

ความสามารถดำเนินการผลิตกําชมีเทนของจุลินทรีย์ชนิดเม็ดในการบำบัดน้ำเสีย โรงงานน้ำยางขันที่ใช้กรดซัลฟิวริกและ พอลิเมอร์ A 704 ในกระบวนการผลิตยางสกิม

กัลยา ศรีสุวรรณ*, วีระพัติ ทองลิมป์ และ เกียรติศักดิ์ พันธ์พงษ์

สำนักวิชาชีวกรรมศาสตร์และทรัพยากร มหาวิทยาลัยขอนแก่น Email : sgalaya@wu.ac.th

บทคัดย่อ - งานวิจัยนี้มีวัตถุประสงค์เพื่อศึกษาค่าความสามารถดำเนินการผลิตกําชมีเทนของตะกอนจุลินทรีย์ (Specific Methanogenic Activity : SMA) ในกระบวนการบำบัดแบบทีละไฟร้าภาค น้ำเสียรวมจากโรงงานน้ำยางขันที่ผ่านการแยกยางสกิมด้วยกรดซัลฟิวริก และ พอลิเมอร์ A704 มีค่าซีโอดี (Chemical Oxygen Demand ,COD) $8,000 \pm 1,000$ มิลลิกรัมต่อลิตร โดยใช้ตะกอนจุลินทรีย์แบบแกรนูลจากระบบบำบัดน้ำเสียแบบ UASB (Upflow Anaerobic Sludge Blanket) ของโรงงานอาหารทะเล ในส่วนแรกเป็นการทดลองแบบทีละเทาในวดีรัมขนาด 1 ลิตร ใช้น้ำเสียรวมผ่านการแยกยางสกิมด้วยกรดซัลฟิวริก ศึกษาอิทธิพลของตัวแปรที่มีผลต่อสมรรถนะของระบบซึ่งได้แก่ ปริมาณจุลินทรีย์ ซีโอดี และพีเอชเริ่มต้นของน้ำป้อนเข้าระบบ ผลการศึกษาพบว่าที่ปริมาณตะกอนจุลินทรีย์ 125 มิลลิลิตร ซีโอดีเริ่มต้น 4,160 มิลลิกรัมต่อลิตร และพีเอช 7 ได้ค่า SMA 0.11 กรัมซีโอดี/กรัมวีเอส/e/วัน ประสิทธิภาพการกำจัดซีโอดีเท่ากับ 75.96 เปอร์เซ็นต์ ส่วนที่สองเป็นการศึกษาโดยใช้ผลของปริมาณตะกอนและพีเอช ที่ดีที่สุดที่ได้จากการทดลองส่วนแรกแล้วใช้ค่าซีโอดี 8,800 มิลลิกรัมต่อลิตร จากน้ำเสียจริงที่ไม่ได้มีการเจือจาง เปรียบเทียบค่า SMA ระหว่างระบบที่ใช้น้ำเสียที่ผ่านการแยกยางสกิมด้วยกรดซัลฟิวริกและด้วยพอลิเมอร์ A 704 โดยใช้ตะกอนจุลินทรีย์แบบแกรนูลที่ผ่านการใช้งานมาแล้วจากระบบ EGSB (Expanded Granular Sludge Bed) ผลการทดลองพบว่า น้ำเสียที่ได้จากการใช้กรดซัลฟิวริกได้ค่า SMA 0.02 กรัมซีโอดี/กรัมวีเอส/e/วัน น้อยกว่าน้ำเสียที่ใช้ พอลิเมอร์ A 704 ประมาณ 5 เท่า

คำสำคัญ - การบำบัดน้ำเสียแบบไร์อากาศ EGSB , ความสามารถดำเนินการผลิตกําชมีเทน (SMA) , พอลิเมอร์ A 704

Abstract - The objective of this research is to study the SMA (Specific Methanogenic Activity) in the anaerobic batch wastewater treatment processes. The COD of the combine wastewater from the concentrated latex factory which used sulfuric acid in a skimming process and from those which used polymer A 704 was about $8,000 \pm 1,000$ mg/L. The granular microorganisms from the UASB (Upflow Anaerobic Sludge Blanket) sea food factory wastewater treatment process were used in the experiments. In the first part, the batch experiment was done in a 1 litre serum bottle using sulfuric skimming process combine wastewater. The effects of the microorganism quantity , the COD and pH of the feed wastewater on the performance of the system were investigated. From the experimental results, the SMA of the system of 0.11 gCOD/gVSS.d, and COD removal efficiency of 75.96 % were obtained at 125 mL microorganisms, COD feed wastewater of 4,160 mg/L and pH 7. The best results, microorganisms amount and pH, from the first part were used in the second part. The wastewater, without dilution, from the sulfuric and polymer A 704 skimming process with the COD of about 8,800 mg/L and the granule from EGSB (Expanded

* Corresponding Author

Granular Sludge Bed) were used . The results showed that the SMA of the sulfuric skimming process combine wastewater system was 0.02 gCOD/gVSS.d, five times less than the system using polymer A 704 skimming process wastewater.

Keywords - anaerobic wastewater treatment EGHB, Specific Methanogenic Activity (SMA), polymer A 704

1. บทนำ

ประเทศไทยเป็นผู้ผลิตและส่งออกผลิตภัณฑ์ยางธรรมชาติมากที่สุดในโลก มูลค่าส่งออกผลิตภัณฑ์ยางพาราจัดอยู่ในลำดับต้น ๆ ของจากเครื่องคอมพิวเตอร์ รถยนต์ และแมงกะพรายไฟฟ้า อนึ่งการขยายตัวของอุตสาหกรรมน้ำยางข้นและผลิตภัณฑ์ยางประเททอื่นๆเพิ่มมากขึ้นตามความต้องการใช้ยางธรรมชาติที่สูงขึ้น ซึ่งส่งผลกระทบที่เกิดจากน้ำเสีย อากาศและกาบของแมลง โดยเฉพาะปัญหาน้ำเสียและปัญหามลพิษทางอากาศที่เกิดจากอุตสาหกรรมน้ำยางข้น และยางแผ่นซึ่งเป็นกระบวนการการอุตสาหกรรมหลักของยางพาราในประเทศไทย ทำให้เกิดความขัดแย้งระหว่างโรงงานอุตสาหกรรมกับชุมชนในภาคใต้เสมอมาและจะเป็นปัญหาต่อชุมชนในทุกภาคในปัจจุบันและอนาคต เนื่องจากปัจจุบัน ได้มีการขยายพื้นที่การปลูกยางไปเกือบทั่วทุกภาคในประเทศไทยแล้ว

การนำบัดน้ำเสียจากอุตสาหกรรมยางแต่ก่อนนี้ ใช้ระบบบ่อผึ่งแบบไร้อากาศ ซึ่งกลิ่นและน้ำเสียอันเป็นที่น่ารังเกียจได้ก่อเหตุเดือดร้อนแก่ชุมชนที่อยู่ใกล้บริเวณ โรงงาน เป็นอย่างมาก ต่อมาจึงได้เปลี่ยนเป็นระบบใช้อากาศ ซึ่งต้องใช้พลังงานมาก ราคากลางงานที่ใช้ภายในโรงงาน เช่น พลังงานไฟฟ้าและพลังงานจากน้ำมันดีเซลมีแนวโน้มที่เพิ่มตัวสูงขึ้น อย่างต่อเนื่อง ได้ส่งผลกระทบโดยตรงต่อการดำเนินการในส่วนการบริหารจัดการและการผลิตภายในโรงงาน กล่าวว่าคือ ราคากลางงานที่สูงขึ้นและผันผวนทำให้การดำเนินกลยุทธ์ทางการตลาดเป็นไปอย่างยากลำบาก เนื่องจากไม่สามารถกำหนดต้นทุนที่แน่นอนของผลิตภัณฑ์ได้ ดังนั้นจึงเป็นโอกาสที่ดีที่จะศึกษาความเป็นไปได้ในการใช้พลังงานทดแทนในรูปแบบของ ก้าชชีวภาพที่สามารถผลิตได้จากการนำบัดน้ำเสีย

ภายในโรงงาน เนื่องจากน้ำเสียจากอุตสาหกรรมประเททนี้มีค่าซีโอดีสูง [1]

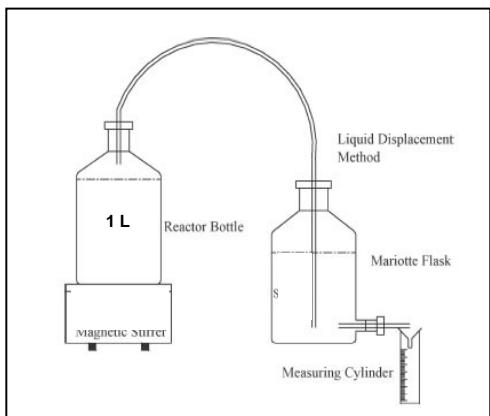
ระบบ UASB [5] และ EGSB เป็นระบบบำบัดน้ำเสียชนิดไร้อากาศแบบปิด ใช้ได้ผลดีกับน้ำเสียโรงงานน้ำมันปาล์ม อุตสาหกรรมอาหารทะเล บนเมือง และอุตสาหกรรมอื่น ๆ อีกมาก แต่ยังนำมาใช้กับอุตสาหกรรมน้ำยางข้นน้อยมาก เนื่องจากปัญหาซัลเฟตจากการใช้กรดชัลฟิวเริก ในกระบวนการจับยาง ปัจจุบันได้มีการศึกษาใช้ พอลิเมอร์ A704 จับยาง

A704 มีคุณสมบัติพิเศษ สามารถจับตัวน้ำยาง skim ได้ดี ยังสมบูรณ์และรวดเร็ว มีข้อดีเทียบกับระบบทั่วไปที่ใช้กรดชัลฟิวเริก คือ เนื้อยาง skim แห้งที่ได้มีปริมาณสิ่งสกปรก ปริมาณเหล้า และปริมาณในไตรเจนต่ำกว่า นิ่มกว่า และทนต่อปฏิกิริยาออกซิเดชันได้ดี ที่สำคัญคือในน้ำทึบ ไม่มีปัญหาการปนเปื้อนของซัลเฟตและมีค่า pH ที่เป็นกลาง จึงเป็นข้อดีต่อกระบวนการผลิตก้าชชีวภาพ เพราะไม่เป็นพิษกับชีวินทรีย์ชนิดสร้างก้าชมีเทน (Methanogen) [4] แต่ปัญหาคือความไม่มั่นใจในคุณสมบัติของยางที่ได้ เนื่องจากยังไม่มีการศึกษากันอย่างจริงจัง

ระบบแบบไม่ใช้อากาศมีความเหมาะสมในการบำบัดน้ำเสียในเขตต้อน เพราะไม่ต้องใช้พลังงานในการเดินระบบ เมื่อเปรียบเทียบกับระบบแบบใช้อากาศ และยังได้ก้าชมีเทนเป็นเชื้อเพลิงทดแทนอีกด้วย จึงเหมาะสมที่จะใช้ในประเทศไทย โดยเฉพาะ การนำบัดน้ำเสียจากอุตสาหกรรมน้ำยางข้นที่มีค่าซีโอดีสูง ซึ่งการจะนำระบบบำบัดแบบไม่ใช้อากาศไปใช้กับน้ำเสียจากกิจกรรมใด ๆ ควรมีการศึกษาค่า SMA เพื่อประเมินความเป็นไปได้ หรือศักยภาพของระบบรวมทั้งประสิทธิภาพของชีวินทรีย์ในการย่อยสลายสารอินทรีย์ในน้ำเสียก่อน โดยวัดอัตราการผลิตก้าชมีเทนของชีวินทรีย์ที่ได้จากการใช้สารอินทรีย์ประเภทต่างๆ [2] โดยชีวินทรีย์กลุ่มนี้สร้างก้าชมีเทนจะทำปฏิกิริยาการเปลี่ยนกรดแอซิติก หรือก้าชไฮโดรเจนเป็นก้าชมีเทน ปฏิกิริยานี้เป็นขั้นสุดท้ายที่สำคัญที่สุดต่อประสิทธิภาพในการย่อยสลายสารอย่างสมบูรณ์และต้องมีการควบคุมปัจจัยให้เหมาะสมต่อการทำงานของชีวินทรีย์ที่สร้างก้าชมีเทน [3] ใน การศึกษาครั้งนี้จึงมีวัตถุประสงค์เพื่อหาค่า SMA ใน การป้องกันน้ำเสียในโรงงานน้ำยางข้น ในสภาวะไร้อากาศ

2. วัสดุอุปกรณ์และวิธีการทดลอง

การวิจัยนี้เป็นการวิจัยเชิงทดลอง(Experimental Research)อุปกรณ์ในการทดลองแสดงดังภาพที่ 1 ประกอบด้วย Serum bottle ขนาด 1 ลิตร เป็นถังปฏิกิริยาแบบที่ลักษณะเดียวกันกับตัวอย่างแทนที่น้ำ และระบบอุกตัวปริมาตรน้ำที่ลูกแทบที่



รูปที่ 1 ชุดการทดลอง SMA

2.1 การเตรียมข้อจุลินทรีย์

นำจุลินทรีย์แบบแกรนูลที่ใช้ในการศึกษามาปรับสภาพให้คุ้นเคยกับสภาพการทดลอง โดยการเติมน้ำเสียโรงงานน้ำยางบ้าน (COD 8,800 mg/L SO₄²⁻ 1,320 mg/L) ทุกวันๆ ละ 5 เปอร์เซ็นต์ แล้วค่อยๆ เพิ่มปริมาณจนเป็น 100 เปอร์เซ็นต์ในถังขนาด 200 ลิตร เพื่อปรับให้จุลินทรีย์คุ้นเคยกับน้ำเสีย

2.2 วิธีการทดลอง

- ใช้น้ำเสียโรงงานน้ำยางบ้าน จำนวน 800 มิลลิลิตร ใส่ลงในขวดทดลองขนาด 1 ลิตร ในรูปที่ 1

- ศึกษาผลของปริมาณตะกอนจุลินทรีย์ 150, 125, 90, 65 และ 30 มิลลิลิตร ต่อปริมาณการเกิดก้าซมีเทน

- ศึกษาผลของความเข้มข้นของซีโอดีเริ่มต้น 8,800, 4,160 และ 3,600 มิลลิกรัมต่อลิตร ต่อปริมาณการเกิดก้าซมีเทน

- ศึกษาผลของพีเอชเริ่มต้น 8.7 และ 6 ต่อปริมาณการเกิดก้าซมีเทน ทำการวิเคราะห์ค่าตัวแปรต่างๆตามวิธีมาตรฐาน [6]

- เก็บก้าซที่เกิดขึ้นด้วยวิธีการแทนที่น้ำตามรูปที่ 1 และวิเคราะห์หาปริมาณก้าซมีเทน ด้วยเครื่อง GC

- นำผลการทดลองที่ดีที่สุดในแต่ละการทดลองมาหาค่า SMA เปรียบเทียบกันเพื่อหาสภาวะที่เหมาะสมสำหรับการเริ่มต้นระบบ EGSB สำหรับโรงงานน้ำยางบ้าน

- ทำการเปรียบเทียบค่า SMA ระหว่างการใช้น้ำเสียที่ได้จากการใช้กรดซัลฟิวริกและ โพลิเมอร์ A 704 ในกระบวนการผลิตยางสกิม

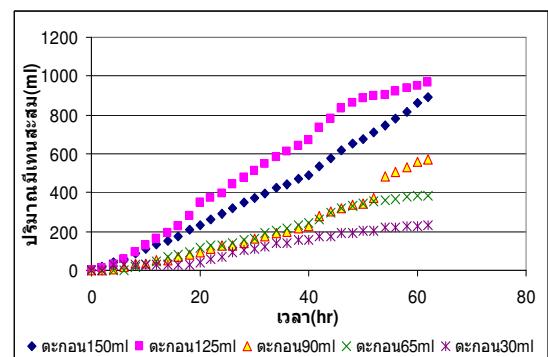
2.3 การหาค่าความสามารถจับพะในการผลิตก้าซมีเทน

นำค่าก้าซมีเทนที่จุลินทรีย์ผลิตขึ้นแต่ละวันมาสร้างกราฟก้าซมีเทนสะสม กับเวลา หากค่าความสามารถจับพะที่มีหน่วยเป็น มิลลิลิตรก้าซมีเทน/วัน จากนั้นคูณด้วย 0.35 (ตามทฤษฎี 1 กรัมซีโอดีที่ลูกูกำจัดจะได้ก้าซมีเทน 0.35 ลิตร) และหารด้วยน้ำหนักจุลินทรีย์ที่ใช้ในการทดลอง (ของแข็งแขวนลอยระเหยง่ายหรือเรียกว่า Volatile Suspended Solids, VSS) จะได้ค่า SMA ที่มีหน่วยเป็น กรัมซีโอดี/กรัมวีเอสเออส/วัน ดังนั้น การวิเคราะห์ค่าความสามารถจับพะของเม็ดตะกอนจุลินทรีย์ในการผลิตก้าซมีเทนอาจเขียนได้ดังสมการ

$$SMA = \frac{\text{ค่าซีโอดีที่ลูกูกำจัด}}{\text{น้ำหนักของแข็งแขวนลอยระเหยง่าย}} \text{ (กรัม/วัน)}$$

3. ผลการทดลองและวิจารณ์ผล

จากการศึกษาผลของปริมาณตะกอนที่ 150, 125, 90, 65, และ 30 มิลลิลิตร ได้ผลการทดลองดังแสดงในรูปที่ 2

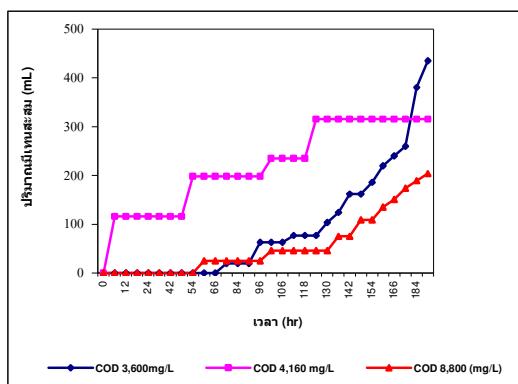


รูปที่ 2 แสดงปริมาณก้าซมีเทนสะสมจากการทดลอง ที่ ปริมาณตะกอน 150, 125, 90, 65, และ 30 มิลลิลิตร (ที่ COD 4,160 mg/l, pH 7)

จากรูปที่ 2 พบร่วมกัน 125 มิลลิลิตร สามารถผลิตก้าซมีเทนได้ปริมาณสูงสุด คือ 968 มิลลิลิตร มีค่า SMA เท่ากับ 0.11 กรัมซีโอดี/กรัมวีเอสเออส/วัน เมื่อเปรียบเทียบ

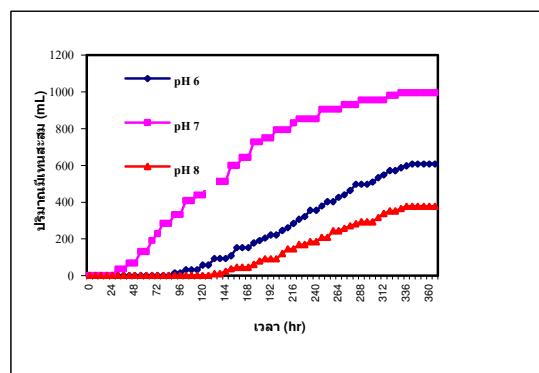
กับที่ 150 มิลลิลิตร ซึ่งผลิตได้ 890 มิลลิลิตร มีค่า SMA เท่ากับ 0.07 กรัมซีโอดี/กรัมวีเอสเอส/วัน ซึ่งใกล้เคียงกัน อาจเป็น เพราะว่า จุลินทรีย์มีความสามารถในการผลิตก้าซมีเทนสูงสุด แล้ว ส่วนที่ 90.65 และ 30 มิลลิลิตร ผลิตได้ 571.387 และ 232 มิลลิลิตร ตามลำดับ และมีค่า SMA เท่ากันเท่ากับ 0.05 กรัมซีโอดี/กรัมวีเอสเอส/วัน ซึ่งมีค่าน้อยกว่าเมื่อเปรียบเทียบกับ ตะกอน 125 มิลลิลิตร

ผลการศึกษาความเข้มข้นของซีโอดีเริ่มต้น คือ 8,800, 4,160 และ 3,600 มิลลิกรัมต่อลิตร pH เริ่มต้นเท่ากับ 7 และปริมาณตะกอน 125 มิลลิลิตร ดังแสดงในรูปที่ 3 พบว่า ที่ซีโอดีเริ่มต้น 4,160 มิลลิกรัมต่อลิตร สามารถผลิตก้าซมีเทนได้ปริมาณสูงสุด โดยมีค่า SMA เท่ากับ 0.11 กรัมซีโอดี/กรัมวีเอสเอส/วัน เมื่อเปรียบเทียบกับ 8,800 และ 3,600 มิลลิกรัม ซึ่งมีค่า SMA เท่ากันเท่ากับ 0.02 กรัมซีโอดี/กรัมวีเอสเอส/วัน เท่านั้น และมีปริมาณก้าซมีเทนที่ได้น้อยกว่า การทดสอบความสามารถ จำเพาะของกิจกรรมจุลินทรีย์ในการผลิตก้าซมีเทนจะเป็นตัวชี้วัดสำหรับการตัดสินใจในการใช้กระบวนการน้ำเสียที่เหมาะสมให้กับระบบในช่วงการเริ่มต้น ป้องกันการล้มเหลวของระบบได้ดี ซึ่งทำให้ระบบเข้าสู่สภาพแสบศีรษะได้เร็ว ทำให้ประสิทธิภาพในการกำจัด



รูปที่ 3 แสดงปริมาณก้าซมีเทนสะสมที่ความเข้มข้นของซีโอดีเริ่มต้น 8,800, 4,160 และ 3,600 มิลลิกรัมต่อลิตร (ปริมาณตะกอนเริ่มต้นเท่ากับ 125 มิลลิลิตร และ pH เริ่มต้นเท่ากับ 7) ซีโอดีและบีโอดีสูงถึง 98 % ที่อัตราการบรรทุกสารอินทรีย์มากกว่า 1 กก.ซีโอดีต่อลูกบาศก์เมตรต่อวัน [7]

ในรูปที่ 4 แสดงผลของพีโ袖เริ่มต้น จากการศึกษา ได้ปรับพีโ袖เริ่มต้นของน้ำเสียคือ 6,7 และ 8 พบร่วมกับที่พีโ袖เท่ากับ 7 สามารถผลิตก้าซมีเทนได้ ปริมาณสูงสุด คือ 996 มิลลิลิตร



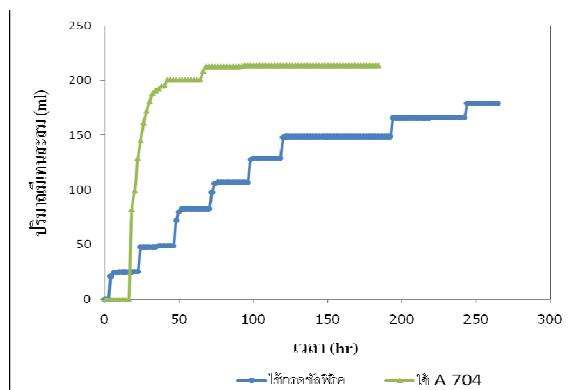
รูปที่ 4 แสดงปริมาณก้าซมีเทนสะสมที่พีโ袖เริ่มต้น 6,7 และ 8 (ที่ความเข้มข้นของ COD เริ่มต้นเท่ากับ 4,160 mg/L ปริมาณตะกอนเริ่มต้นเท่ากับ 125 ml)

มีค่า SMA เท่ากับ 0.11 กรัมซีโอดี/กรัมวีเอสเอส/วัน เมื่อเปรียบเทียบกับที่พีโ袖 6 และ 8 ซึ่งผลิตได้ 607 และ 377 มิลลิลิตร มีค่า SMA เท่ากับ 0.02 และ 0.01 กรัมซีโอดี/กรัมวีเอสเอส/วัน จากภาพที่ 4 จะพบว่า จุลินทรีย์สามารถปรับตัวได้ดีที่พีโ袖เท่ากับ 7 เพราะว่า เริ่มนิรภัยการผลิตก้าซมีเทนในช่วง 90 และ 132 ตามลำดับ จะเห็นได้ว่า ค่าพีโ袖มีส่วนสำคัญในการทำงานของจุลินทรีย์ ถ้าพีโ袖ต่ำกว่า 6.1 หรือมากกว่า 8.3 ช่วงระยะเวลาการปรับตัวของจุลินทรีย์จะมากกว่า 9 วัน แต่ถ้าค่าพีโ袖ใกล้เคียงหรือเท่ากับ 6.8 การปรับตัวของจุลินทรีย์น้อยที่สุดระยะเวลา 9 วัน [8]

จากการศึกษาทั้งหมดที่กล่าวมา สรุปได้ว่า ค่า SMA ของแต่ละปัจจัยที่ทำการศึกษานั้นมีค่าลดลง อันเนื่องมาจากในการศึกษาปริมาณตะกอนนั้น จุลินทรีย์จากโรงงานแปรรูปอาหารจะเดือดต้องปรับตัวให้เข้ากับน้ำเสียโรงงานน้ำยาขึ้น ซึ่งมีชัลเฟต์ที่เป็นพิษกับจุลินทรีย์ชนิดสร้างก้าซมีเทน [9] ซึ่งชัลเฟต์ดังกล่าวก็มาจากการดักจับฟิวริกที่ใช้ในกระบวนการผลิตเนื่องจากชัลเฟตจะถูกเรียกว่าเป็นชัลไฟฟ์ซึ่งเป็นพิษกับจุลินทรีย์จึงทำให้ค่า SMA ไม่คงที่โดยมีค่าสูงในช่วงแรก และหลังจากจุลินทรีย์ได้ปรับตัวและสัมผัสน้ำเสียนานขึ้น ค่า SMA ก็จะลดลงระดับหนึ่ง เนื่องจากมีจุลินทรีย์ชนิดชัลเฟต์เรียกว่าชัลไฟฟ์ (ซึ่งพบจากการทดลองว่ามีอยู่สูงถึง 42 %) ที่เป็นพิษแก่จุลินทรีย์ที่ผลิตก้าซมีเทน จึงเป็นปัจจัยในการควบคุมระบบบำบัดน้ำเสียสำหรับโรงงานน้ำยาขึ้น ที่อาจทำ

ให้ระบบล้มเหลวได้ร่างถ้าไม่มีการควบคุมที่ดี ดังนั้นการเริ่มต้นระบบที่ดีจึงมีความสำคัญมากสำหรับน้ำเสียในโรงงานน้ำยาขึ้น

จากปัญหาดังกล่าวที่เกิดขึ้นจึงมีการทดลองในการทดลองส่วนที่ 2 เป็นการเปรียบเทียบสมรรถนะของก๊าซมีเทนที่ใช้พอลิเมอร์ A704 ซึ่งไม่มีส่วนประกอบของชัลเฟต์ กับน้ำเสียที่ได้จากการใช้กรดชัลฟิวริกในกระบวนการผลิตยางสกิน ผลการทดลองแสดงในรูปที่ 5 พบว่าน้ำเสียที่ใช้พอลิเมอร์ A 704 มีค่าซึมมีเทนสะสมมากกว่าน้ำเสียจากการผลิตยางสกินที่ใช้กรดชัลฟิวริกอย่างชัดเจน โดยก๊าซมีเทนสะสมที่ระยะเวลา 184 ชั่วโมง เท่ากับ 214 และ 149 มิลลิลิตร ตามลำดับ จะเห็นว่าอัตราการผลิตก๊าซมีเทนจากน้ำเสียที่ใช้พอลิเมอร์ A 704 สูงกว่ากรดชัลฟิวริกมากเนื่องจากก๊าซมีเทนสามารถเจริญเติบโตและใช้สารอาหารในน้ำเสียที่ใช้ A 704 ได้ดีกว่า โดยที่ค่า SMA ของน้ำเสียที่ใช้พอลิเมอร์ A 704 และกรดชัลฟิวริก เท่ากับ 0.1 และ 0.02 กรัมซีโอดี/กรัมวีเอสเอส/วัน ตามลำดับ ซึ่งต่างกันประมาณ 5 เท่า ที่ความเข้มข้นซีโอดีเริ่มต้นเท่ากัน



รูปที่ 5 แสดงปริมาณก๊าซมีเทนสะสมจากการใช้พอลิเมอร์ A 704 และกรดชัลฟิวริกในกระบวนการผลิตยางสกิน (ค่า COD เริ่มต้นเท่ากับ 8,800 มิลลิกรัมต่อลิตร และ pH เริ่มต้นเท่ากับ 7)

จากผลดังกล่าวแสดงให้เห็นว่าปริมาณชัลเฟต์ที่อยู่ในกระบวนการผลิตยางสกินโดยใช้กรดชัลฟิวริกในโรงงานน้ำยาขึ้นนี้มีผลต่อจุลินทรีชนิดสร้างก๊าซมีเทนโดยตรงเนื่องมาจาก การสร้างก๊าซไฮโดรเจนชัลไฟฟ์โดยชัลเฟต์ดีวีส์ ซิงแบคทีเรียซึ่งนอกจากจะเป็นปัจจัยแก่ก๊าซมีเทนที่ผลิตก๊าซ

มีเทนแล้วยังส่งผลต่อการนำก๊าซไปใช้เพื่อการก๊าซไฮโดรเจนชัลไฟฟ์ที่มีอยู่สูงถึง 42 % เป็นปัญหารือการกัดกร่อน โดยเฉพาะหัวเทียนในเครื่องยนต์ผลิตไฟฟ้าซึ่งมีราคาค่อนข้างสูง

4. สรุปผลการทดลอง

จากการศึกษาปัจจุบันที่มีผลต่อการเริ่มต้นระบบบำบัดน้ำเสียแบบไร้อากาศสำหรับการบำบัดน้ำเสียในโรงงานน้ำยาขึ้น โดยใช้ค่า SMA เป็นเกณฑ์พบว่า ภาวะที่เหมาะสมที่ได้จากการทดลอง คือ ที่ปริมาณตะกอน 125 มิลลิลิตรต่อลิตร ซีโอดีเริ่มต้น 4,160 มิลลิกรัมต่อลิตร และพีเอชเท่ากับ 7 ซึ่งให้ค่า SMA สูงสุด 0.11 กรัมซีโอดี/กรัมวีเอสเอส/วัน ประสิทธิภาพการกำจัดซีโอดีเท่ากับ 75.96 เปอร์เซ็นต์ แต่ค่าเหมาะสมที่จะนำไปใช้ในการเดินระบบที่ไม่ต้องมีการเจือจางน้ำเข้าระบบคือ ที่ปริมาณตะกอน 125 มิลลิลิตรต่อลิตร ซีโอดีเริ่มต้น 8,800 มิลลิกรัมต่อลิตร และพีเอชเท่ากับ 7 ซึ่งให้ค่า SMA 0.02 กรัมซีโอดี/กรัมวีเอสเอส/วัน ประสิทธิภาพการกำจัดซีโอดี 78.86 เปอร์เซ็นต์ การหาค่า SMA โดยเปรียบเทียบกันระหว่างน้ำเสียที่ได้จากการใช้กรดชัลฟิวริกและพอลิเมอร์ A 704 ในกระบวนการผลิตยางสกิน โดยทำการทดลองที่ความเข้มข้น COD 8,800 มิลลิกรัมต่อลิตร pH 7 และตะกอนที่ผ่านการใช้งานแล้วปริมาณ 125 มิลลิลิตรต่อลิตร พบว่า น้ำเสียที่ได้จากการใช้กรดชัลฟิวริกได้ค่า SMA 0.02 กรัมซีโอดี/กรัมวีเอสเอส/วัน ซึ่งน้อยกว่าพอลิเมอร์ A 704 (ได้ SMA 0.1 กรัมซีโอดี/กรัมวีเอสเอส/วัน) 5 เท่า จากข้อมูลดังกล่าวสามารถสรุปได้ว่า ในทางสิ่งแวดล้อมนี้ การใช้พอลิเมอร์ A 704 มีความเหมาะสมกว่ากรดชัลฟิวริกในกระบวนการผลิตก๊าซมีเทนแบบไร้อากาศ ซึ่งข้อมูลดังกล่าวจะนำไปใช้ในการเริ่มต้นระบบ EGSB สำหรับโรงงานน้ำยาขึ้นในลำดับต่อไป

5. กิตติกรรมประกาศ

การศึกษาวิจัยนี้ผู้วิจัยขอขอบคุณ สำนักงานคณะกรรมการการอุดมศึกษา สำนักวิชาชีวกรรมเคมีและกระบวนการรัฐวิทยาลักษณ์ และบริษัททางศูนย์พัฒนาสาขาวิชา กระเบนที่ให้การสนับสนุนทุนวิจัย วัสดุอุปกรณ์และอำนวยความสะดวกในการทดลองวิจัย

6. เอกสารอ้างอิง

- [1] กรมโรงงานอุตสาหกรรม. (2002). ตัวราระบบบำบัดมลพิษน้ำ.
กรุงเทพฯ: สมาคมวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมแห่งประเทศไทย
- [2] ศิวรรตน พูลพันธุ์. (2006) Environmental Microbiology Lab.
กรุงเทพฯ: โรงพิมพ์มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี.
- [3] สุบัณฑิต นิมัตน์. (2005) จุลชีววิทยาของน้ำเสีย. กรุงเทพฯ:
สำนักพิมพ์แห่งจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.
- [4] เทคโนโลยีการขับด้วยสกินประดิษฐิภาพสูง ศูนย์เทคโนโลยีโลหะ
และวัสดุแห่งชาติ สำนักพัฒนาวิทยาศาสตร์ และเทคโนโลยีแห่งชาติ
กระทรวงวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยี(MTEC).
- [5] Lettinga.G, Van Velzen, A.F.M., Hobma S.W., W. de Zeeuw and
Klapwijk A. (1980). Use of Up flow Sludge Blanket (UASB)
Reactor Conceptfor Biological Wastewater Treatment Especially of
AnaerobicTreatment , *Biotechnol. Bioeng.*, vol. 22, , pp. 699-734.
- [6] APHA, AWWA, WEF. (1998). Standard Method for the
Examination of Water and Wastewater. Washington D.C.:
American Public Health Association.
- [7] Ince, O., Anderson G. K and. Kasapgil, B.(1995). Control of
Organic Loading Rate using Specific Methanogenic Activity Test
During Start-Up-of an Anaerobic-Digestion System, *Water
research* ,29(1), pp 349- 355
- [8] Jiunn, L. (1996). Influences of pH and Moisture Content on the
Methane Production in High-Solids Sludge Digestion. Japan:
Tohoku University
- [9] Barapouti, E.M.P. Mai, S.T. and Vlyssides, A.G.(2003). A
Mathematical Model for The Estimation of Anaerobic Sludge
Activity. 8 th International Conference on Environmental Science
and Technology Lemnos island, Greece, 8-10 September 2003