

รายการอ้างอิง

ภาษาไทย

ศุภชัย ใช้เทียมวงศ์. ปฏิบัติการเคมีปริมาณวิเคราะห์. พิมพ์ครั้งที่ 5. กรุงเทพมหานคร: สำนักพิมพ์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2539.

ภาษาอังกฤษ

- Abdul-Majeed, G. H. Liquid holdup in horizontal two-phase gas-liquid flow. Journal of Petroleum Science and Engineering. Vol.15 (1996): 271-280.
- Akbar, M. K. and Ghiaasiaan, S. M. Stability of stratified gas-liquid flow in horizontal annular channels. Experimental Thermal and Fluid Science. Vol.28. (2003): 17-21.
- American Public Health Association. Methods of Air Sampling and Analysis, 2nd ed. Washington, D.C.: American Public Health Association, 1977.
- American Public Health Association. Standard Methods for the Examination of Water and Wastewater, 17th ed. Washington, D.C.: American Public Health Association, 1989.
- Bader, H. and Hoigné, J. Determination of ozone in water by indigo method. Water Research. Vol.15. (1981): 449-456.
- Bird, R. B., Stewart, W. E., and Lightfoot, E. N. Transport Phenomena. New York: John Wiley & Sons, 1960.
- Butterworth, D. and Hewitt G.F. Two-Phase Flow and Heat Transfer. London: Oxford, 1977.
- Chang, B. J., and Chian, E. S. K. A model study of ozone-sparged vessels for the removal of organics from water. Water Research. Vol.15. No.7. (1981): 929-936.
- Darby, R. Chemical Engineering Fluid Mechanics. 2nd ed. New York: Marcel Dekker, 2001.
- Evans III, F. L., ed. Ozone in Water and Wastewater Treatment. Michigan: Ann Arbor Science, 1972.
- Farines, V., Baig, S., Albet, J., Molinier, J., and Legay, C. Ozone transfer from gas to water in a co-current upflow packed bed reactor containing silica gel. Chemical Engineering Journal. Vol.91 (2003): 67-73.

- Gottschalk, C., Libra, J. A., and Saupe, A. Ozonation of Water and WasteWater. Weinheim: Wiley-VCH, 2000.
- Heyouni, A., Roustan, M., and Do-Quang, Z. Hydrodynamics and mass transfer in gas-liquid flow through static mixers. Chemical Engineering Science. Vol.57 (2002):3325-3333.
- Hsu, Y. C., Chen, T. Y., Chen, J. H., and Lay C. W. Ozone transfer into water in a gas inducing reactor. Industrial & Engineering Chemistry Research. Vol.41. (2002): 120-127.
- Hsu, Y. C. and Huang, C. J. Ozone transfer with optimal design of a new gas-induced reactor. AIChE Journal. Vol.43. No.9. (1997):2336-2342.
- Langlais, B.; Reckhow, D. A., and Brink, D. R. Ozone in Water Treatment: Application and Engineering. Michigan: Lewis, 1991.
- Le Sauze, N., Laplanche, A., Martin, N., and Martin, G. Modeling of ozone transfer in a bubble column. Water Research. Vol.27. No.6. (June 1993): 1071-1083.
- Lev, O., and Regli, S. Evaluation of ozone disinfection systems: Characteristic concentration C. Journal of Environmental Engineering. Vol.118. No.4. (1992): 477-494.
- Lewis, S., Fu, W. L., and Kojasoy, G. Internal flow structure description of slug flow pattern in a horizontal pipe. International Journal of Heat and Mass Transfer. Vol.45. No.19. (2002): 3897-3910.
- Lun, I., Calay, R. K., and Holdo, A. E. Modelling two-phase flows using CFD. Applied Energy. Vol.53. (1996): 299-314.
- Macabe, W. L., Smith, J. C., and Harriott, P. Unit Operations of Chemical Engineering, 5th ed. New York: McGraw-Hill, 1993.
- Morioka, T., Kato, Y., Hoshikawa, H., Okada, M., and Moniwa, T. Study of the reactor with down-flow injection on the characteristics of ozonation. Water Science and Technology. Vol.36. No.12. (1997): 367-374.
- Peleg, M. The chemistry of ozone in the treatment of water. Water Research Vol.10. (1976): 361-365.
- Perry, R. H., and Chilton, C. H. Perry's Chemical Engineers' Handbook. 6th ed. New York: McGraw-Hill, 1984.

- Reineche, N., Petritsch, G., Boddem, M. and Mewes, D. Tomographic imaging of the phase distribution in two-phase slug flow. International Journal of Multiphase Flow. Vol.24. No.4. (1998): 617-634.
- Rice, G. R., Bollyky, L. J., and Lacy, W. J. Analytical Aspects of Ozone Treatment of Water and Wastewater. Michigan: Lewis, 1986.
- Sharma, S., Lewis, S., and Kojasoy, G. Local studies in horizontal gas-liquid slug flow. Nuclear Engineering and Design. Vol.184. (1998): 305-318.
- Shechter, H. Spectrophotometric method for determination of ozone in aqueous solutions. Water Research. Vol.7 (1973):729-739.
- Skelland, A. H. P. Diffusion Mass Transfer. New York: John Wiley & Sons, 1974.
- Spedding, P. L. Prediction in stratified gas-liquid co-current flow in horizontal pipelines. International Journal of Heat and Mass Transfer. Vol.40. No.8. (1997): 1923-1935.
- Sotelo, J. L., Beltran, F. J., Benitez, F. J., and Beltran-Heredia, J. Henry's law constant for the ozone-water system. Water Research. Vol.23. No.10. (1989): 1239-1246.
- Treybal, R. E. Mass-transfer Operations. 2nd ed. New York: McGraw-Hill, 1968.
- Tribbe, C. and Müller-Steinhagen, H. M. An evaluation of the performance of phenomenological models for predicting pressure gradient during gas-liquid flow in horizontal pipelines. International Journal of Multiphase Flow. Vol.26. (2000): 1019-1036.
- Yaws, C. L. Chemical Properties Handbook: Physical, Thermodynamic, Environmental, Transport, Safety, and Health Related Properties for Organic and Inorganic Chemicals. New York: McGraw-Hill, 1999.
- Wong, T. N., and Yau, Y. K. Flow patterns in two-phase air-water flow. International Communications in Heat and Mass Transfer. Vol.24. No.1. (1997): 111-118.
- Zhou, H., and Smith, D. W. Ozone mass transfer in water and wastewater treatment: Experimental observations using a 2D laser particle dynamics analyzer. Water Research. Vol.34. No.3. (2000): 909-921.
- Zhou, H., Smith, D. W., and Stanley, S. J. Modeling of dissolved ozone concentration profiles in bubble columns. Journal of Environmental Engineering-ASCE. Vol.120. No.4. (1994): 821-840.

Zürcher, O., Favrat, D., and Thome, J.R. Development of a diabatic two-phase flow pattern map for horizontal flow boiling. International Journal of Heat and Mass Transfer. Vol.45. No.2 (2002): 291-301.



ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



ภาคผนวก

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



ภาคผนวก ก
การเตรียมสารตัวอย่างที่ใช้ในการทดลอง

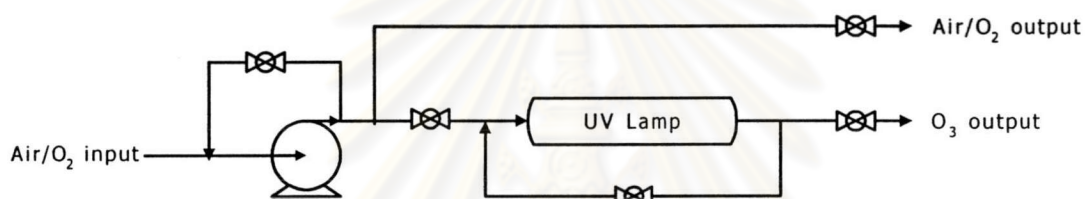
ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ก

การเตรียมสารตัวอย่างที่ใช้ในการทดลอง

1. การเตรียมก๊าซโอโซน

ก๊าซโอโซนที่ใช้ในการทดลองเตรียมโดยผ่านอากาศหรือก๊าซออกซิเจนไปยังเครื่องผลิตโอโซนของบริษัท Cygnus International โดยดัดแปลงให้สามารถปรับอัตราการไหลก๊าซในสายต่างๆได้ ดังแสดงในแผนผังรูปที่ ก.1



รูปที่ ก.1 แผนผังเครื่องผลิตโอโซนที่ใช้ในการทดลอง

2. ก๊าซออกซิเจน

ก๊าซออกซิเจนที่ใช้ในการทดลองเป็นออกซิเจนบริสุทธิ์ 99.8% ของบริษัท TIG

3. น้ำกลั่น

น้ำกลั่นที่ใช้ในการทดลองผลิตโดยศูนย์เครื่องมือวิเคราะห์ ภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



ภาคผนวก ข
การวิเคราะห์ปริมาณไอโซน

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ข

การวิเคราะห์ปริมาณโอโซน

ข.1 การวิเคราะห์ปริมาณโอโซนในก๊าซด้วยวิธีหาปริมาณความต้องการโอโซน (Ozone Demand: Semi-Batch method) [APHA., 1989]

การวิเคราะห์ปริมาณโอโซนในก๊าซด้วยวิธีหาปริมาณความต้องการโอโซน เป็นการวิเคราะห์ปริมาณโอโซนในก๊าซโดยการผ่านก๊าซตัวอย่างลงในสารละลายโปแทสเซียมไอโอไดด์ จากนั้นนำสารละลายมาไทเทรตกับสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตมาตรฐาน เพื่อนำมาเทียบหาปริมาณโอโซน

1. หลักการพื้นฐาน (Principle of the Method)

วิธีการแบบกึ่งกะ (semi-batch) เป็นการวิเคราะห์ปริมาณโอโซนโดยการผ่านก๊าซที่ ต้องการวัดไปยังขวดเก็บก๊าซตัวอย่างที่บรรจุสารละลายโปแทสเซียมไอโอไดด์

2. ความแม่นยำและเที่ยงตรงในการวัด (Precision and Accuracy)

ค่าความแม่นยำของการวัดด้วยวิธีนี้ขึ้นอยู่กับความสามารถในการถ่ายเทมวลของโอโซน เข้าทำปฏิกิริยากับสารละลายโปแทสเซียมไอโอไดด์ และปริมาณโอโซนที่ถูกดักจับ โอโซนที่ถูก ดักจับควรมีปริมาณมากพอสมควร เพื่อลดค่าความแปรปรวนของข้อมูล

3. จุดเด่นและจุดด้อย (Advantages and Disadvantages)

วิธีนี้มีจุดเด่นคือสามารถดักจับก๊าซโอโซนได้เกือบทั้งหมด แต่มีข้อด้อยคือต้องใช้สารเคมี ปริมาณมากเพื่อดักจับก๊าซโอโซน และใช้เวลาในการวิเคราะห์ค่อนข้างนาน

4. เครื่องมือและอุปกรณ์ (Apparatus)

4.1 อุปกรณ์เก็บตัวอย่าง

- 4.1.1 ขวดเก็บตัวอย่างก๊าซที่สามารถบรรจุสารละลายได้มากกว่า 200 มิลลิลิตร
- 4.1.2 ท่อแก้ว
- 4.1.3 บั้มอากาศ
- 4.1.4 อุปกรณ์วัดอัตราการไหลของก๊าซ

- 4.1.5 เทอร์โมมิเตอร์
- 4.1.6 มานอมิเตอร์
- 4.1.7 นาฬิกาจับเวลา
- 4.2 เครื่องแก้ว

5. สารเคมี (Reagents)

- 5.1 น้ำบริสุทธิ์ที่ปราศจากความต้องการโอโซน (Ozone-demand-free water)
เตรียมโดยพ่นก๊าซไนโตรเจนลงในน้ำที่ต้องการเป็นระยะเวลาอย่างน้อย 1 ชั่วโมง
- 5.2 กรดซัลฟูริกเข้มข้น 2N (Sulfuric acid, H_2SO_4 , 2N)
เตรียมโดยเจือจางกรดซัลฟูริกเข้มข้น 56 มิลลิลิตรในน้ำกลั่นให้ได้ปริมาตร 1 ลิตร
- 5.3 สารละลายโปแทสเซียมไอโอไดด์ (Potassium iodide, KI)
เตรียมโดยละลายโปแทสเซียมไอโอไดด์ 20 กรัมในน้ำให้ได้ปริมาตร 1 ลิตร
- 5.4 สารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตมาตรฐานเข้มข้น 0.1N (Standard sodium thiosulfate titrant, $Na_2S_2O_3$, 0.1N)
ละลายโซเดียมไทโอซัลเฟต ($Na_2S_2O_3 \cdot 5H_2O$) 25 กรัม ในน้ำกลั่นที่กำลังเดือด ปริมาตร 1 ลิตร ทิ้งไว้อย่างน้อยสองสัปดาห์ก่อนนำมาใช้งาน โดยก่อนใช้งานต้องนำมาหาค่าความเข้มข้นที่แน่นอนก่อนด้วยการไทเทรตกับสารละลายโปแทสเซียมไบโอไอเดท ($KH(IO_3)_2$) หรือ โปแทสเซียมไดโครเมท ($K_2Cr_2O_7$) เข้มข้น 0.1000N
สารละลายโปแทสเซียมไดโครเมทเข้มข้น 0.1000N ที่นำมาหาค่าความเข้มข้นเตรียมได้โดยละลายโปแทสเซียมไดโครเมทแอนไฮดรัส ($K_2Cr_2O_7$) 4.904 กรัม ในน้ำกลั่นให้ได้ปริมาตร 1 ลิตร เก็บในขวดแก้ว (glass stoppered bottle)
- 5.5 สารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตมาตรฐานเข้มข้น 0.005N (Standard sodium thiosulfate titrant, $Na_2S_2O_3$, 0.005N)
เจือจางสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตมาตรฐานเข้มข้น 0.1N ปริมาตร 50 มิลลิลิตร ให้เป็นปริมาตร 1 ลิตร
- 5.6 สารละลายแป้ง (Starch indicator solution)
ผสมแป้ง (แป้งมันฝรั่ง, arrowroot หรือ soluble starch) 5 กรัมกับน้ำเย็นเล็กน้อย บดจนละเอียด จากนั้นเทลงในน้ำกลั่นปริมาตร 1 ลิตรที่กำลังเดือด คนให้เข้ากัน ตั้งทิ้งไว้ข้ามคืน แยกมาเฉพาะสารละลายใสส่วนบน โดยเติมกรดซาลิไซลิก 1.25 กรัมหรือซิงค์คลอไรด์ 4 กรัม เพื่อยืดอายุการใช้งานของสารละลายนี้

6. การเทียบวัด (Calibration)

เติมกรดซัลฟูริกเข้มข้น 1 มิลลิลิตร, สารละลายโปแทสเซียมไดโครเมทเข้มข้น 0.1000N 10 มิลลิลิตร และโปแทสเซียมไอโอไดด์ 1 กรัมลงในน้ำกลั่น 80 มิลลิลิตรโดยต้องคนสารละลายอย่างต่อเนื่องขณะเติม ทิ้งไว้ 6 นาทีในที่มีดแล้วนำมาไทเทรตด้วยสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตเข้มข้น 0.1N จนสีเหลืองของไอโอดีนจางลงจนเกือบหายไป จากนั้นเติมสารละลายแป้ง (starch indicator solution) 1 มิลลิลิตรและไทเทรตต่อจนสีน้ำเงินหายไป ความเข้มข้นของสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตเป็นไปตามสมการ ข.1 ดังนี้

$$\text{Normality } Na_2S_2O_3 = \frac{1}{\text{mL } Na_2S_2O_3 \text{ consumed}} \quad \text{ข.1}$$

7. ขั้นตอนการปฏิบัติ (Procedure)

7.1 ล้างอุปกรณ์ด้วยน้ำประปาและน้ำกลั่น

7.2 การเก็บก๊าซตัวอย่าง

7.2.1 ใส่สารละลายโปแทสเซียมไอโอไดด์เข้มข้น 2% ปริมาตร 200 มิลลิลิตรลงในขวดเก็บตัวอย่างก๊าซ

7.2.2 ต่อขวดเก็บตัวอย่างก๊าซเข้ากับระบบที่ทำกรทดลอง จากนั้นปล่อยก๊าซผ่านขวดเก็บตัวอย่าง วัดอัตราการไหลและเวลาที่ใช้

7.2.3 เทสารละลายในขวดเก็บตัวอย่างก๊าซลงในขวดรูปชมพู่

7.2.4 เติมกรดซัลฟูริกเข้มข้น 2N ปริมาตร 10 มิลลิลิตร

7.2.5 ไทเทรตกับสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตมาตรฐาน 0.005N จนสีเหลืองของไอโอดีนจางลงจนเกือบหายไป จากนั้นเติมสารละลายแป้ง (starch indicator solution) 2 มิลลิลิตรและไทเทรตต่อจนสีน้ำเงินหายไป

7.3 คำนวณหาปริมาณไอโซน

8. การคำนวณ (Calculation)

คำนวณหาปริมาณไอโซนในหน่วยมิลลิกรัมต่ออนาทีได้ด้วยสมการ ข.2 ดังตัวอย่างในภาคผนวก ง.1

$$\text{Ozone, mg / min} = \frac{(A + B) * N * 2400}{T}$$

๑.2

โดย

 A = mL titrant for Trap A B = mL titrant for Trap B N = normality of $\text{Na}_2\text{S}_2\text{O}_3$ T = ozonation time, min

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ข.2 การวิเคราะห์ปริมาณไอโชนในน้ำด้วยวิธีอินดิโกคอลลอริเมตริก (Indigo Colorimetric) [APHA., 1989]

การวิเคราะห์ปริมาณไอโชนในน้ำด้วยวิธีอินดิโกคอลลอริเมตริก เป็นการวัดปริมาณไอโชนในน้ำโดยอาศัยปฏิกิริยาเคมีระหว่างไอโชนกับสารละลายอินดิโก (indigo) ซึ่งจะทำให้สีของสารละลายอินดิโกเปลี่ยนไป จากนั้นทำการวิเคราะห์ปริมาณไอโชนโดยเทียบกับสีของสารละลายด้วยการใช้เครื่องวัดค่าการดูดกลืนแสง

1. หลักการพื้นฐาน (Principle of the Method)

ไอโชนจะทำให้สีของอินดิโก (indigo) จางลงอย่างรวดเร็วในสารละลายที่เป็นกรด โดยสามารถวัดได้จากค่าการดูดกลืนแสงที่ลดลงเป็นสัดส่วนตามความเข้มข้นของไอโชนที่เพิ่มขึ้น ค่าคงที่ของสัดส่วนการเปลี่ยนแปลงที่ความยาวคลื่น 600 นาโนเมตรมีค่า 0.42 ± 0.01 ต่อเซนติเมตรต่อมิลลิกรัมต่อลิตร (/cm/mg/L) ($\Delta E = 20000/M.cm$) เปรียบเทียบกับค่าการดูดกลืนแสงช่วงอัลตราไวโอเล็ตของไอโชนบริสุทธิ์ที่ $E = 2950/M.cm$ ที่ความยาวคลื่น 258 นาโนเมตร

2. ขอบเขตในการใช้งานและความไว (Range and Sensitivity)

ความเข้มข้นต่ำสุดที่สามารถวัดได้ด้วยการใช้เครื่องวัดค่าการดูดกลืนแสง คือ 2 ไมโครกรัมไอโชนต่อลิตร แต่ถ้าใช้สายตาในการสังเกตจะสามารถวัดได้เพียง 10 ไมโครกรัมไอโชนต่อลิตร

3. สิ่งรบกวนระบบ (Interferences)

ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ (H_2O_2) และเปอร์ออกไซด์ของสารอินทรีย์จะลดสีของสารละลาย indigo ได้อย่างช้าๆ ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์จะไม่รบกวนระบบในกรณีที่วัดความเข้มข้นไอโชนภายในช่วงเวลา 6 ชั่วโมงหลังเติมสารละลาย ส่วนเปอร์ออกไซด์ของสารอินทรีย์จะมีความสามารถทำปฏิกิริยาได้รวดเร็วกว่า การปรับแก้ค่าที่วัดได้เพื่อให้ได้ค่าที่ถูกต้องทำได้โดยวัดเทียบกับกรณีไม่ใช่ตัวอย่าง (blank)

ถ้าไม่มีการปรับแก้ค่าที่วัดได้จะมีความผิดพลาดไปจากความเข้มข้นที่แท้จริง เช่น เมงกานีสที่ถูกไอโชนออกซิไดซ์ที่มีความเข้มข้น 0.1 มิลลิกรัมต่อลิตรจะให้การตอบสนองเปรียบได้กับไอโชนเข้มข้น 0.08 มิลลิกรัมต่อลิตร คลอรีนก็ส่งผลกระทบต่อ การวัดเช่นกันแต่

สามารถป้องกันได้ด้วยกรดมาโลนิก โบรไมด์สามารถเกิดมาจากปฏิกิริยาออกซิเดชัน ของ Br^- โดย 1 โมลของ $HOBr$ จะให้ค่าเทียบได้กับไอโชน 0.4 โมล)

ถ้ามีคลอรีนในตัวอย่าง ให้ใส่สารละลายกรดมาโลนิกลงในขวดก่อนเติมสารตัวอย่างจนเต็ม แล้ววัดค่าการดูดกลืนภายใน 60 นาที

4. เครื่องมือและอุปกรณ์ (Apparatus)

4.1 เครื่องวัดค่าการดูดกลืนแสง (Spectrophotometer) ที่สามารถวัดได้ที่ความยาวคลื่น 600 ± 5 นาโนเมตร

4.2 หลอดแก้ว (Glass cylinder) สำหรับกรณีใช้การสังเกตด้วยตาเปล่า ใช้หลอดแก้วขนาด 100 มิลลิลิตรที่มีก้นแบน

5. สารเคมี (Reagents)

5.1 Indigo stock solution

เตรียมได้โดยผสมน้ำกลั่น 500 มิลลิลิตรเข้ากับกรดฟอสฟอริกเข้มข้น 1 มิลลิลิตร ในขวดวัดปริมาตรขนาด 1 ลิตร จากนั้นเติมโปแทสเซียมอินดิโกไตรซัลโฟเนต (potassium indigo trisulfonate, $C_{15}H_7N_2O_{11}S_3K_3$) ที่มีความบริสุทธิ์ร้อยละ 80-85 แล้วเติมน้ำกลั่นจนได้ปริมาตร 1 ลิตร

เมื่อนำมาเจือจางในสัดส่วน 1 ต่อ 100 แล้วนำไปวัดค่าการดูดกลืนแสงที่ความยาวคลื่น 600 นาโนเมตรจะมีค่าการดูดกลืน 0.20 ± 0.010 เซนติเมตร สารละลายที่เตรียมนี้จะอยู่ได้นาน 4 เดือนเมื่อเก็บในที่มืด และไม่ควรมานำมาใช้ถ้าทดสอบแล้วพบว่าค่าการดูดกลืนเมื่อเจือจางมีค่าน้อยกว่า 0.16 เซนติเมตร

5.2 Indigo reagent I

เติม indigo stock solution 20 มิลลิลิตร โซเดียมไดไฮโดรเจนฟอสเฟต (sodium dihydrogen phosphate, NaH_2PO_4) และกรดฟอสฟอริกเข้มข้น 7 มิลลิลิตรลงไปในขวดวัดปริมาตรขนาด 1 ลิตร ละลายด้วยน้ำกลั่นจนได้ปริมาตร 1 ลิตร สารละลายนี้มีอายุการใช้งานประมาณหนึ่งสัปดาห์หรือเมื่อทดสอบด้วยการวัดค่าการดูดกลืนแสงที่ความยาวคลื่น 600 นาโนเมตรแล้วต้องมีค่าไม่น้อยกว่าร้อยละ 80 ของค่าที่วัดได้ในครั้งแรก

5.3 Indigo reagent II

เตรียมด้วยวิธีเช่นเดียวกับข้อ ข. แต่เติม indigo stock solution 100 มิลลิลิตรแทนที่จะเป็น 20 มิลลิลิตร

5.4 กรดมาโลนิค (Malonic acid reagent)

เตรียมโดยละลายกรดมาโลนิค 5 กรัมในน้ำจืดได้ปริมาตร 100 มิลลิลิตร

5.5 สารละลายไกลซีน (Glycine reagent)

เตรียมโดยละลายไกลซีน 7 กรัมในน้ำจืดได้ปริมาตร 100 มิลลิลิตร

6. ขั้นตอนการปฏิบัติ (Procedure)

6.1 กระบวนการใช้ Spectrophotometric

6.1.1 ความเข้มข้นในช่วง 0.01 ถึง 0.1 มิลลิกรัมไอโซนต่อลิตร

เติม indigo reagent I 10 มิลลิลิตรในขวดวัดปริมาตรขนาด 100 มิลลิลิตร จากนั้นเติมน้ำตัวอย่างที่ต้องการวัดจนได้ปริมาตร 100 มิลลิลิตร โดยมีขวดหนึ่งที่เติมน้ำกลั่นเพื่อใช้เป็นตัวเปรียบเทียบ (blank) วัดค่าการดูดกลืนแสงที่ความยาวคลื่น 600 ± 5 นาโนเมตร ภายในเวลา 4 ชั่วโมงโดยควรใช้เซลล์ขนาด 10 เซนติเมตร คำนวณความเข้มข้นไอโซนจะผลต่างระหว่างน้ำตัวอย่างกับตัวเปรียบเทียบ

6.1.2 ความเข้มข้นในช่วง 0.05 ถึง 0.5 มิลลิกรัมไอโซนต่อลิตร

ปฏิบัติตามขั้นตอนในข้อ 1 แต่ใช้ indigo reagent II 10 มิลลิลิตรแทน และควรใช้ cell ขนาด 4 ถึง 5 เซนติเมตร

6.1.3 ความเข้มข้นมากกว่า 0.3 มิลลิกรัมไอโซนต่อลิตร

ใช้ indigo reagent II แต่เจือจางน้ำตัวอย่างด้วยน้ำกลั่นก่อนนำมาวิเคราะห์ (ในการตรวจปริมาตรตัวอย่างควรใช้ปิเปตที่ทำด้วยแก้ว โดยชะด้วยสารตัวอย่างก่อนใช้ และให้ปลายปิเปตอยู่ต่ำกว่าผิวน้ำ

6.2 กระบวนการใช้การเปรียบเทียบด้วยตาเปล่า

6.2.1 ความเข้มข้นในช่วง 0.01 ถึง 0.1 มิลลิกรัมไอโซนต่อลิตร

เติม indigo reagent I 10 มิลลิลิตรลงในหลอดแก้วขนาด 100 มิลลิลิตร สองหลอด หลอดแรกเติมน้ำกลั่นเพื่อใช้เป็นตัวเปรียบเทียบ (blank) ส่วนอีกหลอดเติมน้ำตัวอย่างที่ต้องการวิเคราะห์จนมีปริมาตร 100 มิลลิลิตร จากนั้นเปรียบเทียบสีของทั้งสองหลอดโดยการมองจากด้านบน รินสารละลายในหลอดเปรียบเทียบออกจนกระทั่งมีสีใกล้เคียงกับหลอดตัวอย่าง บันทึกปริมาตรของหลอดเปรียบเทียบ โดยการเปรียบเทียบนี้ควรทำภายใน 4 ชั่วโมงหลังการเก็บตัวอย่าง

6.2.2 ความเข้มข้นสูงกว่า 0.1 มิลลิกรัมไอโชนต่อลิตร

ทำตามขั้นตอนในข้อ 1 แต่เพิ่มน้ำตัวอย่างที่ต้องการวิเคราะห์เพียง 30 หรือ 45 มิลลิลิตรจากนั้นจึงเติมน้ำจนได้ 100 มิลลิลิตร

หมายเหตุ: กรณีที่น้ำตัวอย่างมีแมงกานีส ไม่ควรใช้วิธีการเปรียบเทียบกับตาเปล่า

7. การคำนวณ (Calculation)

7.1 กระบวนการใช้ Spectrophotometric

$$mgO_3 / L = \frac{100 * \Delta A}{f * b * V} \quad \text{ข.3}$$

โดย ΔA = ความแตกต่างระหว่างค่าการดูดกลืนของตัวอย่างกับตัวเปรียบเทียบ
 b = ความกว้างของ cell (เซนติเมตร)
 V = ปริมาตรของตัวอย่าง (มิลลิลิตร)(โดยทั่วไปมีค่า 90 มิลลิลิตร)
 f = 0.42

ค่า f มาจากค่า sensitivity factor ที่ 20000/cm สำหรับการเปลี่ยนแปลงค่าการดูดกลืน แสดงที่ความยาวคลื่น 600 นาโนเมตรต่อโมลของไอโชนที่เพิ่มเข้ามาต่อลิตร ซึ่งจะถูกเทียบวัด (calibrate) ด้วยการไทเทรชันแบบไอโอดิเมตริก (iodometric)

7.2 กระบวนการใช้การเปรียบเทียบกับตาเปล่า

$$mgO_3 / L = \frac{(100 - V) * k}{100} \quad \text{ข.4}$$

โดย V = ปริมาตรของสารละลายมาตรฐาน (มิลลิลิตร)
 k = conversion factor สำหรับ indigo stock solution เทียบวัด (calibrate) วิเคราะห์โดยการวัดค่าการดูดกลืนแสง มีค่าประมาณ 0.10 มิลลิกรัมไอโชนต่อลิตร เมื่อเจือจางที่สัดส่วน 1 ต่อ 100 ให้ค่าการดูดกลืน ที่ 0.19 ต่อเซนติเมตร

เมื่อเติมตัวอย่างเพียงแค่ 45 หรือ 30 มิลลิลิตร ค่า conversion factor จะเป็น $2k$ หรือ $3k$ ตามลำดับ

8. ความแม่นยำ (Precision and Bias)

8.1 กระบวนการใช้เครื่องวัดค่าการดูดกลืนแสง

เมื่อไม่มีสิ่งที่มีารบกวนระบบในการวิเคราะห์ ค่าความผิดพลาดจะมีค่าน้อยกว่าร้อยละ 5 โดยการทดลองในห้องปฏิบัติการอาจให้ค่าความผิดพลาดน้อยเพียงร้อยละ 1

วิธีวิเคราะห์นี้อยู่บนพื้นฐานของความแตกต่างของค่าการดูดกลืนระหว่างตัวอย่างกับตัวเปรียบเทียบ (blank) วิธีวิเคราะห์นี้ไม่เหมาะในการนำมาใช้กรณีสารตัวอย่างมีคลอรีน และแมงกานีส โดยที่ถ้าสัดส่วนของแมงกานีสต่อไอโซนมีค่าน้อยกว่า 10 ต่อ 1 และความเข้มข้นไอโซนมากกว่า 0.02 มิลลิกรัมต่อลิตร ค่าที่วัดได้จะมีความผิดพลาดประมาณน้อยกว่าร้อยละ 20

8.2 กระบวนการใช้การเปรียบเทียบด้วยตาเปล่า

วิธีวิเคราะห์นี้มีค่าความเบี่ยงเบนประมาณร้อยละ 1 ถึง 1.5 แต่ไม่เหมาะในการนำมาใช้กรณีมีแมงกานีสในตัวอย่างในสัดส่วนใกล้เคียงกับไอโซน



ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



ภาคผนวก ค
ตัวอย่างการคำนวณ

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ค

ตัวอย่างการคำนวณ

ค.1 คำนวณความเข้มข้นของโอโซนในก๊าซที่วิเคราะห์ด้วยวิธีหาปริมาณความต้องการโอโซน (Ozone Demand: Semi-Batch method)

วิธีการวิเคราะห์ปริมาณโอโซนด้วยวิธีหาปริมาณความต้องการโอโซน เป็นการวิเคราะห์ปริมาณโอโซนในก๊าซโดยอาศัยปฏิกิริยาเคมีระหว่างก๊าซโอโซนกับสารละลายโปแทสเซียมไอโอไดด์ ที่สามารถตรวจวัดได้จากการไทเทรตกับสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟต

1. การเทียบวัด (Calibration)

ในการวิเคราะห์จะต้องหาค่าความเข้มข้นของสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตมาตรฐาน (standardize) ด้วยสารละลายโปแทสเซียมไดโครเมตที่ทราบค่าความเข้มข้นแน่นอน ตามวิธีในภาคผนวก ข.1 ตัวอย่างผลการทดลองเป็นไปตามตารางที่ ค.1

ตารางที่ ค.1 ตัวอย่างผลการทดลองการทำการเทียบวัดความเข้มข้นสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตด้วยสารละลายโปแทสเซียมไดโครเมต เมื่อวันที่ 15 และ 16 ก.พ. 46

วัน/เดือน/ปี	ปริมาตรสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟต (มิลลิลิตร)			
	ครั้งที่ 1	ครั้งที่ 2	ครั้งที่ 3	เฉลี่ย
15/2/46	10.2	10.1	10.2	10.2
16/2/46	10.3	10.2	10.2	10.2

จากนั้นหาค่าความเข้มข้นของสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตด้วยสมการ ข.5

$$\text{Normality } Na_2S_2O_3 = \frac{1}{\text{mL } Na_2S_2O_3 \text{ consumed}}$$

ตัวอย่างเช่นการทดลองทำการเทียบวัดความเข้มข้นสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตเมื่อวันที่ 15 กุมภาพันธ์ 2546 ใช้ปริมาณสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตในการไทเทรต 10.2 มิลลิลิตร

$$\begin{aligned} \text{ความเข้มข้นของสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตมีค่า} &= \frac{1}{10.2} \\ &= 0.098 \text{ Normality} \end{aligned}$$

2. การคำนวณ

ในการคำนวณปริมาณโอโซนในก๊าซตัวอย่าง สามารถหาได้จากสมการ ข.2

$$\text{Ozone, mg / min} = \frac{(A + B) * N * 2400}{T} \quad \text{ค.1}$$

กล่าวคือปริมาณโอโซนในก๊าซตัวอย่างแปรผันตามปริมาตรและความเข้มข้นของสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตที่ใช้ในการไทเทรต แต่แปรผกผันกับเวลาที่ใช้เก็บก๊าซตัวอย่าง ซึ่งสามารถแสดงตัวอย่างการคำนวณได้ดังนี้

ตัวอย่างวิธีการคำนวณหาปริมาณโอโซนในก๊าซ

กำหนดให้

น้ำหนักโมเลกุลโอโซน	16*3	กรัมต่อโมล
ปริมาตรต่อโมลของโอโซน	24.45	ลิตรต่อโมล ¹
ทำการทดลองที่อัตราการไหลก๊าซ	28.63	ลิตรต่อนาที
ระยะเวลาที่ทำการเก็บตัวอย่าง	2	นาที

ปริมาตรสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตที่ใช้ในการไทเทรต

 ขวดเก็บตัวอย่างก๊าซ A 62.5 มิลลิลิตร

 ขวดเก็บตัวอย่างก๊าซ B 6.9 มิลลิลิตร

ความเข้มข้นของสารละลายโซเดียมไทโอซัลเฟตที่ใช้ในการไทเทรต 0.005 N

ความหนาแน่นของอากาศ 1.2928 กรัมต่อลิตร²

¹ American Public Health Association., 1977.

² ที่อุณหภูมิ 0 องศาเซลเซียส ความดัน 1 บรรยากาศ (Perry, R. H., and Chilton, C. H., 1984.)

การคำนวณปริมาณไอโซนที่ผลิตได้ต่อหน่วยเวลา

$$\begin{aligned} \text{ปริมาณไอโซนที่คำนวณได้ตามสมการ ง.1} &= \frac{(62.5 + 6.9) * 0.005 * 2400}{2} \\ &= 416.4 \quad \text{มิลลิกรัมต่อนาที} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{หรือเทียบเท่า} &= \frac{416.4}{1000} * 60 \\ &= 24.98 \quad \text{กรัมต่อชั่วโมง} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{หรือเทียบเท่า} &= \frac{24.98}{1000} * 24 \\ &= 0.60 \quad \text{กิโลกรัมต่อวัน} \end{aligned}$$

ดังนั้นปริมาณไอโซนที่ผลิตได้ต่อหน่วยเวลามีค่า 416.4 มิลลิกรัมต่อนาที หรือเทียบเท่ากับ 24.98 กรัมต่อชั่วโมง หรือเทียบเท่ากับ 0.60 กิโลกรัมต่อวัน

การคำนวณหาความเข้มข้นของไอโซนในก๊าซ (หน่วยในล้านหน่วย, ppm)

$$\begin{aligned} \text{ปริมาณไอโซนที่ผลิตได้} &= 416.4 \quad \text{มิลลิกรัมต่อนาที} \\ &= 0.4164 \quad \text{กรัมต่อนาที} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{เทียบเท่ากับ} &= \frac{0.4164}{16 * 3} \\ &= 8.675 * 10^{-3} \quad \text{โมลต่อนาที} \end{aligned}$$

เนื่องจากปริมาตรต่อโมลของไอโซนมีค่า 24.45 ลิตรต่อโมล

$$\begin{aligned} \text{ดังนั้นอัตราการไหลไอโซน} &= (8.675 * 10^{-3}) * 24.45 \\ &= 0.2121 \quad \text{ลิตรต่อนาที} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{หรือเทียบเท่า} &= \frac{0.2121}{1 * 10^{-6}} \\ &= 2.2121 * 10^5 \quad \text{ไมโครลิตรต่อนาที} \end{aligned}$$

เนื่องจากอัตราการไหลของก๊าซมีค่า 28.63 ลิตรต่อนาที

$$\begin{aligned} \text{ดังนั้นความเข้มข้นของไอโซนในก๊าซตัวอย่าง} &= \frac{2.2121 * 10^5}{28.63} \\ &= 7.408 * 10^3 \quad \text{ไมโครลิตรต่อลิตร} \end{aligned}$$

$$= 7408.31 \quad \text{ไมโครลิตรต่อลิตร}$$

$$\text{หรือเทียบเท่า} = 7408 \quad \text{หน่วยในล้านหน่วย (ppm)}$$

การคำนวณหาความเข้มข้นของไอโซนในก๊าซ (ร้อยละโดยน้ำหนัก, %wt)

$$\text{ปริมาณไอโซนที่ผลิตได้} = 416.4 \quad \text{มิลลิกรัมต่อนาที}$$

$$= 0.4164 \quad \text{กรัมต่อนาที}$$

เนื่องจากอัตราการไหลของก๊าซมีค่า 28.63 ลิตรต่อนาที

และความหนาแน่นของอากาศมีค่า 1.2928 กรัมต่อลิตร

$$\text{อัตราการไหลของก๊าซ} = 28.63 * 1.2928$$

$$= 37.01 \quad \text{กรัมต่อนาที}$$

$$\text{ดังนั้นร้อยละโดยน้ำหนักของความเข้มข้นไอโซนในก๊าซตัวอย่าง} = \frac{0.4164}{37.01} * 100$$

$$= 1.12$$

ดังนั้นความเข้มข้นของไอโซนในก๊าซตัวอย่างมีค่า 7407 หน่วยในล้านหน่วย (ppm) หรือเทียบเท่ากับร้อยละโดยน้ำหนัก 1.12 (%wt)

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ค.2 การคำนวณความเข้มข้นของโอโซนในน้ำที่วิเคราะห์ด้วยวิธี อินดิโกคอลลอริเมตริก (Indigo Colorimetric)

การวิเคราะห์ปริมาณโอโซนในน้ำด้วยวิธีอินดิโกคอลลอริเมตริก เป็นการวัดปริมาณโอโซนในน้ำโดยเทียบกับสีของสารละลายอินดิโกซึ่งจะจางลงเมื่อทำปฏิกิริยาเคมีกับโอโซน จากนั้นทำการวิเคราะห์ปริมาณโอโซนโดยเทียบกับสีของสารละลายด้วยเครื่องวัดค่าการดูดกลืนแสง

การคำนวณปริมาณโอโซนในน้ำตัวอย่าง หลังจากอ่านค่าการดูดกลืนแสงของสารตัวอย่างหลังทำปฏิกิริยากับสารละลายอินดิโกแล้ว สามารถหาปริมาณโอโซนได้จากสมการ ข.3

$$mgO_3 / L = \frac{100 * \Delta A}{f * b * V} \quad \text{ค.4}$$

กล่าวคือปริมาณโอโซนในก๊าซตัวอย่างแปรผันตามความแตกต่างระหว่างค่าการดูดกลืนแสงของสารละลายตัวอย่างกับสารละลายเปรียบเทียบ แต่แปรผกผันกับความกว้างของเซลล์ที่ใช้วัดค่าการดูดกลืนแสงและปริมาตรของสารละลายตัวอย่าง ซึ่งสามารถแสดงตัวอย่างการคำนวณได้ดังนี้

ตัวอย่างวิธีการคำนวณหาปริมาณโอโซนในน้ำ

กำหนดให้

ค่าการดูดกลืนแสงของสารละลายตัวอย่าง	0.047	
ค่าการดูดกลืนแสงของสารละลายเปรียบเทียบ	0.040	
ความกว้างของเซลล์ที่ใช้วัดค่าการดูดกลืนแสง	2	เซนติเมตร
ปริมาตรสารละลายตัวอย่างที่นำมาวิเคราะห์	90	มิลลิลิตร

$$\begin{aligned} \text{ความแตกต่างของค่าการดูดกลืนแสง } (\Delta A) &= 0.047 - 0.040 \\ &= 0.007 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{ปริมาณโอโซนในน้ำ} &= \frac{100 * 0.007}{0.42 * 2 * 90} \\ &= 0.009 \text{ มิลลิกรัมโอโซนต่อลิตร} \end{aligned}$$

ค.3 การคำนวณพารามิเตอร์ที่ใช้ในการวิเคราะห์ผลการทดลอง

ตัวอย่างวิธีการคำนวณหาร้อยละของความเข้มข้นไอโซนสัมพันธ์ในน้ำ

กำหนดให้

อัตราการไหลของก๊าซ	13.79	ลิตรต่อนาที
อัตราการไหลของน้ำ	26.51	ลิตรต่อนาที
ความเข้มข้นของไอโซนในก๊าซขาเข้าระบบท่อ	37.02	มิลลิกรัมต่อลิตร
ความเข้มข้นของไอโซนในน้ำขาเข้าระบบท่อ	0	มิลลิกรัมต่อลิตร ³
ความเข้มข้นของไอโซนในน้ำขาออกจากระบบท่อ	0.040	มิลลิกรัมต่อลิตร
ค่าคงที่ของเฮนรี	3.8	(มก.ก๊าซต่อล.อากาศ)/(มก.ก๊าซต่อล.น้ำ) ⁴

หาค่าความเข้มข้นของไอโซนในก๊าซขาออกจากระบบท่อ

ให้ค่าความเข้มข้นของไอโซนในก๊าซขาออกจากระบบท่อ = x

จากสมการสมดุลมวลภายใต้สมมุติฐานว่าไม่มีการสลายตัวของไอโซนเนื่องจากเวลาที่ของไหลอยู่ในระบบสั้นมาก ดังนั้น

$$\begin{aligned} \text{ปริมาณไอโซนที่เข้าสู่ระบบ} &= \text{ปริมาณไอโซนที่ออกจากระบบ} \\ (13.79 \times 37.02) + (26.51 \times 0) &= (13.79 \times x) + (26.51 \times 0.040) \\ x &= \frac{(13.79 \times 37.02) + (26.51 \times 0) - (26.51 \times 0.040)}{13.79} \\ x &= 36.94 \end{aligned}$$

ดังนั้นความเข้มข้นของไอโซนในก๊าซขาออกจากระบบท่อมีค่า 36.94 มิลลิกรัมต่อลิตร

หาค่าความเข้มข้นของไอโซนในน้ำขาเข้าที่สภาวะสมดุล
จากสมการที่ 4.2

$$C_{in,out} = HC_{in,out}^*$$

³ ภายใต้สมมุติฐานว่าไม่มีไอโซนละลายอยู่ในน้ำก่อนเข้าระบบท่อ

⁴ [Venosa และ Opatken, 1983 อ้างถึงใน Rice และคณะ, 1986]

$$\begin{aligned} \text{ความเข้มข้นของไอโซนในน้ำที่สภาวะสมดุล} &= \frac{37.02}{3.8} \\ &= 9.74 \text{ มิลลิกรัมต่อลิตร} \end{aligned}$$

หาค่าร้อยละของความเข้มข้นไอโซนสัมพัทธ์
จากสมการที่ 4.4

$$\text{ร้อยละของความเข้มข้นไอโซนสัมพัทธ์} = \frac{\text{ความเข้มข้นของไอโซนในของเหลว}}{\text{ความเข้มข้นของไอโซนในน้ำที่สภาวะสมดุล}} * 100$$

$$\begin{aligned} \text{ร้อยละความเข้มข้นของไอโซนสัมพัทธ์} &= \frac{0.040}{9.74} * 100 \\ &= 0.4107 \end{aligned}$$

ดังนั้นร้อยละของความเข้มข้นไอโซนสัมพัทธ์ที่ความเข้มข้นไอโซนในน้ำมีค่า 0.41 %

ตัวอย่างวิธีการคำนวณหาอัตราการถ่ายเทมวล

กำหนดให้

อัตราการไหลของน้ำ 26.51 ลิตรต่อนาที

ความเข้มข้นของไอโซนในน้ำขาออกจากระบบท่อ 0.040 มิลลิกรัมต่อลิตร

หาค่าอัตราการถ่ายเทมวลไอโซน

จากสมการที่ 4.5

$$\text{อัตราการถ่ายเทมวลไอโซน} = \text{ความเข้มข้นของไอโซน} * \text{อัตราการไหลของของเหลว}$$

$$\begin{aligned} \text{อัตราการถ่ายเทมวลไอโซน} &= 0.040 * 26.51 \\ &= 1.066 \text{ มิลลิกรัมต่อนาที} \end{aligned}$$

ดังนั้นอัตราการถ่ายเทมวลไอโซนมีค่า 1.066 มิลลิกรัมต่อนาที

ตัวอย่างวิธีการคำนวณหาสัมประสิทธิ์การถ่ายเทมวลรวมต่อปริมาตร

กำหนดให้

อัตราการไหลของก๊าซ	13.79	ลิตรต่อนาที
อัตราการไหลของน้ำ	26.51	ลิตรต่อนาที
ความเข้มข้นของไอโซนในก๊าซขาเข้าระบบท่อ	37.02	มิลลิกรัมต่อลิตร
ความเข้มข้นของไอโซนในน้ำขาเข้าระบบท่อ	0	มิลลิกรัมต่อลิตร ⁵
ความเข้มข้นของไอโซนในน้ำขาออกจากระบบท่อ	0.040	มิลลิกรัมต่อลิตร
ค่าคงที่ของเฮนรี	3.8	(มก.ก๊าซต่อล.อากาศ)/(มก.ก๊าซต่อล.น้ำ) ⁶
พื้นที่หน้าตัดของวงภาคของเหลว	10.48	ตารางเซนติเมตร
ความเร็วของของเหลวในระบบ	42.00	เซนติเมตรต่อวินาที

หาค่าความเข้มข้นของไอโซนในก๊าซขาออกจากระบบท่อ

หาค่าความเข้มข้นของไอโซนในก๊าซขาออกจากระบบท่อตามตัวอย่างวิธีการคำนวณหา ร้อยละของความเข้มข้นไอโซนสัมพัทธ์ในน้ำ

ดังนั้นความเข้มข้นของไอโซนในก๊าซขาออกจากระบบท่อมีค่า 36.94 มิลลิกรัมต่อลิตร

หาค่าความเข้มข้นของไอโซนในน้ำขาเข้าและขาออกจากระบบท่อที่สภาวะสมดุล

หาค่าความเข้มข้นของไอโซนในน้ำขาเข้าและขาออกจากระบบท่อตามตัวอย่างวิธีการ คำนวณหาร้อยละของความเข้มข้นไอโซนสัมพัทธ์ในน้ำ

$$\begin{aligned} \text{ดังนั้นความเข้มข้นของไอโซนในน้ำขาเข้าที่สภาวะสมดุล} &= \frac{37.02}{3.8} \\ &= 9.74 \text{ มิลลิกรัมต่อลิตร} \\ \text{ความเข้มข้นของไอโซนในน้ำขาออกที่สภาวะสมดุล} &= \frac{36.94}{3.8} \\ &= 9.72 \text{ มิลลิกรัมต่อลิตร} \end{aligned}$$

⁵ ภายใต้อสมมุติฐานว่าไม่มีไอโซนละลายอยู่ในน้ำก่อนเข้าระบบท่อ

⁶ [Venosa และ Opatken, 1983 อ้างถึงใน Rice และคณะ, 1986]

หาค่าความแตกต่างของความเข้มข้นเฉลี่ยเชิง logarithmic

จากสมการ 4.1

$$\Delta C_{\ln} = \frac{(C_{in}^* - C_{in}) - (C_{out}^* - C_{out})}{\ln\left(\frac{C_{in}^* - C_{in}}{C_{out}^* - C_{out}}\right)}$$

โดย ΔC_{\ln} = ความแตกต่างเฉลี่ยเชิง logarithmic

C_{in} = ความเข้มข้นของไอโชนในน้ำ ณ ตำแหน่งก่อนเข้าสู่ระบบท่อ

C_{in}^* = ความเข้มข้นของไอโชนในน้ำที่สภาวะสมดุลกับความเข้มข้นไอโชนในก๊าซ ณ ตำแหน่งก่อนเข้าสู่ระบบท่อ

C_{out} = ความเข้มข้นของไอโชนในน้ำ ณ ตำแหน่งหลังออกจากระบบท่อ

C_{out}^* = ความเข้มข้นของไอโชนในน้ำที่สภาวะสมดุลกับความเข้มข้นไอโชนในก๊าซ ณ ตำแหน่งหลังออกจากระบบท่อ

ดังนั้น

$$\Delta C_{\ln} = \frac{(9.74 - 0) - (9.72 - 0.040)}{\ln\left(\frac{9.74 - 0}{9.72 - 0.040}\right)}$$

$$\Delta C_{\ln} = 9.71$$

หาปริมาตรของของเหลว

$$V = 550 \cdot 10.48$$

$$= 5746 \quad \text{ลูกบาศก์เซนติเมตร}$$

$$= 5.746 \quad \text{ลิตร}$$

หาค่าอัตราการถ่ายเทมวลไอโชน

หาค่าอัตราการถ่ายเทมวลไอโชนตามตัวอย่างวิธีการคำนวณหาค่าอัตราการถ่ายเทมวล

$$\text{ดังนั้นอัตราการถ่ายเทมวลไอโชน} = 0.040 \cdot 26.51$$

$$= 1.066 \text{ มิลลิกรัมต่อนาที}$$

หาสัมประสิทธิ์การถ่ายเทมวลรวมต่อปริมาตร
จากสมการที่ 4.6

$$\frac{Q}{V} = k_L a (\Delta c)_\ln$$

หรือ

$$k_L a = \frac{Q/V}{(\Delta c)_\ln}$$

โดย Q คือ อัตราการถ่ายเทมวล (มิลลิกรัมต่อนาที)
 V คือ ปริมาตรของของเหลว (ลิตร)
 $k_L a$ คือ สัมประสิทธิ์การถ่ายเทมวลรวม (ต่อนาที)
 $(\Delta c)_\ln$ คือ ความแตกต่างเฉลี่ยเชิง logarithmic ของความเข้มข้นไอโซน

เพราะฉะนั้น

$$\begin{aligned} K_L a &= \frac{1.066/5.746}{9.71} \\ &= 0.0191 \quad \text{ต่อนาที} \end{aligned}$$

ดังนั้นสัมประสิทธิ์การถ่ายเทมวลต่อปริมาตรรวมมีค่า 0.0191 ต่อนาที

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



ภาคผนวก ง

การศึกษามรรถณะของเครื่องผลิตไอโซน

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

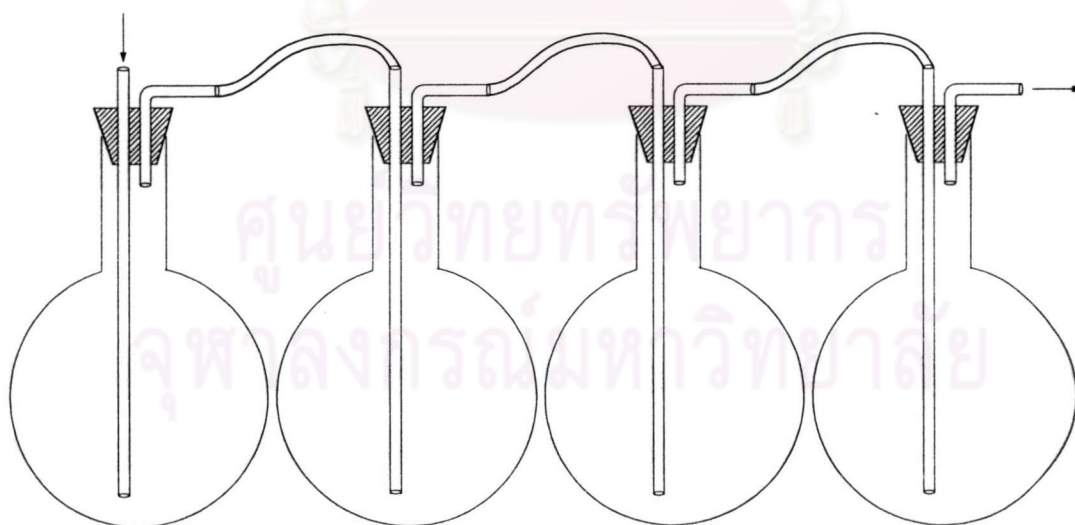
ภาคผนวก ง

การศึกษาสมรรถนะของเครื่องผลิตโอโซน

การศึกษาสมรรถนะของเครื่องผลิตก๊าซโอโซน แบ่งการทดลองออกเป็น 3 ส่วน ได้แก่ การศึกษาหาวิธีที่เหมาะสมในการนำมาใช้วิเคราะห์ปริมาณโอโซนในก๊าซตัวอย่าง การศึกษาโดยใช้อากาศเป็นวัตถุดิบ และการศึกษาโดยใช้ก๊าซออกซิเจนเป็นวัตถุดิบ โดยปัจจัยที่จะศึกษาคืออัตรา การป้อนก๊าซ

ง.1 การศึกษาหาวิธีที่เหมาะสมในการนำมาใช้วิเคราะห์ปริมาณโอโซนในก๊าซตัวอย่าง

การศึกษาในช่วงนี้เป็นการหาวิธีที่เหมาะสมในการนำมาใช้วิเคราะห์ปริมาณโอโซนในก๊าซตัวอย่างโดยเป็นการเปรียบเทียบระหว่างวิธีอัลตราไวโอเล็ตโฟโตเมตริกกับวิธีหาปริมาณความต้องการโอโซน โดยนำขวดเก็บก๊าซตัวอย่างมาต่ออนุกรมกัน 4 ขวดเพื่อใช้ดักจับก๊าซโอโซนดังรูปที่ ง.1 ป้อนอากาศที่สภาวะปกติ (อุณหภูมิ 25 องศาเซลเซียส ความดันบรรยากาศ ความชื้นสัมพัทธ์ 55%) เข้าสู่เครื่องผลิตโอโซนด้วยอัตราการไหลของก๊าซเท่ากับ 33.61 ลิตรต่ออนาที วิเคราะห์ปริมาณโอโซนที่สารละลายในขวดเก็บก๊าซตัวอย่างแต่ละขวดโดยใช้ทั้งสองวิธี ได้ผลการทดลองดังนี้



รูปที่ ง.1 ขวดเก็บก๊าซตัวอย่างสี่ขวดต่ออนุกรมกัน

ตารางที่ ง.1 ผลการวิเคราะห์ปริมาณไอโซนด้วยวิธีอัลตราไวโอเลตโฟโตเมตริกที่ขวดเก็บตัวอย่าง
แต่ละขวดเก็บได้ที่อัตราการไหลก๊าซ 33.61 ลิตรต่อนาที

	ขวดที่ 1	ขวดที่ 2	ขวดที่ 3	ขวดที่ 4
ความเข้มข้นไอโซน (ppm)	40.66	6.53	0.75	0.07

ตารางที่ ง.2 ผลการวิเคราะห์ปริมาณไอโซนด้วยวิธีหาปริมาณความต้องการไอโซนที่ขวดเก็บตัวอย่าง
แต่ละขวดเก็บได้ที่อัตราการไหลก๊าซ 33.61 ลิตรต่อนาที

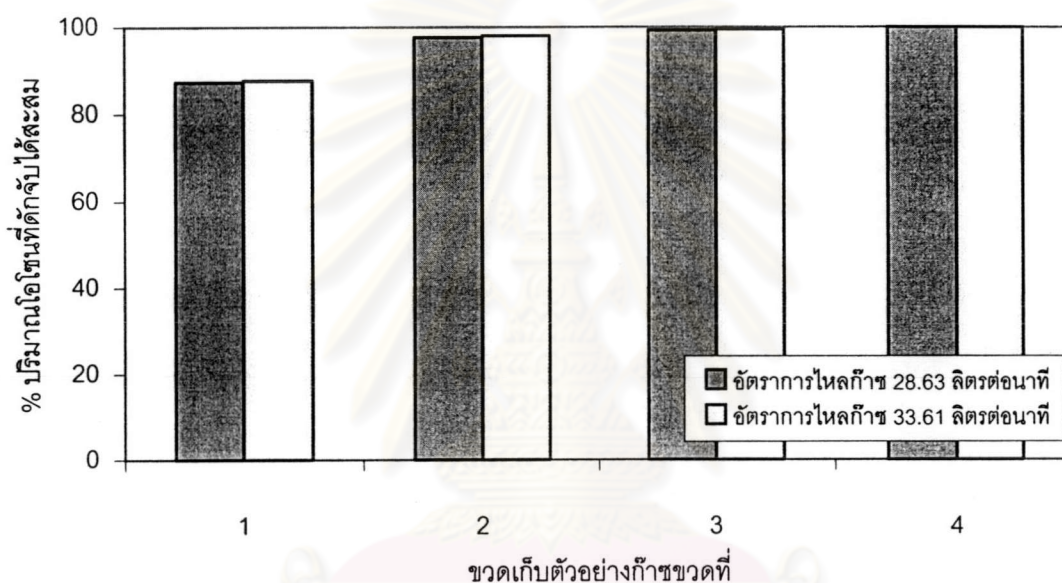
	ขวดที่ 1	ขวดที่ 2	ขวดที่ 3	ขวดที่ 4
ความเข้มข้นไอโซน (ppm)	6101	720	95	38

พิจารณาความเข้มข้นของไอโซนที่ดักจับได้จากทั้งสองวิธีจะพบว่าความเข้มข้นที่หาได้
ด้วยวิธีหาปริมาณความต้องการไอโซนมีค่ามากกว่าความเข้มข้นที่หาได้จากวิธีอัลตราไวโอเลตโฟ
โตเมตริก ทั้งนี้เนื่องจากวิธีหาปริมาณความต้องการไอโซนเป็นการหาปริมาณไอโซนทั้งหมดในก๊าซ
ตัวอย่าง แต่วิธีอัลตราไวโอเลตโฟโตเมตริกเป็นการเก็บตัวอย่างก๊าซบางส่วนมาหาปริมาณไอโซน
แล้วเทียบสัดส่วนเพื่อหาปริมาณไอโซนทั้งหมดในก๊าซตัวอย่าง ดังนั้นวิธีหาปริมาณความต้องการ
ไอโซนจะให้ค่าความเข้มข้นที่เชื่อถือได้มากกว่า การทดลองในขั้นถัดไปจึงเลือกใช้วิธีหาปริมาณ
ความต้องการไอโซนในการศึกษา

การทดลองขั้นต่อมาเป็นการหาจำนวนขวดเก็บตัวอย่างที่เหมาะสมที่จะนำมาใช้เก็บตัว
อย่างก๊าซ โดยเมื่อพิจารณาความเข้มข้นไอโซนที่ดักจับได้ของขวดเก็บตัวอย่างที่ต่ออนุกรมกันพบ
ว่าหลังจากขวดที่ 4 แล้วความเข้มข้นไอโซนมีค่าน้อยมากจนไม่สามารถดักจับได้ จึงสมมุติให้การ
ต่ออนุกรม 4 ขวด สามารถดักจับปริมาณไอโซนได้ 100% จากนั้นคำนวณหาปริมาณไอโซนที่ดัก
จับได้และปริมาณไอโซนที่ดักจับได้สะสมของขวดเก็บตัวอย่างแต่ละขวดได้ผลดังตารางที่ ง.3 และ
นำมาเขียนกราฟปริมาณไอโซนที่ดักจับได้สะสมดังรูปที่ ง.2

ตารางที่ ง.3 ผลการวิเคราะห์ปริมาณไอโซนด้วยวิธีหาปริมาณความต้องการไอโซนที่ขวดเก็บ ตัวอย่างแต่ละขวดเก็บได้ ณ อัตราการไหลก๊าซ 28.63 และ 33.61 ลิตรต่อนาที

	อัตราการไหล 28.63 ลิตรต่อนาที				อัตราการไหล 33.61 ลิตรต่อนาที			
	ขวดที่ 1	ขวดที่ 2	ขวดที่ 3	ขวดที่ 4	ขวดที่ 1	ขวดที่ 2	ขวดที่ 3	ขวดที่ 4
ปริมาณไอโซน (กรัมต่อชั่วโมง)	23.14	2.74	0.41	0.19	24.15	2.85	0.38	0.15
% ปริมาณไอโซนที่ดักจับได้	87.39	10.34	1.56	0.71	87.74	10.35	1.36	0.54
% ปริมาณไอโซนที่ดักจับได้สะสม	87.39	97.73	99.29	100	87.74	98.09	99.46	100

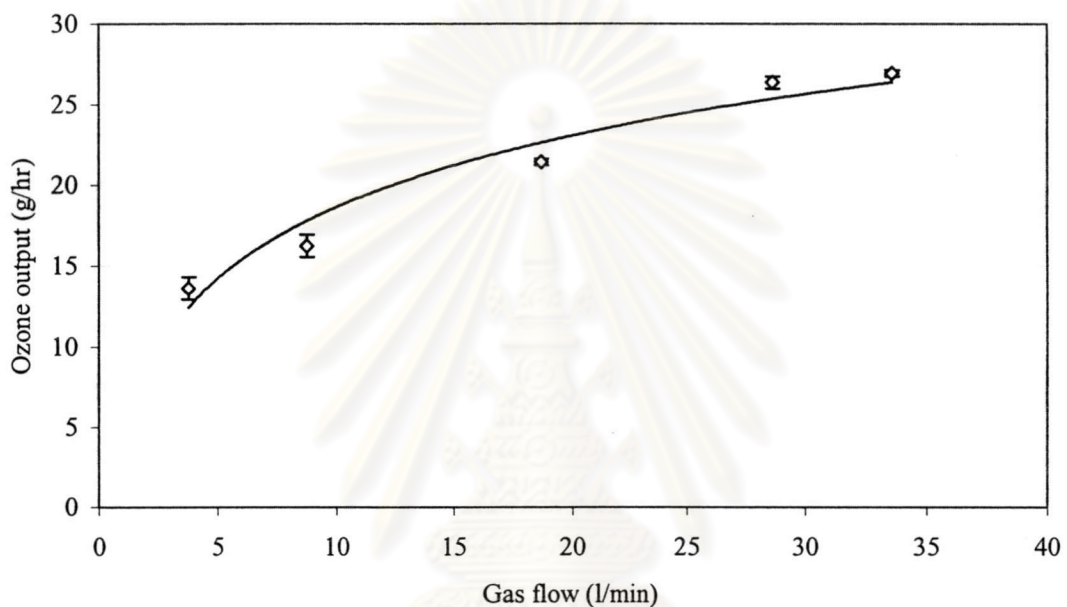


รูปที่ ง.2 ร้อยละปริมาณไอโซนที่ดักจับได้สะสมที่ขวดเก็บตัวอย่างแต่ละขวดเก็บได้ ณ อัตราการไหลก๊าซ 28.63 และ 33.61 ลิตรต่อนาที

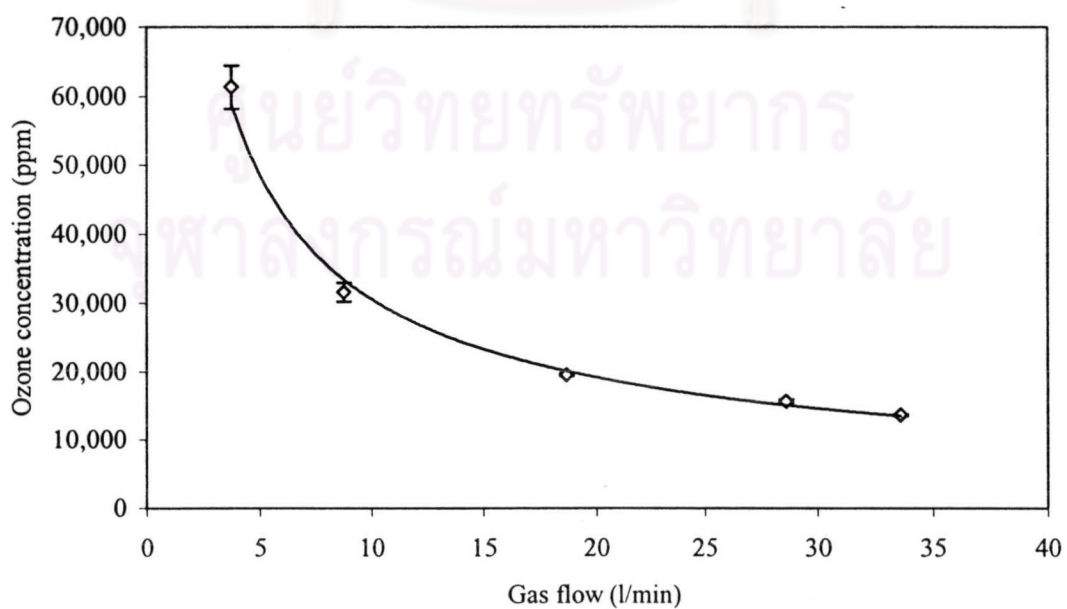
จากรูปที่ ง.2 จะเห็นว่าขวดเก็บตัวอย่างที่ 1, 2 และ 3 สามารถดักจับปริมาณไอโซนได้ร้อยละ 87.39, 97.73 และ 99.29 ตามลำดับ สำหรับอัตราการไหลก๊าซ 28.63 ลิตรต่อนาที และร้อยละ 87.74, 98.09 และ 99.46 ตามลำดับ สำหรับอัตราการไหลก๊าซ 33.61 ลิตรต่อนาที ดังนั้นจึงได้แนวทางในการทดลองขั้นต่อไปว่าจะเลือกใช้ขวดเก็บตัวอย่างสองขวดต่ออนุกรมกัน เพราะสามารถดักจับก๊าซไอโซนได้มากกว่าร้อยละ 97 ของปริมาณไอโซนที่อยู่ในก๊าซทั้งหมด

ง.2 การศึกษาโดยใช้อากาศเป็นวัตถุดิบ

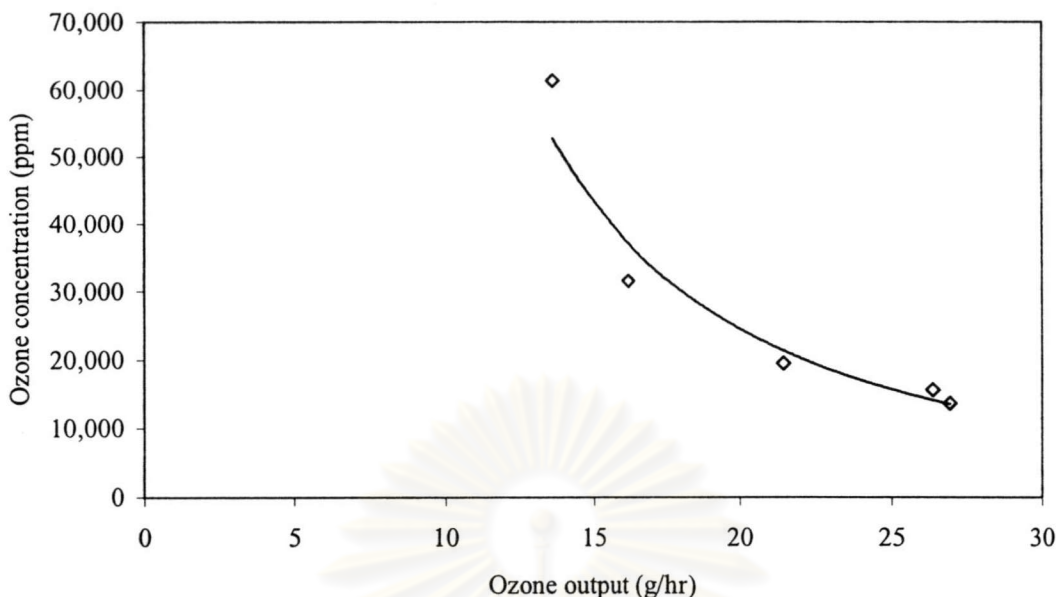
การทดลองหาปริมาณก๊าซโอโซนที่เครื่องผลิตโอโซนผลิตได้ ทำโดยนำขวดเก็บก๊าซตัวอย่างมาต่ออนุกรมกัน 2 ขวดเพื่อใช้ดักจับก๊าซโอโซน ที่เกิดจากการป้อนอากาศที่สภาวะปกติเข้าสู่เครื่องผลิตโอโซนโดยปรับเปลี่ยนอัตราการไหลของก๊าซ จากนั้นดักจับก๊าซโอโซนด้วยขวดเก็บตัวอย่าง 2 ขวดที่ต่ออนุกรมกันแล้ววิเคราะห์หาปริมาณโอโซนที่สลายในขวดเก็บก๊าซตัวอย่างดักจับ ได้ผลการทดลองดังนี้



รูปที่ ง.3 ปริมาณโอโซนที่ผลิตได้ต่อหน่วยเวลา ที่อัตราการไหลของก๊าซต่างๆ เมื่อใช้อากาศเป็นวัตถุดิบ

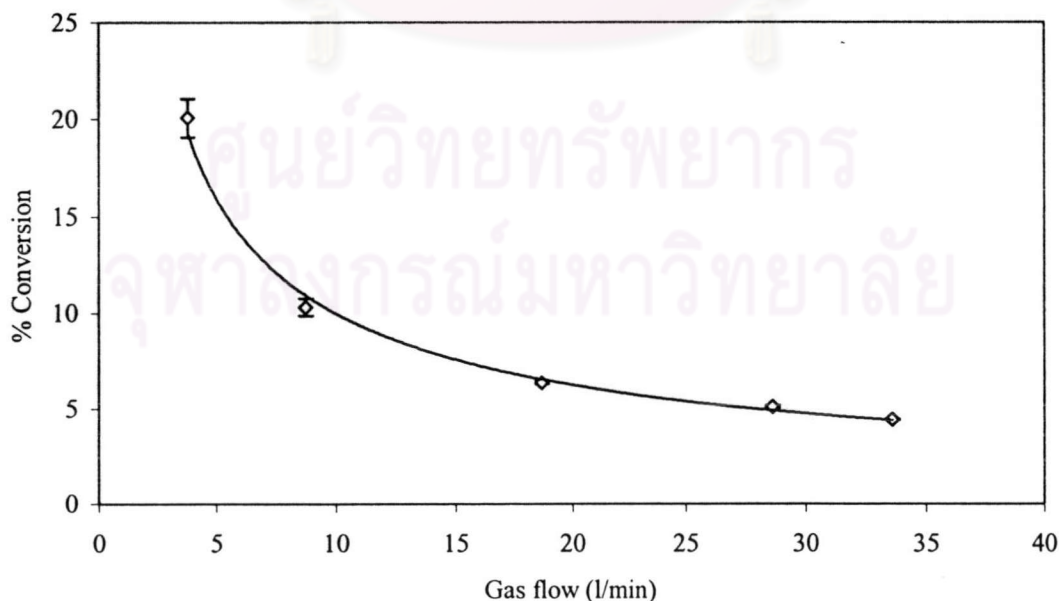


รูปที่ ง.4 ความเข้มข้นของโอโซนที่อัตราการไหลของก๊าซต่างๆ เมื่อใช้อากาศเป็นวัตถุดิบ



รูปที่ ๖.5 ความเข้มข้นของก๊าซโอโซนที่ผลิตได้ ณ ปริมาณโอโซนที่ผลิตได้ต่อหน่วยเวลาต่างๆ เมื่อใช้อากาศเป็นวัตถุดิบ

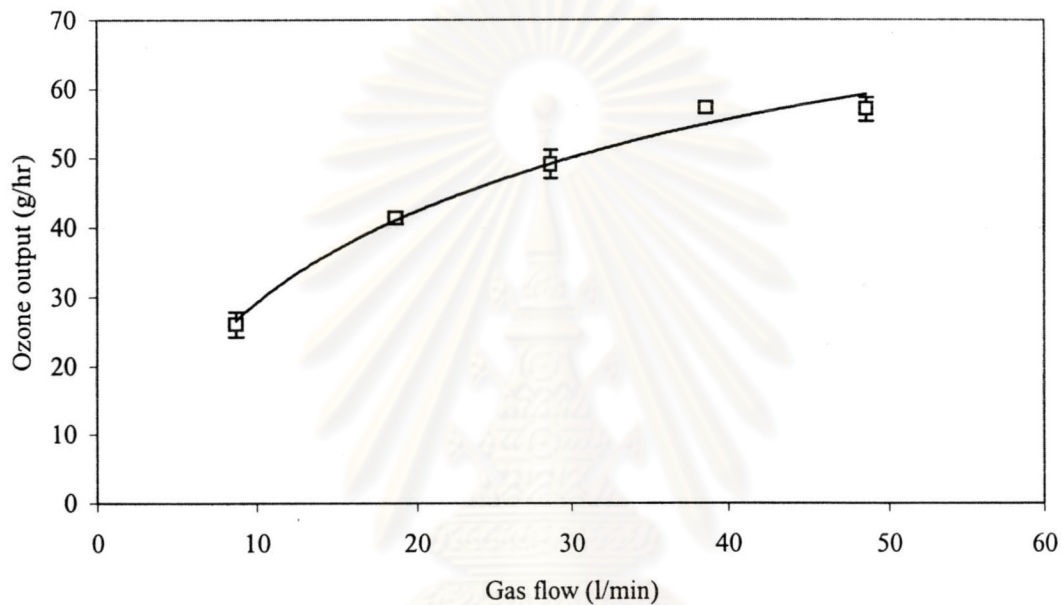
ค่าเปอร์เซ็นต์ conversion ของก๊าซออกซิเจนในการผลิตก๊าซโอโซนด้วยเครื่องผลิตโอโซนเมื่อใช้อากาศเป็นวัตถุดิบสามารถแสดงได้ดังรูปที่ ๖.7 โดยค่าเปอร์เซ็นต์ conversion นี้เป็นค่าที่แสดงถึงสัดส่วนของปริมาณก๊าซออกซิเจนส่วนที่มีการเปลี่ยนไปเป็นก๊าซโอโซนต่อปริมาณก๊าซออกซิเจนที่ป้อนเข้าระบบทั้งหมด โดยปริมาณก๊าซออกซิเจนที่ป้อนเข้าระบบหาได้จากการคำนวณโดยกำหนดให้ในอากาศที่ป้อนเข้าเครื่องมีก๊าซออกซิเจนในสัดส่วนร้อยละ 21 โดยปริมาตร



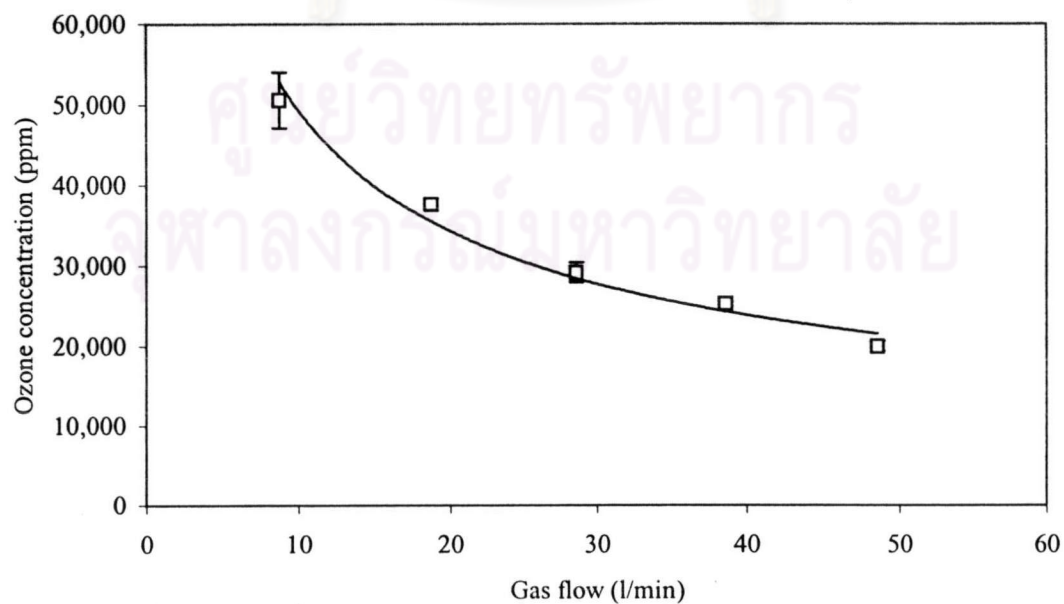
รูปที่ ๖.6 เปอร์เซ็นต์ conversion ของก๊าซออกซิเจนที่อัตราการไหลของก๊าซต่างๆ

ง.3 การศึกษาโดยใช้ก๊าซออกซิเจนเป็นวัตถุดิบ

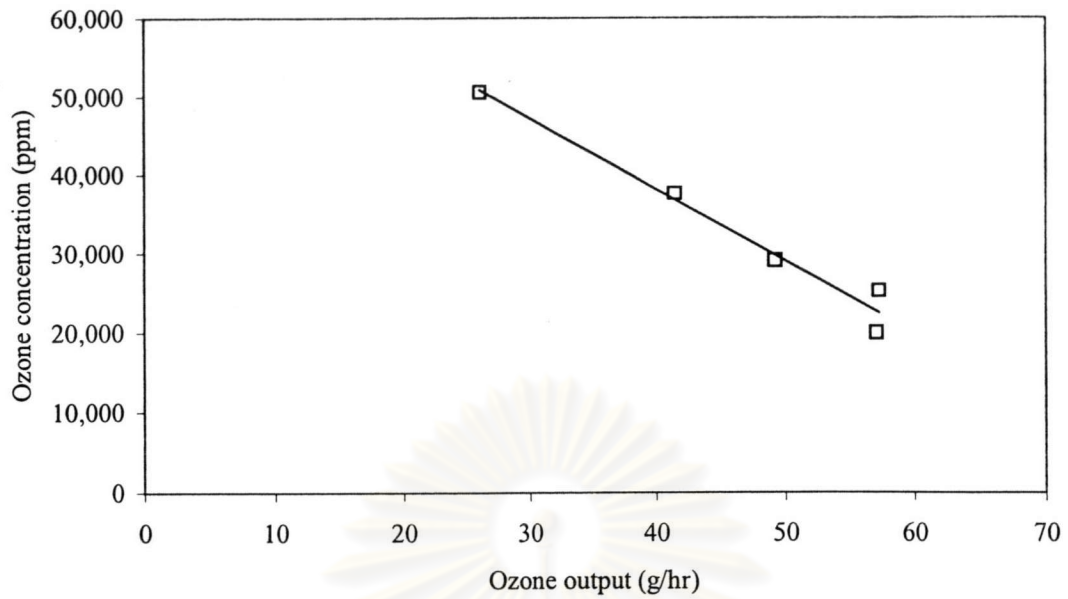
การทดลองหาปริมาณก๊าซโอโซนที่เครื่องผลิตโอโซนผลิตได้โดยใช้ก๊าซออกซิเจนเป็นวัตถุดิบ จะทำการป้อนก๊าซออกซิเจนบริสุทธิ์ร้อยละ 99.8 เข้าเครื่องผลิตโอโซนโดยใช้ความดันภายในถังออกซิเจนโดยตรงไม่ผ่านปั๊มอากาศ ทำการทดลองที่อุณหภูมิ 25 องศาเซลเซียส ความดันบรรยากาศ จากนั้นวิเคราะห์ปริมาณโอโซนที่เครื่องผลิตได้ด้วยวิธีเช่นเดียวการใช้อากาศเป็นวัตถุดิบได้ผลการทดลองดังนี้



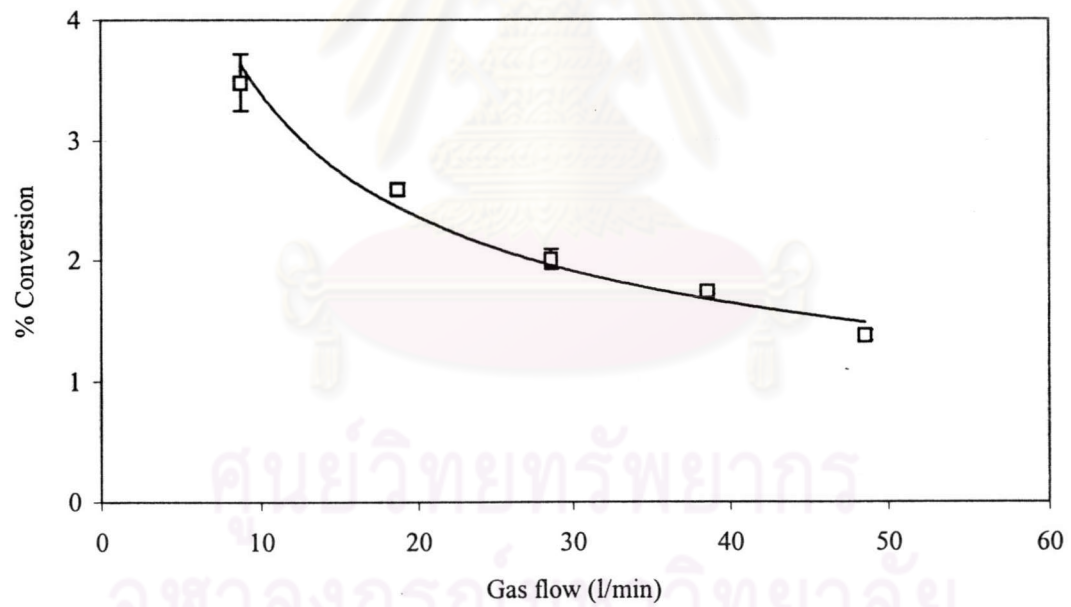
รูปที่ ง.7 ปริมาณโอโซนที่ผลิตได้ต่อหน่วยเวลา ที่อัตราการไหลของก๊าซต่างๆ เมื่อใช้ก๊าซออกซิเจนเป็นวัตถุดิบ



รูปที่ ง.8 ความเข้มข้นของโอโซนที่อัตราการไหลของก๊าซต่างๆ เมื่อใช้ก๊าซออกซิเจนเป็นวัตถุดิบ



รูปที่ ๙.๙ ความเข้มข้นของก๊าซโอโซนที่ผลิตได้ ณ ปริมาณโอโซนที่ผลิตได้ต่อหน่วยเวลาต่างๆเมื่อใช้ก๊าซออกซิเจนเป็นวัตถุดิบ



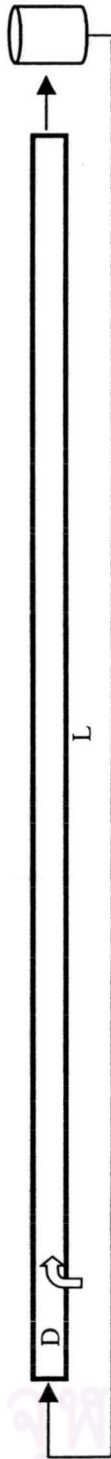
รูปที่ ๙.๑๐ เปอร์เซนต์ conversion ของก๊าซออกซิเจนที่อัตราการไหลของก๊าซต่างๆ เมื่อใช้ก๊าซออกซิเจนเป็นวัตถุดิบ



ภาคผนวก จ
ผลการทดลอง

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

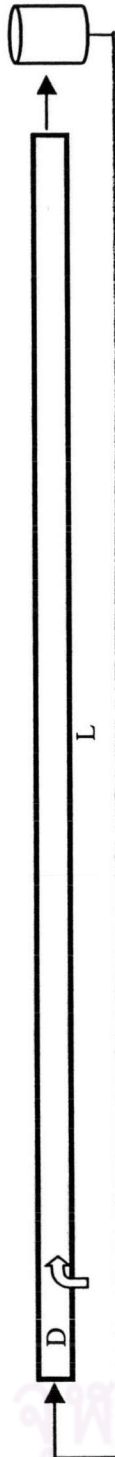
ตารางที่ จ.1 ความเข้มข้นของโอโซนในน้ำ ณ จุดเก็บตัวอย่างตำแหน่งต่างๆเมื่อใช้ก๊าซออกซิเจนเป็นก๊าซตั้งต้น



		Ozone concentration (mg/l)																							
point	distance,L (cm)	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15								
Air flow (L/min)	Water Flow (L/min)	2.00	5.81	13.79	21.76	21.76	21.76	27.74	33.72	26.51	26.51	26.51	26.51	21.09	17.60	17.60	17.60	0.075	0.219	0.520	0.821	1.032	1.236	1.576	1.916
L/D		0.00	2.69	8.06	16.13	24.19	32.26	40.32	48.39	56.45	67.20	80.65	94.09	107.53	120.97	134.41									
		0	0.003	0.005	0.003	0.004	0.003	0.001	0.001	0.001	0.002	0.003	0.004	0.004	0.004	0.007									
		0	0.000	0.001	0.000	0.000	0.000	0.002	0.003	0.004	0.008	0.008	0.010	0.010	0.014	0.019									
		0	0.004	0.005	0.008	0.008	0.012	0.019	0.018	0.017	0.026	0.029	0.024	0.026	0.037	0.034									
		0	0.001	0.003	0.001	0.002	0.001	0.004	0.007	0.009	0.011	0.012	0.012	0.016	0.022	0.016									
		0	0.002	0.002	0.003	0.001	0.001	0.004	0.007	0.009	0.014	0.017	0.014	0.018	0.023	0.017									
		0	0.010	0.010	0.012	0.008	0.012	0.016	0.015	0.016	0.020	0.020	0.021	0.026	0.035	0.023									
		0	0.012	0.011	0.015	0.014	0.017	0.019	0.023	0.021	0.024	0.027	0.028	0.031	0.034	0.025									
		0	0.008	0.007	0.004	0.006	0.004	0.007	0.014	0.012	0.018	0.020	0.019	0.028	0.022	0.019									

		Ozone concentration (Standard Deviation)																							
point	distance,L (cm)	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15								
Air flow (L/min)	Water Flow (L/min)	2.00	5.81	13.79	21.76	21.76	21.76	27.74	33.72	26.51	26.51	26.51	26.51	21.09	17.60	17.60	17.60	0.075	0.219	0.520	0.821	1.032	1.236	1.576	1.916
L/D		0.00	2.69	8.06	16.13	24.19	32.26	40.32	48.39	56.45	67.20	80.65	94.09	107.53	120.97	134.41									
		0	0.001	0.002	0.001	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.001	0.001	0.001	0.002									
		0	0.000	0.001	0.000	0.000	0.000	0.003	0.000	0.001	0.001	0.001	0.002	0.002	0.003	0.006									
		0	0.003	0.003	0.007	0.003	0.003	0.003	0.003	0.003	0.004	0.001	0.002	0.002	0.000	0.002									
		0	0.001	0.002	0.000	0.002	0.001	0.004	0.006	0.002	0.002	0.002	0.001	0.000	0.000	0.002									
		0	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.002	0.001	0.002	0.004	0.002	0.002	0.003	0.002	0.003									
		0	0.000	0.001	0.005	0.004	0.007	0.007	0.001	0.004	0.000	0.005	0.004	0.002	0.008	0.000									
		0	0.001	0.001	0.004	0.002	0.006	0.005	0.004	0.006	0.006	0.002	0.004	0.003	0.003	0.001									
		0	0.003	0.002	0.000	0.002	0.004	0.001	0.002	0.003	0.001	0.003	0.000	0.001	0.001	0.003									

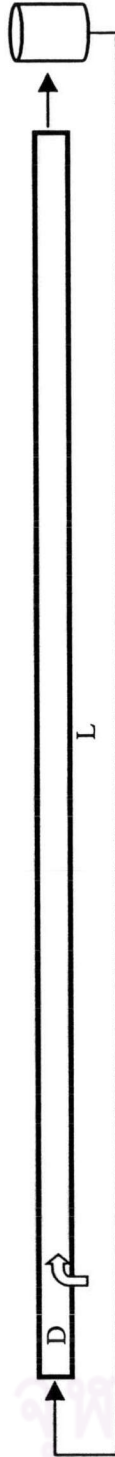
ตารางที่ จ.2 ความเข้มข้นของโอโซนในน้ำ ณ จุดเก็บตัวอย่างตำแหน่งต่างๆเมื่อใช้อากาศเป็นก๊าซตั้งต้น



		Ozone concentration (mg/l)																
Air flow (L/min)	Water Flow (L/min)	Air/water ratio	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
2.00	26.51	0.075	0	0.003	0.003	0.003	0.002	0.001	0.001	0.002	0.000	0.001	0.000	0.002	0.000	0.001	0.002	0.006
5.81	26.51	0.219	0	0.003	0.005	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.001	0.003	0.003	0.002	0.003	0.004	0.006	0.008
13.79	26.51	0.520	0	0.002	0.003	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.006	0.006	0.008
21.76	26.51	0.821	0	0.003	0.003	0.003	0.003	0.002	0.003	0.002	0.002	0.004	0.002	0.002	0.004	0.006	0.005	0.006
21.76	21.09	1.032	0	0.003	0.004	0.004	0.003	0.003	0.002	0.003	0.002	0.003	0.003	0.005	0.004	0.006	0.005	0.007
21.76	17.60	1.236	0	0.005	0.007	0.006	0.006	0.004	0.005	0.007	0.006	0.006	0.006	0.005	0.007	0.007	0.007	0.010
27.74	17.60	1.576	0	0.005	0.007	0.008	0.008	0.006	0.007	0.007	0.009	0.007	0.008	0.006	0.008	0.010	0.009	0.010
33.72	17.60	1.916	0	0.007	0.009	0.007	0.007	0.008	0.007	0.007	0.011	0.010	0.010	0.010	0.012	0.013	0.006	0.008

		Ozone concentration (Standard Deviation)																
Air flow (L/min)	Water Flow (L/min)	Air/water ratio	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
2.00	26.51	0.075	0	0.001	0.000	0.000	0.000	0.001	0.001	0.000	0.000	0.000	0.000	0.001	0.000	0.001	0.001	0.000
5.81	26.51	0.219	0	0.001	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.004	0.002	0.003	0.003	0.003	0.001	0.002	0.004	0.000
13.79	26.51	0.520	0	0.002	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	0.002	0.002	0.001	0.001	0.002	0.000	0.000	0.003	0.001
21.76	26.51	0.821	0	0.000	0.002	0.001	0.000	0.000	0.001	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	0.000	0.003	0.001	0.001
21.76	21.09	1.032	0	0.002	0.001	0.001	0.001	0.000	0.001	0.000	0.000	0.001	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.002
21.76	17.60	1.236	0	0.003	0.001	0.003	0.002	0.003	0.005	0.006	0.003	0.005	0.004	0.001	0.001	0.004	0.002	0.004
27.74	17.60	1.576	0	0.003	0.002	0.005	0.005	0.005	0.006	0.008	0.006	0.004	0.000	0.003	0.003	0.006	0.004	0.003
33.72	17.60	1.916	0	0.000	0.002	0.001	0.001	0.001	0.003	0.001	0.001	0.000	0.000	0.001	0.003	0.002	0.007	0.004

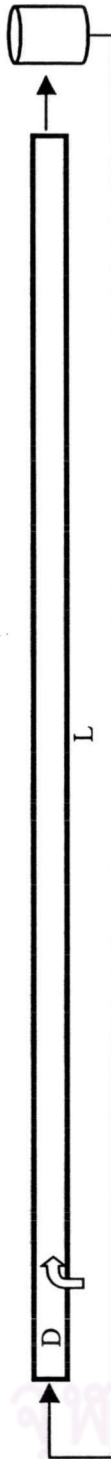
ตารางที่ ๑.3 ร้อยละความเข้มข้นของไอโซนอสัมพัทธ์ในน้ำ ณ จุดเก็บตัวอย่างตำแหน่งต่างๆเมื่อใช้ก๊าซออกซิเจนเป็นก๊าซตั้งต้น



Air flow (L/min)	Water Flow (L/min)	Air/water ratio	Relative ozone concentration (%)															
			0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
2.00	26.51	0.075	0.00	0.011	0.017	0.013	0.013	0.010	0.005	0.005	0.007	0.013	0.011	0.016	0.016	0.017	0.025	0.032
5.81	26.51	0.219	0	0.002	0.005	0.002	0.002	0.002	0.016	0.019	0.029	0.052	0.054	0.064	0.064	0.090	0.126	0.199
13.79	26.51	0.520	0	0.046	0.049	0.081	0.087	0.122	0.190	0.185	0.171	0.263	0.296	0.250	0.266	0.380	0.345	0.413
21.76	26.51	0.821	0	0.014	0.038	0.014	0.024	0.014	0.048	0.086	0.114	0.138	0.155	0.162	0.204	0.290	0.204	0.248
21.76	21.09	1.032	0	0.032	0.028	0.035	0.016	0.016	0.055	0.087	0.122	0.184	0.219	0.186	0.239	0.297	0.225	0.253
21.76	17.60	1.236	0	0.128	0.124	0.162	0.110	0.155	0.207	0.197	0.214	0.259	0.262	0.269	0.342	0.452	0.304	0.331
27.74	17.60	1.576	0	0.176	0.169	0.219	0.212	0.251	0.274	0.337	0.317	0.361	0.396	0.415	0.466	0.509	0.368	0.376
33.72	17.60	1.916	0	0.139	0.113	0.065	0.104	0.065	0.122	0.230	0.191	0.295	0.326	0.308	0.460	0.369	0.304	0.330

Air flow (L/min)	Water Flow (L/min)	Air/water ratio	Relative ozone concentration (Standard Deviation)															
			0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
2.00	26.51	0.075	0	0.002	0.006	0.003	0.007	0.006	0.005	0.005	0.006	0.008	0.003	0.003	0.005	0.007	0.007	0.015
5.81	26.51	0.219	0	0.002	0.007	0.002	0.002	0.002	0.017	0.002	0.007	0.005	0.012	0.012	0.002	0.020	0.037	0.066
13.79	26.51	0.520	0	0.035	0.031	0.069	0.031	0.035	0.031	0.031	0.035	0.042	0.012	0.023	0.023	0.000	0.019	0.008
21.76	26.51	0.821	0	0.010	0.024	0.000	0.024	0.020	0.049	0.073	0.024	0.029	0.024	0.015	0.005	0.000	0.005	0.029
21.76	21.09	1.032	0	0.008	0.014	0.007	0.014	0.017	0.030	0.017	0.020	0.046	0.022	0.024	0.039	0.030	0.033	0.039
21.76	17.60	1.236	0	0.005	0.020	0.063	0.049	0.093	0.088	0.015	0.049	0.005	0.068	0.049	0.024	0.102	0.000	0.054
27.74	17.60	1.576	0	0.017	0.017	0.055	0.033	0.089	0.078	0.055	0.083	0.089	0.028	0.055	0.050	0.044	0.011	0.033
33.72	17.60	1.916	0	0.049	0.037	0.006	0.037	0.068	0.025	0.031	0.049	0.012	0.055	0.006	0.025	0.018	0.049	0.055

ตารางที่ ๑.4 ร้อยละความเข้มข้นของโอโซนสัมพัทธ์ในน้ำ ณ จุดเก็บตัวอย่างตำแหน่งต่างๆเมื่อใช้ออกาาศเป็นก๊าซตั้งต้น



Air flow		Relative ozone concentration (%)																	
(L/min)	Water Flow (L/min)	Air/water ratio	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	300	350	400	450	500	15
2.00	26.51	0.075	0	0.012	0.013	0.012	0.009	0.005	0.003	0.006	0.001	0.003	0.001	0.006	0.001	0.004	0.008	0.024	
5.81	26.51	0.219	0	0.017	0.035	0.021	0.017	0.021	0.017	0.014	0.007	0.021	0.017	0.014	0.019	0.026	0.040	0.055	
13.79	26.51	0.520	0	0.019	0.027	0.022	0.016	0.024	0.027	0.035	0.024	0.027	0.035	0.030	0.041	0.062	0.057	0.081	
21.76	26.51	0.821	0	0.035	0.041	0.035	0.041	0.021	0.035	0.028	0.021	0.048	0.031	0.021	0.055	0.076	0.062	0.076	
21.76	21.09	1.032	0	0.038	0.048	0.052	0.035	0.045	0.031	0.035	0.024	0.035	0.062	0.066	0.052	0.079	0.066	0.090	
21.76	17.60	1.236	0	0.062	0.097	0.076	0.055	0.066	0.090	0.072	0.079	0.079	0.079	0.062	0.097	0.097	0.090	0.124	
27.74	17.60	1.576	0	0.074	0.098	0.114	0.086	0.098	0.106	0.137	0.110	0.125	0.090	0.078	0.125	0.149	0.129	0.141	
33.72	17.60	1.916	0	0.113	0.143	0.122	0.130	0.117	0.109	0.182	0.156	0.156	0.169	0.165	0.204	0.217	0.096	0.139	

Air flow		Relative ozone concentration (Standard Deviation)																	
(L/min)	Water Flow (L/min)	Air/water ratio	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	300	350	400	450	500	15
2.00	26.51	0.075	0	0.003	0.001	0.000	0.004	0.004	0.004	0.000	0.001	0.001	0.001	0.001	0.006	0.001	0.006	0.003	0.000
5.81	26.51	0.219	0	0.010	0.020	0.015	0.015	0.015	0.024	0.015	0.020	0.020	0.020	0.020	0.020	0.007	0.012	0.027	0.000
13.79	26.51	0.520	0	0.019	0.008	0.008	0.008	0.004	0.023	0.019	0.004	0.008	0.019	0.019	0.004	0.004	0.027	0.008	0.008
21.76	26.51	0.821	0	0.005	0.029	0.015	0.000	0.000	0.020	0.010	0.015	0.010	0.005	0.000	0.039	0.039	0.010	0.010	0.010
21.76	21.09	1.032	0	0.024	0.010	0.015	0.000	0.005	0.015	0.000	0.024	0.010	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005	0.029	0.029
21.76	17.60	1.236	0	0.039	0.010	0.039	0.029	0.044	0.068	0.073	0.034	0.063	0.054	0.010	0.020	0.049	0.024	0.059	0.059
27.74	17.60	1.576	0	0.039	0.028	0.072	0.078	0.094	0.116	0.094	0.055	0.000	0.061	0.044	0.044	0.044	0.061	0.044	0.044
33.72	17.60	1.916	0	0.000	0.031	0.025	0.012	0.043	0.018	0.025	0.025	0.000	0.006	0.012	0.043	0.037	0.111	0.074	0.074

ตารางที่ ๑.5 ความเข้มข้นของโอโซน เมื่อใช้ก๊าซออกซิเจนเป็นก๊าซตั้งต้น

Air flow (L/min)	Water Flow (L/min)	Air/water ratio	Input gas characteristic		O ₃ input rate (mg/min)	O ₃ concentration (mg/l)				
			O ₃ concentration			Input		Output		log-mean difference
			(%wt)	(mg/l)		Gas	Water*	Gas**	Water	
2.00	26.51	0.075	7.885	101.94	203.88	101.94	0	101.83	0.008	26.81
5.81	26.51	0.219	4.505	58.24	338.55	58.24	0	58.10	0.030	15.29
13.79	26.51	0.520	2.864	37.02	510.34	37.02	0	36.94	0.040	9.71
21.76	26.51	0.821	2.254	29.14	633.96	29.14	0	29.11	0.019	7.65
21.76	21.09	1.032	2.254	29.14	633.96	29.14	0	29.12	0.019	7.66
21.76	17.60	1.236	2.254	29.14	633.96	29.14	0	29.12	0.025	7.65
27.74	17.60	1.576	1.984	25.65	711.51	25.65	0	25.64	0.025	6.74
33.72	17.60	1.916	1.791	23.15	780.68	23.15	0	23.14	0.020	6.08

* Assume to be 0

** Assume that no ozone decomposition

ตารางที่ ๑.6 ความเข้มข้นของโอโซน เมื่อใช้อากาศเป็นก๊าซตั้งต้น

Air flow (L/min)	Water Flow (L/min)	Air/water ratio	Input gas characteristic		O ₃ input rate (mg/min)	O ₃ concentration (mg/l)				
			O ₃ concentration			Input		Output		log-mean difference
			(%wt)	(mg/l)		Gas	Water	Gas	Water	
2.00	26.51	0.075	6.855	88.62	177.23	88.62	0	88.53	0.006	23.31
5.81	26.51	0.219	3.342	43.20	251.12	43.20	0	43.16	0.008	11.36
13.79	26.51	0.520	1.868	24.15	332.94	24.15	0	24.14	0.008	6.35
21.76	26.51	0.821	1.374	17.76	386.45	17.76	0	17.75	0.006	4.67
21.76	21.09	1.032	1.374	17.76	386.45	17.76	0	17.75	0.007	4.67
21.76	17.60	1.236	1.374	17.76	386.45	17.76	0	17.75	0.010	4.67
27.74	17.60	1.576	1.167	15.08	418.35	15.08	0	15.08	0.010	3.96
33.72	17.60	1.916	1.023	13.22	445.89	13.22	0	13.22	0.008	3.48

ตารางที่ จ.7 พื้นที่หน้าตัด ความเร็วและเวลาที่อยู่ในระบบของไหลแต่ละวัฏภาค

Air flow (L/min)	Water Flow (L/min)	Air/water ratio	Cross sectional area (cm ²)		Velocity (cm/s)		Retention time (s)	
			Gas	Water	Gas	Water	Gas	Water
2.00	26.51	0.075	0.10	10.77	330	41	1.52	12.20
5.81	26.51	0.219	0.25	10.62	390	42	1.28	11.90
13.79	26.51	0.520	0.39	10.48	570	42	0.88	11.90
21.76	26.51	0.821	0.60	10.27	610	43	0.82	11.63
21.76	21.09	1.032	0.59	10.28	510	35	0.98	14.29
21.76	17.60	1.236	0.74	10.13	450	28	1.11	17.86
27.74	17.60	1.576	0.90	9.97	500	29	1.00	17.24
33.72	17.60	1.916	1.05	9.82	540	30	0.93	16.67

ตารางที่ จ.8 ค่าเรย์โนลด์สในระบบของไหลแต่ละวัฏภาค

Air flow (L/min)	Water Flow (L/min)	Air/water ratio	Reynolds number	
			Gas	Water
2.00	26.51	0.075	841	14,857
5.81	26.51	0.219	1,572	15,113
13.79	26.51	0.520	2,869	15,013
21.76	26.51	0.821	3,808	15,216
21.76	21.09	1.032	3,157	12,391
21.76	17.60	1.236	3,120	9,840
27.74	17.60	1.576	3,823	10,111
33.72	17.60	1.916	4,460	10,381

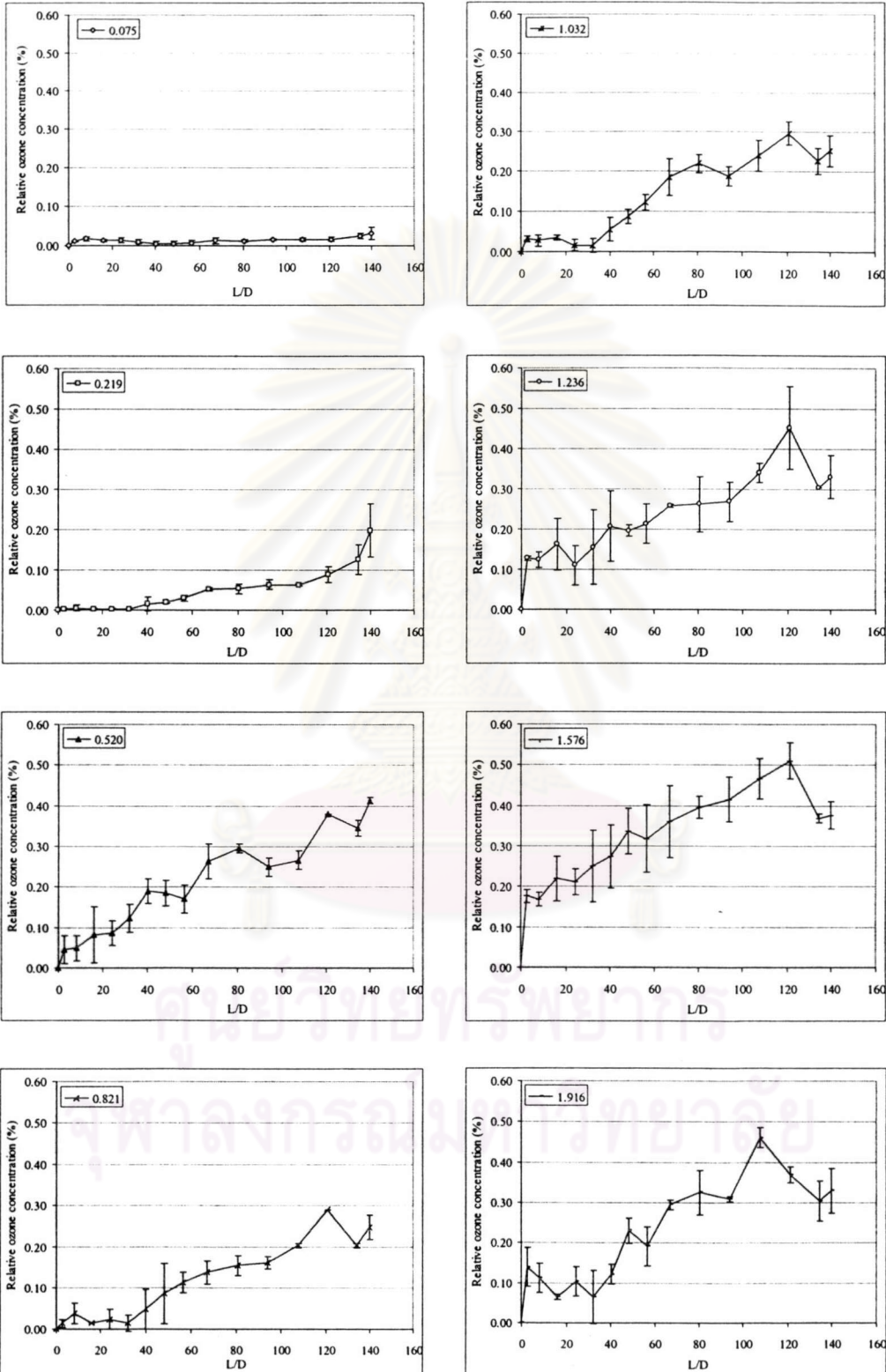
ตารางที่ ๑.9 อัตราการถ่ายเทไอโชนและสัมประสิทธิ์การถ่ายเทมวลรวมต่อปริมาตร เมื่อใช้ก๊าซออกซิเจนเป็นก๊าซตั้งต้น

Air flow (L/min)	Water Flow (L/min)	Air/water ratio	O ₃ transfer rate		k _{L,a}	
			(mg/min)	SD*	(min ⁻¹)	SD
2.00	26.51	0.075	0.224	0.109	0.0015	0.0007
5.81	26.51	0.219	0.806	0.268	0.0095	0.0032
13.79	26.51	0.520	1.066	0.020	0.0201	0.0004
21.76	26.51	0.821	0.505	0.060	0.0123	0.0015
21.76	21.09	1.032	0.409	0.063	0.0100	0.0015
21.76	17.60	1.236	0.447	0.072	0.0111	0.0018
27.74	17.60	1.576	0.447	0.040	0.0128	0.0011
33.72	17.60	1.916	0.354	0.059	0.0114	0.0019

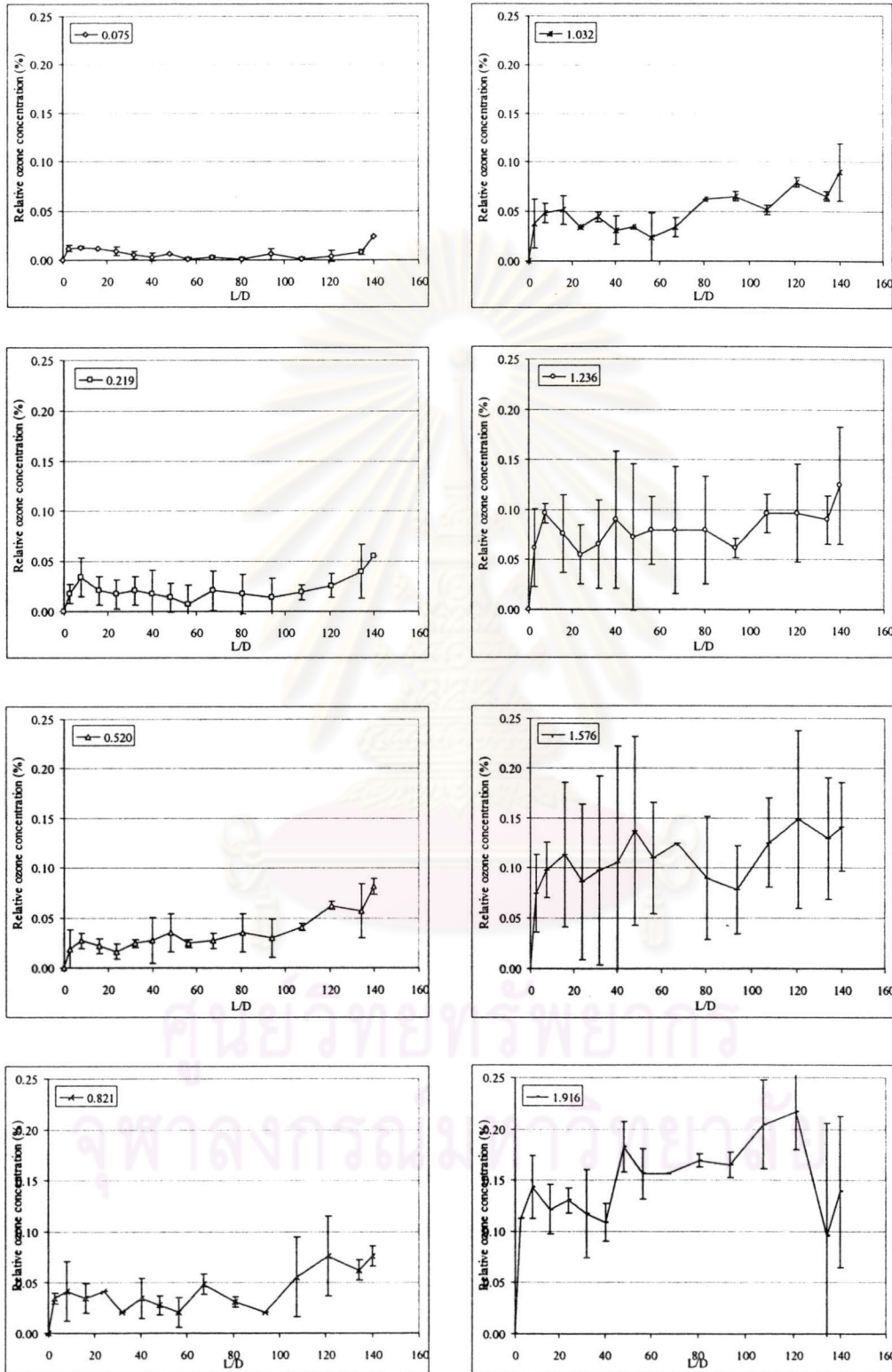
*SD = Standard Deviation

ตารางที่ ๑.10 อัตราการถ่ายเทไอโชนและสัมประสิทธิ์การถ่ายเทมวลรวมต่อปริมาตร เมื่อใช้อากาศเป็นก๊าซตั้งต้น

Air flow (L/min)	Water Flow (L/min)	Air/water ratio	O ₃ transfer rate		k _{L,a}	
			(mg/min)	SD	(min ⁻¹)	SD
2.00	26.51	0.075	0.168	0.000	0.0013	0.0000
5.81	26.51	0.219	0.224	0.000	0.0036	0.0000
13.79	26.51	0.520	0.210	0.020	0.0061	0.0006
21.76	26.51	0.821	0.154	0.020	0.0062	0.0008
21.76	21.09	1.032	0.145	0.047	0.0058	0.0019
21.76	17.60	1.236	0.168	0.079	0.0068	0.0032
27.74	17.60	1.576	0.168	0.053	0.0081	0.0026
33.72	17.60	1.916	0.149	0.079	0.0084	0.0044



รูปที่ ๑.๑ ผลการทดลองในหน่วยร้อยละความเข้มข้นของโอโซนสัมพัทธ์ในน้ำ ณ จุดเก็บตัวอย่าง ตำแหน่งต่างๆ เมื่อใช้ก๊าซออกซิเจนเป็นก๊าซตั้งต้น



รูปที่ จ.2 ผลการทดลองร้อยละความเข้มข้นของโอโซนสัมพัทธ์ในน้ำ ณ จุดเก็บตัวอย่างตำแหน่งต่างๆเมื่อใช้อากาศเป็นก๊าซตั้งต้น



ภาคผนวก ฉ
ภาพอุปกรณ์ทดลอง

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก จ
ภาพอุปกรณ์ทดลอง



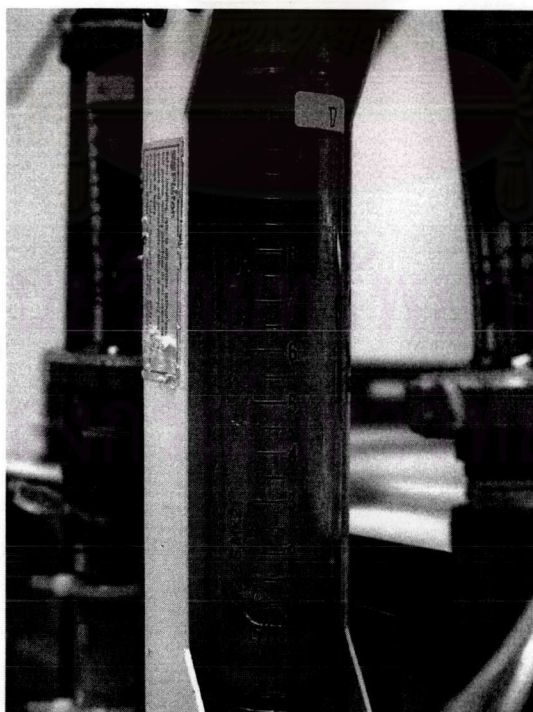
รูปที่ จ.1 ท่อที่ใช้ทำการทดลอง



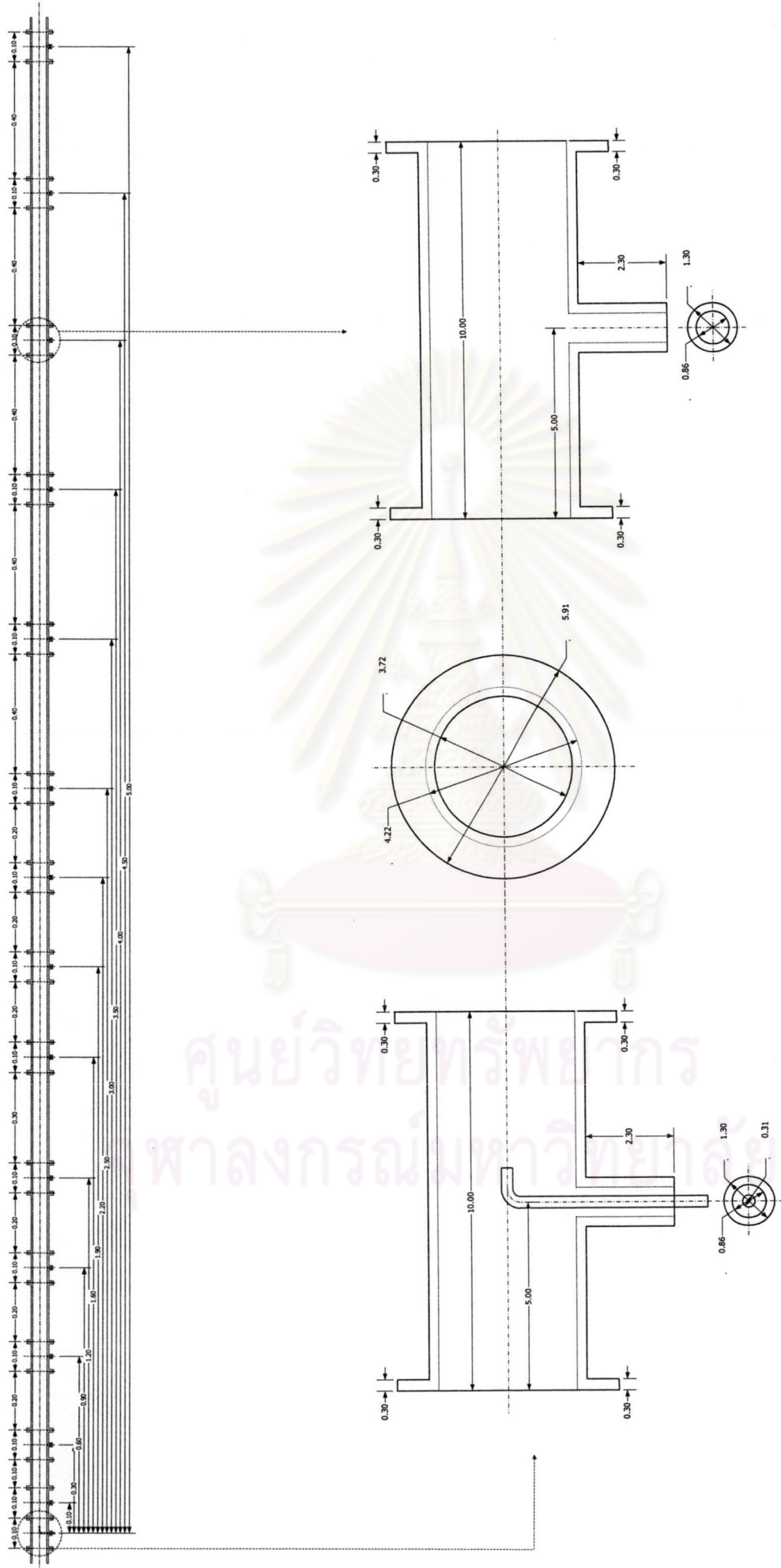
รูปที่ จ.2 เครื่องผลิตโอโซนที่ใช้ในการทดลอง



รูปที่ ๓ อุปกรณ์วัดอัตราการไหลของก๊าซ



รูปที่ ๔ อุปกรณ์วัดอัตราการไหลของของเหลว

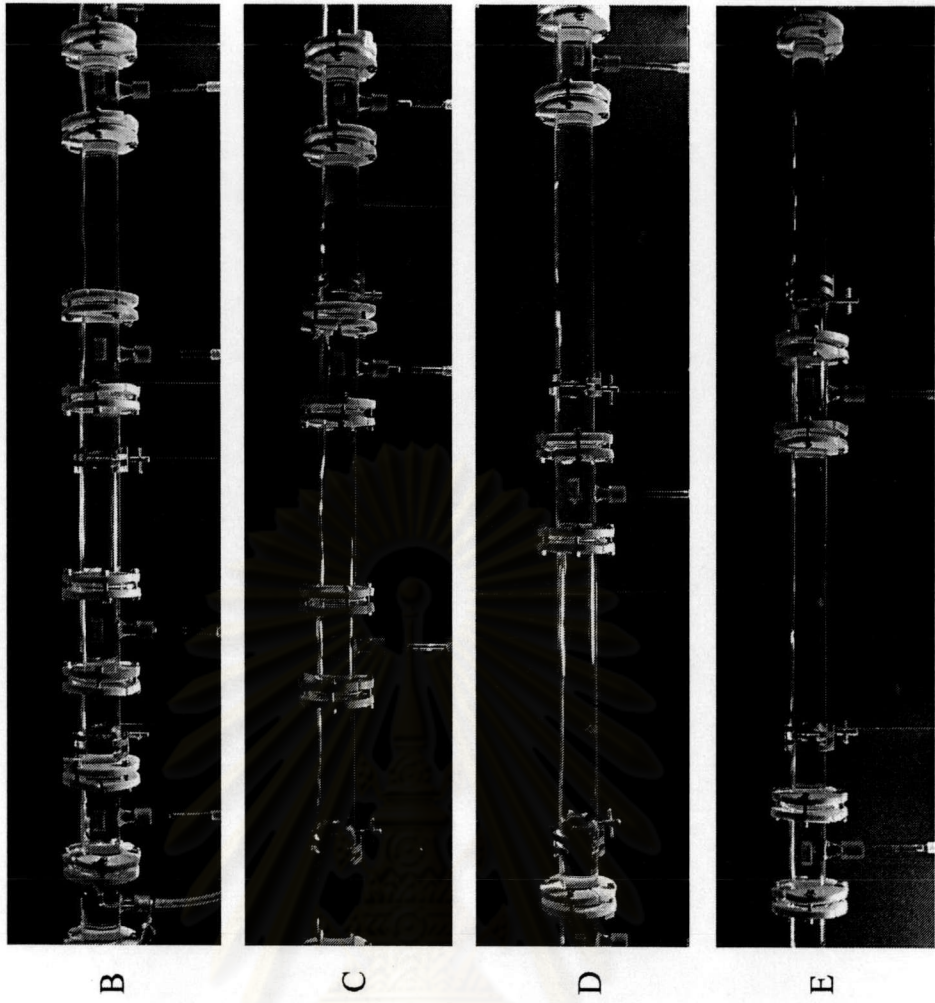
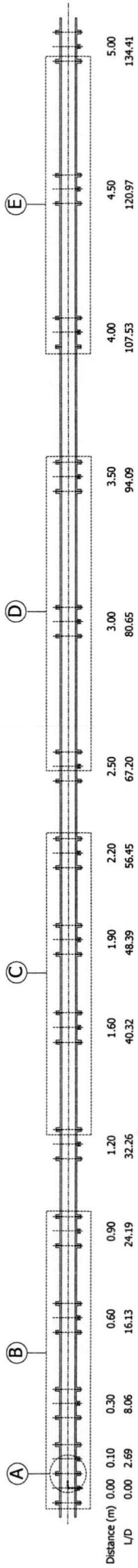


รูปที่ จ.5 แผนผังท่อที่ใช้ทดลอง



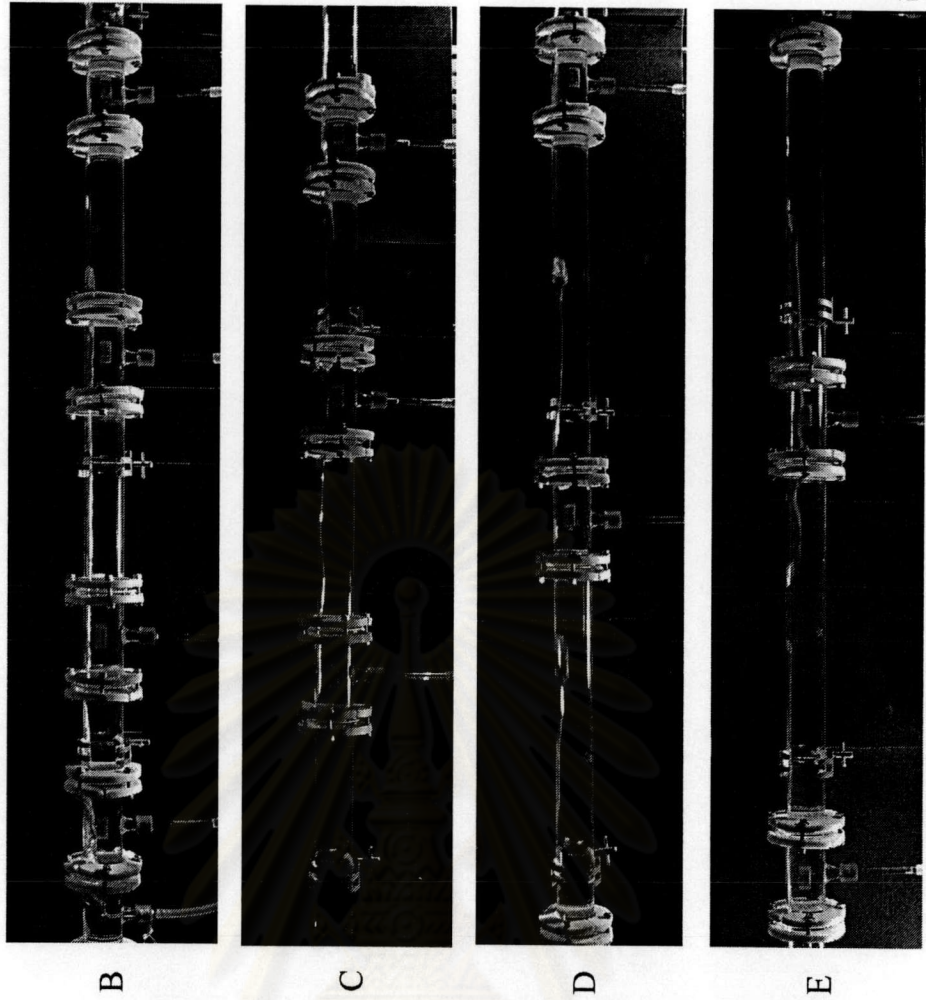
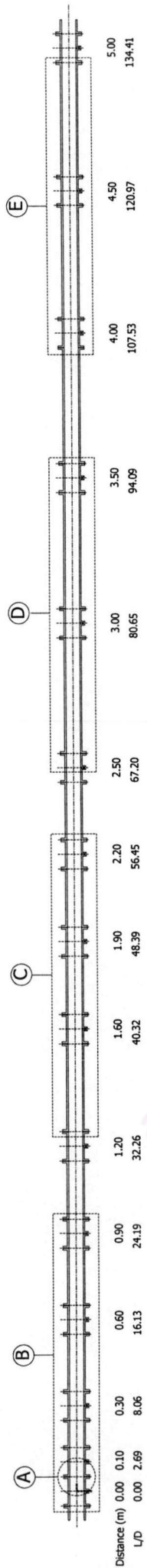
ภาคผนวก ช
ภาพแสดงรูปแบบการไหล

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



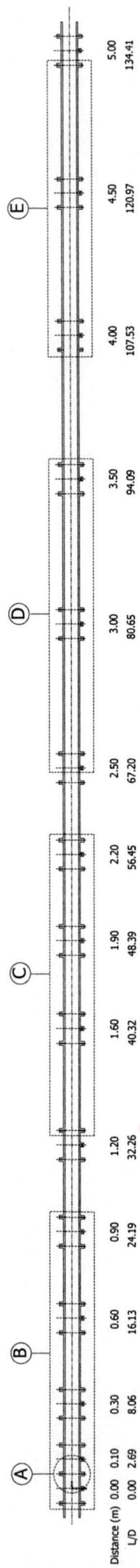
A

รูปที่ ๓.1 ภาพแสดงรูปแบบการไหลสำหรับอัตราส่วนกำลังของเหลว 0.075



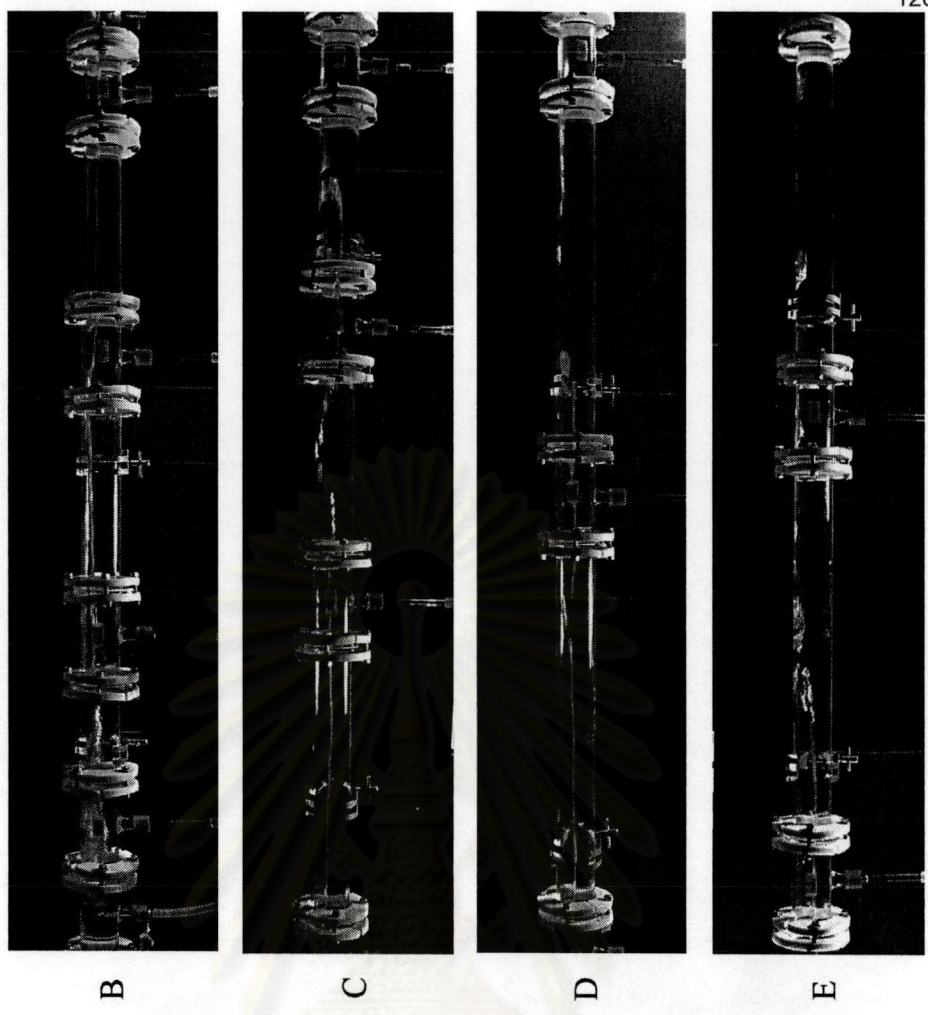
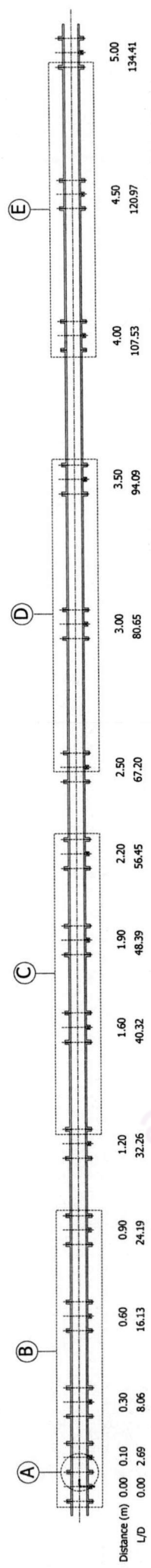
A

รูปที่ ๒.๒ ภาพแสดงรูปแบบการไหลสำหรับอัตราส่วนกึ่งยาวของหลอด 0.219

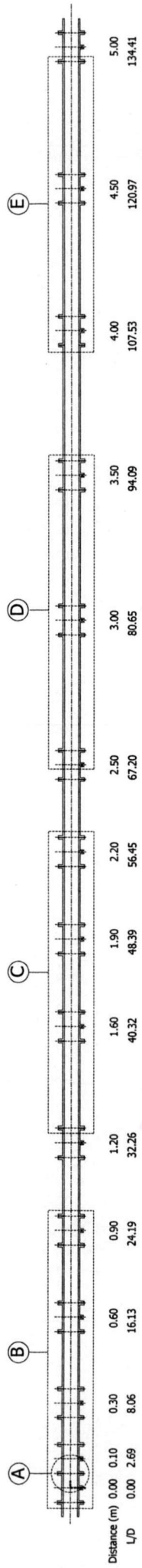


A

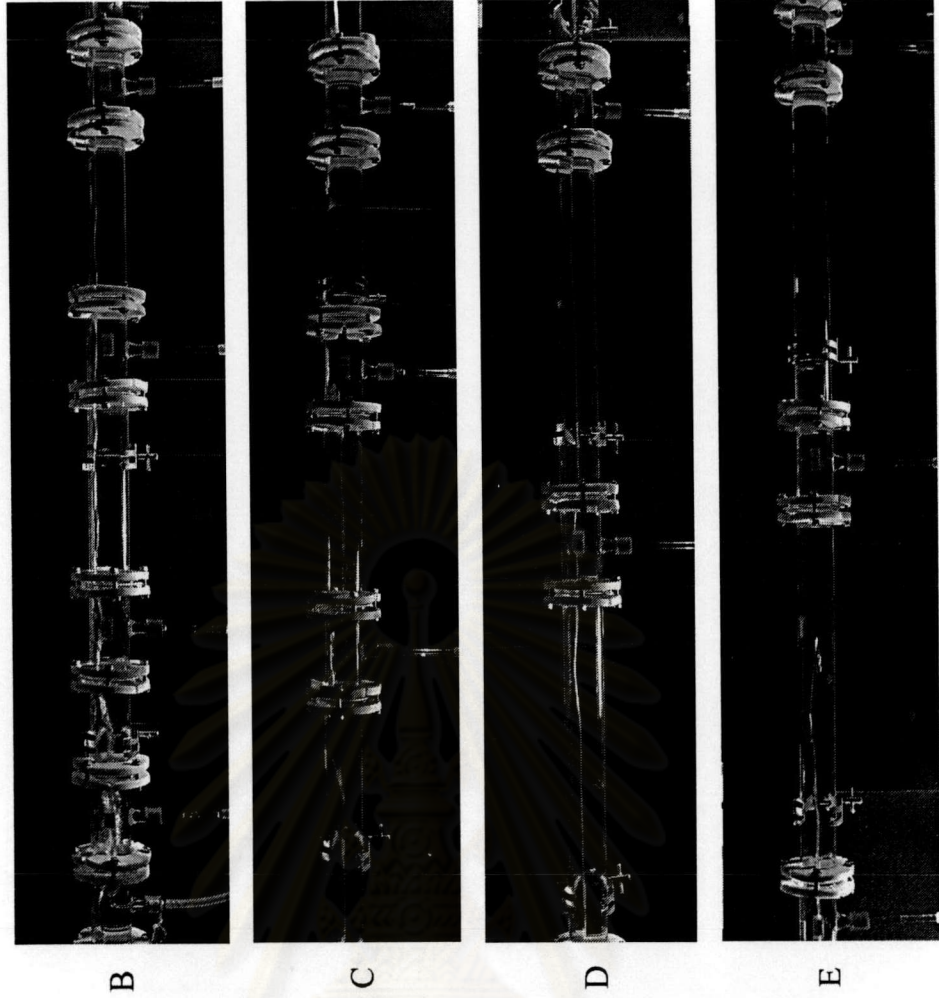
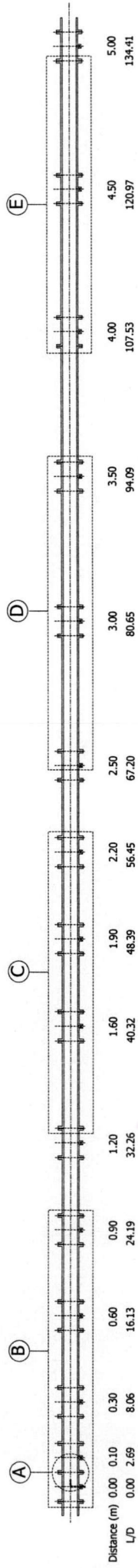
รูปที่ ๓.3 ภาพแสดงรูปแบบการไหลสำหรับอัตราส่วนน้ำยาต่อของเหลว 0.520



A
รูปที่ ๓.4 ภาพแสดงรูปแบบการไหลสำหรับอัตราส่วนกำลังต่อของเหลว 0.821

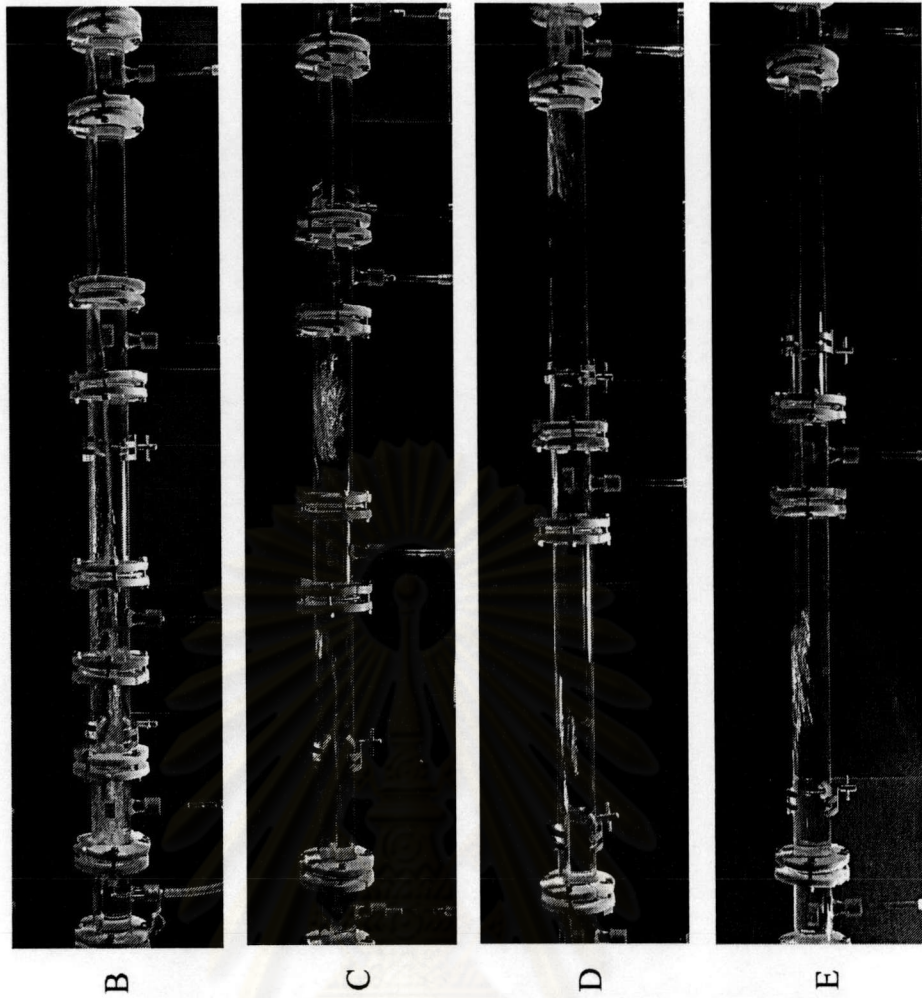
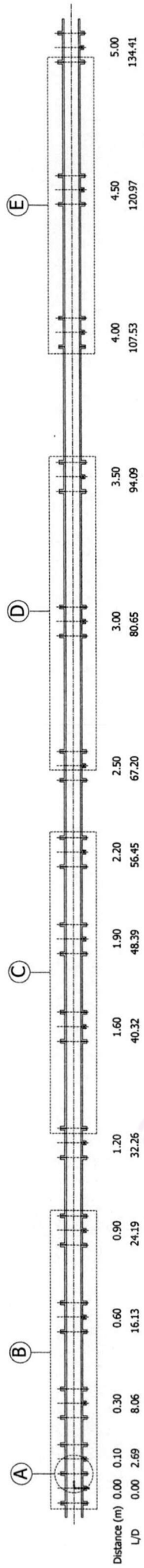


A
รูปที่ 5.5 ภาพแสดงรูปแบบการไหลสำหรับอัตราส่วนเกียร์ของเหลว 1.032

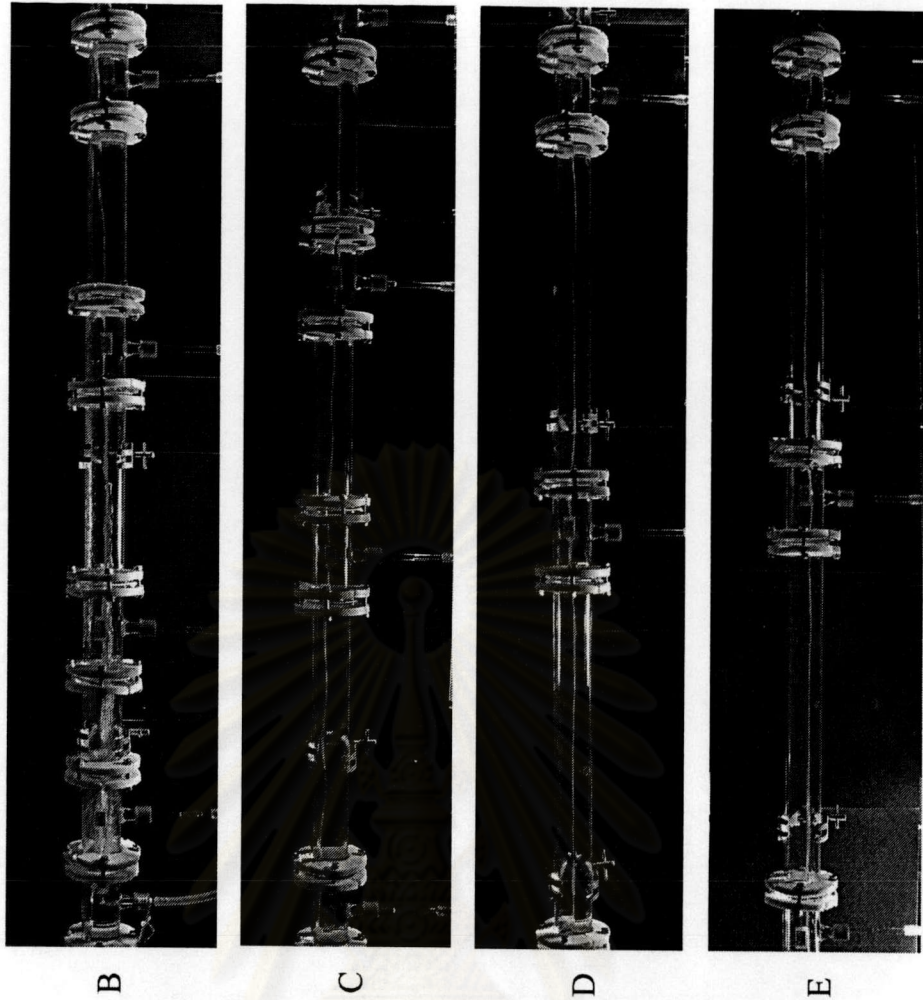
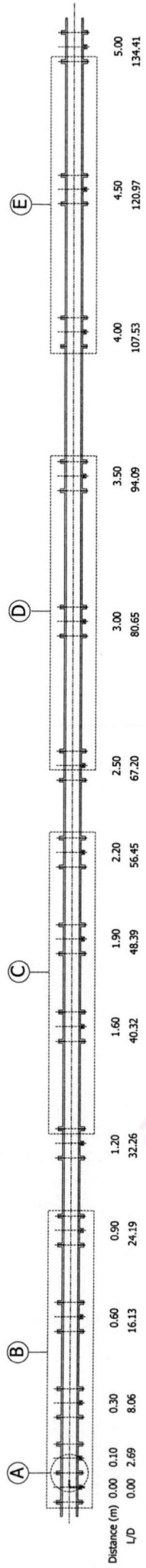


A

รูปที่ ๖. ภาพแสดงรูปแบบการไหลสำหรับอัตราส่วนก๊าซต่อของเหลว 1.236



รูปที่ ๗.๗ ภาพแสดงรูปแบบการไหลสำหรับอัตราส่วนเกาซ์ต่อของเหลว 1.576



รูปที่ ๓.๘ ภาพแสดงรูปแบบการไหลสำหรับการไหลสำหรับอัตราส่วนกำลังของเหลว 1.916

ประวัติผู้เขียนวิทยานิพนธ์

นายกฤษฏี ลิลิตการตกุล เกิดเมื่อวันที่ 15 ธันวาคม พ.ศ. 2521 ที่อำเภอเมือง จังหวัดมหาสารคาม สำเร็จการศึกษาระดับมัธยมศึกษาจากโรงเรียนเตรียมอุดมศึกษาในปีการศึกษา 2538 จากนั้นเข้าศึกษาปริญญาตรีวิศวกรรมศาสตรบัณฑิต สาขาวิศวกรรมเคมี ที่คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัยจนสำเร็จการศึกษาในปีการศึกษา 2542 และได้เข้าศึกษาต่อในหลักสูตรวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต สาขาวิศวกรรมเคมี ที่คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ในสาขาวิชาวิศวกรรมเคมีสิ่งแวดล้อมและความปลอดภัย ในปีการศึกษา 2543



ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย