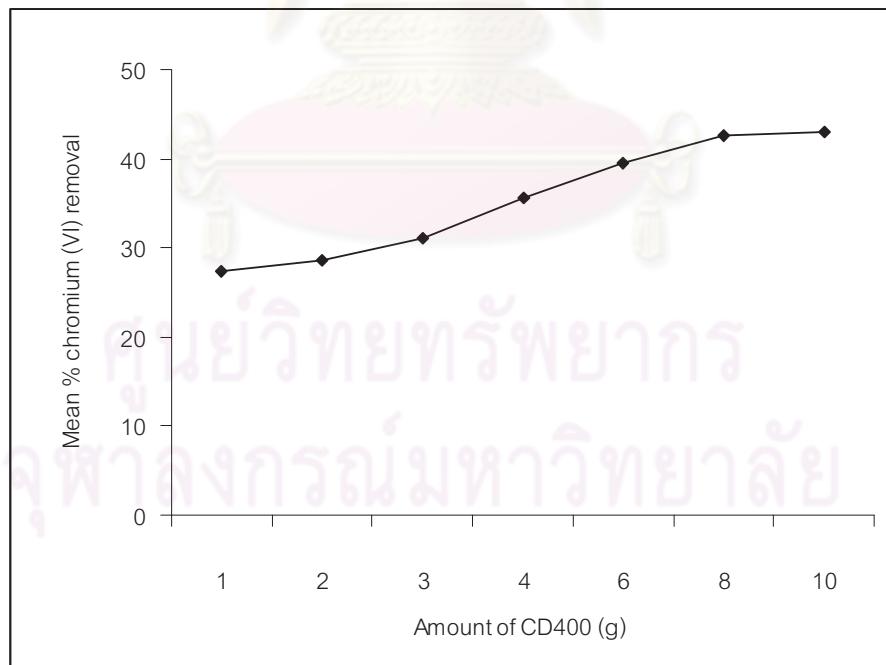
การทดลองนี้เป็นการศึกษาผลของปริมาณ Diatomite, CD400, CD600 และ CD800 ที่มีต่อประสิทธิภาพในการดูดซับโครเมต ทำการศึกษาโดยนำเสียสังเคราะห์ที่มีโครเมตอยู่ ปริมาตร 50 มิลลิลิตร ที่ระดับความเข้มข้น 1 มิลลิกรัมต่อลิตร เทลงในขวดรูปทรงพู่ เติมแร่ดินเบ้าปริมาณ 1, 2, 3, 4, 6, 8 และ 10 กรัม ตามลำดับ ปรับค่า pH เป็น 6 และนำขวดไปเขย่าด้วยเครื่องเขย่าที่ 200 รอบต่อนาที ที่อุณหภูมิห้อง เป็นเวลา 60 นาที ตามลำดับ และทำการเก็บตัวอย่างสารละลายโดยนำไปกรองตัวอย่างสารละลายที่มีแร่ดินเบ้าออก แล้วนำไปทำการวิเคราะห์หาปริมาณโครเมตโดยวิธี Colorimetric

ตารางที่ 4.6 ผลของปริมาณแร่ดินเบ้าที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมต

Amount of adsorbent (g)	Mean % Chromate removal			
	Diatomite	CD400	CD600	CD800
1	21.77	27.39	25.00	19.24
2	23.74	28.51	26.26	20.23
3	28.23	31.04	27.67	21.07
4	32.58	35.53	29.92	23.03
6	38.90	39.47	31.46	25.14
8	40.31	42.56	34.13	27.53
10	40.31	42.98	35.25	28.37



ภาพที่ 4.8 ผลของปริมาณแร่ดินเบ้าที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมต



ภาพที่ 4.9 ผลของปริมาณ CD400 ที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมต

จากตารางที่ 4.6 และภาพที่ 4.8 พบว่า ประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD400 เท่ากับ 42.56 เปอร์เซ็นต์ใช้ปริมาณแร่ดินเบ้า 8 กรัม (ดังแสดงในภาพที่ 4.9), ประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ Diatomite เท่ากับ 38.91 เปอร์เซ็นต์ใช้ปริมาณแร่ดินเบ้า 6 กรัม, ประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD600 เท่ากับ 35.25 เปอร์เซ็นต์ใช้ปริมาณแร่ดินเบ้า 10 กรัม และ ประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD800 เท่ากับ 28.37 เปอร์เซ็นต์ใช้ปริมาณแร่ดินเบ้า 10 กรัม ตามลำดับ

จากการทดลอง พบว่า การดูดซับโครเมตโดย CD400 มีประสิทธิภาพในการกำจัด โครเมตดีที่สุด เมื่อเพิ่มปริมาณแร่ดินเบ้า ประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตโดยแร่ดินเบามีแนวโน้ม เพิ่มขึ้น คือ เมื่อใช้แร่ดินเบ้าปริมาณ 1, 2, 3, 4, 6, 8 และ 10 กรัม ตามลำดับ มีประสิทธิภาพในการ กำจัด เท่ากับ 27.39, 28.51, 31.04, 35.53, 39.47, 42.56 และ 42.98 เปอร์เซ็นต์ ตามลำดับ ดังแสดง ในตารางที่ 4.6 แสดงให้เห็นว่า CD400 สามารถดูดซับโครเมตได้ดีที่สุด เมื่อใช้แร่ดินเบ้าเพาปริมาณ 10 กรัม คือ มีประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมียม เท่ากับ 42.98 เปอร์เซ็นต์ และเมื่อทำการวิเคราะห์ ทางสถิติที่ระดับความเชื่อมั่น 95% พบว่า ปริมาณแร่ดินเบามีผลต่อประสิทธิภาพในการกำจัดแตกต่าง กันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ (แสดงในภาคผนวก)

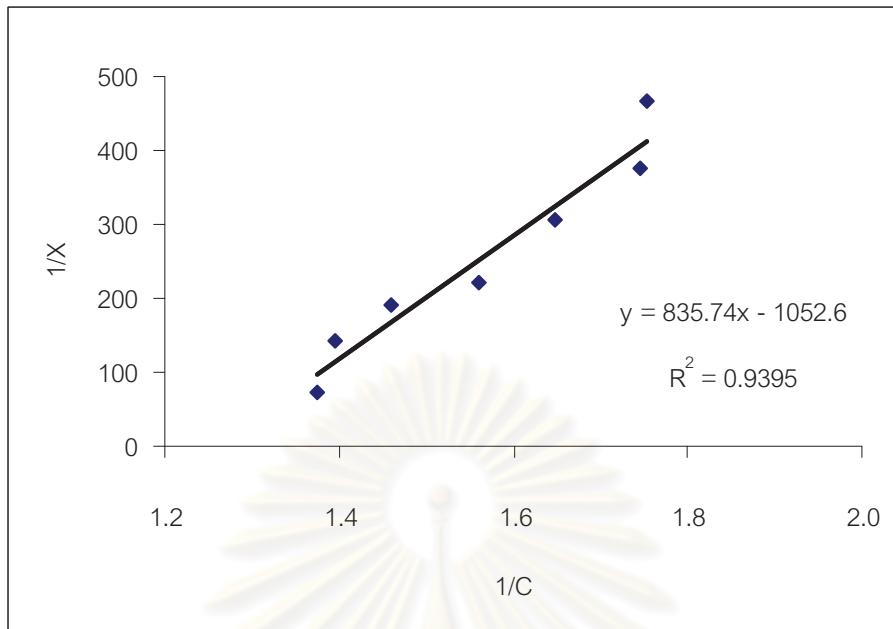
ดังนั้น จากการศึกษาผลของปริมาณแร่ดินเบ้า CD400 ที่ทำให้ประสิทธิภาพในการ กำจัดโครเมตดีที่สุด คือ ใช้ปริมาณแร่ดินเบ้า 8 กรัม

และเมื่อทำการเปรียบเทียบประสิทธิภาพการดูดซับโครเมตออกจากรากเสียสังเคราะห์ ระหว่างแร่ดินเบ้าธรรมชาติ และแร่ดินเบ้าเพาในเตาเผาแบบเบิด พบว่า การเผาแร่ดินเบ้าที่อุณหภูมิ 400 องศาเซลเซียส มีผลทำให้การดูดซับโครเมตดีขึ้น แต่จะมีค่าการดูดซับลดลงเมื่อเผาแร่ดินเบ้าที่ อุณหภูมิสูงขึ้นซึ่งสอดคล้องกับงานวิจัยของ Seng, Lee และ Liew (2001) ที่ได้ทำการศึกษาการใช้ดิน ฟอกสีในอุตสาหกรรมน้ำมันมาดูดซับโครเมียม (VI) และนิกเกิล (II)

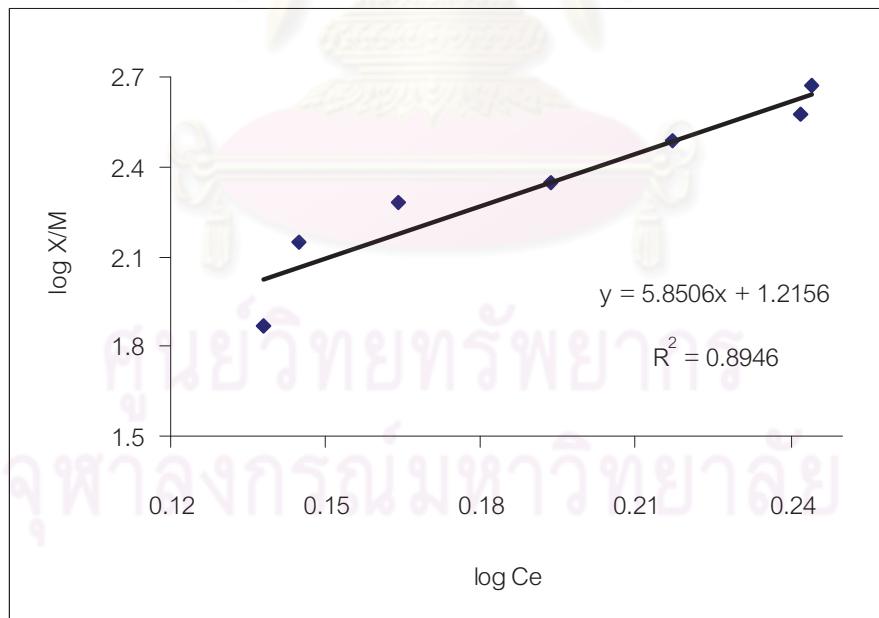
จากนั้นนำไปคำนวณหาสมการที่เหมาะสมในการอธิบายการดูดติดผิวของ CD400 ซึ่งสมการที่ใช้ในการอธิบายโดยเทอมของการดูดซับไออกอนในสารละลาย ซึ่งนิยมใช้สมการของแลงมาร์ และ พุนคลิช เมื่อนำไปคำนวณเพื่อหาค่า R^2 ของแต่ละสมการพบว่า ค่า R^2 ของสมการแลงมาร์ มีค่าเข้าใกล้ 1 มากกว่า จึงเลือกสมการของแลงมาร์มาอธิบายได้ผลดังตารางที่ 4.7 และภาพที่ 4.10-4.11 โดยมีค่า $1/n$ ซึ่งเป็นค่าที่แสดงถึงความแข็งแรงในการดูดติดผิว เท่ากับ 835.74 ซึ่งค่า $1/n$ ที่สูง ๆ นั้นแสดงให้เห็นถึงความสามารถในการดูดซับที่ดี

ตารางที่ 4.7 ค่าเฉลี่ยปริมาณโครเมตในน้ำเสียสังเคราะห์เมื่อถูกดูดติดผิวด้วย CD400

Amount of calcined diatomite (g)	[Cr] เมื่อเข้าสู่สมดุล (Ce)	X (mg)	X/M (mg/g)	log Ce	log X/M	1/C	1/X
0	1	0					
1	0.728	0.0136	0.014	0.138	1.866	1.37	73.40
2	0.716	0.0142	0.007	0.145	2.149	1.40	140.99
3	0.685	0.0157	0.005	0.164	2.280	1.46	190.71
4	0.640	0.0180	0.004	0.194	2.347	1.56	222.50
6	0.607	0.0197	0.003	0.217	2.485	1.65	305.14
8	0.573	0.0213	0.003	0.242	2.574	1.75	374.74
10	0.570	0.0215	0.002	0.224	2.668	1.75	465.36



ภาพที่ 4.10 ไอโซเทอมของการดูดซับแบบแลงมัวร์ของ CD400



ภาพที่ 4.11 ไอโซเทอมของการดูดซับแบบฟรุนเดลิชของ CD400

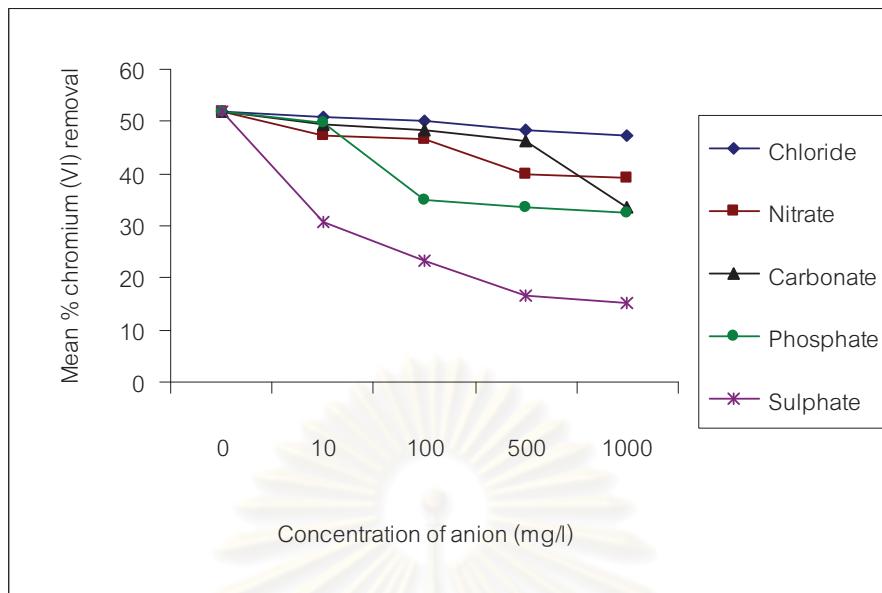
4.3 ผลของแอนไออกอนต่าง ๆ ที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของแร่ดินเบาออกจากน้ำเสียสังเคราะห์

4.3.1 ผลของแอนไออกอนต่าง ๆ ที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD400

การทดลองนี้เป็นการศึกษาผลของแอนไออกอนต่าง ๆ ที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD400 ทำการศึกษาโดยนำน้ำเสียสังเคราะห์ที่มีโครเมตอยู่ ที่ความเข้มข้น 1 มิลลิกรัมต่อลิตร พีเอชเท่ากับ 6 และช่วงเวลาที่สัมผัส 60 นาที เติมปริมาณแร่ดินเบา 8 กรัม ในสารละลายน 50 มิลลิลิตร ใส่ในขวดรูปปั๊มพู่ และเติมสารละลายนมาตรฐานคลอไรด์ ใน terrestrial คาร์บอนเนต ฟอสเฟต และซัลเฟต ที่ระดับความเข้มข้น 0, 10, 100, 500 และ 1000 มิลลิกรัมต่อลิตร ตามลำดับ จากนั้นนำไปเขย่าบนเครื่องเขย่าที่ 200 รอบต่อนาที ทำการเก็บตัวอย่างสารละลายนำไปกรองตัวอย่างสารละลายน้ำเสียที่มีแร่ดินเบาออก แล้วนำไปทำการวิเคราะห์haberimatic โครเมตโดยวิธี Colorimetric

ตารางที่ 4.8 ผลของแอนไออกอนต่างๆ ที่มีผลต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD400

Concentration (mg/l)	Mean % Chromate removal				
	Chloride	Nitrate	Carbonate	Phosphate	Sulphate
0	51.83	51.83	51.83	51.83	51.83
10	50.70	47.33	49.30	49.72	30.76
100	50.28	46.6	48.32	34.97	23.32
500	48.46	39.89	46.35	33.57	16.71
1000	47.19	39.33	33.43	32.58	15.03



ภาพที่ 4.12 ผลของแอนิโอดอนต่างๆ ที่มีผลต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD400

จากตารางที่ 4.8 และภาพที่ 4.12 พบร่วมกันว่า ประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD400 มีค่าตั้งแต่ 15.30 - 50.90 เปอร์เซ็นต์ ที่ระดับความเข้มข้นของคลอไรด์ ในเตรธ คาร์บอเนต พ่อสเปต และชัลเฟต มีค่าตั้งแต่ 10 - 1000 มิลลิกรัมต่อลิตร โดยที่ระดับความเข้มข้นของชัลเฟต พ่อสเปต ในเตรธ และคาร์บอเนต เท่ากับ 10, 100, 500 และ 1000 มิลลิกรัมต่อลิตร ตามลำดับ มีผลให้ประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD400 ต่ำกว่า 40 เปอร์เซ็นต์ และเมื่อทำการวิเคราะห์ทางสถิติ ที่ระดับความเชื่อมั่น 95% พบร่วมกันว่า แอนิโอดอนต่างๆ มีผลต่อประสิทธิภาพในการกำจัดแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ (แสดงในภาคผนวก)

4.3.2 ผลของไอโอดอนผสม (mix anions) ที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD400

การทดลองนี้เป็นการศึกษาผลของ mix anions ที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD400 ทำการศึกษาโดยนำน้ำเสียสังเคราะห์ที่มีโครเมตอยู่ ที่ความเข้มข้น 1 มิลลิกรัมต่อลิตร พีเอชเท่ากับ 6 และช่วงเวลาที่สัมผัส 60 นาที เติมปริมาณแร่ดินเบ้า 8 กรัม ในสารละลายน้ำ 50 มิลลิลิตร ใส่ในขวดรูปซมพูด และเติมสารละลายน้ำรูปแบบ mix anions ที่ความเข้มข้น 100 มิลลิกรัมต่อลิตร ตามลำดับ จากนั้นนำไปเขย่าบนเครื่องเขย่าที่ 200 รอบต่อนาที ทำการเก็บตัวอย่างสารละลายน้ำ

โดยนำไปกรองตัวอย่างสารละลายน้ำที่มีแร่ดินเบาออก และนำไปทำการวิเคราะห์หาปริมาณโครเมตโดยวิธี Colorimetric

ตารางที่ 4.9 ผลของ mix anions ที่มีผลต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD400

Mix anions	Concentration of mix anions (mg/l)	Mean % Chromate removal
Control	0	51.83
- Chloride - Nitrate - Carbonate - Phosphate	100	46.21
- Chloride - Nitrate - Carbonate - Phosphate - Sulphate	100	7.16

จากการวิเคราะห์ทางสถิติที่ระดับความเชื่อมั่น 95% พบว่า mix anions (คลอไรด์ ในเทรอ คาร์บอเนต และฟอสเฟต) มีผลต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตไม่แตกต่างอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ โดยที่ระดับความเข้มข้นของ mix anions (คลอไรด์ ในเทรอ คาร์บอเนต และฟอสเฟต) 100 มิลลิกรัมต่อลิตร พบว่า ประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD400 เท่ากับ 46.21 เปอร์เซ็นต์

จากการวิเคราะห์ทางสถิติที่ระดับความเชื่อมั่น 95% พบว่า mix anions (คลอไรด์ ในเทรอ คาร์บอเนต ฟอสเฟต และชัลไฟต์) มีผลต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ โดยที่ระดับความเข้มข้นของ mix anions (คลอไรด์ ในเทรอ คาร์บอเนต ฟอสเฟต และชัลไฟต์) 100 มิลลิกรัมต่อลิตร พบว่า ประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD400 เท่ากับ 7.16 เปอร์เซ็นต์

บทที่ 5

สรุปผลการวิจัยและข้อเสนอแนะ

5.1 สรุปผลการวิจัย

1. การศึกษาลักษณะทางกายภาพของแร่ดินเบ้าที่ใช้ในการศึกษาการดูดซับ นำมาจากอำเภอแม่ทะ จังหวัดลำปาง พบร้า แร่ดินเบ้ามีลักษณะเป็นผงค่อนข้างละเอียดสีเหลืองอ่อน และเป็นรูปrun รวมทั้งมี SiO_2 เป็นองค์ประกอบหลัก และหลังจากการเผาแร่ดินเบ้า พบร้า แร่ดินเบ้าจะมีสีเข้มขึ้น และเมื่อทำการเผาแร่ดินเบ้าที่อุณหภูมิ 400 องศาเซลเซียส มีผลทำให้การดูดซับโครงเมตดีขึ้น แต่จะมีค่าการดูดซับลดลงเมื่อเผาแร่ดินเบ้าที่อุณหภูมิสูงขึ้นซึ่งสอดคล้องกับงานวิจัยของ Seng, Lee และ Liew (2001) ที่ได้ทำการศึกษาการใช้ดินฟอกสีในอุตสาหกรรมน้ำมันมาตรฐานดูดซับโครงเมียม (VI) และนิกเกิล (II) โดยแร่ดินเบ้าเผาที่อุณหภูมิ 400 องศาเซลเซียส (CD400) มีสีน้ำตาลแดง และมีพื้นที่ผิว เท่ากับ 55.91 ตารางเมตรต่อกรัม ปริมาตรรูปrun เท่ากับ 0.16 ลูกบาศก์เซนติเมตรต่อกรัม และขนาดป่องเฉลี่ยเท่ากับ 116.51 อั้งสตروم

2. การศึกษาสภาวะที่เหมาะสมในการดูดซับโครงเมตของแร่ดินเบ้าธรรมชาติ (Diatomite) และแร่ดินเบ้าเผาที่อุณหภูมิ 400 (CD400), 600 (CD600) และ 800 (CD800) องศาเซลเซียส พบร้า แร่ดินเบ้าเผาที่อุณหภูมิ 400 องศาเซลเซียส (CD400) มีประสิทธิภาพสูงสุดในการกำจัดโครงเมตออก จากน้ำเสียสังเคราะห์ โดยที่ค่าพีเอช ความเข้มข้นของสารละลายน้ำโครงเมต และช่วงเวลาที่สมผัส มีผลต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครงเมต และสภาวะที่เหมาะสมในการดูดซับโครงเมตในน้ำเสียสังเคราะห์ คือ ความเข้มข้นของสารละลายน้ำโครงเมต เท่ากับ 1 มิลลิกรัมต่อลิตร พีเอชเท่ากับ 6 ใช้เวลาสัมผัส 60 นาที ที่ความเร็ว 200 รอบต่อนาที และใช้ปริมาณแร่ดินเบ้าเผา 8 กรัม ซึ่งส่งผลให้ประสิทธิภาพในการกำจัดโครงเมตมีค่าเท่ากับ 42.98 เปอร์เซ็นต์

3. การศึกษาโดยใช้เทอมการดูดซับโดยแร่ดินเบ้าเผาที่อุณหภูมิ 400 องศาเซลเซียส (CD400) พบร้า สารสัมพันธ์กับโดยใช้เทอมการดูดซับแบบแบ่งม้วร์

4. การศึกษาผลการทดลองของคลอไวร์ด ในเทรา คาร์บอเนต พอสเฟต และซัลเฟต ที่มีผลต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD400 พบว่า แอนไออกอนทุกตัวที่ระดับความเข้มข้น 10–1000 มิลลิกรัมต่อลิตร มีผลทำให้ประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD400 ลดลง โดยที่ระดับความเข้มข้นของซัลเฟต พอสเฟต ในเทรา และคาร์บอเนต เท่ากับ 10, 100, 500 และ 1000 มิลลิกรัมต่อลิตร ตามลำดับ มีผลให้ประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตของ CD400 ต่ำกว่า 40 เปอร์เซ็นต์

5.2 ข้อเสนอแนะ

1. ควรมีการศึกษาการใช้เรดินเบที่ขนาดต่างๆ ในการดูดซับโลหะหนักที่ปนเปื้อนในแหล่งน้ำ
2. ควรมีการศึกษาการนำวัสดุดูดซับอื่นๆ มาใช้ในการดูดซับโลหะหนักที่ปนเปื้อนในแหล่งน้ำ

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

รายการอ้างอิง

ภาษาไทย

กาญจนะ แก้วกำเนิด. 2535. การผลิตสารช่วยกรองดินเปาในการกรองอุตสาหกรรม. รายงานการวิจัย
ภาควิชาเคมีอุตสาหกรรม คณะเคมีอุตสาหกรรม มหาวิทยาลัยเชียงใหม่.

กิติยา น้อยม่วง. 2549. การดูดซับไนโตรทและไนเตร托ออกจากน้ำเสียสังเคราะห์โดยดินเปาที่ผ่าน
การเผา. วิทยานิพนธ์ปริญญามหาบัณฑิต, สาขาวิชาวิทยาศาสตร์สิ่งแวดล้อม
บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

เกรียงศักดิ์ อุดมสินโรจน์. 2539. การบำบัดน้ำเสีย. กรุงเทพมหานคร: มิตรนราการพิมพ์.

ชฎาภรณ์ บุญแท้. 2545. การดูดซับโลหะหนักบางชนิดจากน้ำเสียด้วยดินเปา. วิทยานิพนธ์ปริญญา
มหาบัณฑิต, สาขาวิชาวิทยาศาสตร์สภาวะแวดล้อม บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์
มหาวิทยาลัย.

ชัยศรี ไชยรุ่ง. 2544. การเตรียมไดอะทอยไมเต็ดเพื่อใช้เป็นสารช่วยกรอง. วิทยานิพนธ์ปริญญา
มหาบัณฑิต, สาขาวิชาเคมี คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยเชียงใหม่.

ณัฐ ดิลกเกียรติ. 2546. ตัวดูดซับที่ผลิตจากดินดำผสมมะพร้าวหรือกลาป้าล้ม เพื่อการดูดซับ
เยกซะวาเลนท์โคโรเมียมในน้ำเสียสังเคราะห์. วิทยานิพนธ์ปริญญามหาบัณฑิต, ภาควิชา
วิศวกรรมสิ่งแวดล้อม คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

ธงชัย พรพรรณสวัสดิ์. 2535. การนำกลับโคโรเมียมจากน้ำเสีย อุตสาหกรรมฟอกหนัง. กรุงเทพมหานคร:
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

นักธิราช สรรมณี. 2541. เคมีสิ่งแวดล้อม. พิมพ์ครั้งที่ 2. นครปฐม : ภาควิชาวิทยาศาสตร์สิ่งแวดล้อม
คณะวิทยาศาสตร์มหาวิทยาลับศิลปกร.

เบญจนาค เจริญตรา. 2546. ประสิทธิภาพการกำจัดป्रอ拓จากน้ำเสีย omnigemทางทันตกรรมโดยการ
ดูดซับด้วยแร่ดินเปา. วิทยานิพนธ์ปริญญามหาบัณฑิต, สาขาวิชาวิทยาศาสตร์สิ่งแวดล้อม
บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

พรเพ็ญ มีทองมูล. 2545. การดูดซับโลหะหนักบางชนิดจากน้ำเสียด้วยดินเปาเคลือบแมงกานีส
ออกไซด์. วิทยานิพนธ์ปริญญามหาบัณฑิต, สาขาวิชาวิทยาศาสตร์สิ่งแวดล้อม
บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

- มธุรัส แสงไพรожน์. 2549. การปรับปรุงคุณภาพของแร่ดินเบาด้วยการเผาเพื่อใช้เป็นตัวดูดซับสารเคมีก่อภัจจัน้ำที่ปนเปื้อน. วิทยานิพนธ์ปริญญาบัณฑิต, สาขาวิชาชีววิทยาศาสตร์สิ่งแวดล้อม บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.
- ศิโกรัตน์ ศรีเกษเพชร. 2543. การดูดซับสารละลายโลหะหนักด้วยดินเหนียวและดินเนื้อยาปรับปู. วิทยานิพนธ์ปริญญาบัณฑิต, ภาควิชาเทคโนโลยีสิ่งแวดล้อม คณะวิทยาศาสตร์มหาวิทยาเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี.
- อดิศักดิ์ ปิยสกิตย์. 2543. การกำจัดโครเมียม(ประจุ 6) ในน้ำเสียโดยใช้ตัวกลางทรวยเคลือบแมกนีไฟต์. วิทยานิพนธ์ปริญญาบัณฑิต, ภาควิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

ภาษาอังกฤษ

- Dzombak, D.A., and Morel, F. M. M. 1990. Surface Complexation Modeling : Hydrous Ferric Oxide. New York: John Wiley & Sons.
- Ghouti, M.A., Khraisheh, M.A., Allen, S.J., and Ahmad, M.N. 2003. The removal of dyes from textile wastewater: a study of the physical characteristics and adsorption mechanisms of diatomaceous earth. Journal of Environment Management. 69: 229-238.
- Leckie, J.O. 1986. Adsorption and Transformation of Trace Element Species at Sediment / Water Interface. In M. Bernhard, F.E. Brinckman, and P.J. Sadler.
- McGrath, S.P., and Smith, S. 1993. Chromium and Nickel. In Alloway, B.J. (ed.), Heavy Metals in Soil, pp. 125-145. New York: Halsted Press.
- Seng, C.E., Lee, C.G., and Leiw, K.Y. 2001. Adsorption of Chromium(VI) and Nickel(II) Ion On Acid-Activated Deoiled Spent Bleaching Clay. Journal of the American Oil Chemists Society. 78 (August): 831-835.
- World Health Organization. 1988. Environmental Health Criteria 61: Chromium. Geneva : WHO.



ภาครัฐ

ศูนย์วิทยทรัพยากร จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

1. ผลการวิเคราะห์ทางสถิติของความเข้มข้นของโครเมตที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโดยแร่ดินเบ้า

1) Diatomite

Oneway

ANOVA

VAR00002

	Sum of Squares	df	Mean Square	F	Sig.
Between Groups	22.232	3	7.411	711.723	.000
Within Groups	4.165E-02	4	1.041E-02		
Total	22.274	7			

Post Hoc Tests

Homogeneous Subsets

VAR00002

Duncan^a

VAR00001	N	Subset for alpha = .05			
		1	2	3	4
10.00	2	17.5600			
5.00	2		18.4750		
3.00	2			20.5900	
1.00	2				21.7700
Sig.		1.000	1.000	1.000	1.000

Means for groups in homogeneous subsets are displayed.

a. Uses Harmonic Mean Sample Size = 2.000.

หมายเหตุ : VAR00001 แทน Concentration (mg/l)

VAR00002 แทน Chromate removal %

2) CD400

Oneway

ANOVA

VAR00002

	Sum of Squares	df	Mean Square	F	Sig.
Between Groups	179.308	3	59.769	3630.642	.000
Within Groups	6.585E-02	4	1.646E-02		
Total	179.374	7			

Post Hoc Tests

Homogeneous Subsets

VAR00002Duncan^a

VAR00001	N	Subset for alpha = .05			
		1	2	3	4
10.00	2	15.1250			
5.00	2		18.8500		
3.00	2			24.2100	
1.00	2				27.3900
Sig.		1.000	1.000	1.000	1.000

Means for groups in homogeneous subsets are displayed.

a. Uses Harmonic Mean Sample Size = 2.000.

หมายเหตุ : VAR00001 แทน Concentration (mg/l)

VAR00002 แทน Chromate removal %

3) CD600

Oneway

ANOVA

VAR00002

	Sum of Squares	df	Mean Square	F	Sig.
Between Groups	71.761	3	23.920	15815.15	.000
Within Groups	6.050E-03	4	1.512E-03		
Total	71.767	7			

Post Hoc Tests

Homogeneous Subsets

VAR00002Duncan^a

VAR00001	N	Subset for alpha = .05			
		1	2	3	4
10.00	2	16.7700			
5.00	2		22.2000		
3.00	2			22.3950	
1.00	2				25.0000
Sig.		1.000	1.000	1.000	1.000

Means for groups in homogeneous subsets are displayed.

a. Uses Harmonic Mean Sample Size = 2.000.

หมายเหตุ : VAR00001 แทน Concentration (mg/l)

VAR00002 แทน Chromate removal %

4) CD800

Oneway

ANOVA

VAR00002

	Sum of Squares	df	Mean Square	F	Sig.
Between Groups	27.965	3	9.322	799.284	.000
Within Groups	4.665E-02	4	1.166E-02		
Total	28.012	7			

Post Hoc Tests

Homogeneous Subsets

VAR00002Duncan^a

VAR00001	N	Subset for alpha = .05			
		1	2	3	4
10.00	2	14.5800			
5.00	2		15.1250		
3.00	2			17.4700	
1.00	2				19.2400
Sig.		1.000	1.000	1.000	1.000

Means for groups in homogeneous subsets are displayed.

a. Uses Harmonic Mean Sample Size = 2.000.

หมายเหตุ : VAR00001 แทน Concentration (mg/l)

VAR00002 แทน Chromate removal %

5) ตัวคูดชั้บ Diatomite, CD400, CD600 และ CD800 ที่ความเข้มข้นของโครเมต 1 มิลลิกรัมต่อลิตร

Oneway

ANOVA

VAR00002

	Sum of Squares	df	Mean Square	F	Sig.
Between Groups	75.156	3	25.052	1239.423	.000
Within Groups	8.085E-02	4	2.021E-02		
Total	75.236	7			

Post Hoc Tests

Homogeneous Subsets

VAR00002

Duncan^a

VAR00001	N	Subset for alpha = .05			
		1	2	3	4
4.00	2	19.3450			
1.00	2		21.7700		
3.00	2			25.0000	
2.00	2				27.3900
Sig.		1.000	1.000	1.000	1.000

Means for groups in homogeneous subsets are displayed.

a. Uses Harmonic Mean Sample Size = 2.000.

หมายเหตุ : VAR00001 แทน Adsorbent

1.00 แทน Diatomite

2.00 แทน CD400

3.00 แทน CD600

4.00 แทน CD800

VAR00002 แทน Chromate removal %

2. ผลการวิเคราะห์ทางสถิติของค่าพีโซชของสารละลายนโคเมตที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโดย CD400

Oneway

ANOVA

VAR00002

	Sum of Squares	df	Mean Square	F	Sig.
Between Groups	98.469	4	24.617	165.261	.000
Within Groups	.745	5	.149		
Total	99.214	9			

Post Hoc Tests

Homogeneous Subsets

VAR00002

Duncan^a

VAR00001	N	Subset for alpha = .05			
		1	2	3	4
4.00	2	18.5400			
8.00	2	19.3800			
7.00	2		21.2100		
5.00	2			22.8900	
6.00	2				27.3900
Sig.		.081	1.000	1.000	1.000

Means for groups in homogeneous subsets are displayed.

a. Uses Harmonic Mean Sample Size = 2.000.

หมายเหตุ : VAR00001 แทน pH

VAR00002 แทน Chromate removal %

3. ผลการวิเคราะห์ทางสถิติของช่วงเวลาที่สัมผัสสารละลายโครเมตที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโดย CD400

Oneway

ANOVA

VAR00002

	Sum of Squares	df	Mean Square	F	Sig.
Between Groups	593.404	6	98.901	1454.270	.000
Within Groups	.476	7	6.801E-02		
Total	593.880	13			

Post Hoc Tests

Homogeneous Subsets

VAR00002

Duncan^a

VAR00001	N	Subset for alpha = .05					
		1	2	3	4	5	6
10.00	2	8.4300					
20.00	2		9.2700				
30.00	2			15.3100			
240.00	2			15.3100			
120.00	2				19.5200		
45.00	2					23.5950	
60.00	2						27.3900
Sig.		1.000	1.000	1.000	1.000	1.000	1.000

Means for groups in homogeneous subsets are displayed.

a. Uses Harmonic Mean Sample Size = 2.000.

หมายเหตุ : VAR00001 แทน Contact time (min)

VAR00002 แทน Chromate removal %

4. ผลการวิเคราะห์ทางสถิติของปริมาณแร่ดินเบาที่มีต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตโดย CD400

Oneway

ANOVA

VAR00002

	Sum of Squares	df	Mean Square	F	Sig.
Between Groups	558.615	6	93.103	783.645	.000
Within Groups	.832	7	.119		
Total	559.447	13			

Post Hoc Tests

Homogeneous Subsets

VAR00002

Duncan^a

VAR00001	N	Subset for alpha = .05					
		1	2	3	4	5	6
1.00	2	27.3900					
2.00	2		28.2300				
3.00	2			29.0700			
4.00	2				32.5800		
6.00	2					38.9050	
8.00	2						42.5600
10.00	2						42.9800
Sig.		1.000	1.000	1.000	1.000	1.000	.263

Means for groups in homogeneous subsets are displayed.

a. Uses Harmonic Mean Sample Size = 2.000.

หมายเหตุ : VAR00001 แทน Amount of adsorbent (g)

VAR00002 แทน Chromate removal %

5. ผลการวิเคราะห์ทางสถิติของความเข้มข้นของแอนไซโอนต่าง ๆ ที่มีผลต่อประสิทธิภาพในการกำจัดโครเมตโดย CD400

1) คลอไรด์

Oneway

ANOVA

VAR00002

	Sum of Squares	df	Mean Square	F	Sig.
Between Groups	27.446	4	6.862	57.520	.000
Within Groups	.596	5	.119		
Total	28.042	9			

Post Hoc Tests

Homogeneous Subsets

VAR00002

Duncan^a

VAR00001	N	Subset for alpha = .05			
		1	2	3	4
1000.00	2	47.1900			
500.00	2		48.4550		
100.00	2			50.2800	
10.00	2			50.7000	
.00	2				51.8300
Sig.		1.000	1.000	.278	1.000

Means for groups in homogeneous subsets are displayed.

a. Uses Harmonic Mean Sample Size = 2.000.

หมายเหตุ : VAR00001 แทน Concentration (mg/l)

VAR00002 แทน Chromate removal %

2) ในเดือน

Oneway

ANOVA

VAR00002

	Sum of Squares	df	Mean Square	F	Sig.
Between Groups	226.105	4	56.526	124.002	.000
Within Groups	2.279	5	.456		
Total	228.384	9			

Post Hoc Tests

Homogeneous Subsets

VAR00002

Duncan^a

VAR00001	N	Subset for alpha = .05		
		1	2	3
1000.00	2	39.3250		
500.00	2	39.8900		
100.00	2		46.6300	
10.00	2		47.3300	
.00	2			51.8300
Sig.		.441	.347	1.000

Means for groups in homogeneous subsets are displayed.

a. Uses Harmonic Mean Sample Size = 2.000.

หมายเหตุ : VAR00001 แทน Concentration (mg/l)

VAR00002 แทน Chromate removal %

3) ค่ารับอเนต

Oneway

ANOVA

VAR00002

	Sum of Squares	df	Mean Square	F	Sig.
Between Groups	416.491	4	104.123	505.229	.000
Within Groups	1.030	5	.206		
Total	417.521	9			

Post Hoc Tests

Homogeneous Subsets

VAR00002

Duncan^a

VAR00001	N	Subset for alpha = .05			
		1	2	3	4
1000.00	2	33.4300			
500.00	2		46.3500		
100.00	2			48.3150	
10.00	2			49.3000	
.00	2				51.8300
Sig.		1.000	1.000	.082	1.000

Means for groups in homogeneous subsets are displayed.

a. Uses Harmonic Mean Sample Size = 2.000.

หมายเหตุ : VAR00001 แทน Concentration (mg/l)

VAR00002 แทน Chromate removal %

4) ფოსტეტ

Oneway

ANOVA

VAR00002

	Sum of Squares	df	Mean Square	F	Sig.
Between Groups	709.248	4	177.312	1181.372	.000
Within Groups	.750	5	.150		
Total	709.999	9			

Post Hoc Tests

Homogeneous Subsets

VAR00002

Duncan^a

VAR00001	N	Subset for alpha = .05			
		1	2	3	4
1000.00	2	32.5850			
500.00	2	33.5700			
100.00	2		34.9700		
10.00	2			49.7200	
.00	2				51.8300
Sig.		.052	1.000	1.000	1.000

Means for groups in homogeneous subsets are displayed.

a. Uses Harmonic Mean Sample Size = 2.000.

หมายเหตุ : VAR00001 แทน Concentration (mg/l)

VAR00002 แทน Chromate removal %

5) ชัลเฟต

Oneway

ANOVA

VAR00003

	Sum of Squares	df	Mean Square	F	Sig.
Between Groups	1778.586	4	444.646	7599.145	.000
Within Groups	.293	5	5.851E-02		
Total	1778.878	9			

Post Hoc Tests

Homogeneous Subsets

VAR00003

Duncan^a

VAR00002	N	Subset for alpha = .05				
		1	2	3	4	5
5.00	2	15.0285				
4.00	2		16.7135			
3.00	2			23.3150		
2.00	2				30.7585	
1.00	2					51.7750
Sig.		1.000	1.000	1.000	1.000	1.000

Means for groups in homogeneous subsets are displayed.

a. Uses Harmonic Mean Sample Size = 2.000.

หมายเหตุ : VAR00002 แทน Concentration (mg/l)

VAR00003 แทน Chromate removal %

ประวัติผู้เขียนวิทยานิพนธ์

นางสาวสุชาดา สังวรวงศ์พนา เกิดเมื่อ วันที่ 11 มกราคม 2522 ที่จังหวัดขอนแก่น สำเร็จการศึกษาระดับปริญญาบัณฑิต สาขาวิชาวิทยาศาสตร์สิ่งแวดล้อม คณะวิทยาศาสตร์มหาวิทยาลัยขอนแก่น เมื่อปีการศึกษา 2543 และเข้าศึกษาต่อในหลักสูตรวิทยาศาสตร์รวมมหาบัณฑิต สาขาวิชาชีววิทยาศาสตร์สิ่งแวดล้อม จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ในปีการศึกษา 2550 ในระหว่างการศึกษาได้เข้าร่วมเสนอผลงานวิจัย ในการประชุมวิชาการระดับนานาชาติ โดยได้รับการตีพิมพ์เผยแพร่ผลงานดังต่อไปนี้

สุชาดา สังวรวงศ์พนา และ สมใจ เพ็งปรีชา. "Calcination effect of diatomite to chromate adsorption." หนังสือประมวลผลการประชุมวิชาการ (Proceeding) "2nd International Science, Social Science, Engineering and Energy Conference (I-SEEC 2010)." Organized by: Rajamangala University of Technology Isan and King Mongkut's Institute of Technology Ladkrabang, Thailand. 15-16 December, 2010 at Nakhonphanom, Thailand. 180-185.

**ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย**