

บทที่ 2

ทบทวนเอกสาร

ในขณะที่เป้าหมายของการลดของเสียให้น้อยที่สุดเป็นสิ่งที่ต้องการ และมีความจำเป็นมาก แต่ในงานอุตสาหกรรมยังคงปล่อยของเสียที่ยากต่อการบำบัดและทำลายออกสู่สิ่งแวดล้อม เป็นเหตุให้มีอันตรายเกิดขึ้นกับสิ่งแวดล้อมได้ วิธีการบำบัดมีอยู่หลากหลายวิธีด้วยกันที่นำมาใช้ในการจัดการของเสียที่เป็นอันตราย เช่น การบำบัดทางเคมี พลิกส์ หรือชีววิทยา ในบางกระบวนการการบำบัดอาจใช้ประโยชน์จากของเสียที่เกิดขึ้นโดยนำกลับมาใช้อีกและช่วยลดปริมาณของเสียได้อีกด้วยดังมีรายละเอียดดังนี้

2.1 การบำบัดทางเคมี (Chemical Treatment)

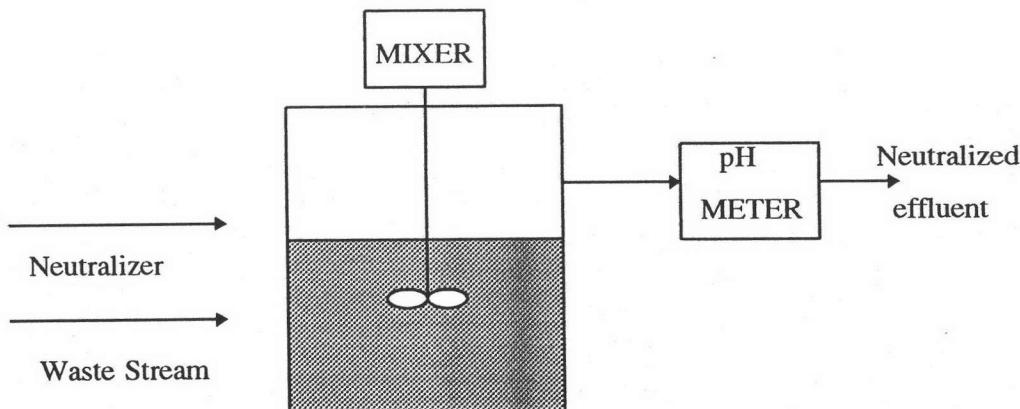
การบำบัดทางเคมีเป็นกระบวนการที่ใช้ปฏิกริยาการเปลี่ยนลักษณะสมบัติของน้ำเสีย ให้มีอันตรายน้อยลง มีประโยชน์ใช้ส่งเสริมการนำกลับมาใช้อีกของสารอันตราย การบำบัดทางเคมีเป็นวิธีการจัดการของเสียได้ดีกว่าการฝังกลบแบบถูกสุขลักษณะ (landfill) แม้ว่าวิธีการฝังกลบแบบถูกสุขลักษณะเป็นวิธีการเก่าแต่มีราคาถูกกว่าการบำบัดด้วยสารเคมี อีกทั้งในปัจจุบัน การฝังกลบอย่างถูกสุขลักษณะนั้นมีราคาสูงขึ้นและทางกฎหมายมีความเข้มงวดต่อเรื่องของการนำของเสียไปฝังกลบมากขึ้น ทำให้การใช้การบำบัดทางเคมีมีการยอมรับปฏิบัติกันอย่างมาก ซึ่งวิธีการบำบัดทางเคมีจะมีหลายวิธีการให้เลือกที่แตกต่างกันออกไป ทั้งนี้จะใช้วิธีการใดจึงจะเหมาะสมสำหรับการบำบัด จะเป็นต้องพิจารณาถึงความเหมาะสมในแต่ต่าง ๆ ดังนี้คือ คุณลักษณะของน้ำเสียก่อนบำบัด คุณภาพของน้ำที่ต้องการ พื้นที่ที่ต้องการใช้ในการบำบัดทั้งหมด ค่าใช้จ่ายในการบำบัดน้ำเสีย และการตรวจสอบคุณภาพ ความยากง่ายในการเดินระบบ และความปลอดภัย ความเป็นไปได้ในการนำของเสียกลับมาใช้ใหม่ สามารถสรุปวิธีการบำบัดได้ดังนี้คือ

2.1.1. การทำให้เป็นกลาง (Neutralization)

โดยทั่วไปน้ำเสียจากโรงงานอุตสาหกรรมมักจะไม่เป็นกลาง เช่นน้ำเสียจากโรงงานอุตสาหกรรมเคมีผลิตกรดหรือด่าง ซึ่งน้ำเสียจากโรงงานประเภทนี้จะมีสารอนินทรีย์ปะปนอยู่ จะใช้การทำให้เป็นกลางโดยการปรับพีโซชด้วยกรดหรือด่างแล้วแต่กรณี ซึ่งจะสามารถปล่อยลงสู่

แหล่งน้ำสามารถได้โดยมีค่าพีเอชอยู่ระหว่าง 5-9 ตามมาตรฐานน้ำทิ้งของกระทรวงอุตสาหกรรม (ธงชัย, 2525)

น้ำเสียที่เป็นกรดจะใช้ปูนขาว $[Ca(OH)_2]$ โซดาไฟ ($NaOH$) หรือโซดาแอล (Na₂CO₃) ในการทำให้เป็นกลาง ปูนขาวจะมีข้อดีที่ราคาถูกกว่าด่างตัวอื่นๆ และทำให้เกิดตะกอนของสารบางชนิดด้วย แต่มีข้อเสียตรงอาจเกิดตะกรันในเส้นท่อได้ ถ้าใช้ปูนขาวในรูปของสารละลายในขณะใช้งานจะต้องมีการกรองตลอดเวลา เพื่อให้ปูนขาวละลายได้ดีและไม่ตกตะกอนอยู่กันถัง น้ำเสียที่เป็นด่างจะทำให้เป็นกลางด้วยกรดแก่ เช่น กรดซัลฟูริก (H_2SO_4) หรือ กรดไฮโดรคลอริก (HCl) หรือด้วยคาร์บอนไดออกไซด์ (CO_2) (Freeman, 1989) ระบบของการปรับค่าพีเอชนั้นจะประกอบด้วยถังผสม (mixing tank) เพื่อทำหน้าที่ผสมกรดหรือด่างให้เข้ากับน้ำเสียอย่างสมบูรณ์ที่สุด ดังนั้นผู้ควบคุมจะต้องคงวัดค่าพีเอชเป็นระยะๆ หรือถ้าจะให้สะดวกก็ควรใช้ระบบควบคุมแบบอัตโนมัติ (pH monitor) ซึ่งจะควบคุมค่าพีเอชให้ได้ตามต้องการ (ธงชัย, 2525) ดังรูปที่ 2.1



รูปที่ 2.1 ระบบบำบัดน้ำเสียที่เป็นกรดหรือด่าง

2.1.2. การตกลงตะกอนพลึงทางเคมี (Chemical Precipitation)

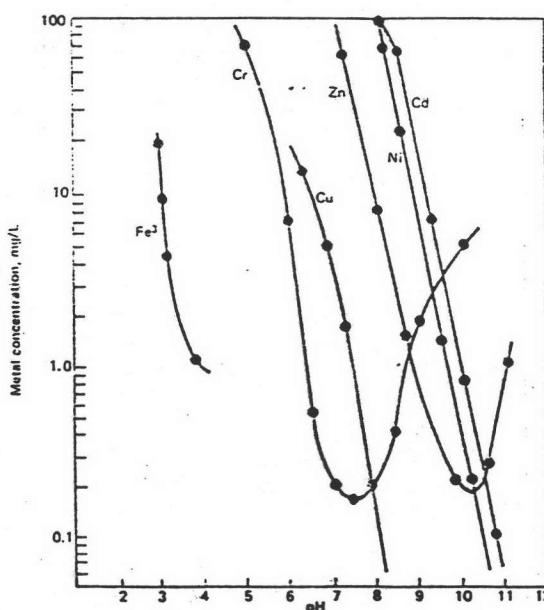
โลหะหนักที่ไม่พึงปราณາในน้ำเสียนักจะอยู่ในรูปของสารละลาย ทำให้ไม่สามารถกำจัดออกจาบน้ำได้ ด้วยวิธีตกลงตะกอน หรือกรองเพียงอย่างเดียว แต่การกำจัดโลหะหนักจึงจำเป็นต้องทำให้เกิดการตกพลึงของแข็ง (precipitation) ก่อน จากนั้นจึงทำให้พลึงของแข็งรวมกันเป็นกลุ่มก้อนหรือฟล็อก (floc) เพื่อให้สามารถแยกออกจากน้ำได้โดยวิธีตกลงตะกอนและวิธีกรอง โลหะหนักแต่ละชนิดจะตกลงตะกอนพลึงที่พีเอชแตกต่างกัน ขึ้นอยู่กับอิオンของโลหะนั้นๆ ดังแสดงในรูปที่ 2.2

ตัวเลือกของสารทำปฏิกิริยาที่ต้องพิจารณาเป็นเรื่องแรกคือ สามารถตกลงตะกอนพลึงโลหะหนัก เรื่องที่สองคือเรื่องของการละลาย เมื่อตกลงตะกอนพลึง ตะกอนที่ได้ต้องไม่ละลายกลับและโลหะนั้นจะแยกออกจากน้ำ การละลายจะมีผลกับอุณหภูมิ ในโลหะหนักบางชนิด

สามารถละลายได้ที่อุณหภูมิสูงจะแยกโลหะหนักออกได้ โดยทำปฏิกิริยาที่อุณหภูมิต่ำโลหะหนักจะสามารถตกลอกอนแยกออกมา ดังนั้นอุณหภูมิจะมีอิทธิพลในการที่จะเลือกวิธีการในการบำบัด

สภาพที่มีประจุของโลหะก็มีความสำคัญในกระบวนการตกลอกอนผลึก ตัวอย่าง เช่น Fe^{2+} จะมีความสามารถในการละลายได้มากกว่า Fe^{3+} ดังนั้นการบำบัดด้วยวิธีตกลอกอนผลึกนี้ก็จะต้องใช้สารออกซิไดซ์เปลี่ยน Fe^{2+} ให้เป็น Fe^{3+} ก่อนเช่นเดียวกับ Cr^{6+} ละลายน้ำได้มากกว่า Cr^{3+} จึงจำเป็นต้องลดประจุก่อนแล้วเอาออกในรูป Cr^{3+} ดังนั้นข้อที่ต้องพิจารณาอีกข้อหนึ่งคือ รูปของสารประกอบอิออนเชิงช้อน ในน้ำเสีย เช่น แอมโมเนียม พลูอโอล์ หรือไซไนด์ เหล็กสามารถเกิดสารประกอบเชิงช้อนพากเพ้อโรไซยาไนด์อิออน ซึ่งสามารถละลายน้ำได้ และเหลืออยู่ในรูปสารเชิงช้อนเล็กน้อยสามารถตกลอกอน โดยสารเคมีได้ (Manahan, 1993)

ประสิทธิภาพของการตกลอกอนผลึกของโลหะหนักจะสูงขึ้น เมื่อเพิ่มปริมาณของชัลไฟด์ เช่นโซเดียมชัลไฟด์ (Na_2S) หรือโซเดียมไฮโดรเจนชัลไฟด์ (NaHS) การเพิ่มของสารละลายชัลไฟด์จะต้องมีการควบคุม เนื่องจากอาจจะเกิดแก๊สพิษได้ คือในระหว่างการตกลอกอนชัลไฟด์จะเกิดไฮโดรเจนชัลไฟด์ขึ้น ซึ่งเป็นอันตรายต่อสุขภาพ จึงควรมีการควบคุมอย่างดี การลดอันตรายให้เหลือน้อยที่สุดโดยการใช้ด่างช่วย ดังนั้นในการควบคุมการบำบัดแบบนี้จะต้องปรับปริมาณสารเคมีที่ใช้ในการทำปฏิกิริยาให้เหมาะสม (optimum dose) เพราะถ้าใช้ปริมาณที่มากเกินไปจะทำให้ขุ่น และทำให้พิเศษเป็นด่างมากต้องใช้กรด เพื่อปรับพิเศษลงมาให้เป็นกลาง ก่อนจะปล่อยทิ้งหรือต้องนำไปบำบัดด้วยวิธีอื่นต่อไป (ธงชัย, 2525)



รูปที่ 2.2 ความสามารถในการละลายของโลหะหนักที่ค่าพิเศษต่าง ๆ (Lanouette, 1997)

2.1.3. การสร้างตะกอนและการรวมตะกอน (Coagulation and Flocculation)

ในน้ำเสียที่มีสารแขวนลอยขนาดใหญ่ อาจต้องแยกตัวออกจากน้ำ แต่อนุภาคที่มีน้ำหนักเบามาก ไม่สามารถตัวได้ด้วยน้ำหนักของอนุภาคเอง ส่วนอนุภาคคลอloyด์ที่แขวนลอยอยู่ในน้ำเสียต่างก็มีประจุไฟฟ้า ซึ่งจะเป็นประจุชนิดใด ขึ้นอยู่กับชนิดของอนุภาคนั้น ๆ เมื่อแต่ละอนุภาคซึ่งต่างก็มีประจุที่เหมือนกันแขวนลอยอยู่ ก็จะมีแรงผลักที่เกิดจากประจุในน้ำที่ล้อมรอบอนุภาคนั้นอยู่ทำให้ไม่สามารถรวมตัวกันได้เป็นอนุภาคใหญ่ จึงไม่สามารถจะแยกตัวออกจากน้ำเสียได้ด้วยน้ำหนักของอนุภาคเองเช่นกัน การที่จะให้ออนุภาคขนาดเล็กที่มีน้ำหนักเบามาก และอนุภาคคลอloydแยกตัวออกจากน้ำเสียได้จะต้องมีวิธีการที่ทำให้ออนุภาคเหล่านี้รวมตัวกันเป็นอนุภาคใหญ่มีน้ำหนักพอที่จะสามารถรวมตัวได้ วิธีการดังกล่าวนี้ที่ใช้โดยทั่วไปคือการเติมสารเคมี เพื่อไปเป็นตัวประสานให้ออนุภาคขนาดเล็กมากจับตัวกัน หรือถ้าในบางกรณีที่เป็นอนุภาคคลอloydสารเคมีที่เติมลงไปจะเป็นชนิดที่ทำลายประจุที่ล้อมรอบอนุภาค ทำให้แรงผลักหายไป แล้วสารเคมีชนิดนั้น (หรือในบางกรณีอาจใช้สารเคมีอีกชนิดหนึ่ง) จะเป็นตัวประสานให้ออนุภาคคลอloydนั้นจับตัวกัน การทำให้ออนุภาคเล็ก จับตัวกันเป็นอนุภาคใหญ่ด้วยสารเคมีนี้เรียกว่า เคมิคัลโคแอกกูเลชัน (chemical coagulation) สารเคมีที่ใช้เรียกว่า โคแอกกูแลนต์ หรือ ฟล็อกคูแลนต์ (coagulant or flocculant) สารที่รู้จักกันดีและนิยมใช้โดยทั่วไปได้แก่ สารส้ม (alum) ปูนไลม์และไอร์ร้อน (III)คลอไรด์ (งชัย, 2525)

ในการทำเคมิคัลโคแอกกูเลชัน เมื่อเติมสารเคมีลงไปในน้ำเสีย จะต้องทำให้สารเคมีผสมไปในน้ำเสียอย่างรวดเร็วทันทีโดยการกวน เพื่อให้เกิดการสลายตัวและการกระจายไปได้ทั่วในน้ำเสีย เมื่อเกิดอนุภาคเล็ก ๆ ลักษณะเหนียวหยุนขึ้นซึ่งเรียกว่าฟล็อค (floc) ที่มองเห็นได้ชัด จะต้องเปลี่ยนจากการกวนอย่างรวดเร็วมาเป็นการกวนอย่างช้า ๆ เพื่อไม่ให้ฟล็อคที่เกิดขึ้นแตกสลาย และเพื่อให้ฟล็อคที่เกิดขึ้นมีโอกาสได้จับตัวกับอนุภาคขนาดเล็กหรืออนุภาคคลอloydที่ถูกสะเทินประจุที่ล้อมรอบแล้ว กลไกเป็นอนุภาคที่มีขนาดใหญ่มีน้ำหนักพอที่จะแยกหรือจมตัวออกจากน้ำทิ้งได้ โดยทั่วไปเวลาที่ใช้ในการกวนอย่างรวดเร็วประมาณ 1-3 นาที และเวลาในการกวนอย่างช้าประมาณ 12-30 นาที การใช้สารเคมีในการทำให้ออนุภาคเหล่านี้รวมตัวกันได้ผลดีที่สุด จะต้องมีการควบคุมค่าความเป็นด่างโดยทั่วไปใช้วัดจากค่าพีเอช ค่าพีเอชสำหรับสารเคมีที่ใช้เป็นโคแอกกูแลนต์ชนิดหนึ่ง ๆ มีค่าแตกต่างกันไป เช่น สารส้มมีค่าพีเอชที่เหมาะสมอยู่ระหว่าง 5-6.5 ถ้าในน้ำเสียมีค่าพีเอชไม่ถูกต้องก็ต้องเพิ่มน้ำด่างเพื่อปรับค่าให้ดังพิกัดแล้วจึงเติมสารส้มลงไป ในการกำจัดอนุภาคขนาดเล็กมากและอนุภาคคลอloyd ด้วยวิธีนี้จำเป็นต้องศึกษาทดลองในห้องปฏิบัติการโดยวิธีที่เรียกว่า jar test เพื่อหาค่าความเป็นด่าง พีเอช และปริมาณสารเคมีที่เหมาะสมในการกำจัดให้ได้ประสิทธิภาพสูงสุด (มั่นลิน, 2534)

การพัฒนาของโพลิเมอร์อินทรีย์ เพื่อใช้ในการเป็นสารสร้างตะกอน และสารรวมตะกอนเรียกว่าโพลิอิเลคโทรไลต์ (polyelectrolyte) โพลิอิเลคโทรไลต์เป็นโพลิเมอร์อินทรีย์ขนาด

ใหญ่ละลายน้ำได้ เป็นอิօอนธรรมชาติ และเป็นสารช่วยให้เกิดตะกอนเม็ดใหญ่ขึ้นและตะกอนได้เร็วขึ้น

- มีแบบประจุบวก, ลบและไว้ประจุ
- มักนิยมใช้แบบประจุลบสำหรับกระบวนการทำให้น้ำใส แต่จะใช้แบบประจุบวก สำหรับกระบวนการรีดน้ำออกจากสลัดจ์ (sludge)
- ปริมาณที่ใช้อยู่ในช่วง 0.5-2 มก./ล.
- ละลายน้ำยาก มีความหนืดสูง อาจไม่สะดวกต่อการใช้งานในบางโรงงานที่ไม่มีอุปกรณ์เติมสารเคมี (feeder) วิธีการที่ใช้สำหรับการเพิ่มน้ำอุ่น คือต้องละลายในน้ำอุ่น และกวนอย่างช้าๆ ทำเป็นสารละลายเริ่มต้น (stock solution) เช่นขั้นประมาณ 0.2-2% และค่อยสูบไปใช้งานต่อไป
- มีอายุการใช้งานด้วย ถ้าอยู่ในรูปของเม็ดไม่เกิน 1 ปี ถ้าผ่านเป็นสารละลายจะใช้งานได้ไม่เกิน 1-2 สัปดาห์

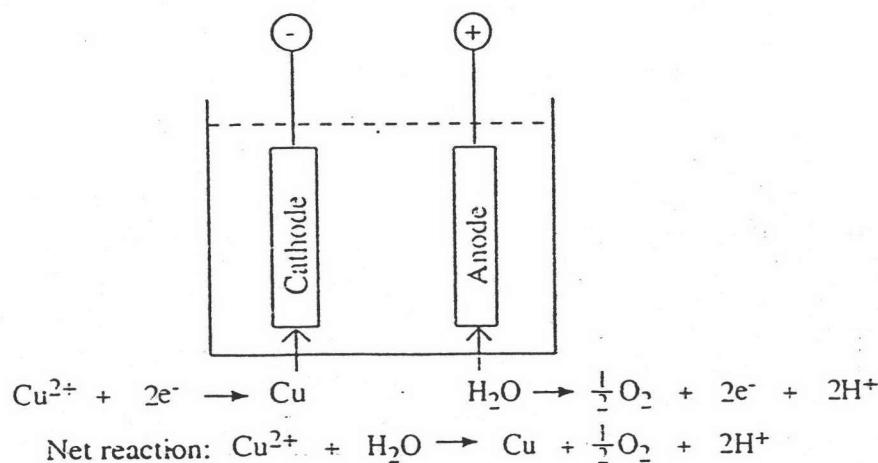
2.1.4. ออกซิเดชันและรีดักชัน (Oxidation and Reduction)

เป็นวิธีการทำงานเคมีที่ใช้กันมากในการบำบัดน้ำเสียจากโรงงานชุบโลหะ ซึ่งมีสารประกอบของโลหะต่างๆ เจือปนอยู่ ดังในตารางที่ 2.1 ในการกำจัดต้องเติมสารเคมีลงไป เพื่อให้ทำปฏิกิริยาออกซิเดชัน หรือรีดักชันกับสารที่ต้องการกำจัด ทำให้สารประกอบนั้นเปลี่ยนรูปไปเป็นสารประกอบอื่นที่ไม่เป็นพิษหรือตกตะกอนได้ สารเคมีที่ใช้เป็นตัวทำให้เกิดออกซิเดชันได้แก่ อากาศ ออกซิเจน โอโซน คลอริน ไฮโดคลอโรต์ เปอร์มัคแเนต โครเมตและไนเตรท ส่วนสารเคมีทำให้เกิดรีดักชันได้แก่ ไอร์โอน(II)ชัลเฟต โซเดียมเมตาไบชัลเฟต ชัลเฟอร์ไดออกไซด์ เป็นต้น ตัวอย่างการบำบัดน้ำเสียด้วยวิธีการรีดักชัน คือการบำบัดน้ำเสียจากโรงงานชุบโลหะที่มีสารประกอบโครเมตหรือกรดโครมิคละลายปนอยู่ การบำบัดใช้ไอร์โอน(II)ชัลเฟต ไปทำปฏิกิริยากับสารประกอบโครเมต ปฏิกิริยานี้เกิดที่พีเอชต่ำกว่า 3 จึงต้องเติมกรดชัลฟูริกไปด้วย จากนั้นจึงเติมปูนไลน์ลงไป เพื่อตัดตะกอนอีกขั้นหนึ่ง การควบคุมวิธีการบำบัดแบบนี้ค่าพีเอชมีความสำคัญมาก จะต้องปรับพีเอชให้ได้ค่าพอดีมาก ปฏิกิริยาจึงจะเกิดขึ้นได้สมบูรณ์ หรือถ้าใช้ไฮโดคลอโรต์ หรือปูนไลน์มากเกินไปพีเอชจะเป็นต่ำสูง ต้องใช้กรดปรับพีเอชลงมาให้เป็นกลางก่อน ที่จะปล่อยทิ้งไปการวิเคราะห์หาค่าปริมาณโลหะที่ต้องการกำจัดก่อน หรือหลังการบำบัด จะเป็นการช่วยให้ทราบถึงประสิทธิภาพของการบำบัด หรือปฏิกิริยาเคมีว่าเกิดขึ้นสมบูรณ์เพียงใด (ธงชัย, 2525)

ตารางที่ 2.1 ปฏิกิริยาออกซิเดชัน และปฏิกิริยารีดักชันในการบำบัดของเสีย (Manahan, 1993)

Waste Substance	Reacton with Oxidant or Reductant
Oxidation of Organics	
Organic matter , {CH ₂ O}	{CH ₂ O} + 2{O} ^a → CO ₂ H ₂ O
Aldehyde	CH ₃ CHO + {O} → CH ₃ COOH(acid)
Oxidation of Inorganics	
Cyanide	2CN ⁻ + 5OCl ⁻ + H ₂ O → N ₂ + 2HCO ₃ ⁻ + 5Cl ⁻
Iron(II)	4Fe ²⁺ + O ₂ + 10H ₂ O → 4Fe(OH) ₃ + 8H ⁺
Sulfur dioxide	2SO ₂ + O ₂ + 2H ₂ O → 2H ₂ SO ₄
Reduction of Inorganics	
Chromate	2CrO ₄ ²⁻ + 3SO ₂ + 4H ⁻ → Cr ₂ (SO ₄) ₃ + 2H ₂ O
Permanganate	MnO ₄ ⁻ + 3Fe ²⁺ + 7H ₂ O → MnO ₂ (s) + 3Fe(OH) ₃ (s) + 5H ⁺

{O} สัญลักษณ์นี้ใช้แทนแหล่งที่ให้ออกซิเจนในออกซิไดซิจิเจนต์, a แทนค่าคงที่



รูปที่ 2.3 กระบวนการแยกสารด้วยไฟฟ้า (Manahan, 1993)

2.1.5. อิเลคโทรไลซิส (Electrolysis)

จากรูปที่ 2.3 อิเลคโทรไลซิสเป็นกระบวนการแยกสารด้วยไฟฟ้า โดยที่ขั้วลบของแบตเตอรี่ถูกลดอิเล็กตรอน และอีกขั้วให้อิเล็กตรอนเป็นขั้วบวกของแบตเตอรี่ และจะมีการรวมตัวกับออกซิเจนที่นี่ ในของเสียอันตราย (hazardous waste) มีการใช้การแยกสารด้วยไฟฟ้า กันอย่างมาก เช่น แคนเดเมียม (Cd) ทองแดง (Cu) ทองคำ (Au) ตะกั่ว (Pb) เงิน (Ag) และ สังกะสี (Zn) ในกรณีที่โลหะมีสารประกอบพิษyaในดีเป็นองค์ประกอบ จะนำกลับโดยวิธีการแยกสารด้วยไฟฟ้าค่อนข้างยาก เพราะสารมีความซับซ้อนมาก เช่น $\text{Ni}(\text{CN})_4^{2-}$ (Manahan, 1993)

2.1.6. ไฮโดรไลซิส (Hydrolysis)

เป็นวิธีการหนึ่งที่ใช้สารเคมีทำปฏิกิริยาด้วยน้ำ ซึ่งสามารถบำบัดสารเคมีอินทรีย์ โดยไฮโดรไลซิส ประกอบด้วยโลหะที่ทำปฏิกิริยากับน้ำ เช่น โลหะคาร์บอเนต ไฮไดรด์ เอโนิด แอลโตชาيد แล้วไฮลaid (Manahan, 1993) ตัวอย่างการบำบัดดังตารางที่ 2.2

ตารางที่ 2.2 การบำบัดสารอินทรีย์เคมีด้วย การไฮโดรไลซิส (Manahan, 1993)

Class of Chemical	Reaction with Water
Active metals (calcium)	$\text{Ca} + 2\text{H}_2\text{O} \rightarrow \text{H}_2 + \text{Ca}(\text{OH})_2$
Hydrides (sodium aluminum hydride)	$\text{NaAlH}_4 + 4\text{H}_2\text{O} \rightarrow 4\text{H}_2 + \text{NaOH} + \text{Al}(\text{OH})_3$
Carbides (calcium carbide)	$\text{CaC}_2 + 2\text{H}_2\text{O} \rightarrow \text{Ca}(\text{OH})_2 + \text{C}_2\text{H}_2$
Amides (sodium amide)	$\text{NaNH}_2 + \text{H}_2\text{O} \rightarrow \text{NaOH} + \text{NH}_3$
Halides (silicon tetrachloride)	$\text{SiCl}_4 + 2\text{H}_2\text{O} \rightarrow \text{SiO}_2 + 4\text{HCl}$
Alkoxides (sodium ethoxide)	$\text{NaOC}_2\text{H}_5 + \text{H}_2\text{O} \rightarrow \text{NaOH} + \text{C}_2\text{H}_5\text{OH}$

2.1.7. การสกัดและการละลายทางเคมี (Chemical Extraction and Leaching)

การสกัดและการละลายทางเคมีในการบำบัดของเสียอันตราย โดยปฏิกิริยาทางเคมีด้วยสารทำละลาย (solvent) การละลายของเกลือโลหะหนักน้อยมาก สามารถสกัดโดยปฏิกิริยาของอ่อนประจุลบด้วยไฮโดรเจนอ่อนแสลงได้ดังนี้



เบสถูกสกัดด้วยกรด เช่น เอมีนและอะนิลินถูกสกัดด้วยกรด ถ้ามีไซยาในดีหรือชัลไฟด์ควรจะหลีกเลี่ยง เพื่อป้องกันการเกิดไฮโดรเจนไซยาในดี หรือไฮโดรเจนชัลไฟด์

อิออนโลหะหนักปนเปื้อนในดิน จะใช้การตกรตะกอนร่วมในรูปสารที่ไม่ละลายน้ำ ของเหล็กออกไซด์ (Fe_2O_3) และแมงกานีสออกไซด์ (MnO_2) ตามลำดับ ออกไซด์พากนี้ สามารถละลาย โดยรีดิวชิงเอเจนท์ (reducing agent) เช่น สารละลายโซเดียมไดไฮโดรเจต/ซิเตรท หรือไฮดรอกซิลามีน ผลที่ได้ คือสารละลายเฟอร์สอิօน และแมงกานีสอิօน และปล่อยอิオンของโลหะหนัก เช่น แแคดเมียมอิօน หรือนิเกลอิօน ละลายอยู่ในน้ำ

2.1.8. การแลกเปลี่ยนประจุ (Ion Exchange)

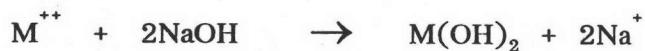
เทคนิคนี้จะอาศัยเรซิน (resin) เป็นตัวแยกโลหะหนักออกจากสารละลาย โดยให้เกิดการแลกเปลี่ยนอิօนในสารละลาย กับอิօนบนผิวเรซิน เรซินที่ใช้เป็นแคಥอิօนเอกสารเซนจ์ เรซิน (cation exchange resin) เป็นพากกรดอินทรีย์ที่ไม่ละลายน้ำ (insoluble organic acid) ซึ่งอาจจะเป็นกรดชัลฟอนิก หรือกรดคาร์บอชิลิก (sulfonic or carboxylic acid) วิธีการนี้จะเหมาะสมสำหรับการทำจัดโลหะหนักที่มีปริมาณน้อยและให้ประสิทธิภาพในการกำจัดสูง นิยมใช้กับระบบกำจัดน้ำเสียจากโรงชุบไฟฟ้า เนื่องจากวิธีนี้มีข้อจำกัดกับชนิดของน้ำเสีย คือต้องมีสารปนเปื้อนชนิดอื่นอยู่จะต้องกำจัดออกก่อนที่จะผ่านเข้าเรซิน เพื่อความมีประสิทธิภาพสูงสุด (Manahan, 1993)

2.2 การตกรตะกอนผลึกทางเคมี (Chemical Precipitation) (Freeman, 1989)

การตกรตะกอนผลึกทางเคมี เป็นกระบวนการเปลี่ยนสถานะของสารที่ละลายได้ไปอยู่ในรูปที่ไม่ละลายโดยเกิดปฏิกิริยาทางเคมี การตกรตะกอนผลึกโดยทั่วๆ ไป จะใช้เพื่อลดความกระต้างของน้ำโดยเอาแคลเซียมและแมgnีเซียมอิօนออก ในการบำบัดของเสียอันตรายกระบวนการนี้สามารถนำไปใช้เพื่อกำจัดโลหะอันตรายออกจากน้ำเสีย

2.2.1. การตกรตะกอนไฮดรอกไซด์ (Hydroxide Precipitation)

การตกรตะกอนไฮดรอกไซด์จะใช้ตัวตกรตะกอน คือแคลเซียมไฮดรอกไซด์หรือปูนขาว และโซเดียมไฮดรอกไซด์หรือโซดาไฟ โดยเอาโลหะออกจากการน้ำในรูปโลหะไฮดรอกไซด์ โดยมีปฏิกิริยาเกิดขึ้นตามสมการนี้



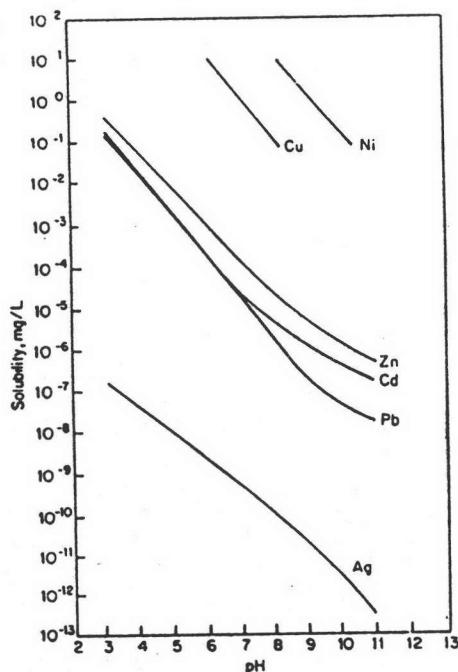
ความเข้มข้นของโลหะหนักที่ผ่านการบำบัดจะมีค่าเท่าใดในการตกรตะกอนไฮดรอกไซด์จะขึ้นอยู่กับ

- ปริมาณโลหะที่มีอยู่ในน้ำ
- ชนิดของสารตกรตะกอนที่ใช้
- สภาวะที่เกิดปฏิกิริยา โดยเฉพาะอย่างยิ่งค่า pH

- สารอื่นๆ ที่มีอยู่ และตัวที่ยับยั้งการตกตะกอนพลิก

ความเข้มข้นของโลหะหนักในน้ำที่บำบัดแล้วมีค่าต่ำกว่า 1.0 มิลลิกรัม ต่อลิตร และในบางครั้งอาจต่ำกว่า 0.1 มิลลิกรัมต่อลิตรได้ รายละเอียดดังแสดงในรูปที่ 2.4 ซึ่งแสดงความสามารถในการละลายของโลหะไฮดรอกไซด์ โลหะไฮดรอกไซด์จะเป็นพากแอมโฟเทอริก (amphoteric) เช่นที่พีเอชสูง และต่ำกว่าสามารถเพิ่มการละลาย และจุดของการละลายต่ำสุด (พีเอชเหมาะสมสำหรับการตกตะกอน) เกิดที่พีเอชต่างค่าสำหรับทุกโลหะ ที่พีเอชหนึ่ง ซึ่งความสามารถการละลายของโลหะไฮดรอกไซด์ตัวหนึ่งอาจสูงกว่าโลหะหนักอื่น ในเกือบทุกกรณีค่าพีเอชที่ใช้ในการทำjar test (Jar Test) จะอยู่ระหว่าง 9-11 สำหรับน้ำทึบที่มีโลหะหลายชนิดปนกันอยู่ อาจจะมีระยการตกตะกอนพลิกของโลหะ แต่ละชนิดด้วยพีเอชแตกต่างกัน การที่จะควบคุมโลหะทุกตัวออกจากน้ำเสียจนได้ระดับที่เราต้องการ อาจใช้การตกตะกอนพลิกอื่นที่อาจเป็นไปได้

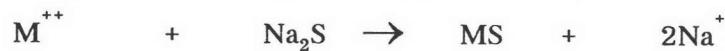
การตกตะกอนโครเมียมเป็นโครมิกไฮดรอกไซด์ จะต้องทำโครเมียมให้อยู่ในรูปประจุ +3 ก่อน เพราะโครเมียมประจุ +6 ไม่สามารถถูกกำจัดได้โดยตรง ด้วยการตกตะกอนไฮดรอกไซด์ การบำบัดเริ่มต้น เพื่อเปลี่ยนโครเมียมประจุ +6 ไปเป็น +3 โดยใช้พีเอชต่ำประมาณ 2-3 และใส่รีดิวชิงເອເຈນ໌ เช่น ชัลเฟอร์ไดออกไซด์ (SO_2) โซเดียมไบชัลไฟด์ ($\text{Na}_2\text{S}_2\text{O}_5$) โซเดียมเมตาชัลไฟด์ และเฟอรัสชัลไฟด์ (FeSO_4) กระบวนการปฏิกิริยาเมดังนี้



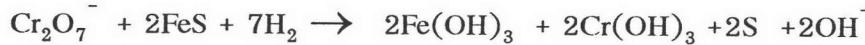
รูปที่ 2.4 ความสามารถในการละลายของโลหะไฮดรอกไซด์ (Freeman, 1989)

2.2.2. การตกตะกอนชัลไฟด์ (Sulfide Precipitation)

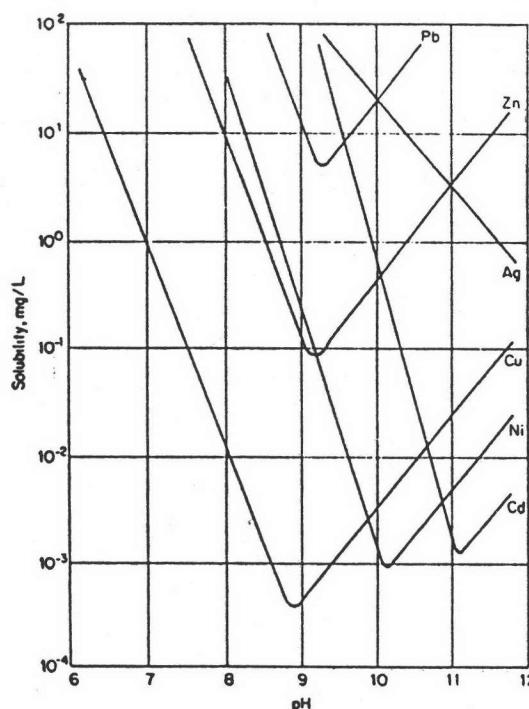
เป็นการตกตะกอนที่มีประโยชน์มาก เป็นอีกทางเลือกหนึ่งนอกจากการตกตะกอนไฮดรอกไซด์ ความสามารถในการละลายของโลหะชัลไฟด์ แสดงในรูปที่ 2.5 โลหะชัลไฟด์ มีความสามารถในการละลายต่ำกว่าโลหะไฮดรอกไซด์ ดังตารางที่ 2.3 โลหะชัลไฟด์ไม่มีคุณสมบัติแอมโฟเทอริก และໂຄเมียมประจุ +6 สามารถตกตะกอนด้วยกระบวนการนี้โดยไม่ต้องผ่านกระบวนการรีดักชัน กระบวนการนี้เกี่ยวข้องกับการรวมอิออนโลหะหนักด้วยชัลไฟด์เรดิคอล มีแผนภาพแสดงปฏิกิริยาของโลหะหมู่ 2 กับ Na_2S ดังนี้คือ



สามารถกำจัดໂຄเมียมออกได้ โดยไม่ต้องผ่านปฏิกิริยารีดักชัน ได้ตะกอนໂครมิกไฮดรอกไซด์ ดังสมการนี้คือ



แหล่งของชัลไฟด์ที่ใช้ คือ โซเดียมชัลไฟด์ (Na_2S) หรือโซเดียมไฮโดรเจนชัลไฟด์ (NaHS) และเพอร์ซัลไฟด์ (FeS) ซึ่งละลายได้เล็กน้อย ข้อเสียของการตกตะกอนชัลไฟด์คือ จะเกิดกําชไฮดรเจนชัลไฟด์ จึงควรทำพีเอชให้มากกว่า 8 เพื่อป้องกันไฮดรเจนชัลไฟด์ ข้อเสียอีกข้อคือ จะมีปริมาณชัลไฟด์อิออนมากเกินไปในน้ำที่จะปล่อยออก ซึ่งทำให้ต้องมีการบำบัดในขั้นสุดท้ายก่อนปล่อยน้ำทิ้งด้วย



รูปที่ 2.5 ความสามารถในการละลายของโลหะชัลไฟด์ (Freeman, 1989)

ตารางที่ 2.3 ความสามารถในการละลายของโลหะชัลไฟด์เทียบกับโลหะไฮดรอกไซด์
(Talbot, 1984)

อิออนโลหะหนัก	ความสามารถในการละลาย (mg/l)	
	โลหะไฮดรอกไซด์	โลหะชัลไฟด์
Cadmium (Cd^{++})	2.3×10^{-5}	6.7×10^{-10}
Chromium (Cr^{+++})	8.4×10^{-4}	ไม่ตกลง
Cobalt (Co^{++})	2.2×10^{-1}	1.0×10^{-8}
Copper (Cu^{++})	2.2×10^{-2}	5.8×10^{-18}
Iron (Fe^{++})	8.9×10^{-1}	3.4×10^{-5}
Lead (Pb^{++})	2.1	3.8×10^{-9}
Manganese (Mn^{++})	1.2	2.1×10^{-3}
Mercury (Hg^{++})	3.9×10^{-4}	9.0×10^{-20}
Nickel (Ni^{++})	6.9×10^{-3}	6.9×10^{-8}
Silver (Ag^+)	13.3	7.4×10^{-12}
Tin (Sn^{++})	1.1×10^{-4}	3.8×10^{-8}
Zinc (Zn^{++})	1.1	2.3×10^{-7}

2.2.3. การตกลงการรับอนุ (Carbonate Precipitation)

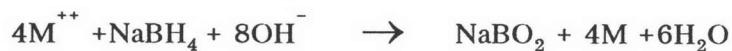
สำหรับโลหะบางตัว เช่น แคนเดเมียมและตะกั่ว การตกลงการรับอนุทำให้น้ำที่ผ่านการบำบัดมีความเข้มข้นโลหะหนักต่ำกว่า เมื่อเทียบกับการตกลงด้วยไฮดรอกไซด์ที่พีเอชต่ำกว่า และสามารถกรองตะกอนได้มากกว่า โดยเปรียบเทียบกับการตกลงตะกอนไฮดรอกไซด์ของแคนเดเมียม และตะกั่วที่พีเอช 10 หรือมากกว่ากับการตกลงการรับอนุที่พีเอช 7.5-8.5 การตกลงโลหะใช้โซเดียมคาร์บอเนต หรือโซดาแอช ดังสมการ



กระบวนการนี้ไม่เหมาะสมกับโลหะทุกชนิด Paterson et al. (1984) บ่งชี้ว่าคุณภาพน้ำที่ปล่อยออกามาไม่ต่างกันน้ำที่ไม่มีการปรับปรุงคุณภาพ ในการปรับพีเอชหรือปริมาณตะกอนจะมากกว่าการตกลงไฮดรอกไซด์ในโลหะสังกะสี และนิเกิล

2.2.4. การตกตะกอนโซเดียมบอร์ไฮไดรด์ (Sodium Borohydride Precipitation)

โซเดียมบอร์ไฮไดรด์เป็นรีดิวชิงເອເຈນ໌ ສາມາດໃຫ້ตกตะກອນໂລහະໄດ້ປັບປຸງກີ່າຍທີ່ເກີດຈະຂຶ້ນກັບຄ່າພື້ເອຊ ແສດງປັບປຸງກີ່າຍໄດ້ດັ່ງນີ້



กระบวนการນີ້ມີປະສົງລິກາພສູງ ໃນຊ່ວງພື້ເອຊ 8-11 ທີ່ພື້ເອຊຕໍ່ກວ່າ 8 ການໃຫ້โซเดียมบอร์ไฮไดຮັດປົມາມັນເພີ່ມຂຶ້ນ ໂດຍການໃຫ້ໂດຣາລີສິຂອງໂບໂຣໄໄດຣດໍ ຂະໜາທີ່ພື້ເອຊມາກກວ່າ 11 ອັດວາກາຮັດປັບປຸງກີ່າຍລົດລົງ ພື້ເອຊທີ່ເໝາະສົມຖຸກກຳໜັດ ໂດຍການທົດສອບຄວາມສົມດຸລາກາໃຫ້ໂບໂຣໄໄດຣດໍກັບຮະຍະເວລາທຳປັບປຸງກີ່າຍ ແລະ ຄຸນກາພນ້າທີ່ປ່ລ່ອຍອອກ

ການตกตะກອນໂບໂຣໄໄດຣດໍມີປະໂຍົນ໌ ສໍາຫັນການນໍາກລັບໂລහະຈາກນ້ຳເສີຍ ແລະ ການເອາະກົ່ວ່າ ປຽກ ນິເກີລ ຖອນແດງ ແຄດເມີຍມ ແລະ ໂລະມືກໍາ ເຊັ່ນ ຖອນ ເງິນ ແພລທິນໍ້ມ ອອກຈາກນ້ຳເສີຍໄດ້ອ່າຍ່ານມີປະສົງລິກາພ ປົມາມັນຕະກອນລົດລົງ 50% ມີການກວ່າ ການຕຶກຂາພບວ່າ ສໍາຫັນໂບໂຣໄໄດຣດໍມີຕະກອນນ້ອຍກວ່າການตกตะກອນປຸນຂາວ ໂບໂດຍໂບໂຣໄໄດຣດໍສາມາດນໍາມ່ວຍເປັນຕົວຮູ້ຕຸ້ນ ມີສາລະລາຍຂອງໂບໂຣໄໄດຣດໍໃນໂຫຼດາໄຟ (Freeman, 1989)

ສາຣເຄມີທີ່ໃຫ້ໃນການຕົກຕະກອນແຕ່ລະປະເກຈະໃຫ້ປົມາມັນທີ່ແຕກຕ່າງກັນ ລວມຖິ່ງຄາດຂອງແຕ່ລະສາຮະມີຄວາມແຕກຕ່າງກັນ ດັ່ງແສດງໃນຕາງໆທີ່ 2.4

2.3 ຈາກວິຈີ້ຍທີ່ເກີດຈະຂອງ

Dean ແລະ ຄະ (1971) ຕຶກຂາກາກຳຈັດປ່ອທອກຈາກນ້ຳເສີຍທີ່ຜ່ານການທົດລອງໃນຫ້ອງປັບປຸງກີ່າຍ ໄດ້ແກ່ ນ້ຳເສີຍຈາກການທົດລອງທາຄ່າເຊື້ອດີ ນ້ຳເສີຍຈາກກາຍ່ອຍສລາຍແລະ ນ້ຳເສີຍຈາກກາວົເຄະຫຼາມໂມນີໂຍໃຫ້ສາລະລາຍເນສເລອວ໌ ການທົດລອງນີ້ໃຫ້ວິທີການຕົກຕະກອນພລິກໃນຮູ່ປຸງຂອງພລິກໜ້າໄຟ ລຳດັບຂັ້ນຕອນໃນການທົດລອງເປັນດັ່ງນີ້

1) ນ້ຳເສີຍທີ່ຜ່ານການທົດລອງທາຄ່າເຊື້ອດີ ແລະ ນ້ຳເສີຍສ່ວນອື່ນໆ ມາປັບຄ່າພື້ເອຊ ໂດຍການເຕີມສາລະລາຍໂບໂດຍໃຫ້ໂດຮອກໃຫ້ດີ ພວມກັບກວນໃຫ້ຄວາມຮັ້ນ

2) ປັບຄ່າພື້ເອຊຂອງນ້ຳເສີຍໃຫ້ມີຄ່າກວ່າ 10

3) ເຕີມໂບໂດຍໃຫ້ໂລໜ້າເພື່ອໃຫ້ເກີດການຕົກຕະກອນພລິກຂອງໂລຮະໜັກ ໃນຮູ່ປຸງຕະກອນໜ້າໄຟ

4) ແກ້ໄຂນ້ຳໃສອອກຈາກຕະກອນໂລຮະໜັກ ນໍາຕະກອນມາລັງດ້ວຍໂບໂດຍໃຫ້ໂດຮອກໃຫ້ຈົວຈາກເພື່ອໃຫ້ເກີດໂບໂດຍໜ້າໄຟເພື່ອກຳຈັດໜ້າໄຟອອກ ຈາກນັ້ນກຳຕະກອນໃຫ້ແໜ່ງໂດຍອັບທີ່ອຸ່ນຫຼວມມີມາກກວ່າ 100 °C ແລະ ນໍາໄປກຳຈັດຕ່ອໄປ

ວິທີການນີ້ໄດ້ນໍາມາໃຫ້ໃນການບຳນັດນ້ຳເສີຍຈາກການທົດລອງທາຄ່າເຊື້ອດີ ໃນຫ້ອງປັບປຸງກີ່າຍ ການກ່ອນທີ່ຈະມີການພັດນາວິທີການບຳນັດນ້ຳເສີຍໃນຮະຍະລັງຕ່ອງໆ ມາ

ตารางที่ 2.4 เปรียบเทียบการตกรตะกอนแบบต่างๆ

การตกรตะกอน	ไฮดรอกไซด์	ชัลไฟด์	คาร์บอเนต	โนโรไฮไดรด์
ข้อดี	1.ราคากู๊ก	1.โลหะชัลไฟด์มีค่าการละลายน้ำต่ำ 2. ตกรตะกอน Cr^{6+} โดยไม่ต้องผ่านรีดักชัน 3. ตกรตะกอนพวณ chelating agent ได้ 4. เอาน้ำออกจากตะกอนได้มากกว่าไฮดรอกไซด์	1.เมื่อใช้กับ Cd และ Pb ทำปฏิกิริยาที่ pH ต่ำกว่าไฮดรอกไซด์ 2. สามารถกรองตะกอนได้มากกว่า	1.ใช้กับการนำกลับของโลหะ ⁺ 2. ตะกอนน้อยกว่าไฮดรอกไซด์
ข้อเสีย	1. มีคุณสมบัติกิงโลหะไฮดรอกไซด์ ละลายกลับได้เมื่อ pHเปลี่ยน 2. เกิดตกรตะกอนมาก 3. ไม่สามารถบำบัดน้ำเสียที่มีพวณ chelating agent ได้	1.เกิดแก๊ส H_2S 2. มีอิ온ของชัลไฟด์เกิดขึ้น 3. โลหะชัลไฟด์อยู่ในรูป colloidal	1.ใช้กับโลหะได้ไม่ทุกชนิด 2. เกิดตกรตะกอนมากกว่าไฮดรอกไซด์	1.ใช้ได้กับช่วง pH สั้นคือที่ 8-11 เท่านั้น

Lanouete (1977) ได้เขียนบทความในการกำจัดโลหะหนัก โดยได้กล่าวถึง การตกรตะกอนของproto โดยใช้โซเดียมซัลไฟด์ (Na_2S) เพื่อให้เกิดการตกรตะกอนในรูปของ ตะกอนซัลไฟด์ วิธีการทดลองเริ่มจาก การนำน้ำเสียมาปรับค่าพีเอชให้อยู่ระหว่าง 5-6 ด้วยกรด ซัลฟูริก จากนั้นเติมโซเดียมซัลไฟด์ให้มากพอ และเหลืออยู่ในน้ำเสียประมาณ 1-3 มิลลิกรัม ต่อลิตร นำน้ำที่ผ่านการตกรตะกอนไปกรอง โดยใช้ Precoat Filter

ผลการทดลองนี้พบว่าสามารถกำจัดprotoออกจากน้ำเสียได้ดี โดยมีความเข้มข้นของprotoเหลืออยู่ในน้ำที่ผ่านการบำบัดแล้วประมาณ 10-20 มิโครกรัมต่อลิตร

Bhattacharyya และคณะ (1981) ได้ทำการศึกษาทั้งในห้องปฏิบัติการ (laboratory scale) และการศึกษาจริง (full scale) ใน การตกรตะกอนซัลไฟด์ และสารหนู ความเป็นไปได้ของการรวมระหว่างการตกรตะกอนไฮดรอกไซด์ และซัลไฟด์ที่พีเอช 8-9 และการตกรตะกอนซัลไฟด์ที่พีเอช 3-5 ตามด้วยการตกรตะกอนปูนขาว ซึ่งได้ผลดีจากการแยกสารหนูออกจากน้ำเสีย สำหรับการตกรตะกอนซัลไฟด์ของสารหนูและสังกะสีที่พีเอชน้อยกว่า 5 ปฏิกิริยาข้างเคียงระหว่างการละลายซัลเฟอร์ไดออกไซด์ (ถ้ามีในน้ำเสีย) และซัลไฟด์ ต้องระวังในกระบวนการออกแบบ แก๊สไฮโดรเจนซัลไฟด์ที่เกิดขึ้นไม่เป็นปัญหาในระหว่างการตกรตะกอนจากการรวมระหว่างไฮดรอกไซด์ และซัลไฟด์ มีประสิทธิภาพสูงในการแยกสารหนูที่ปริมาณโซเดียมซัลไฟด์น้อยกว่าตามทฤษฎี มีความเป็นไปได้ของการนำโลหะกลับมาใช้ และใช้ได้ในการกำจัดโลหะหนักในช่วงพีเอชที่กว้างโดยการใช้การตกรตะกอนซัลไฟด์

Aslam และ Walker (1982) ได้ทำการศึกษาวิธีการในการบำบัดน้ำเสียที่เกิดจากการทดลองหาค่าซีไอโอดี โดยมีวิธีการดังนี้

1) นำน้ำเสียมา 2 ลิตร มาเติมโซเดียมคลอไรด์จำนวน 20 กรัม และกวนประมาณ 2-3 นาที

2) แยกตะกอนสีขาวของชิลเวอร์คลอไรด์ออกจากน้ำที่มีตะกอนโลหะหนักอยู่เพื่อนำตะกอนของชิลเวอร์คลอไรด์ไปทำการทดลองนำกลับมาใช้ใหม่

3) นำน้ำที่ผ่านการแยกตะกอนชิลเวอร์คลอไรด์ มาเติมเฟอร์ซัลไฟด์ โดยต้องทำการทดลองนี้ในตู้ควัน เนื่องจากเกิดแก๊สไฮโดรเจนซัลไฟด์ ทึ้งไว้ประมาณ 2-3 ชั่วโมง

4) นำตะกอนในรูปเมอร์คิวรีซัลไฟด์ มาแยกออกจากน้ำที่ผ่านการบำบัดออก ประสิทธิภาพในการกำจัดprotoออกจากน้ำเสียประมาณ 98 % ในขณะที่ประสิทธิภาพในการกำจัดprotoของวิธีที่ทาง EPA รับรองประมาณ 96.4 % โดยได้นำเสนอตั้งตารางที่ 2.5

การทดลองนี้นอกจากจะทำการกำจัดprotoออกจากน้ำเสียแล้ว ได้ทำการนำเงินกลับมาใช้ใหม่ โดยมีวิธีการดังต่อไปนี้

- 1.) นำตะกอนของชิลเวอร์คลอไรด์มาประมาณ 100 กรัม เติมโลหะสังกะสี 50 กรัม
- 2.) นำมาเติมกรดซัลฟูริก 4 นอร์มล ปริมาณ 500 มิลลิลิตร

3.) ทำให้ได้ผงเงิน ทำการเติมสังกะสีและกรดซัลฟูริกอีกครั้งในปริมาณเดิม จากนั้นกรองและล้างด้วยน้ำกลั่น จะได้เงินที่ยังคงมีสังกะสีเป็นสารมลทิน (impurity)

4.) นำผงเงินมาเติมกรดในตริก 5-8 มิลลิลิตรและน้ำกลั่น จากนั้นนำไปต้มจนเกิดสารละลายสีใส เติมกรดซัลฟูริก 800 มิลลิลิตรต่อสารละลาย 1 ลิตร จะได้ชิลเวอร์ชัลเฟตในสารละลายกรดซัลฟูริก สามารถนำไปใช้ในการทดลองได้

จากการทดลองนี้ พบว่า ประสิทธิภาพในการนำกลับเงินมาใช้ใหม่เป็น 99 % โดยยังคงมีสังกะสีเป็นสารมลทิน ดังแสดงในตารางที่ 2.6

ตารางที่ 2.5 ประสิทธิภาพการกำจัดprotoโดยวิธีการของ Aslam & Walker

(Aslam และ Walker, 1982)

การทดลองที่	ความเข้มข้นของprotoในน้ำเสียที่วิเคราะห์ค่าซีโอดีแล้ว(มก./ล)	ความเข้มข้นของprotoหลังผ่านกระบวนการบันด์แล้ว(มก./ล)	ประสิทธิภาพการกำจัดproto (%)	ความเข้มข้นของprotoหลังผ่านวิธีการที่ EPAยอมรับแล้ว(มก./ล)	ประสิทธิภาพการกำจัดproto (%)	ประสิทธิภาพการกำจัดเงินออก(%)
1	2940	50	98.3	108	96.4	99.9
2	3000	58	98.1	116	96.1	99.8
3	2890	45	98.4	110	96.2	99.9
4	3120	70	97.8	98	96.9	99.9
5	3050	65	97.9	120	96.1	99.9
6	3070	66	98.2	121	96.2	99.9
7	2860	54	98.2	105	96.4	99.8
8	2980	56	98.1	97	96.8	99.9
9	3250	68	97.9	130	96.0	99.9
10	3110	74	97.6	101	96.8	99.9
ค่าเฉลี่ย			98.0		96.4	

ตารางที่ 2.6 ประสิทธิภาพการนำเงินกลับมาใช้ใหม่ (Aslam และ Walker, 1982)

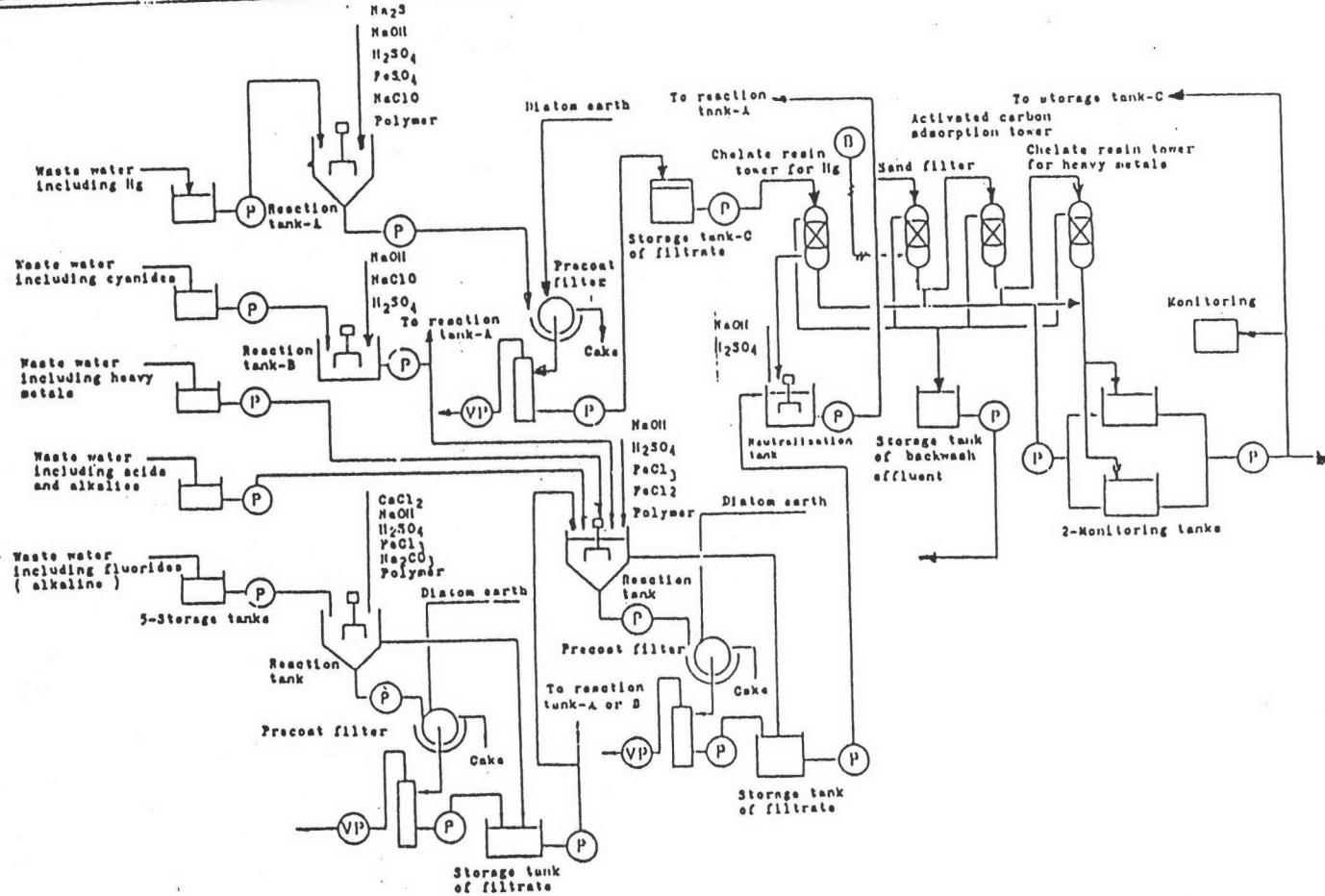
การทดสอบครั้งที่	ประสิทธิภาพการกำจัดโลหะหนัก(%)				
	เงิน	สังกะสี	proto	แมกนีเซียม	protoหลังให้ความร้อน
1	99.86	0.030	0.071	0.0014	ND
2	99.89	0.025	0.078	0.0010	ND
3	99.86	0.023	0.085	0.0012	ND
4	99.90	0.030	0.065	0.0010	ND
5	99.93	0.021	0.076	0.0013	ND
6	99.92	0.032	0.067	0.0015	ND
7	99.90	0.034	0.063	0.0911	ND
ค่าเฉลี่ย	99.89	0.0278	0.072	0.0012	ND

Okazaki (1983) ได้กล่าวถึงระบบบำบัดน้ำเสียที่ใช้ในการกำจัดโลหะหนักจากห้องปฏิบัติการทางวิทยาศาสตร์ ของประเทศไทย โดยนำน้ำเสียที่มีprotoอยู่จะได้รับการเติมสารเคมี ซึ่งได้แก่ โซเดียมชัลไฟด์ โซดาไฟ กรดชัลฟูริก เฟอร์สชัลเฟต โซเดียมไฮโปคลอรัส และโพลิเมอร์ น้ำเสียจะถูกนำไปยัง precoat filter โดยโลหะหนักจะอยู่ในรูปของตะกอนเฟอร์ไรท์แยกออกจากน้ำ ส่วนน้ำใสจะนำไปยัง chelate resin tower เพื่อกำจัดprotoและproto อีน ๆ ที่เหลืออยู่ในน้ำ จากนั้นนำน้ำให้เป็นกลางก่อนระบายทิ้ง

การบำบัดน้ำเสียจากห้องปฏิบัติการทางวิทยาศาสตร์ โดยวิธีนี้สามารถกำจัดprotoได้อよ่างมีประสิทธิภาพ และกำจัดได้ตามมาตรฐานที่กำหนดไว้ คือต่ำกว่า 0.005 มิลลิกรัมต่อลิตร แผนผังในการบำบัดน้ำเสียด้วยวิธีนี้แสดงในรูปที่ 2.6 และ 2.7

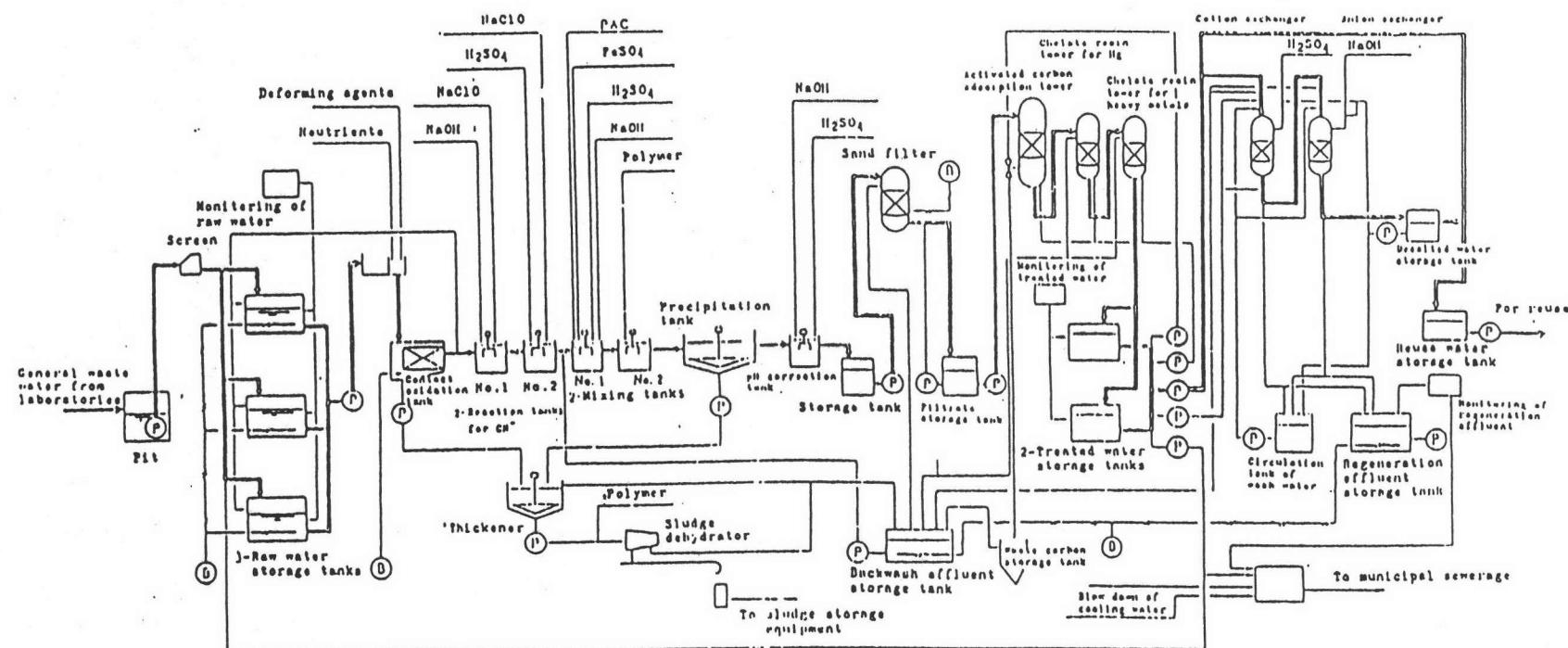
Santhanam และคณะ (1984) ได้ทำการศึกษาวิธีการ และเครื่องมือสำหรับการนำ proto หนักออกจากน้ำเสียด้วยชัลไฟด์ สารละลายถูกนำเข้าท่อทำปฏิกิริยา ซึ่งจะถูกแบ่งออกเป็นช่วง ๆ ดังนี้ 1) ช่วงผสม 2) ช่วงสร้างตะกอน 3) ช่วงการตกผลึก และช่วงสุดท้ายเป็นช่วงที่ผลึกตกเรียบร้อยแล้ว สารละลายที่ใช้ประกอบด้วยไฮโดรเจนชัลไฟด์และลายอยู่ที่พื้นที่ต่ำ การตกตะกอนชัลไฟด์ผสมในท่อทำปฏิกิริยาพร้อมกับการปรับพีเอช ที่จุดอิ่มตัวสูงสุดของการสร้างตะกอนproto ช่วงแรกและช่วงสร้างผลึกเป็นสภาวะใกล้คงตัวอัตราการเพิ่มของprotoชัลไฟด์มากกว่าสภาวะไม่คงตัว

Flow Diagram of the Treatment Facility for the Special Inorganic Wastewaters from the Laboratories



รูปที่ 2.6 แผนผังการบำบัดน้ำเสียพิเศษที่เป็นอนินทรีย์สารจากห้องปฏิบัติการ (Okazaki, 1983)

Flow Diagram of the Treatment Facility for the General Waste Water from the Laboratories and the Desalination Equipment



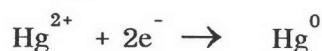
รูปที่ 2.7 แผนผังการบำบัดน้ำเสียทั่วไปจากห้องปฏิบัติการ (Okazaki, 1983)

Hendrickson และคณะ (1984) ได้เสนอวิธีในการบำบัดน้ำเสียจากการทดลองหาค่าซีโอดีต โดยได้ทำการทดลองในการกำจัดproto ดังนี้

1.) นำน้ำเสียที่ผ่านการทดลองหาค่าซีโอดีม่าเดิม ใช้เดี่ยมคลอริดในปริมาณ 30 มิลลิโมลต่อลิตร

2.) แยกตะกอนและน้ำที่มีโลหะหนักออกจากกัน นำน้ำที่มีโลหะหนักมาบำบัดต่อ ส่วนตะกอนนำไปทำการทดลองนำเงินกลับมาใช้ใหม่

3.) เติมผงเหล็ก 4.5 มิลลิโมลต่อน้ำเสีย 1 ลิตรลงไปในน้ำเสียที่มีโลหะหนักอยู่ ผงเหล็กจะเกิดการออกซิไดส์และปลดปล่อยอิเลคตรอนออกมานำไปใช้ในการรีดิวส์ ดังสมการ



4.) ทำการผสมกันนาน 24 ชั่วโมง จากนั้นนำไปกรองออก นำน้ำที่ผ่านการกรองไปปรับพิเชชให้มีค่าเป็น 7 ก่อนนำไปปล่อยระบายน้ำ

จากการทดลองนี้พบว่าปริมาณโลหะหนักที่เหลืออยู่ในน้ำเป็นproto 0.08 ในโครงการต่อลิตร โครงการเมื่อ 0.013 ในโครงการต่อลิตร

การทดลองในการนำเงินกลับมาใช้ใหม่ ได้ทดลองหาปริมาณใช้เดี่ยมคลอริดที่เหมาะสมในการนำมาใช้ ซึ่งปริมาณที่เหมาะสมในการทดลองคือ 30 มิลลิโมลต่อลิตร โดยนำไปให้ความร้อนที่ 75-100 องศาเซลเซียส และได้เสนอแนะขั้นตอนในการทำให้เป็นชิลเวอร์ชัลเฟต ดังนี้

1) นำไปปลายในแอมโมเนียมไฮดรอกไซด์ จากนั้นเติมโลหะทองแดงโดยเก็บไว้ที่อุณหภูมิห้องเป็นเวลา 1-2 วัน

2) นำไปกรองเพื่อแยกทองแดงและเก็บไว้ที่อุณหภูมิห้องเป็นเวลา 1-2 วัน

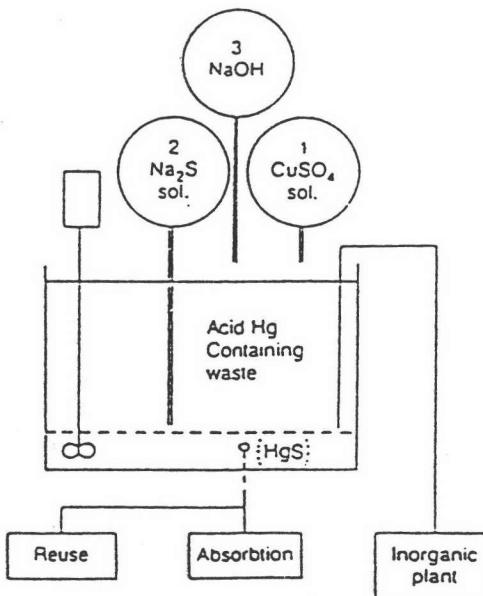
3) เติมเงิน 7.6 กรัม ลงในกรดชัลฟ์ริก 2.5 ลิตร และสามารถนำไปใช้ในการทดลองต่อไปได้

วิธีการนี้สามารถนำไปใช้ในการนำกลับเงินมาใช้ใหม่ได้โดยอยู่ในรูปของชิลเวอร์ชัลเฟต โดยไม่มีสารใดปนเปื้อน

Sund (1986) ได้กล่าวถึงระบบบำบัดน้ำเสียรวมของประเทศไทยเด่นมาก ซึ่งใช้บำบัดน้ำเสียรวมจากแหล่งต่างๆ รวมทั้งโลหะหนักจากโรงงานอุตสาหกรรม และนำเสียจากห้องปฏิบัติการ

ในการบำบัดน้ำเสียจากห้องปฏิบัติการทางวิทยาศาสตร์ ซึ่งมีโลหะหนักคือ proto รวมอยู่ด้วย ได้ทำการบำบัดน้ำเสียโดยใช้ใช้เดี่ยมชัลไฟด์ ในปริมาณที่มากกว่าคำนวณจากปฏิกริยาเคมีร้อยละ 30 จากนั้นเติมคอเปเปอร์ชัลไฟด์ โดยปริมาณที่เติมมากกว่าปริมาณใช้เดี่ยมชัลไฟด์ประมาณร้อยละ 15 เพื่อป้องกันการเกิดแก๊สไฮโดรเจนชัลไฟด์ จากนั้นเติมโซดาไฟเพื่อปรับพิเชช ให้อยู่ในช่วงที่โลหะหนักจะตกตะกอนลงมาได้ ตะกอนของโลหะหนักจะอยู่ในรูปของชัลไฟด์ แผนผังการบำบัดน้ำเสียวิธีนี้ดังในรูปที่ 2.8

Precipitation of HgS



รูปที่ 2.8 แผนผังการบำบัดน้ำเสียจากห้องปฏิบัติการในประเทศเดนมาร์ก
(Sund, 1986)

Fresenius และ Schneider (1988) ได้ทำการศึกษาการกำจัดprotoและเงินออกจากน้ำที่เหลือจากการวิเคราะห์ค่าซีโอดี โดยน้ำเสียหลังวิเคราะห์ค่าซีโอดีแล้วจะนำมาเติม โซเดียมไฮโซลฟ์ 30 กรัมและโซเดียมไฮดรอกไซด์ 30% น้ำหนักโดยปริมาตร ในปริมาตร 300 มิลลิลิตร สำหรับน้ำเสียทุกๆ 500 มิลลิลิตร protoและเงินถูกกำจัดออกในรูปของชัลไฟด์ ส่วนโครเมียมจะถูกกำจัดออกในรูปไฮดรอกไซด์ ซึ่งค่าprotoที่เหลือ < 0.001 มิลลิกรัมต่อลิตร เงินที่เหลือน้อยกว่า 0.1 มิลลิกรัมต่อลิตร และโครเมียมที่เหลือต่ำกว่า 0.5 มิลลิกรัมต่อลิตร

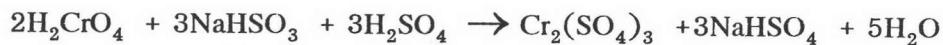
Yuan (1990) ได้ทำการทดลองในการนำน้ำเสียที่ผ่านการทดลองวิเคราะห์ค่าซีโอดีมาบำบัด เพื่อให้โลหะอยู่ในรูปตะกอน จากนั้นนำตะกอนของโลหะที่ได้ไปบำบัด โดยใช้หลักการของการหล่อซีเมนต์ (cementation) ซึ่งทำจากปูนซีเมนต์ (portland cement) และปูนขาว-เก้าจากเปลือกข้าว (lime-rice husk ash)

วิธีในการบำบัดน้ำเสียจากการทดลองหาค่าซีโอดีทำได้โดย

1) นำน้ำเสียมาดปริมาณโครเมียมและproto

2) วัดพีเอชและปรับพีเอชของน้ำเสียให้มีค่าน้อยกว่า 2 เพื่อให้เหมาะสมกับการรีดักชัน โครเมียมจากประจุ +6 เป็นโครเมียมประจุ +3 เพื่อให้สามารถตกตะกอนได้ดีในรูปของไฮดรอกไซด์

3)เติม NaHSO_3 อย่างช้าๆ ใช้เวลาผสานสารเคมีประมาณ 10 นาที เพื่อให้เกิดการรีดักชั่น ตามสมการ



4)เติม NaOH เพื่อปรับพีเอชจนมีค่าประมาณ 8.5 ซึ่งจะเกิดการตกตะกอนโลหะหนักในรูปของตะกอนไฮดรอกไซด์ ตามสมการ



5)ตั้งทิ้งไว้ให้เกิดการตกตะกอน จากนั้นแยกตะกอนโลหะหนักออกจากน้ำเสีย

6)วัดความเข้มข้นของโครเมียมและปรอท ในน้ำเสียที่ผ่านการบำบัดและในตะกอนของโลหะ นำตะกอนที่ได้ของโลหะไปทำการหล่อชีเมนต์

ผลการทดลองพบว่า ตะกอนโลหะหนักจะอยู่ในรูปของตะกอนไฮดรอกไซด์ และปริมาณปรอทที่อยู่ในน้ำที่ผ่านการบำบัดแล้วมีปริมาณน้อยและเป็นไปตามมาตรฐานคือ < 0.005 มิลลิกรัมต่อลิตร

Katsura และคณะ (1991) ได้ศึกษากระบวนการเฟอร์ไรท์ (ferrite process) โดยเป็นการใช้ $\text{FeSO}_4 \cdot 7\text{H}_2\text{O}$ ในการบำบัดน้ำเสีย ให้ตะกอนจะอยู่ในรูปของเฟอร์ไรท์ น้ำเสียที่นำมาใช้ในการทดลองมาจากแหล่งโรงงานอุตสาหกรรม รวมทั้งห้องปฏิบัติการทางวิทยาศาสตร์

การทดลองในการบำบัดน้ำเสียมีดังนี้

1)เติม $\text{FeSO}_4 \cdot 7\text{H}_2\text{O}$ ลงในน้ำเสีย เพื่อให้เกิดการตกตะกอนของโลหะหนัก ซึ่งอยู่ในรูปของเฟอร์ไรท์

2)ปรับพีเอชให้อยู่ในช่วง 9-11 โดยการเติม NaOH ทำให้เกิดการตกตะกอนได้ดี

3)ปรับอุณหภูมิ 65 องศาเซลเซียส โดยการให้อุ่น

4)ให้อากาศ เพื่อทำให้เกิดการออกซิไดส์ของเหล็กเฟอร์ไรท์

5)แยกตะกอนของโลหะออกจากน้ำที่ผ่านการบำบัดแล้วโดยใช้แม่เหล็ก

วิธีการนี้สามารถกำจัดโลหะหนักได้ผลดี โดยมีปริมาณโลหะหนักที่อยู่ในน้ำเสียประมาณ 1 มิลลิกรัมต่อลิตร ปริมาณตะกอนที่เกิดขึ้นประมาณ 0.18 ตันต่อน้ำเสีย 1 ลูกบาศก์เมตร ผลการทดลองแสดงในตารางที่ 2.7 2.8 และ 2.9

ตารางที่ 2.7 ส่วนประกอบทางเคมีของน้ำเสียที่ใช้ในการทดลองบำบัดด้วยเหล็กเฟอร์ไรท์
(Katsura และคณะ, 1991)

ตัวอย่างที่	ปริมาณโลหะหนัก (mg dm^{-3})									
	Cd	Mn	Fe	Cu	Pb	Zn	Cr	Co	Ni	T-Hg
16	ND	ND	19	3250	4	3	1	ND	2	ND
39	190	175	2000	335	95	520	425	830	515	ND
49	63	97	1200	240	40	281	193	90	230	ND

ND=not determined

ตารางที่ 2.8 ปริมาณน้ำเสียและตะกอนที่ได้ของเหล็กเฟอร์ไรท์ (Katsura และคณะ, 1991)

ปีค.ศ.	ปริมาณของน้ำเสียและตะกอนเฟอร์ไรท์		
	ปริมาตรน้ำเสีย(m^3)	ความเข้มข้นอิออนโลหะหนัก(mg dm^{-3})	ตะกอนเฟอร์ไรท์(10^3 kg)
1976	10.27	1742	-
1977	5.95	6838	0.86
1978	6.66	3003	0.86
1979	5.00	4120	0.92
1980	5.54	6083	1.10
1981	4.25	5866	0.75
1982	7.84	4518	1.50
1983	4.92	4281	0.86

ตารางที่ 2.9 ความเข้มข้นของโลหะหนักในน้ำที่ผ่านการบำบัดแล้ว (Katsura และคณะ, 1991)

ตาราง 3	ความเข้มข้นของอิออนโลหะหนักในน้ำที่ผ่านการบำบัดแล้ว (mg dm^{-3})								
ตัวอย่างที่	Cd	Mn	Fe	Cu	Pb	Zn	Cr	T-Hg	As
38	ND	0.14	ND	1.3	ND	ND	ND	ND	ND
42	ND	ND	ND	0.07	ND	0.23	ND	ND	ND
51	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND

ND= not determined

สำหรับในประเทศไทยมีการศึกษาดังต่อไปนี้

Asian Institute of Technology (1995) ได้ทำการศึกษาถึงแนวทางการจัดการ และเทคโนโลยีการบำบัดน้ำเสียที่มีโลหะหนักจากห้องปฏิบัติการ ในการศึกษานี้ประกอบไปด้วยการทดลองในห้องปฏิบัติการ และการทดลองในภาคสนาม โดยใช้วิธี Conventional chemical reduction/precipitation จากการทดลอง พบร่วงวารใช้ปูนขาว (CaO) เพื่อการตกรตะกอนของโลหะหนักในรูปของสารละลายมากกว่าของแข็ง โดยการเติมปูนขาวจะใช้ปริมาณมากกว่าปริมาณน้ำเสียถึง 4-25 เท่า ในขณะที่ใช้สารละลายโซดาไฟ (NaOH) เพียง 0.5-1.0 เท่าของปริมาณน้ำเสีย ปริมาณเรticulaชิ่ง เอเจนต์ ($\text{NaHSO}_3/\text{Na}_2\text{S}_2\text{O}_5$) ที่เหมาะสม คือ 3 กรัมต่อน้ำเสีย 50 มิลลิลิตร อัตราการเกิดตะกอนจากการใช้สารละลายโซเดียมไฮดรอกไซด์ (ปริมาณตะกอนแห้งต่อปริมาณน้ำเสีย) พบร่วงเท่ากับ 0.07 ซึ่งน้อยกว่าตระกอนจากสารละลายปูนขาว ซึ่งมีอัตราการเกิดเท่ากับ 1.56-1.80 เวลาในการตกรตะกอนจากปูนขาวประมาณ 7 วัน ส่วนเวลาในการตกรตะกอนจากสารละลายโซเดียมไฮดรอกไซด์ประมาณ 1 วัน จึงจะได้ปริมาณของแข็งในตะกอนเข้มข้น 40 เปอร์เซนต์ ปริมาณโลหะหนักในน้ำทึบพบร่วงมีครโนเมิร์ย และปรอทน้อยกว่า 0.21 และ 13.2 มิลลิกรัมต่อลิตร ตามลำดับ ค่าใช้จ่ายในการบำบัดน้ำเสียจากการทดลองในภาคสนาม (ไม่รวมค่าการทำให้เป็นก้อน) เท่ากับ 16.15 และ 16.45 บาท ต่อน้ำเสีย 1 ลิตร ถ้าใช้โซเดียมไฮดรอกไซด์และปูนขาวตามลำดับ

พวงรัตน์ (2537) ศึกษาแนวทางการจัดการน้ำเสียชีโอดี ในเขตกรุงเทพมหานคร ซึ่งประกอบด้วยการรวบรวมข้อมูลน้ำเสียชีโอดี และแหล่งกำเนิดจากห้องปฏิบัติการจำนวน 20 แห่ง ในเขตกรุงเทพมหานคร โดยนำน้ำเสียมาทำการทดลองในห้องปฏิบัติการ เพื่อหาวิธีที่เหมาะสมในการบำบัดน้ำเสียและการกำจัดของเงิน ตลอดจนทำการศึกษาค่าใช้จ่ายของการบำบัดน้ำเสีย เมื่อสิ้นไปทำการบำบัดที่หน่วยบำบัดน้ำเสียส่วนกลาง

การทดลองนี้ใช้วิธีการตกรตะกอนผลึกในรูปของผลึกไฮดรอกไซด์ โดยใช้ปูนขาว และโซเดียมไฮดรอกไซด์ เปรียบเทียบประสิทธิภาพและความเหมาะสม และสารเคมีที่มีความเหมาะสมในการวิจัย คือโซเดียมไฮดรอกไซด์ โดยใช้ที่พีเอช 9.5 ระยะเวลาที่ใช้ในการตกรตะกอน

150 นาที ส่วนการนำกลับเงินจะทดลองใช้โซเดียมคลอไรด์ในปริมาณที่แตกต่างกัน และค่าที่เหมาะสมสำหรับการวิจัยนี้ คือ 4 เท่าของค่าสตอยชิโอมetrิก และสารที่ใช้ในการละลายตะกอนเงินคือ สารละลายแอมโนเนียมไฮดรอกไซด์ในปริมาณ 2.5 เท่าของค่าสตอยชิโอมetrิก ใช้ระยะเวลาในการทำปฏิกิริยา 30 นาที และสารที่ใช้ในการนำกลับของเงิน คือ ทองแดง ด้วยปริมาณ 1.5 เท่าของค่าสตอยชิโอมetrิก และระยะเวลาที่ใช้ในการทำปฏิกิริยา 30 ชั่วโมง ประสิทธิภาพในการนำกลับที่ได้มีค่า 70% ค่าใช้จ่ายในการบำบัดน้ำเสีย 2.88 บาท ต่อตัวอย่างหรือ 8.71 บาทต่อลิตร (ไม่รวมค่าวัสดุอุปกรณ์) กรณีที่คิดทั้งหมดจะต้องเสียค่าใช้จ่ายในการบำบัด 13.50 บาทต่อตัวอย่าง หรือ 49.50 บาทต่อลิตร (กรณีคิดค่าใช้จ่ายรวมกับค่าวัสดุอุปกรณ์)