

บทความวิจัย

การผลิตโอโซนระบบพลาสมาความดันสูงสำหรับบำบัดน้ำเสีย

มงคล จงสุวรรณพงศ์ และ สันทัด คิริอนันต์พิญลย์*

บทคัดย่อ

เครื่องเติมออกซิเจนความดันสูงที่มีอยู่ดังเดิมได้นำไปทดลองใช้ควบคู่กับเครื่องผลิตโอโซนพลาスマความดันสูงที่ได้พัฒนาขึ้นดังกล่าว ซึ่งเรียกว่าเครื่องบำบัดน้ำเสียด้วยโอโซนพลาスマความดันสูง อยู่ในวิสัยที่ทำงานได้ทั้งสองระบบจะใช้อากาศหรือโอโซนสลับสับเปลี่ยนกันได้ เครื่องดังกล่าวถูกนำไปทดสอบหาประสิทธิภาพในการเติมออกซิเจนภายในภายนอกชิ้นงาน ในการใช้อากาศและไวนิลคลอโรฟอร์ม พบว่าสัมประสิทธิ์ในการถ่ายเทออกซิเจนของเครื่องเติมอากาศภายในภายนอกชิ้นงานมีค่า 8.014 และภายนอกชิ้นงานมีค่า 11.303 และพบว่าสัมประสิทธิ์ในการถ่ายเทออกซิเจนของเครื่องเติมไวนิลคลอโรฟอร์มมีค่าเท่ากับร้อยละ 10.43 ภายนอกชิ้นงานมีค่าเท่ากับ 14.72%

คำสำคัญ: การทำโอโซน ออกซิเจน การบำบัดน้ำเสีย

*สาขาวิชาเทคโนโลยีสิ่งแวดล้อม คณะพลังงานสิ่งแวดล้อมและวัสดุ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้า ชานนทบุรี

*ผู้นิพนธ์ประธานงาน, email: suntud.sir@kmutt.ac.th

Ozone Production by High Pressure Plasma System for Wastewater

Mongkol Jongsuphanphong and Suntud Sirianuntapiboon*

ABSTRACT

An oxygen supplier, with high pressure technique was constructed to mutually operate with the plasma ozonizer previously developed. The system, named High Pressure Plasma, is capable of interchangeably functioning as suppliers of oxygen and ozone. The system was tested for the oxygen supply efficiency under both air and ozone supply conditions. $K_L a$ of the system under the air supply was 8.014 whereas that of the system under the ozone supply was 11.303. For the former system, the oxygen transfer coefficient was 10.43% while for the latter it was 14.72%.

Keywords: ozonation, oxygenation, wastewater

Department of Environmental Technology, School of Energy Environment and Materials, King Mongkut's University of Technology Thonburi.

*Corresponding author, email: suntud.sir@kmutt.ac.th

บทนำ

ปัญหาสิ่งแวดล้อมเป็นพิษจากน้ำในปัจจุบันก่อให้เกิดการพัฒนาระบบบำบัดน้ำเสียที่มีประสิทธิภาพ และประหยัดค่าใช้จ่ายซึ่งมีอยู่หลายวิธี โดยวิธีที่หลายประเทศให้ความสนใจในการศึกษาวิจัยกันมาก ได้แก่ การใช้ไอโอดินในการบำบัดน้ำเสีย เนื่องจากไอโอดินสามารถละลายน้ำได้ดีกว่าก๊าซออกซิเจนถึง 10 เท่า [1, 2] ก๊าซไอโอดินเป็นตัวออกซิไดซ์ที่รุนแรง และมีสมบัติหลายอย่าง เช่น ทำให้เกิดปรากฏการณ์ เรโซไซแนซ์ มีการเรียงตัวของโครงสร้างโมเลกุลของออกซิเจนเป็นสามเหลี่ยมได้ 4 แบบ ไม่มีลักษณะเป็นอนุมูลอิสระที่จะทำปฏิกิริยากับสารอื่นได้ และดูดซับรังสีอัลตราไวโอเลต ทำให้เกิดปฏิกิริยาออกซิเดชันกับสารอินทรีย์หรือสารอนินทรีย์ และทำปฏิกิริยาไดโพล่า ไซโคลแอดดิชัน (dipolar cyclo-addition) กับสารประกอบอะโรมาติก (aromatic compounds) ทำปฏิกิริยากับอนุมูลไฮดรอกซี (OH^-) เป็นazupeอร์ออกไซด์ (superoxide radical) ซึ่งเป็นตัวออกซิไดซ์ที่แรงกว่าไอโอดิน ไอโอดินมีคุณสมบัติโดดเด่นในการผ่าเชื้อโรค ได้ทุกชนิด ไม่ว่าจะเป็นเชื้อไวรัส แบคทีเรีย รา ยีสต์ โปรโตซัว สปอร์ ชิสต์ และไข่พยาธิ โดยไอโอดินจะทำปฏิกิริยาออกซิเดชันกับสารประกอบที่ห่อหุ้มเซลล์ทำให้เซลล์แตก ถ้าเป็นไวรัสจะถูกยับยั้งโดยนิวเคลียก ถ้าเป็นชิสต์หรือโปรโตซัวจะทำลายเยื่อหุ้มชั้นในจนถึงส่วนประกอบภายในเซลล์ ดังนั้นจึงเหมาะสมในการบำบัดน้ำเสีย เช่น การผ่าเชื้อโรค จุลินทรีย์ และแบคทีเรียได้เกือบทุกชนิด การกำจัดสารเคมีและสารอินทรีย์ที่ปนเปื้อนมากับน้ำเสีย ตลอดจนช่วยลดปริมาณ COD ได้ดี [3, 4] สำหรับประเทศไทยได้มีบริษัทเอกชนนำเครื่องมือที่ผลิตไอโอดินเข้ามาจากการต่างประเทศเพื่อจำหน่ายในราคาที่สูง จึงทำให้มีผู้นำไอโอดินมาประยุกต์ใช้กับระบบบำบัดน้ำเสียน้อยมาก นอกจากนี้ก๊าซไอโอดินเป็นก๊าซที่ไม่เสื่อมร ถ่ายตัวกลับไปเป็นออกซิเจนได้ในเวลาอันรวดเร็ว จึงจำเป็นต้องนำอุปกรณ์ที่ผลิตไอโอดินไปติดตั้งให้ใกล้กับแหล่งที่ใช้และเวลาในการแพร่กระจายของไอโอดินในน้ำต้องเป็นไปอย่างรวดเร็วและท้วถึง จะเห็นได้ว่าปัญหาที่ใช้ไอโอดินในการบำบัดน้ำเสียของเครื่องใช้ทั่วๆ ไป ที่นำมาใช้ในบ่อเลี้ยงสัตว์น้ำเป็นเครื่องที่นำไอโอดินอัดลงไปในน้ำหรือໃห้น้ำมาผสมกับไอโอดินในระบบการเติมอากาศแบบเจ็ท ซึ่งทำให้การแพร่กระจายของไอโอดินไม่ทั่วถึง และไอโอดินจะให้พลังงานในช่วงที่ไอโอดินถูกยับยั้งในเวลาที่น้อยมาก คือ ภายใน 6 วินาทีเท่านั้น ทำให้ประสิทธิภาพในการผ่าเชื้อโรคและการกระจายของออกซิเจนในน้ำไม่ทั่วถึง จึงเป็นเหตุอย่างหนึ่งที่ทำให้มีผู้นำไอโอดินมาใช้ในการบำบัดน้ำเสียแล้วได้ผลน้อยไม่คุ้มกับการลงทุน

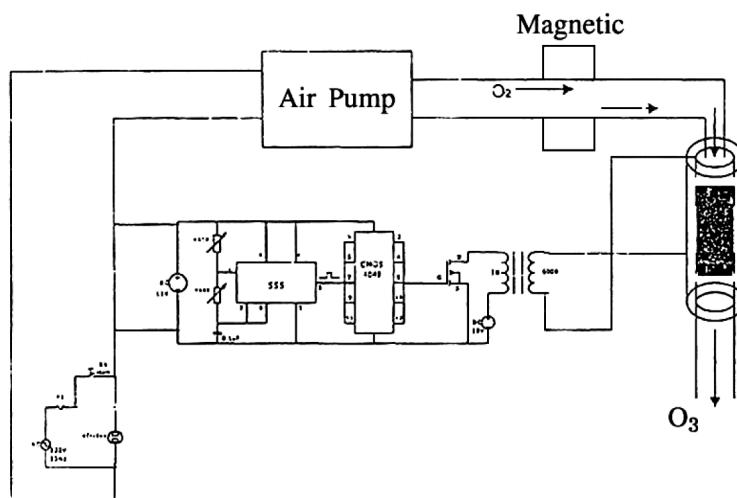
จากเหตุผลดังกล่าวผู้วิจัยจึงได้คิดพัฒนาเครื่องผลิตไอโอดินที่มีประสิทธิภาพและราคาถูกที่ใช้อุปกรณ์ที่ผลิตขึ้นภายในประเทศเกือบทั้งหมด อนึ่งระบบผลิตไอโอดินในปัจจุบันมีอยู่ 2 แบบ คือ แบบความต่างศักย์สูง (discharge high voltage) และแบบระบบพลาสมากำลังดันสูง (high pressure plasma) การทดลองครั้งนี้เลือกใช้ระบบพลาสมากำลังดันสูง ทั้งนี้เนื่องจากเป็นระบบที่ใช้พลังงานในการผลิตไอโอดินต่ำกว่าจึงน่าจะเหมาะสมกว่าในการผลิตไอโอดินเชิงอุตสาหกรรม นอกจากนั้นเพื่อต้องการให้ไอโอดินแพร่กระจายในน้ำเสียเป็นไปอย่างรวดเร็วและทั่วถึง จึงได้นำเครื่องผลิตไอโอดินที่พัฒนาขึ้นมาประยุกต์ใช้กับเครื่องเติมอากาศให้น้ำในสภาวะความดันสูงที่ผู้วิจัยได้ประดิษฐ์ขึ้น โดยใช้หลักคุณสมบัติที่สภาวะความดันอากาศสูงและพื้นที่น้ำที่สัมผัสกับก๊าซได้มากที่สุดซึ่งจะทำให้การแพร่กระจายของก๊าซผสมกับน้ำเสียเป็นไปอย่างรวดเร็วในเวลาอันสั้น โดยใช้ระบบฉีดน้ำเสียให้กระจายเป็นฝอยเข้าไปผสมกับก๊าซไอโอดินระบบความดันสูง

ภายในระบบเครื่องเติมโอโซนแล้วปล่อยออกนอกรอบของเครื่องจะไม่ไปรบกวนตัววัดและเป็นเครื่องที่เพิ่มค่า DO ได้มากกว่าเครื่องบำบัดน้ำเสียด้วยโอโซนและเครื่องเติมอากาศทั่วๆ ไปที่มีปัญหาจากการแพร่กระจายของโอโซนและออกซิเจนในน้ำไม่ทั่วถึง

อุปกรณ์

เครื่องผลิตโอโซน (ozone production apparatus)

เป็นเครื่องผลิตโอโซน ขนาด 22 วัตต์ ใช้กับไฟฟ้า AC 220 V 50 Hz ผลิตโอโซนได้ 50 ถึง 200 มิลลิกรัมต่อชั่วโมง จากอากาศ ดังรูปที่ 1



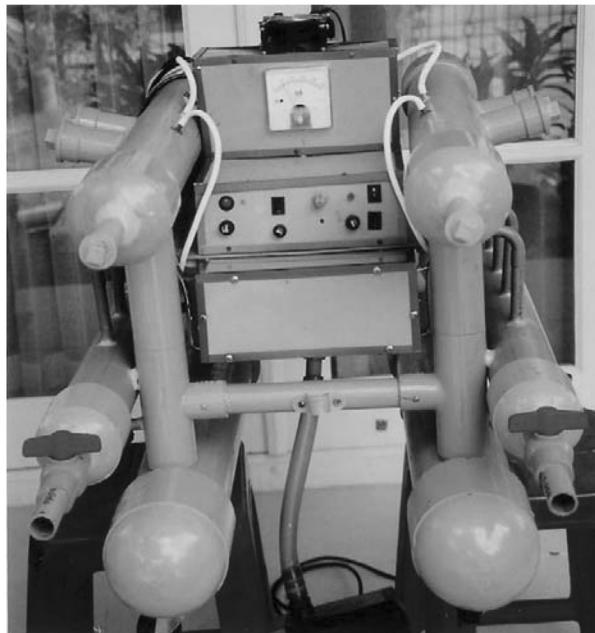
รูปที่ 1 วงจรไฟฟ้าของโอโซนในเชอร์ส์

เครื่องบำบัดน้ำเสียโดยโอโซนในสภาวะความดันสูง

ส่วนประกอบ

- โครงสร้างของระบบใช้วัสดุทำจาก stainless steel and PVC ขนาดตามรูปที่ 2 โดยสามารถผลิตโอโซนได้ประมาณ 50 ถึง 200 มิลลิกรัม/ชั่วโมง
- เครื่องอัดอากาศ (air pump component: GAST Co., Ltd. USA, model 0.25 pH, control both oxygen and air flow at capacity of up to 200 L/min)
- เครื่องวัดความดัน (pressure meter: Nuovafima Co, Ltd. Japan, Model MSI-DS 150 to determine the pressure of the gas in the rang of 1.0×10^5 - 1.5×10^5 N/m²)
- เครื่องวัดความต่างศักย์ (voltage meter: Tamadensoku Co, Ltd. Japan Model 20 ADS ขนาด 3,000-18,000 โวลต์)
- เครื่องวัดกระแสไฟฟ้า (current ampere meter: Yokogawa Hokushin Model 76AA 4318 ขนาด 10-35 มิลลิแอมป์)

- เครื่องสูบน้ำ (water pump: Guangdng Risheng Group Co., Ltd, China Model Hx-4500 ขนาดไม่ต่ำกว่า 2,800 ลิตร/ชม.)
 - เครื่องวัดอัตราการไหลของน้ำ (water flow meter: Essom Inspection TA Co., Ltd. Thailand Model HB 016 ขนาดไม่ต่ำกว่า 60 ลิตร/นาที)
- เครื่องบำบัดน้ำเสียโดยไออกซนในสภาวะความดันสูง แสดงดังรูปที่ 2

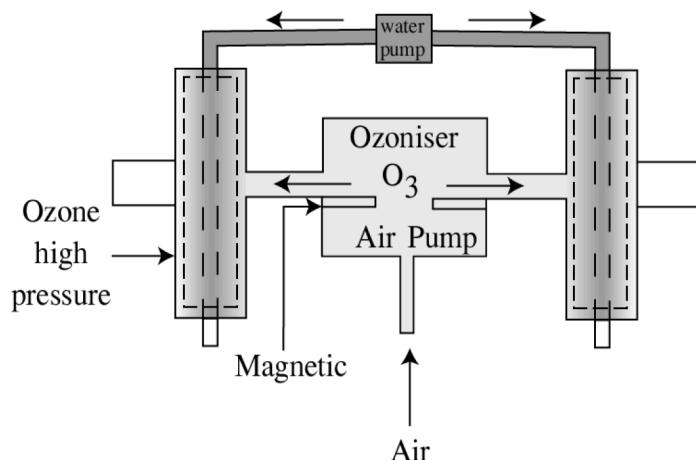


รูปที่ 2 เครื่องบำบัดน้ำเสียด้วยไออกซนในสภาวะความดันสูง

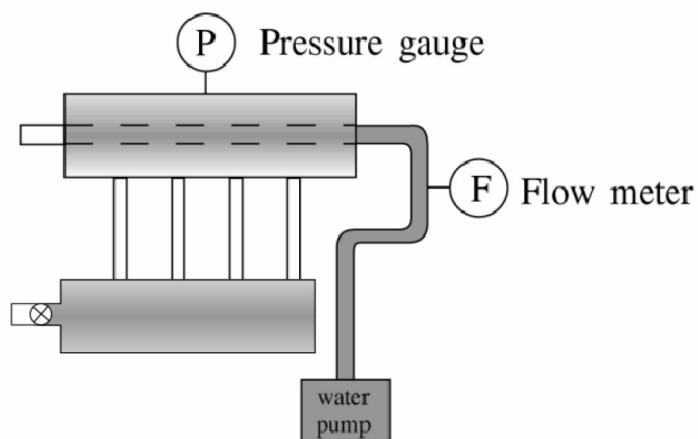
การควบคุมสภาวะการทำงานของเครื่อง (operation condition)

หลักการทำงานของเครื่องเติมไออกซนให้น้ำในสภาวะความดันสูงและเติมอากาศในน้ำในสภาวะความดันสูง ทั้งสองระบบอยู่ในเครื่องเดียวกัน โดยมีอุปกรณ์ส่วนประกอบรวมกัน และใช้ตัวควบคุม 2 ตัวคือ

- ตัวควบคุมการใช้ไออกซน หรือการใช้อากาศในการทดลอง
- ตัวควบคุมปริมาณการไหลของน้ำในการทดลอง ดังรูปที่ 3 และ รูปที่ 4



รูปที่ 3 ภาพด้านบนระบบการทำงานของเครื่องบำบัดน้ำเสียด้วยโอโซนในสภาวะความดันสูง



รูปที่ 4 ภาพด้านข้างของเครื่องบำบัดน้ำเสียด้วยโอโซนในสภาวะความดันสูง

คุณสมบัติของเครื่องบำบัดน้ำเสียด้วยโอโซนในสภาวะความดันสูงนี้สามารถควบคุมได้ทั้ง การใช้โอโซนหรืออากาศธรรมด้า โดยมีสวิทช์ควบคุมว่าจะเป็นการเติมโอโซนหรืออากาศธรรมดาก็ได้ โดย จะใช้เครื่องผลิตอากาศหรือโอโซนตัวเดียวกัน

วิธีการทดลอง

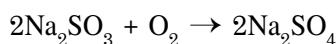
นำเครื่องบำบัดน้ำเสียด้วยโอโซนสภาวะความดันสูงทดลองหาประสิทธิภาพในการถ่ายเทออกซิเจน ในน้ำประปาดังแสดงในรูปที่ 5 โดยมีขั้นตอนดังนี้

1. นำน้ำประปา 200 ลิตร มาลดปริมาณออกซิเจนที่ละลายในน้ำ (dissolved oxygen: DO) ให้มีค่าเป็นศูนย์

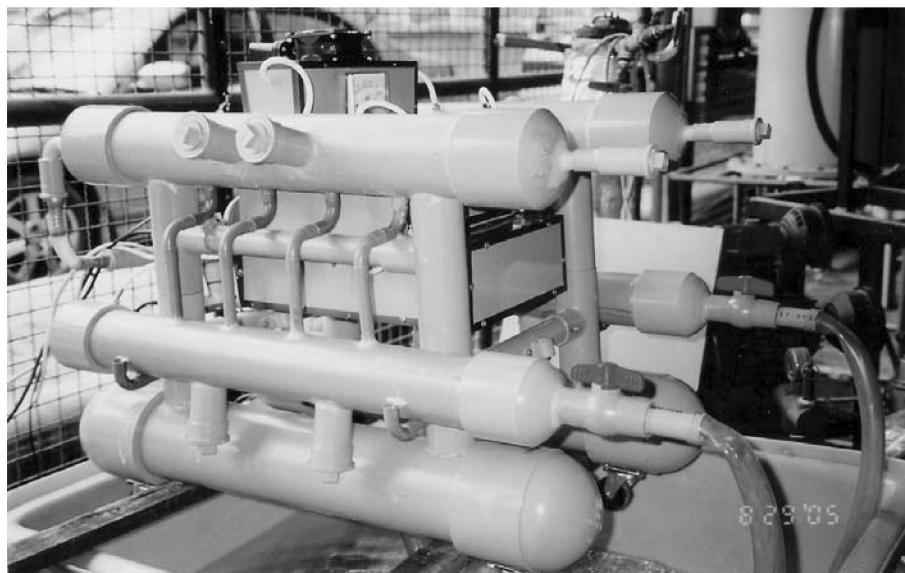
2. นำน้ำดังกล่าวมาทดสอบการเพิ่มออกซิเจนให้น้ำจากเครื่องเติมไออกซินในสภาวะความดันสูง โดยให้อัตราการไหลของอากาศเข้าสู่ระบบเครื่อง 50 ลิตร/นาที หรือปริมาณไออกซิน 150 มิลลิกรัม/ชั่วโมง ความดันก๊าซในระบบ $1.3 \times 10^5 \text{ N/m}^2$ อัตราการไหลของน้ำปรับให้เท่ากัน 25 L/10 min, 50 L/10 min, 75 L/10 min, 100 L/10 min และ 150 L/10 min ตามลำดับ

3. นำน้ำตัวอย่างที่เก็บจากปลายท่อของเครื่องและในถังปฏิกิริยาตามวิธีการของ Moris [5] มาหาค่าออกซิเจนละลายน้ำ โดยวิธีเอไซด์โนดิฟิดีชัน (azide modification) [6]

อัตราการทำให้น้ำประปามีค่าออกซิเจนละลายน้ำเป็นศูนย์ทำได้ โดยนำน้ำประปาระบุริมาณ 1,000 ลิตร มากำจัดออกซิเจน โดยใช้สารเคมีโซเดียมซัลไฟฟ์ (Na_2SO_3) ในกรดระดับงานวิเคราะห์ ดังสมการ



การคำนวณปริมาณของโซเดียมซัลไฟฟ์ที่ใช้โดยทั่วไปจะคิดปริมาณเกินพอดีที่ $7.88 \text{ มิลลิกรัม/ลิตร}$ ในการทดสอบครั้งนี้ได้ใช้น้ำประปามากกว่าที่ไม่มีค่าเท่ากับศูนย์ แล้วทำการทดลองโดยใช้น้ำเข้าสู่ระบบของเครื่องบําน้ำแล้วดูด้วยไออกซินในสภาวะความดันสูง



รูปที่ 5 ภาพขณะทดลองบําน้ำแล้วดูด้วยไออกซินในสภาวะความดันสูง

นำน้ำแล้วมาใส่ในถังปฏิกิริยาแล้วนำเครื่องบําน้ำแล้วดูด้วยไออกซินในสภาวะความดันสูงมาติดตั้งไว้บนถังปฏิกิริยา จากนั้นเปิดเครื่องให้ทำงานตรวจสอบอัตราการไหลของน้ำให้เท่ากัน 25 L/10 min, 50 L/10 min, 75 L/10 min, 100 L/10 min และ 150 L/10 min ตามลำดับ และให้ความดันของก๊าซในระบบเท่ากับ $1.3 \times 10^5 \text{ N/m}^2$

การหาค่าสัมประสิทธิ์ในการถ่ายเทออกซิเจนลงไปในน้ำ [7]

$$K_L a = 2.303 \times \text{slope} \times 60$$

การหาค่าความสามารถในการเติมออกซิเจนของเครื่องเติมอากาศ (oxygenation capacity) (mgO_2/hr)

$$\text{OC} = K_L a C_s V$$

การหาอัตราการถ่ายเทออกซิเจน (oxygen transfer rate)

$$R_o = \frac{\text{OC}}{P}$$

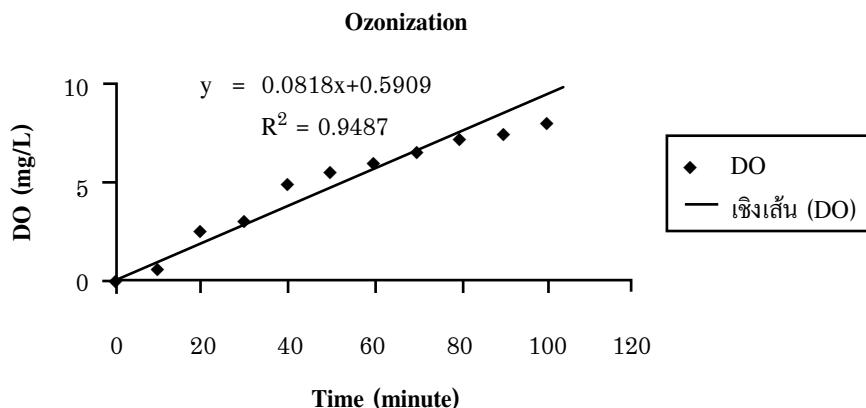
ประสิทธิภาพในการถ่ายเทออกซิเจนของเครื่องเติมอากาศ

$$E = \frac{\text{OC}}{A} \times 100$$

- โดย $K_L a$ = สัมประสิทธิ์ของการถ่ายเทออกซิเจน โดยค่าดังกล่าวจะขึ้นกับการปั่นป่วนของน้ำ อุณหภูมิ ความดันบรรยากาศ และความเข้มข้นของสารละลายในน้ำ
 OC = ความสามารถในการเติมออกซิเจน (mg/L)
 R_o = อัตราการถ่ายเทออกซิเจน (mg/kW-hr)
 E = ประสิทธิภาพในการถ่ายเทออกซิเจนของเครื่องเติมอากาศ (%)
 C_s = ออกซิเจนอิมตัวในน้ำ (mg/L)
 C_t = ออกซิเจนละลายน้ำที่เวลา t (mg/L)
 PWR = กำลังไฟฟ้าที่ใช้ให้กับเครื่องเติมอากาศ (kW)
 V = ปริมาตร L (m^3)
 A = บริมาณออกซิเจนที่เติมลงไปในน้ำ ณ สภาพมาตรฐาน ($0.008 \text{ m}^3/\text{min}$) (60 min/hr) ($282,900 \text{ mgO}_2/\text{m}^3$) (ณ สภาพมาตรฐานที่อุณหภูมิ 20°C ความดัน 1 บรรยากาศ มีมวลออกซิเจน $282,900 \text{ mgO}_2/\text{m}^3$ ของอากาศ)
 P = กำลังไฟฟ้า (วัตต์)

ผลการทดลอง

จากผลการทดลองของเครื่องบำบัดน้ำเสียด้วยโอโซนในสภาวะความดันสูงที่ใช้อัตราการไหลของน้ำเสียเท่ากับ $100 \text{ L}/10 \text{ min}$ ซึ่งเป็นอัตราการไหลของน้ำที่เพิ่มค่าออกซิเจนละลายน้ำมากที่สุดมาสร้างกราฟแสดงความสัมพันธ์ ระหว่างปริมาณออกซิเจนละลายน้ำกับระยะเวลาการเติมออกซิเจน จะได้ค่า slope เท่ากับ 0.0818 และ R^2 เท่ากับ 0.9487 ดังแสดงในรูปที่ 6 แล้วน้ำค่า slope ที่ได้ไปใช้ในสูตรหาค่าสัมประสิทธิ์ของการถ่ายเทออกซิเจน ($K_L a$) ได้ไปใช้คำนวนหาประสิทธิภาพในการถ่ายเทออกซิเจนของเครื่องเติมอากาศ รายละเอียดดังผลการคำนวนต่อไปนี้



รูปที่ 6 ความสัมพันธ์ของออกซิเจนละลายน้ำ (DO) กับเวลาของการใช้โอโซน

$$\begin{aligned} K_L a &= 2.303 \times \text{slope} \times 60 \\ &= 2.303 \times 0.0818 \times 60 \\ &= 11.303 \text{ hr}^{-1} \end{aligned}$$

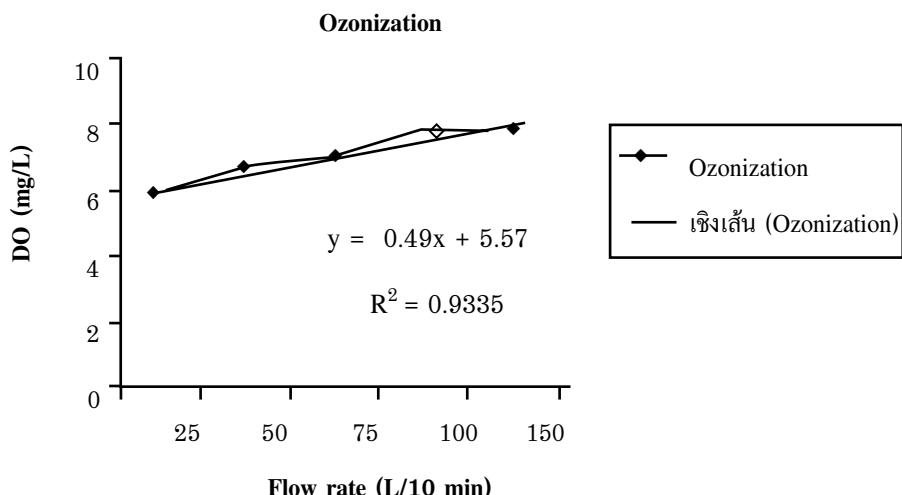
$$\begin{aligned} OC &= K_L a C_s V \\ &= 11.303 \times 8.84 \times 200 \text{ mgO}_2/\text{hr} \\ &= 19,983.704 \text{ mgO}_2/\text{hr} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} R_0 &= \frac{OC}{P} = \frac{19983.704}{0.012} = 1,665,308.667 \text{ mgO}_2/\text{hr} \\ &= 1.665 \text{ kgO}_2/\text{kW-hr} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} E &= \frac{OC}{A} \times 100 \\ &= \frac{19,983.704 \times 100}{(0.008 \text{ m}^3/\text{min} \times 60 \text{ min/hr}) (282,900 \text{ mgO}_2/\text{m}^3)} \\ &= 14.72\% \end{aligned}$$

จากการวิเคราะห์พบว่า สัมประสิทธิ์ของการถ่ายเทออกซิเจน ($K_L a$) เท่ากับ 11.303 hr^{-1} ความสามารถในการเติมออกซิเจน (OC) เท่ากับ $19,983.704 \text{ mgO}_2 \cdot \text{hr}^{-1}$ อัตราการถ่ายเทออกซิเจน (R_o) เท่ากับ $1,665,308.667 \text{ mgO}_2 \cdot \text{hr}^{-1}$ ประสิทธิภาพในการถ่ายเทออกซิเจนของเครื่องเติมอากาศได้ 14.72% โดยหลักการในการถ่ายเทออกซิเจนระหว่างอากาศกับน้ำเป็นไปตามหลักการถ่ายเทของไอลท์ไว [7]

นอกจากนี้ยังได้ทำการทดลองเครื่องในการเติมไอโอดีนในน้ำด้วยโดยทำการทดลองแบบค่าอัตราการไอลของน้ำ นำผลการทดลองมาสร้างกราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างปริมาณออกซิเจนและลักษณะกับอัตราการไอลของน้ำ จากผลการทดลอง พบว่าในลังปฏิกิริยาค่า slope เท่ากับ 0.4900 และ R^2 เท่ากับ 0.9335 ดังแสดงในรูปที่ 7 ค่าความสัมพันธ์ระหว่างการเพิ่มค่าออกซิเจนและลักษณะกับอัตราการไอลของน้ำมีค่าสูงถึง 93% ซึ่งอยู่ในระดับดีมาก เพราะไอโอดีนและลักษณะน้ำได้ดีกว่าออกซิเจนถึง 10 เท่า [6] และการเพิ่มโมเมนตัมระหว่างโมเลกุลของน้ำกับโมเลกุลของไอโอดีนจากอัตราการไอลของน้ำที่เพิ่มขึ้น $P = (mv) H_2O + (mv) O_3$ [1]



รูปที่ 7 กราฟแสดงความสัมพันธ์อัตราการไอลของน้ำกับการเพิ่มค่าออกซิเจนและลักษณะ (DO) โดยการใช้ไอโอดีน

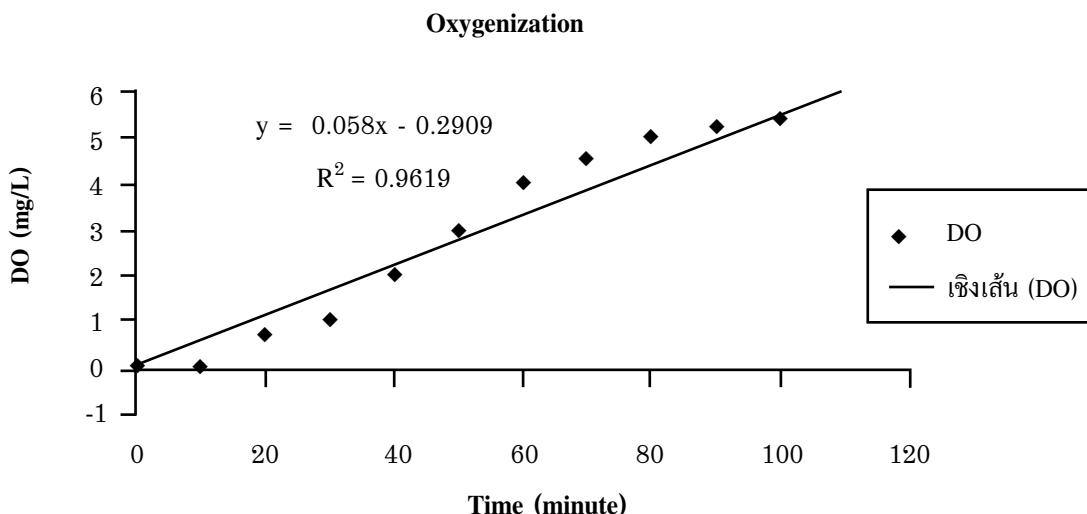
นอกจากนี้ได้นำเครื่องบำบัดน้ำเสียด้วยอากาศในสภาวะความดันสูงไปทดลองหาประสิทธิภาพในการถ่ายเทออกซิเจนของเครื่องเติมอากาศ และนำผลการทดลองมาสร้างกราฟเพื่อหาความสัมพันธ์ระหว่างออกซิเจนและลักษณะกับระยะเวลา หาค่า slope และ R^2 แล้วนำไปคำนวณหาประสิทธิภาพในการถ่ายเทออกซิเจน

ผลจากการทดลองการเพิ่มค่าออกซิเจนและลักษณะให้น้ำที่ในลังปฏิกิริยาและปลายท่อของเครื่องจะเปรียบเท่ากับอัตราการไอลของน้ำ ทั้งนี้เนื่องจากเมื่ออัตราการไอลของน้ำเพิ่มมากขึ้น พลังงานจลน์โมเลกุลของน้ำก็จะเพิ่มน้ำขึ้นตามสมการ ($E_k = \frac{1}{2} mv^2$) [1] เข้าชนกับโมเลกุลของออกซิเจน (O_2) ได้แรงขึ้น จึงทำให้หยดน้ำที่ฉีดจากรูเล็กในระบบของเครื่องแตกเป็นหยดเล็กๆ มากขึ้น ทำให้ออกซิเจนและลักษณะในน้ำได้มากขึ้น เมื่อเพิ่มอัตราการไอลของน้ำซึ่งค่าออกซิเจนและลักษณะ เพิ่มได้สูงสุดที่อัตราการไอลของน้ำ 150 L/10 min ที่ในลังปฏิกิริยาและปลายท่อของเครื่องเท่ากับ $6.4 \pm 0.9 \text{ mg/L}$ และ $6.7 \pm 1.1 \text{ mg/L}$ ตามลำดับ

โดยออกซิเจนละลายน้ำที่ปลายท่อของเครื่องมากกว่าในถังปฏิกิริยา เพราะที่ในถังปฏิกิริยาการแพร่กระจายออกซิเจนในปริมาณน้ำมากกว่าที่ปลายท่อของเครื่อง การเพิ่มค่าออกซิเจนละลายน้ำของน้ำประตามอัตราการไหลของน้ำเป็นไปตามหลักของโมเมนตัมจากการชนของมวลน้ำกับไมโครกรูลของก้าช์ออกซิเจนตามสมการ

$$P = (mv)_{H_2O} + (mv)_{O_2} \quad [1]$$

ผลการวิเคราะห์พบว่า ค่า slope เท่ากับ 0.0588 และ R^2 เท่ากับ 0.9619 ดังแสดงในรูปที่ 8 นำค่า slope ที่ได้ไปหาค่าสัมประสิทธิ์ของการถ่ายเทออกซิเจน ($K_L a$) และนำไปใช้คำนวนหาประสิทธิภาพในการถ่ายเทออกซิเจนของเครื่องเติมอากาศ



รูปที่ 8 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างออกซิเจนละลายน้ำ (DO) กับเวลาของการใช้ออกซิเจน

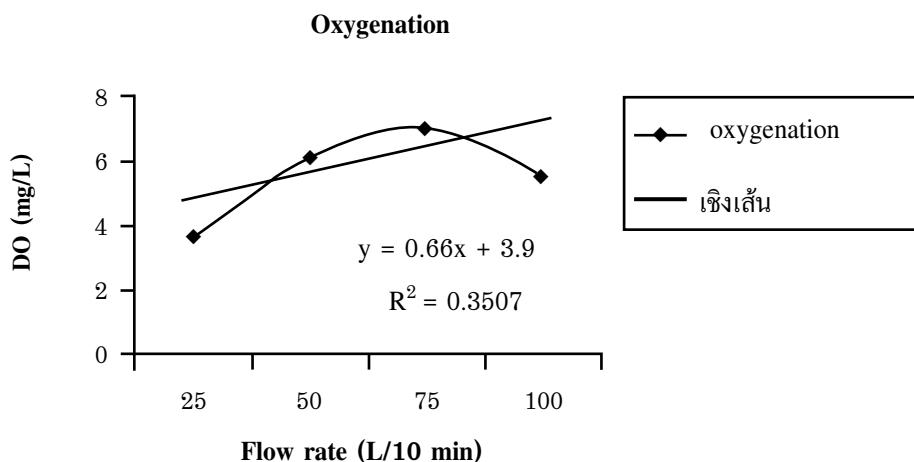
$$\begin{aligned} K_L a &= 2.303 \times \text{slope} \times 60 \\ &= 2.303 \times 0.058 \times 60 \\ &= 8.014 \text{ hr}^{-1} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} OC &= K_L a C_s V \\ &= 8.014 \times 8.84 \times 200 \text{ mgO}_2/\text{hr} \\ &= 14,168.752 \text{ mgO}_2/\text{hr} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} R_0 &= \frac{OC}{A} = \frac{14,168.752}{0.010} = 1,416,875.20 \text{ mgO}_2/\text{hr} \\ &= 1.416 \text{ kgO}_2/\text{kW-hr} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} E &= \frac{OC}{A} \times 100 \\ &= \frac{14,168.752 \times 100}{(0.008 \text{ m}^3/\text{min} \times 60 \text{ min/hr}) (282,900 \text{ mgO}_2/\text{m}^3)} \\ &= 10.43\% \end{aligned}$$

ผลการวิเคราะห์พบว่าสัมประสิทธิ์ของการถ่ายเทออกซิเจน ($K_L a$) เท่ากับ 8.014 hr^{-1} ความสามารถในการเติมออกซิเจน (OC) เท่ากับ $14,168.752 \text{ mgO}_2 \cdot \text{hr}^{-1}$ อัตราการถ่ายเทออกซิเจน (R_o) เท่ากับ $141,687.20 \text{ mgO}_2 \cdot \text{hr}^{-1}$ ประสิทธิภาพในการถ่ายเทออกซิเจนของเครื่องเติมอากาศเท่ากับ 10.43% ของหลักการถ่ายออกซิเจนระหว่างน้ำและอากาศ [7, 8] และยังได้ทำการทดลองเครื่องในการเติมอากาศในน้ำด้วย โดยทำการทดลองแปรค่าอัตราการไหลของน้ำ นำผลการทดลองมาสร้างกราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างปริมาณออกซิเจนและถ่ายน้ำกับอัตราการไหลของน้ำ



รูปที่ 9 กราฟแสดงความสัมพันธ์อัตราการไหลของน้ำกับการเพิ่มค่าออกซิเจนละลายน้ำ (DO) โดยการใช้อากาศ

จากผลการทดลอง พบร่วมกับค่าสัมภาระที่มีค่า $slope$ เท่ากับ 0.66 และ R^2 เท่ากับ 0.3507 ดังแสดงในรูปที่ 9 ค่าความสัมพันธ์ระหว่างการเพิ่มค่าออกซิเจนละลายน้ำกับอัตราการไหลของน้ำมีค่าค่อนข้างต่ำ เท่ากับ 0.3507

สรุปผลการทดลอง

การทดลองทางประสิทธิภาพของเครื่องผลิตโอโซนในระบบพลาสมาร์กใช้อากาศในสภาวะเดี่ยวกันจากน้ำประปาที่มีค่าออกซิเจนละลายน้ำเท่ากับศูนย์ ความสัมพันธ์ระหว่างอัตราการไหลของน้ำกับการเพิ่มของออกซิเจนละลายน้ำระหว่างการใช้โอโซนและอากาศในสภาวะเดี่ยวกัน ผลการทดลองพบว่า การเพิ่มค่าออกซิเจนละลายน้ำกับเวลาโดยเครื่องเติมโอโซน (R^2 เท่ากับ 0.9335) มีความสัมพันธ์สูงกว่า กรณีของเครื่องเติมอากาศ (R^2 เท่ากับ 0.3507) โดยค่าคงที่ต่างๆ จากการทดลองสามารถสรุปได้ดังตารางที่ 1

ตารางที่ 1 สรุปประเพณีภาพของเครื่องผลิตโอโซนในระบบพลาสมากว้างดันสูงกับการใช้อากาศในสภาวะเดียวกัน

Constant	Ozonization	Oxygenation
K _L a	11.303	8.014
OC	19,983.704 mgO ₂ /hr	14,168.752 mgO ₂ /hr
R _o	1.665 kgO ₂ /kW-hr	1.416 kgO ₂ /kW-hr
E	14.72%	10.43%

เอกสารอ้างอิง

- Evans, F. L. 1972. Ozone in Water and Wastewater Treatment. Michigan. Ann Arbor Science Pub. Inc. p. 185.
- Bollyky, L. J. 2002. Benefits of Ozone Treatment for Bottled Water. *Ozone News* 31 (2): 12-21.
- Kutner, M. H., Christopher, J., and Buser, H. R. 2005. Applied Linear Statistical Methods. 5th Edition (International Edition). U.S.A. McGraw-Hill.
- Beltran, F. J., Rivas, J., Alvarez, P., and Montero-de-Espinosa, R. 2002. Kinetics of Heterogeneous Catalytic Ozone Decomposition in Water on an Activated Carbon. *The Journal of the International Ozone Association* 24 (4): 227-237.
- Moris, K. 1977. Method of Sampling and Analysis. 2nd Edition. U.S.A. APHA intersociety Committee.
- APHA, AWWA, WPCF. 1995. Standard Methods for Examination of Water and Wastewater 18th Edition. Washington D.C. American Public Health Association.
- Metcalf and Eddy. 1995. Wastewater Engineering: Treatment. Disposal and Reuse. 3rd Edition. Revised by Tchobanoglous, G., and Burton, F. L. New York. McGraw-Hill.
- Hick, C. R. 1993. Fundamental Concepts in the Design of Experiment. 4th Edition. New York. Saunders College Publishing.

