

บทที่ ๔

ผลการทดลอง

๔.๑ การทดลองและศึกษาการระเหยของน้ำที่มีผักตบชวาปกคลุมและน้ำที่ไม่มีผักตบชวาปกคลุม ในการทดลองครั้งนี้ได้นำบ่อสี่เหลี่ยมจตุรัสมีขนาดความกว้าง ๖๐ ซม. ยาว ๖๐ ซม. และสูง ๖๐ ซม. ตั้งได้กล่าวมาแล้ว สำหรับความสูงจากก้นบ่อสูงขึ้นมา ๔๐ ซม. ได้เจาะรูสำหรับให้น้ำล้นไว้เป็นระดับคงที่ป้องกันมิให้เติมน้ำเกินกว่าจุดที่กำหนดไว้ บ่อดังกล่าวได้นำมาใช้ทดลองจำนวน ๒ บ่อ การทดลองใช้สถานที่ในที่โล่งแจ้ง มีแสงแดดส่องได้ทั่วถึงตลอดทั้งวัน การบรรจุผักตบชวาได้บรรจุลงบ่อไว้เต็มประมาณ ๑๔ ต้น ผักตบชวาได้นำมาจากหลังตึกคณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย และปล่อยทิ้งไว้ให้ผักตบชวาฟื้นขึ้นประมาณ ๓ วัน โดยเติม ไนโตรเจน ในรูปของยูเรีย และ ฟอสฟอรัส ในรูปของโปรแตสเซียมไดไฮโดรเจนฟอสเฟตลงไปในบ่อจำนวน ๑ กรัม ทุก ๆ ๗ วัน เพื่อเป็นการให้อาหารแก่ผักตบชวา ผักตบชวาจะงอกงามรวดเร็วขึ้น จึงจำเป็นต้องควบคุมจำนวนต้นของผักตบชวาให้คงที่ เพื่อมิให้พื้นที่ของใบมากเกินไป ซึ่งอาจจะได้ค่าการระเหยไม่สม่ำเสมอได้ จากรายงานเรื่องการระเหยน้ำและการกำจัดน้ำเสียของผักตบชวาของปัญญาภรณ์และคณะ (๒๕๑๗) ได้กล่าวว่าใบผักตบชวาและผิวน้ำที่มีพื้นที่เท่ากัน เมื่ออยู่ภายใต้สภาวะแวดล้อมอันเดียวกัน และผิวน้ำที่มีผักตบชวาหนาแน่น จะระเหยน้ำได้มากกว่าผิวน้ำที่ไม่มีผักตบชวา แต่ถ้าผิวน้ำมีผักตบชวาเพียงเบาบางคลุมผิวน้ำพอดี ก็จะมีการระเหยไม่แตกต่างกับผิวน้ำที่ไม่มีผักตบชวา

สำหรับบ่อทดลองอีกหนึ่งบ่อ ใส่น้ำลงไปเฉย ๆ โดยไม่มีผักตบชวาปกคลุมนำมาวางไว้เคียงข้างกัน เติมน้ำให้ได้ระดับกับรูน้ำล้นเช่นกันเมื่อครบกำหนด ๒๔ ชั่วโมง ทำการจดบันทึกค่าการระเหยของน้ำไว้ทั้งสองบ่อทุก ๆ วัน ตามตารางที่ ๒๓ จากการทดลองตั้งแต่วันที่ ๑ มีนาคม ถึง ๓๐ เมษายน ๒๕๑๔ รวม ๖๑ วัน

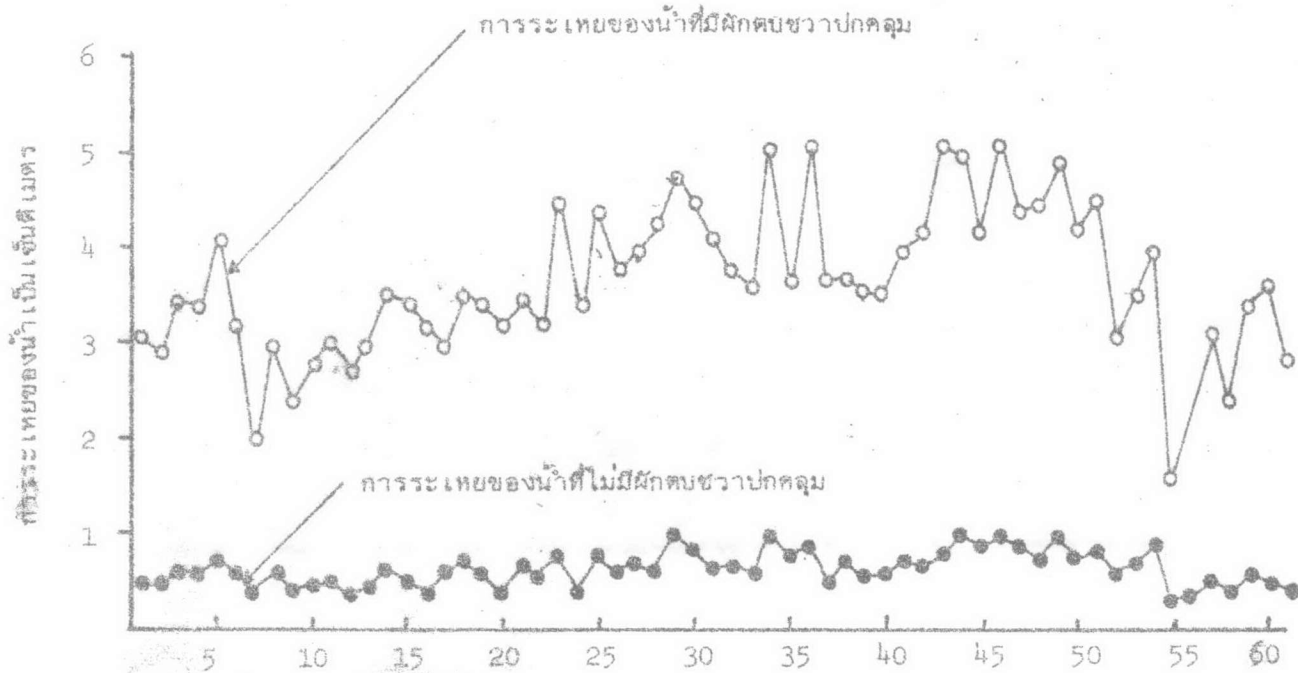
๔.๑.๑ เปรียบเทียบการระเหยของน้ำที่ไม่มีผักตบชวาปกคลุมกับการระเหยของ

น้ำที่มีฝักตบชวาปกคลุม ตามรูปที่ ๓๑ และตารางที่ ๒๓ เป็นผลการทดลองแสดงถึงค่ากลางการระเหยของน้ำที่ไม่มีฝักตบชวาปกคลุมเท่ากับ ๐.๖๓ ซม./๐.๓๖ เมตร^๒/วัน และค่ากลางการระเหยของน้ำที่มีฝักตบชวาปกคลุมระเหยได้ ๓.๖๕ ซม./๐.๓๖ เมตร^๒/วัน ค่ากลางอัตราส่วนของการระเหยน้ำที่ไม่มีฝักตบชวาปกคลุมต่อการระเหยของน้ำที่มีฝักตบชวาปกคลุม เท่ากับ ๑ ต่อ ๕.๘ ซึ่งแสดงให้เห็นว่าน้ำที่มีฝักตบชวาปกคลุมจะระเหยได้ดีเป็น ๕.๘ เท่าของน้ำที่ไม่มีฝักตบชวาปกคลุม และถ้าคิดเป็นพื้นที่การระเหยในหนึ่งตารางเมตรน้ำที่ไม่มีฝักตบชวาปกคลุมระเหยได้ ๖.๓ ลิตรต่อวัน และที่มีฝักตบชวาปกคลุมระเหยได้ ๓๖.๕ ลิตรต่อวัน

๕.๑.๒ อิทธิพลของความชื้นสัมพัทธ์ต่อการระเหยของน้ำ ตามรูปที่ ๓๒ แสดงความสัมพันธ์ในการระเหยของน้ำที่ไม่มีฝักตบชวาปกคลุมและมีฝักตบชวาปกคลุมกับค่าเฉลี่ยความชื้นสัมพัทธ์ของแต่ละวัน จะพบว่ามีส่วนเกี่ยวข้องกับการระเหยของน้ำ ถ้าค่าเฉลี่ยความชื้นสัมพัทธ์ต่ำ การระเหยของน้ำจะเพิ่มมากขึ้นถ้าค่าเฉลี่ยความชื้นสัมพัทธ์สูง การระเหยของน้ำจะต่ำลง

๕.๑.๓ อิทธิพลของอุณหภูมิที่มีต่อการระเหยของน้ำ ตามรูปที่ ๓๓ และ ๓๔ แสดงความสัมพันธ์ในการระเหยของน้ำที่มีฝักตบชวาปกคลุมและไม่มีฝักตบชวาปกคลุมกับค่าเฉลี่ยของอุณหภูมิสูงสุดในแต่ละวัน ถ้าวันไหนมีค่าของอุณหภูมิต่ำการระเหยของน้ำจะลดต่ำลงไปด้วย ทั้งบ่อที่มีฝักตบชวาปกคลุมและบ่อที่ไม่มีฝักตบชวาปกคลุม แต่อย่างไรก็ตามอิทธิพลของอุณหภูมินี้ยังมีความเกี่ยวพันไม่ชัดเจน เหมือนกับความชื้นสัมพัทธ์ เพราะว่าการทดลองพบว่าบางวันอุณหภูมิสูงแต่ค่าการระเหยของน้ำที่มีฝักตบชวาปกคลุมและน้ำที่ไม่มีฝักตบชวาปกคลุมก็ไม่มากนัก นอกจากนี้ยังมีความเข้าใจว่า ยังมีอิทธิพลของสิ่งแวดล้อมอื่น ๆ ที่มีส่วนเกี่ยวข้องกับการระเหยของน้ำเหล่านี้ เช่น กระแสลม พลังงานจากแสงแดด เป็นต้น

สำหรับการทดลองครั้งนี้ ได้ดำเนินการในฤดูร้อนและในช่วงของการทดลองมีฝนตกเล็กน้อยในปลายเดือนเมษายน นอกจากนี้ยังมีสิ่งแวดล้อมอื่น ๆ เข้ามาเกี่ยวข้องดังได้



๑ มีนาคม ๒๕๑๔ - ๓๐ เมษายน ๒๕๑๔ รวม ๖๑ วัน

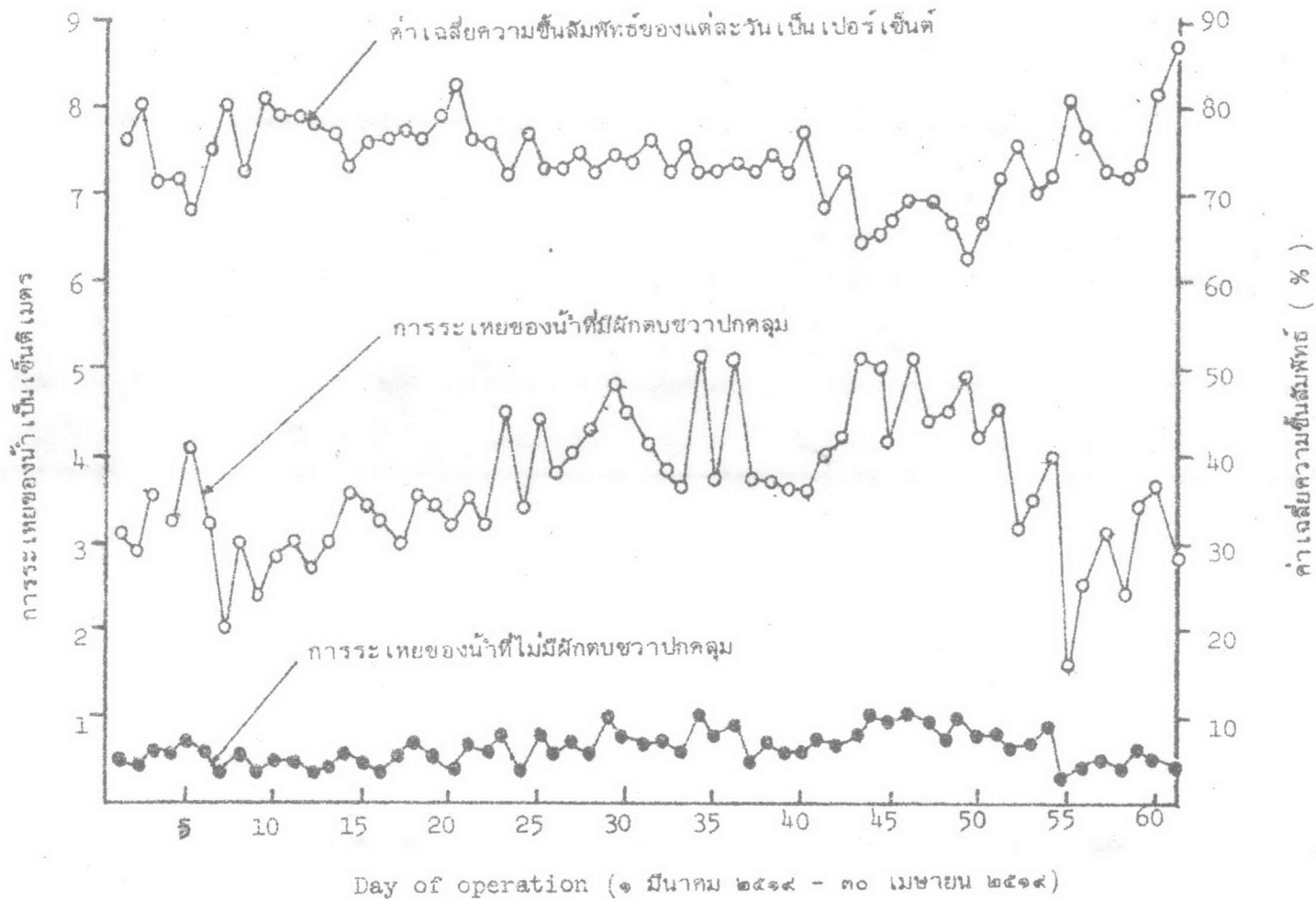
รูปที่ ๓๑ แสดงการเปรียบเทียบการระเหยของน้ำที่ไม่มีผักตบชวาปกคลุม และการระเหยของน้ำ

ที่มีผักตบชวาปกคลุม

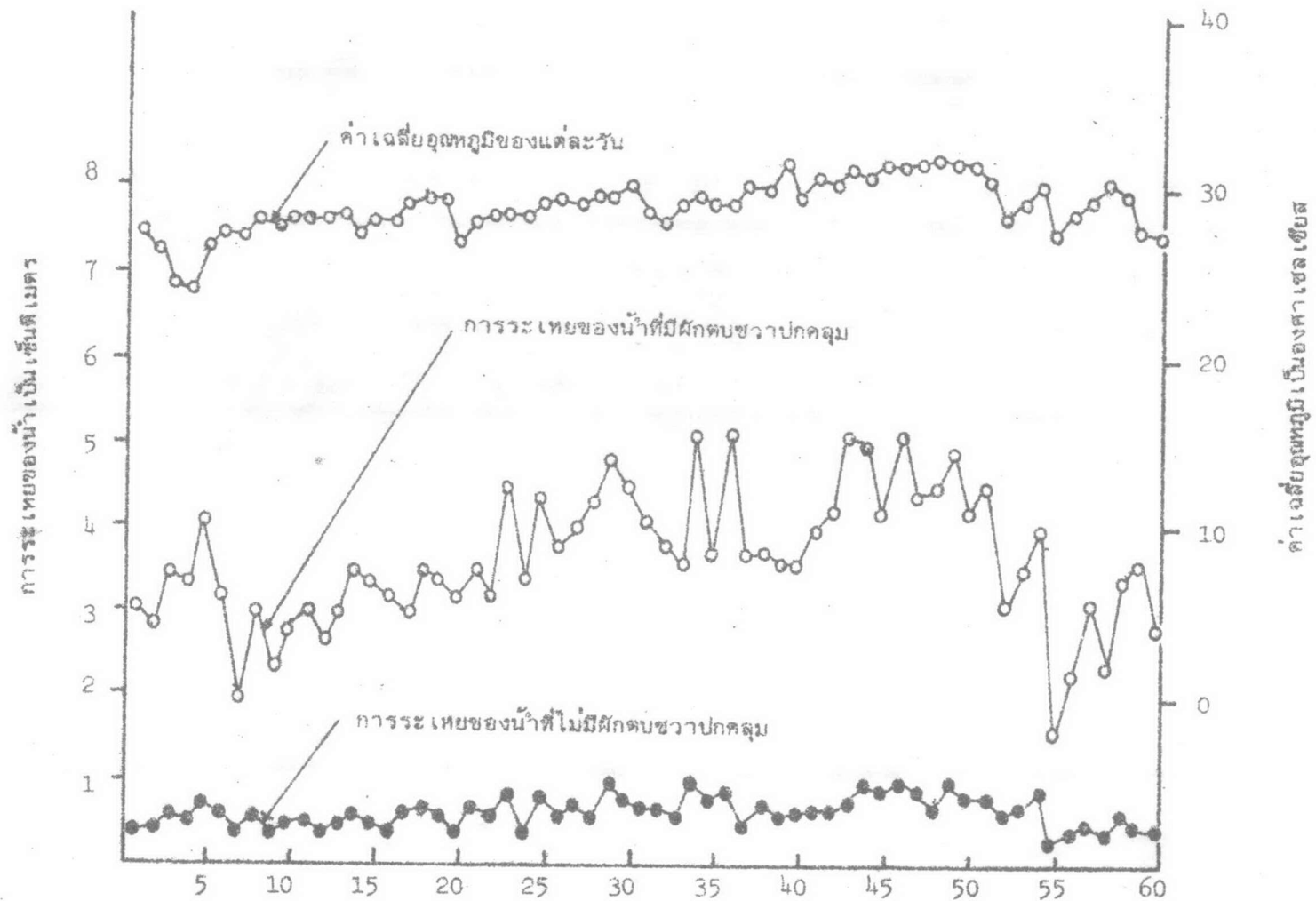
ค่าของการระเหย น้ำ = 0.63 เซ็นติเมตร

ผักตบชวา = 3.65 เซ็นติเมตร

ค่ากลางอัตราส่วน น้ำ : ผักตบชวา = 1 : 5.8



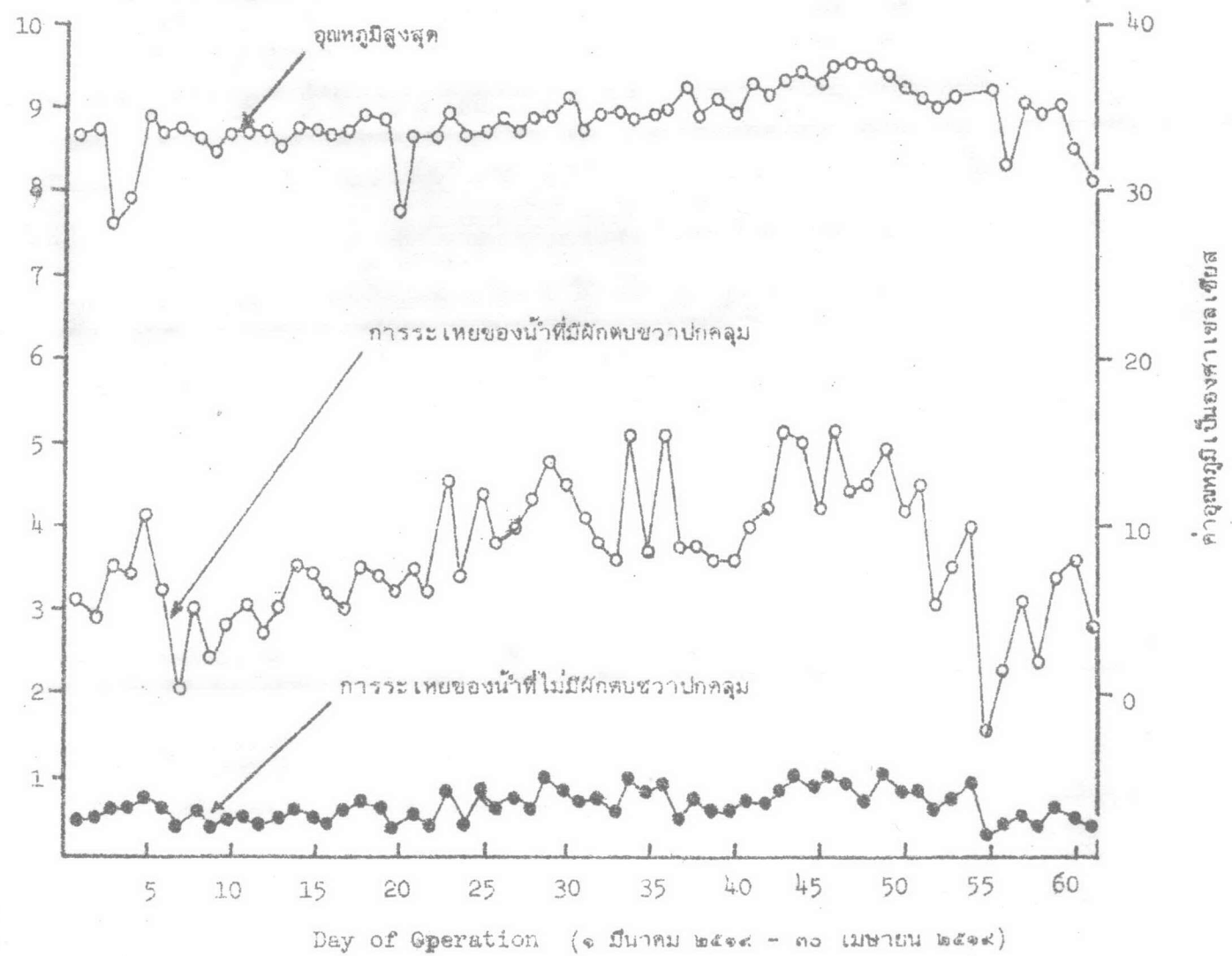
รูปที่ ๓๒ แสดงความสัมพันธ์ระหว่างการระเหยของน้ำที่มีฝักตบชวาปกคลุม และไม่มีฝักตบชวาปกคลุม กับค่าเฉลี่ยของความชื้นสัมพัทธ์



Day of Operation (๑ มีนาคม ๒๕๑๔ - ๓๐ เมษายน ๒๕๑๔)

รูปที่ ๓๓ แสดงความสัมพันธ์ระหว่างการระเหยของน้ำที่มีฝักตบชวาปกคลุมและไม่มีฝักตบชวาปกคลุม กับค่าเฉลี่ยอุณหภูมิ

การระเหยของน้ำเป็นเซ็นติเมตร



รูปที่ ๓๔ แสดงความสัมพันธ์ระหว่างการระเหยของน้ำที่มีฝักทบบชาปกคลุม และไม่มีฝักทบบชาปกคลุม กับอุณหภูมิสูงสุดของแต่ละวัน

กล่าวมาแล้ว และอีกประการหนึ่งบ่อที่ใช้ในการทดลองได้ตั้งอยู่เหนือระดับพื้นดินและเป็นบ่อที่ใช้ประกอบด้วยกระจก แสงแดดสามารถส่องได้ทั่วถึง ซึ่งอาจทำให้เกิดความร้อนสูง จึงเป็นสาเหตุให้มีการระเหยของน้ำเพิ่มมากขึ้นด้วยก็ได้ อันอาจจะทำให้ผลการระเหยของน้ำผิดพลาดไปด้วย ซึ่งอาจจะไม่เหมือนกับในบ่อที่ขุดลงไปดิน หรือบ่อน้ำโดยธรรมชาติอย่างแน่นอน แต่ในเรื่องนี้ยังไม่มีข้อจะพิสูจน์ได้ เนื่องจากมิได้ทำการทดลองไว้

๕.๒ การศึกษาทดลองเพื่อหาประสิทธิภาพของบ่อหมักที่มีฝักตบชวาปกคลุม และที่ไม่มีฝักตบชวาปกคลุม จุดมุ่งหมายในการศึกษาทดลองก็ต้องการทราบประสิทธิภาพของบ่อหมักที่มีฝักตบชวาปกคลุมและที่ไม่มีฝักตบชวาปกคลุม จะสามารถลดค่า ซีโอดี, บีโอดี และสารอาหารได้แก่ ไนโตรเจน และฟอสฟอรัส รวมทั้งค่าสิ่งแวล้อมอื่น ๆ เช่น พีเอช. สภาพความเป็นด่าง เป็นต้น

๕.๒.๑ การเริ่มเลี้ยงแบคทีเรีย (Start up) การเริ่มเลี้ยงแบคทีเรียสำหรับระบบกำจัดน้ำเสียแบบบ่อหมักจะต้องใช้ระยะเวลาเนื่องจากการสร้างเซลล์ใหม่ของแบคทีเรียชนิดที่ไม่ใช้ออกซิเจนต่อการย่อยสลายสารอินทรีย์มีจำนวนน้อยส่วนใหญ่จะได้เป็นพลังงาน เช่น แก๊สมีเทน Young และ Mc. Carty (1969) แนะนำว่าควรใส่ตะกอนของแบคทีเรียชนิดที่แข็งแรง (Active sludge) เพื่อลดระยะเวลาในการเลี้ยงแบคทีเรีย (Start - up period)

ในการศึกษาครั้งนี้ใช้ตะกอนของแบคทีเรียจากถังหมักของโรงงานกำจัดน้ำเสียจากชุมชนที่อยู่อาศัยของการเคหะแห่งชาติ ดินแดง โดยใส่ตะกอนของแบคทีเรียที่มีความเข้มข้น ๒๕๐๐ มิลลิกรัมต่อลิตร เข้าสู่บ่อหมักทั้ง ๒ บ่อ ๑ ละ ๒๕ ลิตร หลังจากนั้นใส่น้ำเสียจากบ่อเกรอะ (Septic tank) เพื่อทำให้เกิดปฏิกิริยาแบบไม่ใช้ออกซิเจน และได้นำฝักตบชวาที่บ่อข้างตึกคณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัยไปส่งไป ๓ บ่อ และในวันต่อมาเริ่มใส่น้ำเสียที่ส่งเคราะห์ขึ้นตามตารางที่ ๒๑ และ ๒๒ โดยเริ่มใส่ที่มีค่า ซีโอดี. ประมาณ ๑๐๓๕ มิลลิกรัมต่อลิตร จำนวน ๒ บ่อชุดแรก ซีโอดี. ประมาณ ๒๐๗๐ มิลลิกรัมต่อลิตร จำนวน ๒ บ่อชุดที่สอง และ ซีโอดี. ประมาณ ๓๑๐๕

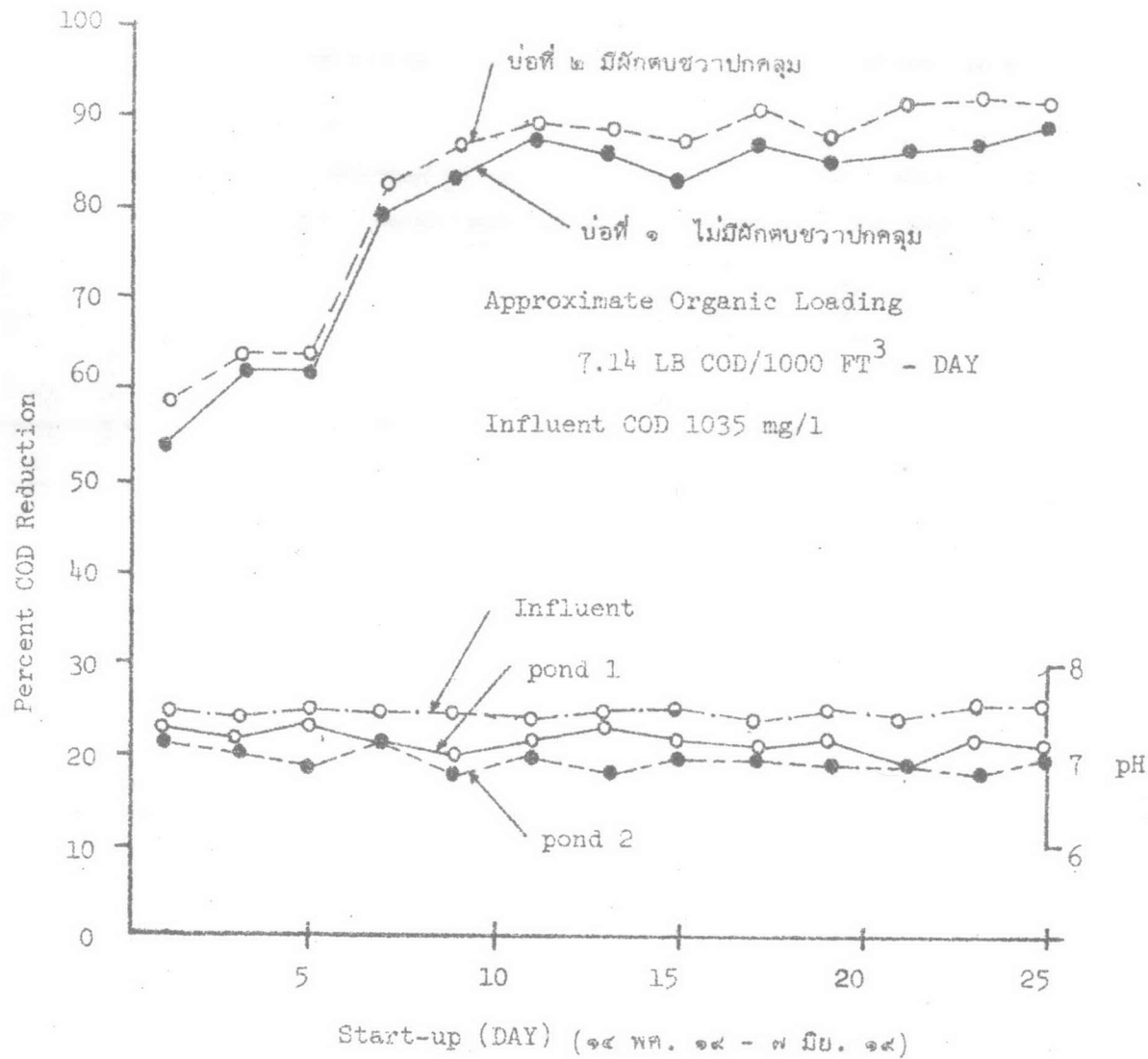
มีลลิกกรัมต่อลิตร จำนวน ๒ บ่อชุดที่สาม ในแต่ละชุดของความเข้มข้นของน้ำเสียเป็น บ่อควบคุมที่ไม่มีผักตบชวาปกคลุมหนึ่งบ่อ และอีกหนึ่งบ่อจะมีผักตบชวาปกคลุม

ระยะเวลาที่ใช้สำหรับการเริ่มเลี้ยงแบคทีเรีย จนกระทั่งมีประสิทธิภาพในการกำจัด ซีโอดี.คงที่ ทั้ง ๖ บ่อ ประมาณ ๒๐ วัน ดังแสดงไว้ตามรูปที่ ๓๕, ๓๖ และ ๓๗ ในขณะที่ทำการเลี้ยงแบคทีเรียได้มีการควบคุม พีเอช.โดยใช้โซเดียมไบคาร์บอเนต และได้ทำการตรวจหาค่า ซีโอดี.ไนโตรเจน และฟอสฟอรัสทุกสองวัน ในระยะเริ่มแรกได้ใช้น้ำเสียจากการสังเคราะห์ตามอัตราส่วน COD:N:P = ๑๐๐:๑:๑:๐.๒ (สายพานิช, ๒๕๑๘) ปรากฏว่าทำการตรวจวิเคราะห์หาค่า ไนโตรเจน และฟอสฟอรัส ของน้ำทิ้งของบ่อหมักที่มีผักตบชวาไม่พบจึงได้เพิ่ม ไนโตรเจน และ ฟอสฟอรัส ตามตารางที่ ๒๑ จึงได้ทำการตรวจวิเคราะห์หาค่า ไนโตรเจน และฟอสฟอรัสได้

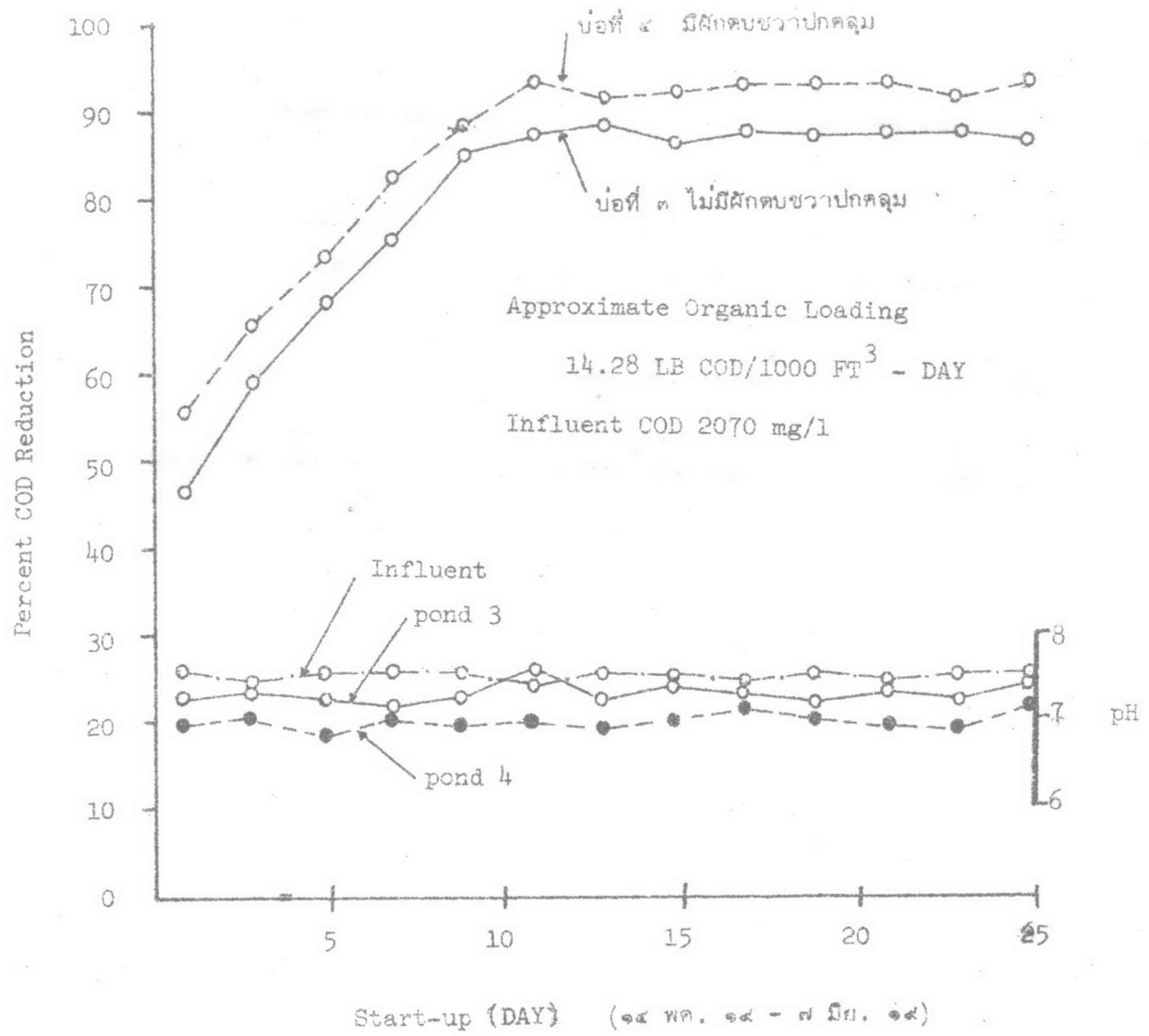
ในการศึกษาทดลองครั้งนี้ได้เริ่มเลี้ยงแบคทีเรียตั้งแต่วันที่ ๑๔ พฤษภาคม ๒๕๑๘ เป็นต้นมา จนแบคทีเรียอยู่ในระยะการย่อยสลายคงที่ (Steady state) สำหรับบ่อหมักชุดแรก คือบ่อที่ ๑ และบ่อที่ ๒ และบ่อหมักชุดที่ ๒ คือ บ่อที่ ๓ และบ่อที่ ๔ มีจุดที่ย่อยสลายคงที่ประมาณ ๑๑ วัน ตามรูปที่ ๓๕ และ ๓๖ สำหรับบ่อหมักชุดที่ ๓ คือบ่อที่ ๕ และบ่อที่ ๖ จุดที่ย่อยสลายคงที่ประมาณ ๑๓ วัน ตามรูปที่ ๓๗

๔.๒.๒ ประสิทธิภาพในการลดค่า ซีโอดี.ของน้ำเสียที่สังเคราะห์ขึ้นของบ่อหมักที่ ๑ และ ๒ จากการทดลองพบว่าประสิทธิภาพในการกำจัดน้ำเสียที่สังเคราะห์ขึ้นระหว่างบ่อหมักที่ ๑ ไม่มีผักตบชวาปกคลุม และบ่อหมักที่ ๒ มีผักตบชวาปกคลุม ในความเข้มข้น ๗.๑๔ ปอนด์ ซีโอดี. / ๑๐๐๐ ฟุต^๓/วัน ระยะเวลาการกักน้ำเสีย ๔ วัน น้ำเสียที่ใสมีความเข้มข้นประมาณ ๑๐๓๕ มก/ล จำนวน ๑๕ ลิตรต่อวัน เเปอร์เซ็นต์การลด ซีโอดี. สำหรับบ่อหมักที่ ๑ เฉลี่ยประมาณ ๘๘.๓% สำหรับบ่อหมักที่ ๒ เฉลี่ยประมาณ ๘๓.๒ % บ่อที่ ๒ ลดได้มากกว่าบ่อที่ ๑ เท่ากับ ๕.๑ % นับว่าให้ผลการกำจัดอยู่ในเกณฑ์ที่ ดังแสดงไว้ตามรูปที่ ๓๕ และตารางที่ ๒๔

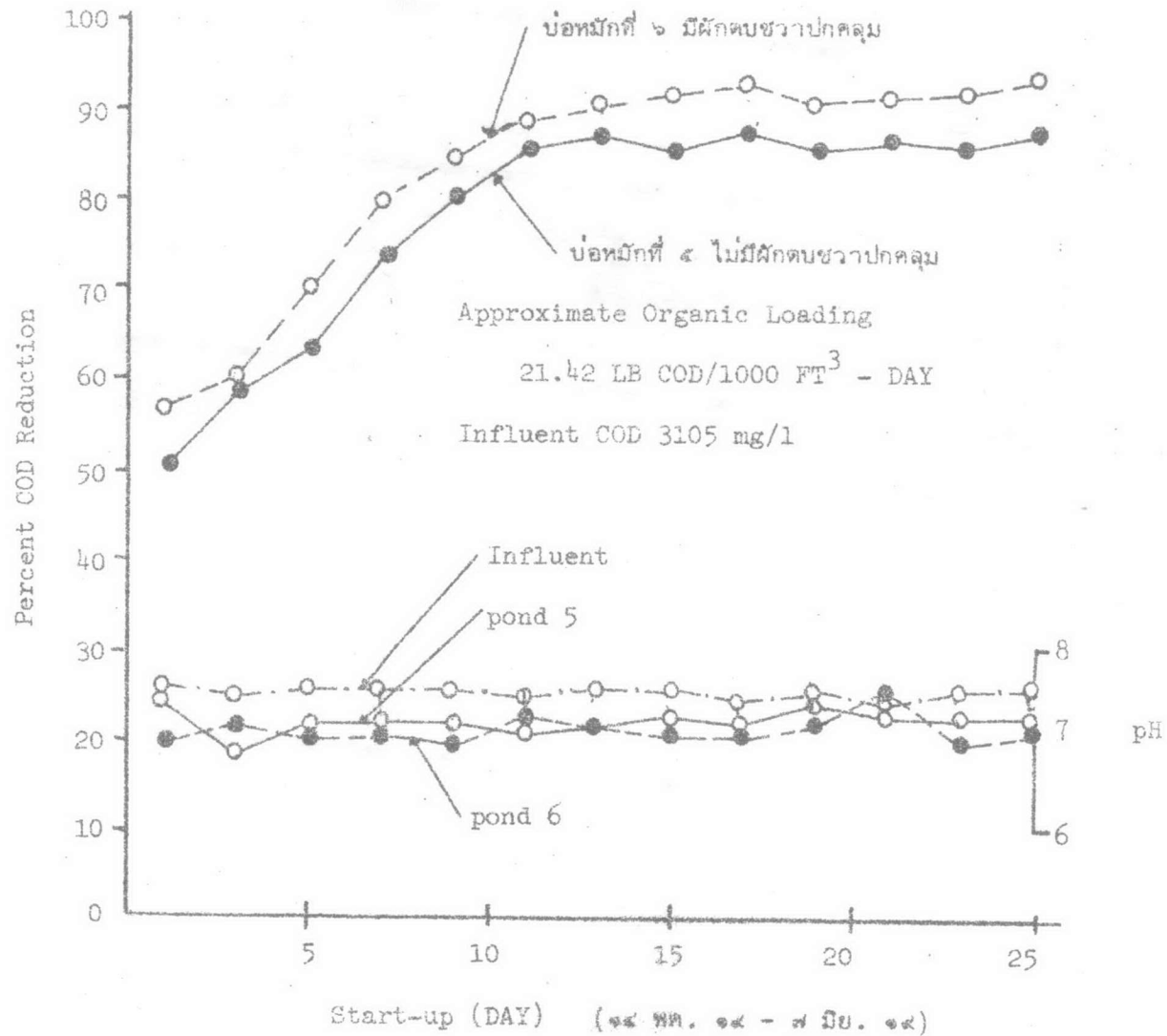
๔.๒.๓ ประสิทธิภาพในการลดค่า ซีโอดี.ของน้ำเสียที่สังเคราะห์ขึ้นของบ่อหมักที่ ๓ และ ๔ จากการทดลองพบว่าประสิทธิภาพในการกำจัดน้ำเสียที่สังเคราะห์ขึ้น



รูปที่ ๓๔ แสดงการเปลี่ยนแปลงของ COD Reduction และค่า pH ขณะทำการเลี้ยงแบคทีเรีย ของบ่อหมัก ที่ ๑ และ ๒



รูปที่ ๓๖ แสดงการเปลี่ยนแปลงของ COD Reduction และค่า pH ขณะที่ทำการเลี้ยงแบคทีเรียของบ่อหมัก ที่ ๓ และ ๔



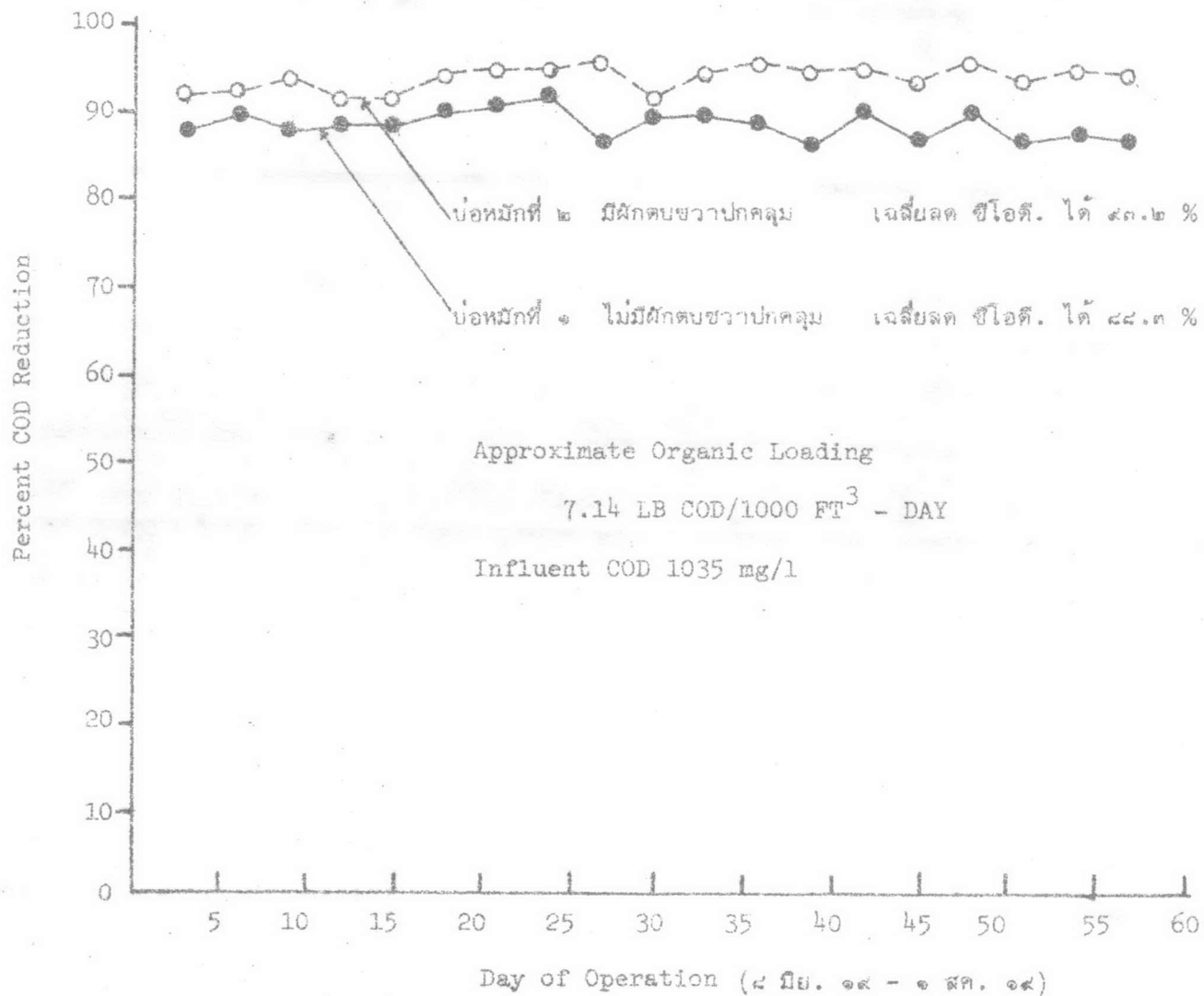
รูปที่ ๓๗ แสดงการเปลี่ยนแปลงของ COD Reduction และค่า pH ขณะทำการ
 เริ่มแบคทีเรียของบ่อหมัก ที่ ๕ และ ๖

ระหว่างบ่อหมักที่ ๓ ไม่มีฝักตบชวาปกคลุมและบ่อหมักที่ ๔ มีฝักตบชวาปกคลุม ในความเข้มข้น ๑๔.๒๘ ปอนด์ ซีไอดี. / ๑๐๐๐ ฟุต^๓/วัน ระยะเวลาการกักน้ำเสีย ๔ วัน น้ำเสียที่ใสมีความเข้มข้นประมาณ ๒๐๗๐ มก./ล จำนวน ๑๔ ลิตรต่อวัน เปรูเซ็นการลด ซีไอดี. สำหรับบ่อหมักที่ ๓ เฉลี่ยประมาณ ๘๘.๑ % สำหรับบ่อหมักที่ ๔ เฉลี่ยประมาณ ๘๓.๑ % บ่อที่ ๔ ลดได้มากกว่าบ่อที่ ๓ เท่ากับ ๕ % นับว่าให้ผลในการกำจัดเหมือนบ่อหมักที่ ๑ และ ๒ ดังแสดงไว้ตามรูปที่ ๓๔ และตารางที่ ๒๕

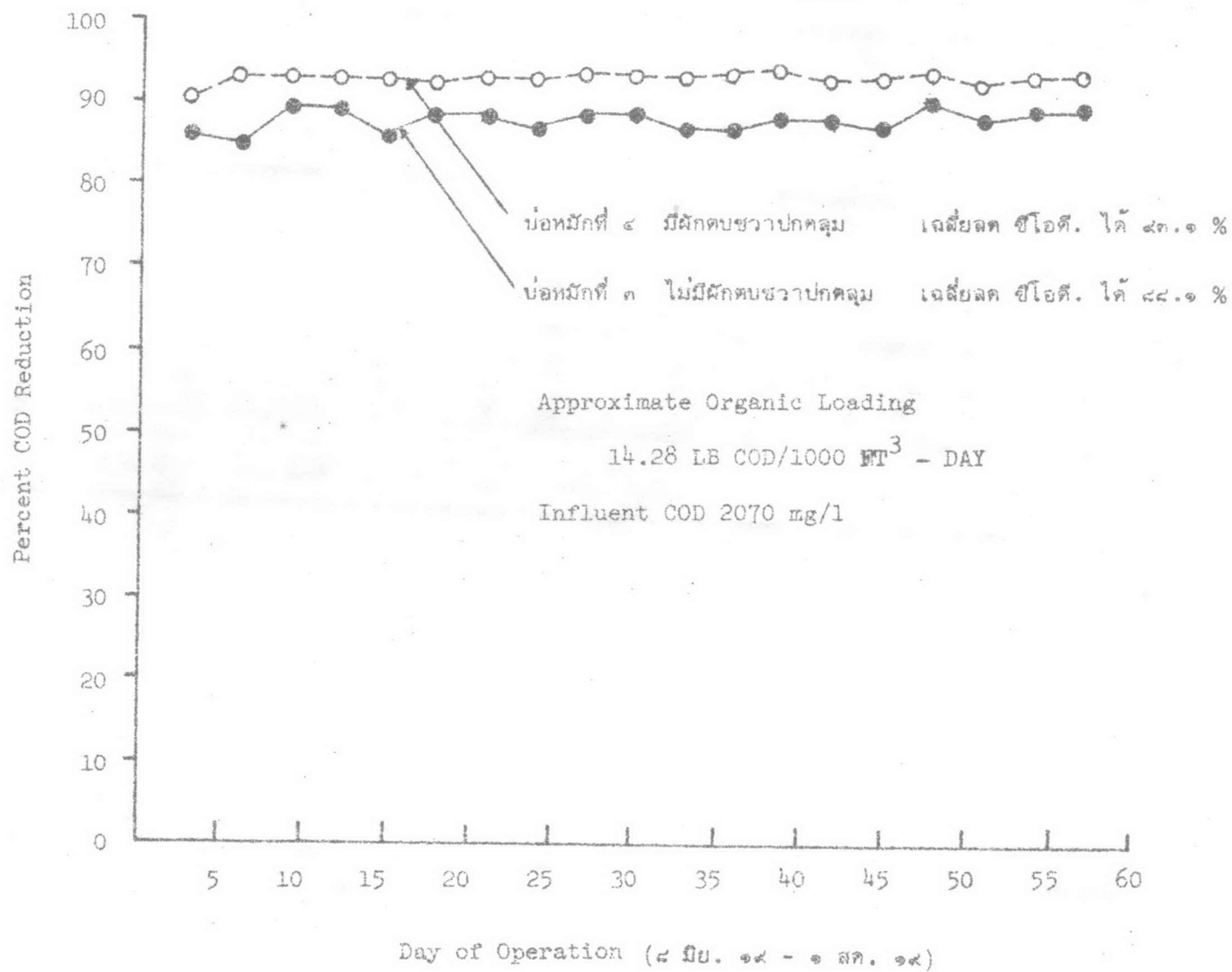
๔.๒.๔ ประสิทธิภาพในการลดค่า ซีไอดี. ของน้ำเสียที่ส่งเคราะห์ขึ้นของบ่อหมักที่ ๕ และ ๖ จากการทดลองพบว่าประสิทธิภาพในการกำจัดน้ำเสียที่ส่งเคราะห์ขึ้น ระหว่างบ่อหมักที่ ๕ ไม่มีฝักตบชวาปกคลุม และบ่อหมักที่ ๖ มีฝักตบชวาปกคลุม ในความเข้มข้น ๒๑.๔๒ ปอนด์ ซีไอดี./ ๑๐๐๐ ฟุต^๓/วัน ระยะเวลาการกักน้ำเสีย ๔ วัน น้ำเสียที่ใสมีความเข้มข้นประมาณ ๓๑๐๕ มก./ล จำนวน ๑๔ ลิตรต่อวัน เปรูเซ็นการลด ซีไอดี. สำหรับบ่อหมักที่ ๕ เฉลี่ยประมาณ ๘๕.๔ % สำหรับบ่อหมักที่ ๖ เฉลี่ยประมาณ ๘๒.๕ % บ่อที่ ๖ ลดได้มากกว่าบ่อที่ ๕ เท่ากับ ๖.๖ % นับว่าให้ผลในการกำจัดใกล้เคียงกับบ่อหมักที่ ๑, ๒, ๓ และ ๔ ดังแสดงไว้ตามรูปที่ ๔๐ และตารางที่ ๒๖

๔.๒.๕ ประสิทธิภาพในการลดค่า ซีไอดี. ของน้ำเสียที่ส่งเคราะห์ขึ้นของบ่อหมักที่ ๑ และ ๒ จากการทดลองพบว่าประสิทธิภาพในการกำจัดน้ำเสียที่ส่งเคราะห์ขึ้น ระหว่างบ่อหมักที่ ๑ ไม่มีฝักตบชวาปกคลุมและบ่อหมักที่ ๒ มีฝักตบชวาปกคลุม ในความเข้มข้น ๕ ปอนด์ ซีไอดี. / ๑๐๐๐ ฟุต^๓/วัน ระยะเวลาการกักน้ำเสีย ๔ วัน น้ำเสียที่ใสมีความเข้มข้นประมาณ ๗๒๕ มก./ล จำนวน ๑๔ ลิตรต่อวัน เปรูเซ็นการลดค่า ซีไอดี. สำหรับบ่อหมักที่ ๑ เฉลี่ยประมาณ ๘๔.๗ % สำหรับบ่อหมักที่ ๒ เฉลี่ยประมาณ ๘๒.๗ % บ่อหมักที่ ๒ ลดได้มากกว่าบ่อที่ ๑ เท่ากับ ๓.๐ % นับว่าการกำจัดอยู่ในเกณฑ์ดี ดังแสดงไว้ตามรูปที่ ๔๑ และตารางที่ ๒๗

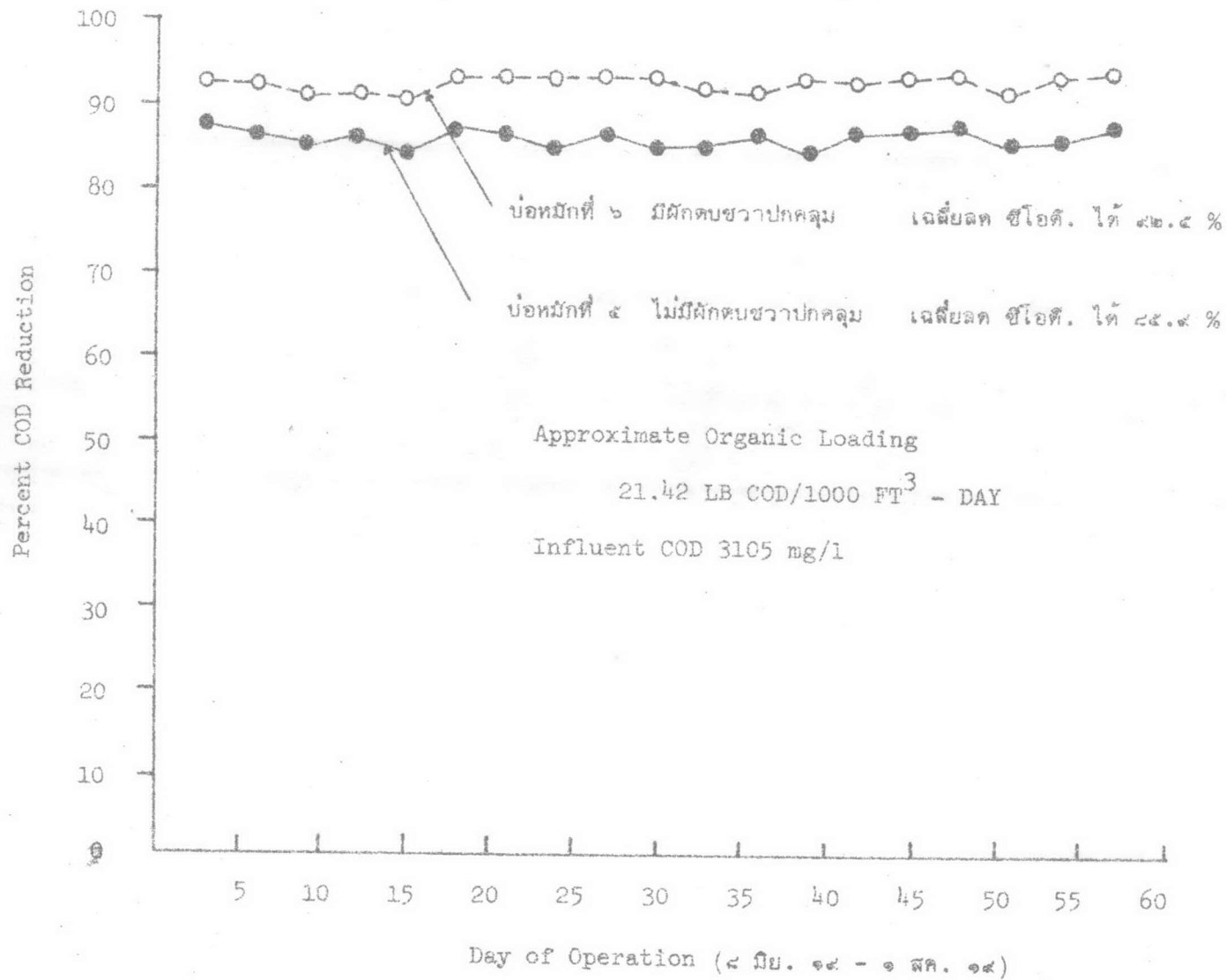
๔.๒.๖ ประสิทธิภาพในการลดค่า ซีไอดี. ของน้ำเสียที่ส่งเคราะห์ขึ้นของบ่อหมักที่ ๓ และ ๔ จากการทดลองพบว่าประสิทธิภาพในการกำจัดน้ำเสียที่ส่งเคราะห์ขึ้น ระหว่างบ่อหมักที่ ๓ ไม่มีฝักตบชวาปกคลุม และบ่อหมักที่ ๔ มีฝักตบชวาปกคลุมในความ



รูปที่ ๓๔ เปรียบเทียบประสิทธิภาพในการกำจัด ซีโอดี. ของบ่อหมักที่ ๑ และ ๒



รูปที่ ๓๘ เปรียบเทียบประสิทธิภาพในการกำจัด ซีโอดี. ของบ่อหมักที่ ๓ และ ๔



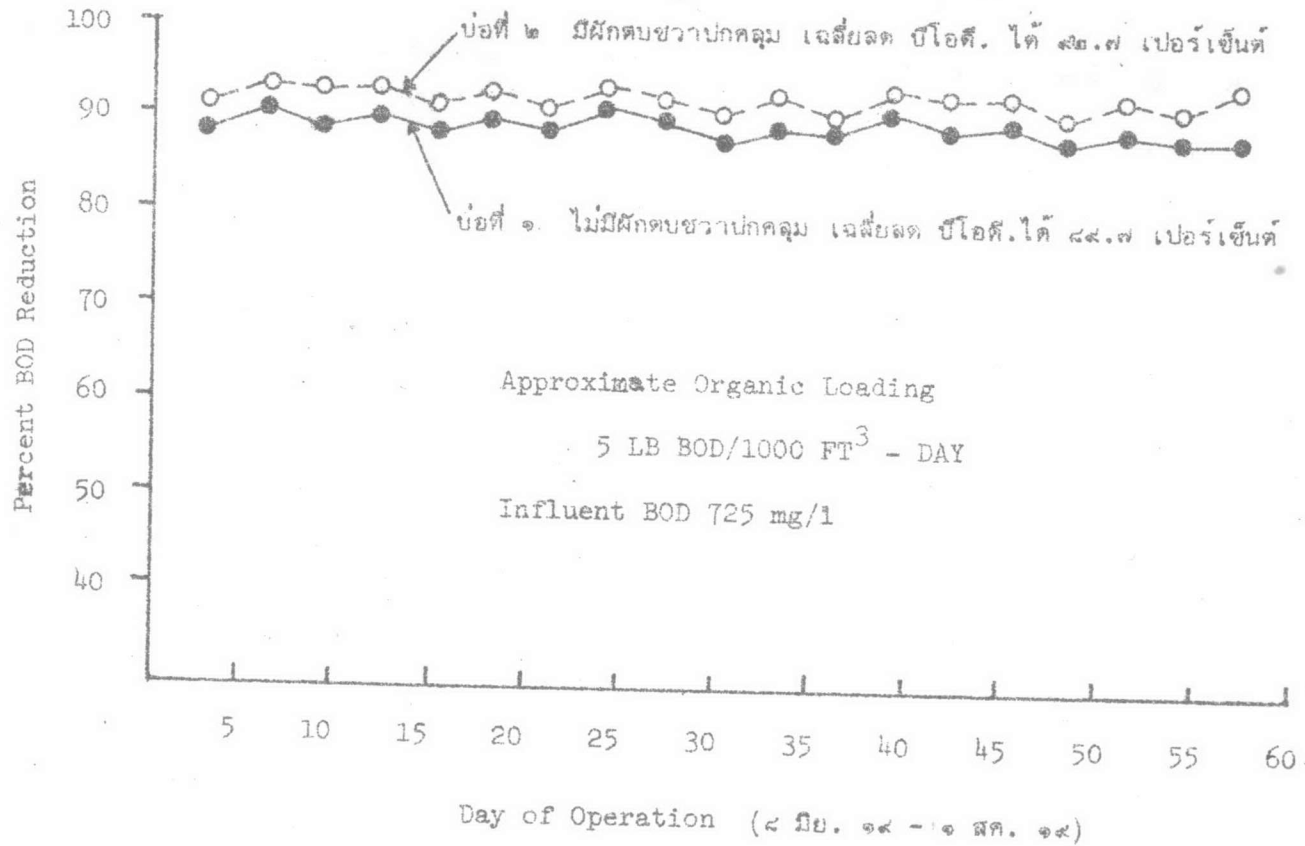
รูปที่ ๔๐ เปรียบเทียบประสิทธิภาพในการกำจัด ซีโอดี. ของบ่อหมักที่ ๕ และ ๖

เข้มข้น ๑๐ ปอนด์ บีโอดี. / ๑๐๐๐ ฟุต^๓ / วัน ระยะเวลาการกักน้ำเสีย ๔ วัน
น้ำเสียที่ใสมีความเข้มข้นประมาณ ๑๔๕๐ มก./ล จำนวน ๑๕ ลิตรต่อวัน เปอร์เซ็นต์
การลด บีโอดี. สำหรับบ่อหมักที่ ๓ เฉลี่ยประมาณ ๘๗.๖ % สำหรับบ่อหมักที่ ๔ เฉลี่ย
ประมาณ ๕๓.๑ % บ่อที่ ๔ ลดได้มากกว่าบ่อที่ ๓ เท่ากับ ๕.๕ % การกำจัดให้ผล
ใกล้เคียงกับบ่อหมักที่ ๑ และ ๒ ตามรูปที่ ๔๒ และตารางที่ ๒๔

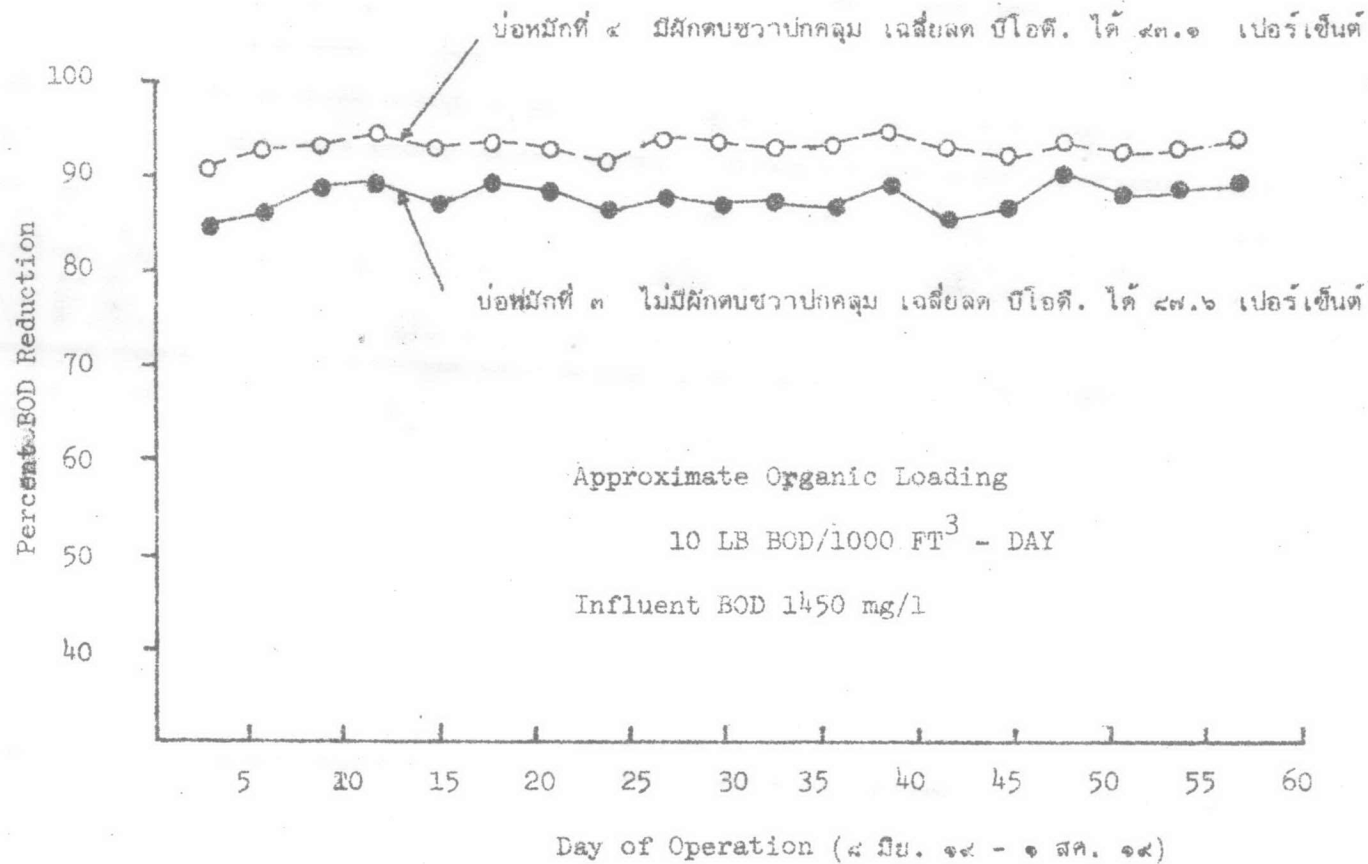
๕.๒.๗ ประสิทธิภาพในการลดค่า บีโอดี. ของน้ำเสียที่ส่งเคราะห์ขึ้น ของบ่อ
หมักที่ ๕ และ ๖ จากการทดลองพบว่าประสิทธิภาพในการกำจัดน้ำเสียที่ส่งเคราะห์
ขึ้น ระหว่างบ่อหมักที่ ๕ ไม่มีฝักตบขาวปกคลุม และ บ่อหมักที่ ๖ มีฝักตบขาวปกคลุมใน
ความเข้มข้น ๑๕ ปอนด์ บีโอดี. / ๑๐๐๐ ฟุต^๓ / วัน ระยะเวลาการกักน้ำเสีย ๔ วัน
น้ำเสียที่ใสมีความเข้มข้นประมาณ ๒๑๗๕ มก./ล จำนวน ๑๕ ลิตรต่อวัน เปอร์เซ็นต์
การลด บีโอดี. สำหรับบ่อหมักที่ ๕ เฉลี่ยประมาณ ๘๖.๔ % สำหรับบ่อหมักที่ ๖ เฉลี่ย
ประมาณ ๕๒.๖ % บ่อที่ ๖ ลดได้มากกว่าบ่อที่ ๕ เท่ากับ ๖.๒ % ตามรูปที่ ๔๓ และ
ตารางที่ ๒๕

๕.๒ ผลการใช้ไนโตรเจนในการกำจัดน้ำเสียที่ส่งเคราะห์ขึ้นของบ่อหมักที่ ๑
และ ๒ จากการทดลองพบว่าประสิทธิภาพในการใช้ไนโตรเจนระหว่างบ่อหมักที่ ๑
ไม่มีฝักตบขาวปกคลุม กับบ่อหมักที่ ๒ มีฝักตบขาวปกคลุม ซึ่งใสความเข้มข้นของไนโตรเจน
ประมาณ ๒๐ มก./ล ในน้ำเสียที่ส่งเคราะห์ จากการตรวจวิเคราะห์ค่าไนโตรเจน
จากน้ำเสียที่ใสลงในบ่อหมัก และจากน้ำทิ้งของบ่อหมักที่ ๑ และ ๒ ซึ่งปรากฏผลการใช้
ไนโตรเจน ในบ่อหมักที่ ๑ ใช้ไนโตรเจนเป็นค่าเฉลี่ยประมาณ ๔๐.๒ % และบ่อหมักที่
๒ ใช้ไนโตรเจนเป็นค่าเฉลี่ยประมาณ ๗๔.๓ % บ่อหมักที่ ๒ จะใช้ไนโตรเจนมากเกือบ
หนึ่งเท่าของบ่อหมักที่ ๑ เท่ากับ ๓๘.๑ % ดังแสดงตามรูปที่ ๔๔ และตารางที่ ๓๐

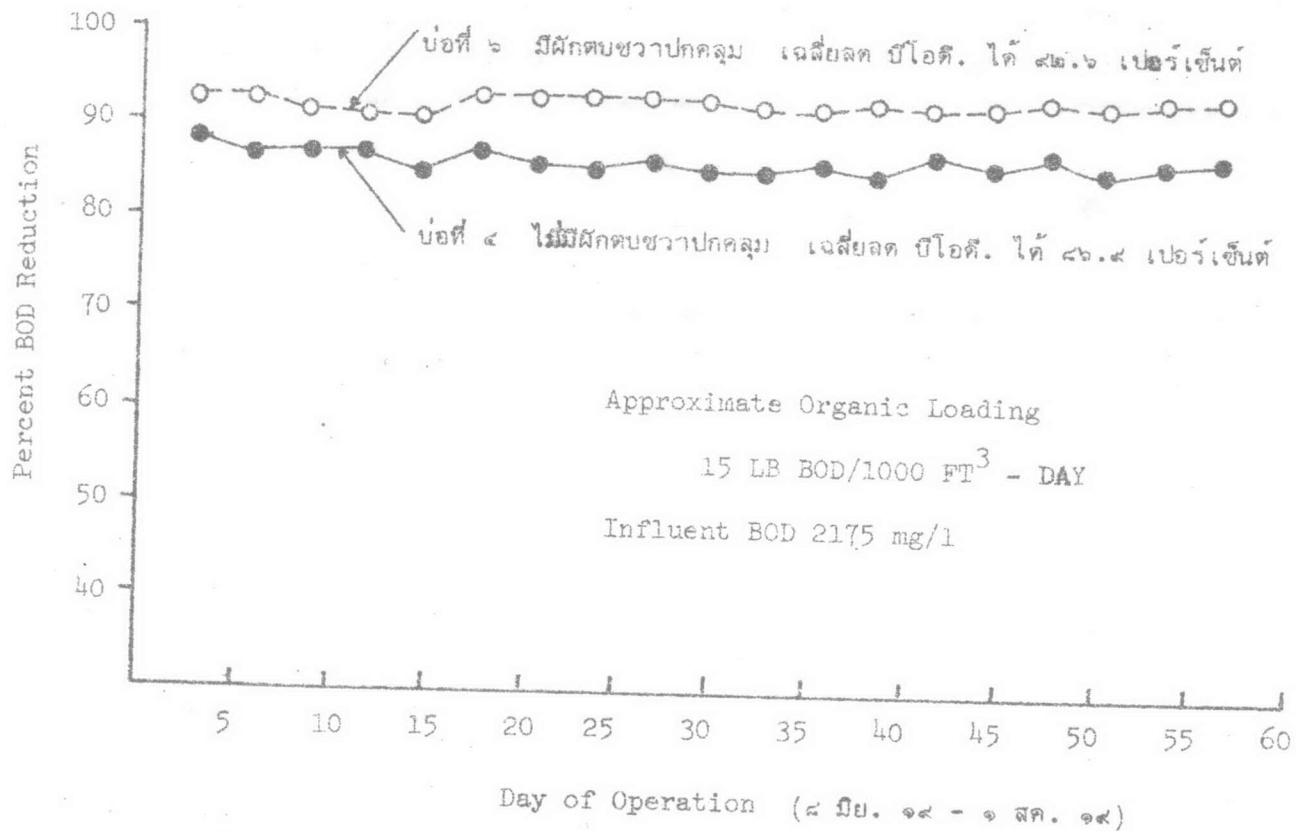
๕.๒.๘ ผลการใช้ไนโตรเจนในการกำจัดน้ำเสียที่ส่งเคราะห์ขึ้นของบ่อหมักที่
๓ และ ๔ จากการทดลองพบว่าประสิทธิภาพในการใช้ไนโตรเจนระหว่างบ่อหมักที่ ๓
ไม่มีฝักตบขาวปกคลุม กับบ่อหมักที่ ๔ มีฝักตบขาวปกคลุม ซึ่งใสความเข้มข้นของไนโตรเจน
ประมาณ ๔๐ มก./ล ในน้ำเสียที่ส่งเคราะห์ จากการตรวจวิเคราะห์ค่าไนโตรเจน



รูปที่ ๔๑ เปรียบเทียบประสิทธิภาพในการกำจัด ซีโอดี. ของบ่อหมักที่ ๑ และ ๒



รูปที่ ๔๒ เปรียบเทียบประสิทธิภาพในการกำจัด บีโอดี. ของบ่อหมักที่ ๓ และ ๔



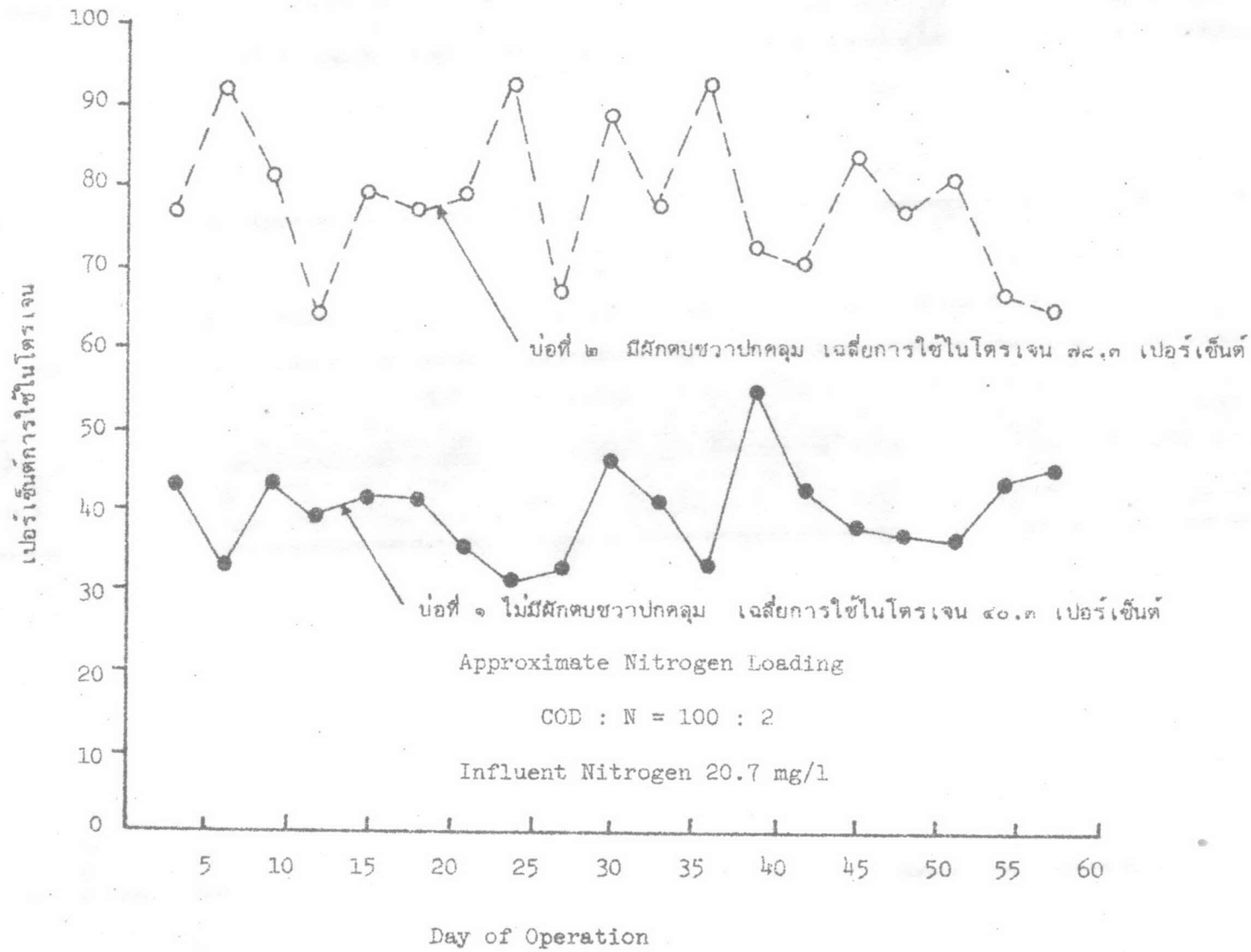
รูปที่ ๔๓ เปรียบเทียบประสิทธิภาพในการกำจัดบีโอดี. ของบ่อหมักที่ ๔ และ ๖

จากน้ำเสียที่ปล่อยในบ่อหมักและน้ำทิ้งของบ่อหมักที่ ๓ และ ๔ ซึ่งปรากฏผลการใช้ไนโตรเจน ในบ่อหมักที่ ๓ ใช้ไนโตรเจนเป็นค่าเฉลี่ยประมาณ ๓๗.๓ % และบ่อหมักที่ ๔ ใช้ไนโตรเจนเป็นค่าเฉลี่ยประมาณ ๔๔.๒ % บ่อหมักที่ ๔ ใช้ไนโตรเจนมากกว่าบ่อหมักที่ ๓ ประมาณ ๑๗.๙ % ตามรูปที่ ๔๔ และตารางที่ ๓๑

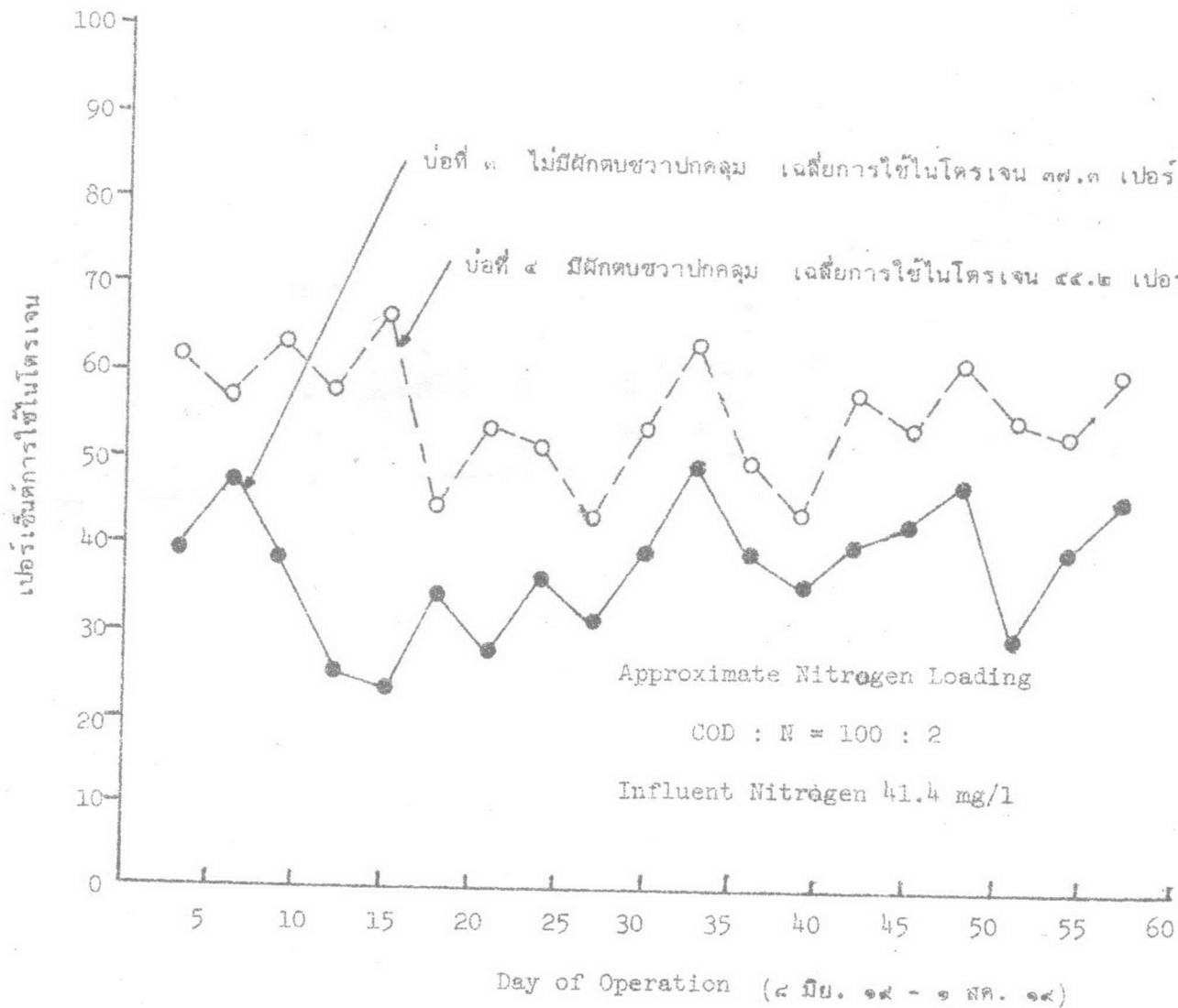
๔.๒.๑๐ ผลการใช้ไนโตรเจนในการกำจัดน้ำเสียที่สังเคราะห์ขึ้นของบ่อหมักที่ ๕ และ ๖ จากการทดลองพบว่าประสิทธิภาพในการใช้ไนโตรเจนระหว่างบ่อหมักที่ ๕ ไม่มีฝักตบชวาปกคลุม กับบ่อหมักที่ ๖ มีฝักตบชวาปกคลุม ซึ่งใส่ความเข้มข้นของไนโตรเจนประมาณ ๖๐ มก./ล ในน้ำเสียที่สังเคราะห์ จากการตรวจวิเคราะห์ค่าไนโตรเจนจากน้ำเสียที่ปล่อยในบ่อหมักและน้ำทิ้งของบ่อหมักที่ ๕ และ ๖ ซึ่งปรากฏผลการใช้ไนโตรเจน ในบ่อหมักที่ ๕ ใช้ไนโตรเจนเป็นค่าเฉลี่ยประมาณ ๓๕.๖ % และบ่อหมักที่ ๖ ใช้ไนโตรเจนเป็นค่าเฉลี่ยประมาณ ๔๘.๙ % บ่อหมักที่ ๖ ใช้ไนโตรเจนมากกว่าบ่อหมักที่ ๕ ประมาณ ๑๓.๓ % ตามรูปที่ ๔๖ และตารางที่ ๓๒

๔.๒.๑๑ ผลการใช้ฟอสฟอรัสในการกำจัดน้ำเสียที่สังเคราะห์ขึ้นของบ่อหมักที่ ๑ และ ๒ จากการทดลองพบว่าประสิทธิภาพในการใช้ฟอสฟอรัสระหว่างบ่อหมักที่ ๑ ไม่มีฝักตบชวาปกคลุม กับบ่อหมักที่ ๒ มีฝักตบชวาปกคลุม ซึ่งใส่ความเข้มข้นของฟอสฟอรัสประมาณ ๕ มก./ล ในน้ำเสียที่สังเคราะห์ จากการตรวจวิเคราะห์ค่าฟอสฟอรัสจากน้ำเสียที่ใสในบ่อหมักและน้ำทิ้งจากบ่อหมักที่ ๑ และ ๒ ซึ่งปรากฏผลการใช้ฟอสฟอรัส ในบ่อหมักที่ ๑ ใช้ฟอสฟอรัสเป็นค่าเฉลี่ยประมาณ ๔๘.๖ % และบ่อหมักที่ ๒ ใช้ฟอสฟอรัสเป็นค่าเฉลี่ยประมาณ ๗๕.๘ % บ่อหมักที่ ๒ ใช้ฟอสฟอรัสมากกว่าบ่อหมักที่ ๑ ประมาณ ๒๗.๒ % ตามรูปที่ ๔๗ และตารางที่ ๓๓

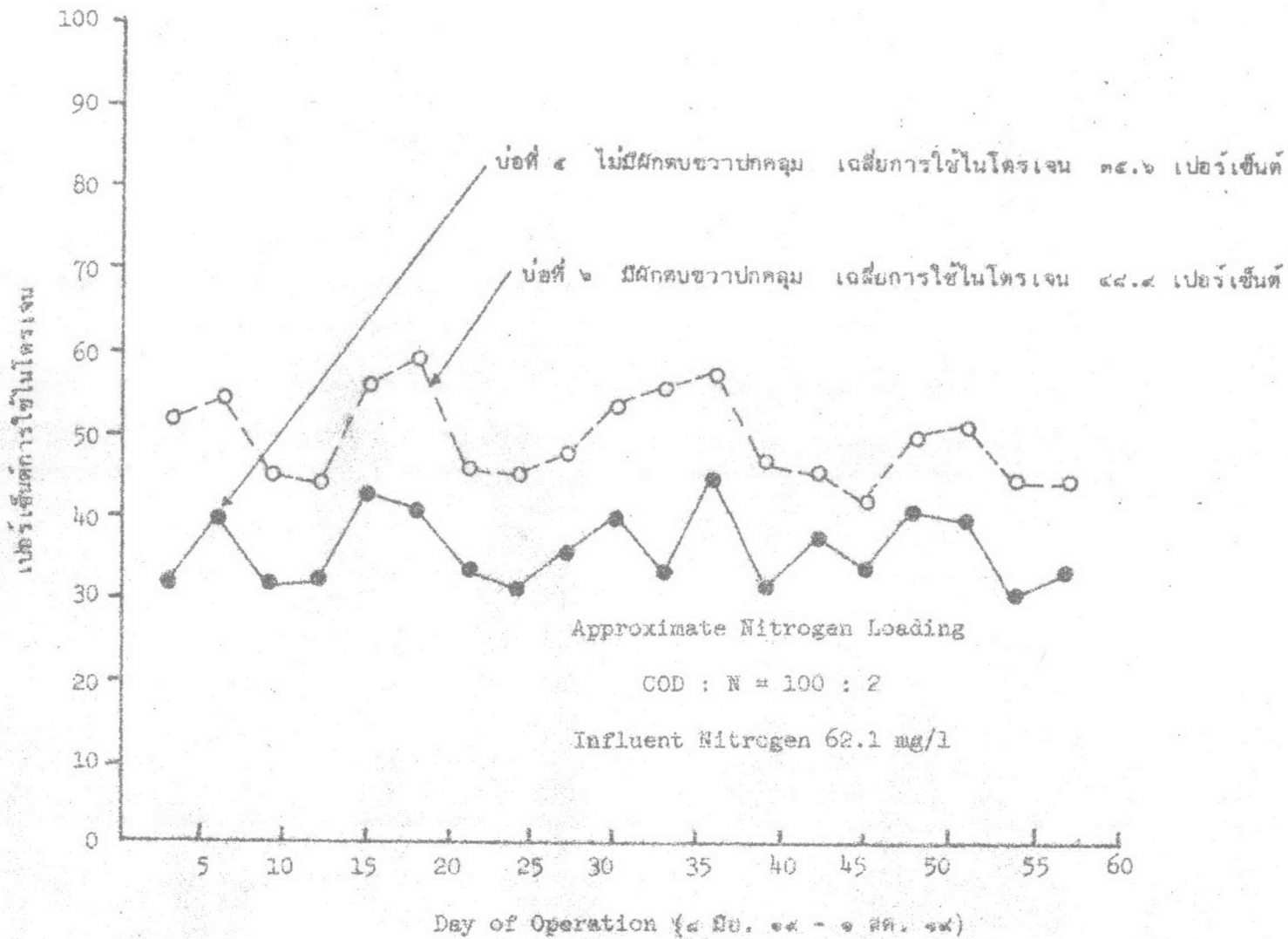
๔.๒.๑๒ ผลการใช้ฟอสฟอรัสในการกำจัดน้ำเสียที่สังเคราะห์ขึ้นของบ่อหมักที่ ๓ และ ๔ จากการทดลองพบว่าประสิทธิภาพในการใช้ฟอสฟอรัสระหว่างบ่อหมักที่ ๓ ไม่มีฝักตบชวาปกคลุม กับบ่อหมักที่ ๔ มีฝักตบชวาปกคลุมซึ่งใส่ความเข้มข้นของฟอสฟอรัส ประมาณ ๑๐ มก. /ล ในน้ำเสียที่สังเคราะห์จากการตรวจวิเคราะห์ค่า



รูปที่ ๔๔ เปรียบเทียบประสิทธิภาพในการใช้ไนโตรเจนในบ่อหมักที่ ๑ และ ๒



รูปที่ ๔๔ เปรียบเทียบประสิทธิภาพในการใช้ไนโตรเจน ในบ่อหมักที่ ๓ และ ๔

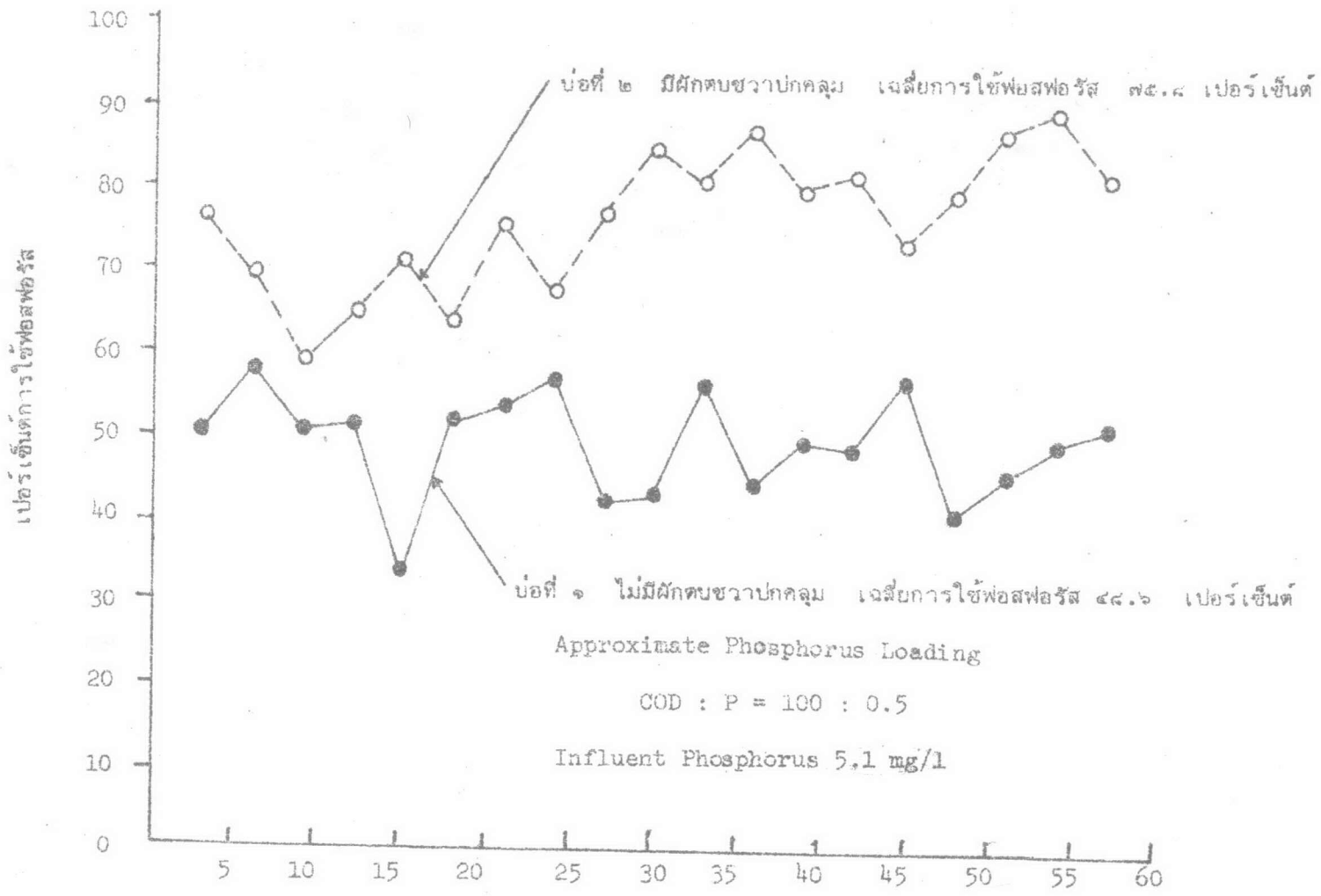


รูปที่ ๔๖ เปรียบเทียบประสิทธิภาพในการใช้ไนโตรเจน ในบ่อที่มีที่ ๕ และ ๖

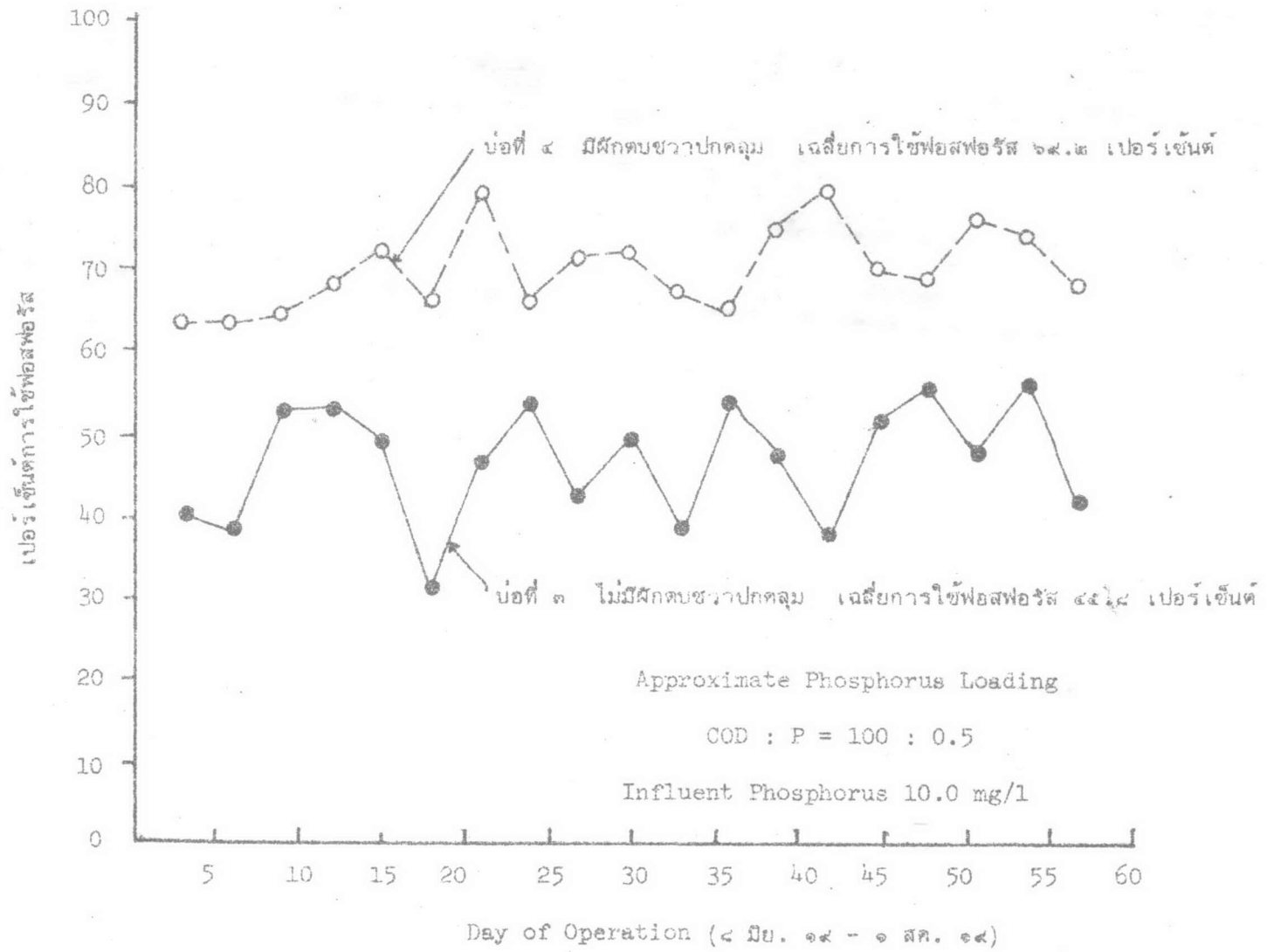
ค่าฟอสฟอรัสจากน้ำเสียที่ใส่ในบ่อหมักและน้ำทิ้งจากบ่อหมักที่ ๓ และ ๔ ซึ่งปรากฏผลการใช้ฟอสฟอรัส ในบ่อหมักที่ ๓ ใช้ฟอสฟอรัสเป็นค่าเฉลี่ยประมาณ ๔๕.๘ % และบ่อหมักที่ ๔ ใช้ฟอสฟอรัสเป็นค่าเฉลี่ยประมาณ ๖๔.๖ % บ่อหมักที่ ๔ ใช้ฟอสฟอรัสมากกว่าบ่อหมักที่ ๓ ประมาณ ๒๓.๘ % ตามรูปที่ ๔๘ และตารางที่ ๓๔

๕.๒.๑๓ ผลการใช้ฟอสฟอรัสในการกำจัดน้ำเสียที่ส่งเคราะห์ขึ้นของบ่อหมักที่ ๕ และ ๖ จากการทดลองพบว่าประสิทธิภาพในการใช้ฟอสฟอรัสระหว่างบ่อหมักที่ ๕ ไม่มีฝักตบชวาปกคลุม กับบ่อหมักที่ ๖ มีฝักตบชวาปกคลุม ซึ่งใส่ความเข้มข้นของฟอสฟอรัสประมาณ ๑๕ มก. / ลิ ในน้ำเสียที่ส่งเคราะห์จากการตรวจวิเคราะห์ค่าฟอสฟอรัสจากน้ำเสียที่ใส่ในบ่อหมักและน้ำทิ้งจากบ่อหมักที่ ๕ และ ๖ ซึ่งปรากฏผลการใช้ฟอสฟอรัส ในบ่อหมักที่ ๕ ใช้ฟอสฟอรัสเป็นค่าเฉลี่ยประมาณ ๔๖.๔ % และบ่อหมักที่ ๖ ใช้ฟอสฟอรัสเป็นค่าเฉลี่ยประมาณ ๖๔.๓ % บ่อหมักที่ ๖ ใช้ฟอสฟอรัสมากกว่าบ่อหมักที่ ๕ ประมาณ ๑๗.๙ % ตามรูปที่ ๔๘ และตารางที่ ๓๔

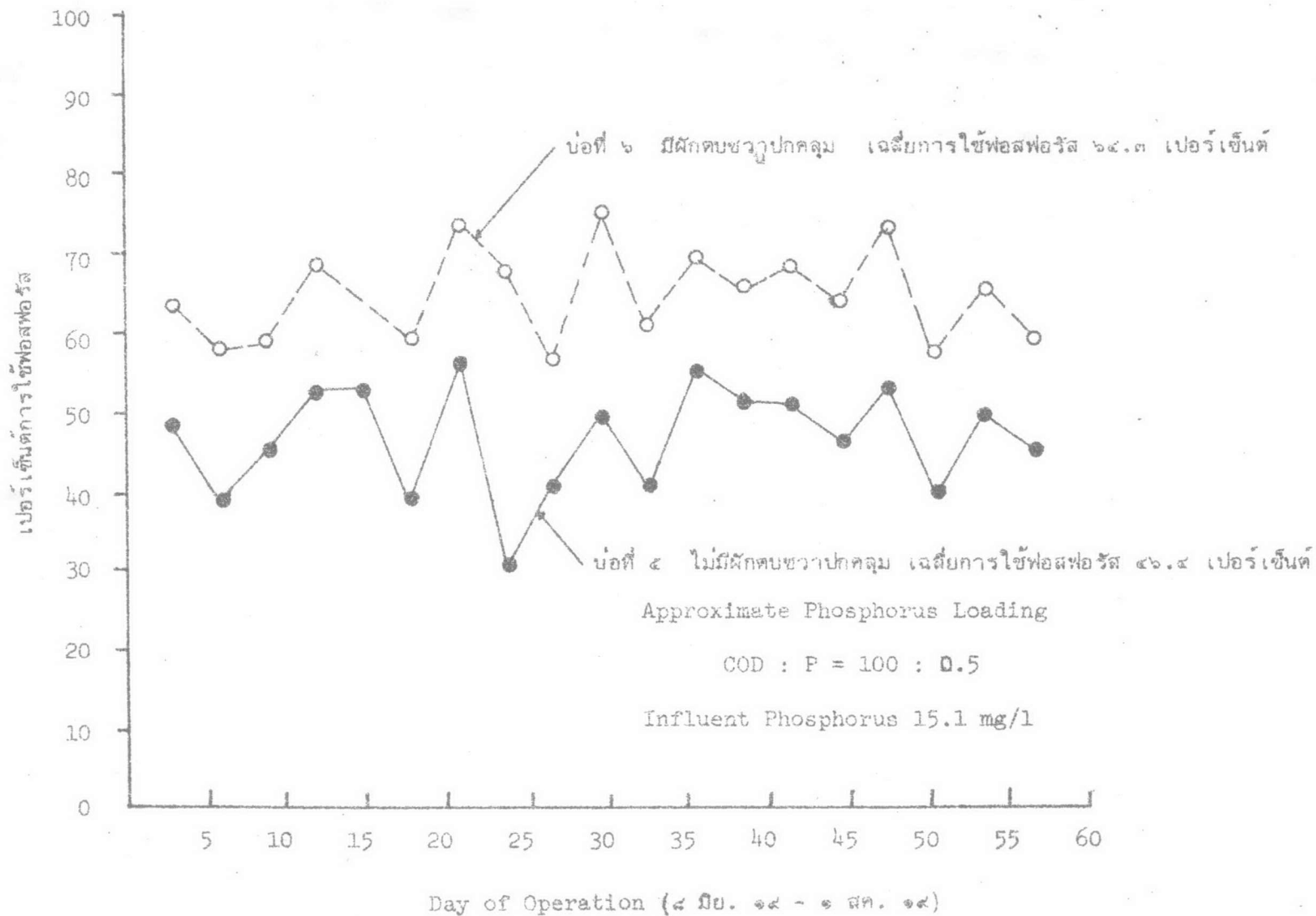
๕.๒.๑๔ การเปลี่ยนแปลงค่า พีเอช. ในการกำจัดน้ำเสียที่ส่งเคราะห์ขึ้นของบ่อหมักที่ ๑, ๒, ๓, ๔, ๕, และ ๖ ในการดำเนินการทดลองครั้งนี้ได้ใช้ค่า พีเอช. เป็นตัวควบคุมขบวนการกำจัดน้ำเสียของบ่อหมักทั้ง ๖ บ่อและได้ทำการตรวจ พีเอช. ตั้งแต่ น้ำเสียที่ส่งเคราะห์ขึ้น น้ำเสียที่อยู่ในบ่อหมักและน้ำทิ้งที่ออกจากบ่อหมักทุก ๆ วัน เพื่อเป็นการสังเกตภาวะการทำงานของแบคทีเรียของบ่อหมัก ถ้าหาก พีเอช. มีค่าผิดปกติจะได้ดำเนินการแก้ไขได้ทันต่อเหตุการณ์นับว่าเป็นการเฝ้าติดตามระยะเวลาของการทดลองค่า พีเอช. มีการเปลี่ยนแปลงไม่มากนัก การทดลองได้ดำเนินการไปอย่างมีผลดี และพบว่าค่า พีเอช. ในบ่อหมักจะต่ำกว่าน้ำทิ้งจากบ่อหมักตามรูปที่ ๕๐, ๕๑ และตารางที่ ๓๖ เนื่องด้วยในการทดลองครั้งนี้ได้ใส่น้ำเสียที่ส่งเคราะห์ขึ้นโดยใช้น้ำตาลทรายขาวละลายน้ำมีความเข้มข้นสูงสุดประมาณ ๒๑.๔๒ ปอนด์ ซีโอดี. / ๑๐๐๐ ฟุต^๓/วัน นับว่าความเข้มข้นต่ำ สำหรับการกำจัดแบบไม่ใช้ออกซิเจน ในช่วงแรกของการทดลองได้ใช้ความเข้มข้นประมาณ ๔๕ ปอนด์ ซีโอดี. / ๑๐๐๐ ฟุต^๓/วัน พบว่าจะมีการเพิ่ม ซีโอดี. ในน้ำทิ้งขึ้นเรื่อย ๆ เป็นแบบสะสมจนถึงจุดหนึ่งประมาณ ๒๖๐๐ มก./ลิ ฝักตบชวาในบ่อ



รูปที่ ๔๗ เปรียบเทียบประสิทธิภาพในการใช้ฟอสฟอรัส ในบ่อหมักที่ ๑ และ ๒



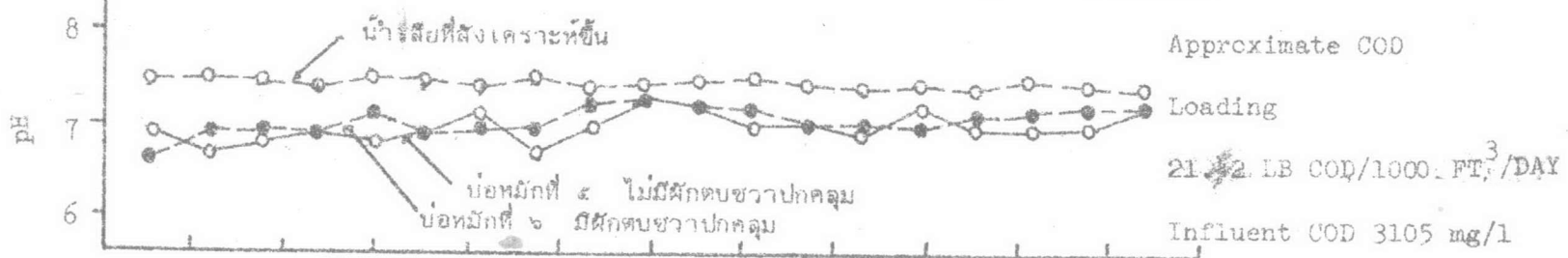
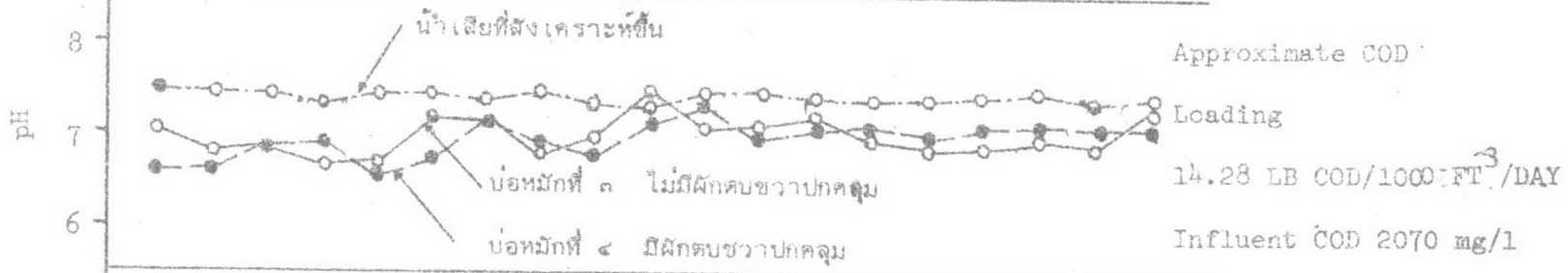
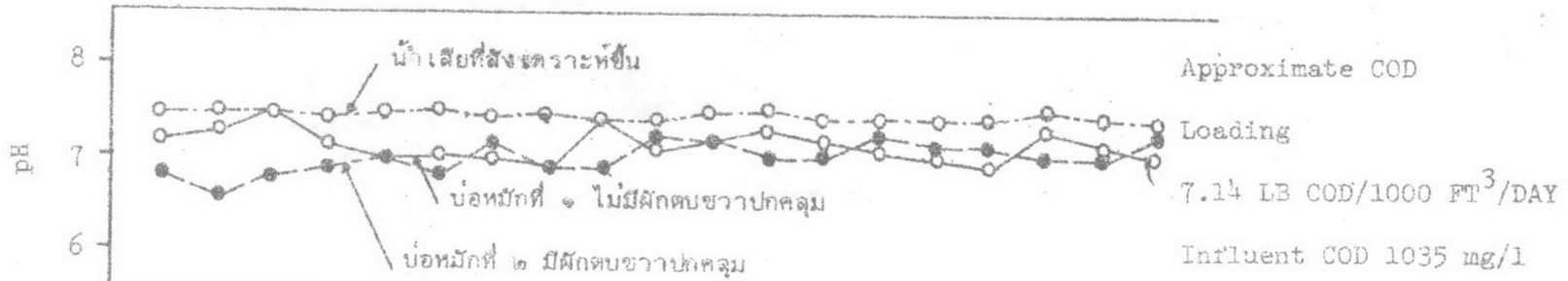
รูปที่ ๔๔ เปรียบเทียบประสิทธิภาพในการใช้ฟอสฟอรัส ในบ่อหมักที่ ๓ และ ๔



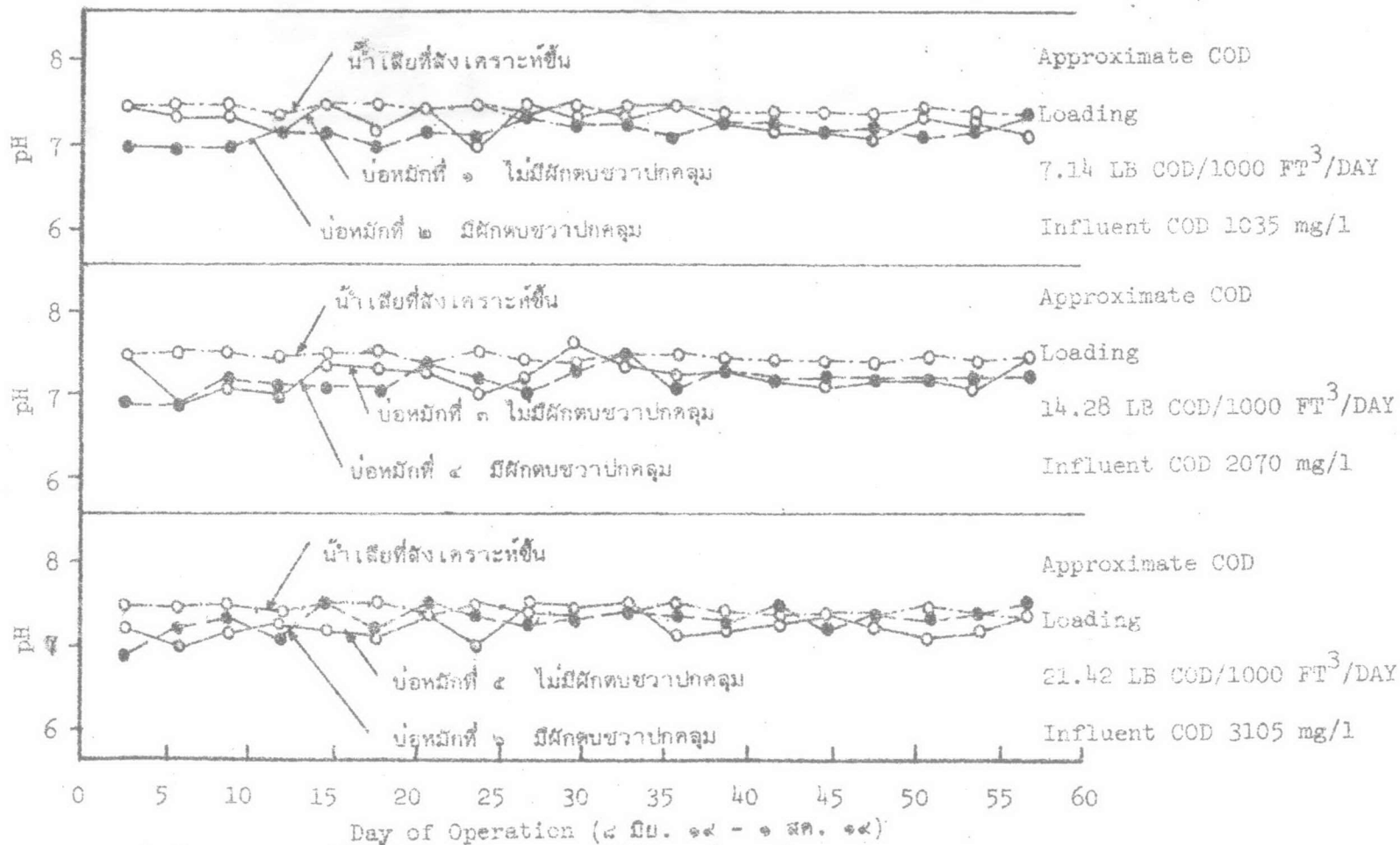
รูปที่ ๕๔ เปรียบเทียบประสิทธิภาพในการใช้ฟอสฟอรัส ในบ่อหมักที่ ๕ และ ๖

หมักจะเริ่มตาย และในขณะที่เดียวกันค่าของ พี.เอช. จะเริ่มลดลงต่ำกว่า ๕.๕ ซึ่งจะไม่
 สามารถควบคุมได้ถึงแม้ว่าจะได้เติมความเป็นด่างลงไปจำนวนมากแสดงว่าบ่อหมักทำ
 งานในการกำจัดน้ำเสียไม่ดี Tongkasame (1968) ได้รวบรวมถึงความสามารถ
 กำจัดน้ำเสียชนิดต่าง ๆ ไว้จาก Porges (1963) ในรูปของ ปอนด์ ซีไอดี./เอเคอร์/
 วัน ๓๔๒ สำหรับน้ำเสียจากอาหารกระป๋อง ๓๔๗ สำหรับน้ำเสียจากโรงงานกระดาษ
 ๒๔๐ สำหรับน้ำเสียจากโรงงานน้ำตาล ๑๒๖๐ สำหรับน้ำเสียจากโรงงานฆ่าสัตว์ และ
 ๑๔๔๓ สำหรับโรงงานทอผ้า สำหรับค่า พี.เอช. Mc. Carty (1964) ได้ศึกษาไว้ว่า
 ในการย่อยสลายแบบไม่ใช้ออกซิเจน ในสภาวะปกติค่า พี.เอช. ควรอยู่ระหว่าง ๖.๖ - ๗.๖
 และ พี.เอช. ที่เหมาะสมควรอยู่ระหว่าง ๗.๐ - ๗.๒ สำหรับการทดลองครั้งนี้ พี.เอช.
 นับว่าอยู่ในภาวะที่เหมาะสม เนื่องจากค่า พี.เอช. มีค่าแตกต่างกันไม่มาก จึงทำให้เกิด
 ผลดีในการย่อยสลายของน้ำเสียด้วย สำหรับบ่อหมักที่มีฝักตบชวาปกคลุมค่า พี.เอช. ก็มี
 ได้แตกต่างกับบ่อหมักที่ไม่มีฝักตบชวาปกคลุมมากนักเช่นกัน

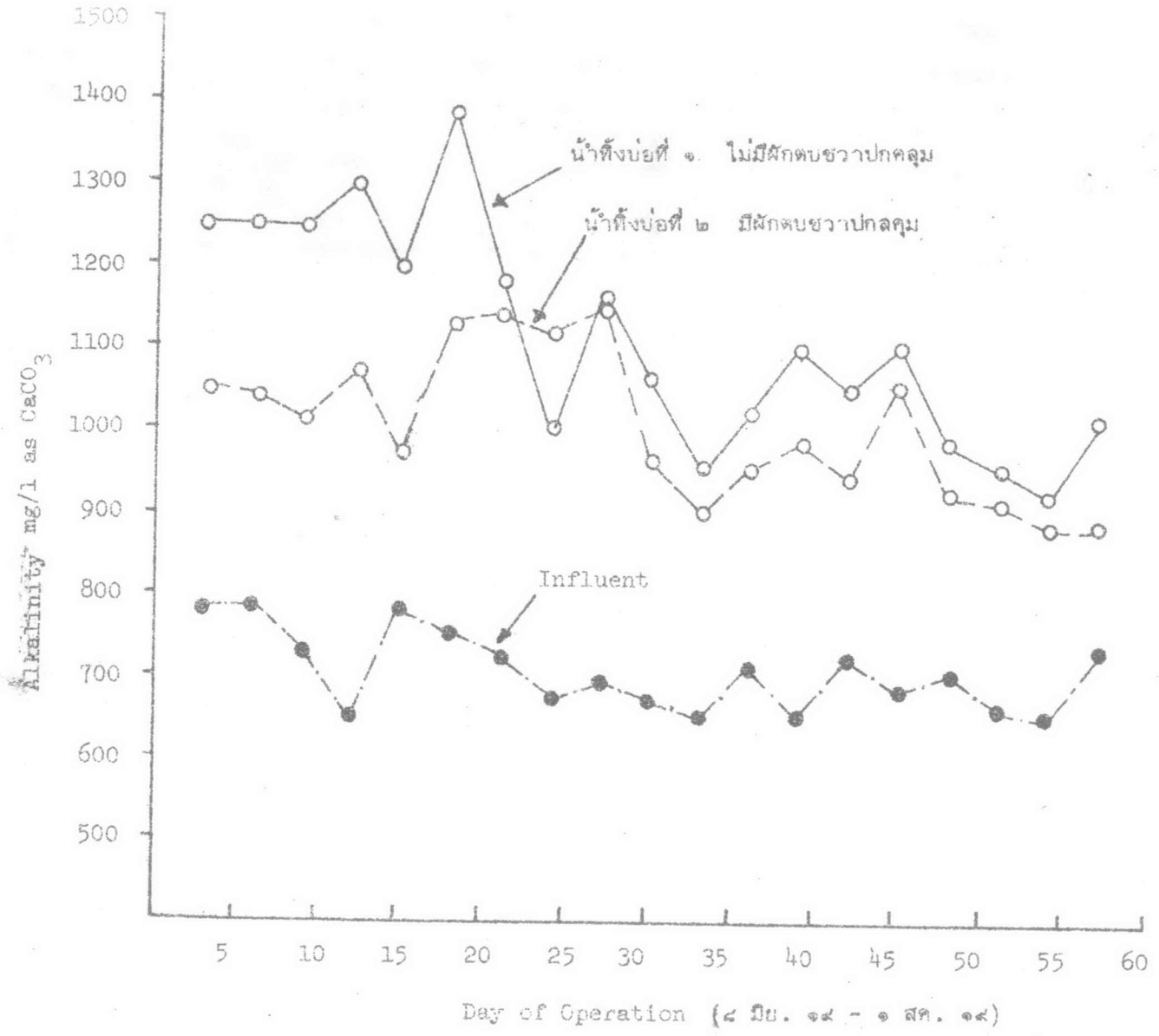
๕.๒.๑๕ การเปลี่ยนแปลงสภาพความเป็นด่าง ในการกำจัดน้ำเสียที่สังเคราะห์
ขึ้นของบ่อหมักที่ ๑, ๒, ๓, ๔, ๕, และ ๖ จากการบันทึกค่าการเปลี่ยนแปลงสภาพ
 ความเป็นด่างในการทดลองพบว่าไม่เปลี่ยนแปลงมากนักแต่จะพบว่าค่าความเป็นด่างในบ่อ
 หมักที่มีฝักตบชวาปกคลุมจะต่ำกว่าในบ่อหมักที่ไม่มีฝักตบชวาปกคลุมตามรูปที่ ๕๒, ๕๓, ๕๔
 และตารางที่ ๓๗ การตรวจวิเคราะห์ได้ดำเนินการทุกวันน้ำเสียที่เข้าและน้ำทิ้งจาก
 บ่อหมักทั้ง ๖ บ่อ ในบ่อหมักที่มีความเข้มข้นของ ซีไอดี.สูง สภาพความเป็นด่างจะสูงด้วย



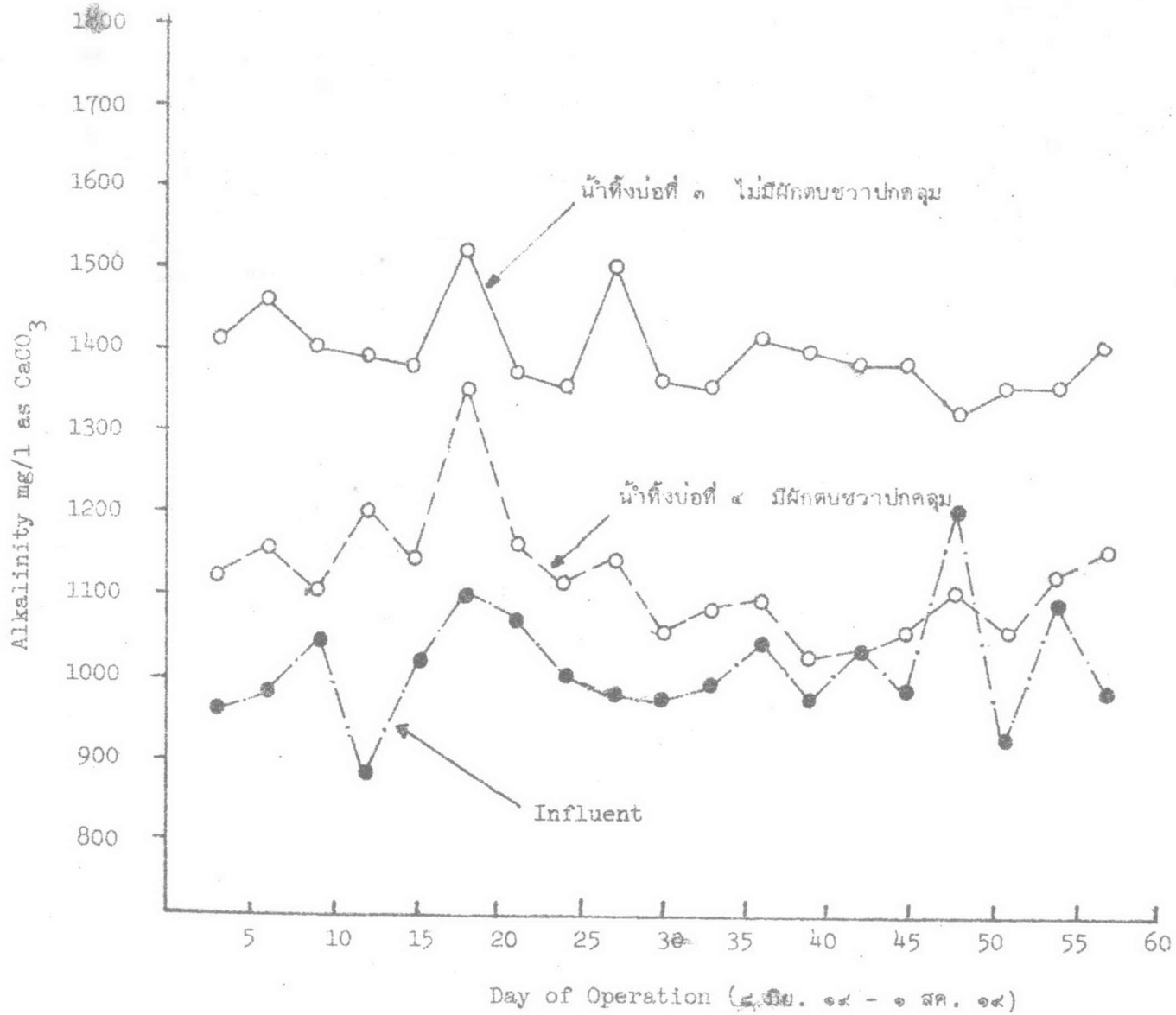
Day of Operation (๔ มิ.ย. ๖๔ - ๑ ส.ค. ๖๔)
รูปที่ ๕๐ แสดงค่าเปลี่ยนแปลง พีเอช.ของน้ำทิ้งของบ่อหมักที่ ๑, ๒, ๓, ๔, ๕ และ ๖
โดย



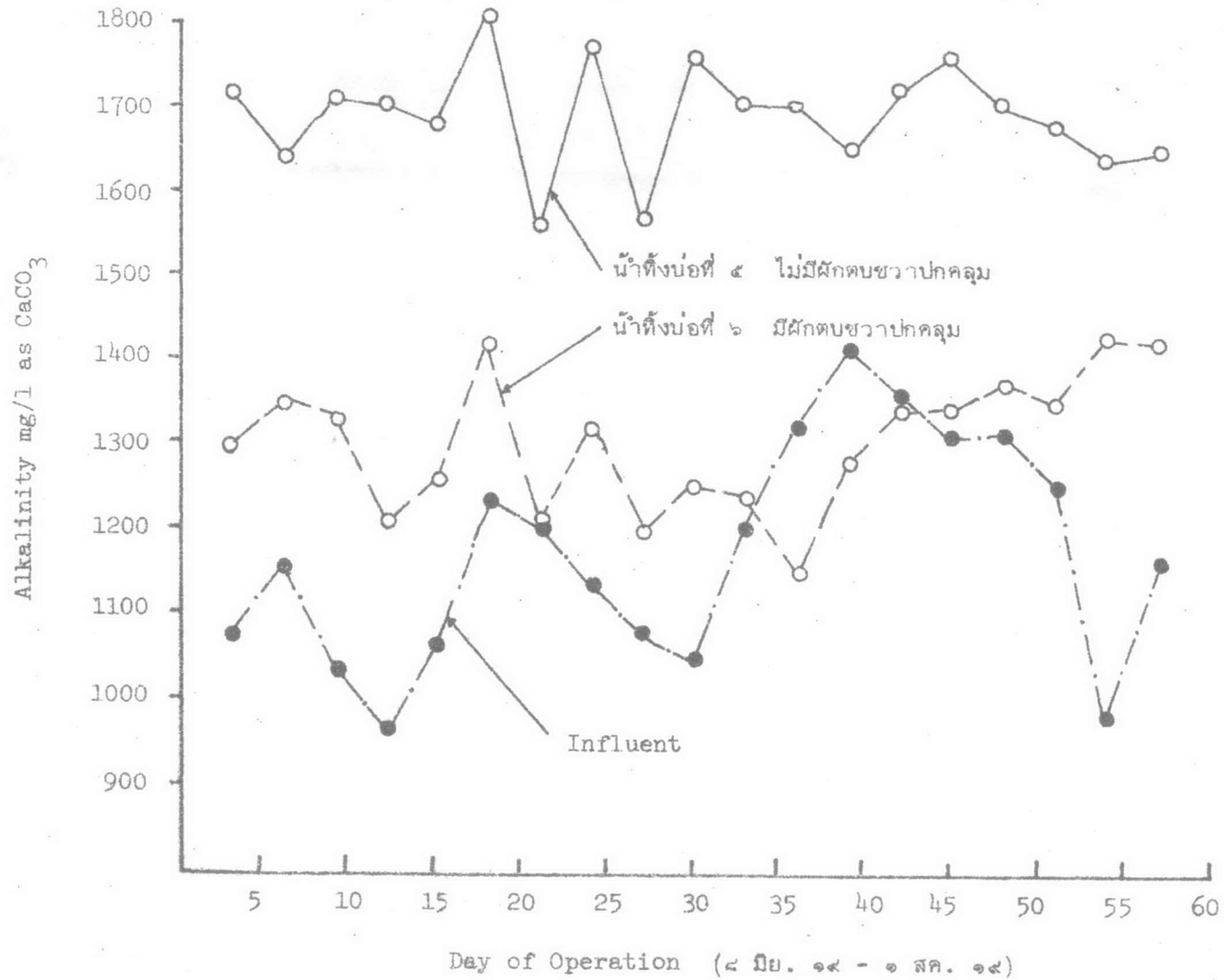
รูปที่ ๕๑ แสดงค่าเปลี่ยนแปลง พีเอช.ของน้ำทิ้งของบ่อหมักที่ ๑, ๒, ๓, ๔, ๕ และ ๖



รูปที่ ๔๒ แสดงการเปลี่ยนแปลงสภาพความเป็นด่าง (Alkalinity) ในระบบกำจัดน้ำเสียแบบบ่อหมักที่ ๑ และ ๒



รูปที่ ๕๓ แสดงการเปลี่ยนแปลงสภาพความเป็นด่าง (Alkalinity) ในระบบการกำจัดน้ำเสียแบบบ่อหมักที่ ๓ และ ๔



รูปที่ ๔๔ แสดงการเปลี่ยนแปลงสภาพความเป็นด่าง (Alkalinity) ในระบบกำจัดน้ำเสียแบบบ่อหมักที่ ๕ และ ๖