

การศึกษาสภาวะการทำงานที่เหมาะสมของระบบบำบัดน้ำเสียทางชีวภาพรวม

EVALUTION OF THE OPTIMIZED CONDITION FOR BIOLOGICAL TREATMENT

ตาริกา ทองเทพ, พิชามาศ ตันเต็ก, อรรถพล ประดับศรี และ วรณี ดันกิตยานนท์¹⁾

1) ภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา Email : voranee@buu.ac.th

บทคัดย่อ

งานวิจัยนี้ได้ศึกษาสภาวะที่เหมาะสมในการบำบัดน้ำเสียทางชีวภาพรวมของบริษัท ไทยเพรซิเดนซ์ฟูดส์ ซึ่งในงานวิจัยนี้จะศึกษาระบบสองส่วนของโรงงานคือระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจน และระบบบำบัดแบบใช้ออกซิเจน โดยแบ่งการศึกษาออกเป็นสองส่วน ในส่วนแรกสำหรับระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจนจะศึกษาถึงผลของค่า BOD Loading ที่มีผลต่อประสิทธิภาพการกำจัด BOD และศึกษาสภาวะความเป็นกรด-ด่าง (pH) ที่มีผลต่อประสิทธิภาพการลดค่า BOD, COD และ G&O พบว่า BOD Loading สูงขึ้นจะทำให้ประสิทธิภาพในการกำจัด BOD ลดลงซึ่งจากระบบที่ศึกษาพบว่าที่ BOD Loading 800 mg/l จะให้ประสิทธิภาพการลดค่า BOD สูงถึง 90%แต่อย่างไรก็ตามที่สภาวะ BOD Loading 1,000-1,500 mg/l จะได้ประสิทธิภาพการลดค่า BOD ค่อนข้างคงที่คืออยู่ที่ประมาณ 68% และพบว่าที่สภาวะความเป็นกรดสูงจะทำให้ประสิทธิภาพการลดค่า BOD ต่ำลง ซึ่งพบว่าสภาวะเป็นกลางคือ pH ประมาณ 7-7.5 ระบบจะมีประสิทธิภาพการลดค่า BOD COD และ G&O อยู่ที่ประมาณ 78% 75% และ 78% ตามลำดับ และสำหรับระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจนซึ่งศึกษาผลของค่าอาหารต่อจำนวนจุลินทรีย์ (F/M Ratio) ที่มีผลต่อการลดค่า BOD และ COD ของระบบ พบว่าในช่วงของ F/M Ration ที่ศึกษาคือ 0.02-0.10 ไม่มีผลต่อประสิทธิภาพการลดค่า BOD และ COD ซึ่งมีประสิทธิภาพค่อนข้างคงที่อยู่ที่ 99% และ 75% ตามลำดับ

คำสำคัญ : บำบัดน้ำเสีย, ระบบไม่ใช้ออกซิเจน, ระบบแบบใช้ออกซิเจน

1. บทนำ

บริษัท ไทยเพรซิเดนซ์ฟูดส์ เป็นโรงงานอุตสาหกรรมอาหารขนาดใหญ่ที่ทำการผลิตบะหมี่กึ่งสำเร็จรูปและขนมปังกรอบชั้นนำของประเทศ วัตถุประสงค์ที่ใช้ในกระบวนการผลิตส่วนใหญ่ประกอบด้วยแป้งสาลีซึ่งใช้ผลิตเส้นบะหมี่ น้ำมันปาล์มใช้สำหรับทอดเส้นบะหมี่ และเครื่องปรุงรสต่างๆ แหล่งกำเนิดน้ำเสียของโรงงานเกิดจากขั้นตอนในการล้างวัตถุดิบ ล้างเครื่องจักร และล้างพื้นโรงงาน กระบวนการบำบัดน้ำเสียของโรงงานจึงประกอบด้วย 3 ส่วนคือ 1)การกำจัดไขมันและน้ำมันด้วยระบบตะกอนลอยด้วยอากาศละลาย (Dissolved Air Floatation, DAF) 2)ระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจน (Anaerobic Filter, AF) เพื่อลดค่า BOD และ ส่วนที่ 3)ระบบบำบัดแบบใช้ออกซิเจน (Activated

Sludge, AS) เพื่อลดค่า BOD อีกครั้ง และเป็นขั้นตอนสุดท้ายก่อนปล่อยลงสู่แหล่งน้ำ(บริษัทไทยเพรซิเดนซ์ฟูดส์จำกัด, 2537)

ซึ่งปัญหาที่พบนี้นั้นประกอบด้วย 2 ส่วนใหญ่ๆ คือ ส่วนที่ 1 นั้นคือน้ำที่ออกจากระบบการกำจัดไขมันและน้ำมันด้วยระบบตะกอนลอยด้วยอากาศละลาย ก่อนจะเข้าสู่ระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจน มีค่าความเป็นกรดต่างอยู่ในช่วงที่เป็นกรด ทำให้การทำงานของระบบเกิดประสิทธิภาพที่ไม่ดีเท่าที่ควร และระบบกำลังจะล้มเหลว และส่วนที่ 2 เนื่องจากระบบบำบัดน้ำเสียแบบไม่ใช้ออกซิเจนไม่มีความเสถียรในการทำงาน จึงต้องการหาสภาวะที่เหมาะสมของระบบบำบัดแบบใช้ออกซิเจน ซึ่งในงานวิจัยนี้เลือกศึกษาเฉพาะค่า

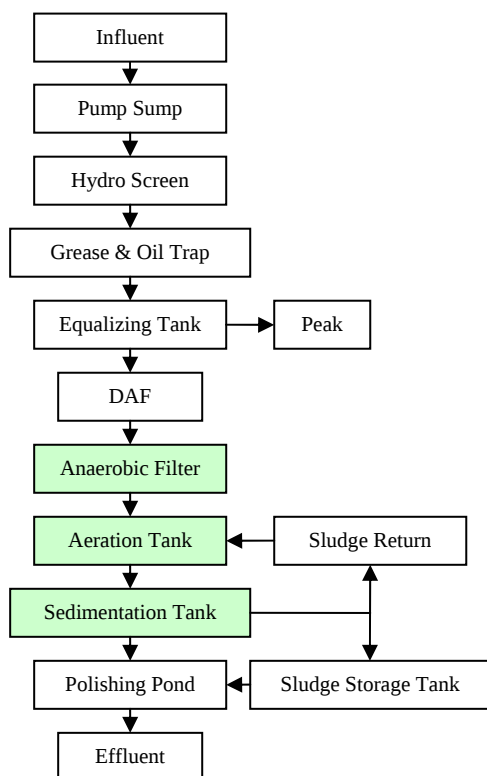
อัตราส่วนปริมาณอาหารต่อจุลินทรีย์(F/M Ratio) ที่มีผลต่อการทำงานของระบบ

2. อุปกรณ์

2.1 การวิเคราะห์ทางเคมี

วัดค่า COD ด้วย เครื่อง spectrophotometer
วัดค่า BOD ด้วย DO meter และวัดค่าความเป็นกรดต่างด้วย pH meter

2.2 กระบวนการบำบัดน้ำเสียของบริษัทไทยเพรซิเดนซ์ฟูดส์



รูปที่ 1 แสดง Block Diagram แสดงกระบวนการบำบัดน้ำเสียของบริษัทไทยเพรซิเดนซ์ฟูดส์

3. วิธีการทดลอง

3.1 ศึกษาผลของ BOD Loading ต่อประสิทธิภาพการลดค่า BOD

โดยเก็บข้อมูล BOD ที่เข้าระบบบำบัดน้ำเสียแบบไม่ใช้ออกซิเจน และที่ทางออกของระบบดังกล่าว

เมื่อเวลาผ่านไป 2 วัน และวิเคราะห์ผลดังกล่าวที่ BOD Loading ต่างๆ ตั้งแต่ 700 mg/l ถึง 2,000 mg/l

3.2 ศึกษาผลของความเป็นกรดต่อการประสิทธิภาพการลดค่า BOD COD และ G&O สำหรับระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจน

โดยทำการปรับค่า pH อยู่ที่ 4.5, 5.5, 6.5, 7.5 ของน้ำเสียก่อนเข้าสู่ระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจน ทั้งไว้เป็นระยะเวลาประมาณ 2 วัน จากนั้นจึงทำการวัดค่า BOD (Biochemical Oxygen Demand), COD (Chemical Oxygen Demand) และ G&O ของน้ำเสียที่ออกจากระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจน

3.3 ศึกษาผลของค่าอัตราส่วนปริมาณอาหารต่อปริมาณจุลินทรีย์ (F/M Ratio) ที่มีต่อประสิทธิภาพการลดค่า BOD และ COD ของระบบบำบัดน้ำเสียแบบใช้ออกซิเจน

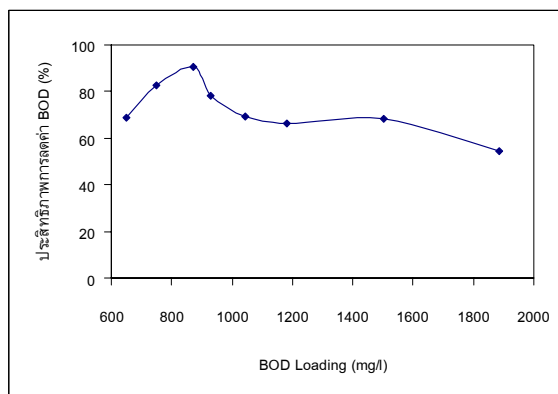
โดยศึกษาที่ค่าอัตราส่วนปริมาณอาหารต่อปริมาณจุลินทรีย์ (F/M Ratio) อยู่ในช่วง 0.02-0.10 โดยการปรับค่า MLSS (Mixed Liquid Suspended Solids) ที่เข้ามาในระบบของน้ำเสียก่อนเข้าสู่ระบบบำบัดแบบใช้ออกซิเจน ทั้งไว้เป็นระยะเวลาประมาณ 2 วัน จากนั้นจึงทำการวัดค่า BOD (Biochemical Oxygen Demand) และ COD (Chemical Oxygen Demand) ของน้ำเสียที่ออกจากระบบบำบัดแบบใช้ออกซิเจน

4. ผลการทดลองและอภิปรายผลการทดลอง

4.1 ศึกษาผลของ BOD Loading ต่อประสิทธิภาพการลดค่า BOD ในระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจน

จากการศึกษาการทำงานของระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจน พบว่าค่า BOD Loading มีผลกระทบต่อประสิทธิภาพการกำจัด BOD ซึ่งได้ผลดังรูปที่ 2 คือที่ 700 – 1,000 mg/L จะมีประสิทธิภาพในการกำจัด BOD 70% - 90% และที่ BOD Loading 1,000 – 1,500 mg/L จะมีประสิทธิภาพในการกำจัด BOD ค่อนข้างคงที่คือประมาณ 68% แต่ที่ BOD Loading มากกว่า 1,500 mg/L ประสิทธิภาพในการกำจัด BOD จะลดลงเนื่องจากที่ BOD Loading ต่ำ ๆ ซึ่งอาจเปรียบเป็น

อาหารของจุลินทรีย์ในระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจน เมื่อปริมาณอาหารมีน้อย จุลินทรีย์ที่มีอยู่จำนวนหนึ่งก็จะสามารถย่อยสลายได้จนเกือบหมด แต่เมื่อ BOD Loading เพิ่มขึ้นประสิทธิภาพในการกำจัด BOD มีแนวโน้มที่จะลดลง เนื่องจากการย่อยสลายสารอินทรีย์มีค่า BOD เพิ่มขึ้น แต่จำนวนจุลินทรีย์มีปริมาณเท่าเดิมทำให้มีอาหารเหลือ ประสิทธิภาพในการกำจัด BOD จึงลดลง (คณาจารย์ภาควิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2538) นอกจากนี้อาจเป็นเพราะระบบมีอายุการใช้งานมานาน จึงอาจทำให้ประสิทธิภาพในการกำจัด BOD ลดลงด้วย (ในการออกแบบระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจนของโรงงานได้มีการออกแบบระบบไว้สำหรับ BOD Loading ไม่เกิน 2,700 mg/L และมีสมมุติฐานว่าระบบมีประสิทธิภาพในการบำบัด 90%)

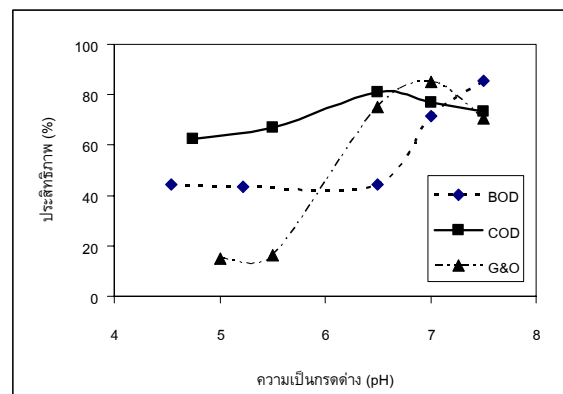


รูปที่ 2 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่าง BOD Loading กับประสิทธิภาพการกำจัด BOD

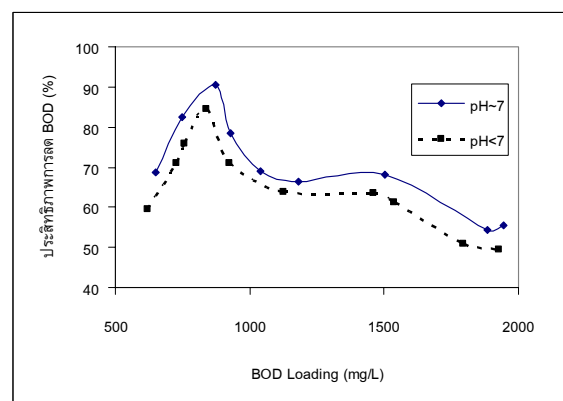
4.2 ศึกษาผลของความเป็นกรดต่างต่อประสิทธิภาพการลดค่า BOD COD และ G&O สำหรับระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจน

เมื่อทำการศึกษาประสิทธิภาพในการกำจัด BOD, COD และ G&O ที่ค่าความเป็นกรด – ต่าง (pH) ต่างๆ โดยพิจารณาที่ BOD Loading 1,000 – 1,500 mg/L เนื่องจากที่ BOD Loading ดังกล่าวมีผลต่อประสิทธิภาพในการกำจัด BOD เพียงเล็กน้อยเท่านั้น จากรูปที่ 3 พบว่าประสิทธิภาพในการกำจัด BOD, COD และ G&O ที่ค่าความเป็นกรด – ต่างเท่ากับ 7

คือ 71.52%, 77.1% และ 85% ตามลำดับ และที่ค่าความเป็นกรด – ต่างเท่ากับ 7.5 คือ 85.47%, 73.19% และ 70.8% ตามลำดับ ซึ่งช่วงค่าความเป็นกรด – ต่างที่เป็นกลางเป็นช่วงที่ประสิทธิภาพในการบำบัดสูงที่สุด (อริสรา, 2543) และจากรูปที่ 4 จะพบว่าประสิทธิภาพในการกำจัด BOD ที่ค่าความเป็นกรด – ต่างที่สถานะเป็นกลาง (pH~7) จะมีค่าสูงกว่าในสถานะที่เป็นกรด (pH<7) ประมาณ 10%



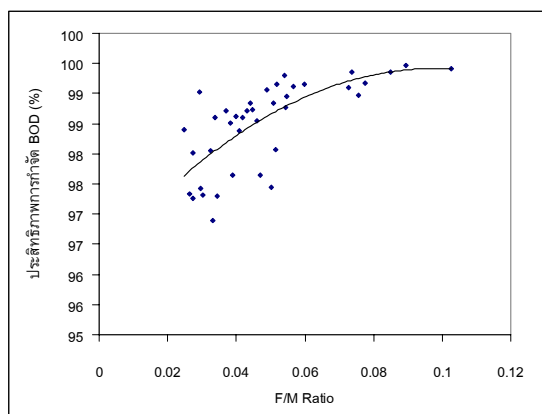
รูปที่ 3 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่าง pH กับประสิทธิภาพการกำจัด BOD, COD และ G&O ที่ BOD Loading 1,000 – 1,500 mg/L



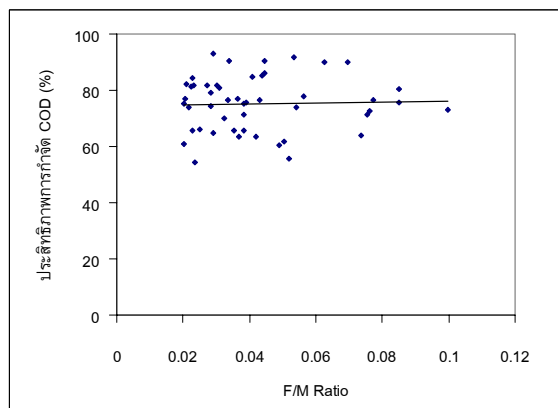
รูปที่ 4 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่าง BOD Loading กับประสิทธิภาพการกำจัด BOD

4.3 ศึกษาผลของค่าอัตราส่วนปริมาณอาหารต่อปริมาณจุลินทรีย์ (F/M Ratio) ที่มีต่อประสิทธิภาพการลดค่า BOD และ COD ของระบบบำบัดน้ำเสียแบบใช้ออกซิเจน

จากการศึกษาการทำงานของระบบบำบัดแบบใช้ออกซิเจน โดยพิจารณารูปที่ 5 และรูปที่ 6 พบว่าเมื่อค่าอัตราส่วนปริมาณอาหารต่อปริมาณจุลินทรีย์ (F/M Ratio) เพิ่มขึ้นจะมีผลต่อประสิทธิภาพในการกำจัด BOD และ COD น้อยมาก คือเมื่อสร้างเส้นแนวโน้มจะพบว่าประสิทธิภาพในการกำจัด BOD และ COD มีการเปลี่ยนแปลงไม่เกิน 5%



รูปที่ 5 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าอัตราส่วนปริมาณอาหารต่อปริมาณจุลินทรีย์ (F/M Ratio) กับประสิทธิภาพการกำจัด BOD



รูปที่ 6 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าอัตราส่วนปริมาณอาหารต่อปริมาณจุลินทรีย์ (F/M Ratio) กับประสิทธิภาพการกำจัด COD

4.4 วิเคราะห์ด้านเศรษฐศาสตร์

จากผลการทดลองในส่วนที่ 4.2 นั้นเมื่อทำการวิเคราะห์ด้านเศรษฐศาสตร์ สำหรับโรงงานในการ

ปรับปรุงระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจนโดยการเติมโซเดียมไฮดรอกไซด์ให้น้ำเสียมีคุณสมบัติที่เป็นกลาง (pH 7) ก่อนเข้าถังบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจน แทนการเติมโซเดียมไฮดรอกไซด์ให้มีค่าความเป็นด่างสูงก่อนเข้าระบบตะกอนลอยเพื่อให้ค่าความเป็นกรดต่างมีค่าเป็นกลางที่บริเวณทางเข้าระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจน สรุปผลการวิเคราะห์ด้านเศรษฐศาสตร์ได้ดังตารางที่ 1 นั้นคือเมื่อลงทุน 35,000 บาท ทำให้โรงงานสามารถประหยัดค่าใช้จ่ายได้ 9,889 บาทต่อปี

ตารางที่ 1 ผลการวิเคราะห์ทางเศรษฐศาสตร์เมื่อเพิ่มระบบการปรับ pH ที่น้ำเสียก่อนเข้าระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจน

ระบบก่อนปรับปรุง	ระบบหลังปรับปรุง
เงินทุน – บาท (ไม่มีค่าใช้จ่าย)	เงินทุน 33,500 บาท - บั้ม 25,000 บาท - ถัง 3,500 บาท - ระบบท่อ 5,000 บาท (โรงงานออกค่าใช้จ่าย 25,000 บาท โครงการออกค่าใช้จ่าย 8,500 บาท)
ค่าใช้จ่าย - การเติม NaOH ต่อปี 56,826 บาทต่อปี	ค่าใช้จ่าย - การเติม NaOH ต่อปี 46,494 บาทต่อปี - ค่าไฟฟ้า 443 บาทต่อปี
รวม 56,826 บาทต่อปี	รวม 46,937 บาทต่อปี

5. สรุปผลการทดลอง

จากการทดลองจะพบว่า

- ควรปรับค่าความเป็นกรด – ด่างของน้ำเสียก่อนส่งเข้าบำบัดในระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจนให้เป็นกลาง (pH 7 - 7.5) เพื่อให้ประสิทธิภาพในการบำบัดน้ำเสียมีค่าสูง
- เมื่อปรับปรุงระบบของโรงงานใหม่โดยการปรับค่าความเป็นกรดต่างโดยการเติมโซเดียมไฮดรอกไซด์

ที่น้ำเสียก่อนเข้าระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจน แทนการเติมให้น้ำเสียมีความเป็นด่างสูงๆ ก่อนเข้าระบบตะกอนลอย จะทำให้ประหยัดค่าใช้จ่ายได้ปีละ 9,889 บาท

- ในการควบคุมระบบบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจนนั้นค่าอัตราส่วนปริมาณอาหารต่อปริมาณจุลินทรีย์ (F/M Ratio) ให้อยู่ในช่วง 0.04 — 0.10 ไม่มีผลต่อประสิทธิภาพการลดค่า BOD COD ซึ่งมีประสิทธิภาพในการบำบัดสูง

6. กิตติกรรมประกาศ

โครงการทางวิศวกรรมนี้สำเร็จลุล่วงไปด้วยดี ได้รับความอนุเคราะห์ทุนอุดหนุนจาก สำนักงานกองทุนสนับสนุนการวิจัย ฝ่ายอุตสาหกรรม โครงการโครงการอุตสาหกรรม สำนักปริญาตรึประจำปี 2546

ขอขอบพระคุณ บริษัท ไทยเพรซิเดนท์ฟูดส์ จำกัด (มหาชน) เป็นอย่างยิ่งที่ให้โอกาสในการทำโครงการ อีกทั้งสนับสนุนอุปกรณ์และสารเคมี คุณสมุศลรัตน์ กมลโชติ ผู้จัดการฝ่ายวิจัยพัฒนาและประกันคุณภาพ คุณทรงภพ บุณยศิลป์ ที่ให้ความรู้และคำแนะนำตลอดระยะเวลาในการทำโครงการ เจ้าหน้าที่ประจำห้องปฏิบัติการเคมี และเจ้าหน้าที่ประจำระบบบำบัดน้ำเสีย ที่อำนวยความสะดวกในการใช้สถานที่และให้ความรู้คำแนะนำตลอดระยะเวลาในการทำโครงการ

เอกสารอ้างอิง

คณาจารย์ภาควิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม คณะ

วิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย. การควบคุมดูแลระบบบำบัดน้ำเสีย พิมพ์ครั้งที่ 2.

จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2538.

บริษัท ไทยเพรซิเดนท์ฟูดส์ จำกัด(มหาชน). คู่มือ

สนามสำหรับการเดินระบบบำบัดน้ำเสีย, 2537.

สมลักษณ์ บุญญรักษ์. การศึกษาการจัดการน้ำเสียจาก

อุตสาหกรรมผลไม้มะม่วง. วิทยานิพนธ์ปริญา

วิทยาศาสตรมหาบัณฑิต ภาควิชาเทคโนโลยี

สิ่งแวดล้อม มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี, ปีการศึกษา 2544.

อลิสรา วงศ์กิตติวิมล. การบำบัดน้ำเสียจากกระบวนการผลิตน้ำยางข้นโดยถังปฏิกรณ์ไฮบริดแบบไม่ใช้ ออกซิเจน. วิทยานิพนธ์ปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี, ปีการศึกษา 2543.