

ເອກສາຣ້ອ້າງອີງ

ภาษาไทย

ຮັງໝໍຍ ພຣະສວັດສື ແລະ ປະການ ບຣຈົງປຽງ. ມລື້ມຂອງນ້ຳເສື່ອຟອກໜັງ. ເອກສາຣ້ປະກອບການສິນນາເຮືອງຜົກກໍາໄຣຂອງເທິກໂນໂລຢີປິດຄຸມມລື້ມໃນອຸດສາຫກຮົມຟອກໜັງ, 20-21 ຕຸລາຄມ 2536, ສົມທຽບປະການ, ປະເທດໄກ.

(ເອກສາຣ້ອັດສໍາເນາ)

ປະການ ບຣຈົງປຽງ. ສັກພາພຂອງມລື້ມຈາກອຸດສາຫກຮົມຟອກໜັງໃນປະເທດໄກ. ວິທອານີພັນໝົງປົງຄູ່ມານ້າພົກພົກ, 2536.

ເຂາວຸ່ນ ສົງວິດຍະຮົມ. ການຕົກຄະກອນພລິກໂຄຣເນື່ອມຈາກນ້ຳເສື່ອຟອກໜັງໂດຍການບໍ່ມີດັວຍດ່າງ.
ວິທອານີພັນໝົງປົງຄູ່ມານ້າພົກພົກ, 2536.

ภาษาອັງກອນ

Andres, H. Experiences with Chrome Recycling. Leader 36 (1985) :17-21. Chemical Abstracts 101 (1992): Abstract No.173424y

APHA , AWWA and WPCF Standard Method for the Examination of Water and Wastewater 15th Edition , 1980

Block, H.D.,et al. Precipitation of Chromium from Tannery Wastewater. Eur. Pat. Appl. (November 1989): 13 pp. Chemical Abstracts 112 (1992):Abstract No.104307c

Boast, D.A. Large Scale Chrome Recovery from Chrome Wash Liquors. J. Am. Leather Chem. Assoc 83 (1988):17-23. Chemical Abstracts 108 (1992): Abstract No.169558x

Bongaert,K&H.Design Report of Proposed Wastewater Treatment Plant for the Ceylon Leather Products Corporation. Sri-Lanka:
Environmental Engineers Consultant , 1989 ,quoted in
Dodangoda,K.D.G.P. Recovery of Chromium & Protein from Leather Shavings. Master's Thesis, Asian Institute of Technology,1992

- Butler, N. Solubility and pH Calculation. Addison Wesley Pub. Company, 1964., quoted in Islam,M.S.,Treatment of Tannery Waste-Effects of Trivalent and Hexavalent Chromium., Master's Thesis , Asian Institute of Technology,1992
- Comino, P.,Cortinovis,M.,and Tacchini,C. Continuous Recovery of Chromium from the Tannery Waste Waters. AES 2 (1980):83-85. Chemical Abstracts 93 (1992): Abstract No.225200k
- Costas, I.D.,Negulescu, D.,Preda, A.,and Artenie,R. Study of the Use of Basic Chromium Salts Recovered from Wastewater in Industrial Processing of Cattle Hides. Ind.Usoarad 32 (1985):16-19.Chemical Abstracts 103 (1992): Abstract No. 162152y
- Daigle, R.P.,and Bennett, D.J. Effluent Chrome Recovery at Thru-Blu. J. Am. Leather Chem. Assoc. 81 (1986): 305-311. Chemical Abstracts 105 (1992):Abstract No.193287s
- Dobrescu, F.,and Florea,I. Chromium Sesquioxide from Spent Wastewater. Rom. (November 1978): 2 pp.Chemical Abstracts 92 (1992):Abstract No.25099b
- Dodangoda ,K.D.G.P.Recovery of Chromium & Protein from Leather Sludges.Master's Thesis,Asian Institute of Technology,1992
- Donati, M. Recycling Process of Tannery Wastes.Cuoio, Pelli, Mater Concianti 54 (1978):419-429 .Chemical Abstracts 90:Abstract No. 563439
- Eckenfelder , W.W., and Ford , D.L. Water Pollution Control Experimental Procedure for Design, pp.235-248. Austin Pemverton,1970
- Francouse,C.,Richard and Alain C,M.,and Bourg.Aqueous Geochemistry of Chromium. :a Review. Wat. Res. 25 (1991):807-816
- Gokcay , C F., and Yetis,U. Effect of Chromium (VI) on Activated Sludge. Water Research.25 (1991) 65-73

Islam , M.S. Treatment of Tannery Waste-Effects of Trivalent and Hexavalent Chromium., Master's Thesis , Asian Institute of Technology, 1992

Khavrochin, G.N., Zurabyan,E.K., Mnuskina,N.K., Baikaina, N.D., and Kunts,M.I. Intensification of the Recovery of Chromium Compounds from Spent Tanning Solutions. Kozh.-Obum.Prom-st. No. 9 (1987):14-15. Chemical Abstracts 108:
Abstract No.23543s

Kumar,M. Potentials Converting Tannery Solid Wastes into Glue and Other Utilizable By-Products, Presented at Saminar on the Profitability of Clean Technology in the Leather Tanning Industries, 20-21 October 1992, Samutprakarn, Thailand.

Langerwerf, J.S.A. Recovery and Reuse of Trivalent Chromium. Proc.-Congr Leather Ind. 1(1978):251-261. Chemical Abstracts 92 (1992):Abstract No.60354c

Langerwerf, J.S.A. and De Wijs, J.C. Precipitation and Reuse of Trivalent Chromium. Leader 28(1977):1-8. Chemical Abstracts 86 (1992):Abstract No.91774v

LO, K.S.L., and Chen, Y.H. Extracting Heavy Metals from Municipal and Industrial Sludges. The Science of the Total Environment 90 (1990):99-116

Macchi, G., Pagano,M., Pettine ,M., Santori,M., and Trivanti,G. A Bench Study on Chromium Recovery from Tannery Sludge. Wat. Res. 25(1991):1019-1026.

Mearns, A.J., Oshida,P.S., and Sherwood , M.J., Chromium Effect on Coastal Organism . Jounal WPCF. 48 (1970):1928-1939

Mamakov, A.A., Fainshtein,L.B., Kubritskaya,T.D., and Kozlova, T.V. Electroflotation Removal of Chromium from Tannery Waste Waters and Recovery of the Chromium from the Flotation Product. Izv. Akad. Nauk Mold.SSR,Ser.Fiz.- Tech.Mat.Nauk

No.1 (1973):87-89.Chemical Abstracts 79 (1992): Abstract No.83157m

Nikolov,A.,and Popazov ,I.Treatment of Chrome Tanning Waste Waters and Possibilities of Recovering the chromium.Tr.

Nauchnoizsled. Inst.Vodosnabdyavane, Kanaliz . Sanit.Tekh.

5 (1970):159-168 .Chemical Abstracts 79:Abstract No.107901c

Oertel H.,personal communication (1993)

Popa. G.,Gheorghe,O.,Griscencu,I.,Tanasa,V.,and Hatman,G. Recovery of Chromium Salts from Leather Wastes. Rom (December 1975) :2 pp.Chemical Abstracts 88: Abstract No.197184j

Porst,J.Export Report on Waste in the Tanning Industry. Bangkok: Dertsche Gesellschaft fur Technische Zusammenarbeit (GTZ) GmbH,1991. (Mimeographed)

Rajamani,S.,Gupta ,S.N.,Mitra,F.B.,Schaapman,J.E.,and Hatman, G.Chrome Recovery an Reuse in India. Water Environment and technology (January 1992):60-63.

Rajamani,S.,Suthanthararajan,R.,Raghavan,K.V.,Thyagarajan,G.,and Schaapman ,J.E.Waste Minimization in the Leather Industry: Chrome Recovery and Reuse in Tanneries (1992):267-264.

Simoncini, A.,and Tomaselli, M. Recovery of Chromium from Tanning bath Wastes.Cuico, Pelli, Mater.Concianti,53 (1977): 251-269.Chemical Abstracts 87:Abstract No.169270v

Specification of Feliderm CS. , Federal Republic of Germany:Hoechst Aktiengesellschaft , 1989

Stanik, V.,Bistricka,M.,and Danis,L.Chromic Ion Recovery from Tanning Wastewaters.Czech.(April 1987):7 pp. Chemical Abstracts 108:Abstract No.100660g

Svancer, J. Rcovery of Chromium (III) hydroxide from Chrome Tanning Waste Waters by Precipitation With Ammonia. Kozarstvi 23 (1973):108-109.Chemical Abstracts 79:Abstract No.9471t

Tibaldi, G. Method and Apparatus for Recovery of Chromium Salts from Tannery Wastewater. Ger. offen. (July 1984) :14 pp.
 Chemical Abstracts 101: Abstract No. 173424y

Thongchai, P. Knowing Your Wastes, Knowing Your Options. Presented at Saminar on the Profitability of Clean Technology in the Leather Tanning Industries, 20-21 October 1992, Smutprakarn, Thailand.

(Mimeographed)

Win, K.M. SBR-Membrane Separation System for Tannery Wastewater Treatment. Master's Thesis, Asian Institute of Technology, 1992.

Wood, B. Clean Technology Options in the Leather Tanning Industry.
Presented at Saminar on the Profitability of Clean Technology in the Leather Tanning Industries, 20-21 October 1992, Smutprakarn, Thailand.

(Mimeographed)

WPCF and ASCE Wastewater Treatment Plant Design, Lancaster Press, INC, Lancaster, USA, 1977

Zhuanh, Y.H. Profitability of Protein Recovery from Leather Shavings with Highlevel Chromium Content. Master's Thesis, Asian Institute of Technology, 1992.

คุณภาพการผลิต
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



ภาคผนวก ก

วิชีวเเคราะห์โรคเมือง

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ก

วิธีวิเคราะห์โคโรเมียม

วิธีการวิเคราะห์โคโรเมียมในการวิจัยนี้มี 2 วิธี คือ

- 1) วิเคราะห์โดยการวัดสี (colorimetric method)
- 2) วิเคราะห์โดยการ titration method



การเตรียมน้ำตัวอย่าง

ก) ส่าหรับวิเคราะห์โคโรเมียมทั้งหมด

สารเคมีที่ใช้

1. กรดไนตริกเข้มข้น
2. กรดซัลฟูริกเข้มข้น
3. กรดไนตริก 1+1
4. กรดเบอร์คลอริกเข้มข้น
5. ไฮโดรเจนเบอร์ออกไซด์ เข้มข้น 30 %
6. สารละลายนิต्रิเตอเรียมเชลโลอเรนจ์

ขั้นตอนการย่อย

1. ผสมตัวอย่างน้ำให้เข้ากันแล้วปีเปต้าส่องในบีกเกอร์ขนาด 250 มล. ปริมาณ 10 มล. เติมน้ำกลั่นผสมให้เป็น 100 มล.

2. หยดเนเชลโลอเรนจ์ 2-3 หยด เติมกรดซัลฟูริกเข้มข้นจนเป็นสีแดง แล้วเติมกรดไนตริกเข้มข้น 5 มล. ไฮโดรเจนเบอร์ออกไซด์ 2 มล. ตามลำดับ ใช้ลูกแก้วพอกประมาณ แล้วนำไปต้มบนแก่นร้อน

3. เมื่อปริมาตรสารละลายน้ำเหลือประมาณ 10-20 มล. เติมกรดไนตริกเข้มข้น 12 มล. นำไปต้มต่อจนคราฟลีนสีน้ำตาลจากหายไป (ปริมาตรสารละลายน้ำเหลือ 10-20 มล.)

4. เติมกรดไนตริก 1+1 25 มล. และกรดเบอร์คลอริกเข้มข้น 24 มล. ต้มต่อจนคราฟลีนสีขาวหายไป และจะได้สารละลายน้ำมีสีเหลืองใส ยกลงตังกงไว้ให้เย็น

5. เติมน้ำกลั่น 50 มล. ต้มต่อจนเดือดเพื่อลดละลายน้ำเหลืองที่เกิดขึ้น ยกลงตังไว้ให้เย็น

6. เติมน้ำกกลิ่นปรับปริมาณทรากเป็น 100 มล. (เป็นการเจือจางตัวอย่างน้ำลง 10 เท่า)

7. นำสารละลายที่ได้ไปวิเคราะห์โดยเมื่อทดสอบสีต่อไป

๙) ส่าหรับวิเคราะห์โดยเมื่อทดสอบ

ขั้นตอนการเตรียม

นำน้ำตัวอย่างมากรองผ่านกระดาษกรองไยแก้ว (GF/C) ชั้งมีขนาดช่องเปิด 0.45 ไมครอนด้วยเครื่องกรองสุญญากาศ นำที่ผ่านการกรองนำไปวิเคราะห์โดยเมื่อในรูปสารละลายโดยวิธีวัดสี (ข้อ 1) หรือ วิธีไคเดรท (ข้อ 2) ต่อไป

1) วิธีวิเคราะห์โดยเมื่อทดสอบวัดสี

การใช้งาน : ใช้กับน้ำตัวอย่างที่มีความเข้มข้นโดยเมื่อต่ำ (ไม่ควรมากกว่า 200 มก./ล.)

อุปกรณ์หลักที่ใช้

1. สเปกโตรโฟโตมิเตอร์
2. แท่นร้อน

สารเคมีที่ใช้

1. สารละลายอินดิเคเตอร์ เมธิลออเรนจ์
2. สารละลายกรดชัลฟ์ริก (1+1)
3. สารละลายบ็อตส์เซียมเบอร์มังกานेट ($KMnO_4$)
4. สารละลายโซเดียมเอไซด์ (NaN_3)
5. สารละลาย 1-5 ไซพินคลาร์บาร์บายช์ด (C₁₅H₁₂N₄O)
6. กรดฟอสฟอร์ริกเข้มข้น (H_3PO_4)

ขั้นตอนการวิเคราะห์

1. ปฏิบัติน้ำตัวอย่างให้มีโดยประมาณ 20-80 ไมโครกรัม (ถ้าตัวอย่างนี้ความเข้มข้นโดยเมื่อสูงต้องทำการเจือจางก่อน) ใส่ลงในขวดรูปชามพู่เติมน้ำกกลิ่นจนสารละลายมีปริมาตร 40 มล. ใส่ลูกแก้ว 2-3 เม็ด
2. หยดเมธิลออเรนจ์ 2-3 หยด จากนั้นเติมกรดชัลฟ์ริก (1+1) จนพิงจุดสูงของเมธิลออเรนจ์ (สีส้มแดง) แล้วเติมกรดชัลฟ์ริก (1+1) ให้เกินพออีก 1 มล.
3. นำสารละลายนี้ข้อ 2 มาต้มบนแท่นร้อนจนเดือดจากนั้นหยดสารละลาย

โป๊ตส์เซียมเบอร์แมนกานาโนส์สารละลายน้ำ (ค่าอย. ๗ เดินที่ลักษณะ) ต้มต่ออีก ๒ นาที แล้วเติมสารละลายน้ำโซเดียมไฮยาซต์ ๑ มล. ต้มต่อจนสีแดงจางลง (ประมาณ ๓๐ วินาที) ถ้าสีแดงไม่จางลงให้เติมสารละลายน้ำโซเดียมไฮยาซต์อีก ๑ มล. จากนั้นตั้งทิ้งไว้ให้เย็น เติมกรดฟอสฟอร์ิกเข้มข้น ๕ หยด

4. ปรับพีเอชของสารละลายน้ำด้วยกรดซัลฟูริก ๐.๒ นอร์มอลให้มีพีเอช $1.0 + 0.3$

5. เจือจางสารละลายน้ำที่ได้ด้วยน้ำกลั่นแล้วทิ้งให้ปริมาณเป็น ๑๐๐ มล. แล้วเติมสารละลายน้ำโซเดียมไฮยาซต์ ๒ มล. ตั้งทิ้งไว้ ๕-๑๐ นาที แล้วนำไปวัดค่าแอนบอร์นแบบซึ่งความพยายามคลื่น ๕๔๐ นาโนเมตร โดยใช้เครื่องสเปกตรโฟโนมิเตอร์

6. นำค่าแอนบอร์นแบบซึ่งที่ได้ไปเทียบหาปริมาณโคโรเมียมจากการฟลักซ์ัน

$$\text{ความเข้มข้นโคโรเมียม (มก./ล.)} = \frac{\text{ปริมาณโคโรเมียม (ในโคกรัตน)}}{\text{ปริมาณของน้ำตัวอย่าง (มิลลิลิตร)}}$$

2) วิธีวิเคราะห์โคโรเมียมโดยการวัดเพรท

2.1 สำหรับวิเคราะห์ตัวอย่างที่เป็นของเหลว

การใช้งาน : ใช้กับน้ำตัวอย่างที่มีความเข้มข้นโคโรเมียมสูง หรือมากกว่า ๕๐๐ มก./ล.

อุปกรณ์หลักที่ใช้

- แท่นร้อน

สารเคมีที่ใช้

1. สารละลายน้ำโซเดียมไฮยาซต์ เข้มข้น ๓๐% (H_2O_2)

2. สารละลายน้ำโซเดียมไฮยาซต์เข้มข้น ๒ N (NaOH)

3. สารละลายนิเกลเชลฟ็อกซ์ ($NiSO_4$)

4. สารละลายน้ำซัลฟูริก (๑+๑) (H_2SO_4)

5. สารละลายนิโคเตอร์เฟอร์โรน

6. สารละลายน้ำโซเดียมฟอสฟอรัส (FAS) เข้มข้น ๐.๑ N

ขั้นตอนการวิเคราะห์

1. ปั๊บด้วยน้ำตัวอย่างมาให้มีโคโรเมียมประมาณ ๑๐-๑๔ มก. ใส่ลงในขวดรูปซม. ที่ลูกแก้ว ๒-๓ เม็ด เติมน้ำกลั่น ๑๐๐ มล. สารละลายน้ำโซเดียมไฮยาซต์ ๑๐ มล.

และสารละลายน้ำยาครูเรนเปอร์ออกไซด์ 2 มล. นำไปต้มบนแก่นร้อนจนได้สารละลายน้ำยาครูเรนเปอร์ออกไซด์ไปเรื่อยๆ จนได้สารละลายน้ำยาครูเรนเปอร์ออกไซด์ที่ต้องการ 2 มล. ต้มต่อไปอีก 3-5 นาที ตั้งทิ้งไว้ให้เย็น

2. เติมกรดซัลฟูริก 20 มล. ตั้งทิ้งไว้ให้เย็น
3. นำมาใช้เตรากับเอฟเอเอส 4 ครั้งที่เพอร์โรอินเป็นอินดิเคเตอร์ จนได้สารละลายน้ำยาครูเรนเปอร์ออกไซด์ที่ต้องการ

$$\text{ความเข้มข้นโครเนียม (มก./ล. \text{--ccr})} = \frac{A \times 1.7 \times N \times 1000}{B \times 0.1}$$

A : ปริมาตรเอฟเอเอสที่ใช้ในการรีดเทรก (มล.)

B : ปริมาตรน้ำตัวอย่าง (มล.)

N : นอร์มอลิตี้ของเอฟเอเอส

2.2 สำหรับวิเคราะห์ตัวอย่างที่เป็นตะกอน

การใช้งาน : ใช้กับตัวอย่างตะกอนที่มีความเข้มข้นโครเนียมสูง (ความมีความเข้มข้นโครเนียม > 5000 มก./ล. \text{--ccr})

อุปกรณ์หลักที่ใช้

1. เตาเผาอุณหภูมิสูง

2. เตาอบอุณหภูมิต่ำ

สารเคมีที่ใช้

1. โซเดียมคาร์บอเนตพง (Na_2CO_3)

2. โซเดียมฟาร์บอเนตพง (K_2CO_3)

3. โซเดียมคลอเรตพง (KClO_3)

4. กรดซัลฟูริกเข้มข้น (H_2SO_4)

ขั้นตอนการวิเคราะห์

1. เตรียมตัวอย่างตะกอนโดยนำตะกอนเหลวใส่ในถ้วยระเบียงที่กรอบน้ำหนักแล้ว ชั่งตัวอย่างตะกอนพร้อมถ้วยระเบียงนำไปอบในตู้อบ 105°C นาน 24 ชั่วโมง หรือจนกระถังตะกอนแห้ง ตั้งทิ้งไว้ให้เย็นในเดชิเคเตอร์ ชั่งน้ำหนักสุดท้าย

2. คำนวณหา % ความชื้น (moisture content)

3. ชั้งตัวอย่างคงอนประมวล 0.1-0.2 กรัม ใส่ลงในถ้วยกระเบื้องกันลิขि�เติมโซเดียมคาร์บอเนตพง 5 ก. โป๊ตสเซียมคาร์บอเนตพง 3 ก. และโป๊ตสเซียมคลอเรตพง 2 ก. ตามลำดับ ผสมให้เข้ากัน

4. นำตัวอย่างไปใส่ในเตาเผาโดยค่อยๆ เพิ่มอุณหภูมิจนถึง 600°C วางตัวอย่างไว้ที่อุณหภูมิห้อง 30 นาที ตั้งทิ้งไว้ให้เย็น

5. นำสารผสมพร้อมถ้วยกระเบื้อง แฟล่งในน้ำกลันตั้มเดือด 200 มล. เพื่อลดลายสารที่อยู่ในถ้วยกระเบื้องออกมานานหมด ตั้งทิ้งไว้ให้เย็น

6. นำสารลดลายที่ได้มาเติมกรดซัลฟิริกเข้มข้น 30 มล. ทิ้งไว้ให้เย็น

7. นำมาใส่เครกับเอฟเอเอส โดยใช้เฟอร์โรอินเป็นอินดิเคเตอร์จนได้สารลดลายสีน้ำตาลแดง

$$\text{ความเข้มข้นโคเรเนียม (มก./ล. สลัด)} = \frac{1.7 \times N \times A \times D \times 1000}{0.1 \times W}$$

$$\text{ความเข้มข้นโคเรเนียม (มก./ก. ภากดกอน)} = \frac{1.7 \times N \times A}{0.1 \times W}$$

A : ปริมาตรเอฟเอเอสที่ใช้ในการไต่เครก (มล.)

N : นอร์มอลิตีของเอฟเอเอส

D : ความหนาแน่นของสลัด (ก./ล.)

W : นน. เปือกของตัวอย่างคงอน

$$W = \frac{\text{นน.แห้งของตัวอย่างคงอน}}{(100 - \text{เปอร์เซนต์ความชื้น})} \times 100$$



ศูนย์วิจัยและพัฒนา
อุสาหกรรมเคมีไทยฯ



ภาคผนวก ๒

การปรับปรุงวิธีวิเคราะห์โครเนียมแบบปัจจุบัน
และการเปรียบเทียบการวิเคราะห์โครเนียมวิธีต่าง ๆ



ศูนย์วิทยทรัพยากร
วุฒาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ๙

การปรับปรุงวิธีวิเคราะห์โคโรเนียมแบบไทด์เทรอก และการเปรียบเทียบการวิเคราะห์โคโรเนียมวิธีต่าง ๆ

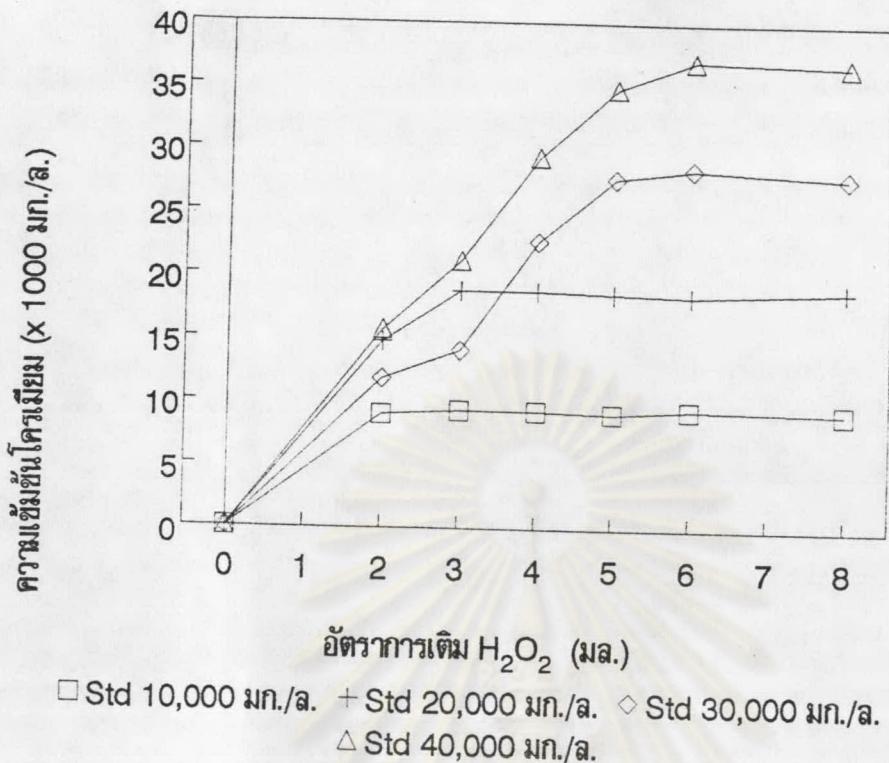
1. การปรับปรุงวิธีวิเคราะห์โคโรเนียมแบบไทด์เทรอก

วิธีวิเคราะห์โคโรเนียมโดยวิธีไทด์เทรอกนั้นจะใช้ไซโตรเจนเปอร์ออกไซด์ซึ่งมีค่า E_0 ค่อนข้างสูงคือ 1.77 伏ต์ไปออกชีดี้โคโรเนียมIIIที่มีค่า E_0 เท่ากับ -0.76 伏ต์ที่เป็นโคโรเนียมVI จากนั้นหาปริมาณโคโรเนียมVIด้วยการไทด์เทรอกด้วยเอฟเออ.es ปริมาณไซโตรเจนเปอร์ออกไซด์ที่เหมาะสมนั้นจะขึ้นกับลักษณะของตัวอย่างน้ำดังแสดงในรูปที่ ๙.๑ และ ๙.๒ ซึ่งเป็นความสัมพันธ์ระหว่างความเข้มข้นโคโรเนียมที่วิเคราะห์ได้ของตัวอย่างน้ำต่าง ๆ เทียบกับอัตราการเติมไซโตรเจนเปอร์ออกไซด์ พบว่าในการวิเคราะห์ตัวอย่างน้ำที่เป็นสารละลายน้ำทรุด่านนั้นจะใช้ไซโตรเจนเปอร์ออกไซด์อยู่ในช่วง 2-12 มล. ซึ่งจะสามารถวิเคราะห์ตัวอย่างน้ำที่มีความเข้มข้นโคโรเนียมอยู่ในช่วง 10,000 - 40,000 มก./ล. ได้ โดยปริมาณไซโตรเจนเปอร์ออกไซด์ที่ใช้จะขึ้นอยู่กับปริมาณโคโรเนียมในตัวอย่างน้ำ ส่วนรับตัวอย่างน้ำที่มีสิ่งเจือปนมาก เช่น ตัวอย่างน้ำเสียจากการฟอกครามดังในรูปที่ ๙.๒ นั้น ปริมาณไซโตรเจนเปอร์ออกไซด์ที่ใช้ไม่ขึ้นกับปริมาณโคโรเนียมในน้ำเสียแต่ขึ้นกับสิ่งปนเปื้อนในน้ำเสีย โดยน้ำเสียที่มีสารช่วยตัวอย่างจะต้องการไซโตรเจนเปอร์ออกไซด์มากกว่าน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยตัวอย่าง

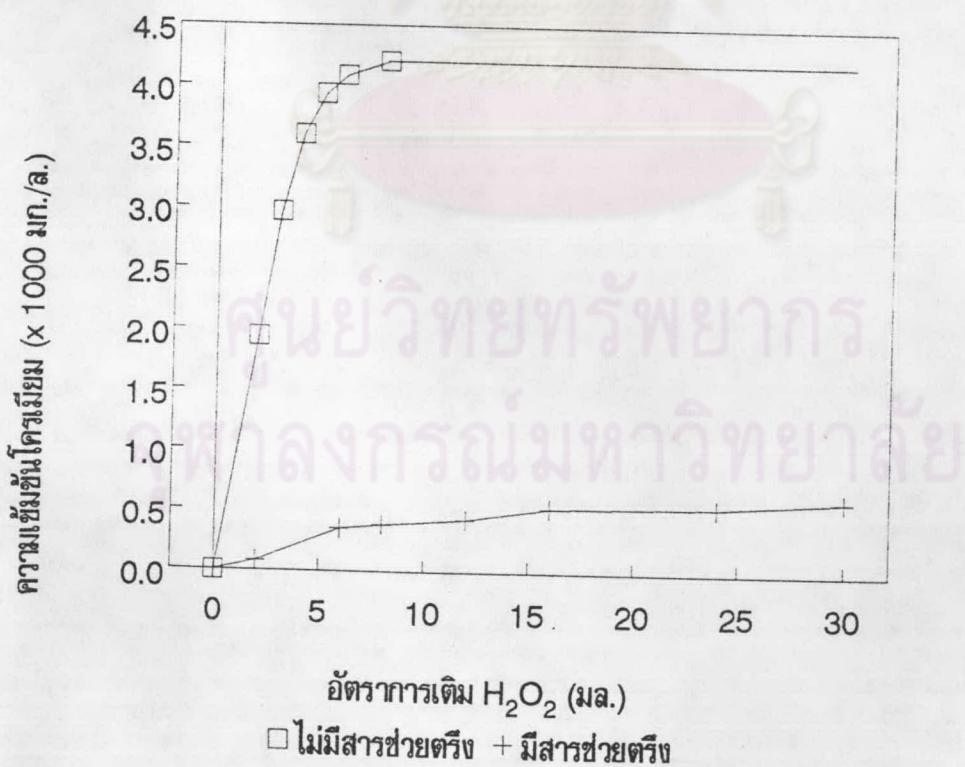
ในการวิเคราะห์ตัวอย่างน้ำที่วิเคราะห์โดยวิธีเดินไซโตรเจนเปอร์ออกไซด์ลงไปเรื่อย ๆ จะกว่าจะได้สารละลายน้ำเหลืองซึ่งเป็นสีของโคโรเนียมVI ในกรณีที่ตัวอย่างน้ำมีสิ่งปนเปื้อนมากต้องลดปริมาณตัวอย่างน้ำลงหรือทำการเจือจางตัวอย่างน้ำเพื่อลดความคลาดเคลื่อนจากการวัดปริมาณ

2. การเปรียบเทียบการวิเคราะห์โคโรเนียมวิธีต่าง ๆ

การเปรียบเทียบการวิเคราะห์โคโรเนียมที่ทำการทดสอบเพื่อเป็นแนวทางในการเลือกวิธีวิเคราะห์โคโรเนียมที่เหมาะสมสำหรับใช้ในการวิจัยนี้ ซึ่งตัวอย่างน้ำที่จะวิเคราะห์มีความเข้มข้นโคโรเนียมสูงมาก (ประมาณ 1,000 - 40,000 มก./ล.) โดยทำการทดสอบเพื่อเปรียบเทียบผลจากการวิเคราะห์โคโรเนียมทั้ง 3 วิธีดังนี้ วิธีเอน.เอ. (atomic absorption spectrophotometer) วิธีวัสดุ และวิธีไทด์เทรอก ตารางที่ ๙.๑ แสดงผล



รูปที่ ช.1 ความสัมพันธ์ระหว่างอัตราการเติม H_2O_2 กับความเข้มข้นโคมีเมียมของสารละลายมาตรฐาน



รูปที่ ช.2 ความสัมพันธ์ระหว่างอัตราการเติม H_2O_2 กับความเข้มข้นโคมีเมียมของน้ำเสียพอกโคม

การวิเคราะห์โครเนียมโอดิวิชีต่าง ๆ โดยตัวอย่างน้ำที่นำมากทดสอบแบ่งออกเป็น 3 กลุ่ม คือ ตัวอย่างน้ำกลุ่มที่ 1 เป็นสารละลายน้ำตาล ตัวอย่างน้ำกลุ่มที่ 2 เป็นกลุ่มน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยคริง และกลุ่มที่ 3 เป็นกลุ่มน้ำเสียที่มีสารช่วยคริง กลุ่มที่ 1 มีตัวอย่างน้ำ 2 ชนิดได้แก่ สารละลายน้ำตาลเม็ดความเข้มข้น 10,000 และ 20,000 มก./ล. ตามลำดับ ส่วนกลุ่มที่ 2 และ 3 มี 2 ชุดและแต่ละชุดมีตัวอย่างน้ำ 3 ชนิดได้แก่ ตัวอย่างน้ำเสีย 1 ตัวอย่าง และตัวอย่างสารละลายน้ำที่ได้จากการละลายสัลค์และกากระดอนด้วยกรดชัลฟูริก 2 ตัวอย่าง ใน การวิเคราะห์ด้วยวิธี เอ.เอ และวิธีวัดสีนั้นจึงเป็นต้องเจือจางตัวอย่างน้ำเพื่อให้มีปริมาณโครเนียมอยู่ในช่วงที่สามารถวิเคราะห์ได้ สำหรับวิธีวิเคราะห์แบบไคเตอร์นั้นสามารถเลือกใช้ปริมาณตัวอย่างน้ำให้น้อยที่สุดแต่ไม่น้อยกว่า 1 มล. ได้ โดยไม่ต้องเจือจางตัวอย่างน้ำ ประสิทธิภาพการนำกลับโครเนียมได้จากการนำผลการวิเคราะห์โครเนียมของตัวอย่างสารละลายน้ำที่ได้จากการละลายพลิกในแต่ละวิธี ไปค่าน้ำเสียบกับผลการวิเคราะห์โครเนียมของตัวอย่างน้ำเสียในวิธีนั้น ๆ พนว่าประสิทธิภาพการนำกลับที่ดีจากการวิเคราะห์โดยวิธี เอ.เอ นั้นมีค่าใกล้เคียงความเป็นจริง โดยมีค่าอยู่ในช่วง 88-106 % วิธีวัดสีนั้นจะได้ประสิทธิภาพการนำกลับคลาดเคลื่อนไปทางบวกคือมีค่าอยู่ในช่วง 70 - 146 % ในขณะที่ผลจากวิธีไคเตอร์จะมีประสิทธิภาพการนำกลับมีค่าใกล้เคียง 100 % แต่ผลการวิเคราะห์โดยวิธีไคเตอร์ในชุดที่ 1 ของกลุ่มที่ 3 มีค่าประสิทธิภาพการนำกลับที่ค่อนข้างต่ำ ผลการวิเคราะห์ในกลุ่มที่ 1 ซึ่งเป็นสารละลายน้ำตาลที่ทราบความเข้มข้นโครเนียมที่แน่นอนนั้นจะแสดงถึงความคลาดเคลื่อนของการวิเคราะห์ในแต่ละวิธีได้เป็นอย่างดี โดยวิธีเอ.เอ จะมีผลการวิเคราะห์คลาดเคลื่อนน้อยที่สุด รองลงมาคือวิธีไคเตอร์

ในการวิจัยนี้ตัวอย่างส่วนใหญ่มีความเข้มข้นสูงมาก ใน การวิเคราะห์ด้วยวิธี เอ.เอ นั้นจึงเป็นต้องเจือจางตัวอย่างน้ำ ซึ่งเป็นปัญหาสำคัญที่ทำให้เกิดความคลาดเคลื่อนได้ดังนั้นในการวิจัยนี้จึงเลือกใช้วิธีวิเคราะห์โครเนียมแบบไคเตอร์กวิเคราะห์ตัวอย่างน้ำที่มีความเข้มข้นโครเนียมมากกว่า 1,000 มก./ล. ได้แก่ น้ำเสียจากการฟอกโคร์ม สารละลายน้ำที่ได้จากการละลายตะกอนพลิก และตะกอนพลิก สำหรับตัวอย่างน้ำที่มีสารช่วยคริงจึงเป็นต้องเพิ่มปริมาณไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ในการวิเคราะห์ และต้องลดปริมาณตัวอย่างน้ำหรือทำการเจือจางเพื่อให้ได้ผลการวิเคราะห์โครเนียมที่ใกล้เคียงความเป็นจริงที่สุด สำหรับน้ำส่วนบนและน้ำกรองซึ่งมีความเข้มข้นโครเนียมน้อยกว่า 300 มก./ล. จะวิเคราะห์โครเนียมโดยวิธีวัดสี และสำหรับโครเนียมทึ้งหนดในน้ำเสียจะใช้วิธีวัดสีโดยสลายก่อน แล้วจึงนำสารละลายน้ำที่ได้ไปวิเคราะห์โครเนียมโดยวิธีวัดสี (การย่อยสลายจะเป็นการสักดิ์โครเนียมที่มีอยู่ในน้ำเสียทึ้งหนดออกมาน้อยที่สุด) ทั้งน้ำเสียที่ได้จากการฟอกโคร์ม สำหรับน้ำที่มีความเข้มข้นต่ำกว่า 300 มก./ล. จะวิเคราะห์โดยวิธีวัดสี แต่ไม่สามารถ

ตารางที่ ช.1 เปรียบเทียบผลการทดสอบการวิเคราะห์โดยเมื่มของด้วยตัวอย่างน้ำโดยวิธีต่างๆ

ด้วยตัวอย่างน้ำ	ด้วยตัวอย่างชุดที่ 1			ด้วยตัวอย่างชุดที่ 2		
	วิธีเอ.เอ.	วิธีวัดสี	วิธีไดเรก	วิธีเอ.เอ.	วิธีวัดสี	วิธีไดเรก
1. สารละลายน้ำดรูป						
1.1 ความเข้มข้น 10,000 มก./ล.	10,320	8,600	9,149	-	-	-
1.2 ความเข้มข้น 20,000 มก./ล.	19,720	18,400	18,297	-	-	-
2. น้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยคงร่อง						
2.1 น้ำเสีย	6,600	4,200	5,869	5,500	4,700	4,058
2.2 สารละลายน้ำกับสารกัดซึ่งกันกรด ประสิทธิภาพการนำกลับ (%)	21,040	19,200	12,395	14,720	9,200	10,329
2.3 สารละลายน้ำกับสารกัดซึ่งกันกรด ประสิทธิภาพการนำกลับ (%)	38,160	38,800	24,200	43,680	37,600	32,758
3. น้ำเสียที่มีสารช่วยคงร่อง						
3.1 น้ำเสีย	1,490	1,160	1,036	1,790	1,360	1,297
3.2 สารละลายน้ำกับสารกัดซึ่งกันกรด ประสิทธิภาพการนำกลับ (%)	6,340	5,760	3,701	8,800	7,600	5,745
3.3 สารละลายน้ำกับสารกัดซึ่งกันกรด ประสิทธิภาพการนำกลับ (%)	16,240	15,520	7,848	15,640	24,000	19,613
	106	129	73	62.4	126	108

(ใช้วิธีไดเรกวิเคราะห์ได้)

ศูนย์วิทยทรัพยากร จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ค

รายการค่าน้ำตามราคากล่องที่ใช้ ประสีกชิภากการนำกลับบ้านเนื่อง
และค่าใช้จ่ายสารเคมี

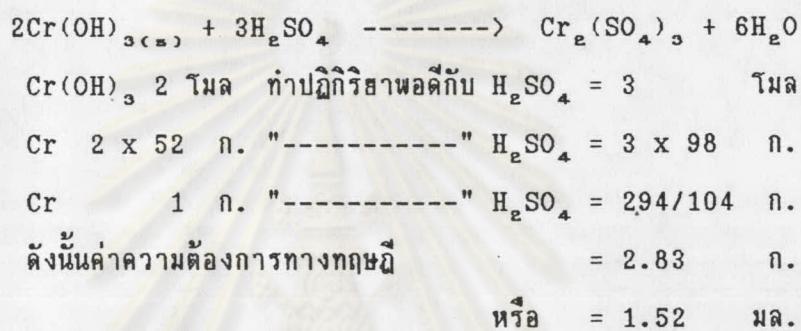
ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ການພັກ ດ

ຮາຍກາຣຄ່ານາມປຽນາພກຮດທີ່ໃຊ້ ປະລິກອີກພາກການນໍາກລັບໂຄຣເນື່ອນ ແລະຄ່າໃຊ້ຈ່າຍສາຣເຄນີ

1 ອັດຮາກາຣເຕີມກຮດຫຼັກເພື່ອລະລາຍທະກອນພລັກໂຄຣເນື່ອນ

1.1 ຄ່າຄວາມຕ້ອງກາຣທາງຖຸຫຼື



(ຄວາມໜາແນ່ນຂອງກຮດຫຼັກ = 1.86 ກ./ມລ.)

1.2 ປຽນາພກຮດທີ່ໃຊ້

ຂອມມລ

ໂຄຣເນື່ອນລະລາຍໃນນ້ຳເສື່ອ	2629	ນກ./ລ.
ປຽນາທະກອນພລັກ/ນ້ຳເສື່ອ	190	ມລ./ລ.
ອັດຮາສ່ວນກາກທະກອນ/ສລັດຈ'	0.3420	ກ./ມລ.

1.2.1 ອັດຮາກາຣເຕີມກຮດໃນສລັດຈ'

$$\text{ສລັດຈ}' 190 \text{ ມລ. } \text{ນີ້ໂຄຣເນື່ອນລະລາຍ } = 2629 \text{ ນກ.}$$

$$" 1000 \text{ ມລ. } " = \underline{2629 \times 1000} \text{ ນກ.}$$

190

$$\text{ໂຄຣເນື່ອນໃນນ້ຳເສື່ອເກືອບໄຫວ້ອຸ່ນປະສລັດຈ' } = 13837 \text{ ນກ./ລ.}$$

ປຽນາພກຮດ H_2SO_4 1ເກົ່າຂອງຄ່າຄວາມຕ້ອງກາຣທາງຖຸຫຼື

$$= 13837 \times 1.52 \times 10^{-3} \text{ ນກ.}$$

$$= 21.0 \text{ ມລ./ລ.}$$

1.2.2 อัตราการเติมกรดในภาคตะกอน

$$\text{สัดจ์ } 190 \text{ มล. เป็นกิโลกรัม} = 190 \times 0.3420$$

$$\text{ปริมาณภาคตะกอน/น้ำเสีย} = 65 \text{ ก./ล.}$$

$$\text{ภาคตะกอน } 65 \text{ ก. มีครเนียมละลายน} = 2629 \text{ มก.}$$

$$\text{" } 1000 \text{ ก. "-----"} = \underline{2629 \times 1000}$$

65

$$\text{ครเนียมในน้ำเสียเทียบให้อยู่ในรูปภาคตะกอน} = 40446 \text{ มก./กก.}$$

ปริมาณกรด H_2SO_4 (1+4) 1 เท่าของค่าความต้องการทางกุญแจ

$$= 40446 \times 1.52 \times 10^{-3} \times 1 \times 5$$

$$= 307 \text{ มล./กก. ภาคตะกอน}$$

2 การคำนวณประสิทธิภาพการนำกลับครองเนียม

2.1 ประสิทธิภาพการนำกลับครองเนียมจากสัดจ์

ข้อมูล

ครองเนียมละลายน้ำเสีย	3053	มก./ล.
-----------------------	------	--------

ครองเนียมทึบหมุดในน้ำเสีย	4900	มก./ล.
---------------------------	------	--------

ปริมาตรสัดจ์/น้ำเสีย	231	มล./ล.
----------------------	-----	--------

ปริมาตรสัดจ์ที่ใช้ทดสอบ	50	มล.
-------------------------	----	-----

ปริมาตรสารละลายน้ำ	46	มล.
--------------------	----	-----

ความเข้มข้นครองเนียมในสารละลายน้ำ	12248	มก./ล.
-----------------------------------	-------	--------

ความเข้มข้นครองเนียมในสัดจ์	15208	มก./ล.
-----------------------------	-------	--------

2.1.1 เทียบกับครองเนียมทึบหมุดในน้ำเสีย

การคำนวณ

$$\text{ปริมาณครองเนียมเริ่มต้น} = \underline{4900 \times 50} = 1061 \text{ มก.}$$

231

$$\text{ปริมาณครองเนียมทึบหมุด} = \underline{46 \times 12248} = 563 \text{ มก.}$$

1000

$$\text{ประสิทธิภาพการนำกลับครองเนียม} = \underline{563 \times 100} = 53 \%$$

1061

2.1.2 เทียบกับโครงการเนื้อ落ちภายในน้ำเสีย

การคำนวณ

$$\text{ปริมาณโครงการเนื้อหิน} = \underline{3053 \times 50} = 661 \text{ มก.}$$

231

$$\text{ปริมาณโครงการเนื้อหินที่นำกลับได้} = \underline{46 \times 12248} = 563 \text{ มก.}$$

1000

$$\text{ประสิทธิภาพการนำกลับโครงการเนื้อหิน} = \underline{563} \times 100 = 85.2 \%$$

661

2.1.3 เทียบกับโครงการเนื้อหินทั้งหมดในสัดส่วน

การคำนวณ

$$\text{ปริมาณโครงการเนื้อหิน} = \underline{50 \times 15208} = 760 \text{ มก.}$$

1000

$$\text{ปริมาณโครงการเนื้อหินที่นำกลับได้} = \underline{46 \times 12248} = 563 \text{ มก.}$$

1000

$$\text{ประสิทธิภาพการนำกลับโครงการเนื้อหิน} = \underline{563} \times 100 = 74.1 \%$$

760

2.2 ประสิทธิภาพการนำกลับโครงการเนื้อหินจากการตะกอน

ข้อมูล

$$\text{โครงการเนื้อหินทั้งหมดในน้ำเสีย} = 3053 \text{ มก./ล.}$$

$$\text{โครงการเนื้อหินทั้งหมดในน้ำเสีย} = 4900 \text{ มก./ล.}$$

$$\text{ปริมาตรสัดส่วนในน้ำเสีย 1 ลิตร} = 232 \text{ มล./ล.}$$

$$\text{อัตราการเปลี่ยนสัดส่วนเป็นกากตะกอน} = 0.3551 \text{ ก./มล.}$$

$$\text{ปริมาณกากตะกอนที่ใช้} = 20 \text{ มก.}$$

$$\text{ปริมาตรสารละลายที่ได้} = 26 \text{ มล.}$$

$$\text{ความเข้มข้นโครงการเนื้อหินทั้งหมด} = 34830 \text{ มก./ล.}$$

$$\text{ความเข้มข้นโครงการเนื้อหินทั้งหมดในการตะกอน} = 53.6 \text{ มก./ก.}$$

2.2.1 เทียบกับโครงการเนื่องทั้งหมดในน้ำเสีย

การคำนวณ

$$\text{ปริมาณโครงการเนื่องเริ่มต้น} = \frac{4900 \times 20}{232 \times 0.3551} = 1190 \text{ มก.}$$

$$\text{ปริมาณโครงการเนื่องที่นำกลับได้} = \frac{26 \times 34830}{1000} = 906 \text{ มก.}$$

$$\text{ประสิทธิภาพการนำกลับโครงการเนื่อง} = \frac{906 \times 100}{1190} = 76 \%$$

2.2.2 เทียบกับโครงการเนื่องละลายน้ำเสีย

การคำนวณ

$$\text{ปริมาณโครงการเนื่องเริ่มต้น} = \frac{3053 \times 20}{232 \times 0.3551} = 741.2 \text{ มก.}$$

$$\text{ปริมาณโครงการเนื่องที่นำกลับได้} = \frac{26 \times 34830}{1000} = 906 \text{ มก.}$$

$$\text{ประสิทธิภาพการนำกลับโครงการเนื่อง} = \frac{906}{741.2} \times 100 = 122 \%$$

2.2.3 เทียบกับโครงการเนื่องทั้งหมดในภาคตะวันออก

การคำนวณ

$$\text{ปริมาณโครงการเนื่องเริ่มต้น} = \frac{20 \times 53.6}{1000} = 1072 \text{ มก.}$$

$$\text{ปริมาณโครงการเนื่องที่นำกลับได้} = \frac{26 \times 34830}{1072} = 906 \text{ มก.}$$

$$\text{ประสิทธิภาพการนำกลับโครงการเนื่อง} = \frac{906}{1072} \times 100 = 84.5 \%$$

3. ค่าใช้จ่ายสารเคมี

ราคาสารเคมีที่ใช้ในการคำนวณแสดงในตารางที่ ค.1

ตารางที่ ค.1 ราคาสารเคมีที่ใช้ในการห้ากผ้าบาร์โครเนียม

สารเคมี	ความบริสุทธิ์ (%)		ราคาน้ำหนัก/กก.
	ใช้ในการวิจัย	ใช้ในอุตสาหกรรม	
MgO	98	95	14.00
Na ₂ CO ₃	99.5	98	7.25
Ca(OH) ₂	96	93	4.00
H ₂ SO ₄	98	98	4.45

หมายเหตุ : * ราคาน้ำหนักห้ามลดค่าเฉลี่ย (เดือนเมษายน 2536)

3.1 ราคาสารเคมีเทียบกับบ.ม.น้ำเสีย

3.11 แมกนีเซียมออกไซด์

ตัวอย่างการคำนวณ

$$\text{ค่าความต้องการทางทฤษฎี} = 1.16$$

$$\text{จำนวนเท่าที่เหมาะสม} = 2$$

$$\text{ความเข้มข้นบาร์โครเนียมในน้ำเสีย} = 3070 \text{ มก./ล.}$$

$$\text{ราคาสารเคมี} = \frac{3070 \times 1.16 \times 2 \times 10^3 \times 98 \times 14}{10^6 \times 95}$$

$$= 103 \text{ บาท/ลบ.ม.น้ำเสีย}$$

3.12 โซเดียมคาร์บอเนต

ตัวอย่างการคำนวณ

$$\text{ค่าความต้องการทางทฤษฎี} = 3.06$$

$$\text{จำนวนเท่าที่เหมาะสม} = 2$$

$$\text{ความเข้มข้นบาร์โครเนียมในน้ำเสีย} = 3070 \text{ มก./ล.}$$

$$\text{ราคาสารเคมี} = \frac{3070 \times 3.06 \times 2 \times 10^3 \times 99.5 \times 7.25}{10^6 \times 98}$$

= 138

บาท/ลบ.ม.น้ำเสีย

3.1.3 แมกนีเซียมออกไซด์ร่วมกับปูนขาว
ตัวอย่างการคำนวณ

ค่าความต้องการทางทฤษฎีสำหรับ

$$\text{แมกนีเซียมออกไซด์} = 1.16$$

ค่าความต้องการทางทฤษฎีสำหรับ

$$\text{ปูนขาว} = 2.13$$

$$\text{จำนวนเท่าที่เหมาะสม} = 0.5 + 0.8$$

ความเข้มข้นគุรمهื่นเมื่อในน้ำเสีย = 3,070 มก./ล.

$$\text{ราคาสารเคมี} = \frac{3070 \times 1.16 \times 0.5 \times 10^3 \times 98 \times 14}{10^8 \times 95}$$

$$+ \frac{3070 \times 2.13 \times 0.8 \times 10^3 \times 96 \times 4}{10^8 \times 93}$$

$$= 47 \quad \text{บาท/ลบ.ม.น้ำเสีย}$$

3.1.4 กรดซัลฟิริก

ตัวอย่างการคำนวณ

การละลายสัลต์แมกนีเซียมออกไซด์

$$\text{ค่าความต้องการทางทฤษฎี} = 1.52 \times 10^{-3} \quad \text{มล./มก.គุรเมื่อ}$$

$$\text{จำนวนเท่าที่เหมาะสม} = 1.5$$

ความเข้มข้นគุรเมื่อในน้ำเสีย = 3,070 มก./ล.

ความหนาแน่นกรดซัลฟิริก = 1.86 กก./ล.

$$\text{ราคาสารเคมี} = 3070 \times 1.52 \times 10^{-3} \times 1.86 \times 1.5 \times 4.45$$

$$= 58 \quad \text{บาท/ลบ.ม.น้ำเสีย}$$

3.2 ราคาสารเคมีเทียบกับก. គุรเมื่อในน้ำเสีย

ข้อมูลที่ใช้ในการคำนวณใช้ข้อมูลในหัวข้อ 3.1.1-3.1.4

3.2.1 แมกนีเซียมออกไซด์

$$\begin{aligned} \text{ราคาสารเคมี} &= \frac{1.16 \times 2 \times 10^3 \times 98 \times 14}{10^{-3} \times 10^8 \times 95} \\ &= 33.5 \quad \text{บาท/กก. โครเนียม} \end{aligned}$$

3.2.2 โซเดียมคาร์บอเนต

$$\begin{aligned} \text{ราคาสารเคมี} &= \frac{3.06 \times 2 \times 10^3 \times 99.5 \times 7.25}{10^{-3} \times 10^8 \times 98} \\ &= 45.1 \quad \text{บาท/กก. โครเนียม} \end{aligned}$$

3.2.3 แมกนีเซียมออกไซด์ร่วมกับปูนขาว

$$\begin{aligned} \text{ราคาสารเคมี} &= \frac{1.16 \times 0.5 \times 10^3 \times 98 \times 14}{10^{-3} \times 10^8 \times 95} \\ &\quad + \frac{2.13 \times 0.8 \times 10^3 \times 96 \times 4}{10^6 \times 93} \\ &= 15.4 \quad \text{บาท/กก. โครเนียม} \end{aligned}$$

3.2.4 กรดซัลฟิริก

$$\begin{aligned} \text{ราคาสารเคมี} &= 1.52 \times 1.86 \times 1.5 \times 4.45 \\ &= 21.2 \quad \text{บาท/กก. โครเนียม} \end{aligned}$$

3.3 ราคาสารเคมีเทียบกับ กก. โครเนียมที่นำกลับได้

ตัวอย่างการคำนวณ

การลดละลายสัดจ์แมกนีเซียมออกไซด์

ประสิทธิภาพการนำกลับ = 92.9 %

$$\begin{aligned} \text{ราคาสารเคมี} &= \frac{\text{ราคainหัวช้อท } 3.1.1 + 3.1.4}{0.929 \times 3070 \times 10^{-6}} \\ &= 56 \quad \text{บาท/กก. โครเนียม} \end{aligned}$$

ภาคผนวก ๔

วิธีการทดลองเพื่อหาค่าความต้านทานจำเพาะ (r)

ศูนย์วิทยทรัพยากร
บุคลากรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ๔

วิธีการทดลองเพื่อหาค่าความต้านทานจ้าเพาะ (r)

1. วิธีการทดสอบ

ความต้านทานจ้าเพาะ (r) เป็นตัวเลขที่แสดงถึงความดันที่ต้องการในการผลิตอัตราการไหล 1 หน่วยของน้ำใส่ที่มีความหนืด 1 หน่วย ผ่านทางตะกอนหนึ่งหน่วยน้ำหนัก เครื่องมือและอุปกรณ์หลักที่ใช้

- อุปกรณ์กรวยบคเนอร์
- นาฬิกาจับเวลา

ขั้นตอนการทดลอง

1. นำสัลต์จั่วกรอบปริมาตรของแม็กน่า 100 มล. ใส่ลงในกรวยบคเนอร์โดยใช้ผ้ากรองเป็นตัวกลาง

2. บันทึกปริมาตรของน้ำใส่ที่กรองได้ (มล.) ในช่วงเวลาต่าง ๆ (วินาที) จนกระฟังตะกอนที่ค้างอยู่เริ่มแตก

3. นำปากตะกอนที่ได้ไปหาค่าปริมาตรของแม็ก

4. นำข้อมูลในข้อ 2 สร้างกราฟระหว่างเวลา/ปริมาตรของน้ำใส่ กับเวลา โดยให้แกนนอนแทนค่าเวลา (วินาที) และแกนตั้งแทนค่าเวลา/ปริมาตร (วินาที/มล.) ความชันของเส้นกราฟคือค่า b (วินาที/มล.²)

5. คำนวณหาค่าความต้านทานจ้าเพาะ (r) จาก

$$r = \frac{2PbA^2}{\mu C}$$

μC

โดย r = ความต้านทานจ้าเพาะ (วินาที²/ก.)

p = ความดันที่ใช้ในการกรองตะกอน (ก./ซม.²)

b = ค่าความชันของกราฟในข้อที่ 4 (วินาที/มล.²)

A = พื้นที่หน้าตัดของกรอง (ซม.²)

μ = ความหนืดของน้ำใส่ที่กรองได้ (ก./ซม.-วินาที)

C = น้ำหนักของของแม็กท่อหน่วยปริมาตรของน้ำใส่ที่กรองได้ (ก./มล.)

$$C = \frac{\rho}{[(1-X_1)/X_1] - [(1-X_0)/X_0]}$$

เมื่อ ρ = ความหนาแน่นของน้ำใส่กรองได้ (ก./มล.)

X_1 = ปริมาณของแข็งในสลัด (ก./มล.)

X_0 = ปริมาณของแข็งในกากระดอน (ก./มล.)

(ค่า μ และ ρ มีค่าใกล้เคียงกับความหนืดและความหนาแน่นของน้ำในการวิจัยนี้ใช้ความหนืดและความหนาแน่นของน้ำที่อุณหภูมิ 25°C แทนค่า μ และ ρ ตามลำดับ)

2. ผลการทดสอบและตัวอย่างการคำนวณ

ข้อมูลที่ได้จากการนับพิกปริมาตรน้ำกรองเทียบกับเวลาของการกรองตะกอนพลิกประเภทต่าง ๆ นำไปสร้างกราฟระหว่างเวลา/ปริมาตรน้ำกรอง และปริมาตรน้ำกรองตังแต่งในรูปที่ ง.1 ลักษณะของกราฟที่ได้เป็นเส้นตรงไม่ผ่านจุด $(0,0)$ ค่าความชันของกราฟจะนำไปคำนวณค่าความด้านทานงานจำเพาะต่อไป ตารางที่ ง.1 แสดงผลการคำนวณเพื่อหาค่าความด้านทานงานจำเพาะของตะกอนพลิกประเภทต่าง ๆ

ตัวอย่างการคำนวณ

การกรองตะกอนพลิกแมกนีเซียมออกไข่ต์จากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยตัวเร่ง

ข้อมูล

ความตันที่ใช้ = 15 มม.ป্রอก = 203 ก./ซม.²

ความชัน (b) = 0.030 ว./มล.²

พินที่หน้าตัดในการกรอง = 38.5 ซม.²

ความหนืด = 0.00890 ก.ซม./ว.

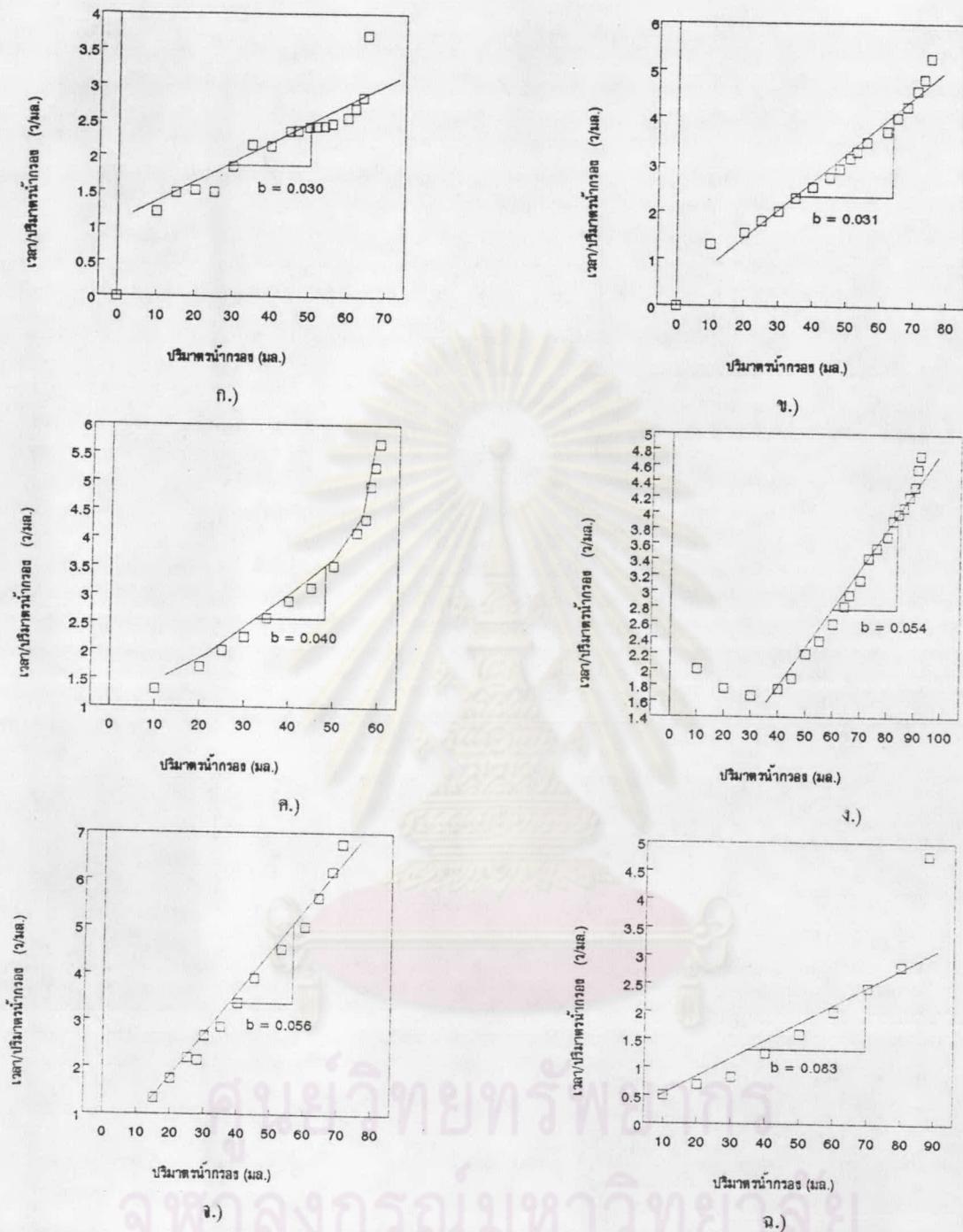
ปริมาณของแข็งในสลัด = 0.104 ก./มล.

ปริมาณของแข็งในกากระดอน = 0.262 ก./มล.

การคำนวณ

1. คำนวณค่าหนักของของแข็งต่อน้ำโดยปริมาตรของน้ำใส่กรองได้

$$C = \frac{\rho}{[(1-X_1)/X_1] - [(1-X_0)/X_0]}$$



รูปที่ ๔.๑ กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างเวลา/ปริมาณน้ำก่ออุ่นและปริมาณน้ำก่ออุ่นของอากาศกอนปะเกดหัวท่าฯ

- ก.) ภาคตะกอนแมกนีเซียมออกไซด์จากน้ำเสียที่ไม่มีสารสกัดริ้ว
 ข.) ภาคตะกอนแมกนีเซียมออกไซด์จากน้ำเสียที่มีสารสกัดริ้ว
 ค.) ภาคตะกอนแมกนีเซียมออกไซด์ร่วมกับปูนซากจากน้ำเสียที่ไม่มีสารสกัดริ้ว
 ด.) ภาคตะกอนแมกนีเซียมออกไซด์ร่วมกับปูนซากจากน้ำเสียที่มีสารสกัดริ้ว

ตารางที่ ๓.๑ การคำนวณค่าความต้านทานจ้าไฟฟ้าของกากหินปูนประเภทที่ ๑

หมายเลข การทดสอบ การทดสอบ ผลลัพธ์	สาร ช่วยหรือ ใน น้ำเสีย	สารเคมี ที่ใช้ ทดสอบ ผลลัพธ์	ความถันที่ใช้	ค่า b	ปริมาณ ของเชื้อใน สัลต์ชี	ปริมาณ ของเชื้อใน กากหินปูน	ค่า C	ค่า r $\times 10^6$
(ก./มล.)	(ก./มล.)	(ก./มล.)	(ก./มล.)	(ก./มล.)	(ก./มล.)	(ก./มล.)	(ก./มล.)	(ก. ² /ก.)
2	ไม่มี	MgO	203	0.030	0.104	0.262	0.172	11.81
8	-	Na ₂ CO ₃	244	0.031	0.084	0.207	0.141	18.02
16	-	MgO + Ca(OH) ₂	169	0.040	0.106	0.259	0.179	12.62
20	มี	MgO	217	0.054	0.179	0.354	0.361	10.76
23	-	Na ₂ CO ₃	244	0.056	0.091	0.255	0.141	32.25
26	-	MgO + Ca(OH) ₂	217	0.083	0.145	0.278	0.302	19.92

$$C = \frac{0.997}{[(1-0.104)/0.104] - [(1-0.262)/0.262]}$$

$$C = 0.172 \text{ ก./มล.}$$

2. คำนวณค่าความต้านทานจ้าไฟฟ้า

$$r = \frac{2 PbA^2}{\mu C}$$

$$\mu C$$

$$r = \frac{2 \times 203 \times 0.30 \times 38.5^2}{0.00890 \times 0.172}$$

$$r = 11.81 \times 10^6 \text{ ก.}^2/\text{ก.}$$

ศูนย์วิทยทรพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



ภาคผนวก ๓

ผลการทดสอบการลดละลายด้วยกอนพลัง

ศูนย์วิทยทรัพยากร
อุปสงค์รัฐมหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ๒

ผลการทดสอบการละลายตะกอนพลิก

ตารางที่ ๑.๑-๑.๒๔ แสดงผลการทดสอบการสร้างแบบแผนการละลายตะกอนพลิกจากน้ำเสียที่มีและไม่มีสารช่วยคริงที่อุณหภูมิห้อง

ตารางที่ ๑.๒๕-๑.๓๐ แสดงผลการทดสอบการวิเคราะห์ประสิทธิภาพการนำกลับบ่อรเนื้อจาก การละลายตะกอนพลิกจากน้ำเสียที่มีและไม่มีสารช่วยคริงที่อุณหภูมิห้อง

ตารางที่ ๑.๓๑-๑.๓๖ แสดงผลการทดสอบการสร้างแบบแผนการละลายตะกอนพลิกจากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยคริงแบบมีการเพิ่มอุณหภูมิ

ตารางที่ ๑.๓๗ แสดงผลการทดสอบการวิเคราะห์ประสิทธิภาพการนำกลับบ่อรเนื้อจาก การละลายตะกอนพลิกจากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยคริงแบบเพิ่มอุณหภูมิ



ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ตารางที่ จ.1 การละลายสลัดจำพวกนีเซียมออกไซด์จากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยรักษาแบบมีการกวนต่อเนื่องที่อุณหภูมิห้อง

หมายเลขอาราหรับอัตราการละลาย : 1		หมายเลขอาราหรับอัตราการละลาย : 1	
ปริมาณตัวอย่างทดสอบหลัก : 50 มล.		พีอีซทดสอบหลัก : 8.8	
โภคภัยในทดสอบหลัก : 14,094 มก./ล.			
หัวชือ		อัตราการเติมกราด (X)	
ปริมาณกราดที่ใช้ (มล./ล.)	1 X	1.5 X	2 X
พีอีซเริ่มต้น	4.3	3.0	2.1
พีอีซสุดท้าย	4.2	3.2	1.8
เวลา (นาที)	ความเข้มข้นโภคภัยที่ละลายได้ (มก./ล.)		
5	6176	11864	10889
10	7313	12026	9751
20	7476	11701	14464
30	7313	12839	11376
50	7963	13327	13489
70	9101	15277	14139

ตารางที่ จ.2 การละลายสลัดจำพวกนีเซียมออกไซด์จากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยรักษาแบบมีการกวนเฉพาะตอนแรกที่อุณหภูมิห้อง

หมายเลขอาราหรับอัตราการละลาย : 2		หมายเลขอาราหรับอัตราการละลาย : 2	
ปริมาณตัวอย่างทดสอบหลัก : 100 มล.		พีอีซทดสอบหลัก : 7.5	
โภคภัยในทดสอบหลัก : 9,977 มก./ล.			
หัวชือ		อัตราการเติมกราด (X)	
ปริมาณกราดที่ใช้ (มล./ล.)	1 X	1.5 X	2 X
พีอีซเริ่มต้น	4.2	2.0	0.6
พีอีซสุดท้าย	4.7	3.0	1.5
เวลา (นาที)	ความเข้มข้นโภคภัยที่ละลายได้ (มก./ล.)		
10	3413	6176	5038
20	3616	6338	6013
30	3630	6988	5851
50	3413	7476	5851
70	3900	7476	6988
100	3900	7313	
130	3900	7476	7151

ตารางที่ จ.3 การละลายการทดสอบแมกนีเซียมออกไซด์จากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยตรึงแบบมีการวนต่อเนื่องห้องปฏิบัติฯ

หมายเลขอ้างอิง : 3		หมายเลขอ้างอิง : 2	
ปริมาณตัวอย่างทดสอบหลัก : 30 ก.		พีอีซทดสอบหลัก : 8.0	
โภคภัยมีมูลค่า : 45.2 มก./ก.			
หัวข้อ		อัตราการเติมกราด (X)	
		1 X	1.5 X
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./กก.)		336	503
พีอีซเริ่มต้น		4.3	0.5
พีอีซสุดท้าย		3.0	1.4
เวลา (นาที)	ความเข้มข้นโภคภัยที่ละลายได้ (มก./ล.)		
5	35104	26003	26003
10	36404		31204
20	31204	28604	24053
30	36404	27953	24053
50	39005	28604	24703
70		28604	27303

ตารางที่ จ.4 การละลายการทดสอบแมกนีเซียมออกไซด์จากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยตรึงแบบมีการวนต่อเนื่องห้องปฏิบัติฯ

หมายเลขอ้างอิง : 4		หมายเลขอ้างอิง : 1	
ปริมาณตัวอย่างทดสอบหลัก : 30 ก.		พีอีซทดสอบหลัก : 9.1	
โภคภัยมีมูลค่า : 47.5 มก./ก.			
หัวข้อ		อัตราการเติมกราด (X)	
		1 X	1.5 X
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./กก.)		290	435
พีอีซเริ่มต้น		1.1	0.6
พีอีซสุดท้าย		3.3	1.9
เวลา (นาที)	ความเข้มข้นโภคภัยที่ละลายได้ (มก./ล.)		
10	28604	23836	20803
20	35104	27953	24703
40	31204	29254	26653
70	31854	32504	29254
120	33804	33317	34454
180	32504	32504	27953

ตารางที่ จ.5 การละลายสลัตช์โซเดียมคาร์บอเนตจากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยรักษาแบบมีการกรองท่อเนื่องท่ออุณหภูมิห้อง

หมายเลขอารทศรี : 5		หมายเลขอารทศรี : 7		
ปริมาณตัวอย่างตะกอนหลัก : 100 มล.		พื้นที่ตะกอนหลัก : 7.6		
ความเมี่ยมในตะกอนหลัก : 5,751 มก./ล.				
หัวขอ		อัตราการเพิ่มกรด (X)		
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./ล.)		1.5 X	2.0 X	
		11.7	15.6	
พื้นที่เริ่มต้น		2.0	1.3	
พื้นที่สุดท้าย		3.0	1.7	
เวลา (นาที)		ความเข้มข้นโภคภาระเมี่ยมที่ละลายได้ (มก./ล.)		
5	4388	5038	4063	
	5851	5038	4876	
	5038	5038	5038	
	5201	5526	5201	
	5526	5526	5038	
	5363	4876	5526	

ตารางที่ จ.6 การละลายสลัตช์โซเดียมคาร์บอเนตจากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยรักษาแบบมีการกรองเฉพาะตอนแรกท่ออุณหภูมิห้อง

หมายเลขอารทศรี : 6		หมายเลขอารทศรี : 7		
ปริมาณตัวอย่างตะกอนหลัก : 100 มล.		พื้นที่ตะกอนหลัก : 7.5		
ความเมี่ยมในตะกอนหลัก : 5,751 มก./ล.				
หัวขอ		อัตราการเพิ่มกรด (X)		
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./ล.)		1.5 X	2.0 X	
		11.7	15.6	
พื้นที่เริ่มต้น		2.4	1.5	
พื้นที่สุดท้าย		3.2	2.1	
เวลา (นาที)		ความเข้มข้นโภคภาระเมี่ยมที่ละลายได้ (มก./ล.)		
10	4876	5201	5363	
	5201	5526	5526	
	5201	5038	5363	
	5363	5363	5688	
	3900	5363	5688	
	6826	5363	5688	

ตารางที่ จ.7 การละลายกากระดองโซเดียมคาร์บอเนตจากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยรักษาแบบมีการกรองต่อเนื่องที่อุณหภูมิห้อง

หมายเลขอาราหรัดลง : 7		หมายเลขอาราหรัดลงผลึก : 8		
ปริมาณตัวอย่างกระดองผลึก : 30 ก.		พื้นผิวกระดองผลึก : 8.0		
ความเมี่ยมในกระดองผลึก : 39.8 มก./ก.				
หัวชือ		อัตราการเติมกราด (X)		
		0.8 X	1.0 X	2.0 X
ปริมาณการใช้ (มล./กก.)		250	313	626
พื้นผิวเริ่มต้น		3.0	3.0	0.3
พื้นผิวสุดท้าย		2.7	1.2	0.0
เวลา (นาที)	ความเมี่ยมในกระดองที่ละลายได้ (มก./ล.)			
5	36576	26613	24987	
10	39005	32301	26206	
20	39005	34332	28238	
40	39167	36161	29863	
70	44896	36567	27791	

ตารางที่ จ.8 การละลายกากระดองโซเดียมคาร์บอเนตจากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยรักษาแบบมีการกรองต่อเนื่องที่อุณหภูมิห้อง

หมายเลขอาราหรัดลง : 8		หมายเลขอาราหรัดลงผลึก : 8		
ปริมาณตัวอย่างกระดองผลึก : 30 ก.		พื้นผิวกระดองผลึก : 8.0		
ความเมี่ยมในกระดองผลึก : 39.8 มก./ก.				
หัวชือ		อัตราการเติมกราด (X)		
		0.8 X	1.0 X	1.5 X
ปริมาณการใช้ (มล./กก.)		250	313	469
พื้นผิวเริ่มต้น		2.0	0.4	0.0
พื้นผิวสุดท้าย		2.8	1.5	0.0
เวลา (นาที)	ความเมี่ยมในกระดองที่ละลายได้ (มก./ล.)			
10	23159	29863	27425	
20	39005	31285	29863	
50	30229	34332	32504	
80	36161	36364	32098	
120	35145	39005	32301	
180	41646	40020	33520	

ตารางที่ จ.9 การละลายสัตหีบเมกนีเซียมออกไซด์ร่วมกับปูนชาระจากน้ำสีขาวที่ไม่สารซ้ายศรีและเม็ดการกรองท่อนเนื่องท่ออนามัยห้อง

หมายเลขอุตสาหกรรม : 9	หมายเลขอุตสาหกรรม : 15
ปริมาณตัวอย่างทดสอบลิตร : 100 มล.	พีเอชทดสอบลิตร : 7.4
ความเมี่ยงในทดสอบลิตร : 6,743 มก./ล.	
หัวข้อ	อัตราการเติมกรด (X)
	0.7 X 1.0 X 2.0 X
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./ล.)	6.6 9.4 18.9
พีเอชเริ่มต้น	3.1 2.0 0.0
พีเอชสุดท้าย	3.1 2.3 0.2
เวลา (นาที)	ความเมี่ยงขั้นต่ำเมี่ยงที่ละลายได้ (มก./ล.)
5	4104 6541 4672
10	5160 5688 5729
25	5648 5648 6054
35	6176 5648 5973
55	5729 6298 5796
75	5404 6379 6420

ตารางที่ จ.10 การละลายสัตหีบเมกนีเซียมออกไซด์ร่วมกับปูนชาระจากน้ำสีขาวที่ไม่สารซ้ายศรีและเม็ดการกรองเฉพาะห้องน้ำท่ออนามัยห้อง

หมายเลขอุตสาหกรรม : 10	หมายเลขอุตสาหกรรม : 15
ปริมาณตัวอย่างทดสอบลิตร : 100 มล.	พีเอชทดสอบลิตร : 7.5
ความเมี่ยงในทดสอบลิตร : 6,743 มก./ล.	
หัวข้อ	อัตราการเติมกรด (X)
	0.7 X 1.0 X 2.0 X
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./ล.)	6.6 9.4 18.9
พีเอชเริ่มต้น	3.0 1.8 0.4
พีเอชสุดท้าย	3.4 2.4 1.0
เวลา (นาที)	ความเมี่ยงขั้นต่ำเมี่ยงที่ละลายได้ (มก./ล.)
10	4876 6257 6257
20	5241 5404 6704
40	7029 6541 6054
60	7192 6948 6541
90	7598 6948 6826
120	6623 6866 6338

ตารางที่ จ.11 การระลอกการทดสอบเมกนีเซียมออกไซด์ร่วมกับปูนช้าจากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยตัวเร็บเบนเมื่อการกรองต่อเนื่องที่อุณหภูมิห้อง

หมายเลขอการทดลอง : 11	หมายเลขอการทดสอบพลีก : 15		
ปริมาณตัวอย่างทดสอบพลีก : 30 ก.	พิเศษทดสอบพลีก : 7.3		
ความเมี่ยมในทดสอบพลีก : 34.6 มก./ก.			
	อัตราการฟื้นหายดี (X)		
	0.5 X	0.7 X	1.0 X
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./กก.)	121	169	242
พิเศษเริ่มต้น	4.5	2.0	0.4
พิเศษสุดท้าย	3.7	2.5	1.0
เวลา (นาที)	ความเข้มข้นโคเมียมที่ละลายได้ (มก./ล.)		
5	19815	25248	20454
10	27965	30682	27805
20	25888	30682	28764
40	26687	31960	29563
70	28285	34357	31960

ตารางที่ จ.12 การระลอกการทดสอบเมกนีเซียมออกไซด์ร่วมกับปูนช้าจากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยตัวเร็บเบนเมื่อการกรองเฉพาะตอนแรกที่อุณหภูมิห้อง

หมายเลขอการทดลอง : 12	หมายเลขอการทดสอบพลีก : 15		
ปริมาณตัวอย่างทดสอบพลีก : 30 ก.	พิเศษทดสอบพลีก : 7.2		
ความเมี่ยมในทดสอบพลีก : 34.6 มก./ก.			
	อัตราการฟื้นหายดี (X)		
	0.7 X	1.0 X	1.2 X
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./กก.)	169	242	290
พิเศษเริ่มต้น	1.8	1.4	1.0
พิเศษสุดท้าย	3.2	1.6	0.5
เวลา (นาที)	ความเข้มข้นโคเมียมที่ละลายได้ (มก./ล.)		
10	23171	23650	24130
30	32120	27166	31960
50	33558	27486	30682
90	30522	27006	35795
120	33878	30202	28924
180	35955	31800	31001

ตารางที่ จ.13 การละลายสลัตเจ็มกันเขียวออกไชค์จากน้ำเสียที่มีสารซ้ายดึงแบบมีการกรองต่อน้ำท่ออุณหภูมิห้อง

หมายเลขอาราหรับอัตรา : 13		หมายเลขอาราทกดตะกอนผลึก : 18	
ปริมาณตัวอย่างตะกอนผลึก : 100 มล.		พื้นที่ตะกอนผลึก : 8.3	
ความมีมิ่นในตะกอนผลึก : 13,856 มก./ล.			
หัวช้อ		อัตราการเติมกรด (X)	
		3.2 X	3.6 X
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./ล.)		53.4	60.1
พื้นที่รวมทั้งหมด		2.9	1.4
พื้นที่สุดท้าย		3.4	2.2
เวลา (นาที)	ความเข้มข้นโคมมีมิ่นที่ละลายได้ (มก./ล.)		
5	8918	7674	8503
10	9126	8296	8711
20	9540	8711	8918
30	9333	9126	9126
50	9955	9333	8918
70	9955	9748	8711

ตารางที่ จ.14 การละลายสลัตเจ็มกันเขียวออกไชค์จากน้ำเสียที่มีสารซ้ายดึงแบบมีการกรองเฉพาะตอนแรกท่ออุณหภูมิห้อง

หมายเลขอาราหรับอัตรา : 14		หมายเลขอาราทกดตะกอนผลึก : 19	
ปริมาณตัวอย่างตะกอนผลึก : 50 มล.		พื้นที่ตะกอนผลึก : 8.6	
ความมีมิ่นในตะกอนผลึก : 12,121 มก./ล.			
หัวช้อ		อัตราการเติมกรด (X)	
		3.0 X	3.5 X
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./ล.)		50.8	59.3
พื้นที่รวมทั้งหมด		3.8	2.0
พื้นที่สุดท้าย		5.4	2.7
เวลา (นาที)	ความเข้มข้นโคมมีมิ่นที่ละลายได้ (มก./ล.)		
10	5228	7737	7946
20	5241	8782	10037
30	5561	8782	10664
50	6691	9409	10246
70		9200	10873
90		9200	
120	5437	8991	9200

ตารางที่ จ.15 การละลายอากาศกอนแมกนีเซียมออกไซด์จากน้ำเสียที่มีสารช่วยตัวเรืองแสงเมื่อการกรองต่อเนื่องท่ออุณหภูมิห้อง

หมายเลขอาราหรับอช. : 15		หมายเลขอาราหรับกอนผลึก : 19		
ปริมาณตัวอย่างต่อห้ามลิตร : 30 ก.		พีโอดอกอนผลึก : 8.5		
ความมีขั้นในตะกอนผลึก : 25.1 มก./ก.				
หัวช้อ		อัตราการเติมกราด (X)		
		3.2 X	3.6 X	4.0 X
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./กก.)		599	674	749
พีโอดอกเริ่มต้น		0.0	0.5	0.2
พีโอดอกสุดท้าย		2.0	1.0	0.8
เวลา (นาที)	ความชั้นขั้นความมีขั้นที่ละลายได้ (มก./ล.)			
5	12546	11710	11919	
10	12546	13592	13382	
20	10873	12755	12546	
30	15683	13382	13382	
50	13801	13382	13801	
70	14010	14010	13801	

ตารางที่ จ.16 การละลายอากาศกอนแมกนีเซียมออกไซด์จากน้ำเสียที่มีสารช่วยตัวเรืองแสงเมื่อการกรองเฉพาะตอนแรกท่ออุณหภูมิห้อง

หมายเลขอาราหรับอช. : 16		หมายเลขอาราหรับกอนผลึก : 18		
ปริมาณตัวอย่างต่อห้ามลิตร : 30 ก.		พีโอดอกอนผลึก : 8.2		
ความมีขั้นในตะกอนผลึก : 28.6 มก./ก.				
หัวช้อ		อัตราการเติมกราด (X)		
		2.5 X	3.0 X	3.5 X
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./กก.)		447	536	626
พีโอดอกเริ่มต้น		3.4	1.6	0.0
พีโอดอกสุดท้าย		4.6	3.4	2.7
เวลา (นาที)	ความชั้นขั้นความมีขั้นที่ละลายได้ (มก./ล.)			
10	12651	12029	10577	
20	13688	12444	10370	
30	16799	14103	10785	
60	17007	12859		
90	17836	15348	11614	
150	14933	16177	13688	

ตารางที่ จ.17 การละลายสลัดจี๊ดเพิ่มความบ่อนเนตจากน้ำเสียที่มีสารช่วยตัวเร็วแบบมีการกวนต่อเนื่องที่อุณหภูมิห้อง

หมายเลขอารทศร : 17		หมายเลขอารทศร กองผลึก : 21	
ปริมาณตัวอย่างทดสอบ : 100 มล.		พื้นที่ทดสอบผลึก : 8.3	
ความมีมัยในตะกอนผลึก : 4,484 มก./ล.			
หัวข้อ		อัตราการเพิ่มกรด (X)	
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./ล.)	2.0 X	3.0 X	4.0 X
พิเศษเริ่มต้น	3.9	1.5	0.9
พิเศษสุดท้าย	4.0	1.3	0.7
เวลา (นาที)	ความรับซั้นความมีมัยที่ละลายได้ (มก./ล.)		
5	1450	2901	2901
10	1531	2981	3062
20	1571	3384	3384
30	1491	3223	3304
50	1209	3304	3384
70	1612	3626	3223

ตารางที่ จ.18 การละลายสลัดจี๊ดเพิ่มความบ่อนเนตจากน้ำเสียที่มีสารช่วยตัวเร็วแบบมีการกวนเฉพาะตอนแรกที่อุณหภูมิห้อง

หมายเลขอารทศร : 18		หมายเลขอารทศร กองผลึก : 21	
ปริมาณตัวอย่างทดสอบ : 100 มล.		พื้นที่ทดสอบผลึก : 8.5	
ความมีมัยในตะกอนผลึก : 4,484 มก./ล.			
หัวข้อ		อัตราการเพิ่มกรด (X)	
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./ล.)	2.0 X	3.0 X	4.0 X
พิเศษเริ่มต้น	3.9	1.5	1.0
พิเศษสุดท้าย	4.1	1.3	0.9
เวลา (นาที)	ความรับซั้นความมีมัยที่ละลายได้ (มก./ล.)		
10	1853	3143	3384
20	2176	3143	3062
30	773	3223	3062
50	4	3143	3223
70	1934	3304	3304
90		3384	3304
120	2135	3304	3304

ตารางที่ จ.19 การละลายอากาศกอนโซเดียมคาร์บอนเนตจากน้ำเสียที่มีสารช่วยหักแบบมีการกวนต่อเนื่องที่อุณหภูมิห้อง

หมายเลขอาราหรดอช : 19		หมายเลขอาราหรดกอนผลึก : 22		
ปริมาณตัวอย่างอากาศกอนผลึก : 30 ก.		พื้นผิวอากาศกอนผลึก : 7.8		
โภคภัยในอากาศกอนผลึก : 36.6 มก./ก.				
หัวชือ		อัตราการเติมกรด (X)		
		1.5 X	2.0 X	3.0 X
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./กก.)		282	376	565
พื้นผิวเริ่มต้น		2.4	0.4	0.0
พื้นผิวสุดท้าย		1.5	0.7	0.3
เวลา (นาที)	ความเข้มข้นโภคภัยที่ละลายได้ (มก./ล.)			
5	30016	24375	21555	
10	29210	25786	24980	
20	29815	29210	26591	
40	29331	29492	23852	
60	29613	29170	26591	

ตารางที่ จ.20 การละลายอากาศกอนโซเดียมคาร์บอนเนตจากน้ำเสียที่มีสารช่วยหักแบบมีการกวนเฉพาะตอนแรกที่อุณหภูมิห้อง

หมายเลขอาราหรดอช : 20		หมายเลขอาราหรดกอนผลึก : 23		
ปริมาณตัวอย่างอากาศกอนผลึก : 30 ก.		พื้นผิวอากาศกอนผลึก : 8.2		
โภคภัยในอากาศกอนผลึก : 30.8 มก./ก.				
หัวชือ		อัตราการเติมกรด (X)		
		1.5 X	2.0 X	3.0 X
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./กก.)		331	662	993
พื้นผิวเริ่มต้น		0.2	0.0	0.0
พื้นผิวสุดท้าย		2.6	1.3	0.3
เวลา (นาที)	ความเข้มข้นโภคภัยที่ละลายได้ (มก./ล.)			
10	20215	18057	15501	
30	22212	19096	16619	
60	21253	19416	19176	
90	20774	24050	18057	
180	22532	23650	19502	

ตารางที่ จ.21 การละลายสลัดจำเมกนีซีมออกไซด์ร่วมกับปูนขาวจากน้ำเสียที่มีสารช่วยตัวเร็บเนื้อที่อุณหภูมิห้อง

หมายเลขอการทดลอง : 21	หมายเลขอการทดสอบผลึก : 26
ปริมาณตัวอย่างทดสอบผลึก : 50 มล.	พีอีทดสอบผลึก : 8.5
โครงเม็ดในทดสอบผลึก : 5,764 มก./ล.	
หัวข้อ	อัตราการเติมกรด (X)
	1.2 X 1.5 X 2.0 X
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./ล.)	10.7 13.4 17.8
พีอีเข้มต้น	4.6 4.0 0.8
พีอีสุดท้าย	5.4 3.5 1.5
เวลา (นาที)	ความเข้มข้นที่ละลายได้ (มก./ล.)
5	2148 4973 4774
10	2354 5291 5370
20	2172 5410 5649
40	2312 5689 5609
70	2546 5410 5490

ตารางที่ จ.22 การละลายสลัดจำเมกนีซีมออกไซด์ร่วมกับปูนขาวจากน้ำเสียที่มีสารช่วยตัวเร็บเนื้อที่ต่อนแรกที่อุณหภูมิห้อง

หมายเลขอการทดลอง : 22	หมายเลขอการทดสอบผลึก : 26
ปริมาณตัวอย่างทดสอบผลึก : 50 มล.	พีอีทดสอบผลึก : 8.4
โครงเม็ดในทดสอบผลึก : 5,764 มก./ล.	
หัวข้อ	อัตราการเติมกรด (X)
	1.2 X 2.0 X 2.5 X
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./ล.)	10.7 17.8 22.3
พีอีเข้มต้น	4.5 1.6 0.7
พีอีสุดท้าย	5.6 2.0 1.0
เวลา (นาที)	ความเข้มข้นโครงเม็ดที่ละลายได้ (มก./ล.)
5	2546 4614 5092
10	2864 5370 5529
20	2122 5410 5410
40	2466 5529 5689
70	2655 5649 5828
120	2148 5967 5828

ตารางที่ จ.23 การละลายกา�텍กอนแมกนีเซียมออกไซด์ร่วมกับปูนขาวจากน้ำเสียที่มีสารช่วยตัวเรืองแบบมีการกรานต์ต่อน้ำอุ่นหนาภูมิห้อง

หมายเลขการทดลอง : 23	หมายเลขการทดลองกอนผลึก : 26
ปริมาณตัวอย่างตากอนผลึก : 30 ก.	พีเอชตากอนผลึก : 8.5
โควมมีอยู่ในตากอนผลึก : 31.8 มก./ก.	
หัวชื่อ	อัตราการต้มกรด (X)
	1.0 X 1.5 X 2.0 X
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./กг.)	183 274 365
พีเอชเริ่มต้น	4.4 0.5 0.0
พีเอชสุดท้าย	5.2 2.7 1.0
เวลา (นาที)	ความเข้มข้นโควมมีอยู่ที่ละลายได้ (มก./ล.)
5	17203 17105 18267
10	16578 20288 21163
20	18695 20885 20495
40	22197 21083 20718
70	17221 22277 21385

ตารางที่ จ.24 การละลายกา�텍กอนแมกนีเซียมออกไซด์ร่วมกับปูนขาวจากน้ำเสียที่มีสารช่วยตัวเรืองแบบมีการกรานต์เฉพาะตอนแรกที่อุ่นหนาภูมิห้อง

หมายเลขการทดลอง : 24	หมายเลขการทดลองกอนผลึก : 26
ปริมาณตัวอย่างตากอนผลึก : 30 ก.	พีเอชตากอนผลึก : 8.5
โควมมีอยู่ในตากอนผลึก : 31.8 มก./ก.	
หัวชื่อ	อัตราการต้มกรด (X)
	1.2 X 1.5 X 2.0 X
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./กг.)	219 274 365
พีเอชเริ่มต้น	4.0 1.4 0.0
พีเอชสุดท้าย	5.3 2.8 0.9
เวลา (นาที)	ความเข้มข้นโควมมีอยู่ที่ละลายได้ (มก./ล.)
10	19254 17981 18299
30	21481 21322 20208
50	21959 22595 20686
90	22277 21799 21004
120	22277 22436 21799
180	21004 24027 22913

ตารางที่ ๑.๒๕ ผลการน้ำดื่มและการตรวจสอบคุณภาพของน้ำดื่มน้ำประปาที่ไม่ผ่านการกรองและน้ำดื่มน้ำประปาที่ผ่านการกรองในสถานพยาบาลและบ้าน

หมายเลข แบบ เรียบ ถึง น้ำดื่ม ที่ตรวจสอบ	หมายเลข แบบ เรียบ ถึง น้ำดื่ม ที่ตรวจสอบ	ประเภท น้ำดื่ม ที่ตรวจสอบ (kg./ลบ.)	จำนวน น้ำดื่ม (ลบ.)	ค่าตรวจสอบคุณภาพ			ค่าตรวจสอบคุณภาพ			ค่าตรวจสอบคุณภาพ			ค่าตรวจสอบคุณภาพ				
				น้ำดื่ม ที่ตรวจสอบ โดยทั่วไป	น้ำดื่ม ที่ตรวจสอบ โดยทั่วไป	ค่าตรวจสอบ โดยทั่วไป	น้ำดื่ม ที่ตรวจสอบ โดยทั่วไป	น้ำดื่ม ที่ตรวจสอบ โดยทั่วไป	ค่าตรวจสอบ โดยทั่วไป	น้ำดื่ม ที่ตรวจสอบ โดยทั่วไป	น้ำดื่ม ที่ตรวจสอบ โดยทั่วไป	ค่าตรวจสอบ โดยทั่วไป	น้ำดื่ม ที่ตรวจสอบ โดยทั่วไป	น้ำดื่ม ที่ตรวจสอบ โดยทั่วไป			
31	5	3	3053	น้ำดื่ม	9.0	15208	น้ำดื่มน้ำประปา	1.0	20.1	60	5.1	5.1	524	30/50	2.4	2.1	1.5
				น้ำดื่มน้ำประปา			น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา
32	5	3	3053	น้ำดื่ม	9.0	15208	น้ำดื่มน้ำประปา	1.2	24.1	-	4.2	4.0	9025	47/50	63.9	55.8	39.8
				น้ำดื่มน้ำประปา			น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา
33	5	4	3053	น้ำดื่มน้ำประปา	9.1	53.6	น้ำดื่มน้ำประปา	1.2	34.0	60	4.4	4.2	43175	12/20	70.5	46.9	43.9
				น้ำดื่มน้ำประปา			น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา
34	5	4	3053	น้ำดื่มน้ำประปา	9.1	53.6	น้ำดื่มน้ำประปา	1.2	34.0	90	4.3	4.8	37509	14/20	70.5	49.0	43.9
				น้ำดื่มน้ำประปา			น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา		น้ำดื่มน้ำประปา

หมายเหตุ : ตัวอักษรตัวหนา , “ ” สำหรับน้ำดื่มน้ำประปา

ตารางที่ ๒๕๖ ผลการตรวจสอบรายการและกตัญญูที่ไม่ถูกต้องตามที่กำหนดไว้ในเอกสารชี้แจงในส่วนราชการและสถานที่ฯ ที่สุกสมบูรณ์

หมายเลข รายการ	หมายเลข เอกสาร ที่ออก	หมายเหตุ	รายการและกตัญญูที่ตรวจสอบ			รายการและกตัญญูที่			รายการและกตัญญูที่									
			รายการ ที่ตรวจสอบ	รายการ ที่ออกโดย ผู้มีอำนาจ ออก	รายการ ที่ออกโดย ผู้มีอำนาจ ออก	รายการ ที่ตรวจสอบ	รายการ ที่ออกโดย ผู้มีอำนาจ ออก	รายการ ที่ออกโดย ผู้มีอำนาจ ออก	รายการ ที่ตรวจสอบ	รายการ ที่ออกโดย ผู้มีอำนาจ ออก	รายการ ที่ออกโดย ผู้มีอำนาจ ออก							
35	7	9	2637	ยังไม่รับ	8.0	5041	ภัยภัยทาง ด้านสิ่งแวดล้อม	เจริญชัย	1.4	10.3	60	2.8	3.1	1844	87/100	33.1	31.8	27.8
									1.6	11.8	-	2.2	2.6	4158	93/100	79.9	76.7	67.1
									1.8	13.2	-	1.5	2.2	4609	93/100	88.6	85.0	74.4
									2.0	14.7	-	1.3	1.5	4425	94/100	85.9	82.5	72.1
									2.4	17.6	-	0.9	1.0	4548	94/100	88.3	84.3	74.2
									2.8	20.6	-	1.3	0.9	4138	95/100	81.2	78.0	68.2
36	7	9	2637	ยังไม่รับ	8.0	5041	ภัยภัยทาง ด้านสิ่งแวดล้อม	เจริญชัย	1.4	10.3	60	2.9	3.2	1045	87/100	18.8	18.0	15.8
									1.6	11.8	-	2.5	2.9	2520	86/100	44.8	43.0	37.6
									1.8	13.2	-	1.9	2.5	4302	93/100	82.7	79.4	69.5
									2.0	14.7	-	1.5	2.0	4240	94/100	82.3	79.1	69.1
									2.4	17.6	-	1.0	1.3	4138	94/100	80.4	77.2	67.5
									2.8	20.6	-	0.8	0.9	4425	95/100	86.8	83.4	72.9
37	7	10	2637	กรอกข้อมูล	8.1	36.8	ภัยภัยทาง ด้านสิ่งแวดล้อม	เจริญชัย ๑+๔	0.8	223	60	2.0	2.7	35700	10/20	48.6	48.5	40.8
									0.9	251	-	3.0	2.5	33252	16/20	72.5	72.3	60.9
									1.0	279	-	2.2	2.3	36108	18/20	88.6	88.3	74.4
									1.1	307	-	3.3	1.3	34680	19/20	89.8	89.5	75.4
									1.4	390	-	3.0	0.3	33252	22/20	99.7	99.4	83.7
									1.7	474	-	0.5	0.0	31416	23/20	98.5	98.2	82.7
38	7	10	2637	กรอกข้อมูล	8.1	36.8	ภัยภัยทาง ด้านสิ่งแวดล้อม	เจริญชัย ๑+๔	0.8	223	90	3.3	3.2	23460	12/20	38.4	38.3	32.2
									1.1	307	-	3.7	1.9	31824	20/20	86.7	86.5	72.8
									1.4	390	-	1.5	0.3	31824	22/20	93.4	93.1	80.1
									1.7	474	-	0.0	0.0	29376	24/20	96.1	95.8	80.7
									2.0	558	-	0.0	0.0	25908	25/20	88.3	88.0	74.2
									2.3	642	-	0.0	0.0	24888	26/20	88.2	87.9	74.1

หมายเหตุ: ถ้าหักเป็นครึ่ง, “ถ้าหักเป็นครึ่ง”

ตารางที่ ๑.๒๗ ผลกระทบของการลดลงของภาระทางภาษีภายนอกต่อไปสู่ต้นทุนขายต้นที่ไม่รวมภาษีอากรทั้งๆ ที่รัฐธรรมนูญ

หมายเลข เบอร์ การ ที่ออก ให้	จำนวน เงิน ที่ต้องจ่าย ให้กับ รัฐบาล ภายนอก ใน หน่วย บาท (บาท/ลบ.)	จำนวนเงิน ที่ต้องจ่าย ให้กับ รัฐบาล ภายนอก ใน หน่วย บาท (บาท/ลบ.)																
39	7	16	2637	ตัวต่อ	7.5	10059	ภัยภัยตัวต่อ	เพิ่มขึ้น	0.7	10.4	60	3.5	3.8	5367	42/50	46.0	44.8	38.6
									0.85	12.6	-	3.3	2.9	7088	47/50	68.0	65.2	57.1
									1.0	14.9	-	2.8	2.5	9136	46/50	85.8	83.6	72.1
									1.3	19.4	-	1.8	1.2	9013	47/50	86.5	84.2	72.6
									1.5	23.8	-	0.6	1.0	7825	47/50	73.1	73.1	63.1
									1.9	28.3	-	0.5	0.5	8358	47/50	80.2	78.1	67.4
40	7	16	2637	ตัวต่อ	7.5	10059	ภัยภัยตัวต่อ	เพิ่มขึ้น	0.7	10.4	60	4.0	3.7	4281	43/50	37.6	36.6	31.6
									0.85	12.6	-	3.2	3.1	8153	46/50	76.6	74.6	64.3
									1.0	14.9	-	2.5	2.5	7232	46/50	68.1	66.3	57.2
									1.3	19.4	-	1.0	1.5	7211	47/50	69.2	67.4	58.1
									1.5	23.8	-	0.8	0.9	7170	47/50	68.8	67.0	57.8
									1.9	28.3	-	0.5	0.8	7538	46/50	70.8	68.9	59.5
41	7	16	2637	ภัยภัยตัวต่อ	7.5	35.4	ภัยภัยตัวต่อ	เพิ่มขึ้น	0.5	124	60	4.1	4.5	18278	5/20	13.9	12.9	11.7
									0.7	174	-	3.0	2.9	31008	15/20	71.0	65.7	59.6
									0.9	223	-	1.9	1.8	37128	17/20	96.3	89.1	80.9
									1.1	273	-	0.8	1.0	34884	18/20	95.8	88.7	80.5
									1.3	322	-	0.7	0.3	31824	20/20	97.1	89.9	81.5
									1.5	372	-	0.6	0.1	30192	21/20	94.5	89.6	79.4
									1.7	422	-	0.5	0.8	3538	46/50	70.8	68.9	59.5
42	7	16	2637	ภัยภัยตัวต่อ	7.5	35.4	ภัยภัยตัวต่อ	เพิ่มขึ้น	0.5	124	90	4.5	4.5	9874	5/20	7.5	7.0	6.3
									0.7	174	-	1.8	1.8	31212	15/20	71.4	66.1	60.0
									0.9	223	-	1.0	2.7	32436	16/20	79.2	73.3	66.5
									1.1	273	-	0.3	1.0	32028	18/20	88.0	81.4	73.9
									1.3	322	-	0.0	0.4	31008	19/20	89.9	83.2	75.5
									1.5	372	-	0.0	0.2	30396	20/20	92.8	85.9	77.9

หมายเหตุ : ตัวต่อที่ ๑ = ภัยภัยตัวต่อ ๒ = ภัยภัยตัวต่อ

ตารางที่ ๔.๒๘ การประเมินความต้องการและกิจกรรมทางสังคมของเด็กในช่วงวัยรุ่น

ລາຍລະ ເລກ	ໜາກ ເຊົາ ຄ່າ ທຳອັນດີ	ໜາກ ເຊົາ ໃນ ໜ້າເປັນ ທຸກອອນ ເກີດ	ໂຄງປິດຈະ ຮັບອອນດີ	ລົມມືບັນ ທີ່ພູມຄົມ	ເສດວາ ການຂອງມາຍ	ຕາງລະອານຸຍາຍຫອດອະນຸຍາຍ			ຕາງລະອານຸຍາຍ			ຕາງລະອານຸຍາຍ						
						(ມກ./ຢ.) (ແບບ/ຢ.)	(ມກ./ຢ.) (ແບບ/ຢ.)	(X)	(ແບບ/ຢ.) (ມກ./ຢ.)	(ນາງ)	(ມບ./ຢ.)	(ນາງ)	(ມບ./ຢ.)	(ນາງ)				
43	13	20	1526	ຜົກສໍາ	8.9	11404	ຜົກການ ຫ່າຍ	ເຊົາ	2.8	43.6	60	5.4	65	2091	18350	7.0	6.6	5.3
									3.0	46.7	-	5.0	5.6	9200	3850	65.0	61.3	49.6
									3.6	56.0	-	2.6	2.8	9200	4550	77.4	72.6	59.1
									3.8	59.2	-	2.0	2.1	12044	4550	186.0	95.1	80.9
									4.0	62.3	-	0.9	1.8	11040	4750	97.0	91.0	74.0
									4.4	68.5	-	1.4	1.2	10037	4850	98.1	84.5	68.7
44	13	20	1526	ຜົກສໍາ	8.9	11404	ຜົກການ ຫ່າຍ	ເຊົາ	3.0	46.7	60	5.3	7.2	3067	3450	19.0	18.3	14.5
									3.6	56.0	-	3.0	3.4	9200	4850	82.5	77.4	62.9
									3.8	59.2	-	2.5	3.0	9368	4850	84.0	78.9	64.1
									4.0	62.3	-	1.4	1.9	10706	4850	96.0	90.1	73.2
									4.4	68.5	-	0.8	1.4	11040	4750	97.0	91.0	74.0
									4.6	71.6	-	0.7	1.0	10204	4750	89.6	84.1	68.4
45	13	20	1526	ການຂອງມາຍ	8.7	29.4	ຜົກການ ຫ່າຍ	ເຊົາ	2.3	575	60	4.4	3.3	22248	2270	77.2	83.2	58.9
									2.7	621	-	2.0	2.7	22081	2420	87.6	90.1	66.8
									3.0	690	-	0.7	2.3	23586	2420	93.6	96.3	71.4
									3.2	736	-	2.7	1.1	21077	2520	87.1	89.6	66.5
									3.8	874	-	0.0	0.3	19572	2820	90.6	93.2	69.1
									2.7	621	90	1.3	2.8	18317	2020	60.0	62.3	45.8
46	13	20	1526	ການຂອງມາຍ	8.7	29.4	ຜົກການ ຫ່າຍ	ເຊົາ	3.2	736	-	0.1	1.0	17564	2420	69.7	71.7	53.2
									3.8	874	-	0.0	0.5	17732	2720	79.2	81.4	60.4
									4.2	966	-	0.0	0.4	17062	3020	84.6	87.1	64.5
									4.4	1012	-	0.0	0.2	16393	3020	81.3	83.6	62.0

HOMESTEAD INVESTIGATION

ตารางที่ ๔.๒๙ แผนภูมิการเปลี่ยนแปลงของตัวแปรทางเศรษฐกิจในสถานการณ์ต่างๆ ที่ดูดซับภัยแล้ง

หมายเลข แบบ สำรวจ ครัวเรือน	จำนวน ครอบครัว ^a ที่ดูดซับ ภัยแล้ง	จำนวน ครอบครัว ^a ที่ไม่ดูด ซับภัยแล้ง	ตารางแสดงผลของการเปลี่ยนแปลง										ตารางแสดงผลของการเปลี่ยนแปลง				
			ตัวแปรทางเศรษฐกิจ					ตัวแปรทางเศรษฐกิจ					ตัวแปรทางเศรษฐกิจ		ตัวแปรทางเศรษฐกิจ		
			รายได้ ต่อครัวเรือน	รายได้ ต่อคน	รายได้ ต่อเดือน	รายได้ ต่อเดือน	รายได้ ต่อเดือน	รายได้ ต่อเดือน									
47	16	24	1327	35.0	8.6	4087	35.0	1.0	9.0	60	3.9	3.5	4137	39/50	81.4	79.0	61.7
									10.8	-	2.1	2.6	3998	46/50	92.3	90.0	70.4
									12.0	-	1.3	1.7	4077	47/50	96.7	93.8	73.3
									13.2	-	0.7	0.9	4097	48/50	98.2	96.2	74.5
									14.4	-	0.4	0.4	4177	46/50	97.0	94.0	73.6
									16.8	-	0.0	0.1	4137	46/50	96.1	93.1	72.9
48	16	24	1327	35.0	8.6	4087	35.0	1.0	9.0	60	3.1	3.1	3381	45/50	76.8	74.5	58.2
									10.8	-	2.9	2.4	3959	47/50	91.6	88.8	69.5
									12.0	-	1.2	1.8	3859	48/50	93.5	90.6	70.9
									13.2	-	1.3	0.8	3898	47/50	92.5	89.7	70.1
									14.4	-	0.5	0.7	3938	48/50	95.4	92.5	72.3
									16.8	-	0.5	0.1	3839	48/50	94.4	91.6	71.6
49	16	25	1327	35.0	8.5	35.0	35.0	1.0	220	60	3.1	3.8	24027	16/20	66.5	54.9	50.4
									264	-	1.8	2.9	25459	19/20	83.6	69.1	63.4
									352	-	0.2	1.1	25260	20/20	87.4	72.2	66.3
									439	-	0.5	0.3	22874	22/20	87.0	71.9	66.0
									527	-	0.0	0.2	20686	23.5/20	84.1	69.4	63.8
50	16	25	1327	35.0	8.5	35.0	35.0	1.0	220	90	3.0	3.7	21680	16/20	60.0	49.6	45.5
									264	-	0.3	2.7	21879	18/20	68.1	56.3	51.6
									352	-	0.0	1.2	23271	20/20	80.5	66.5	61.0
									439	-	0.0	0.4	23470	22/20	89.3	73.8	67.7
									527	-	0.0	0.0	20288	23/20	80.7	66.7	61.2

หมายเหตุ : * สำหรับตัวแปร " จำนวนครัวเรือนที่ดูดซับภัยแล้ง " นับรวมครัวเรือนที่ดูดซับภัยแล้ง และครัวเรือนที่ไม่ดูดซับภัยแล้ง ที่มีรายได้ต่อเดือนต่ำกว่า ๑๐๐๐ บาท

ตารางที่ ๑.๓๐ แม่บทผลการทดสอบการติดเชื้อในสิ่งที่ต้องดูแลรักษาอย่างใกล้ชิดของไข่ตัวเมียในสัตว์ทดลองต่อต้านยาต้านเชื้อ

หมายเลข ทดลอง	หมายเลข ตัวเมีย	หมายเลข ตัวเมีย	จำนวน ตัวเมีย	จำนวน ตัวเมีย	จำนวน ตัวเมีย	จำนวน ตัวเมีย	การทดสอบต่อต้านยา			การทดสอบต่อต้านยา			การทดสอบต่อต้านยา				
							ตัวเมียที่ติดเชื้อ										
51	17	27	1164	ตัวเมีย	8.3	4968	ตัวเมีย	1.2	9.7	60	4.9	5.7	1487	35/50	19.6	21.0	12.3
								1.5	12.1	-	4.4	4.0	5205	46/50	90.2	96.4	56.3
								1.8	14.5	-	3.0	2.7	5412	46/50	93.8	100.2	59.0
								2.1	16.9	-	1.6	1.6	5453	47/50	96.6	103.2	60.3
								2.4	19.4	-	1.1	1.2	5701	47/50	100.0	107.9	62.9
52	17	27	1164	ตัวเมีย	8.3	4968	ตัวเมีย	1.2	9.7	60	4.9	5.9	1528	35/50	99.5	106.3	62.6
								1.5	12.1	-	4.5	4.0	4875	46/50	84.5	90.3	53.2
								1.8	14.5	-	3.0	2.6	5453	47/50	97.6	104.3	61.4
								2.1	16.9	-	1.3	1.4	5536	47/50	98.1	104.7	61.7
								2.4	19.4	-	1.0	1.1	5701	45/50	96.7	103.3	60.8
								2.7	21.8	-	0.7	0.7	5742	46/50	99.6	106.3	62.7
53	17	27	1164	ตัวเมีย	8.5	28.5	ตัวเมีย	1.2	192	60	4.9	5.5	0	0/20	0.0	0.0	0.0
								1.4	224	-	4.1	3.8	22830	18/20	97.6	72.1	61.4
								1.6	256	-	3.0	3.1	20648	19/20	93.2	63.8	58.6
								1.8	288	-	1.3	2.1	20067	18.5/20	88.2	65.1	55.5
								2.0	320	-	0.5	1.3	19194	19/20	88.6	64.0	55.7
54	17	27	1164	ตัวเมีย	8.5	28.5	ตัวเมีย	1.2	192	90	5.0	5.6	0	0/20	0.0	0.0	0.0
								1.4	224	-	4.0	3.7	20794	18/20	88.9	65.7	55.9
								1.6	256	-	3.3	3.2	19194	18/20	88.9	60.6	55.9
								1.8	288	-	1.4	2.2	20794	18/20	82.0	65.7	51.6
								2.0	320	-	0.4	1.3	20940	18/20	89.5	66.1	56.3

หมายเหตุ : “ตัวเมีย” คือตัวเมียตัวที่ติดเชื้อ

ตารางที่ จ.31 การละลายสัลตันแมกนีเซียมออกไซด์จากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยหักเบนเมื่อการงานต่อเนื่องและเพิ่มอุณหภูมิ

หมายเลขอาราหรัดอช. : 25	หมายเลขอาราหรัดกอนผลึก : 6			
ปริมาณตัวอย่างพอกอนผลึก : 50 มล.	พื้นอีซคอกอนผลึก : 9.2			
โภคภัยในพอกอนผลึก : 12,885 มก./ล.	อัตราการเติมกรด : 1.5 X			
อุณหภูมิ °C				
	31 °C 45 °C 60 °C 80 °C			
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./ล.)	31.7 31.7 31.7 31.7			
พื้นอีซเริ่มต้น	1.5 1.6 1.5 1.6			
พื้นอีซสุดท้าย	2.0 2.0 1.8 1.5			
ตัวปะกอบ	1.00 0.96 0.98 0.94			
เวลา (นาที)	ความเข้มข้นโภคภัยที่ละลายได้ (มก./ล.)			
5	12632	10586	11820	10465
10	9670	12344	13018	13330
20	13342	12422	12978	12070
40	13831	13086	13537	13369
70	13342	13398	14575	13903

ตารางที่ จ.32 การละลายกากตะกอนแมกนีเซียมออกไซด์จากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยหักเบนเมื่อการงานต่อเนื่องและเพิ่มอุณหภูมิ

หมายเลขอาราหรัดอช. : 26	หมายเลขอาราหรัดกอนผลึก : 6			
ปริมาณตัวอย่างพอกอนผลึก : 30 ล.	พื้นอีซคอกอนผลึก : 9.2			
โภคภัยในพอกอนผลึก : 45.6 มก./ล.	อัตราการเติมกรด : 1.4 X			
อุณหภูมิ °C				
	31 °C 45 °C 60 °C 80 °C			
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./กก.)	469 469 469 469			
พื้นอีซเริ่มต้น	0.4 0.4 0.4 0.0			
พื้นอีซสุดท้าย	1.7 1.7 1.4 1.0			
ตัวปะกอบ	1.00 0.91 0.91 0.82			
เวลา (นาที)	ความเข้มข้นโภคภัยที่ละลายได้ (มก./ล.)			
5	39168	43025	28004	26372
10	35904	32454	31156	29042
20	38556	32269	31898	32046
40	37944	34309	35051	33716
70	39372	35978	35793	38389

ตารางที่ จ.33 การละลายสลัดจีโนทิปเดิมかる์บอนจากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยครึ่งแบบมีการกวนต่อเนื่องและเพิ่มอุณหภูมิ

หมายเลขอาราหรดอช : 27		หมายเลขอาราหรดกตะกอนหลัก : 12		
ปริมาณตัวอย่างตะกอนหลัก : 50 มล.		พีอีซพีกตะกอนหลัก : 7.5		
โภามีอยในตะกอนหลัก : 6,101 มก./ล.		อัตราการติดกริต : 1.8 X		
หัวชือ	อุณหภูมิ °C			
	31 °C	45 °C	60 °C	80 °C
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./ล.)	14.7	14.7	14.7	14.7
พีอีซเริ่มต้น	0.7	0.8	0.7	0.8
พีอีซสุดท้าย	1.4	1.2	1.2	0.8
ตัวบ่งบอก	1.00	0.98	0.98	0.96
เวลา (นาที)	ความเข้มข้นโภามีอยที่ละลายได้ (มก./ล.)			
5	6732	4155	2796	3989
10	5263	4195	3356	5200
20	5426	4235	4714	5318
40	5630	4035	4913	5513
70	5712	3915	5393	6060

ตารางที่ จ.34 การละลายภากตะกอนโซเดียมคาร์บอนจากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยครึ่งแบบมีการกวนต่อเนื่องและเพิ่มอุณหภูมิ

หมายเลขอาราหรดอช : 28		หมายเลขอาราหรดกตะกอนหลัก : 14		
ปริมาณตัวอย่างตะกอนหลัก : 30 ล.		พีอีซพีกตะกอนหลัก : 9.2		
โภามีอยในตะกอนหลัก : 36.3 มก./ล.		อัตราการติดกริต : 1.0 X		
หัวชือ	อุณหภูมิ °C			
	31 °C	45 °C	60 °C	80 °C
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./ลก.)	272	272	272	272
พีอีซเริ่มต้น	0.8	0.7	0.9	0.5
พีอีซสุดท้าย	2.4	2.6	2.3	2.1
ตัวบ่งบอก	1.00	1.00	0.96	0.92
เวลา (นาที)	ความเข้มข้นโภามีอยที่ละลายได้ (มก./ล.)			
5	32718	34205	28395	28884
10	32222	34700	34264	31316
20	34535	34783		36789
40	35692	36435	36009	46214
70	37344	38831	38388	49249

ตารางที่ จ.35 การละลายสลัดร์แมกนีเซียมออกไซด์ร่วมกับปูนขาวจากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยตัวเรืองแบบเม็ดการกรองท่อเนื่องและเพิ่มอุณหภูมิ

หมายเลขอารย�통อช. : 29	หมายเลขอารย�통กอนพลีก : 17
ปริมาณตัวอย่างตะกอนพลีก : 50 มล.	พีอีซตะกอนพลีก : 7.5
โคลมเมียมในตะกอนพลีก : 10,520 มก./ล.	อัตราการต้มกรด : 1.0 X
อุณหภูมิ °C	
	31 °C 45 °C 60 °C 80 °C
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./ล.)	14.3 14.3 14.3 14.3
พีอีซเม็ดตัน	2.1 2.1 2.3 2.2
พีอีซสุดท้าย	2.2 2.3 2.1 1.8
ตัวบวกกอน	1.00 0.98 0.96 0.83
เวลา (นาที)	
ความเข้มข้นโคลมเมียมที่ละลายได้ (มก./ล.)	
5	9750 8868 9250 7522
10	9629 9538 9750 8554
20	9952 9893 9905 8853
40	10556 10208 11330 9219
80	10959 10484 10559 10285

ตารางที่ จ.36 การละลายการตะกอนแมกนีเซียมออกไซด์ร่วมกับปูนขาวจากน้ำเสียที่ไม่มีสารช่วยตัวเรืองแบบเม็ดการกรองท่อเนื่องและเพิ่มอุณหภูมิ

หมายเลขอารย�통อช. : 30	หมายเลขอารย�통กอน : 17
ปริมาณตัวอย่างตะกอนพลีก : 30 ก.	พีอีซตะกอนพลีก : 9.2
โคลมเมียมในตะกอนพลีก : 34.4 มก./ล.	อัตราการต้มกรด : 0.9 X
อุณหภูมิ °C	
	31 °C 45 °C 60 °C 80 °C
ปริมาณกรดที่ใช้ (มล./ก.)	210 210 210 210
พีอีซเม็ดตัน	0.4 1.0 0.5 1.1
พีอีซสุดท้าย	2.3 2.3 2.0 1.5
ตัวบวกกอน	1.00 1.00 0.88 0.75
เวลา (นาที)	
ความเข้มข้นโคลมเมียมที่ละลายได้ (มก./ล.)	
5	31104 29613 31552 25624
10	31426 35455 33280 25383
20	33441 36865 31904 26894
40	36261 37873 33315 33844
80	35254 40491 32081 42909

ตารางที่ ๔.๓๗ ผลของการทดสอบทางเคมีของหินทรายในต้นทางการรบดูดความชื้นของหินทราย

หมายเลข	หินทราย	แมงดา	แมงดาที่ไม่เป็นกรวด	โครงสร้าง	สารเคมีที่ใช้ในการทดสอบ	ผลการทดสอบ	การทดสอบของหินทราย		การทดสอบของหินทราย		การทดสอบของหินทราย		% ของหินทรายที่ไม่เป็นกรวดในหินทราย
							น้ำ	กรด	น้ำ	กรด	น้ำ	กรด	
55	8	5	2629	MgO	แมงดา	8.9	15.633	ลูกปุยที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	85.3
								45 °C	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	67.6
								60 °C	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	61.4
								80 °C	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	58.3
56	8	5	2629	MgO	กราฟฟิก	8.9	44.4	ลูกปุยที่ดี	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	77.4
								45 °C	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	83.2
								60 °C	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	73.7
								80 °C	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	72.8
57	8	11	2629	Na ₂ CO ₃	แมงดา	7.5	60.83	ลูกปุยที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	57.6
								45 °C	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	67.0
								60 °C	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	59.5
								80 °C	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	60.0
58	8	13	2629	Na ₂ CO ₃	กราฟฟิก	7.8	36.3	ลูกปุยที่ดี	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	70.1
								45 °C	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	66.2
								60 °C	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	76.4
								80 °C	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	69.0
59	8	17	2629	MgO + Ca(OH) ₂	แมงดา	7.4	10.520	ลูกปุยที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	64.7
								45 °C	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	64.7
								60 °C	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	65.6
								80 °C	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	เจลล์ที่ดี	65.5
60	8	17	2629	MgO + Ca(OH) ₂	กราฟฟิก	7.8	34.4	ลูกปุยที่ดี	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	66.5
								45 °C	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	66.4
								60 °C	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	67.7
								80 °C	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	เจลล์ที่ดี 1+4	67.7

หมายเหตุ: ลักษณะ: “เจลล์ที่ดี”, “เจลล์ที่ดี 1+4”

ประวัติผู้เขียน

นางสาวศศิธร เจริญิเศษศิลป์ เกิดวันที่ 24 มีนาคม พ.ศ.2512 ที่อำเภอ
ตะพานหิน สำเร็จการศึกษามัธยมปลายที่โรงเรียนตะพานหิน จ.พิจิตร ในปีการศึกษา
2528 สำเร็จการศึกษาปริญญาตรีที่มหาวิทยาลัยเชียงใหม่ คณะวิศวกรรมศาสตร์ ภาค
วิชาช่างสำรวจและด้านในปีการศึกษา 2532 และเข้าศึกษาต่อในหลักสูตร
วิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิตที่จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย เมื่อ พ.ศ. 2534



ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย