



ราชการอ้างอิง

ภาษาไทย

การพิการ シリสิงห์. 2522. เคมีของน้ำโซ่อครกและการวิเคราะห์. กรุงเทพมหานคร:
คณะสารชารณ์ศึกษาสตร์ มหาวิทยาลัยมหิดล.

ธงชัย พราภสวัสดิ์. 2535. คู่มือวิเคราะห์น้ำเสีย. พิมพ์ครั้งที่ 2. กรุงเทพมหานคร:
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

สุเนช ชัวเดช. 2529. เอกสารรายงานทางวิชาการเรื่อง ระบบบำบัดน้ำเสียแบบไม่ใช้
ออกซิเจนอิสระ. หน้า 1-31. (อัดสำเนา).

—. 2530. เอกสารประกอบค่าบรรยายเรื่อง ระบบหมักแก๊สชีวภาพแบบ Upflow
Anaerobic Sludge Blanket. กรุงเทพมหานคร: สถาบันเทคโนโลยี
พระจอมเกล้า ชนบุรี. (อัดสำเนา).

ภาษาอังกฤษ

Baccay, R.A., and Hashimoto, A.G. 1984. Acedogenic and methanogenic
fermentation of causticized straw. Biotechnology and
Bioengineering 22: 699-734.

Basu, A.K., and Leclerc, E. 1975. Comparative studies on treatment
of beet molasses distillery waste by thermophilic and
mesophilic digestion. Water Research 9: 103-109.

Braun, R., and Huss, S. 1982. Anaerobic digestion of distillery

- effluents. Process Biochemistry (July/August): 25-27.
- Breure, A.M. 1991. Phase separation in anaerobic digestion. Anaerobic Reactor Technology: 148-163. Internation course on Anaerobic waste water treatment, Jun.26 - Aug.7. Wageningen Agricultural University.
- _____, and Andel, J.G. 1984. Hydrolysis and acidogenic fermentation of a protein, gelatin in an anaerobic continuous culture. Applied Microbiology and Biotechnology 20: 40-45.
- Buhr, H.O., and Andrew, J.F. 1977. Review paper: The thermophilic anaerobic digestion process. Water Research 11: 129-143.
- Chavadaj, S. 1988. Two-stage Anaerobic Process. Bangkok: Thailand of Scientific and Technology Research. (Mimeographed).
- _____, and Chattrakoon, S. 1991. Evaluation of full-scale UASB reactors treating distillery slops. (Mimeographed).
- Christensen, D.R., Gerick, J.A., and Eblen, J.E. 1984. Design an operation of an upflow anaerobic sludge blanket reactor. Journal of the Water Pollution Control Federation 56: 1059-1062.
- Cooney, C.L., and Wise, D.L. 1975. Thermophilic anaerobic digestion of solid waste for fuel gas production. Biotechnology and Bioengineering 17: 1119-1135.
- Ghosh, S., Conrad, J.R., and Klass, D.L. 1975. Anaerobic acidogenesis of wastewater sludge. Journal of the Water Pollution Control Federation 47: 30-45.
- _____, and Klass, D.L. 1977. Two phase anaerobic digestion. US.Pat. 4,022,665.

- Ghosh, S., and Pohland, F.G. 1974. Kinetic of substrate assimilation and product formation in anaerobic digestion. Journal of the Water Pollution Control Federation 46: 748-759.
- Gijzen, H.J., Zwart, K.B., Verhagen, J.M., and Vogels, G.D. 1988. High-rate two-phase process for the anaerobic degradation of cellulose, employing rumen microorganisms for an efficient acidogenesis. Biotechnology and Bioengineering 31: 418-425.
- Godwin, S.J., Wase, D.A.J., and Forster, C.F. 1982. Use of upflow anaerobic sludge blanket reactor to treat acetate rich waste. Process Biochemistry (July/August): 33-34, 45.
- Hansson, G. 1982. End product inhibition in methane fermentations. Process Biochemistry (November/December): 45-49.
- Klass, D.L. 1984. Methane from anaerobic fermentation. Science 223: 1021-1028.
- Kroeker, E.J., Schutte, D.D., Sparling, A.B., and Lapp, H.M. 1979. Anaerobic treatment process stability. Journal of the Water Pollution Control Federation 51(No. 4): 718-727.
- Lettinga, G., and Hulshoff Pol, L.W. 1991. Application of modern high rate anaerobic treatment processes for wastewater treatment. New Developments in Industrial Wastewater Treatment: 33-64. Netherlands: Kluwer Academic.
- Lettinga, G., Velsen, A.F.M., Hobma, S.W., Zeeuw, W., and Klapwijk, A. 1980. Use of the upflow sludge blanket (USB) reactor concept for biological wastewater treatment, especially for anaerobic treatment. Biotechnology and Bioengineering 22: 699-734.

- Lier, J. 1991. Thermophylic wastewater treatment. Anaerobic Reactor Technology: 67-85. International course on anaerobic waste water treatment, Jun.26 - Aug.7. Wageningen Agricultural University.
- Lo, K.V. and Liao, P.H. 1985. Two-phase anaerobic digestion of screened dairy manure. Biomass 8: 81-90.
- Maly, J., and Fadrus, H. 1971. Influence of temperature on anaerobic digestion. Journal of the Water Pollution Control Federation 43: 641-650.
- Mueller, J.A., and Mancini, J.L. 1975. Anaerobic filter - Kinetic and application. Proceeding of The 30th Industrial Waste Conference: 423-447.
- Ng, W.J., Wong, K.K., and Chin, K.K. 1985. Techniacl note: Two-phase anaerobic treatment kinetics of palm oil wastes. Water Research 19: 667-669.
- Pohland, F.G., and Ghosh, S. 1971. Development in anaerobic treatment process. In R.P. Canale (ed.), Biological Waste Treatment, pp. 85-106. New York: Wiley Interscience Publisher.
- Riera, F.S., Cordoba, P., and Sinerizt, F. 1985. Use of UASB reactor for the anaerobic treatment of stillage from sugar cane molasses. Biotechnology and Bioengineering 27: 1710-1716.
- Romero, L.I., Sales, D., Cantero, D., and Galan, M.A. 1988. Thermophilic anaerobic digestion of winery waste (vinasses): kinetics and process optimization. Process Biochemistry (August): 119-125.

- Wiegant, W.M., and Man, A.W.A. 1986. Granulation of biomass in thermophilic upflow anaerobic sludge blanket reactor treating acidified wastewater. Biotechnology and Bioengineering 28: 718-727.
- Young, J.C., and McCarty, P.L. 1969. The anaerobic filter for waste treatment. Journal of the Water Pollution Control Federation 41(No. 5, Part 2): R160-R173.
- Zinder, S.H., Anguish, T., and Cardwell, S.C. 1984. Effect of temperature on methanogenesis in a thermophilic (58 °C) anaerobic digestor. Applied and Environmental Microbiology 47 (No.4): 808-813.
- Zinder, S.H., Cardwell, S.C., Anguish, T., Lee, M., and Koch, M. 1984. Methanogenesis in a thermophilic (58 °C) anaerobic digestor: *Methanotherrix* sp. as an important aceticlastic methanogen. Applied and Environmental Microbiology 47(No. 4): 796-807.
- Zoetemeyer, R.J., Arnoldy, P., Cohen, A., and Boelhouwer, C. 1982. Influence of temperature on the anaerobic acidification of glucose in mixed culture forming part of a two-stage digestion process. Water Research 16: 313-321.

ກາຄអនວກ

ภาคผนวก ก

วิธีการวิเคราะห์ค่าคราฟต์ต่าง ๆ สำหรับน้ำเสียในงานวิจัย

ก 1 pH

ที่มา การผลิการ สิริสิงห์, 2522; งังษ์ย พรมสวัสดิ์, 2535 ; APHA, 1989

เครื่องมือและอุปกรณ์

pH meter

สารเคมีที่ใช้

สารละลายน้ำฟเฟอร์ที่มีค่า pH 4 และ 7

วิเคราะห์

วิเคราะห์โดยตรงด้วยเครื่อง pH Meter:Model 7020 โดยบริษัท Electronic Instrument จำกัด

หมายเหตุ : รายละเอียดการใช้เครื่อง pH meter ศึกษาได้จากคู่มือเฉพาะเครื่องนี้ ๆ

ก 2 COD (Chemical Oxygen Demand)

ที่มา การผลิการ สิริสิงห์, 2522; งังษ์ย พรมสวัสดิ์, 2535 ; APHA, 1989

เครื่องมือและอุปกรณ์

เครื่องมือที่ใช้ในการรีฟลักซ์ ประกอบด้วย

1. ขวดรีฟลักซ์ เป็นขวดกลบขนาด 250 มล.
2. เครื่องควบแน่น (condenser)
3. เตาชนิด hot plate หรือ heating mantle ซึ่งสามารถให้

กำลังไฟฟ้าอ่างน้ำ 1.4 วัตต์ต่อตร.ซม. ที่ผิวน้ำเตา

สารเคมีที่ใช้

1. สารละลายน้ำแทกส์เซียมไนโตรเมทมาร์ฐาน เข้มข้น 0.25 N.

ละลายน้ำแทกส์เซียมไนโตรเมท ชั่งอบแห้งที่ 103 °C เป็นเวลา 2 ชม.
หนัก 12.259 กรัม ลงในน้ำกลัน แล้วปรับปริมาตรเป็น 1,000 มล. จากนั้นเติมกรดซัลฟามิก
ปริมาณ 120 มล. ต่อตัวของสารละลายน้ำแทกส์เซียมไนโตรเมท (เพื่อกำจัด NO_2^-)

2. กรดซัลฟูริกเข้มข้น

ละลายนิลเวอร์ชัลเฟต (AgSO_4) 22 กรัม ลงในการซัลฟูริกเข้มข้น
2.5 ลิตร หรือ 1 ชาก (ต้องใช้เวลาในการละลาย 1-2 วัน)

3. สารละลายนามาร์ฐานเฟอร์สแอมโนเนียมชัลเฟต ($\text{Fe}(\text{NH}_4)_2(\text{SO}_4)_2$)

เข้มข้นประมาณ 0.25 โอมต่อลิตร

ละลายนีมเฟอร์สแอมโนเนียมชัลเฟตหนัก 39 กรัมในน้ำกลัน เติมกรดซัลฟูริก
เข้มข้นลงไป 20 มล. คนให้เข้ากัน ทิ้งไว้ให้เย็นแล้วปรับปริมาตรเป็น 1,000 มล.

สารละลายนั้นต้องนำมาหาค่าความเข้มข้นที่แน่นอน ด้วยสารละลายนามาร์ฐาน
น้ำแทกส์เซียมไนโตรเมทก่อนจะนำไปใช้เตรตสมอ

การหาความเข้มข้นของสารละลายนีมเฟอร์สแอมโนเนียมชัลเฟต

บีเพ็ทสารละลายนามาร์ฐานน้ำแทกส์เซียมไนโตรเมทหนัก 10.0 มล. เติมน้ำกลัน
90 มล. เติมกรดซัลฟูริกเข้มข้น 30 มล. ทิ้งให้เย็น แล้วนำมายาดเตรตกับสารละลายนีม
เฟอร์สแอมโนเนียมชัลเฟต โดยใช้เฟอร์อินเป็นอินดิเคเตอร์ เมื่อถึงจุดยุติสีของสารละลายนีม
เปลี่ยนจากสีเหลืองเป็นสีน้ำตาลแดง จดปริมาตรของสารละลายนีมเฟอร์สแอมโนเนียมชัลเฟตที่ใช้

การคำนวณ

ความเข้มข้นของสารละลายนีมเฟอร์สแอมโนเนียมชัลเฟต (โอมต่อลิตร)

$$N = \frac{\text{ปริมาตรของ } \text{K}_2\text{Cr}_2\text{O}_7 \times 0.25}{\text{ปริมาตรของ } \text{Fe}(\text{NH}_4)_2(\text{SO}_4)_2}$$

4. สารละลายนีโตรอิน อินดิเคเตอร์ (Ferroin indicator solution) ละลายน 1,10-ฟีแนโนไซรอลิน โนโนไซเดรต 1.485 กรัม และเฟอร์ส-แอนโนเนียมชัลเฟต 695 มก. ในน้ำ 100 มล.

5. เมอร์คิวรี่ (II) ชัลเฟต ($HgSO_4$)

วิธีการ

1. เตรียมตัวอย่าง ด้วยไส้เมอร์คิวรี่ (II) ชัลเฟต ประมาณ 0.4 กรัมลงในขวดรีฟลักซ์ เติมน้ำตัวอย่างที่ผ่านการเหวี่ยง (centrifuge) ที่ 5,000 รอบต่อนาที นาน 10 นาทีแล้ว และนำมาทำให้เจือจางจำนวน 20.0 มล. เมื่อไห้เข้ากัน เติมสารละลายมาตรฐานโพแทสเซียมไนโตรเรนท์ จำนวน 10.0 มล. แล้วค่อยๆ รินกรดชัลฟูริกซึ่งมีชัลเฟตชัลเฟตอุ่่ จำนวน 30 มล. ลงไป ใช้ลูกแก้วลงไป 5-6 เม็ด เพื่อบังกับให้เกิดการเดือดอย่างรุนแรง แก้วงขวดรีฟลักซ์เบาๆ เพื่อให้สารในขวดผสมเข้ากันดี

2. เตรียมแบล็ค (blank) ทำเช่นเดียวกับการเตรียมตัวอย่างแต่ใช้น้ำกลั่นแทนน้ำตัวอย่าง

3. นำขวดตัวอย่างและแบล็คต่อเข้ากับเครื่องควบแน่น เปิดเทา รีฟลักซ์เป็นเวลา 2 ชั่วโมง ทิ้งให้เย็น ล้างเครื่องควบแน่นด้วยน้ำกลั่นก่อนที่จะถอดเครื่องควบแน่นออกจากขวดรีฟลักซ์

4. เจือจางส่วนผสมด้วยน้ำกลั่นจนมีปริมาตรเป็น 140 มล. ทิ้งให้เย็นเข้ากับอุณหภูมิห้อง แล้วจึงใช้เตอร์พาร์บิโนมของไนโตรเรนที่เหลือด้วยสารละลายนมาตรฐานเฟอร์ส-แอนโนเนียมชัลเฟต ด้วยไส้เฟอร์อินเป็นอินดิเคเตอร์ หิ้งให้ประมาณ 2-3 หยด เมื่อถึงจุดยุติ สีของสารละลายน้ำจะเปลี่ยนไปเป็นสีน้ำตาลแดง จดปริมาตรของสารละลายนีโตรส-แอนโนเนียมชัลเฟตที่ใช้

การคำนวณ

$$\text{COD (มก.ต่อลิตร)} = \frac{(A-B) \times N \times 8,000}{\text{ปริมาตรตัวอย่าง}} \times \text{dilution factor}$$

ปริมาตรตัวอย่าง

A = ปริมาตรของสารละลายนีโตรส-แอนโนเนียมชัลเฟตที่ใช้ในการไตเตอร์แบล็ค

B = ปริมาณของสารละลายน้ำมันเนื้อมีดเล็กที่ใช้ในการไตเตอร์
น้ำตัวอย่าง

N = ความเข้มข้นที่แน่นอนของสารละลายน้ำมันเนื้อมีดเล็ก

ก ๓ ค่าความเป็นด่าง (Alkalinity)

ที่มา การพิการ์ シリสิงห์, 2522; งัชชัย พรมสวัสดิ์, 2535 ; APHA, 1989
เครื่องมือและอุปกรณ์

1. pH meter

2. stirrer plate พร้อมแท่งแม่เหล็ก (magnetic bar)

สารเคมีที่ใช้

1. สารละลายน้ำฟเฟอร์ pH 4

2. สารละลายน้ำกรดไฮโดรคลอริก เข้มข้น 0.1 N. ที่รู้ความเข้มข้นแน่นอน
โดยไตเตอร์กับสารละลายน้ำกรดไฮโดรคลอริกใช้ครอกไซด์

วิธีวิเคราะห์

1. ใช้น้ำตัวอย่างที่ผ่านการเหวี่ยงที่ 5,000 รอบต่อนาที นาน 10 นาที ปริมาณ
10.0 ml. เติมน้ำกลิ้น 100 ml.

2. ไตเตอร์ด้วยสารละลายน้ำกรดไฮโดรคลอริกจนได้ pH เท่ากับ 4.0 มีการ
กวนผสมตลอดเวลาในระหว่างไตเตอร์ จดปริมาณกรดไฮโดรคลอริกที่ใช้

การคำนวณ

ALK (มก.ต่อลิตร ในรูปของ CaCO_3)

$$= \frac{\text{ปริมาณ HCl ที่ใช้} \times \text{ความเข้มข้นของ HCl} \times 50,000}{\text{ปริมาณตัวอย่าง}}$$

ก 4 การวัดไขมันระเหย (Volatile Fatty Acid, VFA)

ที่มา การพิการ์ ลิริสิงห์, 2522; งงษ์ พรมสวัสดิ์, 2535 ; APHA, 1989

เครื่องมืออุปกรณ์

1. เครื่องหมุนเร็วอย่าง ชั้งมีหัวสำหรับใส่หลอดขนาด 15 มล.
2. ขวดกลั่นขนาด 500 มล.
3. เครื่องควบแน่น มีความพยายาม 30 นิวตัน
4. ขวดรองรับของเหลวที่กลั่นได้
5. ขวด flask ขนาด 1,000 มล. สำหรับเป็นที่กำเนิดไอน้ำ

สารเคมีที่ใช้

1. กรดชัลฟูริก เท้มัธย 1:1
2. สารละลายน้ำยาฐานโซเดียมไนเตรอกาไซด์ เท้มัธย 0.1 โนล/ลิตร
3. ฟีโนอลฟ์ฟาราลีน อินดิเคเตอร์

วิธีวิเคราะห์

1. ใช้น้ำตัวอย่างที่ผ่านการเร่งแยกที่ 5,000 รอบต่อนาที นาน 10 นาที ปริมาณเหมาะสม (ขึ้นกับว่าในตัวอย่างมีกรดไขมันระเหยมากน้อยเท่าใด สำหรับน้ำจากส้วมที่ใช้ในงานวิจัย จะใช้ปริมาณตัวอย่าง 20.0 มล.) ใส่ลงในขวดกลั่น เติมน้ำกลั่น 80 มล. และเติมกรดชัลฟูริก 1:1 ลงไป 5 มล. เข่าให้เข้ากัน

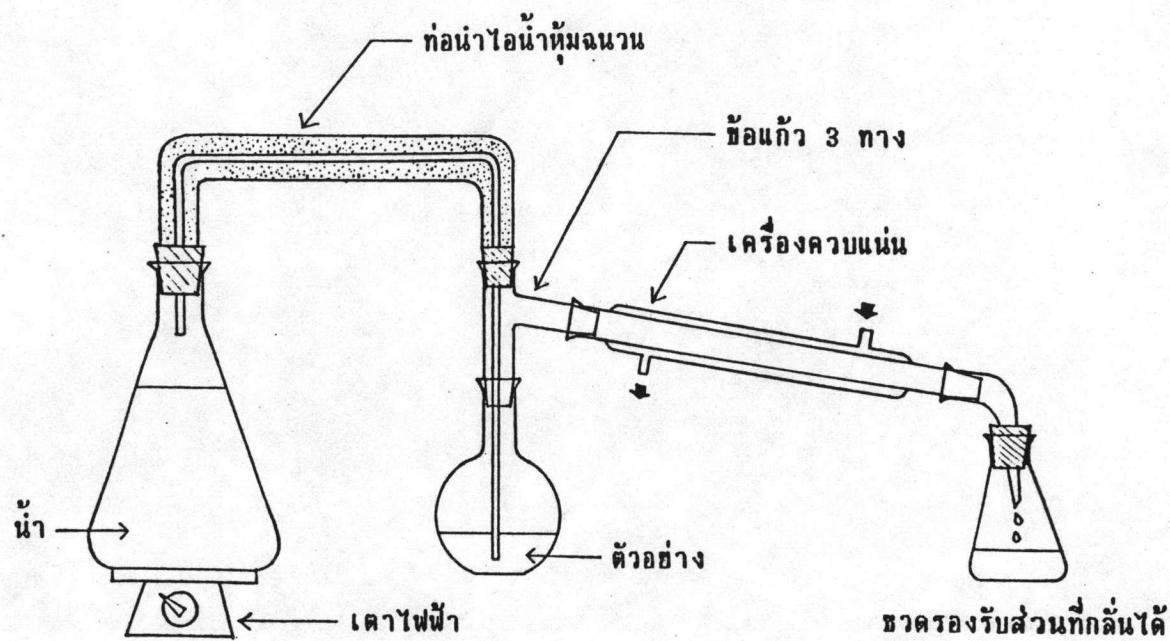
2. นำไปต่อเข้ากับเครื่องมือกลั่น ดังรูป ก.1 กลั่นด้วยอัตรา 5 มล./นาที เก็บส่วนที่กลั่นให้ได้ 150 มล.

3. นำส่วนที่ได้จากการกลั่น มาไตเตρต์กับสารละลายน้ำยาโซเดียมไนเตรอกาไซด์ 0.1 โนล/ลิตร โดยใช้ฟีโนอลฟ์ฟาราลีนเป็นอินดิเคเตอร์ จนได้สีซันพูอ่อนที่ไม่เปลี่ยนแปลง จดปริมาตรของสารละลายน้ำยาฐานโซเดียมไนเตรอกาไซด์ที่ใช้

การคำนวณ

VFA (มก./ลิตร ในรูปของกรดอะซิติก)

$$= \frac{\text{ปริมาตรของ NaOH ที่ใช้ไฟเเ砌ต} \times 60,000 \times \text{ความเส้นผ่าศูนย์กลาง NaOH}}{\text{ปริมาตรของน้ำตัวอย่างที่ใช้}}$$



รูปที่ ก.1 เครื่องมือวิเคราะห์หากรดไขมันระบบทะ (VFA)

ก 5 ปริมาณของแข็ง浮遊 (Suspended Solid, SS)

ที่มา กรมพัฒนาฯ จ.ร.ส. 2522; ราชบูรณะ นราภรณ์สวัสดิ์, 2535 ; APHA, 1989

เครื่องมือและอุปกรณ์

1. กระดาษกรองไนแก้ว GF/C เส้นผ่าศูนย์กลาง 7.0 ซม.
2. กรวยบุกเนอร์ และขวดสำหรับ suction
3. เครื่องดูดอากาศ (respirator)



4. เดสสิกเกเตอร์ (desiccator)

5. เตาอบ

6. เครื่องซึ่งอุ่นอย่างละเอียด

วิธีการที่

1. อบกระดาษกรองให้แห้งที่ 103 °ช ประมาณ 1 ชั่วโมง ก็จะให้เย็นในเดสสิกเกเตอร์ แล้วซึ่งหน้าหันกลับกระดาษกรอง (ให้เป็น A นก.)

2. เลือกปริมาตรตัวอย่างน้ำ ซึ่งจะให้ค่าปริมาณของแข็งประมาณอย่างน้อยที่สุด 2.5 นก. เพิ่มจากน้ำหนักกระดาษกรอง

3. วางกระดาษกรองลงในภาชนะเบอร์ ซึ่งต่อเข้ากับชุด suction และเครื่องดูดอากาศ

4. ใช้น้ำกลันฉีดล้างกระดาษกรองก่อน จึงค่อย ๆ วนน้ำตัวอย่างลงบนกระดาษกรองจนหมด ล้างภาชนะและกระดาษกรองด้วยน้ำกลัน 2-3 ครั้ง ปล่อยให้เกิดการกรองจนกระดาษแห้ง

5. ปิดเครื่องดูดอากาศ ใช้ปากคีบ คีบกระดาษกรองใส่ภาชนะไฟ เช่น กระดาษสา ใจนเหา เชือ นำไปป้อนในตู้อบแห้งที่อุณหภูมิ 103 °ช จนแห้งดี ใช้เวลาประมาณ 1 ชั่วโมง

6. ก็จะให้เย็นเท่ากับอุณหภูมิห้องในเดสสิกเกเตอร์ แล้วซึ่งหน้าหันกลับกระดาษกรองใหม่ (ให้เป็น B นก.)

การคำนวณ

ปริมาณของแข็งแห้งลอก (นก.ต่อตัว)

$$= \frac{\text{น้ำหนักกระดาษที่เพิ่มขึ้น} (B-A)}{1,000}$$

ปริมาตรน้ำตัวอย่าง

ก 6 เอเมแอลโซล (Mixed Liquor Suspended Solids, MLSS)

ที่มา การผลิต สารเคมี จำกัด, 2522; งัชช์ พรรณสวัสดิ์, 2535 ; APHA, 1989

วิธีวิเคราะห์

ใช้วิธีการเช่นเดียวกับการหาสารแขวนลอย หรือ SS โดยใช้น้ำอะกอน หรือ มิกซ์ลิเคอร์จากถังหมักแทนน้ำดื่มอย่าง

ก 7 องค์ประกอบของก๊าซชีวภาพที่เกิดขึ้น โดยเครื่องวัดก๊าซแบบบอร์สก์ (Orsat gas Analysis)

ที่มา งัชช์ พรรณสวัสดิ์, 2535 ; APHA, 1989

หลักการที่ไว้ปี

ตัวอย่างก๊าซที่ได้จากการบำบัดแบบไม่ใช้ออกซิเจน เช่น CO_2 , O_2 และอื่น ๆ สามารถดูดซึมน้ำ (absorb) ได้โดยสารดูดก๊าซ (absorbant) ที่เหมาะสม ชั่งบรรจุอยู่ในภาชนะ (vessel) ที่ใส่สารดูดกลืนนั้น ๆ เช่น โพแทสเซียมไไฮดรอกไซด์ ใช้ดูดกลืนก๊าซคาร์บอนไดออกไซด์ (CO_2), อัลคาไลน์ไฟโรแกลลอล (alkaline pyrogallol) ใช้ดูดกลืนก๊าซออกซิเจน (O_2), และแอมโมนิคอลิวปรัส (ammonical cuprous) ใช้ดูดกลืนก๊าซคาร์บอนมอนอกไซด์ (CO) เป็นต้น

เครื่องมือและอุปกรณ์

เครื่องวัดก๊าซแบบบอร์สก์ ดังแสดงในรูป ก.2

สารเคมีที่ใช้

- สารละลายน้ำโพแทสเซียมไไฮดรอกไซด์ (KOH) เข้มข้น 10 %
ชั่งน้ำโพแทสเซียมไไฮดรอกไซด์ 10 กรัม ละลายน้ำ 100 มล.
- สารละลายน้ำโซเดียมคลอไรด์ (NaCl) เข้มข้น 10 %
ชั่งโซเดียมคลอไรด์ 10 กรัม ละลายน้ำ 100 มล. แล้วใส่ฟลักก้าลีน 2-3 หยด สารละลายน้ำจะใส่ในขวดปรับระดับ (levelling bottle)

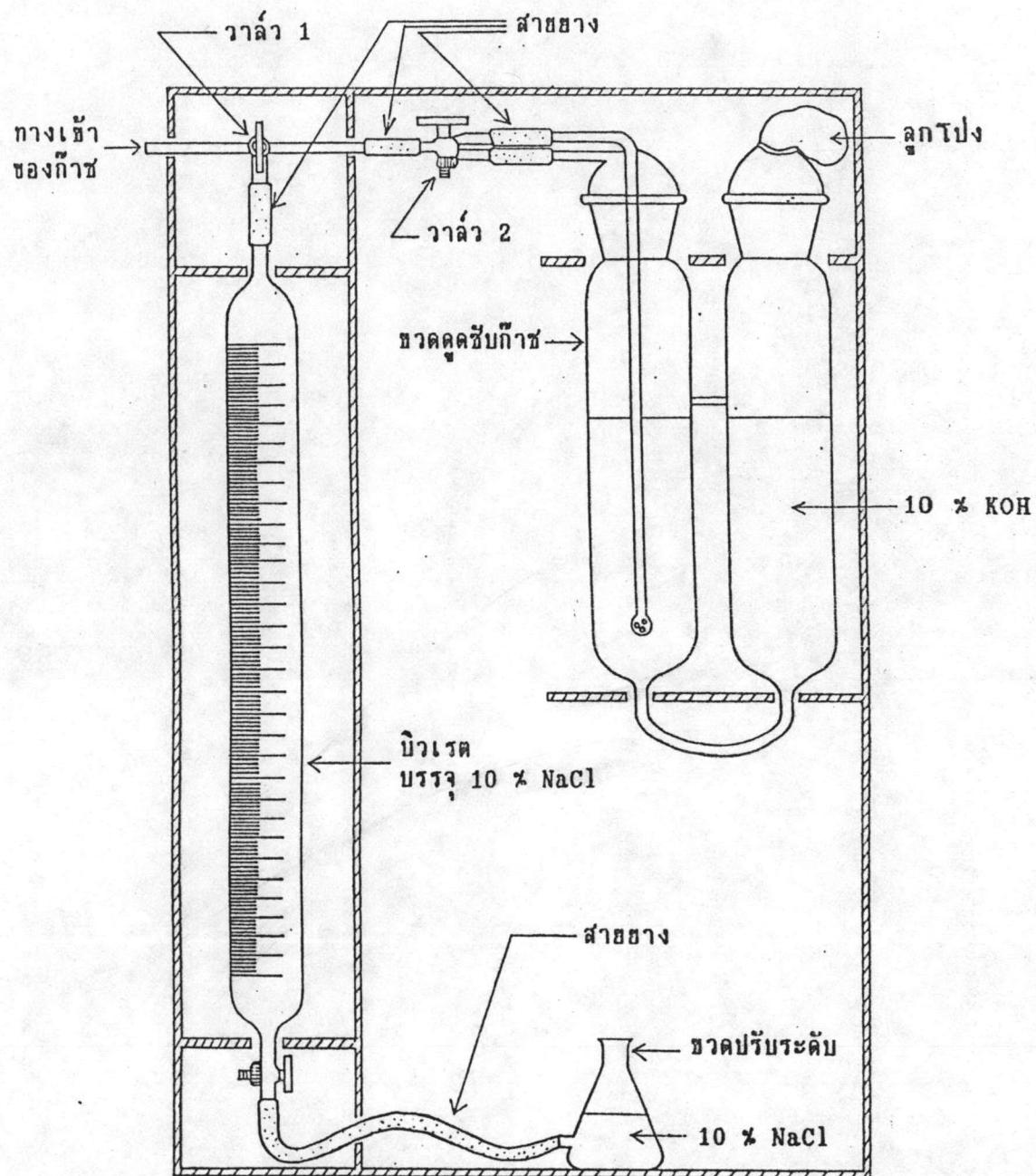
วิธีวิเคราะห์

1. เปิดภาชนะ 1
2. ใส่สารดูดกลืนก๊าซ (KOH) ลงในภาชนะดูดซึม (absorption vessel) และใส่ NaCl ลงในขวดปรับระดับ ให้มากพอที่เมื่อยกขวดปรับระดับให้สูงขึ้นถึงระดับเหนือเครื่องมือแล้ว NaCl จะเต็มบัวเรตพอตี ปิดภาชนะ 1
3. เปิดภาชนะ 1 ไปทางขวาเพื่อเก็บตัวอย่างก๊าซจากถังหมัก โดยให้ก๊าซเข้าไปแทนที่ NaCl ในบัวเรต ปิดภาชนะ 1 เมื่อได้ก๊าซเป็นปริมาณที่ต้องการ อ่านปริมาตรที่ได้โดยต้องให้ระดับน้ำในขวดปรับระดับและในบัวเรตเท่ากันด้วย (ให้เป็น A ml.)
4. เปิดภาชนะ 1 ขึ้นชั่วขณะเพื่อให้ก๊าซไหลผ่านไปสู่ภาชนะใส่สารดูดกลืน โดยเมื่อเปิดภาชนะ 2 และยกขวดปรับระดับขึ้นสูง ก๊าซจะไหลเข้าสู่ภาชนะ เกิดการดูดกลืน และเมื่อปิดภาชนะ 2 และยกขวดปรับระดับลงต่ำ ก๊าซจะไหลออก เกิดการ desorption ออกจากสารละลายน KOH ทำเช่นนี้ไปปานั้นๆ 5-6 ครั้ง จนสามารถอ่านปริมาตร NaCl ในบัวเรตในลักษณะเดียวกับข้อ (2) ได้คงที่ จดปริมาตร NaCl ที่อ่านได้ (ให้เป็น B ml.)

การคำนวณ

$$\% \text{ CO}_2 = \frac{\text{ปริมาตรก๊าซที่หายไป} (A-B)}{A} \times 100$$

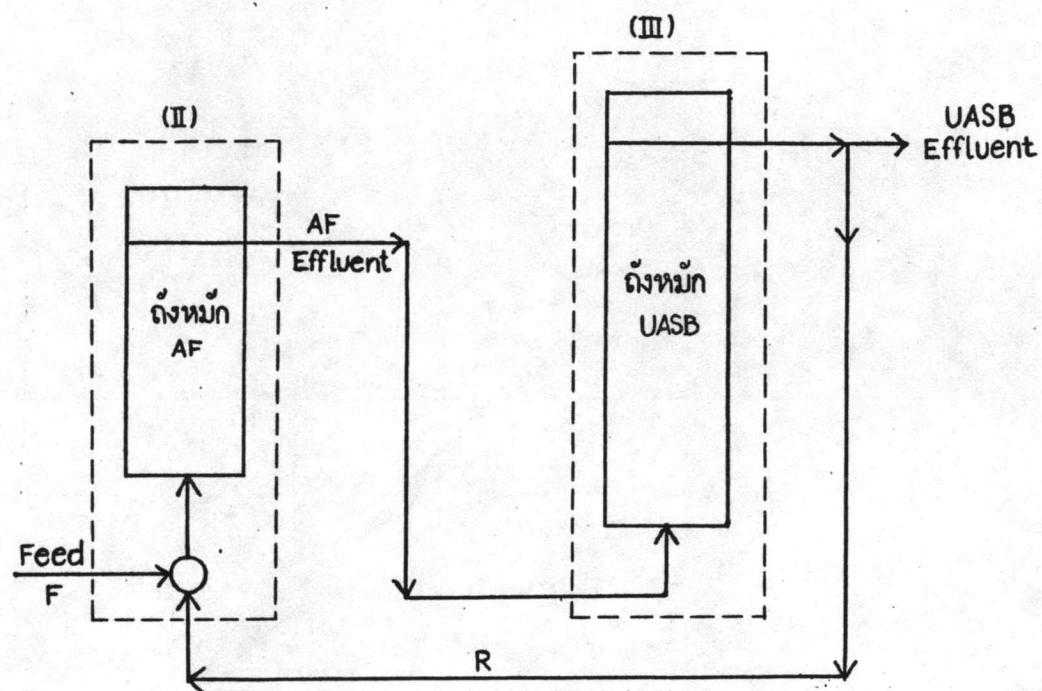
$$\% \text{ CH}_4 \text{ และอื่น ๆ } = 100 - \% \text{ CO}_2$$



รูปที่ ก.2 เครื่องมือเคราะห์ของค์ประกอบของก๊าซแบบออร์แกนิก

ภาคผนวก ๑

การค่านวณอัตราการป้อนสารอินทรี



รูปที่ ๙.๑ แผนภาพแสดงระบบหมักก๊าซในงานวิจัย

อัตราการป้อนสารอินทรีสามารถหาได้จากสูตรด้านล่าง คือ

อัตราการป้อนสารอินทรี (กก.ชีโอดี/ม.³-วัน)

$$= \frac{\text{ค่า COD ของน้ำเสียที่เข้าระบบ} \times \text{อัตราการไหล}}{\text{ปริมาณของถังหมัก}}$$

1. อัตราการป้อนสารอินทรีย์ทิ้งระบบ

พิจารณาเทียบกับปริมาณห้องถังหมักนิเกนแบบบัญชีเօເສນີ

อัตราการป้อนสารอินทรีย์ทิ้งระบบ (กก.ชีโอด/ม.³-วัน)

$$= \frac{\text{COD}_e \times F_{AF} \times 10^{-3}}{(R+1) \times V_{UASB}}$$

เมื่อ COD_e = COD ของน้ำகากส่าที่เตรียมได้ก่อนเข้าระบบ (มก./ล.)

F_{AF} = อัตราการไหลของน้ำກากส่าที่เข้าสู่ถังหมักการคัดแยก

ตัวกลางกรอง (ลิตร/วัน)

R = อัตราส่วนการรีไซเคิล

= ปริมาณน้ำກากส่าที่ถูกออกจากระบบ

ปริมาณน้ำກากส่าที่เตรียมใหม่

V_{UASB} = ปริมาณห้องถังหมักนิเกนแบบบัญชีเօເສນີ = 35 ลิตร

2. อัตราการป้อนสารอินทรีย์สำหรับถังหมักการคัดแยกตัวกลางกรอง

พิจารณาบนถังหมักการคัดแยกตัวกลางกรอง

อัตราการป้อนสารอินทรีย์สำหรับถังหมักการคัด (กก.ชีโอด/ม.³-วัน)

$$= \frac{(COD_e + R.COD_R) \times F_{AF} \times 10^{-3}}{(R+1) \times V_{AF}}$$

เมื่อ COD_R = COD ของน้ำກากส่าที่ถูกออกจากระบบ (มก./ล.)

V_{AF} = ปริมาณห้องถังหมักการคัด = 6.8 ลิตร

3. อัตราการป้อนสารอินทรีย์สำหรับถังหมักนิเกนแบบบัญชีเօເສນີ

พิจารณาบนถังหมักนิเกนแบบบัญชีเօເສນີ

อัตราการป้อนสารอินทรีส่าหรับถังหมักนีเกน (กก.ชีโอดี/ม.³-วัน)

$$= \frac{COD_{AF} \times F_{UASB} \times 10^{-3}}{V_{UASB}}$$

เมื่อ COD_{AF} = COD ของน้ำகากส่าที่ออกจากถังหมักกรด (มก./ล.)

F_{UASB} = อัตราการไหลของน้ำகากส่าที่เข้าสู่ถังหมักนีเกน
(ลิตร/วัน)

ภาคผนวก ๔

ข้อมูลการทดลอง

ข้อมูลการทดลองในรูปตารางและกราฟแสดงค่าครารชนีต่าง ๆ ที่ทำการวิเคราะห์ในแต่ละวันทดสอบ 384 วันของการทดลอง รวมถึงประสิทธิภาพในการลดปริมาณสารอินทรีย์ (ในรูปของสารอินทรีย์ที่ลดลง (%)) และประสิทธิภาพในการผลิตก๊าซชีวภาพและก๊าซมีเทนจากถังหมักการแบบตัวกลางกรอง และถังหมักมีเทนแบบบลูเออเรสบี โดยแบ่งตามอัตราการป้อนสารอินทรีย์ดังนี้

ตาราง ค. 1 และ รูปที่ ค. 1-ค. 9 แสดงค่าครารชนีต่าง ๆ และประสิทธิภาพของระบบที่อัตราการป้อนสารอินทรีย์ 0.49 กก.ชีโอดี/ม.³-วัน

ตาราง ค. 2 และ รูปที่ ค. 10-ค. 20 แสดงค่าครารชนีต่าง ๆ และประสิทธิภาพของระบบที่อัตราการป้อนสารอินทรีย์ 1.01 กก.ชีโอดี/ม.³-วัน

ตาราง ค. 3 และ รูปที่ ค. 21-ค. 31 แสดงค่าครารชนีต่าง ๆ และประสิทธิภาพของระบบที่อัตราการป้อนสารอินทรีย์ 2.03 กก.ชีโอดี/ม.³-วัน

ตาราง ค. 4 และ รูปที่ ค. 32-ค. 41 แสดงค่าครารชนีต่าง ๆ และประสิทธิภาพของระบบที่อัตราการป้อนสารอินทรีย์ 2.03 กก.ชีโอดี/ม.³-วัน (หลังจากเติมตะกอนแบบที่เรื่องลงในถังหมักมีเทนแบบบลูเออเรสบี)

ตาราง ค. 5 และ รูปที่ ค. 42-ค. 52 แสดงค่าครารชนีต่าง ๆ และประสิทธิภาพของระบบที่อัตราการป้อนสารอินทรีย์ 2.98 กก.ชีโอดี/ม.³-วัน

ตาราง ค. 6 และ รูปที่ ค. 53-ค. 63 แสดงค่าครารชนีต่าง ๆ และประสิทธิภาพของระบบที่อัตราการป้อนสารอินทรีย์ 6.38 กก.ชีโอดี/ม.³-วัน

ตาราง ค. 7 และ รูปที่ ค. 64-ค. 74 แสดงค่าครารชนีต่าง ๆ และประสิทธิภาพของระบบที่อัตราการป้อนสารอินทรีย์ 8.20 กก.ชีโอดี/ม.³-วัน

ตาราง ค. 8 และ รูปที่ ค.75-ค.85 แสดงค่าคราชนีต่าง ๆ และประสิทธิภาพของระบบก่ออัตราการป้อนสารอินทรีย์ 10.02 กก.ชีโอดี/ม.³-วัน

ตาราง ค. 9 และ รูปที่ ค.86-ค.96 แสดงค่าคราชนีต่าง ๆ และประสิทธิภาพของระบบก่ออัตราการป้อนสารอินทรีย์ 10.95 กก.ชีโอดี/ม.³-วัน (หลังจากเปลี่ยนอัตราส่วนการรีไซเคิลจาก 1:1 เป็น 3:1)

ตาราง ค.10 และ รูปที่ ค.97-ค.107 แสดงค่าคราชนีต่าง ๆ และประสิทธิภาพของระบบก่ออัตราการป้อนสารอินทรีย์ 13.05 กก.ชีโอดี/ม.³-วัน

ตาราง C.1 ข้อมูลการทดลอง แสดงค่าดารชน์และประสิทธิภาพของระบบในแต่ละวันที่อัตราการป้อน

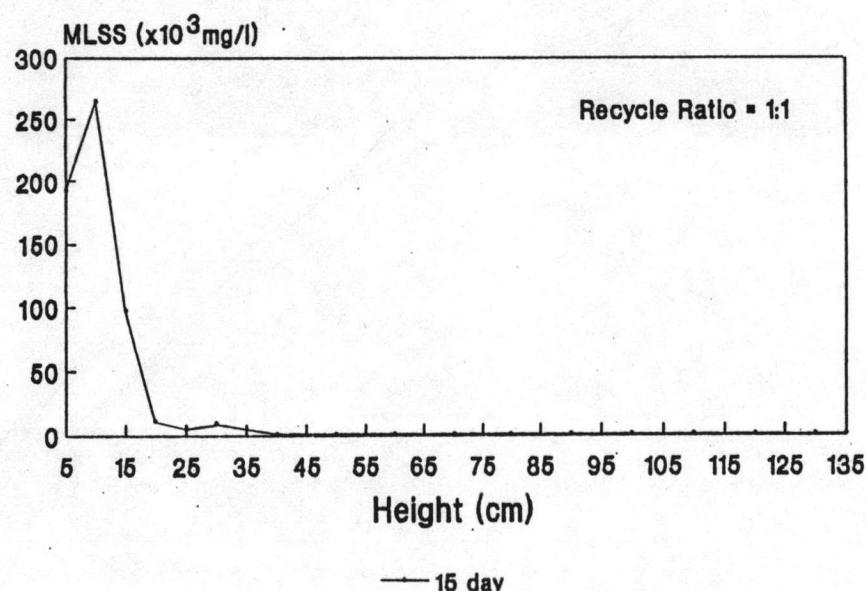
สารอินทรี 0.49 กก.COD/ลบ.ม.-วัน

| วันที่ | อัตราการไฟฟ้า เข้าสังหมัก AF (lit/day) | ระยะเวลา กักเก็บใน AF (days) | อัตราการป้อน สารอินทรี (kg/m ³ . day) | COD (mg/l) | | | สารอินทรีที่ลดลง (%) | | | กรดไขมันระเหย (mg/l) | | | pH | | |
|--------|--|------------------------------------|--|------------|----------------|------------------|----------------------|-------|---------|----------------------|----------------|------------------|------|----------------|------------------|
| | | | | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | AF | UASB | Overall | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | Feed | AF Effluent | UASB Effluent |
| 15 | 4.00 | 1.70 | 0.51 | 8,909 | 4,285 | 3,872 | | | | 109 | 297 | 140 | 5.1 | 7.5 | 7.8 |
| 16 | 4.00 | 1.70 | 0.51 | 8,909 | 4,411 | 3,764 | 30.98 | 14.67 | 57.75 | 109 | 332 | 122 | 5.1 | 7.4 | 7.7 |
| 18 | 4.00 | 1.70 | 0.51 | 8,909 | 5,152 | 3,788 | 18.69 | 26.48 | 57.48 | 109 | 461 | 56 | 5.1 | 7.2 | 7.5 |
| 19 | 4.00 | 1.70 | 0.49 | 8,654 | 5,245 | 3,887 | 17.38 | 25.89 | 56.37 | 84 | 404 | 126 | 5 | 7.3 | 7.8 |
| 22 | 4.00 | 1.70 | 0.49 | 8,654 | 5,424 | 4,331 | 13.50 | 20.15 | 49.95 | 84 | 321 | 182 | 5 | 6.9 | 7.3 |
| 23 | 4.00 | 1.70 | 0.49 | 8,654 | 4,655 | 4,210 | 28.30 | 9.56 | 51.35 | 84 | 293 | 140 | 5 | 7.3 | 7.6 |
| 24 | 4.00 | 1.70 | 0.51 | 8,853 | 5,160 | 4,520 | 19.78 | 12.40 | 47.77 | 70 | 377 | 154 | 5.6 | 6.5 | 7.5 |
| 25 | 4.00 | 1.70 | 0.51 | 8,853 | 5,437 | 4,445 | 18.69 | 18.25 | 49.79 | 70 | 363 | 154 | 5.6 | 6.4 | 7.3 |
| 26 | 4.00 | 1.70 | 0.51 | 8,853 | 5,476 | 4,524 | 17.64 | 17.38 | 48.90 | 70 | 363 | 154 | 5.5 | 6.8 | 7.4 |
| 27 | 4.00 | 1.70 | 0.51 | 8,853 | 5,635 | 4,524 | 15.75 | 19.72 | 48.90 | 70 | 349 | 154 | 5.5 | 6.6 | 7.4 |
| 29 | 4.00 | 1.70 | 0.49 | 8,629 | 5,363 | 4,597 | 19.82 | 14.28 | 48.07 | 98 | 332 | 112 | 5.6 | 6.7 | 7.5 |
| 30 | 4.00 | 1.70 | 0.49 | 8,607 | 5,246 | 4,754 | 20.67 | 9.38 | 44.91 | 84 | 279 | 140 | 5.6 | 7.2 | 7.6 |
| 31 | 4.00 | 1.70 | 0.49 | 8,642 | 5,391 | 4,732 | 19.30 | 12.22 | 45.02 | 84 | 279 | 210 | 5.7 | 7 | 7.2 |
| 32 | 4.00 | 1.70 | 0.49 | 8,583 | 5,587 | 4,737 | 16.45 | 15.21 | 45.19 | 84 | 279 | 168 | 5.8 | 7 | 7.3 |
| 33 | 4.00 | 1.70 | 0.51 | 8,871 | 5,565 | 5,081 | 16.44 | 8.70 | 40.80 | 84 | 279 | 168 | 5.9 | 7.1 | 7.4 |
| 36 | 4.00 | 1.70 | 0.51 | 8,960 | 5,720 | 5,120 | 18.00 | 10.49 | 42.28 | 93 | 251 | 112 | 5.8 | 7.3 | 7.4 |
| 37 | 4.00 | 1.70 | 0.48 | 8,434 | 5,381 | 4,578 | 23.57 | 14.92 | 48.91 | 98 | 223 | 70 | 6 | 7.2 | 7.3 |
| 38 | 4.00 | 1.70 | 0.48 | 8,434 | 5,640 | 4,640 | 13.31 | 17.73 | 44.98 | 98 | 237 | 70 | 6 | 7 | 7.3 |
| 39 | 4.00 | 1.70 | 0.49 | 8,492 | 5,476 | 4,643 | 16.23 | 15.21 | 44.95 | 98 | 265 | 98 | 5 | 7.2 | 7.4 |
| 40 | 4.00 | 1.70 | 0.58 | 10,117 | 5,331 | 4,864 | 18.83 | 8.76 | 42.72 | 98 | 279 | 140 | 5 | 7.1 | 7.3 |
| 43 | 4.00 | 1.70 | 0.58 | 10,195 | 5,292 | 4,514 | 29.35 | 14.70 | 55.38 | 98 | 223 | 56 | 5 | 7.4 | 7.3 |
| 44 | 4.00 | 1.70 | 0.52 | 9,020 | 5,333 | 4,784 | 27.49 | 10.29 | 53.08 | 98 | 237 | 140 | 4.7 | 7.4 | 7.7 |

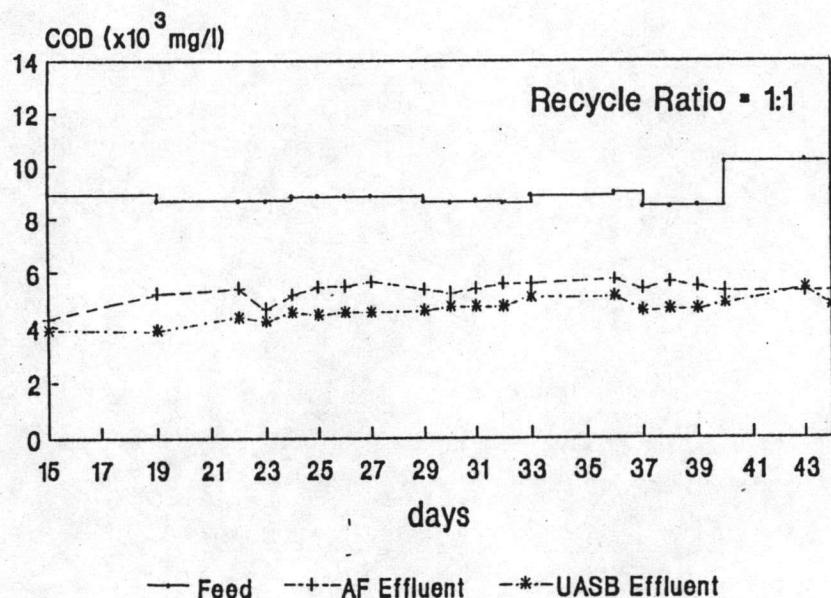
ตาราง ค. 1 (ต่อ)

| วันที่ | สภาพความเป็นด่าง (mg/l) | | | ปริมาณของแข็งแขวนและย (mg/l) | | | อัตราการผลิตก๊าซ จากถังหมัก UASB (ml/day) | องค์ประกอบของก๊าซที่ ได้จากถังหมัก UASB (%) | |
|--------|-------------------------|----------------|------------------|------------------------------|----------------|------------------|---|--|-----------------|
| | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | | CO ₂ | CH ₄ |
| 15 | | | | 320 | 604 | 610 | 282 | - | - |
| 16 | | | | | | | - | - | - |
| 18 | | | | | | | - | - | - |
| 19 | 509 | 1,590 | 1,526 | 390 | 515 | 1,955 | 671 | 19.41 | 80.59 |
| 22 | | | | | | | 884 | 26.04 | 73.96 |
| 23 | | | | | | | 550 | - | - |
| 24 | | | | | | | 821 | - | - |
| 25 | | | | | | | 620 | - | - |
| 26 | 509 | 1,654 | 1,590 | 85 | 215 | 290 | 918 | - | - |
| 27 | | | | | | | 1,101 | 22.63 | 77.37 |
| 29 | | | | | | | 1,289 | - | - |
| 30 | | | | | | | 1,084 | 23.70 | 76.30 |
| 31 | | | | | | | 1,173 | - | - |
| 32 | | | | | | | 1,028 | 22.83 | 77.17 |
| 33 | 509 | 1,526 | 1,717 | 125 | 210 | 1,715 | 1,092 | - | - |
| 36 | | | | | | | 1,856 | 25.95 | 74.05 |
| 37 | | | | | | | 1,141 | - | - |
| 38 | | | | | | | 1,219 | 25.33 | 74.67 |
| 39 | 318 | 1,717 | 1,781 | | | | 1,308 | - | - |
| 40 | | | | | | | 1,113 | - | - |
| 43 | | | | | | | 1,612 | 21.31 | 78.69 |
| 44 | | | | | | | 800 | 20.50 | 79.50 |

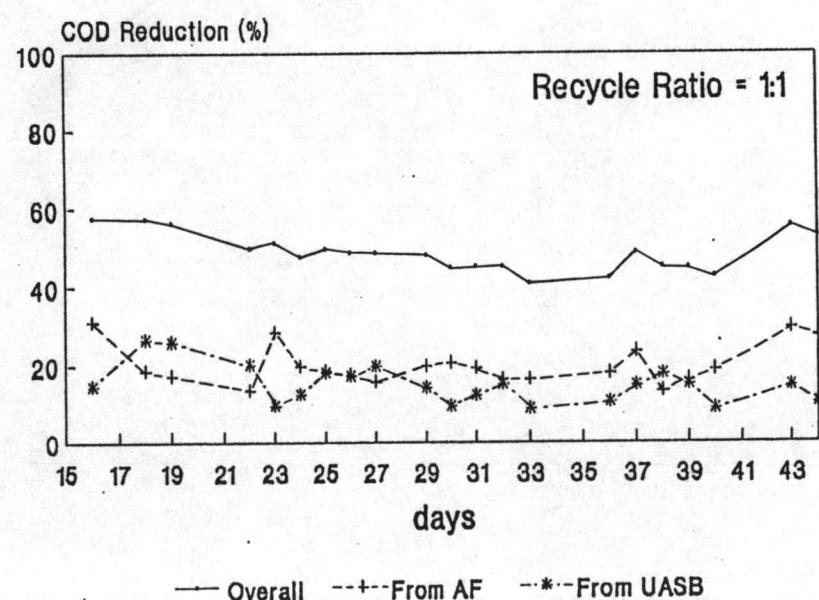
**กราฟแสดงการเปลี่ยนแปลงของค่าครารณ์ต่าง ๆ ของระบบ
ตลอดทางการทดลองที่อัตราการป้อนสารอินทรีคือ 0.49 กก.COD/ลบ.ม.-วัน**



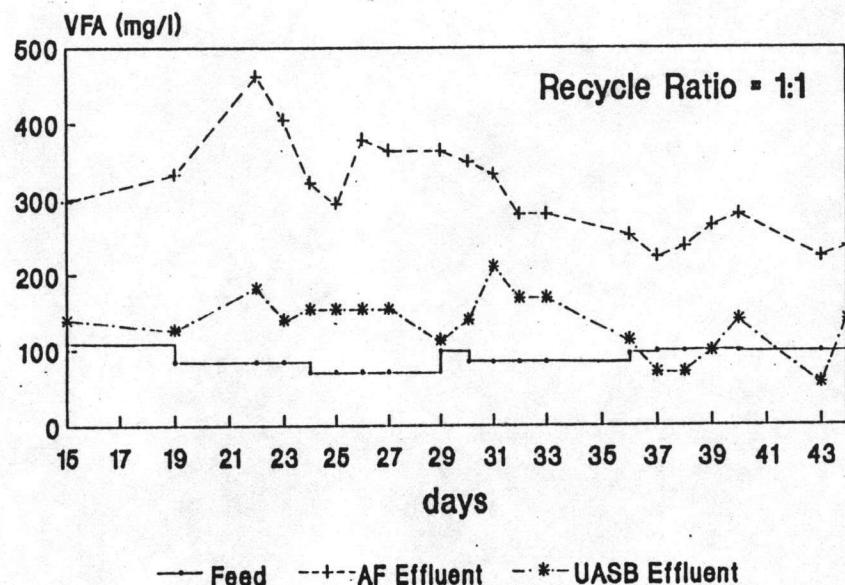
รูปที่ C.1 ปริมาณตะกอนแบบที่เรียกวันถังหมักในแบบ UASB ที่ความสูงต่าง ๆ ของถังหมัก ในวันที่ 15 หลังจากเริ่มทดลอง



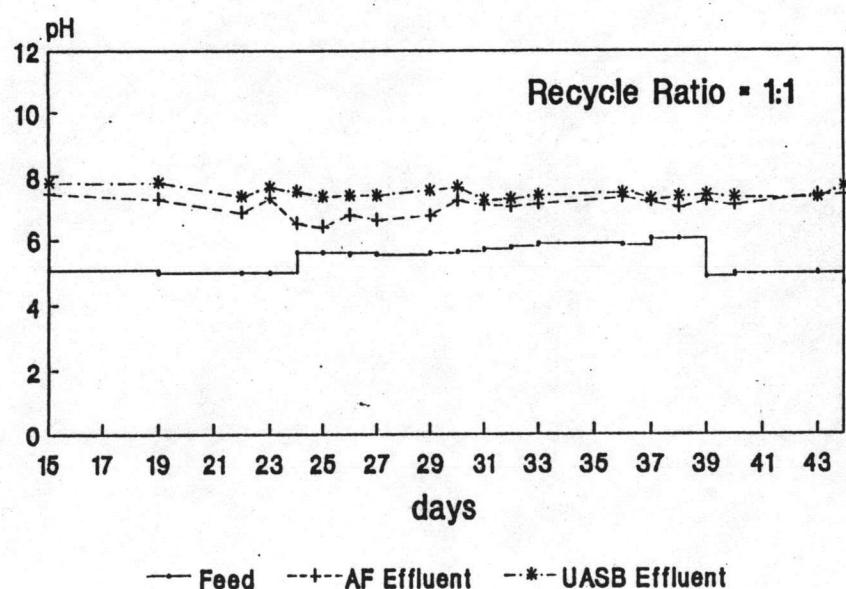
รูปที่ ค.2 การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำகากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำກากส่าที่ออกจากระบบ



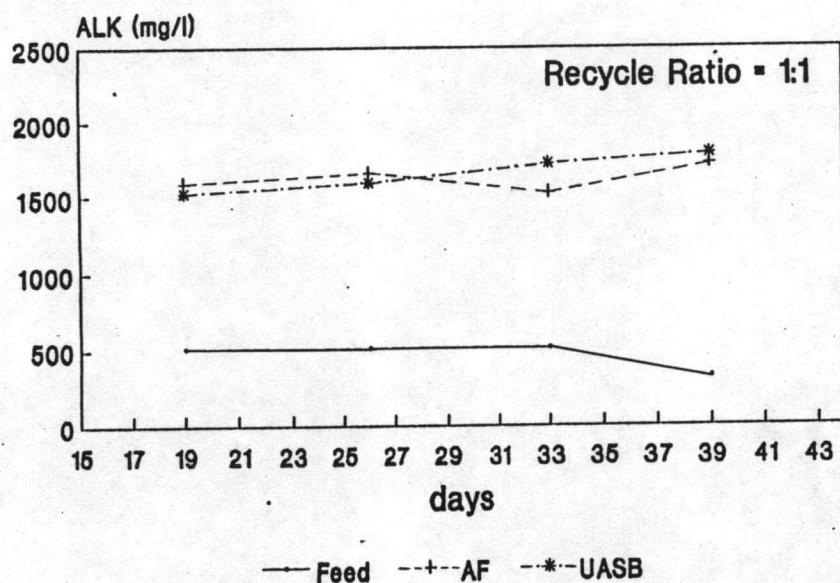
รูปที่ ค.3 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการกำจัด COD



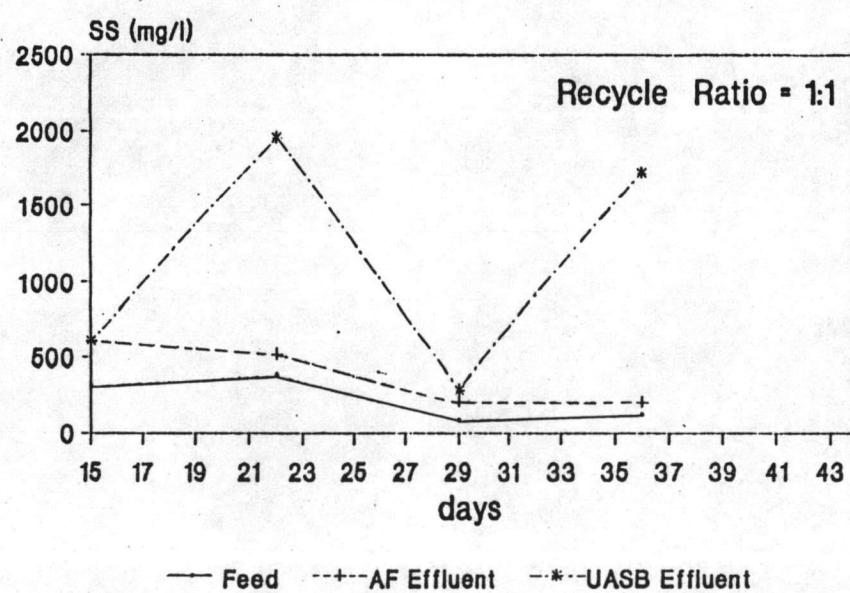
รูปที่ ค.4 การเปลี่ยนแปลงของปริมาณกรดไขมันระเหยของน้ำากากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำากากส่าที่ออกจากระบบ



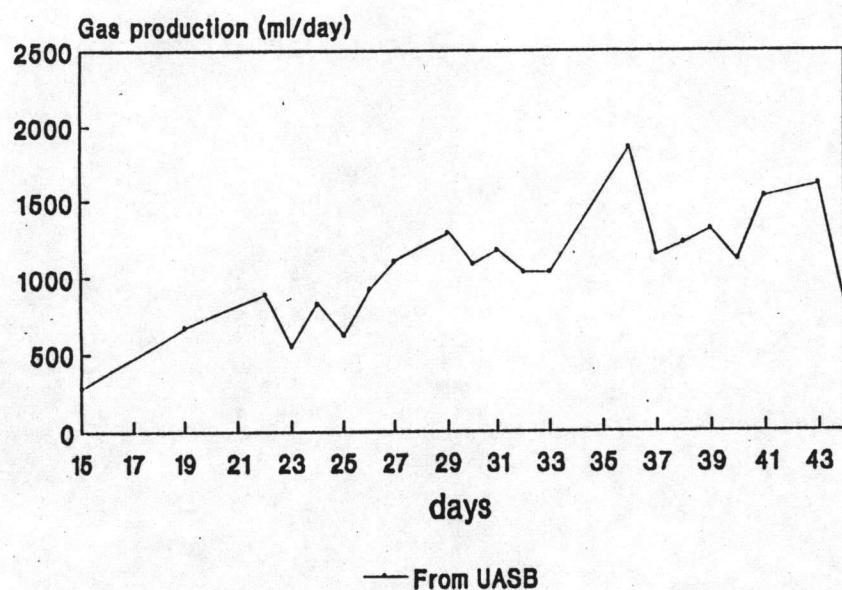
รูปที่ ค.5 การเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำากากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำากากส่าที่ออกจากระบบ



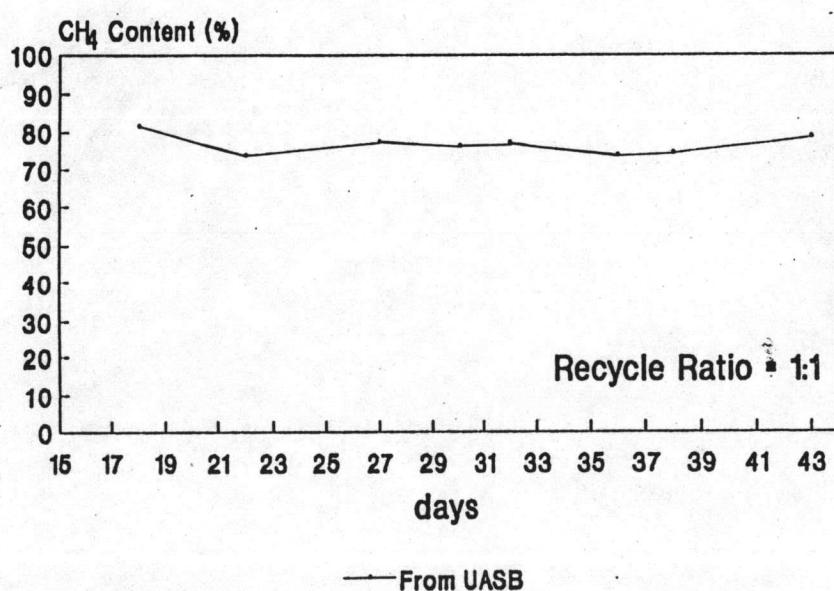
รูปที่ ค.6 การเปลี่ยนแปลงค่าความเป็นค่างของน้ำกากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำกากส่าที่ออกจากระบบ



รูปที่ ค.7 การเปลี่ยนแปลงปริมาณของแข็งแห้งของน้ำกากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำกากส่าที่ออกจากระบบ



รูปที่ ค.8 การเปลี่ยนแปลงอัตราการผลิตก๊าซชีวภาพ



รูปที่ ค.9 การเปลี่ยนแปลงของค่าประกอบของก๊าซชีวภาพที่ผลิตได้

ตาราง ค.2 ข้อมูลการทดลอง แสดงค่าดัชนีและประสิทธิภาพของระบบในแต่ละวันที่อัตราการป้อน

สารอินทรีย์ 1.01 กก.COD/ลบ.ม.-วัน

| วันที่ | อัตราการไหล (lit/day) | | ระยะเวลาเก็บเกี่ยว (days) | | อัตราการป้อน สารอินทรีย์ (kg/m ³ . day) | COD (mg/l) | | | สารอินทรีย์ที่ลดลง (%) | | | กรดไขมันระเหย (mg/l) | | |
|--------|-----------------------|------|---------------------------|------|--|------------|----------------|------------------|------------------------|-------|---------|----------------------|----------------|------------------|
| | AF | UASB | AF | UASB | | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | AF | UASB | Overall | Feed | AF Effluent | UASB Effluent |
| 45 | 4.00 | 6.30 | 1.70 | 5.55 | 0.88 | 15,409 | 5,370 | 4,669 | - | 13.05 | 48.24 | 168 | 251 | 70 |
| 46 | 4.00 | 6.30 | 1.70 | 5.55 | 1.03 | 17,991 | 5,774 | 4,728 | 42.48 | 18.12 | 69.32 | 164 | 308 | 86 |
| 47 | 4.00 | 6.10 | 1.70 | 5.74 | 0.98 | 17,089 | 5,794 | 4,043 | 48.99 | 30.22 | 77.53 | 136 | 308 | 111 |
| 50 | 4.00 | 6.10 | 1.70 | 5.74 | 0.98 | 17,089 | 7,175 | 3,444 | 32.09 | 52.00 | 79.85 | 308 | 444 | 86 |
| 51 | 4.00 | 6.10 | 1.70 | 5.74 | 0.91 | 15,990 | 8,764 | 5,412 | 14.63 | 38.25 | 68.33 | 308 | 740 | 86 |
| 52 | 4.00 | 6.10 | 1.70 | 5.74 | 0.93 | 16,326 | 9,133 | 5,918 | 14.65 | 35.20 | 62.99 | 173 | 956 | 222 |
| 53 | 4.00 | 6.10 | 1.70 | 5.74 | 1.02 | 17,882 | 8,941 | 6,421 | 19.61 | 28.18 | 60.67 | 187 | 894 | 370 |
| 54 | 4.00 | 5.42 | 1.70 | 6.46 | 1.00 | 17,541 | 8,387 | 6,291 | 30.98 | 24.99 | 64.82 | 200 | 802 | 358 |
| 57 | 4.00 | 5.90 | 1.70 | 5.93 | 1.11 | 19,388 | 8,408 | 6,775 | 29.44 | 19.42 | 61.38 | 200 | 678 | 284 |
| 58 | 4.00 | 5.90 | 1.70 | 5.93 | 0.95 | 16,599 | 8,853 | 7,213 | 32.32 | 18.52 | 62.80 | 185 | 678 | 284 |
| 59 | 4.00 | 5.90 | 1.70 | 5.93 | 1.01 | 17,755 | 8,571 | 6,531 | 28.01 | 23.80 | 60.65 | 185 | 709 | 148 |
| 60 | 4.00 | 5.76 | 1.70 | 6.08 | 0.99 | 17,408 | 8,374 | 6,423 | 31.04 | 23.30 | 63.82 | 170 | 493 | 206 |
| 61 | 4.00 | 5.76 | 1.70 | 6.08 | 1.16 | 20,242 | 8,826 | 7,206 | 25.93 | 18.35 | 58.61 | 216 | 524 | 210 |
| 63 | 4.00 | 5.63 | 1.70 | 6.22 | 0.91 | 15,928 | 8,871 | 7,016 | 35.36 | 20.91 | 65.34 | 170 | 555 | 197 |
| 65 | 4.00 | 5.91 | 1.70 | 5.92 | 1.05 | 18,334 | 8,667 | 7,084 | 24.45 | 18.26 | 55.52 | 200 | 493 | 271 |
| 66 | 4.00 | 5.91 | 1.70 | 5.92 | 1.07 | 18,802 | 9,257 | 7,934 | 27.16 | 14.29 | 56.73 | 185 | 493 | 222 |
| 67 | 4.00 | 6.83 | 1.70 | 5.12 | 1.02 | 17,769 | 8,513 | 7,438 | 36.32 | 12.63 | 60.44 | 200 | 493 | 173 |
| 68 | 4.00 | 6.83 | 1.70 | 5.12 | 1.05 | 18,448 | 9,508 | 8,033 | 24.56 | 15.51 | 54.79 | 185 | 493 | 151 |
| 71 | 4.00 | 7.34 | 1.70 | 4.77 | 1.02 | 17,828 | 9,590 | 8,361 | 27.57 | 12.82 | 54.68 | 200 | 432 | 136 |
| 72 | 4.00 | 6.43 | 1.70 | 5.44 | 0.99 | 17,339 | 9,275 | 8,307 | 29.17 | 10.44 | 53.40 | 170 | 493 | 148 |
| 73 | 4.00 | 6.43 | 1.70 | 5.44 | 1.05 | 18,443 | 9,754 | 7,705 | 23.93 | 21.01 | 55.56 | 185 | 463 | 160 |
| 74 | 4.00 | 6.50 | 1.70 | 5.38 | 0.95 | 16,667 | 8,862 | 7,805 | 32.22 | 11.93 | 57.68 | 185 | 524 | 148 |
| 75 | 4.00 | 6.22 | 1.70 | 5.62 | 1.09 | 19,027 | 9,182 | 8,162 | 24.96 | 11.11 | 51.03 | 170 | 463 | 265 |
| 76 | 4.00 | 6.22 | 1.70 | 5.62 | 1.09 | 19,027 | 9,280 | 8,000 | 31.74 | 13.79 | 57.95 | 170 | 617 | 185 |
| 77 | 4.00 | 6.22 | 1.70 | 5.62 | 1.04 | 18,146 | 9,520 | 8,273 | 29.55 | 13.10 | 56.52 | 185 | 432 | 222 |
| 78 | 4.00 | 6.22 | 1.70 | 5.62 | 1.04 | 18,146 | 9,198 | 8,233 | 30.37 | 10.49 | 54.63 | 355 | 509 | 253 |

ตาราง ค. 2 (ต่อ)

| วันที่ | pH | | | สภาพความเป็นกรดด่าง (mg/l) | | | ปริมาณของแข็งแขวนลอย (mg/l) | | | อัตราการผลิตก๊าซ (ml/day) | | อัตราประกอบของก๊าซชีวภาพที่ได้ (%) | | | |
|--------|------|----------|----------|----------------------------|----------|----------|-----------------------------|----------|----------|---------------------------|-----------------|------------------------------------|-----------------|-----------------|-------|
| | Feed | AF | UASB | Feed | AF | UASB | Feed | AF | UASB | AF | UASB | AF | | UASB | |
| | | Effluent | Effluent | | Effluent | Effluent | | Effluent | Effluent | | CO ₂ | CH ₄ | CO ₂ | CH ₄ | |
| 45 | 4.5 | 7.1 | 7.3 | | | | | | | | | | | | |
| 46 | 4.2 | 7.1 | 7.3 | | | | | | | | | | | | |
| 47 | 4.5 | 7.5 | 7.5 | 636 | 2,162 | 1,844 | | 570 | 930 | | | 1,022 | | | |
| 50 | 5 | 7.3 | 7.7 | | | | | | | | | 730 | | | |
| 51 | 5 | 6.4 | 7.8 | | | | | | | | | 4,428 | 1,896 | 54.56 | 45.44 |
| 52 | 4.8 | 7.3 | 7.7 | | | | | | | | | 7,112 | 1,442 | 15.55 | 84.45 |
| 53 | 4.7 | 7.3 | 7.4 | | | | | | | | | 6,379 | 1,911 | 29.13 | 70.87 |
| 54 | 4.8 | 7.3 | 7.6 | 622 | 2,694 | 2,538 | | 385 | 405 | 240 | | 8,024 | 2,228 | 18.43 | 81.57 |
| 57 | 4.8 | 7.8 | 7.9 | | | | | | | | | 9,792 | 2,522 | 59.77 | 40.23 |
| 58 | 4.7 | 7.8 | 8 | | | | | | | | | 9,325 | 4,261 | 46.17 | 53.83 |
| 59 | 4.7 | 7.6 | 7.8 | | | | | | | | | 9,196 | 1,904 | 19.12 | 80.88 |
| 60 | 4.6 | 7.6 | 7.8 | | | | | | | | | 8,276 | 2,414 | 36.15 | 63.85 |
| 61 | 5.1 | 7.4 | 7.5 | 1,606 | 3,212 | 3,160 | | | | | | 10,583 | 2,040 | 53.43 | 46.57 |
| 63 | 4.6 | 7.7 | 7.9 | | | | | | | | | 12,295 | 2,014 | 53.21 | 46.79 |
| 65 | 4.9 | 7.4 | 7.5 | | | | | | | | | 11,638 | 4,833 | | |
| 66 | 4.7 | 7.3 | 7.4 | | | | | | | | | 1,076 | 3,055 | 22,328 | 3,440 |
| 67 | 4.8 | 7.4 | 7.7 | | | | | | | | | 12,527 | 2,612 | 52.16 | 47.84 |
| 68 | 4.4 | 7.3 | 7.6 | 622 | 3,160 | 3,056 | | | | | | 11,752 | 2,323 | 53.55 | 46.45 |
| 71 | 4.5 | 7.4 | 7.7 | | | | | | | | | 8,124 | 3,199 | 44.13 | 55.87 |
| 72 | 4.6 | 7.7 | 7.7 | | | | | | | | | 9,892 | 3,011 | 45.34 | 54.66 |
| 73 | 4.6 | 7.5 | 7.8 | | | | | | | | | 11,576 | 2,165 | 54.38 | 45.62 |
| 74 | 4.6 | 7.5 | 7.7 | | | | | | | | | 9,210 | 3,400 | | |
| 75 | 4.6 | 7.5 | 7.7 | 673 | 3,022 | 3,177 | | | | | | 12,403 | 2,184 | 52.69 | 47.31 |
| 76 | 4.6 | 7.4 | 7.6 | 673 | 3,004 | 3,004 | | | | | | 6,244 | 2,464 | 42.72 | 57.28 |
| 77 | 4.7 | 7.4 | 7.5 | 466 | 3,108 | 3,004 | | | | | | 10,148 | 6,485 | 50.00 | 50.01 |
| 78 | 4.7 | 7.3 | 7.6 | 466 | 3,004 | 3,134 | | | | | | 12,802 | 5,770 | 54.64 | 45.36 |

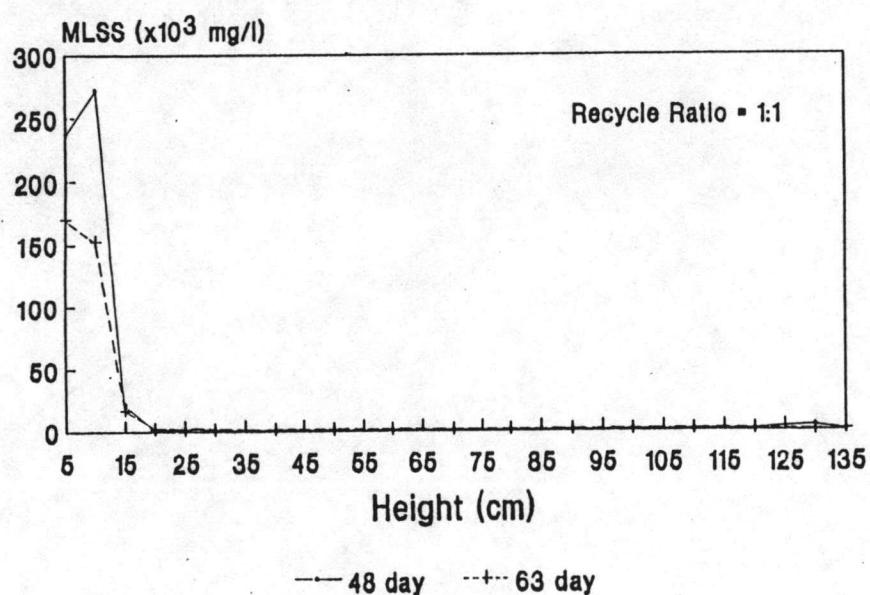
ตาราง ค. 2 (ต่อ)

| วันที่ | ประสิทธิภาพในการผลิตก๊าซจากถังหมัก AF | | | | ประสิทธิภาพในการผลิตก๊าซจากถังหมัก UASB | | | |
|--------|---------------------------------------|---------|---------------|----------|---|----------|---------------|----------|
| | Biogas Yield | | Methane Yield | | Biogas Yield | | Methane Yield | |
| | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* |
| 45 | - | - | - | - | 0.028092 | 0.155068 | 0.023586 | 0.130195 |
| 46 | - | - | - | - | 0.020668 | 0.06839 | - | - |
| 47 | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 50 | 0.10477 | 0.32645 | 0.047607 | 0.14834 | 0.043348 | 0.083362 | 0.036608 | 0.070399 |
| 51 | 0.173185 | 1.18336 | - | - | 0.026991 | 0.070569 | - | - |
| 52 | 0.149028 | 1.01706 | 0.105616 | 0.72079 | 0.034324 | 0.097507 | 0.027998 | 0.079536 |
| 53 | 0.180363 | 0.91976 | - | - | 0.040877 | 0.145034 | - | - |
| 54 | 0.201457 | 0.65029 | 0.081046 | 0.26161 | 0.055512 | 0.222128 | 0.044898 | 0.179657 |
| 57 | 0.19564 | 0.66455 | 0.105313 | 0.357729 | 0.085841 | 0.441978 | 0.069394 | 0.357295 |
| 58 | 0.175744 | 0.54369 | - | - | 0.036429 | 0.196652 | - | - |
| 59 | 0.173778 | 0.62039 | 0.110957 | 0.396119 | 0.047707 | 0.200439 | 0.039311 | 0.165162 |
| 60 | 0.217883 | 0.70198 | 0.101468 | 0.326911 | 0.042292 | 0.181525 | 0.034472 | 0.147961 |
| 61 | 0.257962 | 0.9949 | 0.120701 | 0.465515 | 0.039615 | 0.215828 | 0.032393 | 0.176482 |
| 63 | 0.212001 | 0.59953 | - | - | 0.096769 | 0.462769 | - | - |
| 65 | 0.486576 | 1.99002 | 0.225285 | 0.921378 | 0.067128 | 0.367529 | 0.054629 | 0.299095 |
| 66 | 0.24642 | 0.90723 | 0.117887 | 0.434018 | 0.047722 | 0.333909 | 0.035839 | 0.250765 |
| 67 | 0.219779 | 0.60515 | 0.102087 | 0.281092 | 0.039943 | 0.316314 | 0.031575 | 0.250046 |
| 68 | 0.161146 | 0.65611 | 0.090032 | 0.366571 | 0.04925 | 0.317468 | 0.039099 | 0.252038 |
| 71 | 0.186775 | 0.67744 | 0.102091 | 0.370289 | 0.042784 | 0.33385 | 0.032905 | 0.256764 |
| 72 | 0.221009 | 0.75769 | 0.100824 | 0.345659 | 0.036278 | 0.347601 | 0.028957 | 0.277455 |
| 73 | 0.17956 | 0.75024 | - | - | 0.054174 | 0.257891 | - | - |
| 74 | 0.237169 | 0.73617 | 0.112205 | 0.348282 | 0.0379 | 0.317759 | 0.029706 | 0.249059 |
| 75 | 0.127574 | 0.51113 | 0.073075 | 0.292777 | 0.043111 | 0.388087 | 0.034519 | 0.310741 |
| 76 | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 77 | 0.187738 | 0.63528 | 0.093878 | 0.317673 | 0.109436 | 0.835472 | 0.077941 | 0.595023 |
| 78 | 0.242288 | 0.79783 | 0.109902 | 0.361896 | 0.100779 | 0.960588 | 0.070616 | 0.673084 |

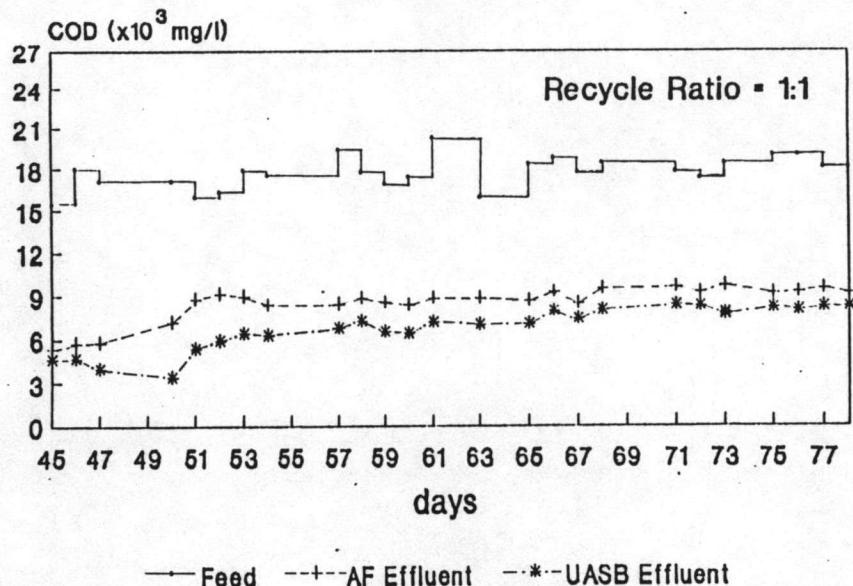
หมายเหตุ :

Unit 1* = $m^3 / kg COD fed$ Unit 2* = $m^3 / kg COD Removed$

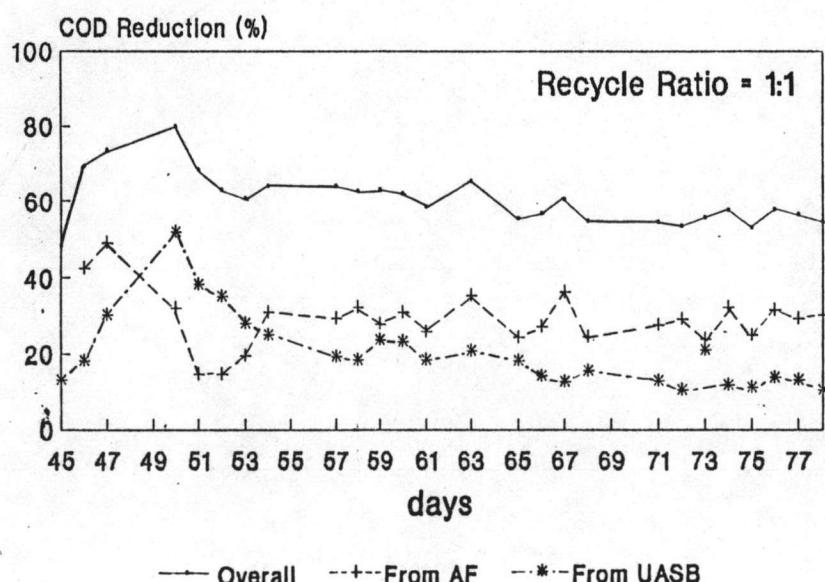
การทดสอบการเปลี่ยนแปลงของค่าคราฟต์ต่าง ๆ ของระบบ
ตลอดช่วงการทดลองทั้งค่าการป้อนสารอินทรี 1.01 กก.COD/ลบ.ม.-วัน



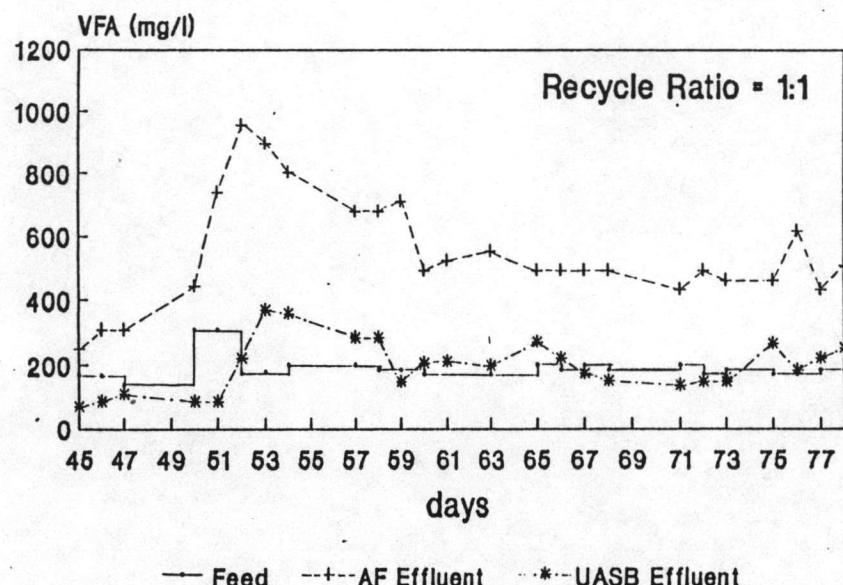
รูปที่ ค.10 ปริมาณตะกอนแบนค์ที่เรือในถังหมักมีเทนแบบ UASB ที่ความสูงต่าง ๆ ของถังหมัก
ในวันที่ 48 และ 63 หลังจากเริ่มทดลอง



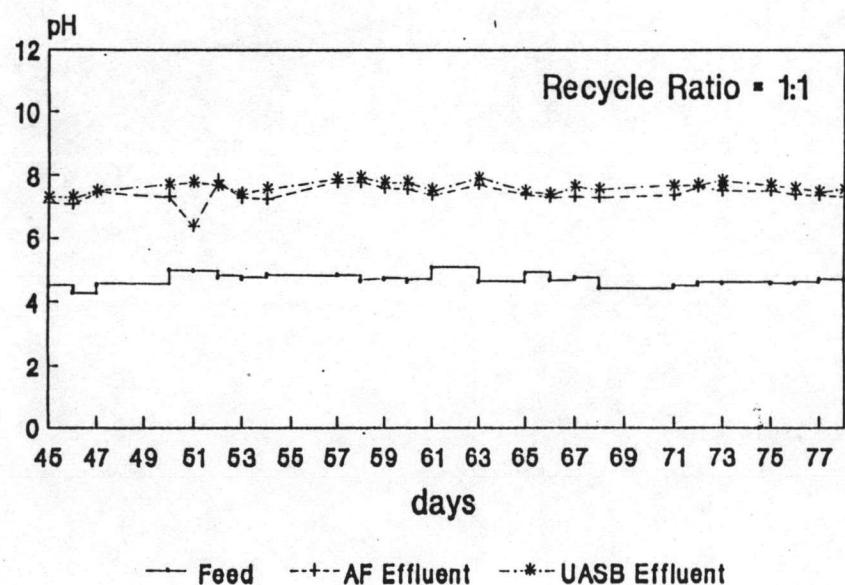
รูปที่ ค.11 การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำจากส้วมเข้าสู่ระบบและน้ำจากส้วมออกจากระบบ



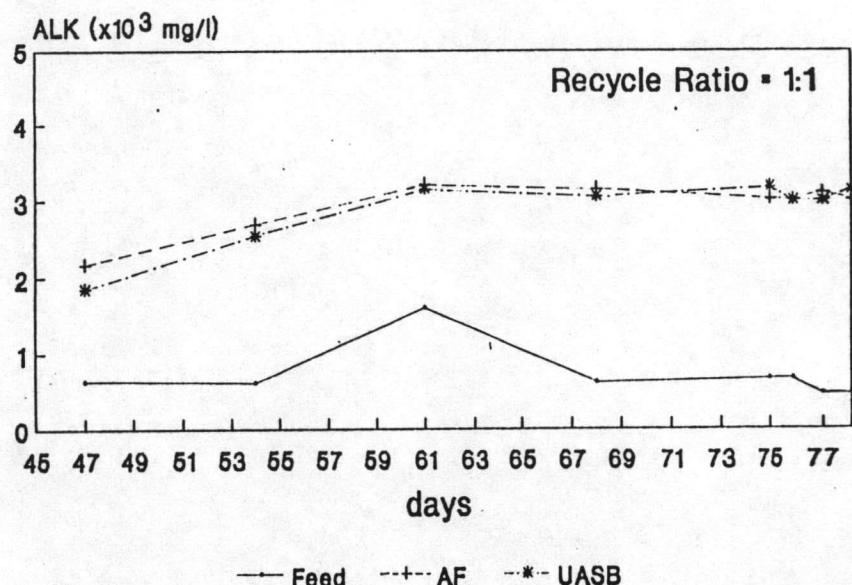
รูปที่ ค.12 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการกำจัด COD



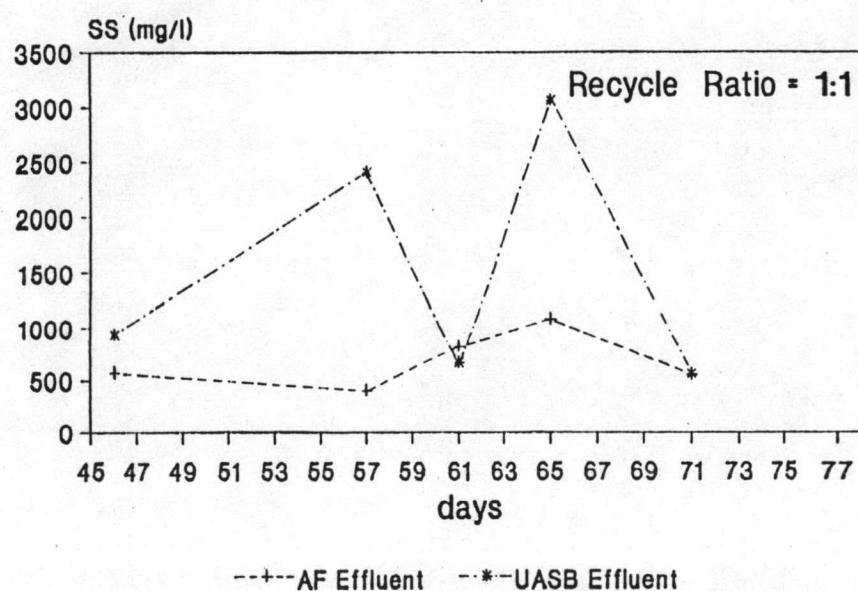
รูปที่ ค.13 การเปลี่ยนแปลงของปริมาณกรดไขมันระหว่างน้ำการส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำการส่าที่ออกจากระบบ



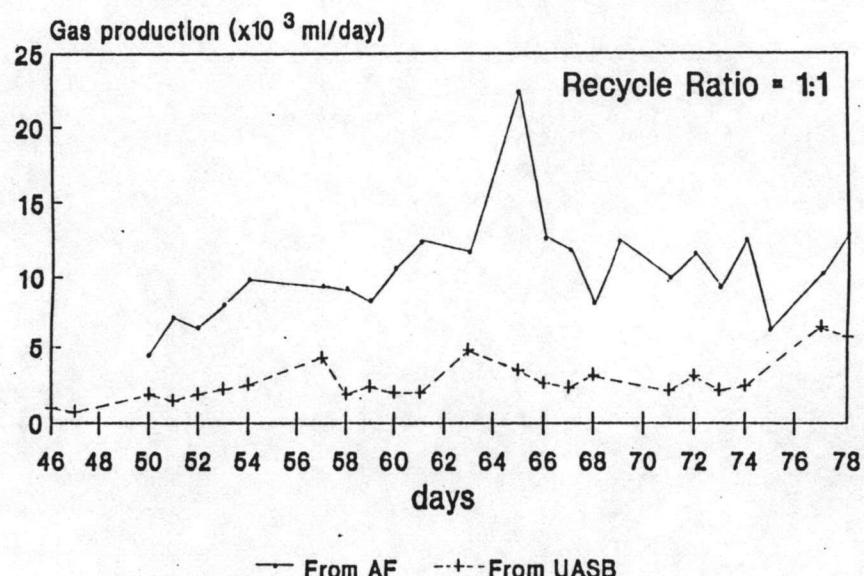
รูปที่ ค.14 การเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำการส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำการส่าที่ออกจากระบบ



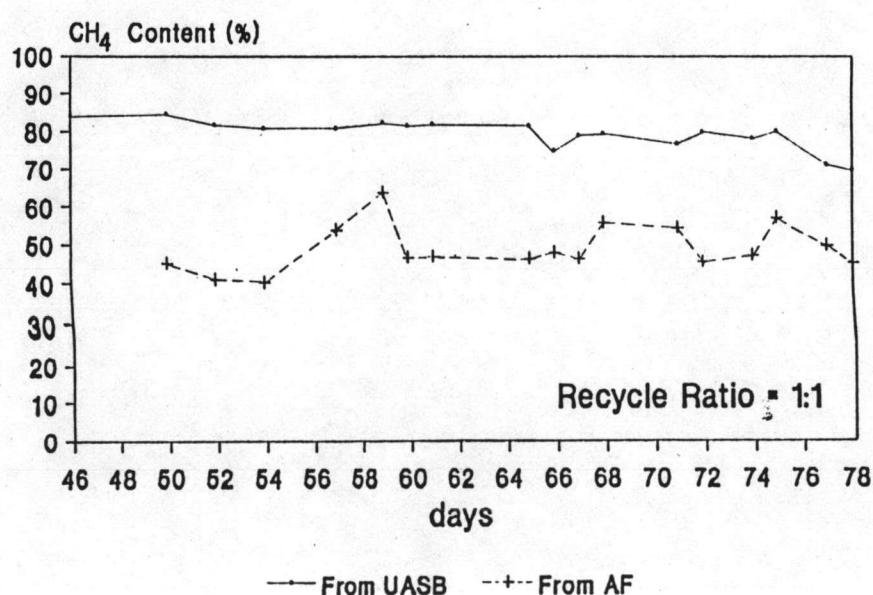
รูปที่ ค.15 การเปลี่ยนแปลงค่าความเป็นด่างของน้ำจากการส่งเข้าสู่ระบบและน้ำจากการส่งออกจากระบบ



รูปที่ ค.16 การเปลี่ยนแปลงปริมาณของแข็งแหวนลด oxy ของน้ำจากการส่งเข้าสู่ระบบและน้ำจากการส่งออกจากระบบ

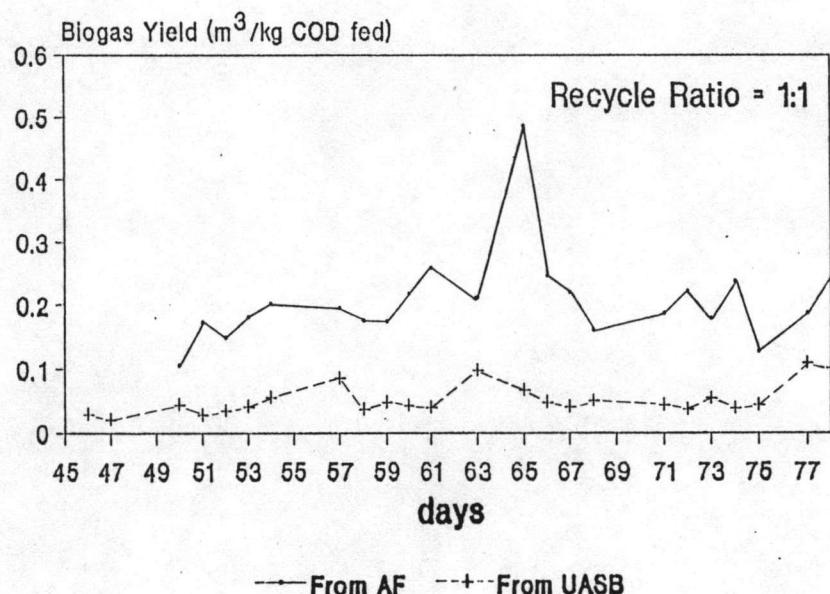


รูปที่ ค.17 การเปลี่ยนแปลงอัตราการผลิตก๊าซชีวภาพ

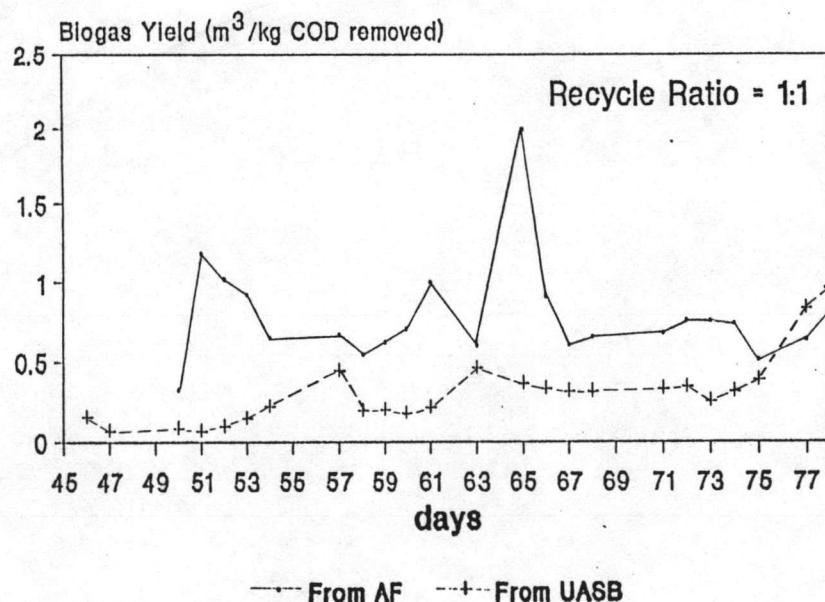


รูปที่ ค.18 การเปลี่ยนแปลงของปริมาณของก๊าซชีวภาพที่ผลิตได้

(A)



(B)

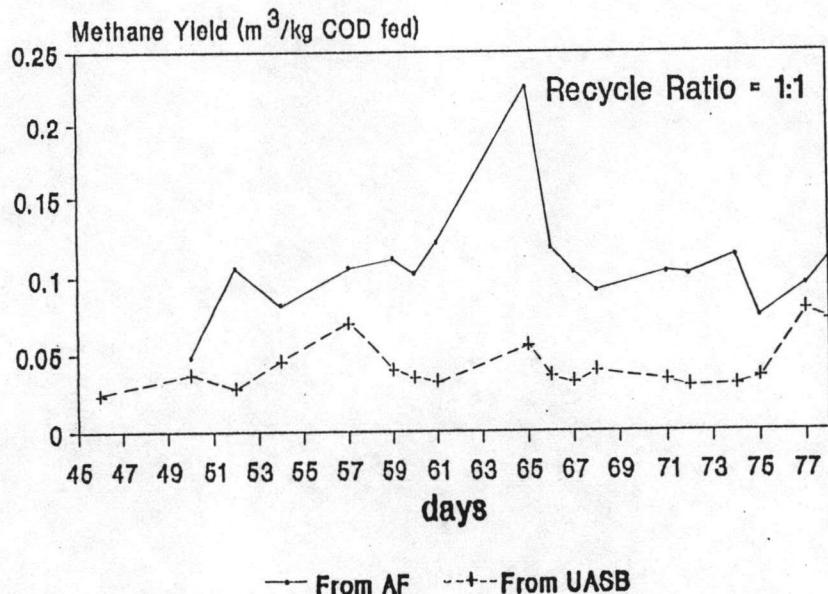


รูปที่ ค.19 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการผลิตก๊าซชีวภาพ

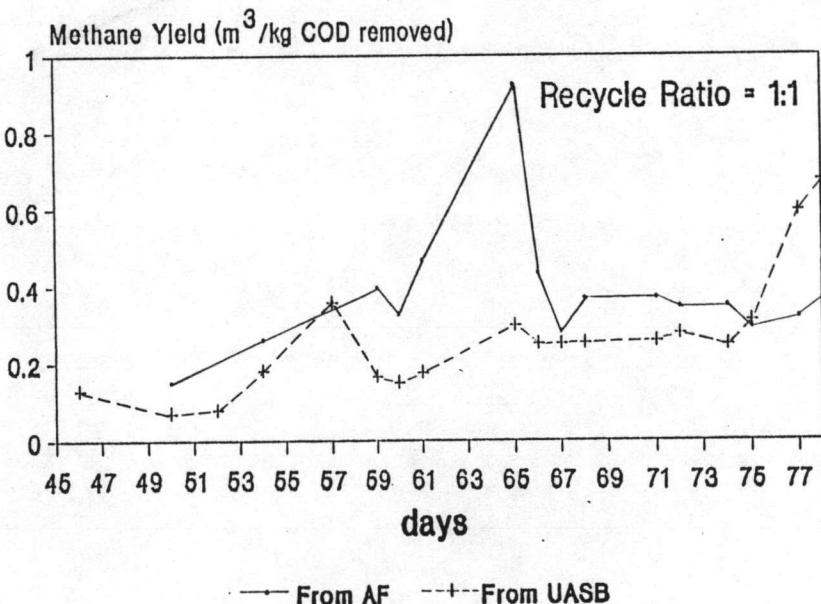
(A) ผิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ป้อนเข้าสู่ระบบ

(B) ผิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ถูกกำจัด

(A)



(B)



รูปที่ ค.20 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการผลิตก๊าซเมทาน

(A) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ป้อนเข้าสู่ระบบ

(B) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ถูกกำจัด

ตาราง ค.3 ข้อมูลการทดลอง แสดงค่าดัชนีและประสิทธิภาพของระบบในแต่ละวันที่อัตราการป้อน

สารอินทรีย์ 2.03 กก.COD/ลบ.ม.-วัน

| วันที่ | อัตราการไหล (lit/day) | | ระยะเวลาเก็บกี่วัน (day) | | อัตราการป้อน สารอินทรีย์ (kg/m ³ . day) | COD (mg/l) | | | สารอินทรีย์ที่濁 (%) | | | กรดไนต์ระเหย (mg/l) | | |
|--------|-----------------------|------|--------------------------|-------|--|------------|----------------|------------------|---------------------|-------|---------|---------------------|----------------|------------------|
| | AF | UASB | AF | UASB | | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | AF | UASB | Overall | Feed | AF Effluent | UASB Effluent |
| 78 | 3.40 | 6.22 | 2.00 | 5.62 | 1.89 | 39,955 | 2.40 | 49,397 | 11,164 | 8,594 | 42.68 | 23.02 | 77.94 | 355 |
| 79 | 3.40 | 6.22 | 2.00 | 5.62 | 2.42 | 49,600 | 15,680 | 9,920 | 45.92 | 36.73 | 79.92 | 370 | 617 | 253 |
| 81 | 3.41 | 6.22 | 1.99 | 5.62 | 2.43 | 49,791 | 15,456 | 10,633 | 44.70 | 35.39 | 78.55 | 386 | 1,172 | 262 |
| 82 | 3.41 | 6.22 | 1.99 | 5.62 | 1.90 | 38,982 | 17,584 | 11,355 | 41.80 | 35.42 | 77.19 | 339 | 1,141 | 386 |
| 84 | 3.41 | 6.22 | 1.99 | 5.62 | 2.29 | 45,218 | 18,487 | 12,017 | 26.55 | 35.00 | 69.17 | 324 | 1,264 | 386 |
| 85 | 3.47 | 6.22 | 1.96 | 5.62 | 1.85 | 37,343 | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 86 | 3.47 | 6.22 | 1.96 | 5.62 | 1.85 | 37,192 | 18,454 | 12,531 | 32.13 | 66.44 | 308 | 1,172 | 447 | |
| 87 | 3.47 | 6.22 | 1.96 | 5.62 | 1.95 | 39,258 | 19,009 | 12,976 | 23.54 | 31.74 | 65.11 | 278 | 1,141 | 452 |
| 88 | 3.47 | 6.22 | 1.96 | 5.62 | 1.95 | 48,581 | 18,015 | 13,967 | 31.02 | 22.47 | 64.42 | 432 | 1,079 | 416 |
| 91 | 3.25 | 3.50 | 2.09 | 10.00 | 2.26 | 41,564 | 18,930 | 13,992 | 39.47 | 26.09 | 71.20 | 337 | 899 | 214 |
| 93 | 3.25 | 3.50 | 2.09 | 10.00 | 1.93 | 40,574 | 18,853 | 14,959 | 32.13 | 20.65 | 64.01 | 365 | 929 | 183 |
| 94 | 3.25 | 3.50 | 2.09 | 10.00 | 1.69 | 40,574 | 18,238 | 15,164 | 34.32 | 16.85 | 62.63 | 365 | 1,067 | 267 |
| 95 | 3.34 | 3.50 | 2.04 | 10.00 | 1.94 | 40,574 | 17,828 | 14,543 | 36.03 | 18.39 | 64.14 | 365 | 927 | 337 |
| 96 | 3.70 | 2.02 | 1.84 | 17.35 | 2.14 | 40,574 | 17,828 | 14,543 | - | - | - | - | - | - |
| 97 | 3.70 | 2.02 | 1.84 | 17.35 | 1.95 | 36,886 | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 99 | 3.70 | 2.02 | 1.84 | 17.35 | 2.46 | 46,557 | 18,623 | 15,789 | - | 15.22 | 57.20 | 393 | 899 | 337 |
| 100 | 3.70 | 2.02 | 1.84 | 17.35 | 2.24 | 42,340 | 18,347 | 15,928 | 41.14 | 13.18 | 65.79 | 337 | 1,039 | 267 |
| 101 | 3.70 | 2.29 | 1.84 | 15.31 | 2.24 | 42,340 | 18,988 | 15,613 | 34.83 | 17.77 | 63.12 | 337 | 927 | 211 |
| 102 | 2.40 | 2.76 | 2.84 | 12.66 | 1.46 | 42,677 | 18,828 | 14,644 | 35.02 | 22.22 | 65.41 | 379 | 899 | 197 |
| 103 | 2.93 | 2.76 | 2.32 | 12.66 | 1.77 | 42,258 | 17,573 | 15,062 | 38.69 | 14.29 | 64.71 | 351 | 1,011 | 183 |
| 104 | 2.93 | 2.76 | 2.32 | 12.66 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 105 | 3.37 | 3.03 | 2.02 | 11.55 | 1.90 | 39,432 | 18,981 | 16,328 | - | 13.98 | 61.36 | 351 | 1,053 | 335 |
| 106 | 3.37 | 3.03 | 2.02 | 11.55 | 1.90 | 39,432 | 19,097 | 15,914 | 31.50 | 16.67 | 59.64 | 351 | 1,095 | 267 |
| 107 | 3.33 | 3.27 | 2.04 | 10.70 | 1.92 | 40,329 | 19,088 | 16,285 | 31.02 | 14.68 | 58.70 | 351 | 1,193 | 323 |
| 108 | 3.33 | 3.27 | 2.04 | 10.70 | 1.92 | 40,329 | 19,206 | 15,972 | 32.15 | 16.84 | 60.40 | 351 | 1,278 | 372 |
| 109 | 3.36 | 3.46 | 2.03 | 10.10 | 1.93 | 40,251 | 17,913 | 15,656 | 36.37 | 12.60 | 61.18 | 309 | 1,313 | 351 |
| 111 | 3.36 | 3.46 | 2.03 | 10.10 | 1.86 | 38,741 | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 112 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 113 | 3.36 | 3.46 | 2.03 | 10.10 | 1.82 | 37,959 | 19,341 | 17,284 | - | 10.64 | 55.39 | 379 | 1,123 | 519 |
| 114 | 3.36 | 3.29 | 2.03 | 10.65 | 1.88 | 39,183 | 18,397 | 18,163 | 33.50 | 1.11 | 52.15 | 337 | 955 | 719 |
| 115 | 3.41 | 2.33 | 1.99 | 15.00 | 2.13 | 43,723 | 18,825 | 17,813 | 34.35 | 5.38 | 54.54 | 379 | 814 | 449 |
| 118 | 3.41 | 2.33 | 1.99 | 15.00 | 2.13 | 43,723 | 19,456 | 18,410 | 36.77 | 5.38 | 57.89 | 379 | 842 | 407 |
| 119 | 3.34 | 3.09 | 2.04 | 11.33 | 2.18 | 45,606 | 19,874 | 18,200 | 36.03 | 8.42 | 58.37 | 351 | 730 | 393 |
| 120 | 3.34 | 3.09 | 2.04 | 11.33 | 2.18 | 45,606 | 19,501 | 17,219 | 38.87 | 11.70 | 62.24 | 351 | - | - |
| 121 | 3.10 | 2.28 | 2.19 | 15.37 | 1.71 | 38,683 | 19,501 | 17,842 | 37.92 | 8.51 | 60.88 | 337 | 730 | 505 |

ตาราง ค. 3 (ต่อ)

| วันที่ | pH | | | สภาพความเป็นกรดด่าง [mg/l] | | | ปริมาณของแมร์เชนเซลล์ [mg/l] | | | อัตราการผลิตก๊าซ [ml/day] | | อัตราประกอบของก๊าซชีวภาพที่ได้ (%) | | | | |
|--------|------|----------------|------------------|----------------------------|----------------|------------------|------------------------------|----------------|------------------|---------------------------|-------|------------------------------------|-----------------|-----------------|-----------------|--|
| | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | AF | UASB | AF | | UASB | | |
| | | | | | | | | | | | | CO ₂ | CH ₄ | CO ₂ | CH ₄ | |
| 78 | 4.7 | | | | | | | | | | | | | | | |
| 79 | 4.6 | 7.4 | 7.6 | | | | | | | | | | | | | |
| 81 | 4.7 | 7.2 | 7.5 | | | | | | | | | | | | | |
| 82 | 4.7 | 7.4 | 7.6 | 1,917 | 5,180 | 3,678 | 112 | 1,890 | 275 | 21,181 | 4,516 | 64.36 | 35.64 | 33.06 | 66.94 | |
| 84 | 4.8 | 7.4 | 7.8 | | | | | | | 22,647 | 5,505 | 55.01 | 44.99 | 31.71 | 68.29 | |
| 85 | 5.1 | 7.4 | 7.6 | | | | | | | 14,740 | 3,223 | 57.58 | 42.42 | 31.21 | 68.79 | |
| 86 | | | | | | | | | | 17,039 | - | 64.23 | 35.77 | 29.69 | 70.31 | |
| 87 | 4.8 | 7.5 | 7.6 | | | | | | | 16,932 | - | 58.18 | 41.82 | 30.78 | 69.22 | |
| 88 | 5 | 7.4 | 7.6 | 2,435 | 5,802 | 4,558 | 954 | 670 | 935 | 16,710 | 2,339 | - | - | - | - | |
| 91 | 4.8 | 7.4 | 7.6 | | | | | | | 13,728 | 2,497 | 56.98 | 43.02 | 30.48 | 69.52 | |
| 93 | 4.8 | 7.5 | 7.7 | | | | | | | 10,672 | 2,266 | 60.19 | 39.81 | 43.55 | 56.45 | |
| 94 | 4.6 | 7.4 | 7.9 | | | | | | | 9,526 | 2,040 | 63.14 | 36.86 | 47.38 | 52.62 | |
| 95 | 4.6 | 7.6 | 7.7 | | | | | | | 9,861 | 1,443 | 61.53 | 38.47 | 37.46 | 62.54 | |
| 96 | 4.6 | 7.5 | 7.6 | 1,606 | 6,061 | 5,128 | | | | 11,770 | 1,706 | 59.26 | 40.74 | 24.49 | 75.51 | |
| 97 | 4.6 | | | | | | | | | 11,591 | - | 57.89 | 42.11 | 36.41 | 63.59 | |
| 99 | 4.7 | 7.6 | 7.8 | | | | | | | 11,151 | 1,448 | 62.42 | 37.58 | 34.06 | 65.94 | |
| 100 | 4.7 | 7.7 | 7.9 | | | | | | | | | | | | | |
| 101 | 4.7 | 7.6 | 7.7 | | | | | | | 11,462 | 1,078 | 58.67 | 41.33 | 31.79 | 68.21 | |
| 102 | 4.6 | 7.6 | 7.8 | 1,643 | 6,187 | 4,818 | 1,436 | 1,045 | 653 | 13,551 | 1,308 | 66.33 | 33.67 | 34.35 | 65.65 | |
| 103 | 4.7 | 7.7 | 7.9 | | | | | | | 12,286 | 1,516 | 55.30 | 44.70 | 36.53 | 63.47 | |
| 104 | | | | | | | | | | 10,190 | 1,485 | 55.15 | 44.85 | 25.27 | 74.73 | |
| 105 | 4.7 | 7.7 | 7.9 | 1,643 | 6,105 | 5,010 | 1,004 | 1,290 | 2,720 | 8,284 | 1,002 | 59.35 | 40.65 | 25.52 | 74.48 | |
| 106 | 4.7 | 7.7 | 8 | | 6,324 | 5,092 | | | | 7,174 | 923 | - | - | - | - | |
| 107 | 4.7 | 7.7 | 7.9 | 1,643 | 6,159 | 5,092 | | | | 6,804 | 855 | 60.02 | 39.98 | 23.84 | 76.16 | |
| 108 | 4.7 | 7.7 | 7.8 | | 6,159 | 5,201 | | | | 6,816 | 679 | 67.52 | 32.48 | 21.02 | 78.98 | |
| 109 | 4.6 | 7.7 | 7.9 | 2,026 | 6,132 | 5,092 | | | | 6,185 | 608 | 67.25 | 32.75 | 21.38 | 78.62 | |
| 111 | | | | | | | | | | 6,653 | 489 | 69.61 | 30.39 | 21.38 | 78.62 | |
| 112 | | | | | | | | | | 5,684 | 460 | 68.94 | 31.06 | 16.89 | 83.11 | |
| 113 | 4.9 | 7.9 | 7.9 | | | | | | | 6,112 | 682 | 58.32 | 41.68 | 17.53 | 82.47 | |
| 114 | 4.5 | 7.7 | 8.1 | | 6,187 | 5,366 | 1,525 | 2,840 | 1,730 | 7,055 | - | 65.00 | 35.00 | 16.02 | 83.98 | |
| 115 | 4.6 | 7.6 | 8.3 | | | | | | | 7,916 | - | 62.95 | 37.05 | 17.40 | 82.60 | |
| 118 | 4.6 | 7.6 | 8.3 | | | | | | | 7,751 | 733 | 58.67 | 41.33 | 17.55 | 82.45 | |
| 119 | 4.7 | 7.9 | 8.2 | 2,190 | 6,406 | 5,694 | 300 | 1,385 | 1,245 | 7,627 | - | 62.65 | 37.35 | 30.08 | 69.92 | |
| 120 | | | | | | | | | | 6,876 | - | - | - | - | - | |
| 121 | 4.7 | 7.7 | 8 | | | | | | | 9,831 | - | 58.14 | 41.86 | - | - | |
| | | | | | | | | | | 865 | - | - | 31.86 | 68.14 | | |
| | | | | | | | | | | 11,280 | 688 | 55.67 | 44.33 | 38.28 | 61.72 | |

ตาราง ค. 3 (ต่อ)

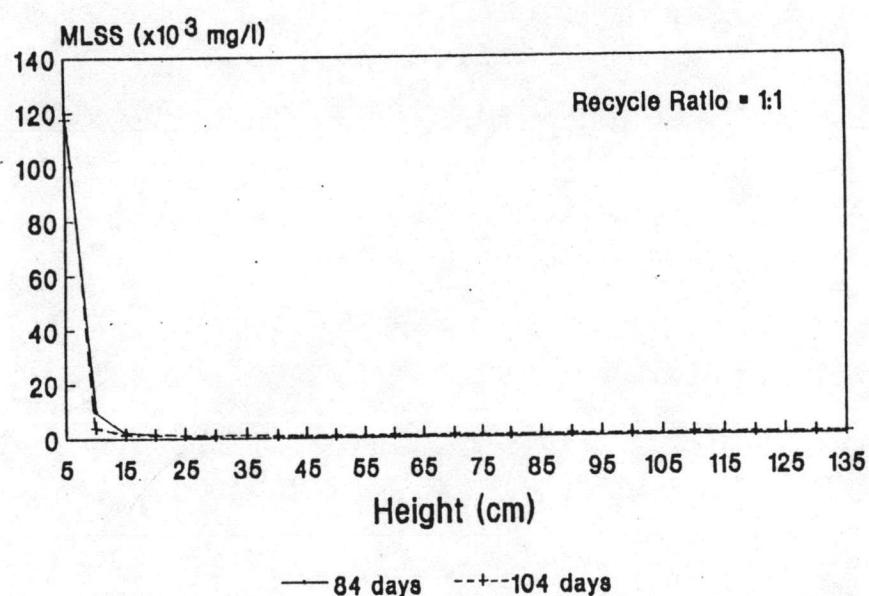
| วันที่ | ประสิทธิภาพในการผลิตก๊าซจากจังหنمัค AF | | | | ประสิทธิภาพในการผลิตก๊าซจากจังหنمัค UASB | | | |
|--------|--|---------|---------------|----------|--|----------|---------------|----------|
| | Biogas Yield | | Methane Yield | | Biogas Yield | | Methane Yield | |
| | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* |
| 78 | - | - | - | - | 0.064986 | 0.282299 | 0.043502 | 0.188971 |
| 79 | 0.319841 | 0.74935 | 0.113991 | 0.267068 | 0.056403 | 0.153541 | 0.036517 | 0.104853 |
| 81 | 0.229721 | 0.50024 | 0.103352 | 0.225056 | 0.031465 | 0.086921 | 0.021645 | 0.061168 |
| 82 | 0.145159 | 0.32471 | 0.061576 | 0.137741 | - | - | - | - |
| 84 | 0.165289 | 0.39545 | 0.059124 | 0.141451 | - | - | - | - |
| 85 | 0.197161 | 0.74264 | 0.082453 | 0.310573 | - | - | - | - |
| 86 | 0.165208 | 0.16521 | - | - | - | - | - | - |
| 87 | 0.211659 | 19.0457 | 0.091055 | 8.193459 | 0.021726 | 0.067613 | 0.015104 | 0.047005 |
| 88 | 0.123574 | 0.52494 | 0.049195 | 0.20898 | 0.019151 | 0.060341 | 0.010811 | 0.034063 |
| 91 | 0.105001 | 0.33847 | 0.039704 | 0.124762 | 0.032347 | 0.143954 | 0.017021 | 0.075748 |
| 93 | 0.096884 | 0.24546 | 0.037271 | 0.094428 | 0.021775 | 0.083473 | 0.013618 | 0.052204 |
| 94 | 0.130194 | 0.40521 | 0.053041 | 0.165084 | 0.025848 | 0.125146 | 0.019518 | 0.094497 |
| 95 | 0.128267 | 0.37378 | 0.054013 | 0.157397 | - | - | - | - |
| 96 | 0.119775 | 0.33244 | 0.045012 | 0.124931 | 0.040262 | 0.218905 | 0.026549 | 0.144346 |
| 97 | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 99 | 0.167953 | - | 0.069415 | - | 0.028694 | 0.188955 | 0.019573 | 0.128616 |
| 100 | 0.117477 | 0.26552 | 0.039554 | 0.096135 | 0.03534 | 0.268041 | 0.023201 | 0.175969 |
| 101 | 0.113964 | 0.32725 | 0.050942 | 0.146279 | 0.034916 | - | 0.022161 | - |
| 102 | 0.095036 | 0.27135 | 0.042623 | 0.121701 | 0.028531 | 0.128391 | 0.021321 | 0.095946 |
| 103 | 0.120649 | 0.31187 | 0.049044 | 0.126775 | 0.020826 | 0.144351 | 0.015362 | 0.107513 |
| 104 | 0.085431 | 0.08543 | - | - | - | - | - | - |
| 105 | - | - | - | - | 0.014861 | 0.106323 | 0.011318 | 0.080976 |
| 106 | 0.072635 | 0.23057 | 0.023592 | 0.074888 | 0.01173 | 0.070377 | 0.009264 | 0.055584 |
| 107 | 0.066404 | 0.21405 | 0.021747 | 0.070101 | 0.009738 | 0.066315 | 0.007656 | 0.052137 |
| 108 | 0.070478 | 0.21921 | 0.021418 | 0.066619 | 0.007784 | 0.046228 | 0.00612 | 0.036344 |
| 109 | 0.060548 | 0.16649 | 0.018806 | 0.051712 | 0.007412 | 0.058325 | 0.00616 | 0.048889 |
| 111 | 0.06514 | 0.06514 | 0.02715 | 0.02715 | - | - | - | - |
| 112 | 0.108507 | 0.10851 | 0.037977 | 0.037977 | - | - | - | - |
| 113 | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 114 | 0.083601 | 0.24952 | 0.034552 | 0.103127 | 0.012141 | 1.093103 | 0.01001 | 0.901263 |
| 115 | 0.079247 | 0.23073 | 0.029539 | 0.086178 | - | - | - | - |
| 118 | 0.065542 | 0.17827 | - | - | - | - | - | - |
| 119 | 0.092809 | 0.25761 | 0.03865 | 0.107833 | - | - | - | - |
| 120 | - | - | - | - | 0.01436 | 0.122711 | 0.009785 | 0.083615 |
| 121 | 0.107526 | 0.28356 | 0.047666 | 0.125703 | 0.015493 | 0.182113 | 0.009562 | 0.1124 |

หมายเหตุ:

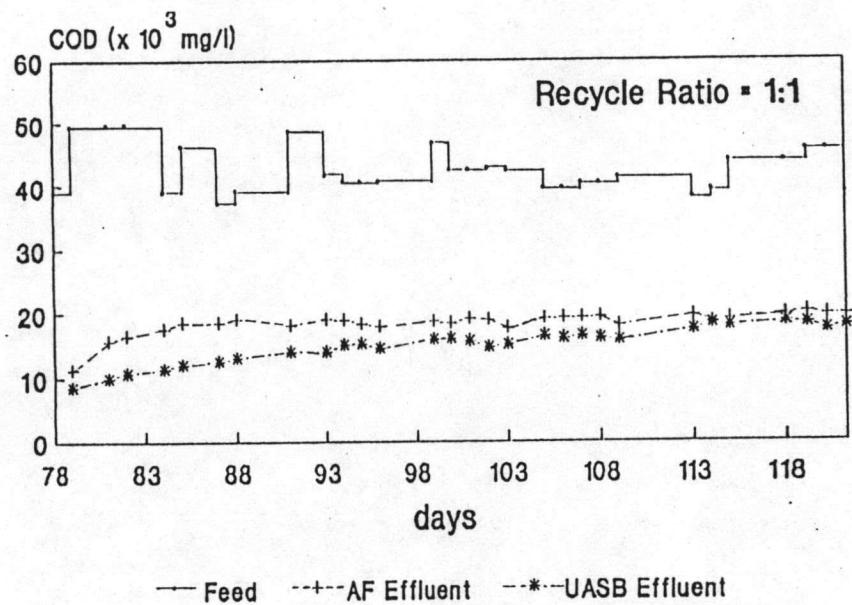
Unit 1* = m³ /kg COD fed

Unit 2* = m³ /kg COD Removed

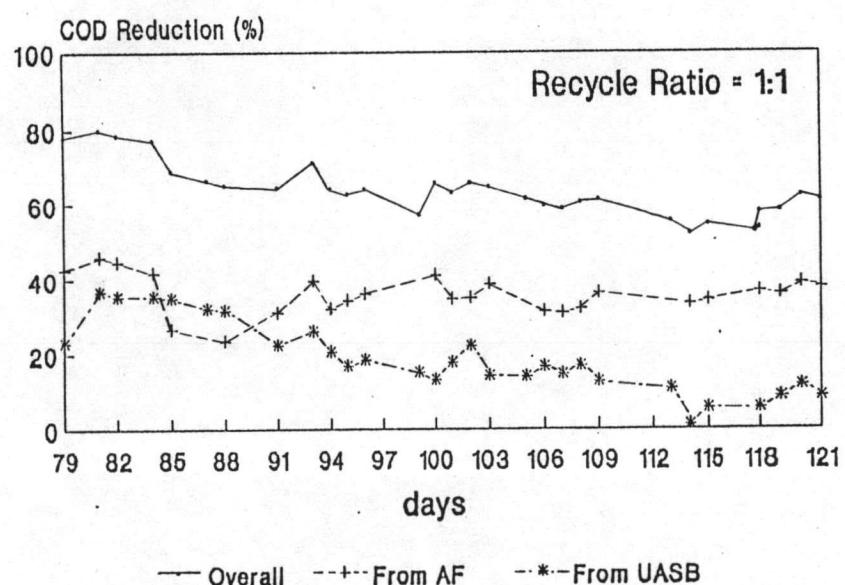
กราฟแสดงการเปลี่ยนแปลงของค่าครารณ์ต่าง ๆ ของระบบ
ตลอดช่วงการทดลองที่อัตราการป้อนสารอินทรี 2.03 กก.COD/ลบ.ม.-วัน



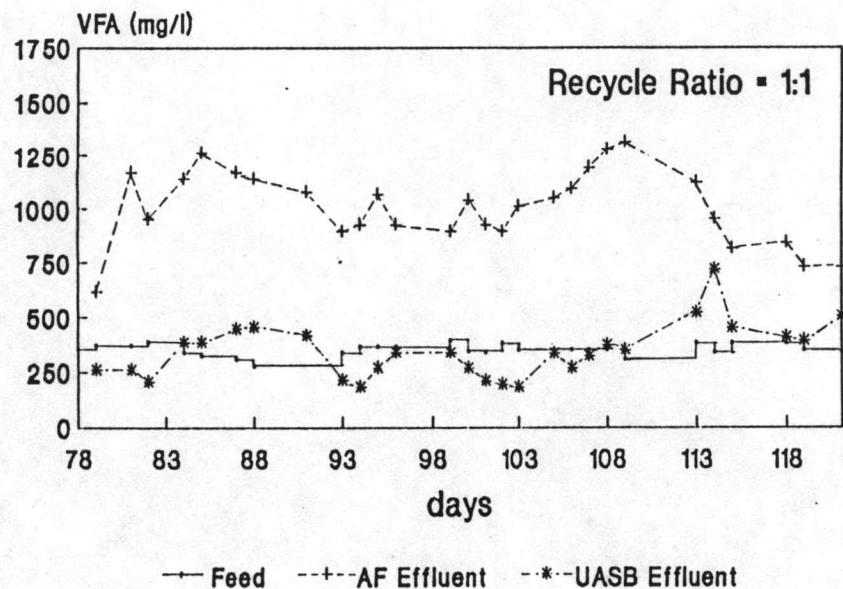
รูปที่ C.21 ปริมาณตะกอนแบบที่เรียกว่าในถังหมักน้ำเกลนแบบ UASB ที่ความสูงต่าง ๆ ของถังหมัก ในวันที่ 84 และ 104 หลังจากเริ่มทดลอง



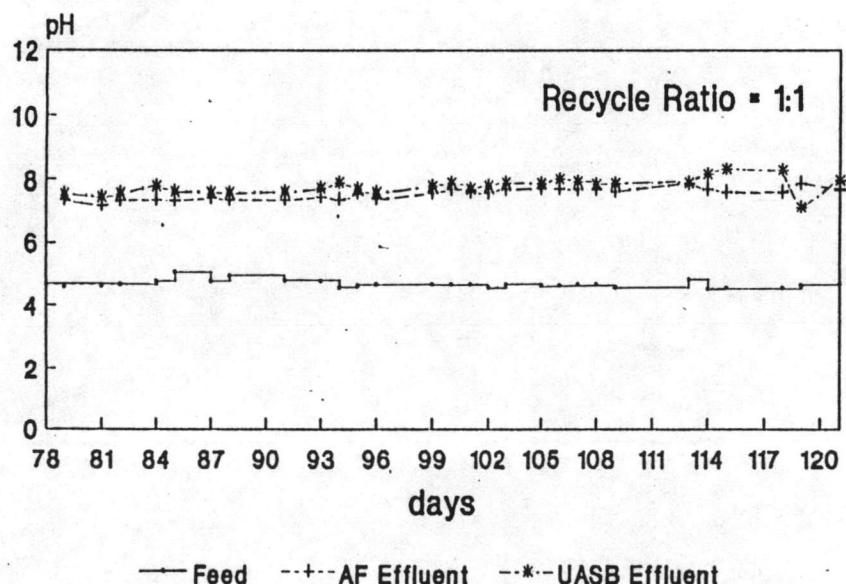
รูปที่ ค.22 การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำจากส้วมเข้าสู่ระบบและน้ำจากส้วมออกจากระบบ



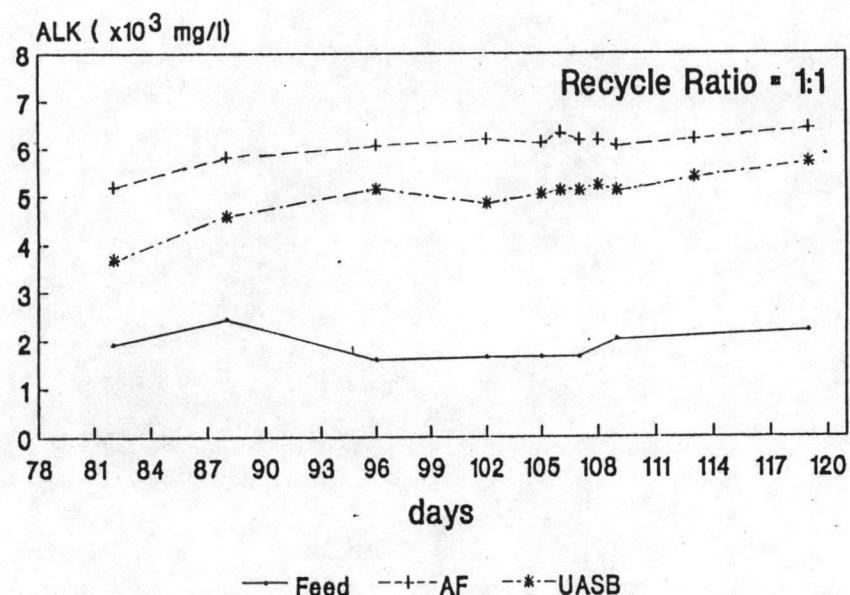
รูปที่ ค.23 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการกำจัด COD



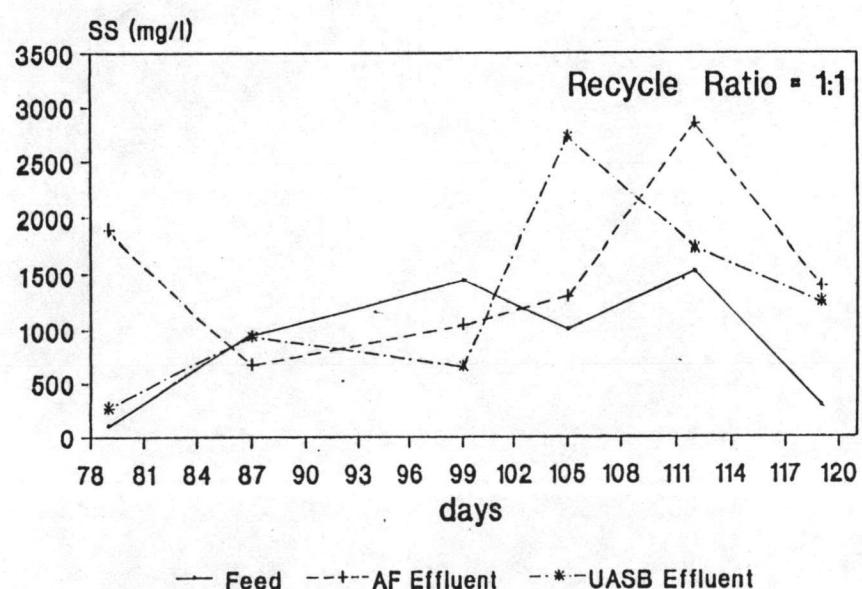
รูปที่ ค.24 การเปลี่ยนแปลงของปริมาณกรดไขมันระเหยของน้ำจากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำจากส่าที่ออกจากระบบ



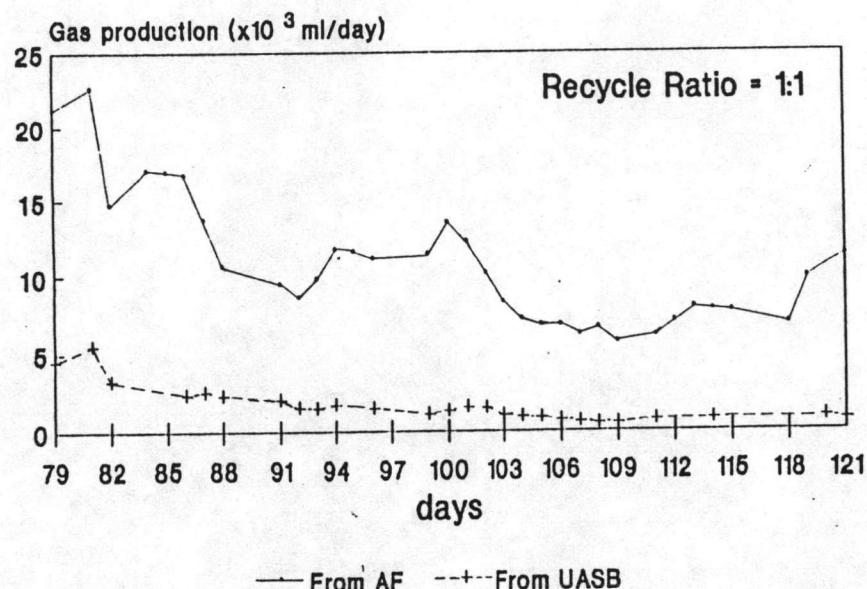
รูปที่ ค.25 การเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำจากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำจากส่าที่ออกจากระบบ



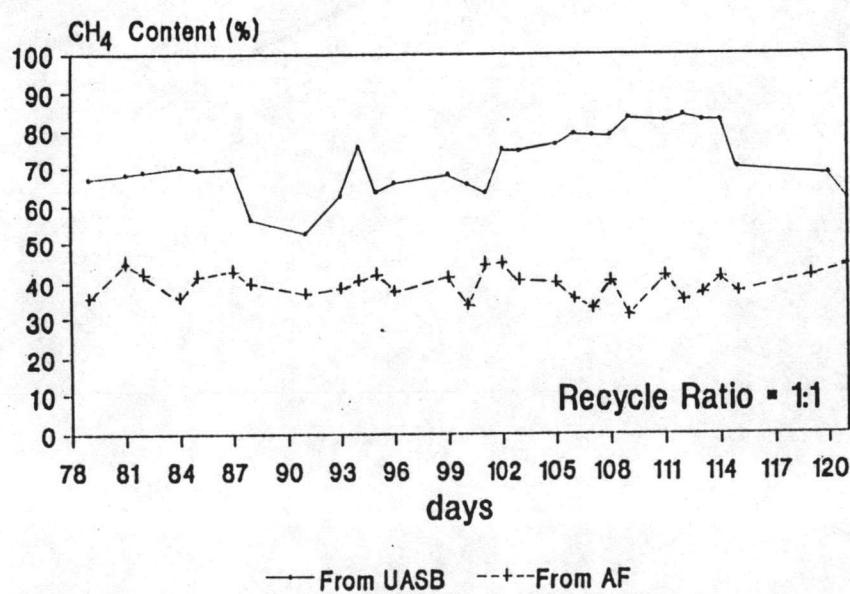
รูปที่ ค.26 การเปลี่ยนแปลงค่าความเป็นด่างของน้ำกากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำกากส่าที่ออกจากระบบ



รูปที่ ค.27 การเปลี่ยนแปลงปริมาณของแข็งแหวนลดของน้ำกากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำกากส่าที่ออกจากระบบ

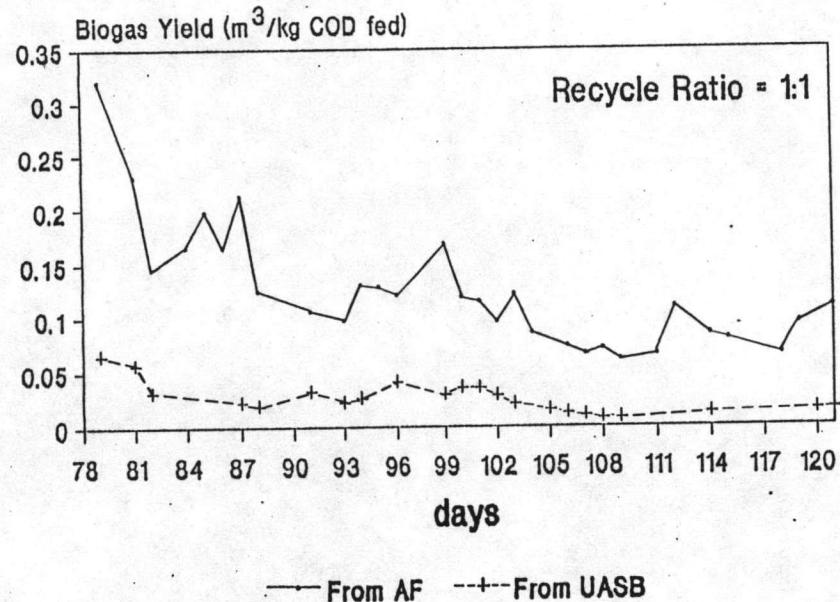


รูปที่ ค.28 การเปลี่ยนแปลงอัตราการผลิตก๊าซชีวภาพ

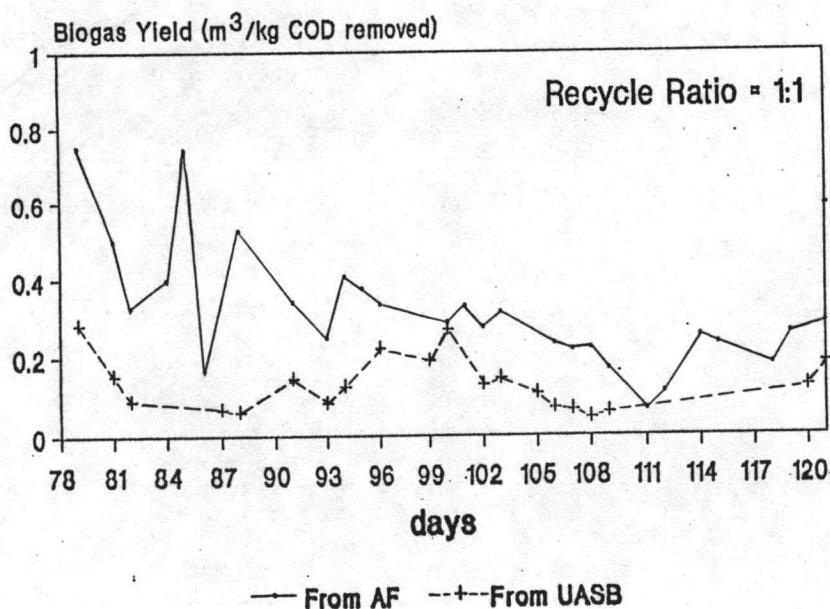


รูปที่ ค.29 การเปลี่ยนแปลงองค์ประกอบของก๊าซชีวภาพที่ผลิตได้

(A)



(B)

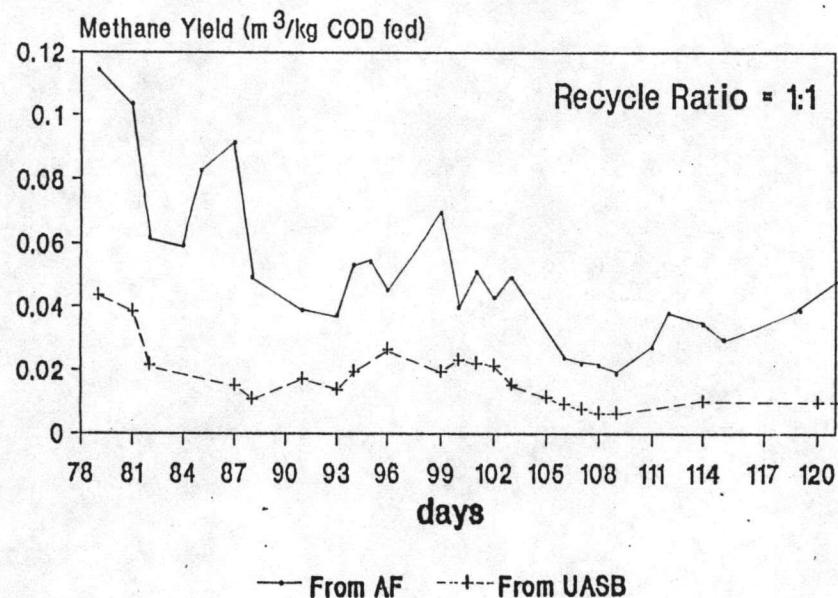


รูปที่ ค.30 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการผลิตก๊าซชีวภาพ

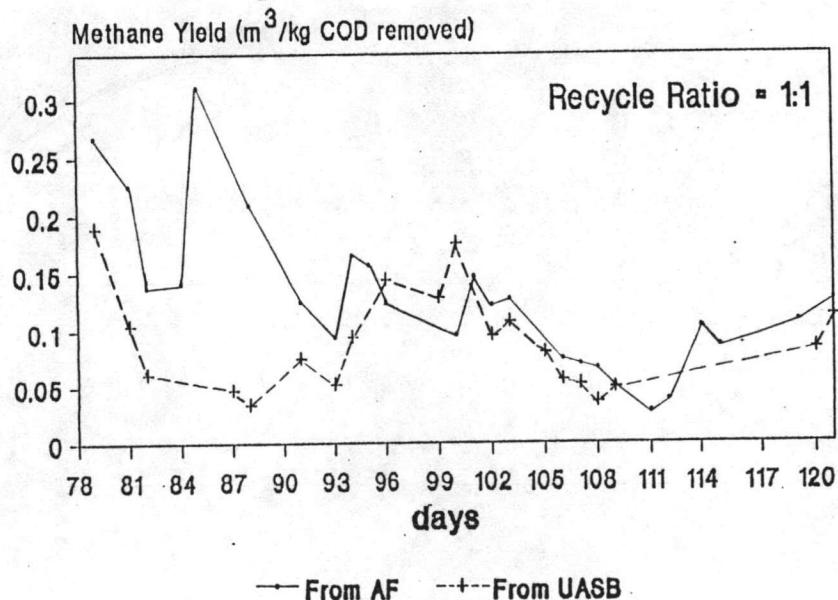
(A) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ป้อนเข้าสู่ระบบ

(B) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ถูกกำจัด

(A)



(B)



รูปที่ ค.31 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการผลิตก๊าซมีเทน

(A) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ป้อนเข้าสู่ระบบ

(B) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ถูกกำจัด

ตาราง ค.4 ข้อมูลการทดลอง แสดงค่าดาราชน์และประสิทธิภาพของระบบในแต่ละวันที่อัตราการป้อน

สารอินทรีย์ 2.03 กก.COD/ลบ.ม.-วัน (หลังจากเติมทำกรเติมตะกอนแบบที่เรียบง่าย)

(ในถังหมักน้ำแทนแบบ UASB)

| วันที่ | อัตราการไฟฟ้า ([l/day]) | | ระยะเวลาเก็บเกี่ยน (days) | | อัตราการป้อน สารอินทรีย์ (kg/m ³ day) | COD (mg/l) | | | สารอินทรีย์ที่ลดลง (%) | | | กรดไขมันระเหย (mg/l) | | |
|--------|-------------------------|------|---------------------------|-------|--|------------|----------------|------------------|------------------------|------|---------|----------------------|----------------|------------------|
| | AF | UASB | AF | UASB | | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | AF | UASB | Overall | Feed | AF Effluent | UASB Effluent |
| 125 | 3.46 | 1.78 | 1.97 | 19.65 | 1.85 | 37,448 | 19,136 | 34,773 | - | - | 10.11 | 337 | 814 | 590 |
| 126 | 3.46 | 3.05 | 1.97 | 11.48 | 1.85 | 37,448 | 20,000 | 33,877 | 44.61 | - | 9.54 | 337 | 814 | 435 |
| 127 | 3.46 | 3.05 | 1.97 | 11.48 | 2.24 | 45,456 | 20,249 | 30,993 | 43.22 | - | 17.24 | 407 | 758 | 758 |
| 128 | 3.46 | 3.05 | 1.97 | 11.48 | 2.24 | 45,456 | 21,546 | 32,522 | 43.63 | - | 28.45 | 407 | 897 | 622 |
| 129 | 3.46 | 3.05 | 1.97 | 11.48 | 2.18 | 44,128 | 21,861 | 29,148 | 43.93 | - | 35.88 | 362 | 1,070 | 853 |
| 132 | 3.28 | 3.05 | 2.08 | 11.48 | 1.98 | 42,400 | 24,000 | 28,000 | 34.49 | - | 36.55 | 362 | 897 | 521 |
| 133 | 3.28 | 3.05 | 2.08 | 11.48 | 1.98 | 42,400 | 24,302 | 26,294 | - | - | - | 362 | 607 | 766 |
| 134 | 3.24 | 2.07 | 2.10 | 16.88 | 1.88 | 40,637 | 23,506 | 25,896 | 31.56 | - | 38.92 | 347 | 578 | 549 |
| 136 | 3.24 | 2.07 | 2.10 | 16.88 | 1.92 | 41,500 | 22,924 | 25,493 | 31.09 | - | 37.27 | 347 | 1,215 | 607 |
| 139 | 3.24 | 2.07 | 2.10 | 16.88 | 1.98 | 42,859 | 22,818 | 24,207 | 31.88 | - | 41.67 | 347 | 810 | 492 |
| 140 | 3.32 | 2.35 | 2.05 | 14.91 | 2.03 | 42,859 | 22,289 | 25,301 | - | - | - | 347 | 925 | 463 |
| 141 | 3.32 | 2.35 | 2.05 | 14.91 | 2.03 | 42,800 | 22,600 | 23,800 | 33.69 | - | 44.47 | 328 | 665 | 559 |
| 142 | 3.32 | 2.09 | 2.05 | 16.75 | 2.03 | 42,800 | 21,514 | 22,510 | 35.39 | - | 47.41 | 328 | 839 | 424 |
| 143 | 3.32 | 2.09 | 2.05 | 16.75 | 2.05 | 43,309 | 22,836 | 23,229 | 30.07 | - | 45.73 | 318 | 578 | 212 |
| 146 | 3.30 | 2.49 | 2.06 | 14.07 | 2.19 | 46,459 | 20,867 | 23,426 | 37.28 | - | 45.91 | 347 | 1,071 | 231 |
| 147 | 3.30 | 2.49 | 2.06 | 14.07 | 2.19 | 46,459 | 22,657 | 22,941 | - | - | - | 347 | 723 | 578 |
| 148 | 3.04 | 2.22 | 2.23 | 15.79 | 1.49 | 34,376 | 22,462 | 22,852 | 35.27 | - | 50.81 | 289 | 434 | 289 |
| 149 | 3.04 | 2.22 | 2.23 | 15.79 | 1.49 | 34,376 | 21,985 | 22,764 | 23.17 | - | 33.78 | 289 | 463 | 275 |
| 150 | 4.07 | 2.58 | 1.67 | 13.56 | 2.43 | 41,861 | 21,899 | 21,124 | 23.35 | - | 38.55 | 347 | 492 | 231 |
| 153 | 3.16 | 1.51 | 2.15 | 23.18 | 2.02 | 44,790 | 21,430 | 21,044 | 31.95 | - | 49.73 | 443 | 347 | 159 |
| 160 | 3.16 | 1.51 | 2.15 | 23.18 | 2.02 | 44,790 | 22,349 | 22,349 | 32.10 | - | 50.10 | 443 | 463 | 212 |

ตาราง ค. 4 (ต่อ)

| วันที่ | pH | | | สภาพความเป็นกรดด่าง (mg/l) | | | ปริมาณของแข็งแกรนูลอย (mg/l) | | | อัตราการผลิตก๊าซ (ml/day) | | อัตราประกอบของก๊าซชีวภาพที่ผลิตได้ (%) | | | | |
|--------|------|----------|-----|----------------------------|-------|-------|------------------------------|-----|----------|---------------------------|--------|--|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|
| | Feed | AF | | UASB | | Feed | AF | | UASB | | AF | UASB | AF | | UASB | |
| | | Effluent | | Effluent | | | Effluent | | Effluent | | | | CO ₂ | CH ₄ | CO ₂ | CH ₄ |
| 125 | 4.7 | 7.7 | 8.3 | 1,533 | 6,570 | 7,720 | 225 | 985 | 18,330 | 9,932 | 968 | 56.38 | 43.62 | 38.28 | 61.72 | |
| 126 | 4.7 | 7.7 | 8.4 | | | | | | 13,500 | 11,322 | 1,249 | 55.02 | 44.98 | 39.07 | 60.93 | |
| 127 | 4.6 | 7.8 | 8.6 | | | | | | 9,440 | 12,100 | 1,207 | 54.64 | 45.36 | 36.23 | 63.77 | |
| 128 | 4.6 | 7.9 | 8.5 | | | | | | 10,270 | 14,849 | - | 57.69 | 42.31 | 34.36 | 65.64 | |
| 129 | 4.8 | 7.8 | 8.4 | | | | | | 8,570 | 15,474 | 1,224 | 55.21 | 44.79 | 38.74 | 61.26 | |
| 132 | 4.8 | 7.8 | 8.4 | 1,938 | 7,268 | 6,250 | | | 15,070 | 1,492 | 55.48 | 44.52 | 29.12 | 70.88 | | |
| 133 | 4.8 | 7.8 | 8.4 | | | | | | 2,820 | 6,450 | 13,156 | 1,470 | 55.69 | 44.31 | 29.02 | 70.98 |
| 134 | 4.8 | 7.8 | 8.3 | | | | | | 2,810 | 6,730 | 13,160 | 920 | 54.13 | 45.87 | 27.70 | 72.30 |
| 136 | 4.7 | 7.8 | 8.5 | | | | | | 2,090 | 6,020 | 12,720 | 1,425 | 55.90 | 44.10 | 27.55 | 72.45 |
| 139 | 4.6 | 7.7 | 8 | 1,793 | 7,268 | 6,492 | | | 4,300 | 12,454 | 1,375 | 55.58 | 44.42 | 28.71 | 71.29 | |
| 140 | 4.6 | 7.8 | 8 | | | | | | 4,620 | 10,756 | 1,106 | 51.53 | 48.47 | 28.15 | 71.85 | |
| 141 | 4.7 | 7.8 | 8 | | | | | | 5,000 | 11,496 | 1,029 | 56.04 | 43.96 | 27.24 | 72.76 | |
| 142 | 4.7 | 7.7 | 8 | | | | | | 4,720 | 11,172 | 1,183 | 60.99 | 39.01 | 38.60 | 61.40 | |
| 143 | 4.7 | 7.7 | 7.9 | | | | | | 1,870 | 4,250 | 11,642 | 1,027 | 59.69 | 40.31 | 33.20 | 66.80 |
| 146 | 4.8 | 7.8 | 8 | 1,744 | 7,268 | 6,347 | | | 12,417 | 1,131 | 58.74 | 41.26 | 34.18 | 65.82 | | |
| 147 | 4.7 | 7.8 | 8 | | | | | | 11,921 | 1,006 | 56.62 | 43.38 | 38.01 | 61.99 | | |
| 148 | 4.7 | 7.9 | 8.1 | | | | | | 10,715 | 1,006 | 54.61 | 45.39 | 25.83 | 74.17 | | |
| 149 | 4.7 | 7.8 | 8 | | | | | | 1,710 | 4,000 | 9,884 | - | 52.38 | 47.62 | 26.33 | 73.67 |
| 150 | 4.6 | 7.7 | 7.9 | 1,599 | 6,880 | 6,105 | | | 9,271 | 633 | 55.00 | 45.00 | 28.08 | 71.92 | | |
| 153 | 4.5 | 7.7 | 7.9 | | | | | | 12,463 | 867 | 53.06 | 46.94 | 25.97 | 74.03 | | |
| 160 | 4.5 | 7.8 | 8 | | | | | | 14,477 | 996 | 57.22 | 42.78 | 25.92 | 74.08 | | |

ตาราง ค. 4 (ต่อ)

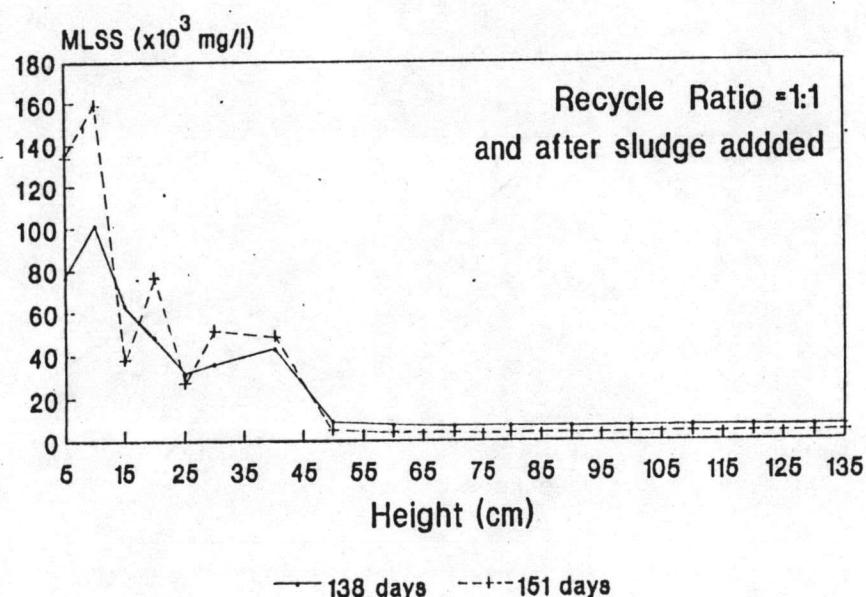
| รุ่นที่ | ประสิทธิภาพในการผลิตก๊าซจากถังหมัก AF | | | | ประสิทธิภาพในการผลิตก๊าซจากถังหมัก UASB | | | |
|---------|---------------------------------------|---------|---------------|----------|---|---------|---------------|---------|
| | Biogas Yield | | Methane Yield | | Biogas Yield | | Methane Yield | |
| | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* |
| 125 | - | - | - | - | 0.014047 | - | 0.00867 | - |
| 126 | 0.090715 | 0.20333 | 0.0408 | 0.091458 | 0.020484 | - | 0.012481 | - |
| 127 | 0.098166 | 0.22713 | 0.04453 | 0.103026 | 0.019552 | - | 0.012468 | - |
| 128 | 0.112394 | 0.25759 | 0.04755 | 0.108986 | - | - | - | - |
| 129 | 0.114828 | 0.26139 | 0.05143 | 0.117075 | 0.018365 | - | 0.011251 | - |
| 132 | 0.119006 | 0.345 | 0.05298 | 0.153596 | 0.020391 | - | 0.014453 | - |
| 133 | 0.114063 | 0.36842 | 0.05054 | 0.163246 | 0.019841 | - | 0.014083 | - |
| 134 | 0.116931 | 0.37047 | 0.05364 | 0.169933 | 0.018874 | - | 0.013646 | - |
| 136 | 0.118018 | 0.3796 | 0.05205 | 0.167405 | 0.029976 | - | 0.021718 | - |
| 139 | 0.114757 | 0.35997 | 0.05097 | 0.159899 | 0.029059 | - | 0.020716 | - |
| 140 | 0.099003 | 0.29526 | 0.04799 | 0.14311 | 0.021139 | - | 0.015188 | - |
| 141 | 0.101692 | 0.30189 | 0.0447 | 0.13271 | 0.019396 | - | 0.014113 | - |
| 142 | 0.101141 | 0.28576 | 0.03946 | 0.111476 | 0.026317 | - | 0.016159 | - |
| 143 | 0.107478 | 0.35744 | 0.04332 | 0.144084 | 0.021524 | - | 0.014378 | - |
| 146 | 0.112517 | 0.30183 | 0.04642 | 0.124536 | 0.021793 | - | 0.014344 | - |
| 147 | 0.103291 | 0.29378 | 0.04481 | 0.127442 | 0.017853 | - | 0.011067 | - |
| 148 | 0.09349 | 0.26509 | 0.04244 | 0.120322 | 0.020209 | - | 0.014989 | - |
| 149 | 0.11353 | 0.49005 | 0.05406 | 0.233362 | - | - | - | - |
| 150 | 0.106653 | 0.45676 | 0.04799 | 0.205543 | 0.011199 | - | 0.008055 | - |
| 153 | 0.09734 | 0.30464 | 0.04569 | 0.143 | 0.026796 | - | 0.019837 | - |
| 160 | 0.139288 | 0.43385 | 0.05959 | 0.185602 | 0.029518 | - | 0.021867 | - |

หมายเหตุ:

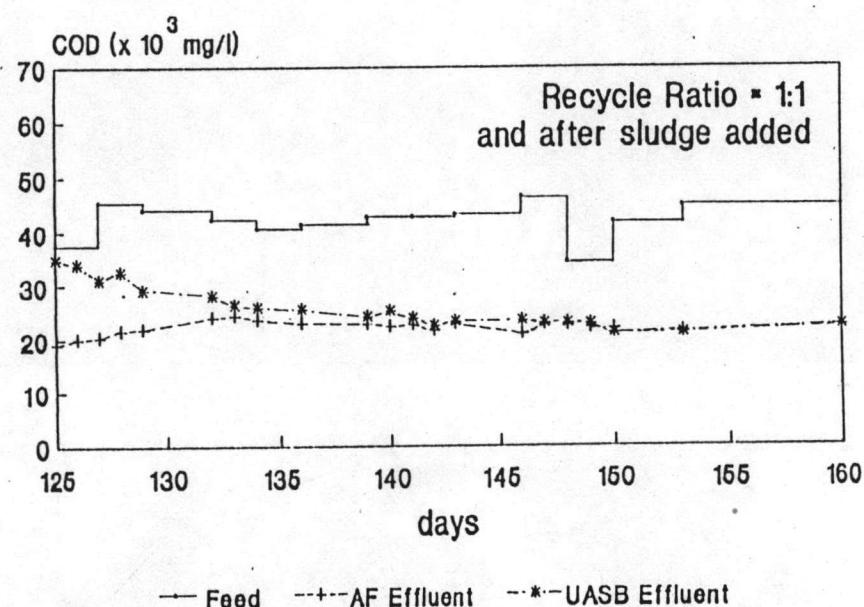
Unit 1* = $m^3 / kg COD fed$

Unit 2* = $m^3 / kg COD Removed$

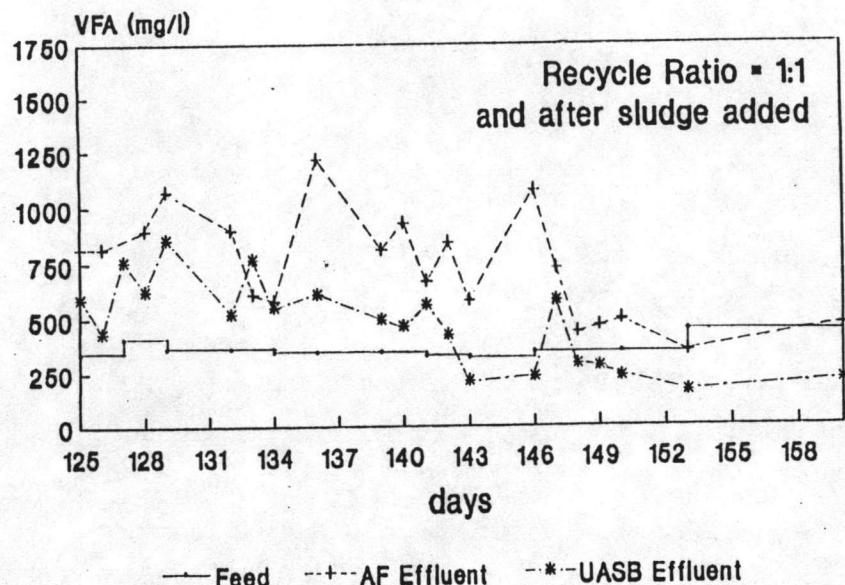
กราฟแสดงการเปลี่ยนแปลงของค่าครารชน์ต่าง ๆ ของระบบ
เมื่อหัวใจการทดลองที่อัตราการป้อนสารอินทรี 2.03 กก.COD/ลบ.ม.-วัน
(หลังจากทำการเติมตะกอนแบคทีเรียเพิ่มลงในถังหมักนิเกนแบบ UASB)



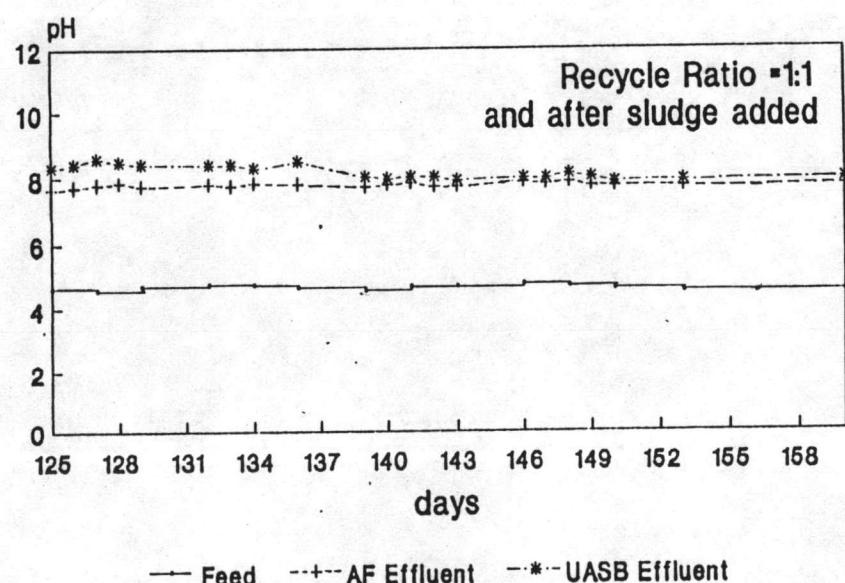
รูปที่ ค.32 ปริมาณตะกอนแบคทีเรียในถังหมักนิเกนแบบ UASB ที่ความสูงต่าง ๆ ของถังหมัก
ในวันที่ 137 และ 151 หลังจากเริ่มทดลอง



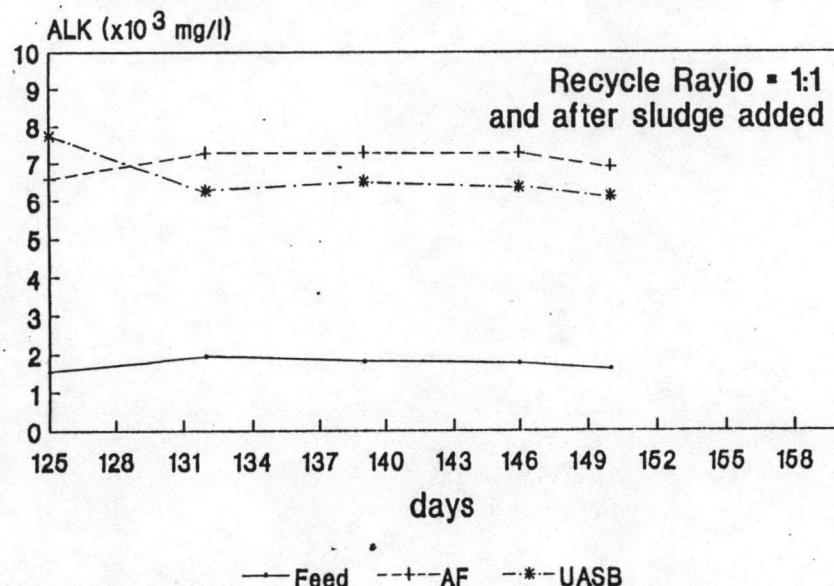
รูปที่ C.33 การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำகากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำກากส่าที่ออกจากระบบ



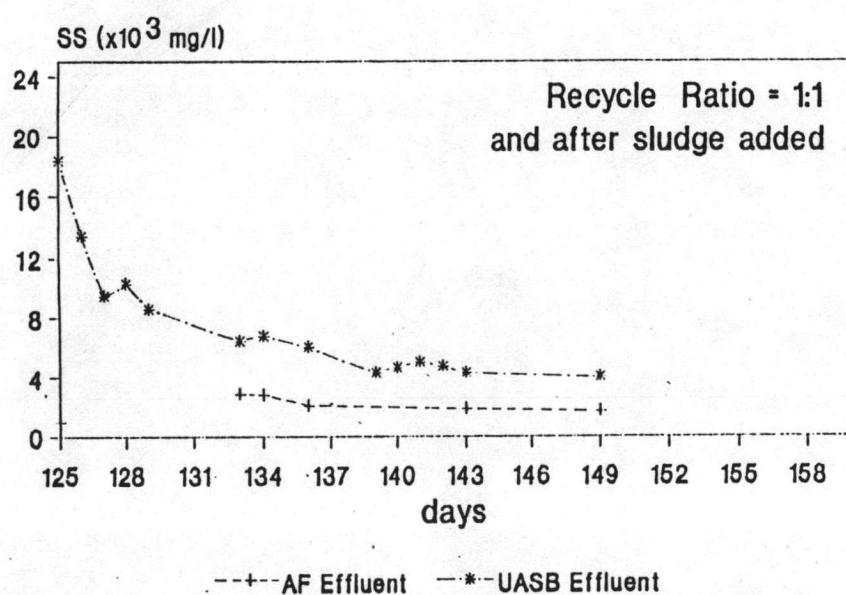
รูปที่ ค.34 การเปลี่ยนแปลงของปริมาณการดีไซมัณฑะเรยของน้ำากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำากส่าที่ออกจากระบบ



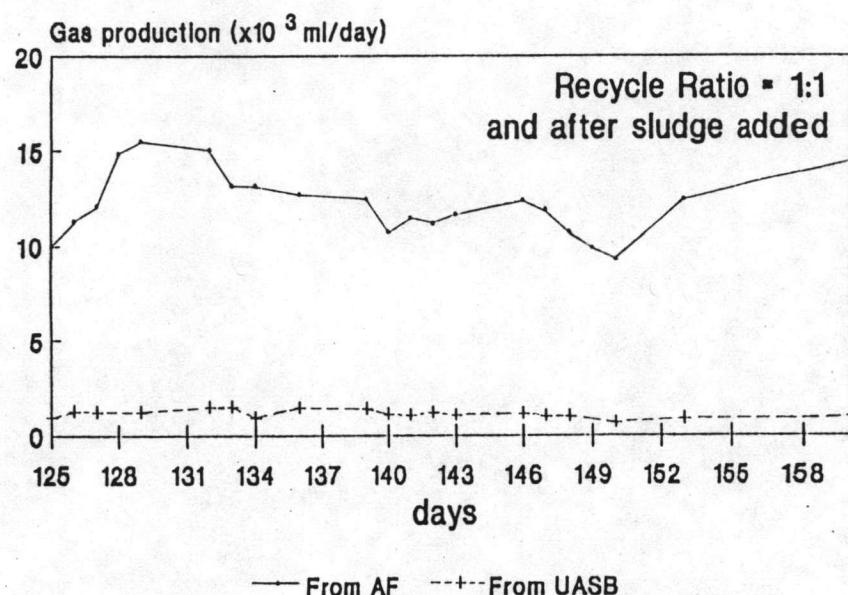
รูปที่ ค.35 การเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำากส่าที่ออกจากระบบ



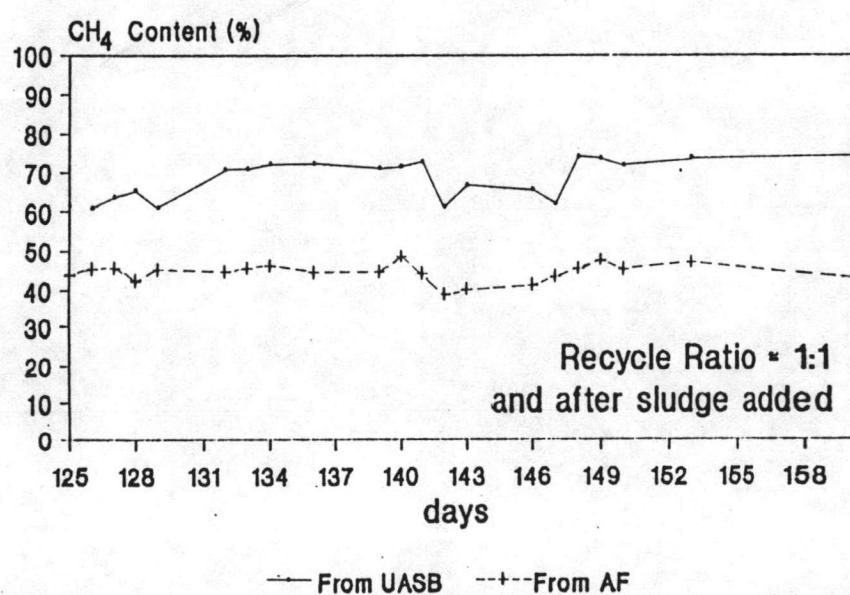
รูปที่ ค.36 การเปลี่ยนแปลงค่าความเป็นด่างของน้ำகากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำກากส่าที่ออกจากระบบ



รูปที่ ค.37 การเปลี่ยนแปลงปริมาณของแข็งแหวลออกของน้ำກากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำກากส่าที่ออกจากระบบ

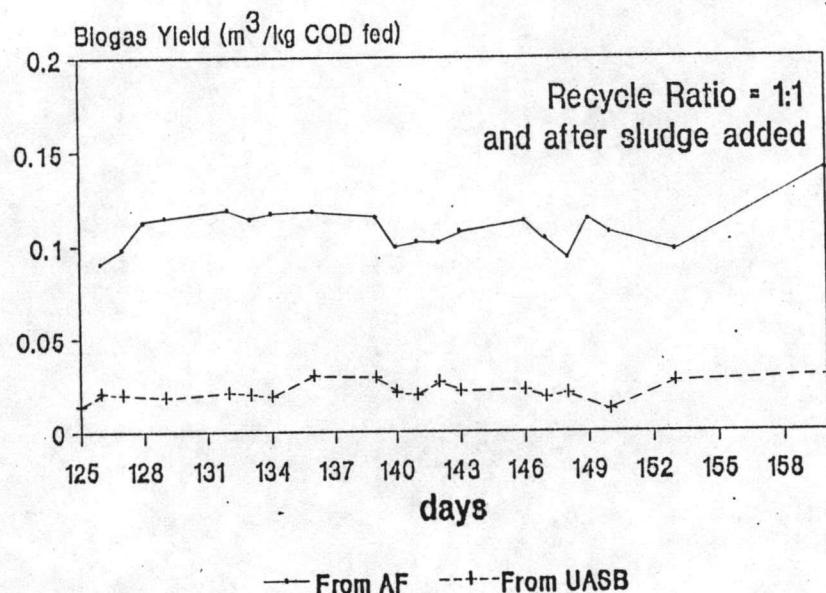


รูปที่ ค.38 การเปลี่ยนแปลงอัตราการผลิตก๊าซชีวภาพ

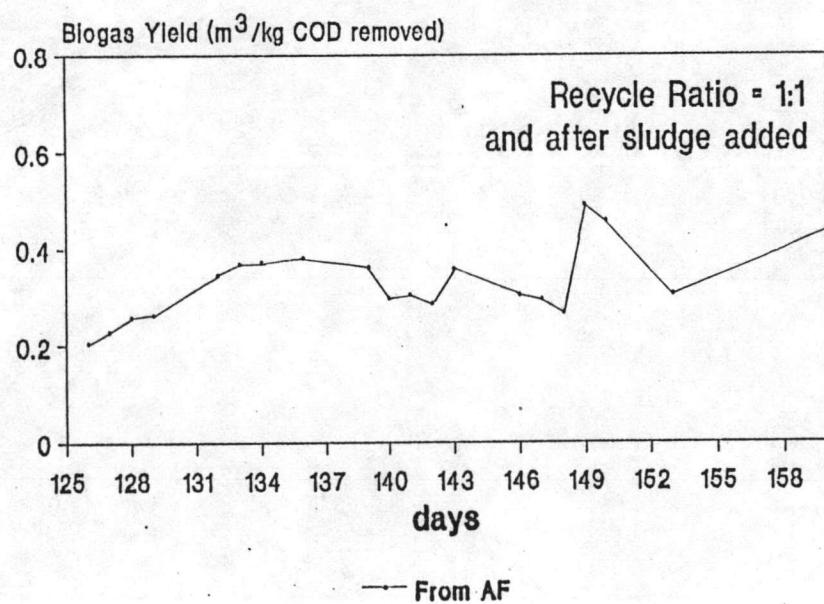


รูปที่ ค.39 การเปลี่ยนแปลงของค่าประกอบของก๊าซชีวภาพที่ผลิตได้

(A)



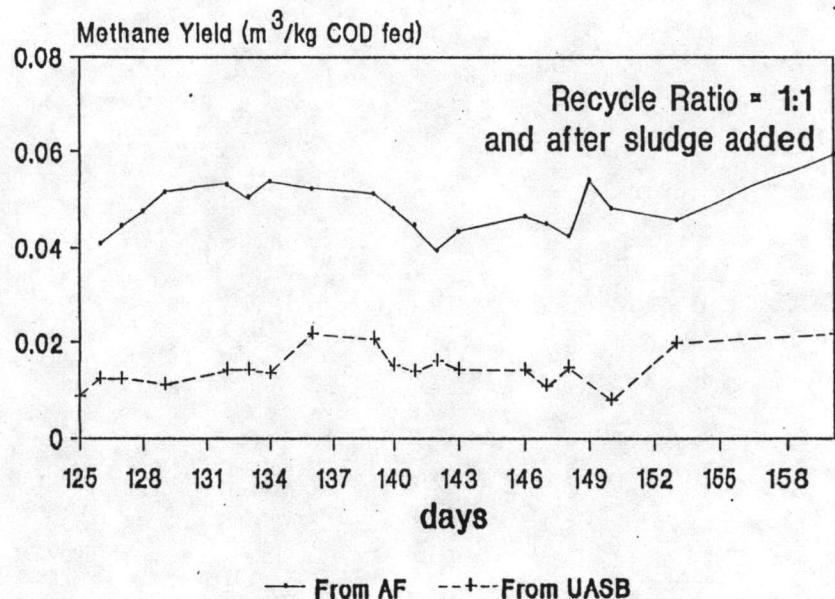
(B)



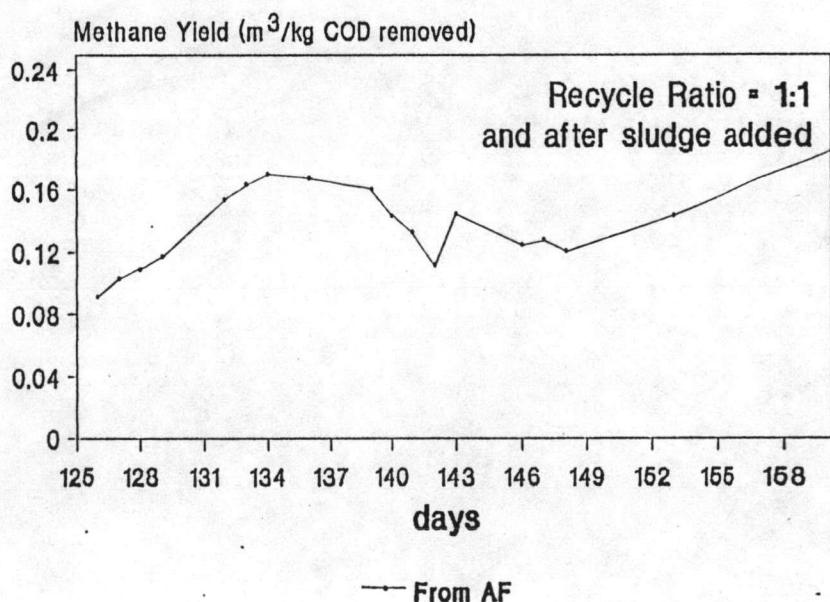
รูปที่ ค.40 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการผลิตก๊าซชีวภาพ

- (A) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ป้อนเข้าสู่ระบบ
- (B) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ถูกกำจัด

(A)



(B)



รูปที่ ค.41 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการผลิตก๊าซมีเทน

(A) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ป้อนเข้าสู่ระบบ

(B) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ถูกกำจัด

ตาราง ค.5 ข้อมูลการทดลอง แสดงค่าดัชนีและประสิทธิภาพของระบบในแต่ละวันที่อัตราการป้อน

สารอินทรีย์ 2.98 กก.COD/ลบ.ม.-วัน

| วันที่ | อัตราการไฟล์ (l/l/day) | | ระยะเวลาเก็บเกี่ยน (days) | | อัตราการป้อน สารอินทรีย์ (kg/m ³ . day) | COD (mg/l) | | | สารอินทรีย์ที่ลดลง (%) | | | กรดไฮมันระบายน้ำ (mg/l) | | |
|--------|------------------------|------|---------------------------|-------|--|------------|----------------|------------------|------------------------|-------|---------|-------------------------|----------------|------------------|
| | AF | UASB | AF | UASB | | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | AF | UASB | Overall | Feed | AF Effluent | UASB Effluent |
| 160 | 3.07 | 2.00 | 2.21 | 17.51 | 2.88 | 65,532 | 22,387 | 22,014 | 31.68 | 1.67 | 66.41 | 593 | 463 | 130 |
| 161 | 3.29 | 2.00 | 2.07 | 17.51 | 3.08 | 65,532 | 23,215 | 21,628 | 46.97 | 6.84 | 67.00 | 694 | 752 | 260 |
| 162 | 3.29 | 2.00 | 2.07 | 17.51 | 3.15 | 67,066 | 23,334 | 20,626 | 47.38 | 11.61 | 69.25 | 694 | 463 | 202 |
| 163 | 3.31 | 1.88 | 2.05 | 18.60 | 3.17 | 67,066 | | | | | | | | |
| 164 | | | | | | | | | | | | | | |
| 166 | 3.53 | 2.50 | 1.93 | 14.01 | 3.12 | 62,040 | 28,367 | 22,653 | 35.30 | 20.14 | 66.22 | 607 | 1,244 | 275 |
| 167 | 3.59 | 2.50 | 1.89 | 14.01 | 3.18 | 62,040 | 29,629 | 23,457 | 30.03 | 20.83 | 62.19 | 607 | 1,272 | 448 |
| 168 | 3.59 | 2.50 | 1.89 | 14.01 | 3.15 | 61,476 | 29,918 | 23,361 | 30.01 | 21.92 | 62.35 | 607 | 1,186 | 477 |
| 169 | 3.45 | 2.04 | 1.97 | 17.15 | 3.03 | 61,476 | 29,918 | 22,746 | 29.47 | 23.97 | 63.00 | 607 | 1,186 | 419 |
| 170 | 3.68 | 2.04 | 1.85 | 17.15 | 3.09 | 58,702 | 31,173 | 24,088 | 25.97 | 22.73 | 60.82 | 549 | 1,186 | 448 |
| 171 | 3.66 | 2.25 | 1.86 | 15.53 | 3.07 | 58,702 | 31,453 | 24,396 | 24.02 | 22.44 | 58.44 | 549 | 1,070 | 318 |
| 173 | 3.63 | 2.25 | 1.87 | 15.53 | 2.98 | 57,487 | 28,744 | 24,695 | 30.82 | 14.09 | 57.93 | 549 | 1,186 | 434 |
| 174 | 3.64 | 2.95 | 1.87 | 11.88 | 2.99 | 57,487 | 30,489 | 25,001 | 25.80 | 18.00 | 56.51 | 549 | 1,215 | 492 |
| 175 | 3.66 | 2.49 | 1.86 | 14.05 | 2.83 | 54,249 | 27,934 | 24,898 | 32.27 | 10.87 | 56.69 | 463 | 1,244 | 492 |
| 176 | 3.66 | 2.49 | 1.86 | 14.05 | 2.83 | 54,249 | 29,437 | 23,388 | 25.61 | 20.55 | 56.89 | 463 | 1,215 | 246 |
| 177 | 3.54 | 2.79 | 1.92 | 12.55 | 3.09 | 61,042 | 30,304 | 25,975 | 21.93 | 14.29 | 52.12 | 492 | 1,157 | 405 |
| 178 | 3.54 | 2.79 | 1.92 | 12.55 | 3.09 | 61,042 | 30,737 | 26,408 | 29.35 | 14.08 | 56.74 | 492 | 1,244 | 463 |
| 181 | 3.56 | 2.48 | 1.91 | 14.10 | 3.01 | 59,321 | 27,966 | 24,999 | 36.04 | 10.61 | 59.05 | 463 | 1,012 | 347 |
| 182 | 3.56 | 2.48 | 1.91 | 14.10 | 3.01 | 59,321 | 29,999 | 27,446 | 28.84 | 8.51 | 53.73 | 463 | 882 | 477 |
| 183 | 3.56 | 2.48 | 1.91 | 14.10 | 3.21 | 63,134 | 29,141 | 25,944 | 32.83 | 10.97 | 56.27 | 434 | 1,038 | 311 |
| 184 | 3.56 | 2.48 | 1.91 | 14.10 | 3.21 | 63,134 | 29,852 | 26,332 | 32.98 | 11.79 | 58.29 | 434 | 854 | 374 |
| 185 | 3.99 | 1.83 | 1.71 | 19.12 | 3.38 | 59,348 | 28,235 | 24,537 | 36.88 | 13.10 | 61.14 | 427 | 1,220 | 305 |
| 188 | | | | | | | | | | | | | | |
| 189 | 3.99 | 1.83 | 1.71 | 19.12 | 3.34 | 58,642 | 30,478 | 27,161 | 27.33 | 10.88 | 54.23 | 488 | 1,739 | 717 |
| 190 | 2.18 | 1.37 | 3.13 | 25.51 | 1.82 | 58,642 | 31,001 | 26,168 | 27.74 | 15.59 | 55.38 | 488 | 1,495 | 603 |
| 191 | 2.18 | 1.37 | 3.13 | 25.51 | 1.82 | 58,642 | 31,334 | 27,001 | 26.11 | 13.83 | 53.96 | 488 | 1,312 | 763 |

ตาราง ค. 5 (ต่อ)

| วันที่ | pH | | | ส่วนความเป็นต่าง (mg/l) | | | ปริมาณของน้ำเสียงช่วงละย (mg/l) | | | อัตราการผลิตก๊าซ (ml/day) | | องค์ประกอบของก๊าซชีวภาพที่ได้ (%) | | | |
|--------|------|----------|----------|-------------------------|----------|----------|---------------------------------|----------|----------|---------------------------|-------|-----------------------------------|-----------------|-----------------|-----------------|
| | Feed | AF | UASB | Feed | AF | UASB | Feed | AF | UASB | AF | UASB | AF | | UASB | |
| | | Effluent | Effluent | | Effluent | Effluent | | Effluent | Effluent | | | CO ₂ | CH ₄ | CO ₂ | CH ₄ |
| 160 | 4.3 | | | | | | | | | | | | | | |
| 161 | 4.3 | 7.6 | 8.3 | | | | | | | | | | | | |
| 162 | 4.3 | 7.7 | 8.3 | 2,035 | 7,703 | 6,008 | | | | 1,640 | 2,190 | 17,137 | 999 | 61.35 | 38.65 |
| 163 | 4.3 | 7.6 | 8.3 | | | | | | | | | 16,156 | 661 | 61.43 | 38.57 |
| 164 | | | | | | | | | | | | 22,333 | 1,227 | 61.66 | 38.34 |
| | | | | | | | | | | | | 22,794 | 1,187 | 27.40 | 72.60 |
| 166 | 4.6 | 7.8 | 7.9 | 2,471 | 8,769 | 6,395 | | | | 1,370 | 2,360 | 18,769 | 1,942 | 56.87 | 43.13 |
| 167 | 4.6 | 7.7 | 7.9 | | | | | | | | | 18,776 | 1,931 | 64.97 | 35.03 |
| 168 | 4.4 | 7.7 | 7.8 | | | | | | | | | 17,637 | 1,992 | 66.33 | 33.67 |
| 169 | 4.4 | 8 | 7.9 | | | | | | | | | 18,273 | 2,032 | 66.58 | 33.42 |
| 170 | 4.4 | 7.7 | 8 | 2,277 | 9,206 | 6,928 | 1,285 | 3,780 | 2,360 | | | 15,211 | 1,929 | 66.41 | 33.59 |
| 171 | 4.4 | 7.6 | 8.3 | | | | | | | | | 18,336 | 2,063 | 77.37 | 22.63 |
| 173 | 4.5 | 8 | 8.3 | | | | | | | | | 16,320 | 2,135 | 67.27 | 32.73 |
| 174 | 4.5 | 7.9 | 8.1 | | | | | | | | | 15,568 | 2,090 | 69.29 | 30.71 |
| 175 | 4.6 | 7.8 | 8.2 | | | | | | | | | 15,071 | 1,661 | 69.85 | 30.15 |
| 176 | 4.6 | 7.7 | 8.5 | | | | | | | | | 12,939 | 1,524 | 69.77 | 30.23 |
| 177 | 4.6 | 7.7 | 7.8 | 1,793 | 8,818 | 6,541 | | | | | | 13,440 | 2,551 | 69.94 | 30.06 |
| 178 | 4.6 | 7.6 | 7.9 | | | | | | | | | 14,507 | 2,190 | 70.84 | 29.16 |
| 181 | 4.7 | 7.7 | 8.1 | 2,035 | 9,012 | 6,444 | | | | | | 11,235 | 1,891 | 54.47 | 45.53 |
| 182 | 4.7 | 7.6 | 7.9 | | | | | | | | | 14,405 | 1,789 | 71.58 | 28.42 |
| 183 | 4.6 | 7.7 | 8.4 | 2,374 | 9,012 | 7,025 | 1,705 | 2,020 | 2,580 | | | 14,068 | 1,687 | 70.84 | 29.16 |
| 184 | 4.6 | 7.8 | 8.6 | | | | | | | | | 11,339 | 1,672 | 66.69 | 33.31 |
| 185 | 4.7 | 8.1 | 8.7 | 2,727 | 9,470 | 6,991 | | | | | | 10,810 | 1,577 | 66.91 | 33.09 |
| | | | | | | | | | | | | 14,675 | 1,897 | | |
| 188 | | | | | | | | | | | | 13,932 | 2,207 | 72.13 | 27.87 |
| 189 | 4.8 | 7.8 | 8.3 | 2,380 | 9,024 | 7,982 | 3,675 | 2,050 | 1,890 | | | 15,426 | 2,323 | 74.71 | 25.29 |
| 190 | 4.8 | 7.9 | 8.3 | 2,380 | 9,217 | 7,487 | | | | | | 15,078 | 2,019 | 75.87 | 24.13 |
| 191 | 4.8 | 7.9 | 8.2 | 2,380 | 9,371 | 7,933 | | | | | | | | 28.83 | 71.17 |

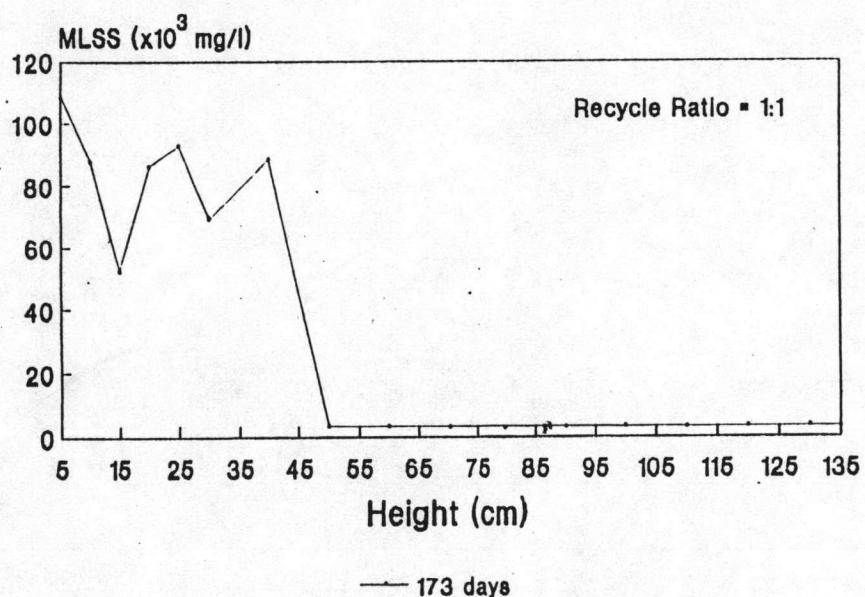
ตาราง ค. 5 (ต่อ)

| วันที่ | ประสิทธิภาพในการผลิตก๊าซจากถังหมัก AF | | | | ประสิทธิภาพในการผลิตก๊าซจากถังหมัก UASB | | | |
|--------|---------------------------------------|---------|---------------|----------|---|----------|---------------|---------|
| | Biogas Yield | | Methane Yield | | Biogas Yield | | Methane Yield | |
| | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* |
| 160 | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 161 | 0.170207 | 0.53733 | 0.065785 | 0.20768 | 0.02233 | 1.340214 | 0.016149 | 0.96924 |
| 162 | 0.112287 | 0.23909 | 0.043309 | 0.092215 | 0.014248 | 0.208421 | 0.010304 | 0.15073 |
| 163 | 0.153209 | 0.32334 | 0.05874 | 0.123969 | 0.027948 | 0.24082 | 0.02029 | 0.17483 |
| 164 | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 166 | 0.121265 | 0.3435 | 0.0523 | 0.14815 | 0.027395 | 0.136001 | 0.01899 | 0.09428 |
| 167 | 0.125774 | 0.4188 | 0.044058 | 0.146705 | 0.026079 | 0.125196 | 0.01764 | 0.08468 |
| 168 | 0.114959 | 0.38302 | 0.038707 | 0.128962 | 0.026643 | 0.121568 | 0.01828 | 0.08341 |
| 169 | 0.120031 | 0.40731 | 0.040114 | 0.136122 | 0.033271 | 0.138789 | 0.022844 | 0.09529 |
| 170 | 0.104584 | 0.40265 | 0.03513 | 0.135249 | 0.030313 | 0.133372 | 0.020731 | 0.09121 |
| 171 | 0.120305 | 0.50091 | 0.027225 | 0.113356 | 0.029105 | 0.129719 | 0.016965 | 0.07561 |
| 173 | 0.107224 | 0.34791 | 0.035094 | 0.113872 | 0.032959 | 0.233977 | 0.018388 | 0.13054 |
| 174 | 0.104293 | 0.40422 | 0.032028 | 0.124135 | 0.023273 | 0.129297 | 0.016128 | 0.0896 |
| 175 | 0.100368 | 0.31101 | 0.030261 | 0.093771 | 0.023872 | 0.219649 | 0.016169 | 0.14877 |
| 176 | 0.089383 | 0.34895 | 0.02702 | 0.105489 | 0.020785 | 0.101149 | 0.013953 | 0.0679 |
| 177 | 0.094649 | 0.43152 | 0.028452 | 0.129714 | 0.030183 | 0.211288 | 0.020923 | 0.14646 |
| 178 | 0.09412 | 0.32064 | 0.027445 | 0.093498 | 0.025547 | 0.181388 | 0.017857 | 0.12679 |
| 181 | 0.072531 | 0.20124 | 0.033023 | 0.091626 | 0.027237 | 0.256724 | 0.019815 | 0.18677 |
| 182 | 0.096062 | 0.33303 | 0.027301 | 0.094647 | 0.024021 | 0.282262 | 0.017178 | 0.20185 |
| 183 | 0.091169 | 0.27771 | 0.026585 | 0.080979 | 0.023319 | 0.212552 | 0.01637 | 0.14921 |
| 184 | 0.071577 | 0.21706 | 0.023842 | 0.072303 | 0.022561 | 0.191332 | 0.01607 | 0.13629 |
| 185 | 0.067942 | 0.18422 | 0.022482 | 0.060958 | 0.030517 | 0.233006 | 0.021853 | 0.16686 |
| 188 | 0.087765 | 0.08776 | - | - | - | - | - | - |
| 189 | 0.06325 | 0.30457 | 0.02320 | 0.08486 | 0.039566 | 0.363545 | 0.026402 | 0.24259 |
| 190 | 0.090194 | 0.32515 | 0.02281 | 0.082231 | 0.054624 | 0.350382 | 0.038171 | 0.24485 |
| 191 | 0.163421 | 0.62595 | 0.039433 | 0.151041 | 0.046971 | 0.33967 | 0.033429 | 0.24174 |

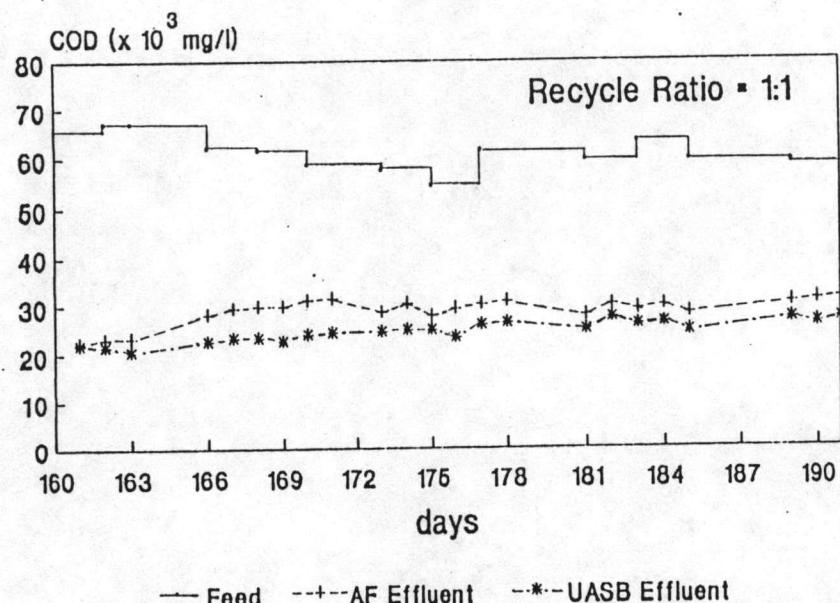
หมายเหตุ:

Unit 1* = m³ /kg COD fedUnit 2* = m³ /kg COD Removed

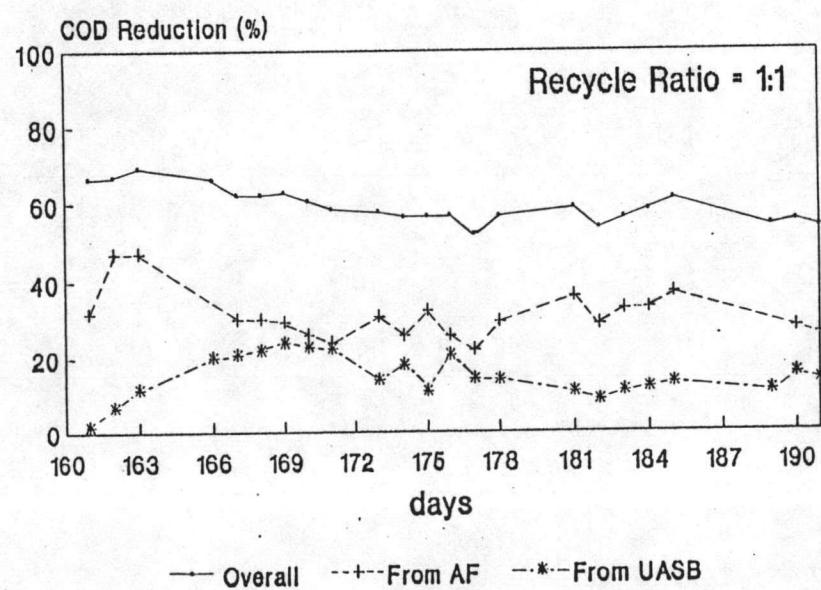
การทดสอบการเบลอกนแปลงของค่าคราร์นีต่าง ๆ ของระบบ
ทดลองที่ว่างการทดลองที่อัตราการป้อนสารอินทรี 2.98 กก.COD/ลบ.ม.-วัน



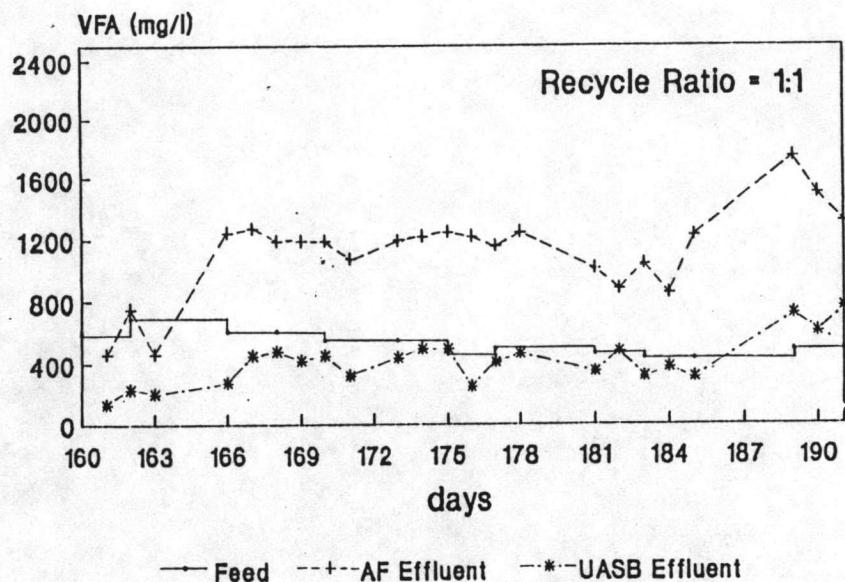
รูปที่ ค.42 ปริมาณตะกอนแบบที่เรียกวัถังหมักนีเกนแบบ UASB ที่ความสูงต่าง ๆ ของถังหมัก
ในวันที่ 173 หลังจากเริ่มทดลอง



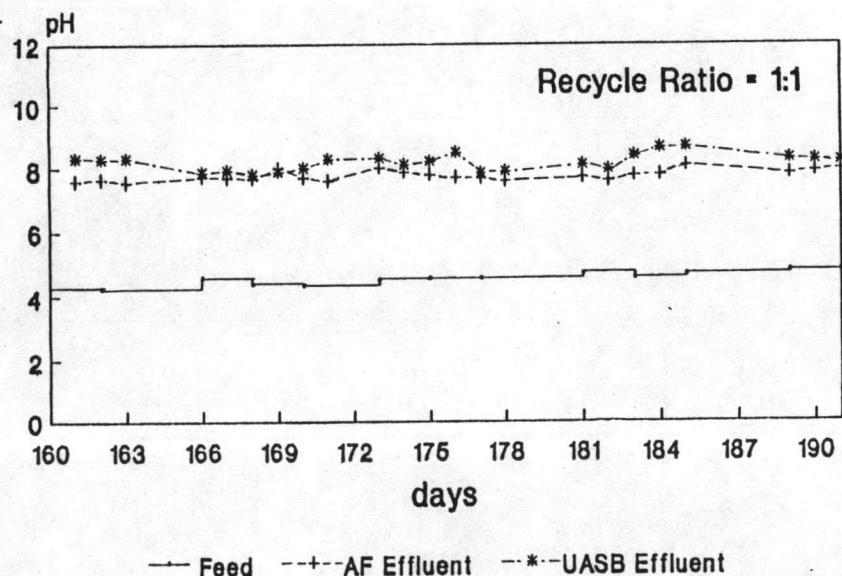
รูปที่ ค.43 การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำகากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำກากส่าที่ออกจากระบบ



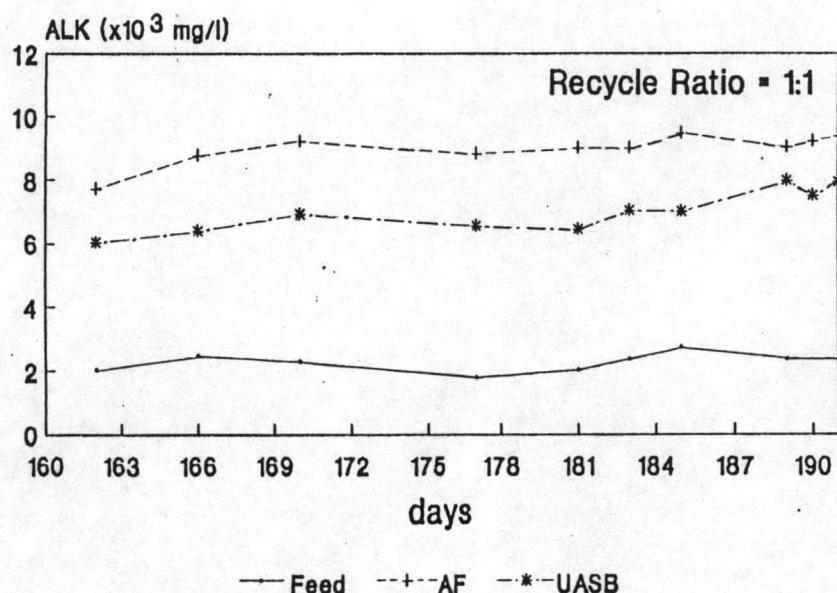
รูปที่ ค.44 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการกำจัด COD



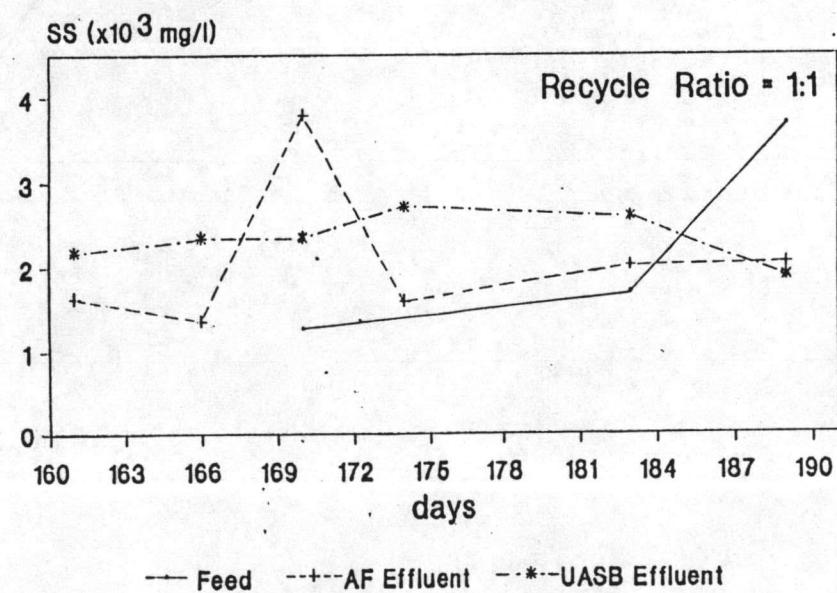
รูปที่ ค.45 การเปลี่ยนแปลงของปริมาณกรดไขมันระหว่างน้ำจากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำจากส่าที่ออกจากระบบ



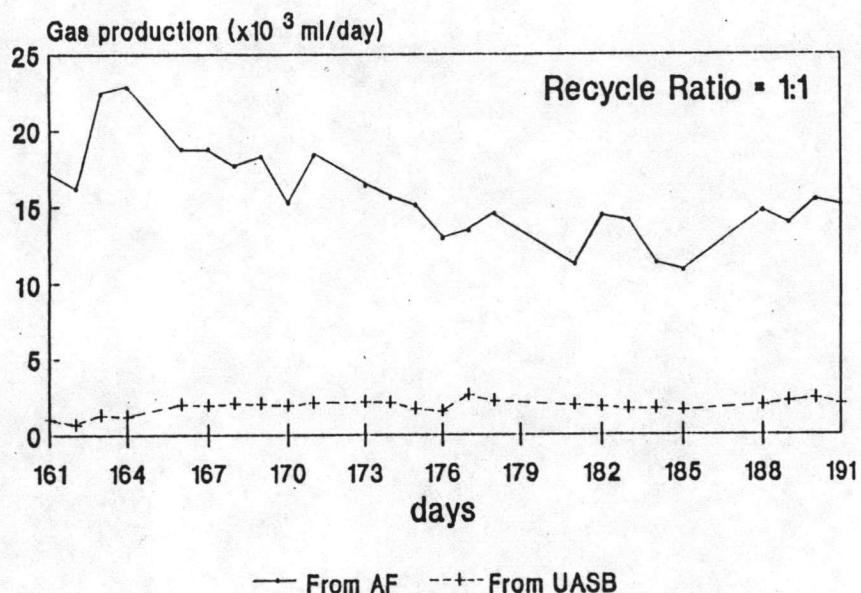
รูปที่ ค.46 การเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำจากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำจากส่าที่ออกจากระบบ



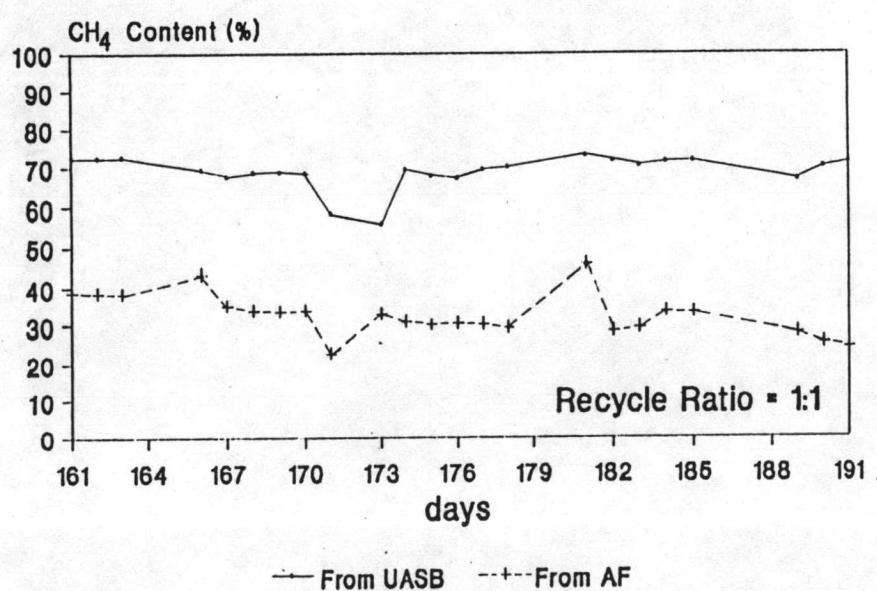
รูปที่ ค.47 การเปลี่ยนแปลงค่าความเป็นค่างของน้ำากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำากส่าที่ออกจากระบบ



รูปที่ ค.48 การเปลี่ยนแปลงปริมาณของแข็งแหวลของน้ำากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำากส่าที่ออกจากระบบ

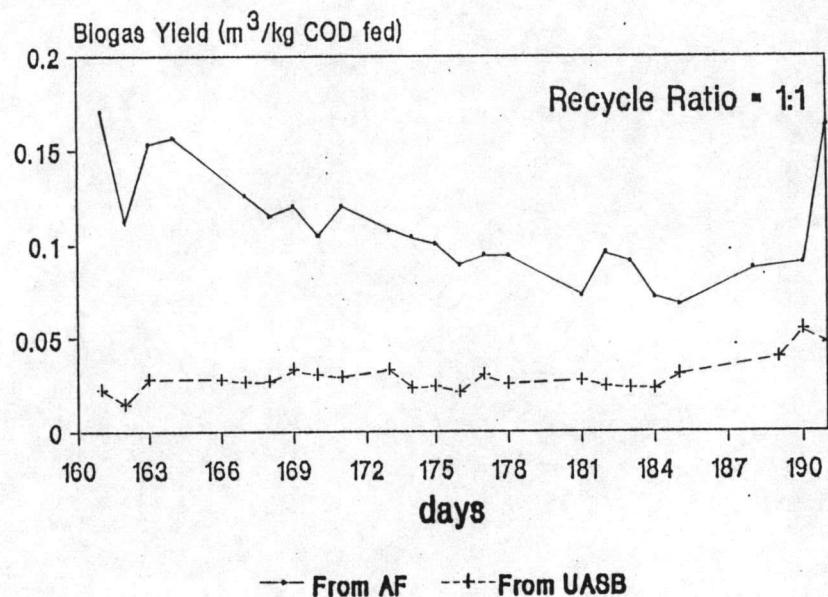


รูปที่ ค.49 การเปลี่ยนแปลงอัตราการผลิตก๊าซชีวภาพ

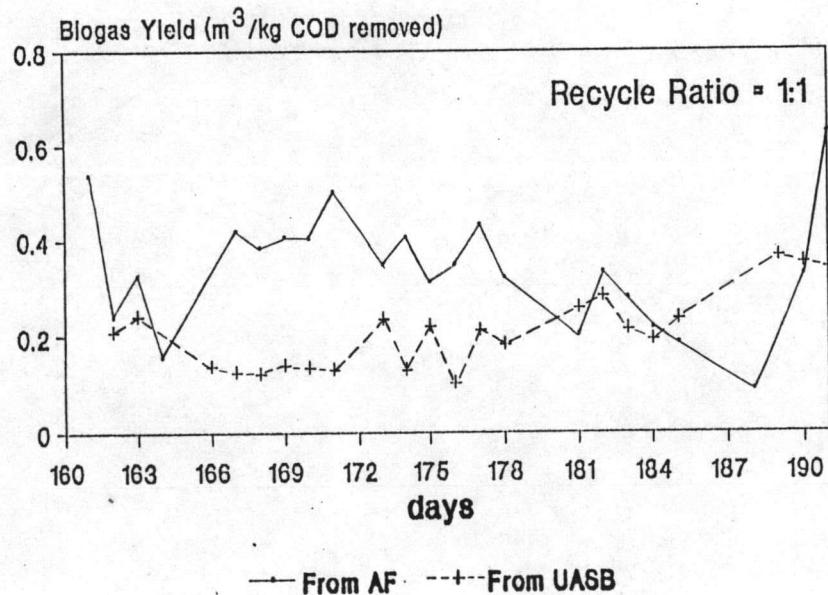


รูปที่ ค.50 การเปลี่ยนแปลงของค่าประกอบของก๊าซชีวภาพที่ผลิตได้

(A)



(B)

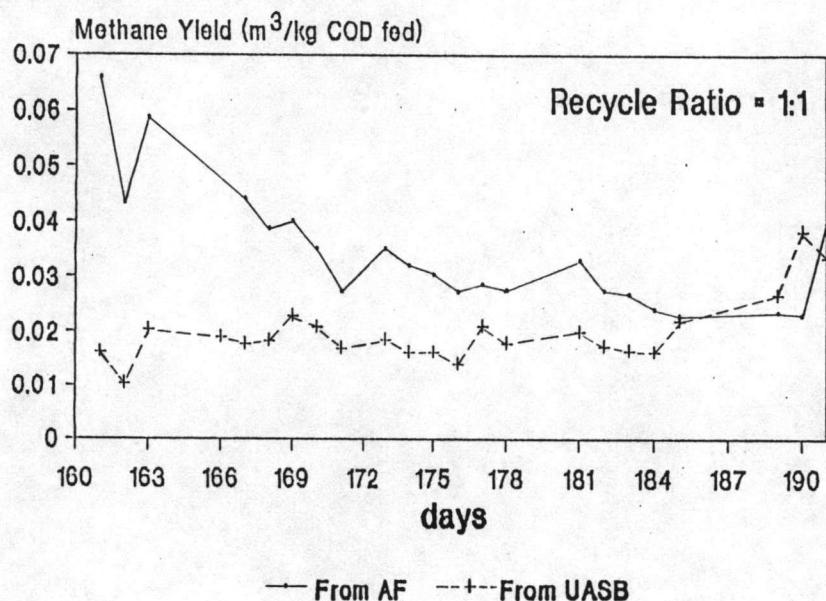


รูปที่ ค.51 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการผลิตก๊าซชีวภาพ

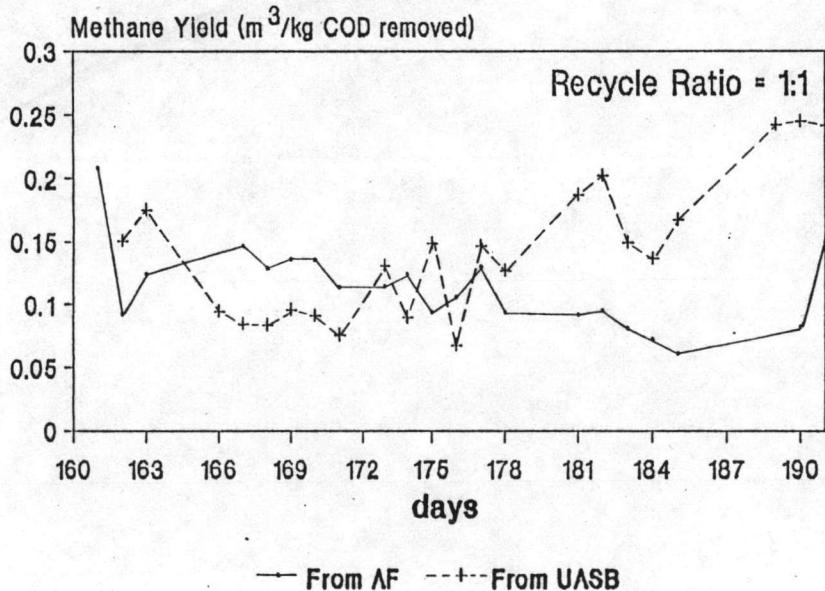
(A) ผิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ป้อนเข้าสู่ระบบ

(B) ผิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ถูกกำจัด

(A)



(B)



รูปที่ ค.52 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการผลิตก๊าซมีเทน

(A) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ป้อนเข้าสู่ระบบ

(B) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ถูกกำจัด

ตาราง C.6 ข้อมูลการทดลอง แสดงค่าดาราชีนและประสิทธิภาพของระบบในแต่ละวันที่อัตราการป้อนสารอินทรีย์ 6.38 กก.COD/ลบ.ม.-วัน

| วันที่ | อัตราการไหล (lit/day) | | ระยะเวลาเก็บเกี่ยน (days) | | อัตราการป้อนสารอินทรีย์ (kg/m ³ day) | COD (mg/l) | | | สารอินทรีย์ที่ถูกลด (%) | | | กรดไขมันระเหย (mg/l) | | |
|--------|-----------------------|------|---------------------------|-------|---|------------|-------------|---------------|-------------------------|-------|---------|----------------------|-------------|---------------|
| | AF | UASB | AF | UASB | | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | AF | UASB | Overall | Feed | AF Effluent | UASB Effluent |
| 197 | 4.52 | 1.37 | 1.51 | 25.51 | 4.03 | 62,500 | 31,076 | 28,100 | - | 9.58 | 55.04 | 580 | 1,342 | 870 |
| 198 | 4.25 | 2.76 | 1.60 | 12.70 | 3.79 | 62,500 | 31,605 | 28,642 | 30.23 | 9.38 | 54.17 | 549 | 1,403 | 763 |
| 199 | 7.08 | 2.76 | 0.96 | 12.70 | 6.71 | 66,358 | 33,497 | 30,245 | 29.48 | 9.71 | 54.42 | 488 | 2,044 | 1,251 |
| 202 | 7.05 | 4.17 | 0.96 | 8.40 | 6.45 | 64,027 | 34,148 | 29,920 | 27.55 | 12.38 | 53.27 | 488 | 1,800 | 1,312 |
| 203 | 7.05 | 4.17 | 0.96 | 8.40 | 6.45 | 64,027 | 31,937 | 29,678 | 32.01 | 7.07 | 53.65 | 488 | 1,892 | 1,159 |
| 204 | 6.23 | 3.61 | 1.09 | 9.71 | 5.43 | 60,990 | 32,973 | 31,020 | 27.27 | 5.92 | 49.14 | 127 | 2,136 | 1,403 |
| 206 | 6.27 | 4.26 | 1.08 | 8.21 | 5.26 | 58,673 | 32,326 | 31,020 | 27.92 | 4.04 | 47.13 | 580 | 1,953 | 1,151 |
| 209 | 6.78 | 4.05 | 1.00 | 8.64 | 5.78 | 59,693 | 32,711 | 30,768 | 27.88 | 5.94 | 48.46 | 580 | 1,739 | 1,403 |
| 210 | 6.78 | 4.05 | 1.00 | 8.64 | 5.78 | 59,693 | 32,449 | 30,522 | 28.26 | 5.94 | 48.87 | 488 | 1,648 | 885 |
| 211 | 7.61 | 3.88 | 0.89 | 9.03 | 6.60 | 60,742 | 32,711 | 29,796 | 28.32 | 8.91 | 50.95 | 488 | 1,464 | 702 |
| 212 | 7.61 | 3.88 | 0.89 | 9.03 | 6.60 | 60,742 | 32,259 | 30,646 | 28.74 | 5.00 | 49.55 | 610 | 2,075 | 1,190 |
| 213 | 7.51 | 5.46 | 0.91 | 6.41 | 6.11 | 56,958 | 32,065 | 28,890 | 26.27 | 9.90 | 49.99 | 549 | 1,831 | 1,007 |
| 216 | 7.65 | 7.59 | 0.89 | 4.61 | 6.31 | 57,768 | 31,112 | 29,207 | 28.81 | 6.12 | 49.44 | 610 | 1,861 | 915 |
| 217 | 7.65 | 4.70 | 0.89 | 7.45 | 6.31 | 57,768 | 30,553 | 29,608 | 30.50 | 3.09 | 49.84 | 549 | 1,739 | 1,129 |
| 218 | 7.59 | 4.73 | 0.90 | 7.41 | 6.40 | 59,030 | 32,694 | 29,877 | 25.79 | 10.00 | 50.39 | 676 | 2,440 | 926 |
| 219 | 7.59 | 4.73 | 0.90 | 7.41 | 6.40 | 59,030 | 33,196 | 29,527 | 28.22 | 10.94 | 52.76 | 676 | 2,352 | 985 |
| 220 | 7.66 | 3.74 | 0.89 | 9.37 | 6.89 | 62,995 | 31,183 | 29,293 | 29.64 | 6.06 | 50.38 | 470 | 1,735 | 941 |
| 223 | 7.60 | 5.98 | 0.89 | 5.85 | 6.54 | 60,220 | 31,578 | 28,501 | 31.57 | 9.74 | 54.76 | 529 | 2,058 | 1,088 |
| 224 | 7.60 | 5.98 | 0.89 | 5.85 | 6.54 | 60,220 | 32,694 | 29,251 | 26.30 | 10.53 | 51.43 | 529 | 2,117 | 1,000 |
| 225 | 7.36 | 4.35 | 0.92 | 8.04 | 6.57 | 62,502 | 33,155 | 29,877 | 25.79 | 10.00 | 50.39 | 676 | 2,440 | 926 |
| 226 | 7.36 | 4.35 | 0.92 | 8.04 | 6.57 | 62,502 | 34,238 | 29,959 | 25.59 | 12.50 | 52.07 | 647 | 2,293 | 970 |
| 227 | 7.52 | 7.24 | 0.90 | 4.84 | 6.47 | 60,185 | 34,238 | 29,959 | - | - | - | - | - | - |

ตาราง ค. 6 (ต่อ)

| วันที่ | pH | | | | ส่วนความเป็นกรด (mg/l) | | | ปริมาณของน้ำแข็งแขวนลอย (mg/l) | | | อัตราการผลิตก๊าซ (ml/day) | | อัตราประกอบของก๊าซชีวภาพที่ได้ (%) | | | | | | | | | |
|--------|------|----------|-----|----------|------------------------|----------|-------|--------------------------------|------|----------|---------------------------|----------|------------------------------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-------|-------|-------|-------|-------|
| | Feed | AF | | UASB | Feed | AF | | UASB | Feed | AF | | UASB | AF | UASB | | | | | | | | |
| | | Effluent | | Effluent | | Effluent | | Effluent | | Effluent | | Effluent | | CO ₂ | CH ₄ | CO ₂ | CH ₄ | | | | | |
| 197 | 4.5 | | | | 2,082 | | | | | | | | | 71.34 | 28.66 | 29.25 | 70.75 | | | | | |
| 198 | 4.5 | 7.7 | 8 | 8.4 | | 9,024 | 7,883 | | | | | | | 79.39 | 20.61 | 31.31 | 68.69 | | | | | |
| 199 | 4.2 | 7.9 | 8.4 | | 1,240 | 8,181 | 7,288 | | | | | | | 11,511 | 1,951 | 81.42 | 18.58 | 31.77 | 68.23 | | | |
| 202 | 4.6 | 7.8 | 8.4 | | | | | | | | | | | 16,273 | 2,228 | 75.56 | 24.44 | 30.01 | 69.99 | | | |
| 203 | 4.6 | 7.6 | 8.1 | | | | | | | | | | | 16,372 | 2,510 | 84.58 | 15.42 | 31.77 | 68.23 | | | |
| 204 | 4.4 | 7.7 | 8 | | | | | | | | | | | 17,931 | 2,816 | 80.12 | 19.88 | 41.96 | 58.04 | | | |
| 206 | 4.7 | 7.6 | 7.9 | | | | | | | | | | | 16,626 | 3,167 | 77.90 | 22.10 | 37.80 | 62.20 | | | |
| 209 | 4.6 | 7.9 | 8.4 | | 2,082 | 9,271 | 8,181 | | | | | | | 17,156 | 4,308 | 74.60 | 25.40 | 37.84 | 62.16 | | | |
| 210 | 4.6 | 7.9 | 8.2 | | | | | | | | | | | 16,095 | 4,894 | 75.56 | 24.44 | 32.20 | 67.80 | | | |
| 211 | 4.5 | 7.8 | 8 | | | | | | | | | | | 13,350 | 4,946 | 77.28 | 22.72 | 32.62 | 67.38 | | | |
| 212 | 4.5 | 8 | 8.2 | | | | | | | | | | | 13,680 | 4,446 | 75.67 | 24.33 | 28.04 | 71.96 | | | |
| 213 | 4.2 | 8.1 | 8.4 | | | | | | | | | | | 21,018 | 5,273 | 81.65 | 18.35 | 30.94 | 69.06 | | | |
| 216 | 4.2 | 8 | 8.5 | | 1,388 | 8,726 | 7,734 | | | | | | | 20,058 | 5,100 | 78.51 | 21.49 | 30.65 | 69.35 | | | |
| 217 | 4.2 | 7.7 | 8.1 | | | | | | | | | | | 22,022 | 5,450 | 82.69 | 17.31 | 29.93 | 70.07 | | | |
| 218 | 4.3 | 8 | 8.3 | | | | | | | | | | | 7,240 | 5,980 | 2,940 | 19,584 | 5,380 | 75.30 | 24.70 | 29.30 | 70.70 |
| 219 | 4.3 | 7.9 | 8.5 | | | | | | | | | | | 24,048 | 5,935 | 80.79 | 19.21 | 31.33 | 68.67 | | | |
| 220 | 4.3 | 8.1 | 8.5 | | 1,785 | 8,875 | 7,487 | | | | | | | 21,621 | 5,344 | 81.11 | 18.89 | 29.98 | 70.02 | | | |
| 223 | 4.4 | 7.7 | 7.9 | | 1,934 | 8,875 | 7,734 | | | | | | | 4,320 | 1,460 | 2,850 | 20,695 | 6,887 | 76.98 | 23.02 | 29.07 | 70.93 |
| 224 | 4.4 | 7.8 | 8.2 | | 1,934 | 9,073 | 7,883 | | | | | | | 25,366 | 6,617 | 80.96 | 19.04 | 29.25 | 70.75 | | | |
| 225 | 4.3 | 7.7 | 8.1 | | 1,587 | 9,073 | 8,181 | | | | | | | 2,485 | 1,340 | 3,720 | 24,701 | 7,496 | 81.04 | 18.96 | 29.20 | 70.80 |
| 226 | 4.3 | 8.1 | 8.6 | | 1,587 | 9,371 | 8,082 | | | | | | | 2,400 | 2,280 | 4,730 | 25,543 | 7,367 | 80.11 | 19.89 | 31.60 | 68.40 |
| 227 | 4.4 | 7.9 | 8.4 | | 2,033 | 9,569 | 8,181 | | | | | | | 2,400 | 2,280 | 4,730 | 25,402 | 7,622 | 80.02 | 19.98 | 29.80 | 70.20 |

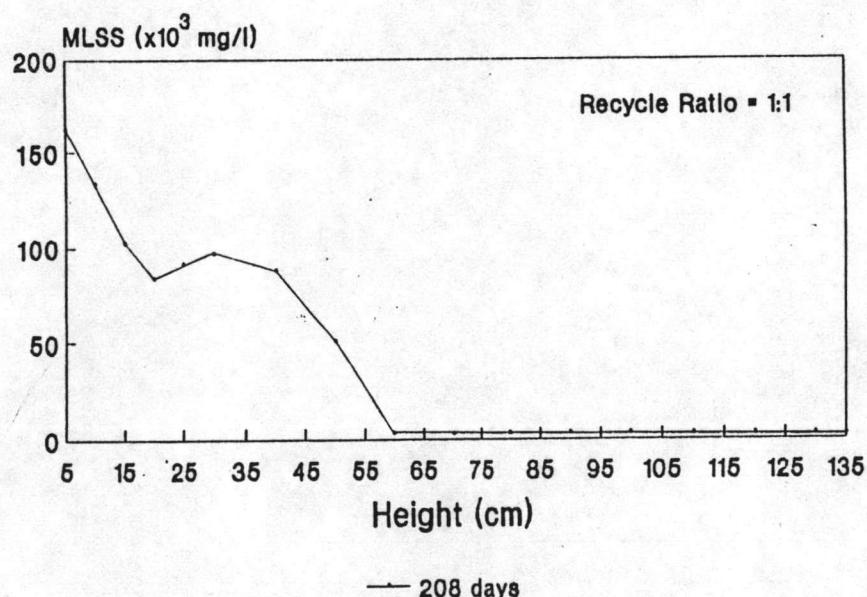
ตาราง ค. 6 (ต่อ)

| วันที่ | ประสิทธิภาพในการผลิตก๊าซจากถังหมัก AF | | | | ประสิทธิภาพในการผลิตก๊าซจากถังหมัก UASB | | | |
|--------|---------------------------------------|---------|---------------|---------|---|----------|---------------|----------|
| | Biogas Yield | | Methane Yield | | Biogas Yield | | Methane Yield | |
| | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* |
| 197 | | | | | | | | |
| 198 | 0.096586 | - | 0.01991 | - | 0.02023 | 0.211248 | 0.013896 | 0.145106 |
| 199 | 0.059843 | 0.19795 | 0.01112 | 0.03678 | 0.022394 | 0.238865 | 0.015279 | 0.162977 |
| 202 | 0.04841 | 0.16421 | 0.01183 | 0.04013 | 0.015957 | 0.164368 | 0.011169 | 0.115041 |
| 203 | 0.049278 | 0.17884 | 0.0076 | 0.02758 | 0.017634 | 0.142426 | 0.012032 | 0.097177 |
| 204 | 0.054157 | 0.16918 | 0.01077 | 0.03363 | 0.024455 | 0.345731 | 0.014193 | 0.200663 |
| 206 | 0.058829 | 0.21575 | 0.013 | 0.04768 | 0.02254 | 0.380552 | 0.01402 | 0.236703 |
| 209 | 0.060984 | 0.21844 | 0.01549 | 0.05548 | 0.032888 | 0.814032 | 0.020443 | 0.506002 |
| 210 | 0.052335 | 0.18771 | 0.01279 | 0.04588 | 0.036921 | 0.621585 | 0.025033 | 0.421434 |
| 211 | 0.04353 | 0.15404 | 0.00989 | 0.035 | 0.039325 | 0.662199 | 0.026497 | 0.44619 |
| 212 | 0.03942 | 0.13921 | 0.00959 | 0.03387 | 0.035066 | 0.393502 | 0.025234 | 0.283164 |
| 213 | 0.06105 | 0.21243 | 0.0112 | 0.03898 | 0.029934 | 0.598653 | 0.020672 | 0.41343 |
| 216 | 0.06098 | 0.22389 | 0.0131 | 0.04811 | 0.02108 | 0.301142 | 0.014619 | 0.208842 |
| 217 | 0.065893 | 0.22869 | 0.01141 | 0.03959 | 0.0373 | 0.60918 | 0.026136 | 0.426852 |
| 218 | 0.058891 | 0.22421 | 0.01455 | 0.05538 | 0.035507 | 0.358591 | 0.025103 | 0.253524 |
| 219 | 0.072049 | 0.23624 | 0.01384 | 0.04538 | 0.041108 | 1.329078 | 0.028229 | 0.912678 |
| 220 | 0.064253 | 0.21678 | 0.01214 | 0.04095 | 0.045858 | 0.756606 | 0.03211 | 0.529776 |
| 223 | 0.058573 | 0.18555 | 0.01348 | 0.04271 | 0.036442 | 0.37399 | 0.025848 | 0.265271 |
| 224 | 0.075252 | 0.28614 | 0.01433 | 0.05448 | 0.033818 | 0.321131 | 0.023926 | 0.2272 |
| 225 | 0.072665 | 0.2817 | 0.01378 | 0.05341 | 0.051872 | 0.518816 | 0.036726 | 0.367322 |
| 226 | 0.075114 | 0.26618 | 0.01494 | 0.05294 | 0.051043 | 0.46646 | 0.034913 | 0.319059 |
| 227 | 0.074983 | 0.29298 | 0.01498 | 0.05854 | 0.030758 | 0.246108 | 0.021592 | 0.172768 |

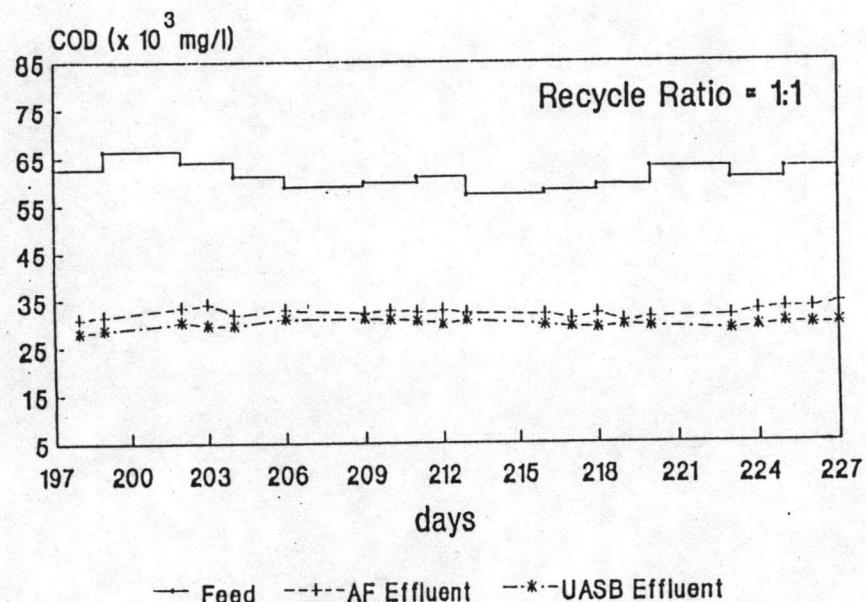
หมายเหตุ:

Unit 1* = $m^3 / kg COD fed$ Unit 2* = $m^3 / kg COD Removed$

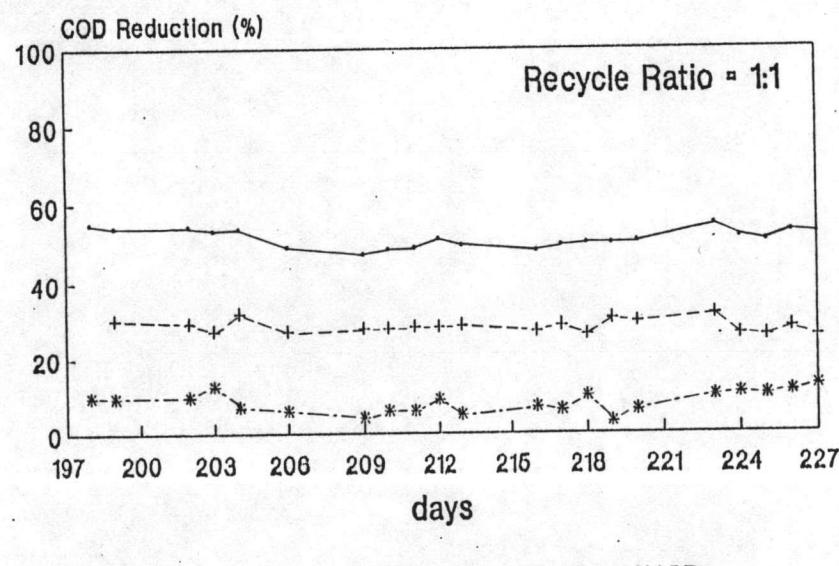
กราฟแสดงการเปลี่ยนแปลงของค่าธรรมเนียม
 ตลอดช่วงการทดลองที่อัตราการป้อนสารอินทรีย์ 6.38 กก.COD/ลบ.ม.-วัน



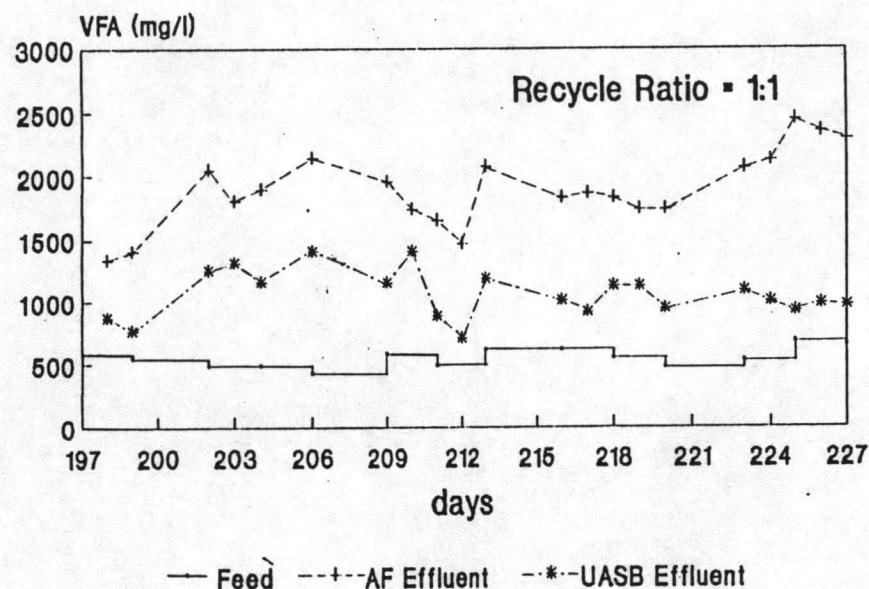
รูปที่ ค.53 ปริมาณตะกอนแบบที่เรียกวิถังหมักนีเกนแบบ UASB ที่ความสูงต่าง ๆ ของถังหมักในวันที่ 208 หลังจากเริ่มทดลอง



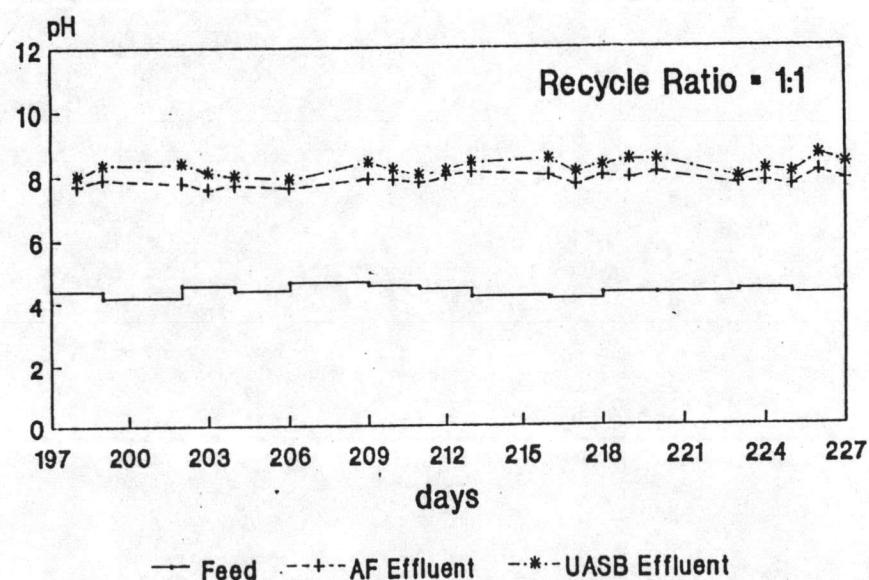
รูปที่ ค.54 การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำகากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำกากส่าที่ออกจากระบบ



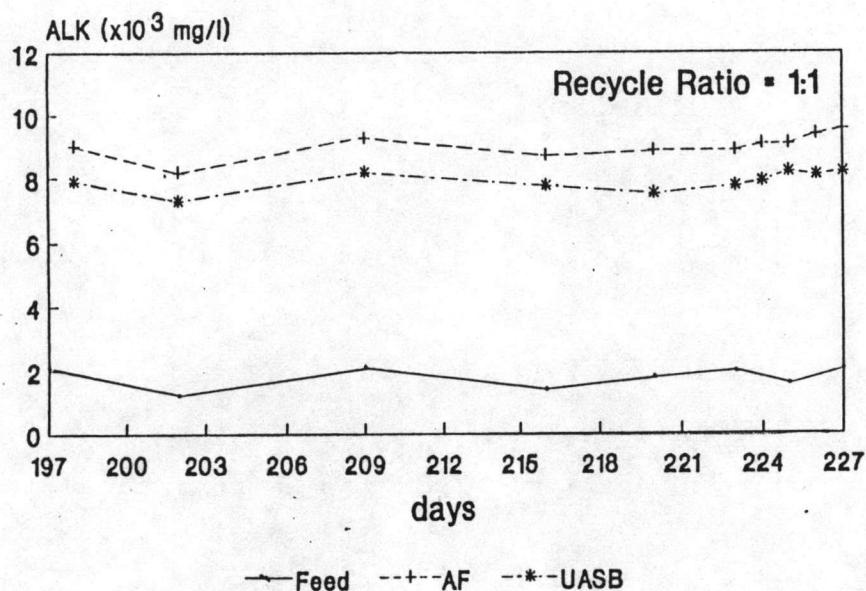
รูปที่ ค.55 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการกำจัด COD



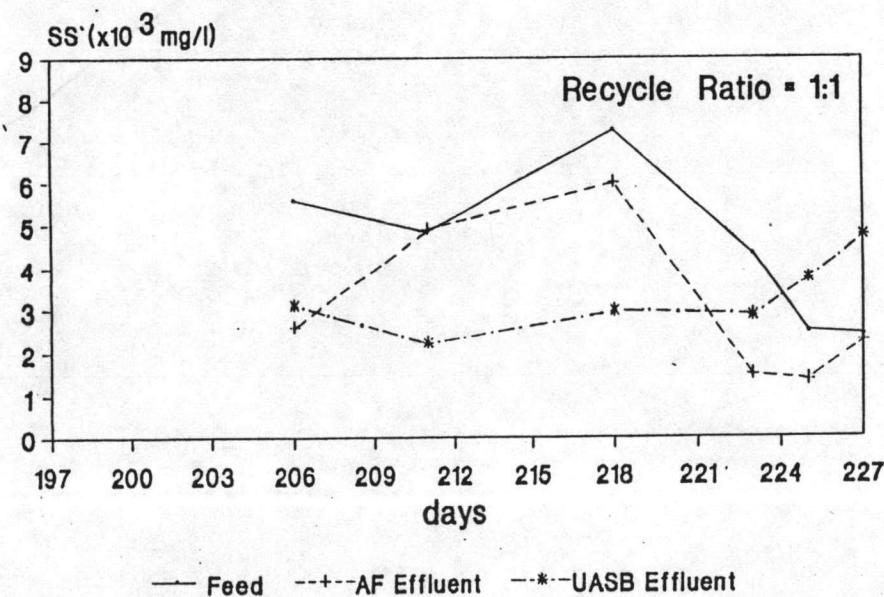
รูปที่ ค.56 การเปลี่ยนแปลงของปริมาณกรดไขมันระบบทองน้ำจากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำจากส่าที่ออกจากระบบ



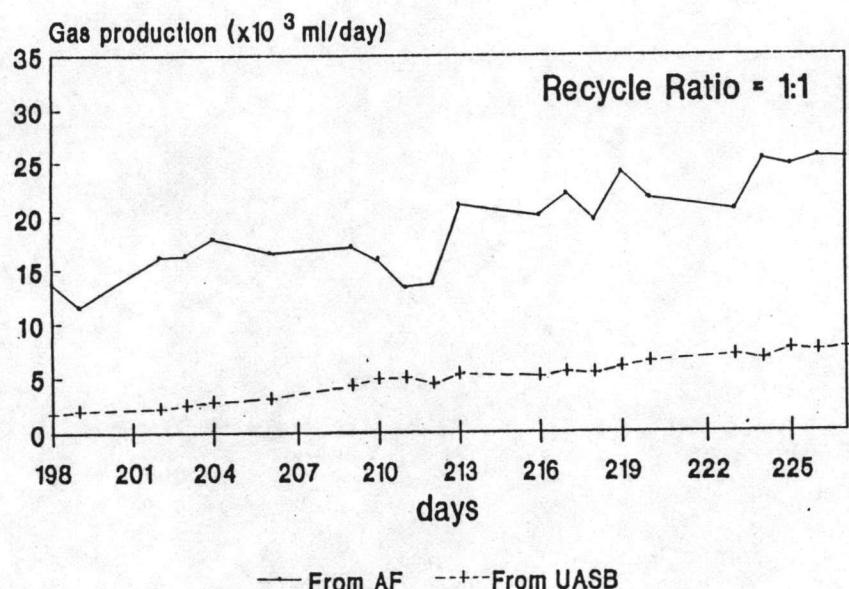
รูปที่ ค.57 การเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำจากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำจากส่าที่ออกจากระบบ



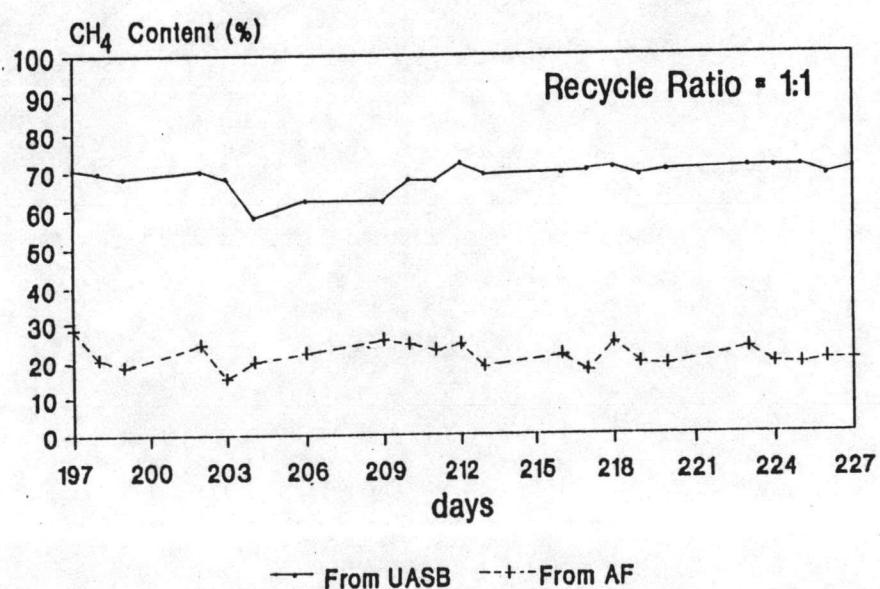
รูปที่ ค.58 การเปลี่ยนแปลงค่าความเป็นด่างของน้ำกากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำกากส่าที่ออกจากระบบ



รูปที่ ค.59 การเปลี่ยนแปลงปริมาณของแข็งขวนลดของน้ำกากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำกากส่าที่ออกจากระบบ

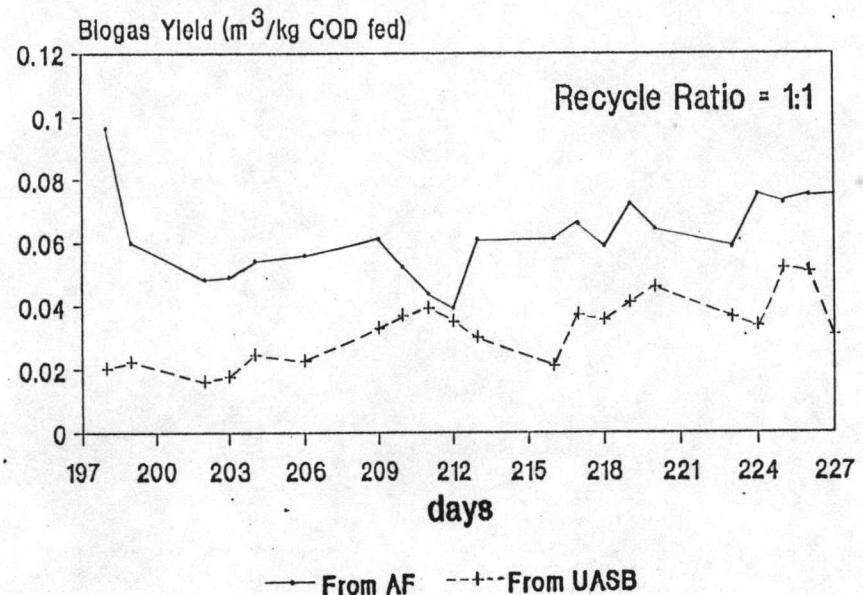


รูปที่ ค.60 การเปลี่ยนแปลงอัตราการผลิตก๊าซชีวภาพ

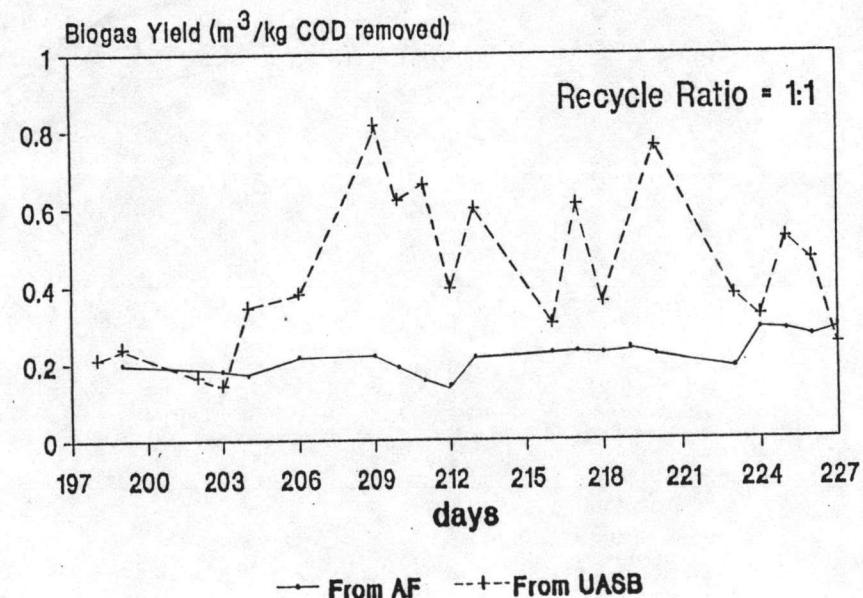


รูปที่ ค.61 การเปลี่ยนแปลงของค่าประกอบของก๊าซชีวภาพที่ผลิตได้

(A)



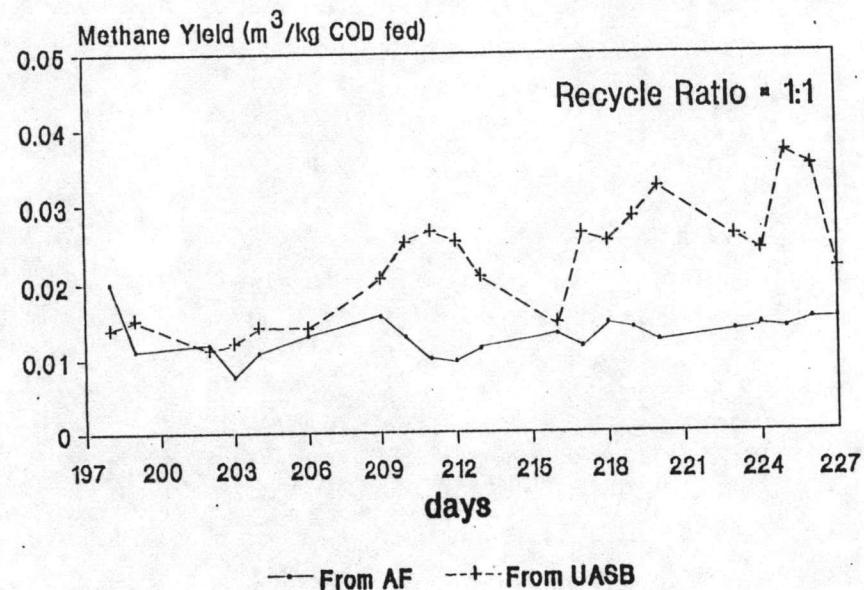
(B)



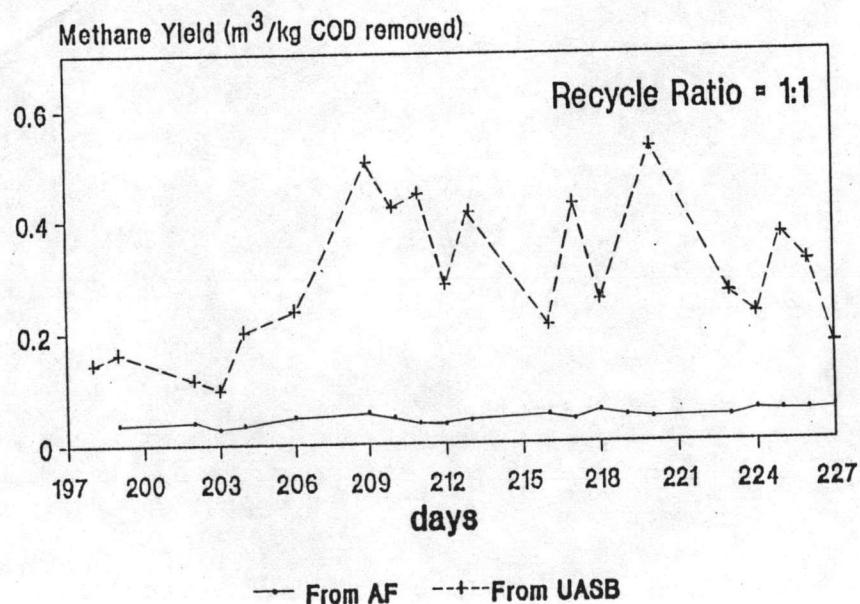
รูปที่ ค.62 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการผลิตก๊าซชีวภาพ

- (A) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่มีอยู่เดิมในระบบ
- (B) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ถูกกำจัด

(A)



(B)



รูปที่ ค.63 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการผลิตก๊าซมีเทน

(A) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ป้อนเข้าสู่ระบบ

(B) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ถูกกำจัด

ตาราง C.7 ข้อมูลการทดลอง แสดงค่าดัชนีและประสิทธิภาพของระบบในแต่ละวันที่อัตราการป้อน

สารอินทรีย์ 8.20 กก.COD/ลบ.ม.-วัน

| วันที่ | อัตราการไฟล์ (lit/day) | | ระยะเวลาเก็บเกี่ยว (days) | | อัตราการป้อน สารอินทรีย์ (kg/m ³ . day) | COD (mg/l) | | | สารอินทรีย์ที่ลดลง (%) | | | กรดไขมันระเหย (mg/l) | | |
|--------|------------------------|-------|---------------------------|------|--|------------|----------------|------------------|------------------------|-------|---------|----------------------|----------------|------------------|
| | AF | UASB | AF | UASB | | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | AF | UASB | Overall | Feed | AF Effluent | UASB Effluent |
| 230 | 9.45 | 5.23 | 0.72 | 6.69 | 8.41 | 62,244 | | | - | 12.38 | 52.13 | 588 | 2,940 | 1,322 |
| 231 | 9.45 | 5.23 | 0.72 | 6.69 | 8.41 | 62,244 | 34,007 | 29,796 | 25.30 | 7.48 | 48.90 | 470 | 3,057 | 1,646 |
| 232 | 9.38 | 5.63 | 0.72 | 6.21 | 8.48 | 63,252 | 34,377 | 31,807 | 28.92 | 7.54 | 50.62 | 470 | 3,028 | 1,646 |
| 233 | 9.38 | 5.63 | 0.72 | 6.22 | 8.48 | 63,252 | 33,784 | 31,235 | 29.10 | 7.76 | 51.15 | 500 | 2,969 | 1,764 |
| 234 | 9.19 | 7.38 | 0.74 | 4.74 | 8.21 | 62,502 | 33,497 | 30,896 | 28.74 | 9.62 | 51.87 | 441 | 3,557 | 1,882 |
| 236 | 9.18 | 5.62 | 0.74 | 6.23 | 8.20 | 62,500 | 33,280 | 30,080 | 24.35 | 11.01 | 50.14 | 441 | 3,851 | 2,117 |
| 237 | 9.18 | 5.62 | 0.74 | 6.23 | 8.20 | 62,500 | 35,020 | 31,164 | 23.24 | 15.32 | 51.29 | 529 | 3,969 | 2,081 |
| 238 | 7.18 | 5.93 | 0.95 | 5.91 | 6.49 | 63,256 | 35,950 | 30,444 | 26.92 | 8.41 | 50.42 | 529 | 3,116 | 2,087 |
| 239 | 7.18 | 5.93 | 0.95 | 5.91 | 6.49 | 63,256 | 34,240 | 31,360 | 26.27 | 10.09 | 50.42 | 470 | 3,204 | 1,852 |
| 240 | 9.22 | 8.17 | 0.74 | 4.28 | 7.84 | 59,500 | 34,880 | 31,360 | 29.70 | 4.85 | 48.93 | 500 | 2,852 | 1,646 |
| 243 | 9.19 | 7.29 | 0.74 | 4.80 | 7.82 | 59,593 | 31,938 | 30,388 | 29.56 | 3.88 | 48.89 | 470 | 2,440 | 1,235 |
| 245 | 9.50 | 6.82 | 0.72 | 5.13 | 8.16 | 60,094 | 31,691 | 30,460 | 27.12 | 4.72 | 47.68 | 470 | 2,705 | 1,352 |
| 246 | 9.50 | 6.82 | 0.72 | 5.13 | 8.16 | 60,094 | 32,997 | 31,441 | 26.52 | 17.14 | 56.43 | 412 | 2,234 | 911 |
| 247 | 9.35 | 8.75 | 0.73 | 4.00 | 8.22 | 61,532 | 32,868 | 28,572 | 28.18 | 13.07 | 52.45 | 647 | 1,970 | 647 |
| 248 | 9.34 | 11.00 | 0.73 | 3.18 | 8.59 | 64,409 | 31,450 | 27,786 | 30.19 | 11.65 | 54.84 | 647 | 2,587 | 529 |
| 249 | 9.34 | 11.00 | 0.73 | 3.18 | 8.18 | 61,328 | 33,872 | 28,066 | 29.93 | 6.60 | 50.69 | 882 | 5,527 | 1,235 |
| 250 | 9.37 | 5.46 | 0.73 | 6.41 | 8.21 | 61,328 | 39,356 | 30,324 | 11.95 | 22.95 | 50.55 | 882 | 4,057 | 2,646 |
| 257 | 9.37 | 5.46 | 0.73 | 6.41 | 8.50 | 63,479 | 33,439 | 32,189 | 27.03 | 3.74 | 47.51 | 882 | 4,028 | 3,057 |
| 258 | 9.29 | 7.94 | 0.73 | 4.41 | 8.42 | 63,479 | 33,516 | 31,303 | 29.93 | 10.53 | 48.99 | 529 | 4,380 | 3,057 |
| 259 | 9.47 | 7.87 | 0.72 | 4.45 | 8.65 | 63,990 | 36,192 | 32,382 | 23.63 | 6.52 | 47.50 | 529 | 4,777 | 2,852 |
| 261 | 9.08 | 7.11 | 0.75 | 4.92 | 8.43 | 64,944 | 35,939 | 33,595 | 25.42 | 4.02 | 44.80 | 519 | 4,704 | 3,087 |
| 262 | 9.08 | 7.11 | 0.75 | 4.92 | 8.43 | 64,944 | 37,347 | 35,846 | 24.20 | 8.22 | 46.52 | 588 | 4,763 | 3,146 |
| 263 | 9.22 | 8.37 | 0.74 | 4.18 | 8.84 | 67,103 | 37,840 | 34,730 | 24.91 | 10.36 | 48.87 | 588 | 4,821 | 2,969 |
| 264 | 9.22 | 8.37 | 0.74 | 4.18 | 8.84 | 67,103 | 38,276 | 34,311 | 24.83 | 9.18 | 49.13 | 588 | 4,851 | 2,910 |
| 265 | 9.22 | 8.37 | 0.74 | 4.18 | 8.84 | 67,103 | 37,587 | 34,138 | 25.87 | | | | | |

ตาราง ค. 7 (ต่อ)

| วันที่ | pH | | | สภาพความเป็นกรดด่าง [mg/l] | | | ปริมาณของน้ำแข็งแขวนลออย [mg/l] | | | อัตราการผลิตก๊าซ [ml/day] | | อัตราประกอบของก๊าซชีวภาพที่ได้ (%) | | | | | | |
|--------|------|----------------|------------------|----------------------------|----------------|------------------|---------------------------------|----------------|------------------|---------------------------|-------|------------------------------------|-----------------|-----------------|-----------------|-------|-------|-------|
| | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | AF | UASB | AF | | UASB | | | | |
| | | | | | | | | | | | | CO ₂ | CH ₄ | CO ₂ | CH ₄ | | | |
| 230 | 4.5 | | | | | | 1,785 | | | | | | | | | | | |
| 231 | 4.5 | 7.8 | 8.4 | | | | 9,123 | 8,230 | | | | 27,289 | 6,789 | 83.22 | 16.78 | 29.88 | 70.12 | |
| 232 | 4.7 | 7.7 | 8 | | | | | | | 1,595 | 1,995 | 4,460 | 32,492 | 9,131 | 82.94 | 17.06 | 30.05 | 69.95 |
| 233 | 4.7 | 7.6 | 7.9 | | | | | | | | | | 34,440 | 9,756 | 83.26 | 16.74 | 29.00 | 71.00 |
| 234 | 4.6 | 7.8 | 8.2 | | | | | | | | | | 34,107 | 11,178 | 81.70 | 18.30 | 29.58 | 70.42 |
| 236 | 4.7 | 7.4 | 7.9 | 2,380 | 9,123 | 8,677 | | | | | | | 24,597 | 7,341 | 82.66 | 17.34 | 32.56 | 67.44 |
| 237 | 4.7 | 7.5 | 8 | | | | | | | | | | 34,345 | 13,302 | 88.36 | 11.64 | 34.42 | 65.58 |
| 238 | 4.7 | 7.5 | 8 | | | | | | | 1,160 | 1,890 | 5,120 | 27,457 | 14,008 | 85.91 | 14.09 | 32.42 | 67.58 |
| 239 | 4.7 | 7.8 | 8.1 | | | | | | | | | | 20,951 | 14,786 | 87.68 | 12.32 | 30.37 | 69.63 |
| 240 | 4.5 | 7.5 | 7.9 | 1,289 | 8,478 | 7,784 | | | | | | | 20,928 | 14,161 | 87.37 | 12.63 | 33.06 | 66.94 |
| 243 | 4.4 | 7.6 | 7.9 | | | | | | | 1,170 | 2,360 | 8,795 | 27,140 | 15,092 | 86.17 | 13.83 | 30.22 | 69.78 |
| 245 | 4.4 | 7.7 | 8.2 | | | | | | | | | | 21,139 | 12,629 | 86.17 | 13.83 | 28.31 | 71.69 |
| 246 | 4.4 | 7.5 | 8.2 | | | | | | | | | | 24,692 | 13,807 | 86.36 | 13.64 | 28.70 | 71.30 |
| 247 | 4.5 | 7.7 | 8.2 | | | | | | | | | | 49,213 | 10,627 | 87.74 | 12.26 | 26.65 | 73.35 |
| 248 | 4.4 | 8.1 | 8.6 | 1,339 | 9,024 | 6,644 | | | | 4,750 | 2,380 | 4,485 | 27,711 | 8,497 | 83.29 | 16.71 | 20.77 | 79.23 |
| 249 | 4.5 | 7.6 | 8.4 | | | | | | | | | | 25,363 | 4,254 | 88.40 | 11.60 | 20.69 | 79.31 |
| 250 | 4.5 | 7 | 8.3 | | | | | | | | | | 30,614 | 6,199 | 90.29 | 9.71 | 25.39 | 74.61 |
| 257 | 4.5 | 7.5 | 8.3 | 1,686 | 9,668 | 8,429 | | | | | | | 14,348 | 11,870 | 87.06 | 12.94 | 21.15 | 78.85 |
| 258 | 4.5 | 7.4 | 8.2 | | | | | | | | | | 12,807 | 6,744 | 90.45 | 9.55 | 17.35 | 82.65 |
| 259 | 4.6 | 7.4 | 8.3 | | | | | | | 2,907 | 1,800 | 3,550 | 19,625 | 10,365 | 92.27 | 7.73 | 28.95 | 71.05 |
| 261 | 4.6 | 7.5 | 8.3 | 1,834 | 9,123 | 8,577 | | | | | | | 22,451 | 11,025 | 92.92 | 7.08 | 29.80 | 70.20 |
| 262 | 4.6 | 7.6 | 8.3 | 1,834 | 9,470 | 9,172 | | | | | | | 24,806 | 12,644 | 94.53 | 5.47 | 28.34 | 71.66 |
| 263 | 4.6 | 7.5 | 8.3 | 1,934 | 9,519 | 8,726 | | | | 2,310 | 2,050 | 5,360 | 21,809 | 12,893 | 92.44 | 7.56 | 29.37 | 70.63 |
| 264 | 4.6 | 7.3 | 8.1 | 1,934 | 9,600 | 8,957 | | | | | | | 25,200 | 14,940 | 94.68 | 5.32 | 28.95 | 71.05 |
| 265 | 4.6 | 7.5 | 8.1 | 1,934 | 9,402 | 8,561 | | | | | | | 22,976 | 16,326 | 91.56 | 8.44 | 28.40 | 71.60 |

ตาราง ค. 7 (ต่อ)

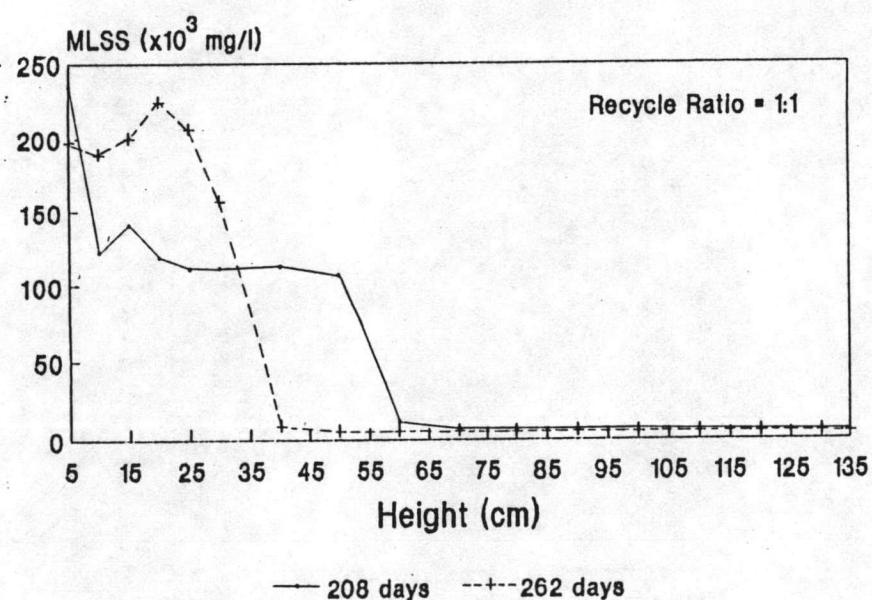
| วันที่ | ประสิทธิภาพในการผลิตก๊าซจากถังหมัก AF | | | | ประสิทธิภาพในการผลิตก๊าซจากถังหมัก UASB | | | |
|--------|---------------------------------------|---------|---------------|---------|---|----------|---------------|----------|
| | Biogas Yield | | Methane Yield | | Biogas Yield | | Methane Yield | |
| | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* |
| 230 | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 231 | 0.092758 | - | 0.015565 | - | 0.0381515 | 0.308102 | 0.02675 | 0.216041 |
| 232 | 0.07469 | 0.29522 | 0.012742 | 0.05036 | 0.0471498 | 0.630688 | 0.03298 | 0.441166 |
| 233 | 0.077214 | 0.26699 | 0.012926 | 0.04469 | 0.0512923 | 0.679819 | 0.03642 | 0.482672 |
| 234 | 0.07693 | 0.26439 | 0.014078 | 0.04838 | 0.0452305 | 0.582501 | 0.03185 | 0.410197 |
| 236 | 0.057283 | 0.19935 | 0.009933 | 0.03457 | 0.039251 | 0.408211 | 0.02647 | 0.275297 |
| 237 | 0.080808 | 0.33191 | 0.009406 | 0.03863 | 0.0675896 | 0.613845 | 0.04433 | 0.40256 |
| 238 | 0.063854 | 0.2748 | 0.008997 | 0.03872 | 0.0657419 | 0.429245 | 0.04443 | 0.290084 |
| 239 | 0.062286 | 0.23141 | 0.007674 | 0.02851 | 0.0728588 | 0.86621 | 0.05073 | 0.603142 |
| 240 | 0.061615 | 0.23454 | 0.007782 | 0.02962 | 0.0496736 | 0.49222 | 0.03325 | 0.329492 |
| 243 | 0.06481 | 0.21823 | 0.008963 | 0.03018 | 0.0647964 | 1.33514 | 0.04521 | 0.931661 |
| 245 | 0.051151 | 0.17304 | 0.007074 | 0.02393 | 0.0584017 | 1.503501 | 0.04187 | 1.07786 |
| 246 | 0.057402 | 0.21164 | 0.00783 | 0.02887 | 0.0613222 | 1.300417 | 0.04372 | 0.927197 |
| 247 | 0.113181 | 0.40157 | 0.013876 | 0.04923 | 0.0369479 | 0.282682 | 0.0271 | 0.207347 |
| 248 | 0.06581 | 0.21797 | 0.010997 | 0.03642 | 0.0245558 | 0.210775 | 0.01946 | 0.166997 |
| 249 | 0.058928 | 0.2222 | 0.006836 | 0.02577 | 0.0114147 | 0.066593 | 0.00905 | 0.052815 |
| 250 | 0.073357 | 0.6139 | 0.007123 | 0.05961 | 0.0288603 | 0.125756 | 0.02153 | 0.093826 |
| 257 | 0.0334 | 0.12356 | 0.004322 | 0.01599 | 0.0650411 | 1.739927 | 0.05128 | 1.371932 |
| 258 | 0.028561 | 0.09542 | 0.002728 | 0.00911 | 0.0253518 | 0.383955 | 0.02095 | 0.317338 |
| 259 | 0.044599 | 0.18873 | 0.003448 | 0.01459 | 0.0363942 | 0.345716 | 0.02586 | 0.245631 |
| 261 | 0.049225 | 0.19368 | 0.003485 | 0.01371 | 0.0431232 | 0.661179 | 0.03027 | 0.464148 |
| 262 | 0.055432 | 0.22907 | 0.003032 | 0.01253 | 0.0475913 | 1.184138 | 0.0341 | 0.848553 |
| 263 | 0.047646 | 0.19125 | 0.003602 | 0.01446 | 0.0407092 | 0.495318 | 0.02875 | 0.349843 |
| 264 | 0.05368 | 0.21623 | 0.002856 | 0.0115 | 0.0466352 | 0.450192 | 0.03313 | 0.319861 |
| 265 | 0.049145 | 0.18994 | 0.004148 | 0.01603 | 0.0518958 | 0.565557 | 0.03716 | 0.404939 |

หมายเหตุ:

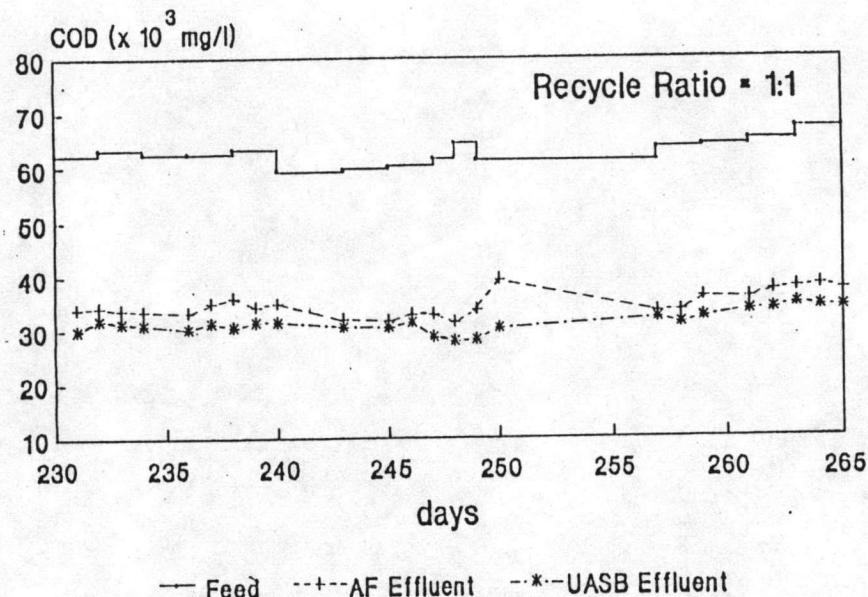
Unit 1* = $m^3 /kg COD fed$

Unit 2* = $m^3 /kg COD Removed$

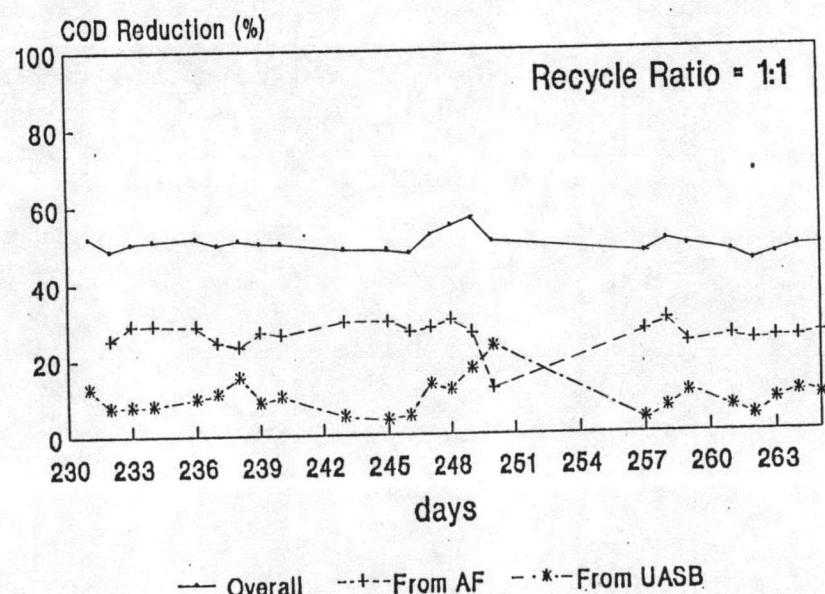
กราฟแสดงการเปลี่ยนแปลงของค่าครารชน์ต่าง ๆ ของระบบ
ตลอดทั้งการทดลองที่อัตราการป้อนสารอินทรี 8.20 กก.COD/ลบ.ม.-วัน



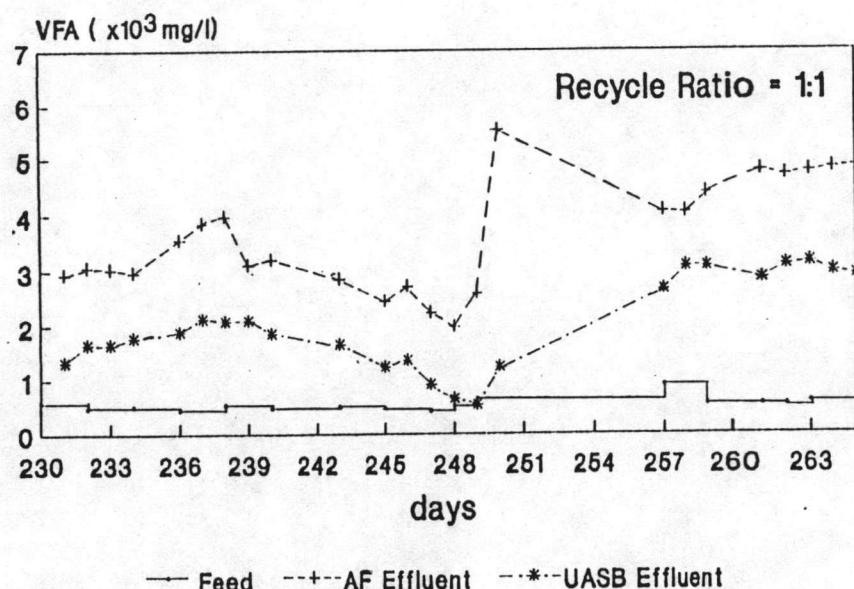
รูปที่ ค.64 ปริมาณตะกอนแบบค์เรียในถังหมักน้ำเทียนแบบ UASB ที่ความสูงต่าง ๆ ของถังหมัก
ในวันที่ 230 และ 262 หลังจากเริ่มทดลอง



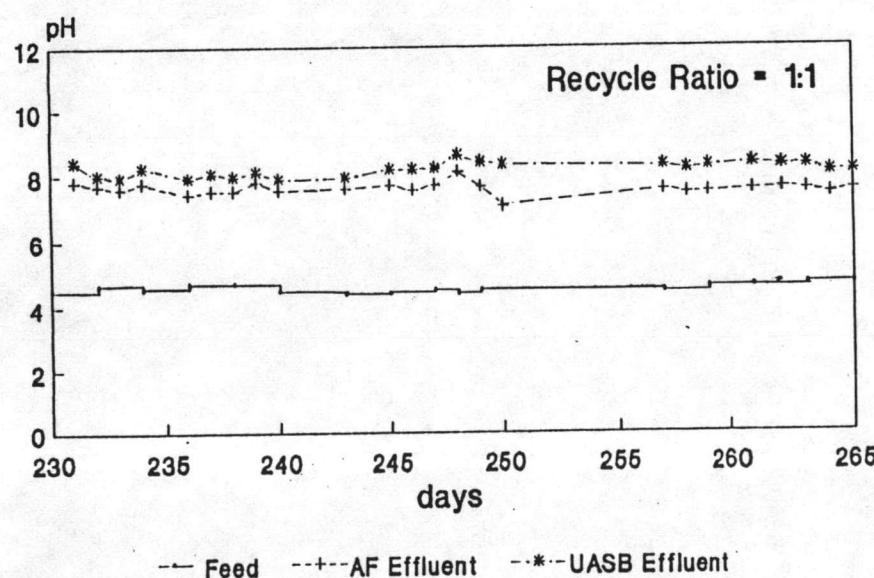
รูปที่ ค.65 การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำகากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำກากส่าที่ออกจากระบบ



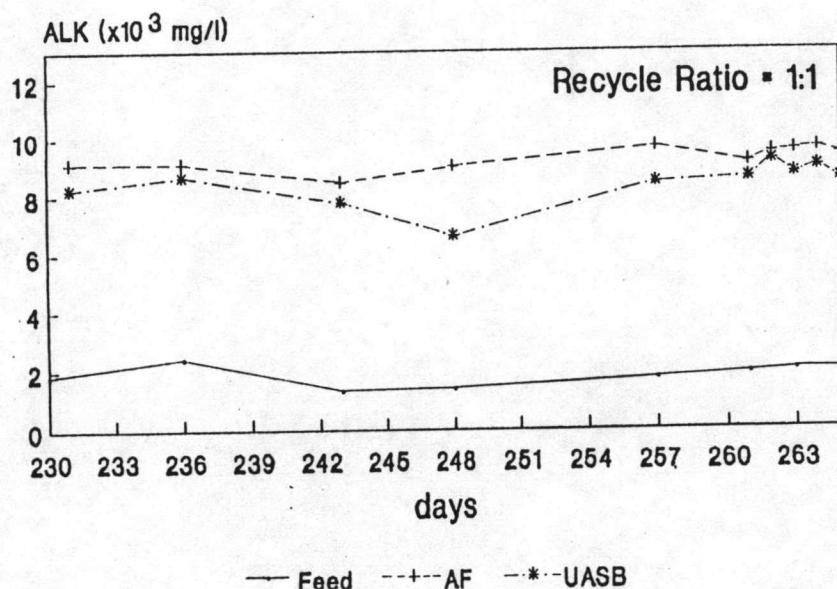
รูปที่ ค.66 การเปลี่ยนแปลงปริมาณกิจกรรมการกำจัด COD



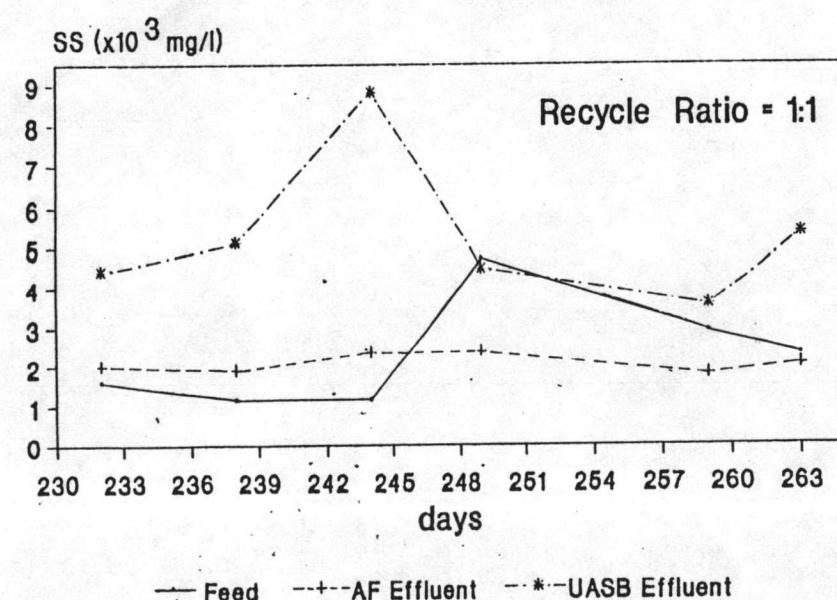
รูปที่ ค.67 การเปลี่ยนแปลงของปริมาณกรดไขมันระหว่างน้ำจากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำจากส่าที่ออกจากระบบ



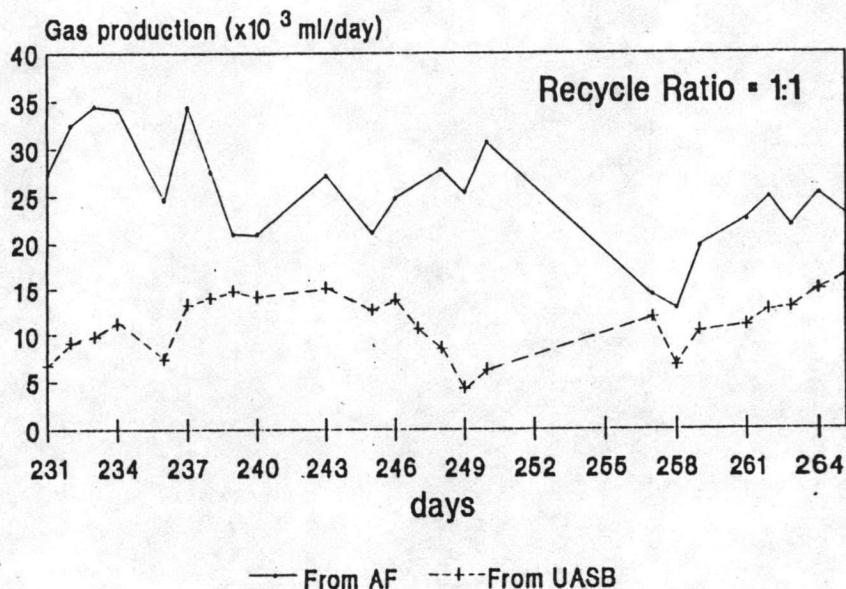
รูปที่ ค.68 การเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำจากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำจากส่าที่ออกจากระบบ



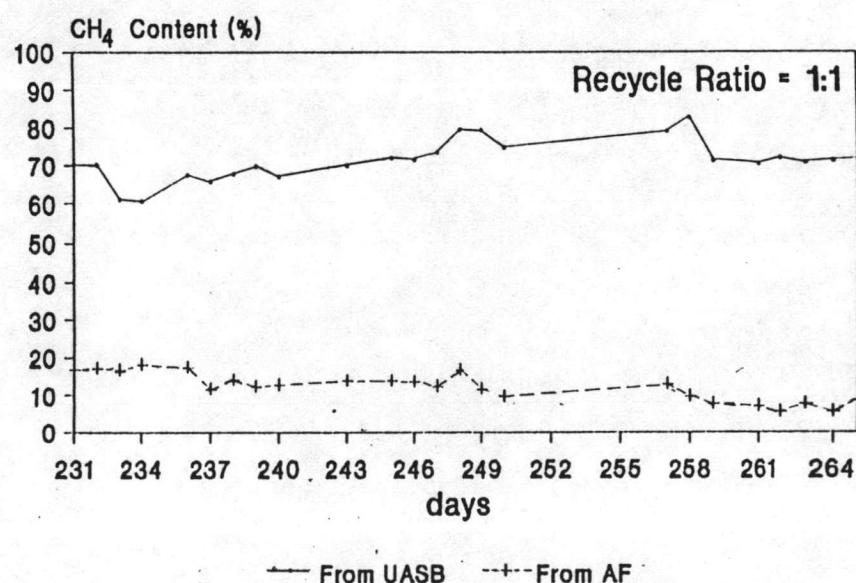
รูปที่ ค.69 การเปลี่ยนแปลงค่าความเป็นด่างของน้ำகாகலாத්ที่เข้าสู่ระบบและน้ำகாகலாที่ออกจากระบบ



รูปที่ ค.70 การเปลี่ยนแปลงปริมาณของแท็งชัวนล้อຍของน้ำகாகலாத්ที่เข้าสู่ระบบและน้ำகாகலாที่ออกจากระบบ

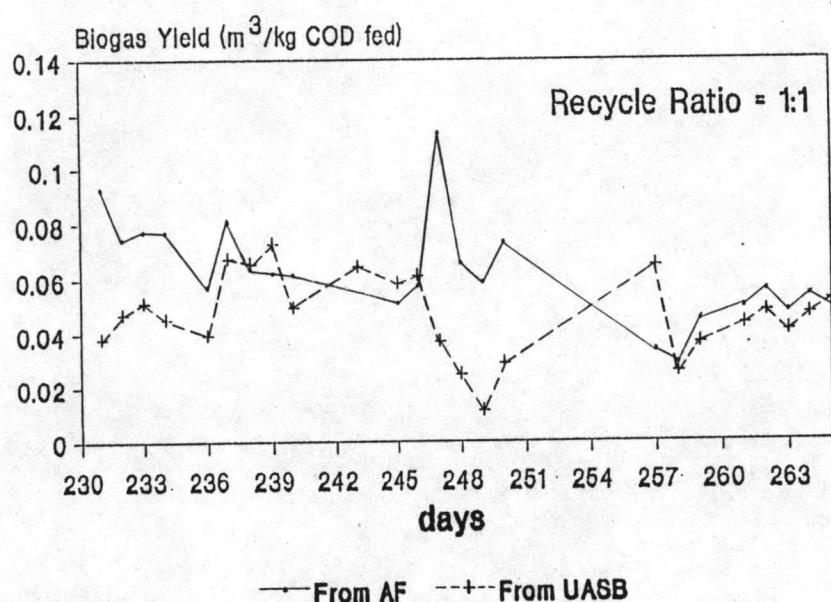


รูปที่ ค.71 การเปลี่ยนแปลงอัตราการผลิตก๊าซชีวภาพ

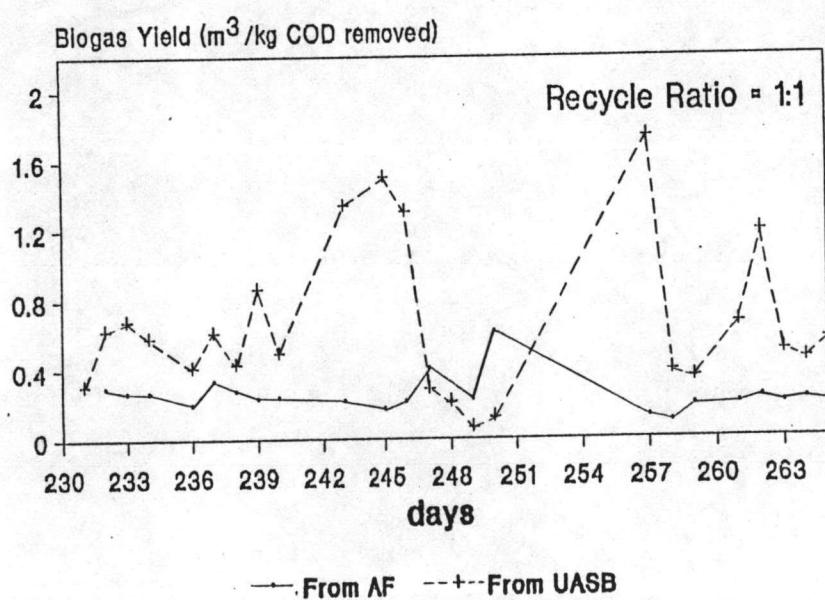


รูปที่ ค.72 การเปลี่ยนแปลงของค่าประกอบของก๊าซชีวภาพที่ผลิตได้

(A)



(B)

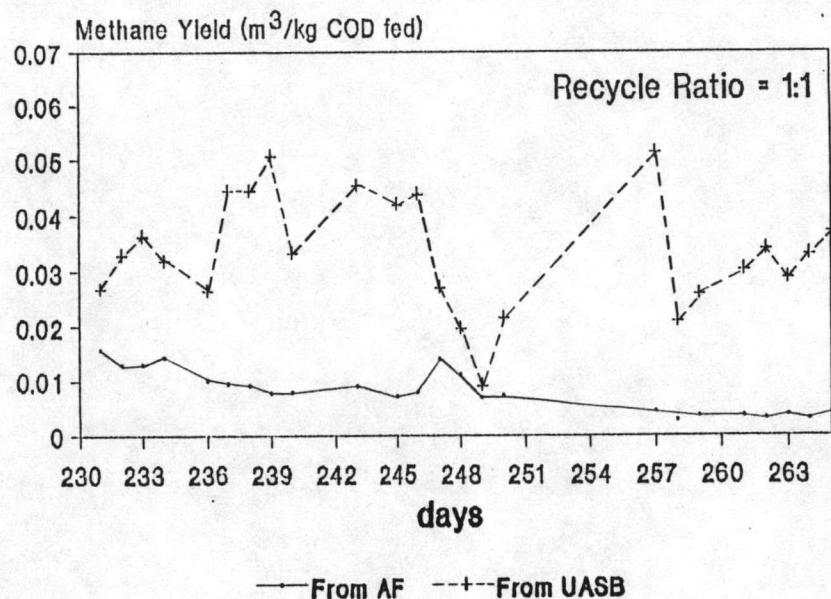


รูปที่ ๔.73 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการผลิตก๊าซชีวภาพ

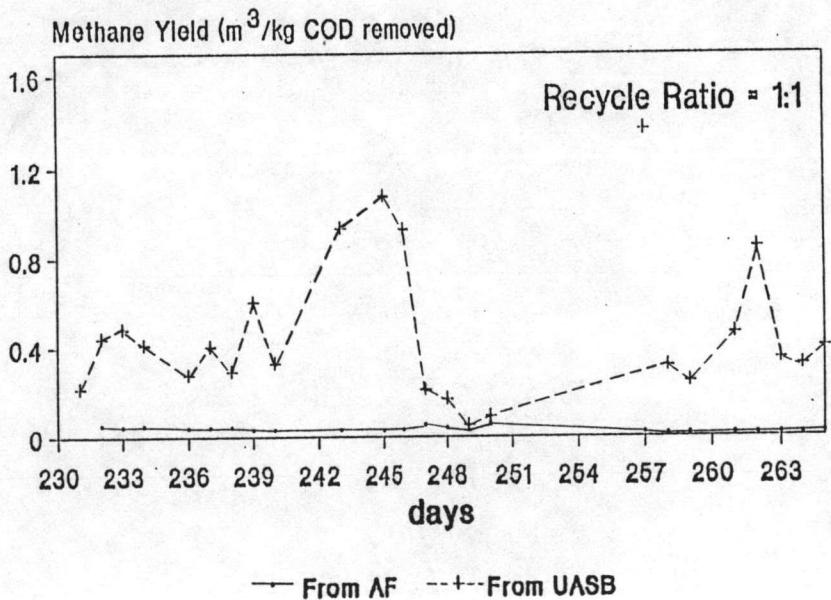
(A) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ป้อนเข้าสู่ระบบ

(B) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ถูกกำจัด

(A)



(B)



รูปที่ ค.74 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการผลิตก๊าซมีเทน

(A) พิจารณาเทียบกันค่า COD ที่ป้อนเข้าสู่ระบบ

(B) พิจารณาเทียบกันค่า COD ที่ถูกกำจัด

ตาราง ค.8 ข้อมูลการทดลอง แสดงค่าดัชนีและประสิทธิภาพของระบบในแต่ละวันที่อัตราการป้อน

สารอินทรีย์ 10.02 กก.COD/ลบ.ม.-วัน

| วันที่ | อัตราการໄพา (lit/day) | | ระยะเวลาเก็บเกี่ยน | | อัตราการป้อน สารอินทรีย์ (kg/m ³ . day) | COD (mg/l) | | | สารอินทรีย์ที่กลดลง (%) | | | กรดไขมันระเหย (mg/l) | | |
|--------|-----------------------|-------|--------------------|----------------|--|------------|----------------|------------------|-------------------------|-------|---------|----------------------|----------------|------------------|
| | AF | UASB | AF (hrs) | UASB (days) | | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | AF | UASB | Overall | Feed | AF Effluent | UASB Effluent |
| 265 | 11.49 | 10.08 | 14.20 | 3.47 | 9.20 | 56,035 | | | | | | 441 | | |
| 267 | 11.79 | 11.50 | 13.84 | 3.04 | 10.35 | 61,433 | 35,214 | 33,841 | - | 3.90 | 39.61 | 529 | 4,410 | 3,204 |
| 269 | 11.61 | 10.12 | 14.06 | 3.46 | 9.14 | 55,146 | 36,638 | 32,941 | 23.09 | 10.09 | 46.38 | 588 | 4,674 | 2,793 |
| 270 | 11.61 | 11.12 | 14.06 | 3.15 | 9.14 | 55,146 | 35,704 | 30,414 | 18.93 | 14.82 | 44.85 | 588 | 5,262 | 2,852 |
| 271 | 11.94 | 11.67 | 13.67 | 3.00 | 8.37 | 49,072 | 34,382 | 32,398 | 19.63 | 5.77 | 41.25 | 588 | 5,351 | 2,852 |
| 272 | 12.23 | 11.70 | 13.34 | 2.99 | 10.38 | 59,403 | 33,720 | 32,067 | 17.22 | 4.90 | 34.65 | 832 | 4,810 | 3,021 |
| 275 | 12.06 | 10.77 | 13.53 | 3.25 | 12.31 | 71,435 | 32,983 | 31,023 | 27.88 | 5.94 | 47.78 | 709 | 4,655 | 2,867 |
| 276 | 11.88 | 12.23 | 13.74 | 2.86 | 10.00 | 58,915 | 32,459 | 30,164 | 36.64 | 7.07 | 57.77 | 647 | 4,378 | 2,590 |
| 278 | 11.93 | 13.42 | 13.68 | 2.61 | 10.09 | 59,208 | 30,768 | 29,148 | 30.92 | 5.27 | 50.53 | 678 | 4,255 | 2,744 |
| 279 | 11.93 | 13.42 | 13.68 | 2.61 | 10.09 | 59,208 | 32,787 | 29,508 | 25.78 | 10.00 | 50.16 | 678 | 4,655 | 2,651 |
| 280 | 12.15 | 10.50 | 13.43 | 3.33 | 10.63 | 61,232 | 33,035 | 30,768 | 25.53 | 6.86 | 48.03 | 678 | 4,563 | 2,621 |
| 282 | 12.14 | 12.28 | 13.45 | 2.85 | 10.88 | 62,750 | 33,413 | 31,485 | 27.36 | 5.77 | 48.58 | 740 | 4,995 | 3,083 |
| 283 | 12.14 | 12.28 | 13.45 | 2.85 | 10.19 | 58,765 | 34,422 | 30,916 | 26.94 | 10.19 | 50.73 | 740 | 4,748 | 3,206 |
| 285 | 11.86 | 10.55 | 13.76 | 3.32 | 9.69 | 57,228 | 33,734 | 31,485 | 24.77 | 6.67 | 46.42 | 709 | 4,501 | 2,836 |
| 286 | 11.86 | 10.55 | 13.76 | 3.32 | 9.69 | 57,228 | 33,147 | 30,597 | 25.27 | 7.69 | 46.53 | 709 | 4,532 | 3,176 |
| 287 | 11.80 | 10.63 | 13.83 | 3.29 | 8.95 | 53,077 | 33,017 | 31,747 | 24.81 | 3.85 | 44.53 | 586 | 4,501 | 2,929 |
| 290 | 12.05 | 12.47 | 13.55 | 2.81 | 10.32 | 60,000 | 30,346 | 28,814 | 28.45 | 5.05 | 45.71 | 555 | 3,946 | 2,744 |
| 291 | 12.05 | 12.47 | 13.55 | 2.81 | 10.32 | 60,000 | 32,568 | 30,038 | 26.66 | 7.77 | 49.94 | 555 | 4,255 | 2,836 |
| 292 | 11.86 | 15.49 | 13.76 | 2.26 | 10.67 | 62,995 | 34,332 | 30,238 | 23.74 | 11.92 | 49.60 | 617 | 4,748 | 2,867 |
| 293 | 11.86 | 15.49 | 13.76 | 2.26 | 10.67 | 62,995 | 33,751 | 29,376 | 27.60 | 12.96 | 53.37 | 617 | 4,193 | 2,867 |
| 294 | 12.18 | 10.95 | 13.40 | 3.20 | 10.28 | 59,108 | 33,488 | 31,628 | 27.49 | 5.55 | 49.79 | 678 | 4,440 | 2,713 |
| 296 | 12.33 | 9.87 | 13.23 | 3.55 | 10.03 | 56,950 | 33,359 | 30,579 | 26.47 | 8.33 | 48.27 | 617 | 4,748 | 2,929 |
| 297 | 12.33 | 9.87 | 13.23 | 3.55 | 10.03 | 56,950 | 33,846 | 30,154 | 22.66 | 10.91 | 47.05 | 617 | 4,594 | 2,621 |
| 298 | 12.05 | 10.60 | 13.54 | 3.30 | 10.01 | 58,173 | 34,462 | 31,385 | 20.87 | 8.93 | 44.89 | 678 | 4,347 | 2,343 |
| 299 | 12.05 | 10.60 | 13.54 | 3.30 | 10.01 | 58,173 | 32,137 | 29,744 | 28.23 | 7.45 | 48.87 | 678 | 3,980 | 2,518 |
| 300 | 12.05 | 10.60 | 13.54 | 3.30 | 10.01 | 58,173 | 31,529 | 29,491 | 28.28 | 6.46 | 49.30 | 678 | 3,420 | 2,394 |

ตาราง ค. 8 (ต่อ)

| รันที่ | pH | | | ส่วนพิเศษเป็นต่ำง (mg/l) | | | ปริมาณของแข็งแขวนหลอย (mg/l) | | | อัตราการผลิตก๊าซ (ml/day) | | องค์ประกอบของก๊าซชีวภาพที่ได้ (%) | | | |
|--------|------|----------|----------|--------------------------|----------|----------|------------------------------|----------|----------|---------------------------|--------|-----------------------------------|-----------------|-----------------|-----------------|
| | Feed | AF | UASB | Feed | AF | UASB | Feed | AF | UASB | AF | UASB | AF | | UASB | |
| | | Effluent | Effluent | | Effluent | Effluent | | Effluent | Effluent | | | CO ₂ | CH ₄ | CO ₂ | CH ₄ |
| 265 | 4.7 | | | 1,831 | | | | | | 28,505 | 19,800 | 89.57 | 10.43 | 33.42 | 66.58 |
| 267 | 4.7 | 7.2 | 8.1 | 2,177 | 8,808 | 8,709 | | | | 18,686 | 16,708 | 85.99 | 14.01 | 34.05 | 65.95 |
| 269 | 4.4 | 7.2 | 8.1 | | | | | | | 27,647 | 22,589 | 85.93 | 14.07 | 32.92 | 67.08 |
| 270 | 4.4 | 7 | 8 | | | | | | | 20,783 | 23,513 | 88.01 | 11.99 | 34.20 | 65.80 |
| 271 | 4.4 | 7.3 | 8 | | | | | | | 18,400 | 23,801 | 88.92 | 11.08 | 34.93 | 65.07 |
| 272 | 4.8 | 7.4 | 8 | | | | | | | 26,981 | 23,357 | 87.27 | 12.73 | 35.33 | 64.67 |
| 275 | 4.7 | 7.6 | 8 | 2,128 | 9,303 | 8,758 | | | | 27,169 | 19,956 | 86.73 | 13.27 | 32.36 | 67.64 |
| 276 | 4.7 | 7.5 | 8 | | | | | | | 27,125 | 18,328 | 85.12 | 14.88 | 32.51 | 67.49 |
| 278 | 4.8 | 7.4 | 8 | | | | | | | 33,463 | 17,207 | 88.59 | 11.41 | 32.20 | 67.80 |
| 279 | 4.8 | 7.4 | 7.9 | | | | | | | 33,985 | 21,720 | 84.03 | 15.97 | 27.89 | 72.11 |
| 280 | 4.8 | 7.5 | 8 | | | | | | | 31,601 | 20,422 | 91.72 | 8.28 | 27.55 | 72.45 |
| 282 | 4.9 | 7.5 | 8 | 3,513 | 9,897 | 9,848 | | | | 30,357 | 20,357 | 90.67 | 9.33 | 32.64 | 67.36 |
| 283 | 4.8 | 7.5 | 8 | | | | | | | 30,374 | 19,116 | 89.82 | 10.18 | 33.92 | 66.08 |
| 285 | 4.8 | 7.7 | 8.4 | | | | | | | 29,642 | 18,495 | 88.49 | 11.51 | 31.21 | 68.79 |
| 286 | 4.8 | 7.5 | 8.2 | | | | | | | 27,457 | 19,232 | 88.49 | 11.51 | 34.05 | 65.95 |
| 287 | 4.8 | 7.5 | 8.2 | 2,425 | 10,392 | 9,749 | | | | 26,853 | 19,451 | 87.32 | 12.68 | 33.06 | 66.94 |
| 290 | 4.7 | 7.5 | 8.1 | | | | | | | 32,795 | 18,355 | 87.74 | 12.26 | 41.03 | 58.97 |
| 291 | 4.7 | 7.4 | 8.1 | | | | | | | 32,494 | 20,337 | 87.27 | 12.73 | 32.78 | 67.22 |
| 292 | 4.7 | 7.4 | 8.2 | | | | | | | 31,012 | 21,442 | 89.82 | 10.18 | 37.73 | 62.27 |
| 293 | 4.7 | 7.5 | 8.2 | | | | | | | 29,761 | 21,403 | 91.12 | 8.88 | 32.81 | 67.19 |
| 294 | 4.9 | 7.4 | 8.3 | 3,167 | 9,897 | 9,402 | | | | 29,367 | 21,819 | 91.77 | 8.23 | 35.50 | 64.50 |
| 296 | 4.7 | 7.5 | 8.2 | 2,573 | 10,243 | 9,798 | | | | 19,935 | 22,589 | 90.22 | 9.78 | 32.99 | 67.01 |
| 297 | 4.7 | 7.5 | 8.2 | 2,573 | 9,897 | 9,353 | | | | 26,415 | 20,772 | 89.07 | 10.93 | 33.49 | 66.51 |
| 298 | 4.8 | 7.5 | 8.3 | 2,623 | 10,144 | 9,402 | 4,210 | 3,000 | 4,780 | 17,898 | 18,818 | 88.64 | 11.36 | 34.48 | 65.52 |
| 299 | 4.8 | 7.7 | 8.2 | 2,623 | 9,946 | 9,204 | 4,210 | 2,310 | 5,730 | 14,988 | 12,644 | 92.77 | 7.23 | 37.77 | 62.23 |
| 300 | 4.8 | 7.8 | 8.3 | 2,623 | 9,897 | 8,957 | 4,210 | 2,420 | 4,160 | | | | | | |

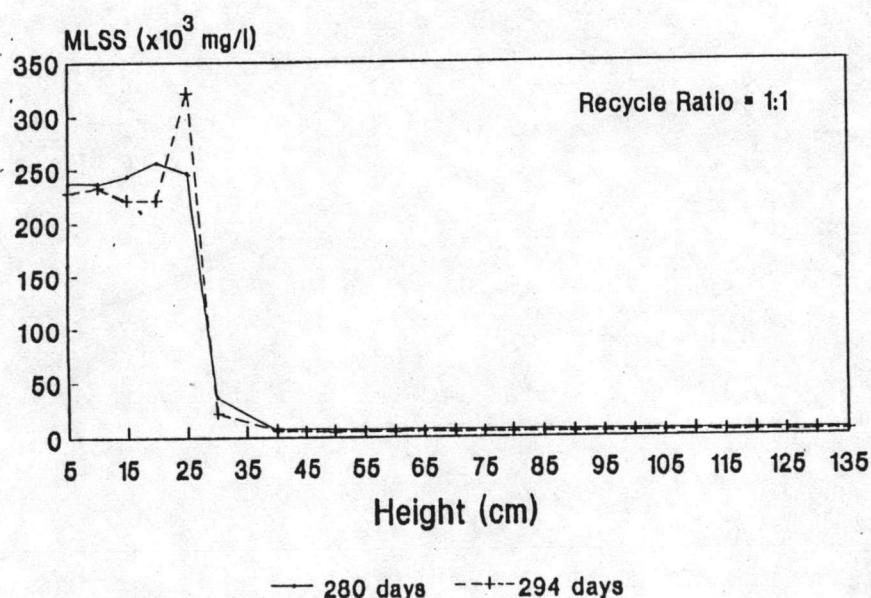
ตาราง ค. 8 (ต่อ)

| วันที่ | ประสิทธิภาพในการผลิตก๊าซจากถังหมัก AF | | | | ประสิทธิภาพในการผลิตก๊าซจากถังหมัก UASB | | | |
|--------|---------------------------------------|---------|---------------|---------|---|----------|---------------|----------|
| | Biogas Yield | | Methane Yield | | Biogas Yield | | Methane Yield | |
| | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* |
| 265 | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 267 | 0.088546 | - | 0.00924 | - | 0.048902 | 1.254205 | 0.032559 | 0.83505 |
| 269 | 0.033275 | 0.14411 | 0.00466 | 0.02019 | 0.045065 | 0.446602 | 0.02972 | 0.294534 |
| 270 | 0.054083 | 0.28563 | 0.00761 | 0.04019 | 0.056898 | 0.384025 | 0.038167 | 0.257604 |
| 271 | 0.041856 | 0.21322 | 0.00502 | 0.02556 | 0.058584 | 1.015232 | 0.038548 | 0.668023 |
| 272 | 0.037825 | 0.21964 | 0.00413 | 0.02434 | 0.060307 | 1.230224 | 0.039242 | 0.800507 |
| 275 | 0.04824 | 0.17301 | 0.00614 | 0.02202 | 0.065767 | 1.106725 | 0.042531 | 0.715719 |
| 276 | 0.043959 | 0.11998 | 0.00583 | 0.01592 | 0.050255 | 0.710771 | 0.033992 | 0.480765 |
| 278 | 0.05126 | 0.16578 | 0.00763 | 0.02467 | 0.044399 | 0.843259 | 0.029965 | 0.569115 |
| 279 | 0.063514 | 0.24633 | 0.00725 | 0.02811 | 0.039117 | 0.391133 | 0.026521 | 0.265188 |
| 280 | 0.064243 | 0.25167 | 0.01026 | 0.04019 | 0.062635 | 0.912723 | 0.045166 | 0.658165 |
| 282 | 0.056544 | 0.20664 | 0.00468 | 0.01711 | 0.049768 | 0.862497 | 0.036057 | 0.624879 |
| 283 | 0.053089 | 0.19703 | 0.00495 | 0.01838 | 0.048155 | 0.47279 | 0.032437 | 0.318471 |
| 285 | 0.055816 | 0.22535 | 0.00568 | 0.02294 | 0.053702 | 0.805506 | 0.035486 | 0.532278 |
| 286 | 0.056352 | 0.22299 | 0.00649 | 0.02567 | 0.052878 | 0.687346 | 0.036374 | 0.472825 |
| 287 | 0.052726 | 0.2125 | 0.00607 | 0.02446 | 0.054789 | 1.424394 | 0.036134 | 0.939388 |
| 290 | 0.053641 | 0.18855 | 0.0068 | 0.02391 | 0.05141 | 1.018325 | 0.034414 | 0.681667 |
| 291 | 0.06131 | 0.22997 | 0.00752 | 0.02819 | 0.045203 | 0.581885 | 0.026656 | 0.343138 |
| 292 | 0.059921 | 0.25242 | 0.00763 | 0.03213 | 0.038245 | 0.320721 | 0.025708 | 0.215588 |
| 293 | 0.056099 | 0.20327 | 0.00571 | 0.02069 | 0.041017 | 0.316428 | 0.025541 | 0.19704 |
| 294 | 0.054339 | 0.19765 | 0.00483 | 0.01755 | 0.058385 | 1.051183 | 0.039229 | 0.70629 |
| 296 | 0.053159 | 0.20082 | 0.00437 | 0.01653 | 0.066254 | 0.795024 | 0.042734 | 0.512791 |
| 297 | 0.036931 | 0.16295 | 0.00361 | 0.01594 | 0.067605 | 0.619763 | 0.045302 | 0.415303 |
| 298 | 0.049174 | 0.2356 | 0.00537 | 0.02575 | 0.056854 | 0.636753 | 0.037813 | 0.423505 |
| 299 | 0.033173 | 0.1175 | 0.00377 | 0.01335 | 0.055232 | 0.741739 | 0.036188 | 0.485987 |
| 300 | 0.028298 | 0.10008 | 0.00205 | 0.00724 | 0.037826 | 0.585195 | 0.023539 | 0.364167 |

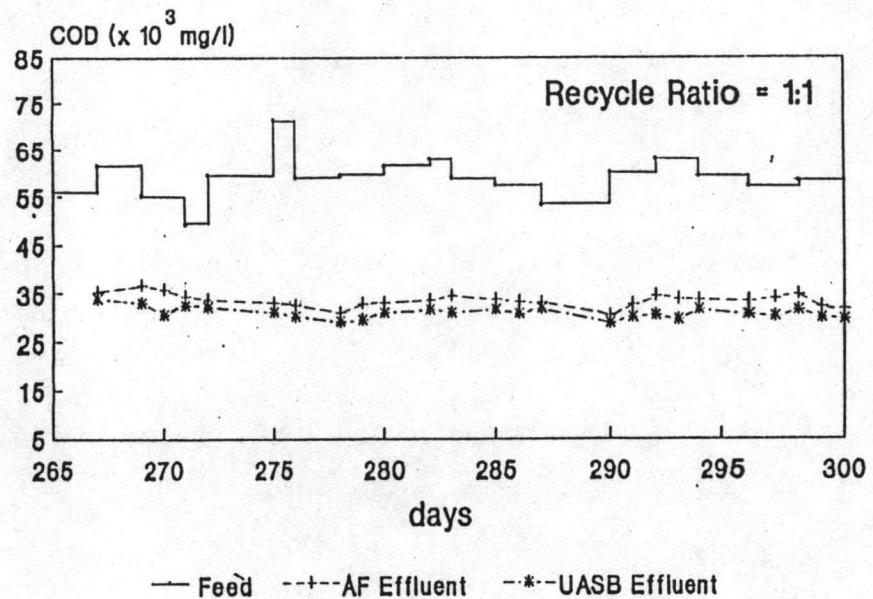
หมายเหตุ:

Unit 1* = m³/kg COD fedUnit 2* = m³/kg COD Removed

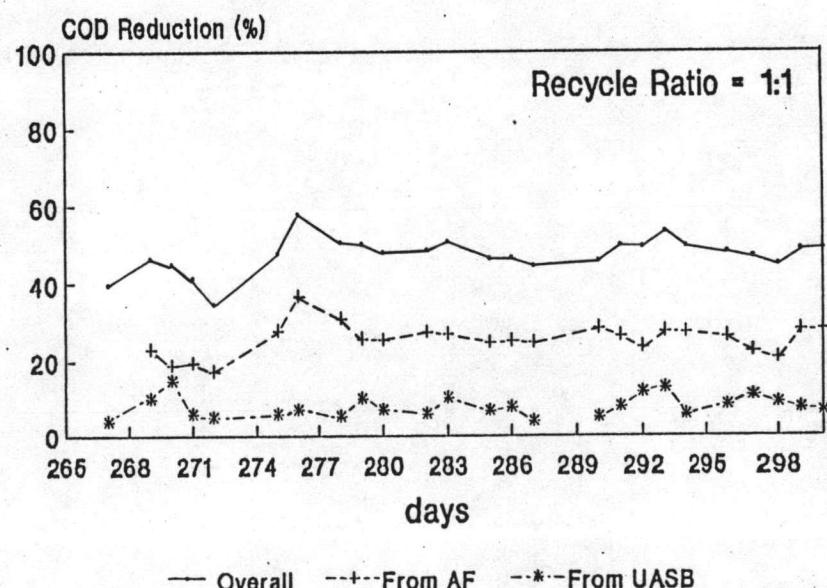
กราฟแสดงการเปลี่ยนแปลงของค่าครารชน์ต่าง ๆ ของระบบ
ตลอดทั้งการทดลองทั้งค่าการป้อนสารอินทรี 10.02 กก.COD/ลบ.ม.-วัน



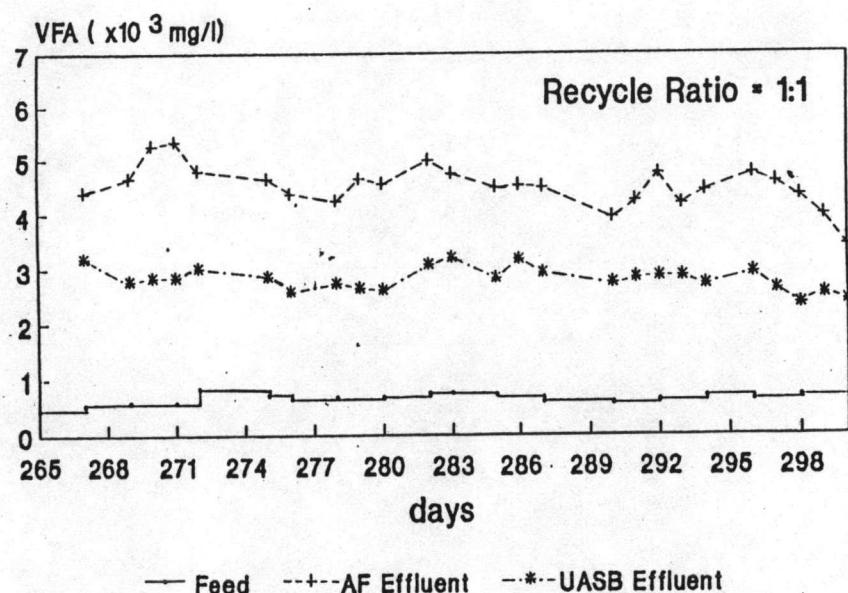
รูปที่ C.75 ปริมาณตะกอนแบบที่เรียกวินถังหมักน้ำทึบแบบ UASB ที่ความสูงต่าง ๆ ของถังหมัก ในวันที่ 280 และ 294 หลังจากเริ่มทดลอง



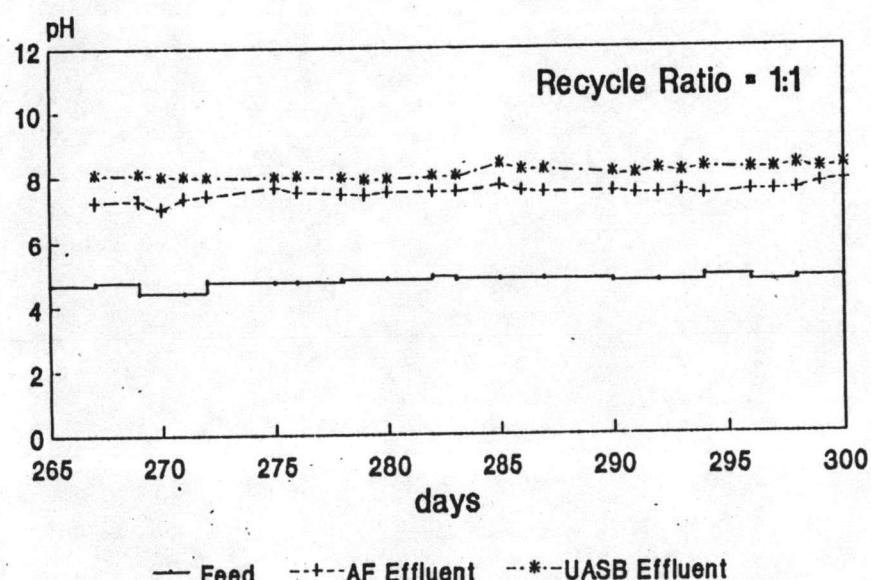
รูปที่ C.76 การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำจากส้วมเข้าสู่ระบบและน้ำจากส้วมออกจากระบบ



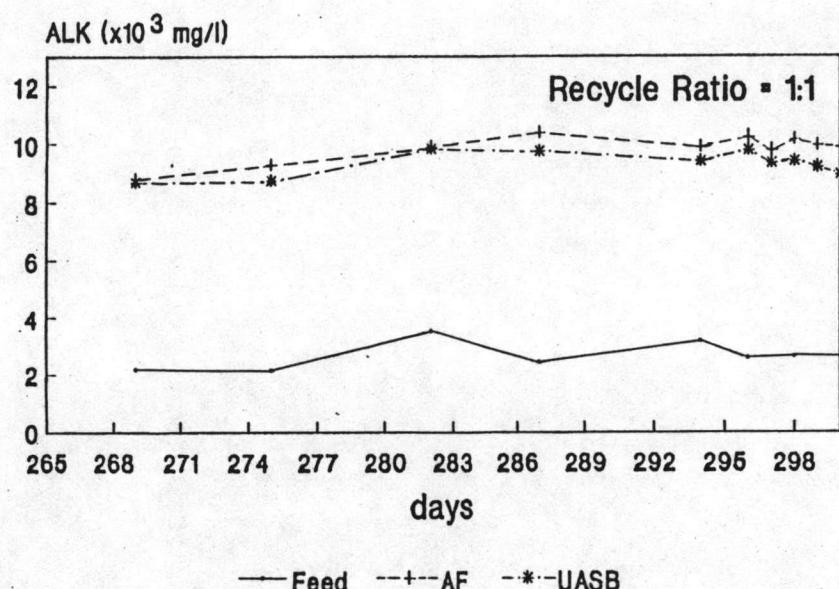
รูปที่ C.77 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการกำจัด COD



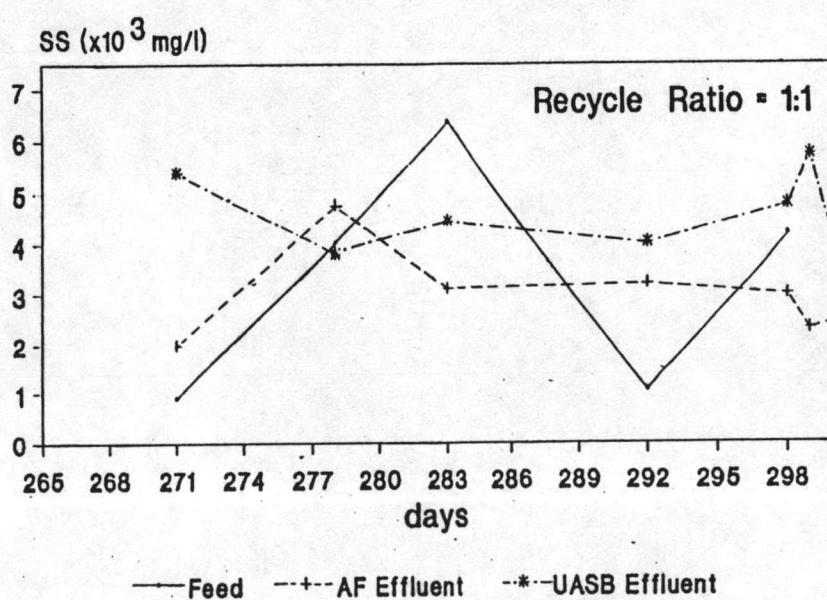
รูปที่ ค.78 การเปลี่ยนแปลงของปริมาณการดักจับสารเคมีในระบบและน้ำออกส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำออกส่าที่ออกจากระบบ



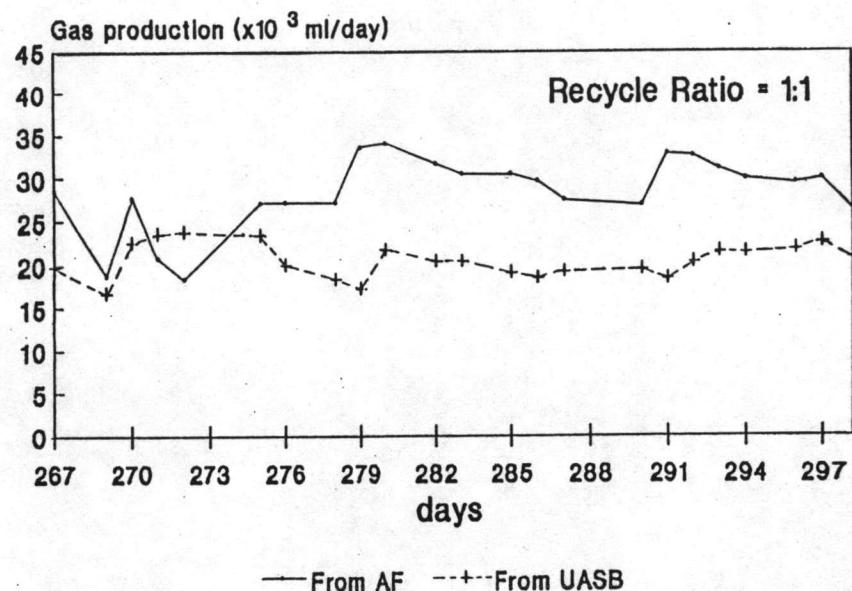
รูปที่ ค.79 การเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำออกส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำออกส่าที่ออกจากระบบ



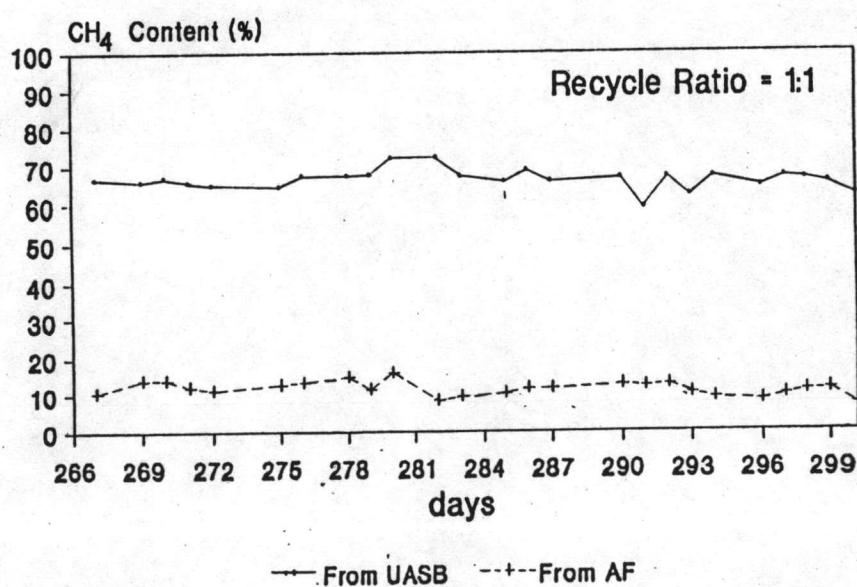
รูปที่ ค.80 การเปลี่ยนแปลงค่าความเป็นด่างของน้ำகากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำกากส่าที่ออกจากระบบ



รูปที่ ค.81 การเปลี่ยนแปลงปริมาณของแข็งแห้งลอกของน้ำกากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำกากส่าที่ออกจากระบบ

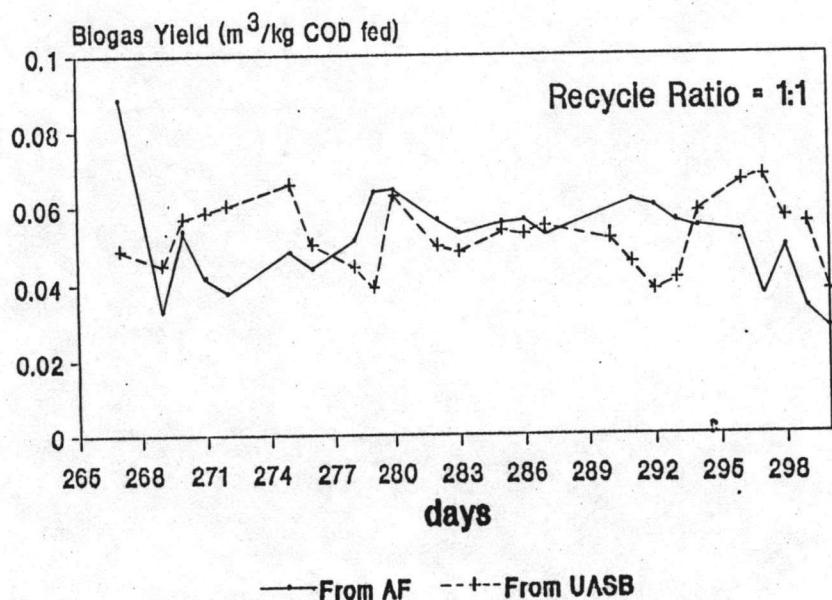


รูปที่ ค.82 การเปลี่ยนแปลงอัตราการผลิตก๊าซชีวภาพ

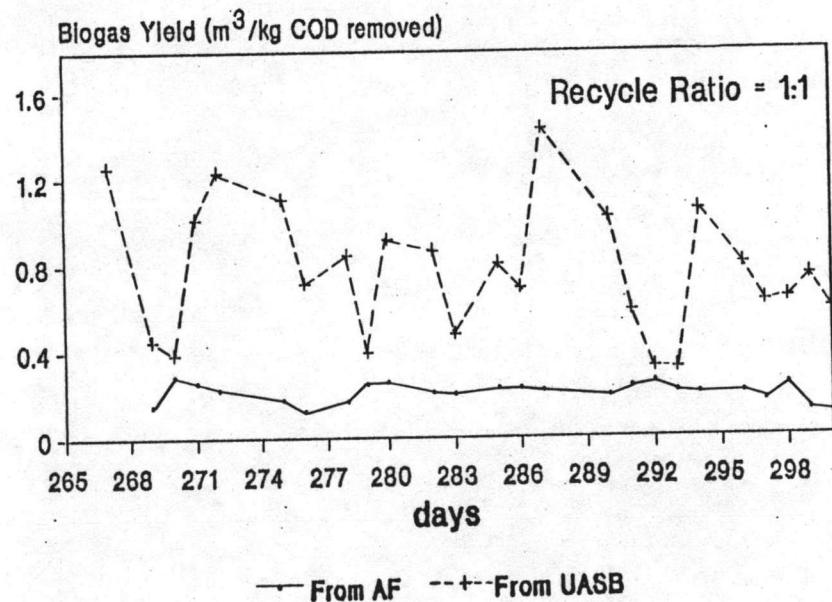


รูปที่ ค.83 การเปลี่ยนแปลงของปริมาณของก๊าซชีวภาพที่ผลิตได้

(A)

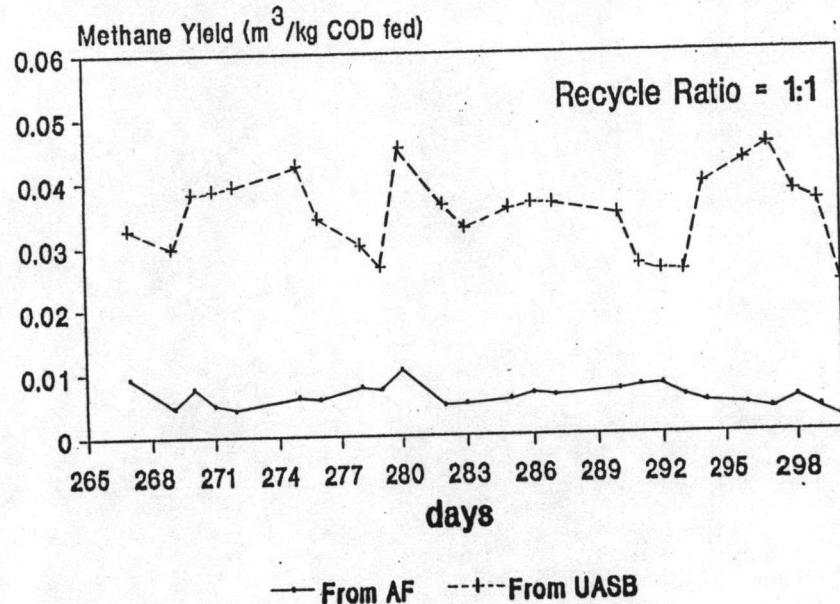


(B)

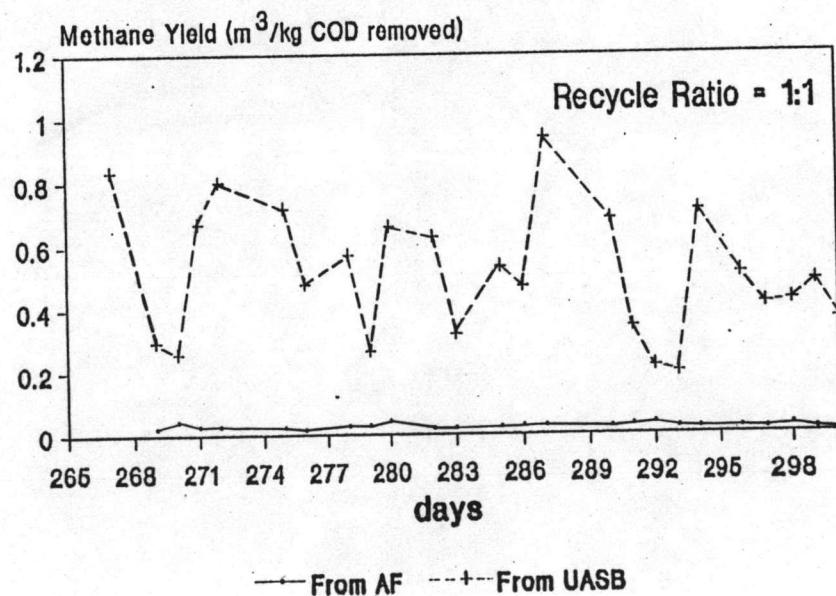


รูปที่ ๘.๔ การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการผลิตก๊าซชีวภาพ
 (A) ผิจารณาเทียบกับค่า COD ที่มีอยู่ในระบบ
 (B) ผิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ถูกกำจัด

(A)



(B)



รูปที่ ค.85 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการผลิตก๊าซมีเทน

(A) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ป้อนเข้าสู่ระบบ

(B) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ถูกกำจัด

ตาราง C.9 ข้อมูลการทดลอง แสดงค่าครารชันและประสิทธิภาพของระบบในแต่ละวันที่อัตราการป้อน

สารอินทรีย์ 10.95 กก.COD/ลบ.ม.-วัน (หลังจากเพิ่มอัตราผ่านการรีไซเคิลเป็น 3:1)

| วันที่ | อัตราการไหล (lit/day) | | ระยะเวลาเก็บเกี่ยบ | | อัตราการป้อน สารอินทรีย์ (kg/m ³ day) | COD (mg/l) | | | สารอินทรีย์ที่ถอด (%) | | | กรดไขมันระเหย (mg/l) | | |
|--------|-----------------------|-------|--------------------|---------------|--|------------|----------------|------------------|-----------------------|-------|---------|----------------------|----------------|------------------|
| | AF | UASB | AF | UASB (hrs) | | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | AF | UASB | Overall | Feed | AF Effluent | UASB Effluent |
| 306 | 36.00 | 36.69 | 4.53 | 0.95 | 14.99 | 58,298 | | | | | | 653 | | |
| 308 | 36.00 | 36.69 | 4.53 | 0.95 | 14.57 | 56,678 | | | | | | | | |
| 310 | 23.74 | 23.73 | 6.88 | 1.47 | 9.09 | 53,641 | 32,711 | 31,092 | - | 4.95 | 45.14 | 622 | 4,975 | 4,135 |
| 311 | 23.74 | 23.73 | 6.88 | 1.47 | 9.09 | 53,641 | 34,382 | 33,390 | 18.85 | 2.89 | 37.75 | 622 | 4,633 | 3,824 |
| 312 | 23.93 | 24.10 | 6.82 | 1.45 | 11.83 | 69,218 | 33,059 | 31,406 | 24.03 | 5.00 | 41.45 | 746 | 4,260 | 3,513 |
| 313 | 23.93 | 24.10 | 6.82 | 1.45 | 11.83 | 69,218 | 34,334 | 32,001 | 31.76 | 6.80 | 53.77 | 746 | 4,073 | 3,234 |
| 314 | 23.62 | 24.94 | 6.91 | 1.40 | 10.54 | 62,502 | 35,001 | 32,668 | 30.84 | 6.67 | 52.80 | 622 | 4,384 | 3,482 |
| 317 | 23.84 | 24.20 | 6.85 | 1.45 | 9.78 | 57,421 | 35,449 | 34,148 | 25.50 | 3.67 | 45.36 | 622 | 4,166 | 3,171 |
| 318 | 23.84 | 24.20 | 6.85 | 1.45 | 9.78 | 57,421 | 35,146 | 34,141 | 23.24 | 2.86 | 40.54 | 622 | 3,980 | 3,202 |
| 319 | 23.66 | 24.99 | 6.90 | 1.40 | 10.30 | 60,953 | 33,720 | 32,067 | 26.34 | 4.90 | 44.15 | 653 | 4,011 | 3,171 |
| 320 | 23.66 | 24.99 | 6.90 | 1.40 | 10.30 | 60,953 | 33,771 | 33,115 | 27.39 | 1.94 | 45.67 | 653 | 3,949 | 3,171 |
| 321 | 23.91 | 25.78 | 6.82 | 1.36 | 10.63 | 62,244 | 35,592 | 33,959 | 24.33 | 4.59 | 44.29 | 653 | 3,855 | 3,016 |
| 324 | 23.62 | 25.84 | 6.91 | 1.35 | 10.21 | 60,518 | 33,017 | 31,747 | 31.36 | 3.85 | 49.00 | 808 | 3,824 | 2,767 |
| 326 | 23.49 | 24.42 | 6.95 | 1.43 | 9.95 | 59,286 | 32,568 | 32,252 | 29.40 | 0.97 | 46.71 | 653 | 3,731 | 3,202 |
| 327 | 23.49 | 24.42 | 6.95 | 1.43 | 9.95 | 59,286 | 35,069 | 33,785 | 23.38 | 3.66 | 43.01 | 653 | 3,949 | 3,047 |
| 328 | 23.52 | 25.41 | 6.94 | 1.38 | 10.10 | 60,105 | 33,361 | 29,616 | 28.31 | 11.23 | 50.05 | 684 | 3,887 | 2,923 |
| 331 | 23.62 | 27.03 | 6.91 | 1.30 | 10.28 | 60,939 | 34,074 | 32,570 | 24.04 | 4.41 | 45.81 | 684 | 3,451 | 2,612 |
| 332 | 23.62 | 27.03 | 6.91 | 1.30 | 10.28 | 60,939 | 36,150 | 35,146 | 22.68 | 2.78 | 42.33 | 684 | 3,607 | 2,985 |
| 333 | 23.63 | 19.90 | 6.91 | 1.76 | 10.86 | 64,360 | 36,104 | 34,238 | 24.85 | 5.17 | 43.82 | 684 | 3,513 | 2,689 |
| 334 | 23.63 | 19.90 | 6.91 | 1.76 | 10.86 | 64,360 | 35,107 | 33,757 | 28.79 | 3.85 | 47.55 | 684 | 3,731 | 2,565 |
| 335 | 23.38 | 22.29 | 6.98 | 1.57 | 10.75 | 64,360 | 36,340 | 34,027 | 25.93 | 6.36 | 47.13 | 684 | 3,372 | 2,629 |

ตาราง ค. 9 (ต่อ)

| วันที่ | pH | | | สภาวะความเป็นกรดด่าง (mg/l) | | | ปริมาณของแม่จั่งน้ำวนและ (mg/l) | | | อัตราการผลิตก๊าซ (ml/day) | | อัตราประกอบของก๊าซชีวภาพที่ได้ (%) | | | |
|--------|----------|----------|----------|-----------------------------|----------|----------|---------------------------------|----------|----------|---------------------------|-----------------|------------------------------------|-----------------|-----------------|-------|
| | Feed | | AF | UASB | Feed | AF | UASB | Feed | AF | UASB | AF | UASB | AF | UASB | |
| | Effluent | Effluent | Effluent | Effluent | Effluent | Effluent | Effluent | Effluent | Effluent | Effluent | CO ₂ | CH ₄ | CO ₂ | CH ₄ | |
| 306 | 4.7 | | | | 2,524 | | | | | | 87.4 | 12.6 | 33.77 | 66.23 | |
| 308 | | | | | | | | | | | | | | | |
| 310 | 4.6 | 7.5 | 8.1 | 2,078 | 9,650 | 9,996 | | | | 45,793 | 31,189 | 84.39 | 15.61 | 37.99 | 62.01 |
| 311 | 4.6 | 7.4 | 8.1 | | | | | | | 28,509 | 32,869 | 83.64 | 16.36 | 35.18 | 64.82 |
| 312 | 4.7 | 7.4 | 8.1 | | | | | | | 25,359 | 32,652 | 81.81 | 18.19 | 37.05 | 62.95 |
| 313 | 4.7 | 7.5 | 8.2 | | | | | | | 39,660 | 29,469 | 83.86 | 16.14 | 41.96 | 58.04 |
| 314 | 4.8 | 7.5 | 8.1 | | | | | | | 37,753 | 27,313 | 86.64 | 13.36 | 39.29 | 60.71 |
| 317 | 4.8 | 7.6 | 8.2 | 2,573 | 10,491 | 10,293 | | | | 30,758 | 28,582 | 84.80 | 15.20 | 34.63 | 65.37 |
| 318 | 4.8 | 7.5 | 8.2 | | | | | | | 31,365 | 27,614 | 83.97 | 16.03 | 35.76 | 64.24 |
| 319 | 4.8 | 7.6 | 8.2 | | | | | | | 24,597 | 26,491 | 85.05 | 14.95 | 37.86 | 62.14 |
| 320 | 4.8 | 7.6 | 8.2 | | | | | | | 31,365 | 26,388 | 83.85 | 16.15 | 41.37 | 58.63 |
| 321 | 4.8 | 7.5 | 8.3 | | | | | | | 27,839 | 25,772 | 84.42 | 15.58 | 38.57 | 61.43 |
| 324 | 4.8 | 7.5 | 8.2 | 2,524 | 10,293 | 10,095 | | | | 29,427 | 26,970 | 82.60 | 17.40 | 36.61 | 63.39 |
| 326 | 4.8 | 7.5 | 8.2 | | | | | | | 34,880 | 28,493 | 80.28 | 19.72 | 36.15 | 63.85 |
| 327 | 4.8 | 7.3 | 8.2 | | | | | | | 35,301 | 28,545 | 81.73 | 18.27 | 37.14 | 62.86 |
| 328 | 4.8 | 7.5 | 8.2 | | | | | | | 32,509 | 28,753 | 81.39 | 18.61 | 40.69 | 59.31 |
| 331 | 4.8 | 7.4 | 8.3 | 2,672 | 10,441 | 10,243 | 4,880 | 11,020 | 5,330 | 31,447 | 26,902 | 81.02 | 18.98 | 36.45 | 63.55 |
| 332 | 4.8 | 7.5 | 8.3 | 2,672 | 10,144 | 10,045 | | 5,270 | 4,830 | 36,990 | 25,759 | 80.70 | 19.30 | 39.84 | 60.16 |
| 333 | 4.8 | 7.7 | 8.2 | 2,573 | 10,441 | 10,144 | 5,850 | 5,720 | 4,970 | 32,319 | 25,990 | 81.39 | 18.61 | 39.84 | 60.16 |
| 334 | 4.8 | 7.5 | 8.3 | 2,573 | 10,045 | 9,749 | | 5,610 | 5,740 | 39,142 | 24,072 | 81.81 | 18.19 | 37.57 | 62.43 |
| 335 | 4.8 | 7.5 | 8.2 | 2,573 | 10,441 | 9,699 | | 6,140 | 4,990 | 29,918 | 24,204 | 82.27 | 17.73 | 29.21 | 70.79 |

ตาราง C. 9 (ต่อ)

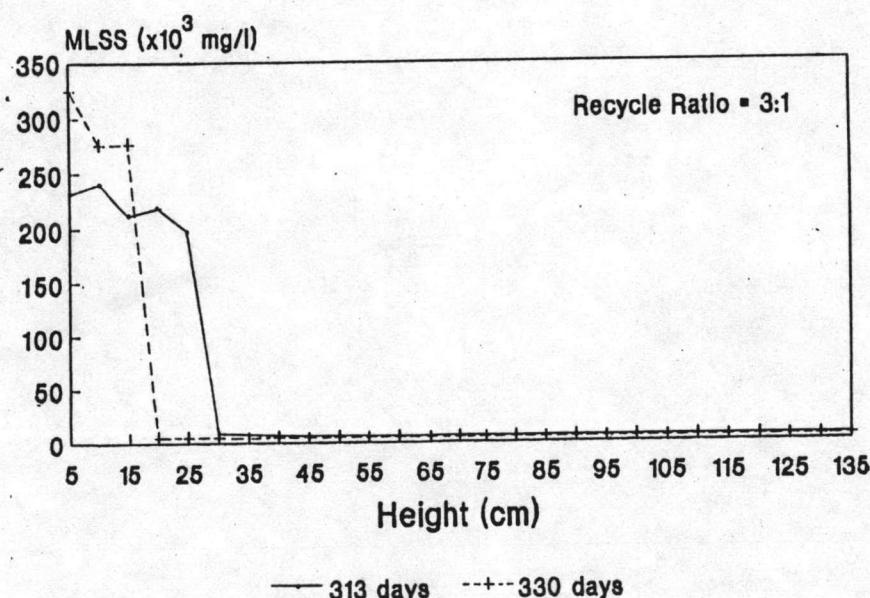
| วันที่ | ประสิทธิภาพในการผลิตก๊าซจากสั่งหมัก AF | | | | ประสิทธิภาพในการผลิตก๊าซจากสั่งหมัก UASB | | | |
|--------|--|---------|---------------|---------|--|----------|---------------|----------|
| | Biogas Yield | | Methane Yield | | Biogas Yield | | Methane Yield | |
| | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* |
| 306 | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 308 | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 310 | 0.044886 | - | 0.00701 | - | 0.040182 | 0.811852 | 0.024917 | 0.50343 |
| 311 | 0.02835 | 0.15043 | 0.00464 | 0.02461 | 0.040288 | 1.396359 | 0.026115 | 0.90512 |
| 312 | 0.024551 | 0.10217 | 0.00447 | 0.01859 | 0.040975 | 0.819477 | 0.025794 | 0.515861 |
| 313 | 0.032947 | 0.10374 | 0.00532 | 0.01674 | 0.035607 | 0.524023 | 0.020667 | 0.304143 |
| 314 | 0.031178 | 0.10109 | 0.00417 | 0.01351 | 0.031292 | 0.469463 | 0.018997 | 0.285011 |
| 317 | 0.027371 | 0.10732 | 0.00416 | 0.01631 | 0.033314 | 0.907715 | 0.021777 | 0.593374 |
| 318 | 0.028738 | 0.12368 | 0.00461 | 0.01983 | 0.032463 | 1.135266 | 0.020854 | 0.729295 |
| 319 | 0.022538 | 0.08555 | 0.00337 | 0.01279 | 0.03144 | 0.641356 | 0.019537 | 0.398539 |
| 320 | 0.028497 | 0.10404 | 0.0046 | 0.0168 | 0.031271 | 1.609816 | 0.018334 | 0.943835 |
| 321 | 0.025012 | 0.10281 | 0.0039 | 0.01602 | 0.028085 | 0.612135 | 0.017253 | 0.376034 |
| 324 | 0.025584 | 0.08158 | 0.00445 | 0.0142 | 0.031615 | 0.821921 | 0.020041 | 0.521016 |
| 326 | 0.032013 | 0.10887 | 0.00631 | 0.02147 | 0.035831 | 3.692841 | 0.022878 | 2.357879 |
| 327 | 0.032837 | 0.14046 | 0.006 | 0.02566 | 0.033336 | 0.910489 | 0.020955 | 0.572333 |
| 328 | 0.029742 | 0.10505 | 0.00553 | 0.01955 | 0.033914 | 0.302109 | 0.020114 | 0.179181 |
| 331 | 0.029809 | 0.12397 | 0.00566 | 0.02353 | 0.029213 | 0.661848 | 0.018565 | 0.420604 |
| 332 | 0.033492 | 0.14766 | 0.00646 | 0.0285 | 0.026366 | 0.949329 | 0.015862 | 0.571116 |
| 333 | 0.028478 | 0.1146 | 0.0053 | 0.02133 | 0.036168 | 0.699786 | 0.021759 | 0.420991 |
| 334 | 0.033595 | 0.1167 | 0.00611 | 0.02123 | 0.03445 | 0.895878 | 0.021507 | 0.559297 |
| 335 | 0.025804 | 0.09953 | 0.00458 | 0.01765 | 0.029875 | 0.469377 | 0.021149 | 0.332272 |

หมายเหตุ:

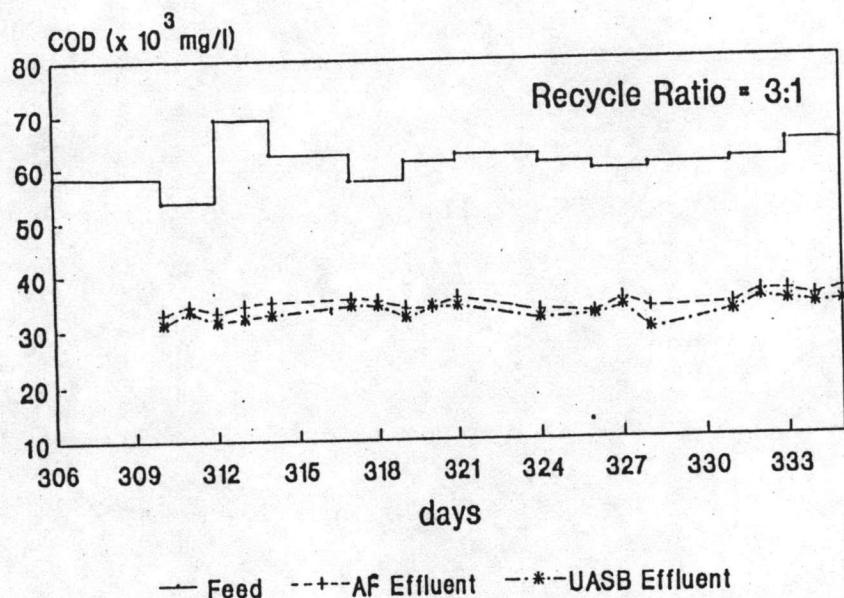
Unit 1* = $m^3 / kg COD fed$

Unit 2* = $m^3 / kg COD Removed$

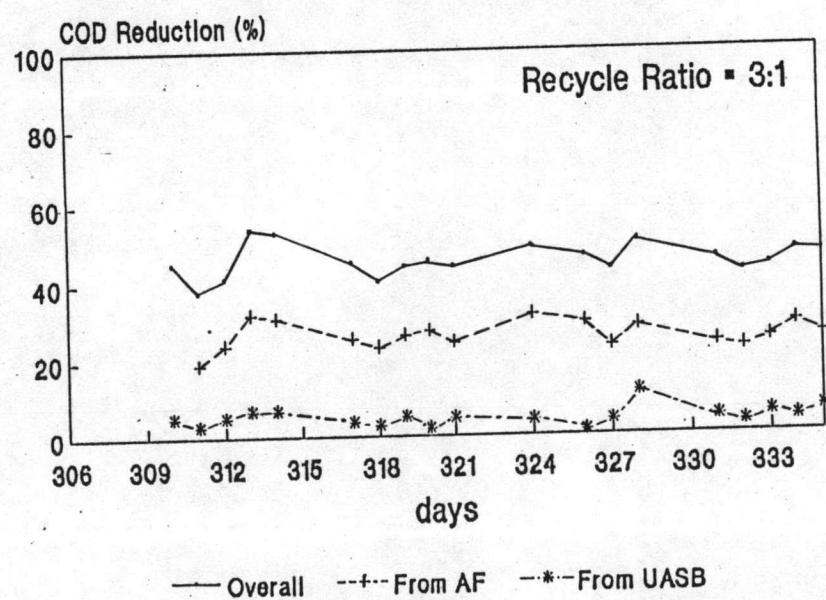
การทดสอบการเปลี่ยนแปลงของค่าคราฟต์ต่าง ๆ ของระบบ
ตลอดช่วงการทดลองที่อัตราการป้อนสารอินทรีคือ 10.95 กก.COD/ลบ.ม.-วัน
(หลังจากเพิ่มอัตราส่วนการรีไซเคิลเป็น 3:1)



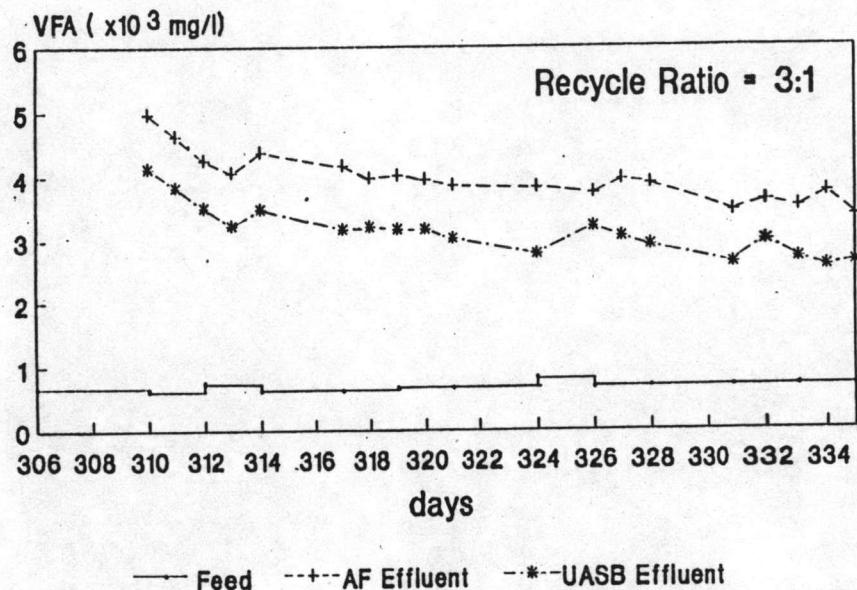
รูปที่ C.86 ปริมาณตะกอนแบบที่เรียกวัดดังหนักมีเทนแบบ UASB ที่ความสูงต่าง ๆ ของดังหนัก
ในวันที่ 313 และ 330 หลังจากเริ่มทดลอง



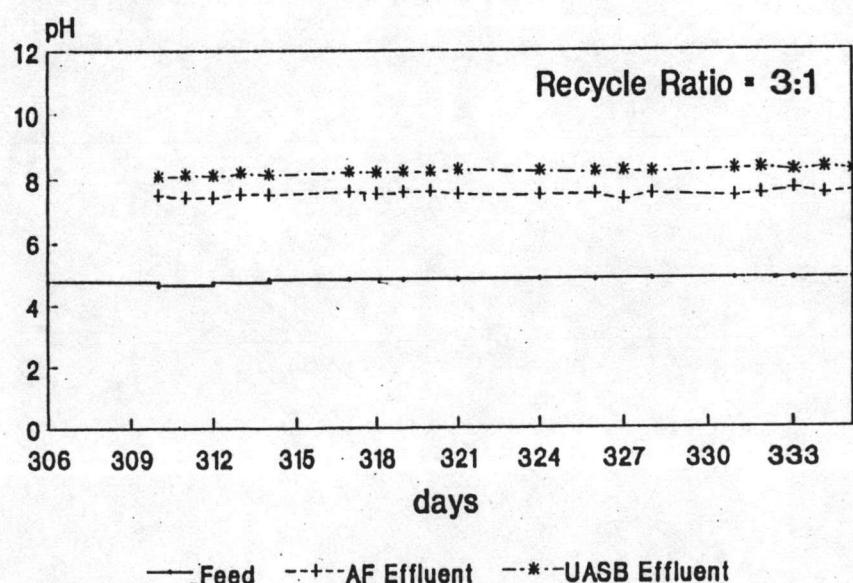
รูปที่ C.87 การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำகากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำกากส่าที่ออกจากระบบ



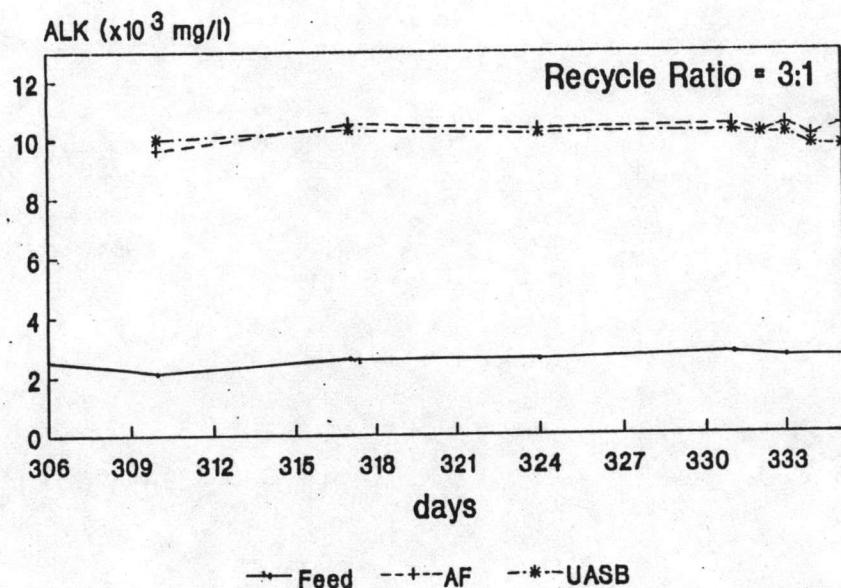
รูปที่ C.88 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการกำจัด COD



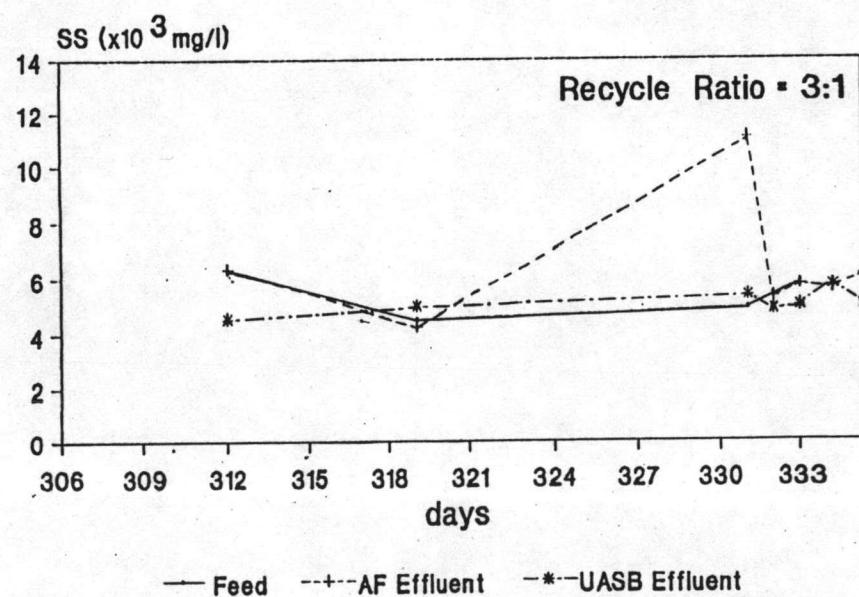
รูปที่ ค.89 การเปลี่ยนแปลงของปริมาณการด้วยมันจะเหลือของน้ำากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำากส่าที่ออกจากระบบ



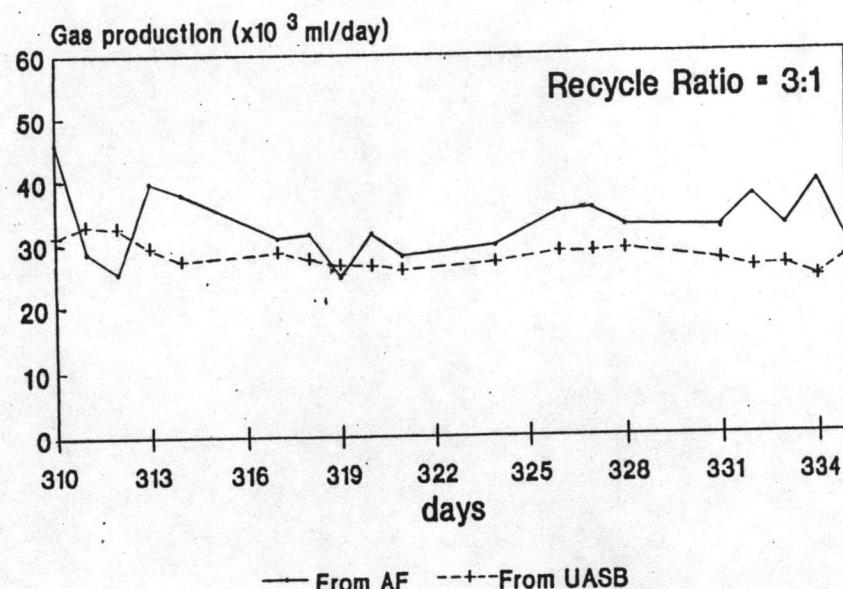
รูปที่ ค.90 การเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำากส่าที่ออกจากระบบ



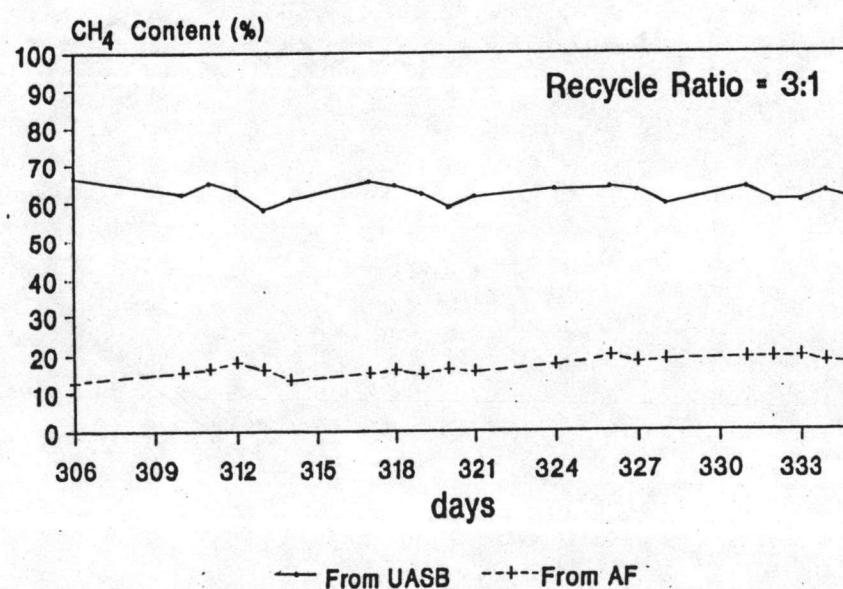
รูปที่ ค.91 การเปลี่ยนแปลงค่าความเป็นด่างของน้ำากล้าที่เข้าสู่ระบบและน้ำากล้าที่ออกจากระบบ



รูปที่ ค.92 การเปลี่ยนแปลงปริมาณของแข็งแขวนลอยของน้ำากล้าที่เข้าสู่ระบบและน้ำากล้าที่ออกจากระบบ

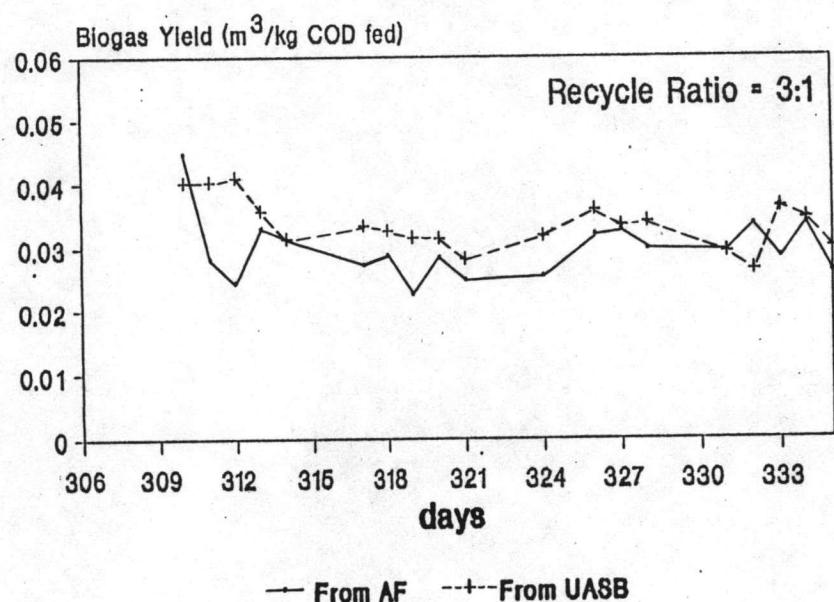


รูปที่ ค.93 การเปลี่ยนแปลงอัตราการผลิตก๊าซชีวภาพ

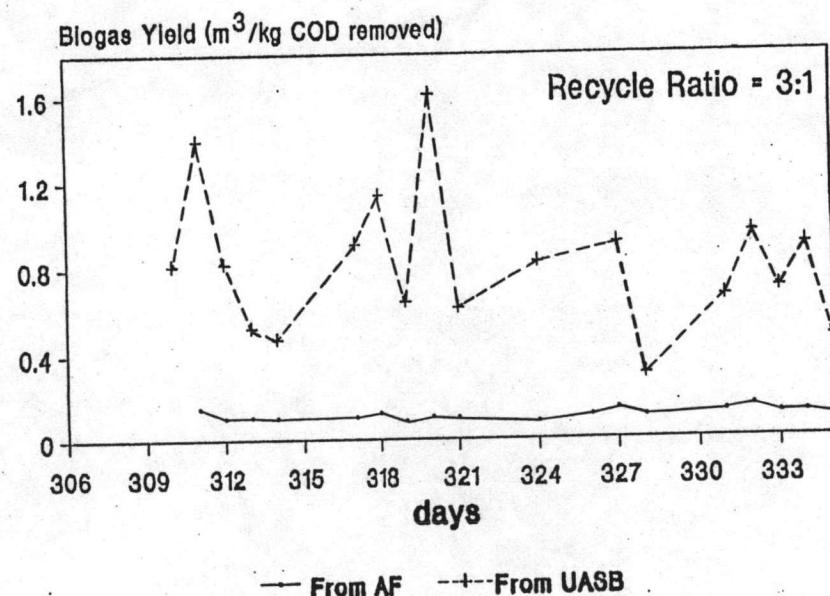


รูปที่ ค.94 การเปลี่ยนแปลงของค่าประกอบของก๊าซชีวภาพที่ผลิตได้

(A)



(B)

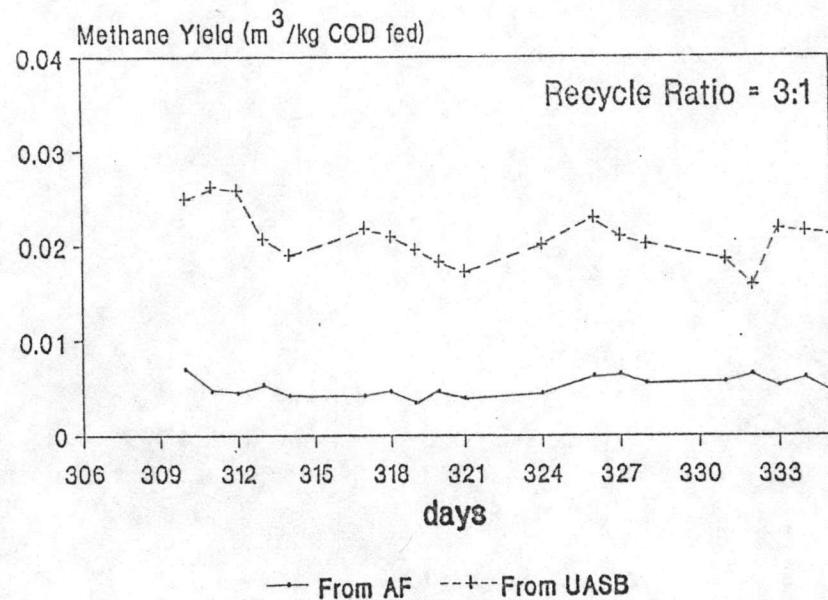


รูปที่ ค.95 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการผลิตก๊าซชีวภาพ

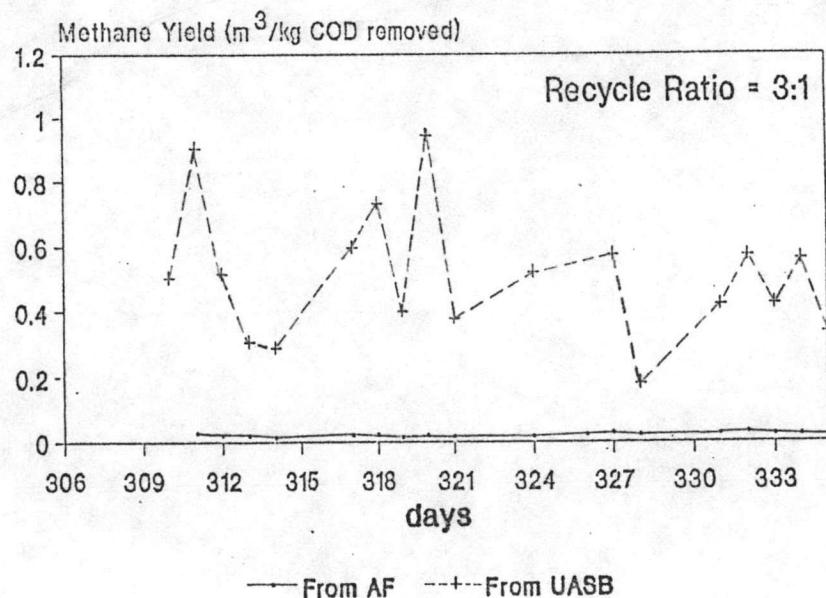
- (A) ผิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ป้อนเข้าสู่ระบบ
- (B) ผิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ถูกกำจัด



(A)



(B)



รูปที่ ค.96 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการผลิตก๊าซมีเทน

- (A) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ป้อนเข้าสู่ระบบ
- (B) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ออกกำจัด

ตาราง C.10 ข้อมูลการทดลอง แสดงค่าดัชนีและประสิทธิภาพของระบบในแต่ละวันที่อัตราการป้อน

สารอินทรีย์ 13.05 กก.COD/ลบ.ม.-วัน

| วันที่ | อัตราการไหล (lit/day) | | ระยะเวลาเก็บเกี่ยบ | | อัตราการป้อน สารอินทรีย์ (kg/m ³ . day) | COD (mg/l) | | | สารอินทรีย์ที่濁 (%) | | | กรดไขมันระเหย (mg/l) | | |
|--------|-----------------------|-------|--------------------|----------------|--|------------|----------------|------------------|---------------------|-------|---------|----------------------|----------------|------------------|
| | AF | UASB | AF (hrs) | UASB (days) | | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | AF | UASB | Overall | Feed | AF Effluent | UASB Effluent |
| 338 | 32.78 | 35.65 | 4.98 | 0.98 | 15.53 | 66,326 | - | - | 6.48 | 49.03 | 619 | 4,145 | 2,908 | |
| 339 | 32.78 | 35.65 | 4.98 | 0.98 | 14.33 | 61,191 | 36,150 | 33,807 | - | - | 650 | 4,176 | 3,403 | |
| 340 | 30.32 | 40.34 | 5.38 | 0.87 | 12.57 | 58,053 | 36,484 | 34,476 | 10.26 | 5.50 | 43.66 | - | - | |
| 341 | 30.32 | 40.34 | 5.38 | 0.87 | 12.57 | 58,053 | 35,685 | 33,610 | 11.61 | 5.81 | 42.10 | 650 | 4,392 | 3,465 |
| 342 | 30.97 | 25.03 | 5.27 | 1.40 | 13.77 | 62,242 | 34,979 | 34,568 | 11.94 | 1.17 | 40.45 | 681 | 4,083 | 2,908 |
| 345 | 31.10 | 36.60 | 5.25 | 0.96 | 13.26 | 59,693 | 34,694 | 33,469 | 16.37 | 3.53 | 46.23 | 619 | 4,269 | 3,712 |
| 346 | 31.10 | 36.60 | 5.25 | 0.96 | 13.26 | 59,693 | 35,539 | 32,656 | 11.21 | 8.11 | 45.29 | 619 | 3,619 | 3,093 |
| 347 | 30.86 | 30.49 | 5.29 | 1.15 | 14.40 | 65,306 | 35,102 | 33,469 | 10.94 | 4.65 | 43.93 | 650 | 3,248 | 3,093 |
| 348 | 30.86 | 30.49 | 5.29 | 1.15 | 14.40 | 65,306 | 35,774 | 32,928 | 13.65 | 7.96 | 49.58 | 650 | 3,712 | 3,248 |
| 349 | 31.23 | 29.48 | 5.23 | 1.19 | 13.43 | 60,220 | 35,221 | 31,982 | 14.14 | 9.20 | 51.03 | 650 | 4,207 | 3,557 |
| 352 | 30.82 | 27.27 | 5.30 | 1.28 | 13.32 | 60,518 | 34,128 | 33,335 | 12.59 | 2.32 | 44.64 | 650 | 3,898 | 3,619 |
| 353 | 30.82 | 27.27 | 5.30 | 1.28 | 13.32 | 60,518 | 35,742 | 34,939 | 10.94 | 2.25 | 42.27 | 650 | 4,207 | 3,526 |
| 354 | 30.62 | 28.21 | 5.33 | 1.24 | 13.50 | 61,753 | 36,654 | 33,865 | 11.32 | 7.61 | 44.04 | 897 | 4,021 | 3,155 |
| 355 | 30.62 | 28.21 | 5.33 | 1.24 | 13.50 | 61,753 | 35,573 | 33,597 | 12.89 | 5.55 | 45.59 | 897 | 4,021 | 3,341 |
| 356 | 30.74 | 23.97 | 5.31 | 1.46 | 13.61 | 62,008 | 36,220 | 34,252 | 10.87 | 5.43 | 44.53 | 650 | 3,836 | 3,403 |
| 359 | 30.36 | 29.22 | 5.37 | 1.20 | 13.67 | 63,023 | 35,690 | 34,277 | 13.35 | 3.96 | 44.72 | 694 | 3,694 | 3,091 |
| 360 | 30.36 | 29.22 | 5.37 | 1.20 | 13.67 | 63,023 | 34,299 | 32,233 | 17.28 | 6.02 | 48.85 | 694 | 3,770 | 3,377 |
| 361 | 29.87 | 24.07 | 5.46 | 1.45 | 13.00 | 60,923 | 36,686 | 34,589 | 8.13 | 5.72 | 45.12 | 905 | 3,785 | 3,212 |
| 362 | 29.87 | 24.07 | 5.46 | 1.45 | 13.00 | 60,923 | 35,564 | 34,727 | 13.62 | 2.35 | 43.00 | 905 | 3,649 | 3,106 |
| 363 | 29.87 | 24.07 | 5.46 | 1.45 | 13.00 | 60,923 | 34,438 | 31,949 | 16.57 | 7.23 | 47.56 | 905 | 3,257 | 2,880 |
| 368 | 30.83 | 17.03 | 5.29 | 2.06 | 13.60 | 61,746 | 40,963 | 34,538 | - | 15.68 | 43.31 | 663 | 4,433 | 3,679 |
| 369 | 30.83 | 17.03 | 5.29 | 2.06 | 13.60 | 61,746 | 40,452 | 36,756 | 2.15 | 9.14 | 40.47 | 663 | 4,840 | 4,358 |
| 370 | 30.43 | 27.03 | 5.36 | 1.28 | 12.03 | 55,328 | 38,115 | 37,295 | 11.37 | 2.15 | 39.60 | 603 | 5,368 | 4,342 |
| 373 | 31.01 | 27.03 | 5.26 | 1.29 | 13.79 | 62,248 | 33,333 | 33,734 | 20.26 | - | 39.03 | 603 | 4,795 | 4,403 |
| 375 | 30.03 | 16.45 | 5.43 | 2.13 | 14.94 | 69,623 | 32,913 | 29,959 | 19.45 | 8.98 | 51.87 | 663 | 4,011 | 3,016 |
| 377 | 31.06 | 14.95 | 5.25 | 2.34 | 13.58 | 61,201 | 45,226 | 36,098 | - | 20.18 | 48.15 | 603 | 5,458 | 3,649 |
| 380 | 30.27 | 27.28 | 5.39 | 1.28 | 12.67 | 58,576 | 39,120 | 35,564 | 7.68 | 9.08 | 41.89 | 573 | 4,644 | 3,935 |
| 381 | 30.27 | 27.28 | 5.39 | 1.28 | 12.67 | 58,576 | 40,669 | 36,896 | 1.57 | 9.28 | 37.01 | 573 | 4,554 | 3,935 |
| 382 | 30.47 | 27.41 | 5.36 | 1.28 | 13.26 | 60,923 | 40,039 | 37,105 | 5.38 | 7.33 | 36.65 | 725 | 4,595 | 4,015 |
| 383 | 30.47 | 27.41 | 5.36 | 1.28 | 13.26 | 60,923 | 41,546 | 37,371 | 3.51 | 10.05 | 38.66 | 725 | 4,783 | 4,232 |
| 384 | 30.47 | 27.41 | 5.36 | 1.28 | 13.60 | 62,502 | 38,335 | 37,085 | 11.38 | 3.26 | 39.13 | 667 | 5,189 | 3,798 |

ตาราง ค. 10 (ต่อ)

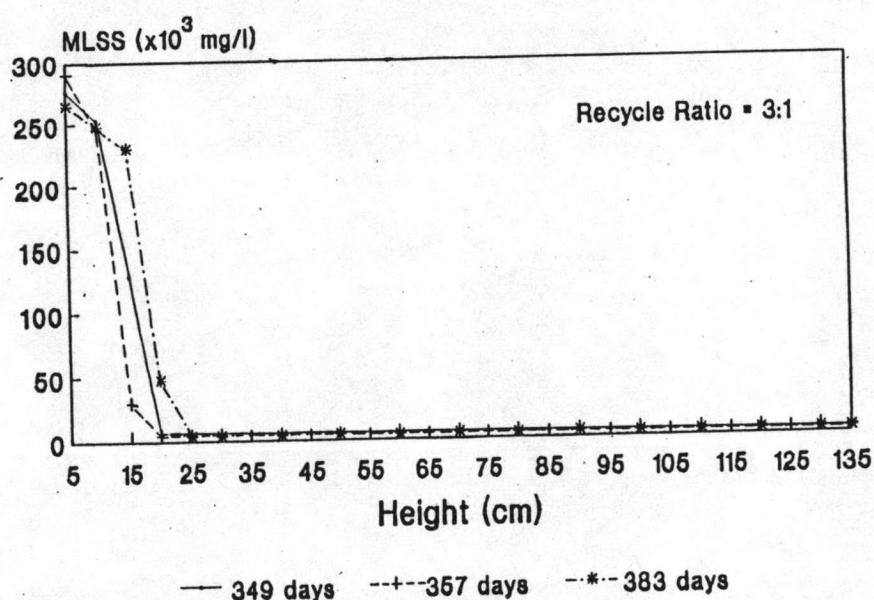
| ลำดับ | pH | | | ข้าพความเป็นกรด (mg/l) | | | ปริมาณของแข็งธรรมดาย (mg/l) | | | อัตราการย่อยสลายก๊าซ (mg/l) | | อัตราประกอบก๊าซชีวภาพที่ได้ (%) | | | |
|-------|------|----------------|------------------|------------------------|----------------|------------------|-----------------------------|----------------|------------------|-----------------------------|------|---------------------------------|-----------------|-----------------|-----------------|
| | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | Feed | AF Effluent | UASB Effluent | AF | UASB | AF | | UASB | |
| | | | | | | | | | | | | CO ₂ | CH ₄ | CO ₂ | CH ₄ |
| 338 | 4.8 | | | | | | | | | | | 88.43 | 11.57 | 29.67 | 70.33 |
| 339 | 4.9 | 7.7 | 8.2 | 2,920 | 10,936 | 10,738 | | | | | | 94.78 | 15.22 | 30.50 | 69.50 |
| 340 | 4.6 | 7.4 | 8.2 | | | | 4,080 | 11,200 | 5,710 | | | 55.009 | 29.366 | 84.00 | 16.00 |
| 341 | 4.6 | 7.4 | 8.2 | | | | | | | | | 49.670 | 30.804 | 83.93 | 16.07 |
| 342 | 4.8 | 7.5 | 8.4 | | | | | | | | | 42.329 | 31.720 | 83.54 | 16.36 |
| 345 | 4.6 | 7.5 | 8.2 | 2,425 | 10,392 | 10,045 | | | | | | 54.207 | 32.518 | 73.93 | 26.07 |
| 346 | 4.6 | 7.2 | 8.1 | | | | 6,650 | 5,070 | 5,130 | | | 53.388 | 32.652 | 85.41 | 14.59 |
| 347 | 4.7 | 7.8 | 8.1 | | | | | | | | | 19.325 | 27.723 | | 29.67 |
| 348 | 4.7 | 7.7 | 8.1 | | | | | | | | | 43.564 | 25.670 | 85.20 | 14.80 |
| 349 | 4.6 | 7.4 | 8.1 | | | | | | | | | 53.006 | 28.344 | 83.57 | 16.43 |
| 352 | 4.7 | 7.6 | 8.1 | 2,276 | 10,293 | 9,749 | | | | | | 47.676 | 26.696 | 66.52 | 33.48 |
| 353 | 4.7 | 7.5 | 8 | | | | | | | | | 50.432 | 25.862 | 84.71 | 15.29 |
| 354 | 4.6 | 7.5 | 8.1 | 2,177 | 10,441 | 9,996 | | | | | | 31.175 | 26.491 | 85.68 | 14.32 |
| 355 | 4.6 | 7.6 | 8 | | | | | | | | | 49.670 | 24.540 | 86.44 | 13.56 |
| 356 | 4.8 | 7.5 | 7.9 | 2,375 | 10,144 | 10,144 | 6,030 | 6,770 | 4,930 | | | 45.566 | 23.821 | 85.74 | 14.26 |
| 359 | 4.8 | 7.6 | 8.1 | 2,581 | 10,218 | 9,842 | 4,160 | 8,540 | 4,920 | | | 45.729 | 19.577 | 85.39 | 14.61 |
| 360 | 4.8 | 7.4 | 8.1 | 2,581 | 10,433 | 9,788 | | 13,240 | 4,320 | | | 51.386 | 19.201 | 84.55 | 15.45 |
| 361 | 4.6 | 7.6 | 8.2 | 2,151 | 10,057 | 9,896 | 5,380 | 6,260 | 3,960 | | | 49.956 | 19.817 | 85.20 | 14.80 |
| 362 | 4.6 | 7.6 | 8.2 | 2,151 | 9,788 | 9,519 | | 7,060 | 4,600 | | | 50.704 | 18.996 | 85.03 | 14.97 |
| 363 | 4.6 | 7.7 | 8.2 | 2,151 | 10,164 | 9,680 | | 7,990 | 4,480 | | | 42.615 | 18.725 | 85.56 | 14.44 |
| 368 | 4.6 | 6.7 | 8 | 2,474 | 7,583 | 8,766 | | | | | | 39.308 | 18.297 | 82.46 | 17.54 |
| 369 | 4.6 | 6.9 | 7.8 | 2,474 | 7,959 | 8,659 | 5,490 | 4,540 | | | | 42.859 | 30.804 | 89.51 | 10.49 |
| 370 | 4.6 | 6.9 | 8 | 1,560 | 8,497 | 8,605 | | | | | | 28.862 | 28.129 | | 35.80 |
| 373 | 4.9 | 7.4 | 7.9 | 1,936 | 9,412 | 9,519 | | | | | | 29.976 | 23.198 | | 34.27 |
| 375 | 4.7 | 7.4 | 8 | 2,044 | 9,304 | 8,443 | 7,020 | 4,610 | 3,060 | | | 13.410 | 16,251 | 88.73 | 11.27 |
| 377 | 4.7 | 6.5 | 7.9 | 1,829 | 7,959 | 8,972 | | | | | | 45.413 | 24,107 | 75.45 | 24.55 |
| 380 | 4.7 | 6.9 | 7.9 | 1,667 | 7,691 | 8,659 | 6,340 | 3,270 | 3,700 | | | 25.695 | 88.27 | 11.73 | 34.89 |
| 381 | 4.7 | 6.9 | 7.9 | 4,667 | 7,852 | 8,443 | | 3,810 | 3,780 | | | 42.329 | 30,185 | 89.48 | 10.52 |
| 382 | 4.6 | 6.9 | 7.6 | 1,560 | 7,637 | 8,443 | 4,270 | 3,050 | 3,850 | | | | 91.56 | 8.44 | 41.07 |
| 383 | 4.6 | 6.7 | 7.7 | 1,560 | 7,422 | 8,013 | | 6,610 | 3,690 | | | 43.670 | 32,549 | 88.59 | 11.41 |
| 384 | 4.5 | 6.9 | 7.7 | 1,237 | 7,583 | 8,336 | | | | | | 42.615 | 31,214 | 88.17 | 11.93 |

ตาราง ค. 10 (ต่อ)

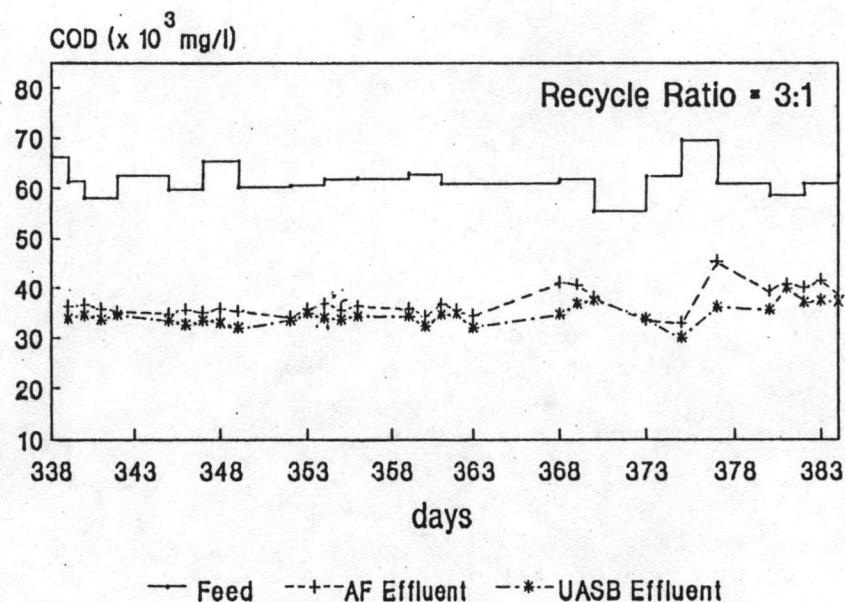
| ลำดับ | ประสิทธิภาพการผลิตก๊าซจากถังหมัก AF | | | | ประสิทธิภาพการผลิตก๊าซจากถังหมัก UASB | | | |
|-------|-------------------------------------|---------|---------------|---------|---------------------------------------|---------|---------------|----------|
| | Biogas Yield | | Methane Yield | | Biogas Yield | | Methane Yield | |
| | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* | Unit 1* | Unit 2* |
| 338 | - | - | - | - | - | - | 0.01418 | 0.218826 |
| 339 | - | - | - | - | 0.02041 | 0.31486 | - | - |
| 340 | 0.041283 | 0.40256 | 0.00661 | 0.06441 | 0.01995 | 0.36253 | 0.01385 | 0.251884 |
| 341 | 0.040585 | 0.3497 | 0.00652 | 0.0562 | 0.0214 | 0.368 | 0.01463 | 0.251565 |
| 342 | 0.035152 | 0.29446 | 0.00575 | 0.04817 | 0.03622 | 3.08295 | 0.02485 | 2.115211 |
| 345 | 0.042187 | 0.25767 | 0.011 | 0.05717 | 0.02561 | 0.72538 | 0.01791 | 0.507112 |
| 346 | 0.042884 | 0.38262 | 0.00626 | 0.05582 | 0.02511 | 0.30949 | 0.0173 | 0.213236 |
| 347 | 0.015763 | 0.14404 | - | - | 0.0259 | 0.55671 | 0.01821 | 0.391536 |
| 348 | 0.034152 | 0.25023 | 0.00505 | 0.03703 | 0.02353 | 0.29578 | 0.01535 | 0.192957 |
| 349 | 0.041869 | 0.29605 | 0.00688 | 0.04864 | 0.0273 | 0.29681 | 0.01865 | 0.202841 |
| 352 | 0.039107 | 0.31073 | 0.01309 | 0.10403 | 0.02988 | 1.23431 | 0.02006 | 0.863403 |
| 353 | 0.040779 | 0.37288 | 0.00624 | 0.05701 | 0.02653 | 1.18086 | 0.01776 | 0.790459 |
| 354 | 0.024474 | 0.21617 | 0.0035 | 0.03095 | 0.02562 | 0.33665 | 0.01769 | 0.23249 |
| 355 | 0.039728 | 0.3082 | 0.00539 | 0.04179 | 0.02445 | 0.44016 | 0.01668 | 0.300236 |
| 356 | 0.036706 | 0.33777 | 0.00523 | 0.04817 | 0.02743 | 0.50491 | 0.01836 | 0.337937 |
| 359 | 0.036116 | 0.27044 | 0.00528 | 0.03951 | 0.01877 | 0.47409 | 0.01314 | 0.332007 |
| 360 | 0.040815 | 0.23621 | 0.00631 | 0.03649 | 0.01916 | 0.31802 | 0.01298 | 0.215426 |
| 361 | 0.041203 | 0.50709 | 0.0061 | 0.07505 | 0.02244 | 0.39264 | 0.01515 | 0.265035 |
| 362 | 0.041232 | 0.30269 | 0.00617 | 0.04531 | 0.02219 | 0.94297 | 0.01488 | 0.632448 |
| 363 | 0.034568 | 0.20866 | 0.00499 | 0.03013 | 0.02259 | 0.31258 | 0.01506 | 0.208364 |
| 368 | 0.03358 | - | 0.00589 | - | 0.02623 | 0.16722 | 0.01538 | 0.098041 |
| 369 | 0.033631 | 1.56557 | 0.00353 | 0.16424 | 0.04471 | 0.48939 | 0.02368 | 0.259134 |
| 370 | 0.021772 | 0.19152 | - | - | 0.02731 | 1.26921 | 0.01753 | 0.814832 |
| 373 | 0.023556 | 0.11631 | - | - | 0.02575 | - | 0.01693 | - |
| 375 | 0.010583 | 0.0544 | 0.00119 | 0.00613 | 0.03002 | 0.33453 | 0.01859 | 0.207108 |
| 377 | 0.037919 | - | 0.00931 | - | 0.03566 | 0.1767 | 0.02261 | 0.112009 |
| 380 | - | - | - | - | 0.02408 | 0.26487 | 0.01568 | 0.172456 |
| 381 | 0.033845 | 2.15759 | 0.00356 | 0.22702 | 0.02721 | 0.29326 | 0.01752 | 0.188328 |
| 382 | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 383 | 0.037859 | 1.0771 | 0.00432 | 0.1229 | 0.02859 | 0.28446 | 0.01788 | 0.177901 |
| 384 | 0.032332 | 0.28405 | 0.00382 | 0.0336 | 0.02971 | 0.91112 | 0.01847 | 0.566445 |

หมายเหตุ :
 Unit 1* = m³/kg COD fed
 Unit 2* = m³/kg COD Removed

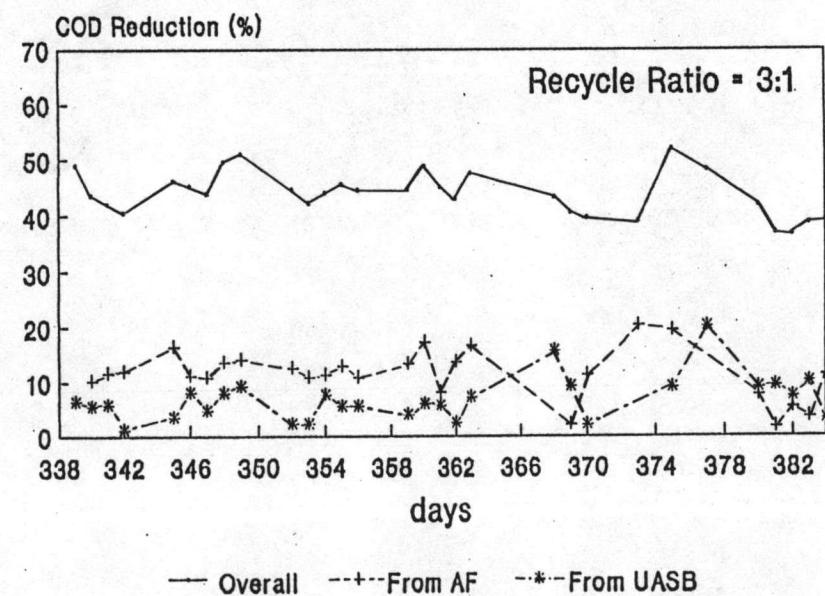
การทดสอบการเบล็อกแพลงตอนค่าคราร์ชต่าง ๆ ของระบบ
ตลอดทั่วการทดลองที่อัตราการป้อนสารอินทรี 13.05 กก.COD/ลบ.ม.-วัน



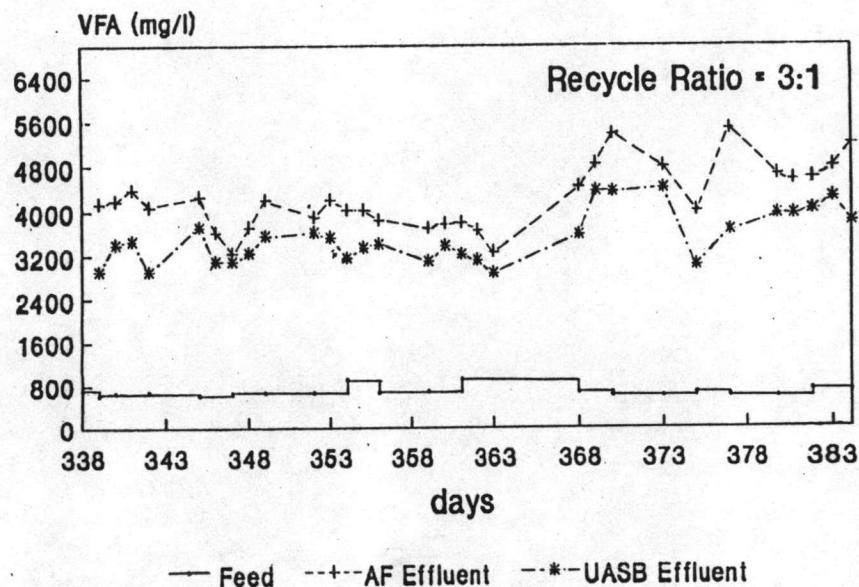
รูปที่ ค.97 ปริมาณตะกอนแบบค่าเรื่องในถังหมักในแบบ UASB ที่ความสูงต่าง ๆ ของถังหมัก
ในวันที่ 349, 357 และ 383 หลังจากเริ่มทดลอง



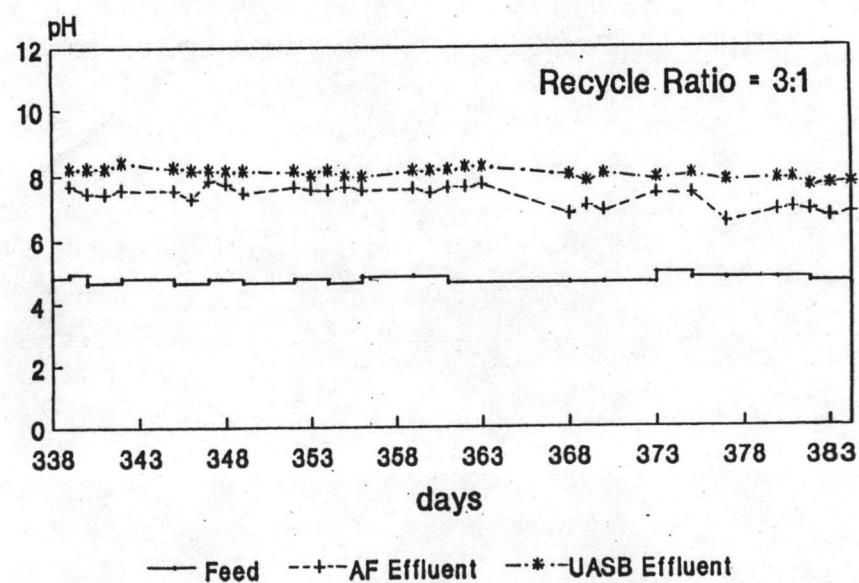
รูปที่ C.98 การเปลี่ยนแปลงค่า COD ของน้ำจากส้วมเข้าสู่ระบบและน้ำจากส้วมออกจากระบบ



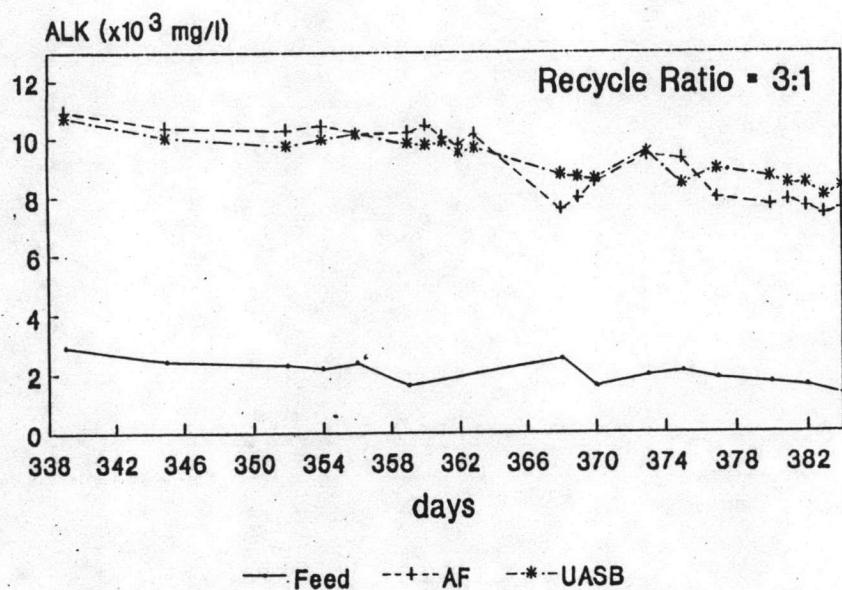
รูปที่ C.99 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการกำจัด COD



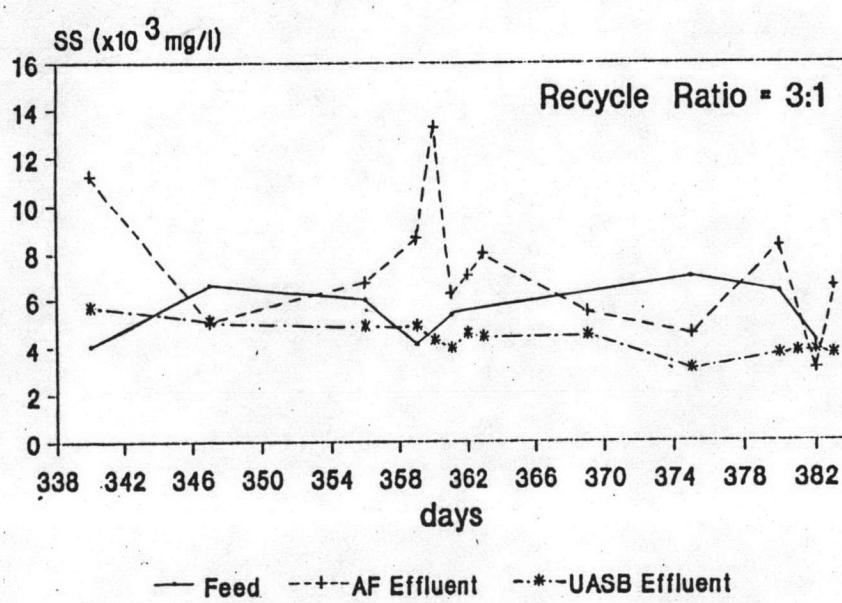
รูปที่ ค.100 การเปลี่ยนแปลงของปริมาณกรดไขมันระเหยของน้ำกากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำกากส่าที่ออกจากระบบ



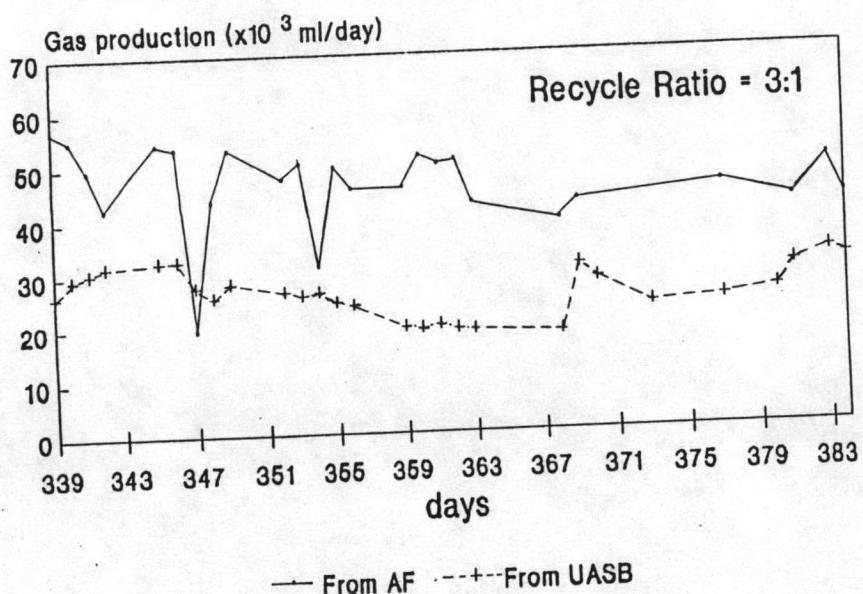
รูปที่ ค.101 การเปลี่ยนแปลงค่า pH ของน้ำกากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำกากส่าที่ออกจากระบบ



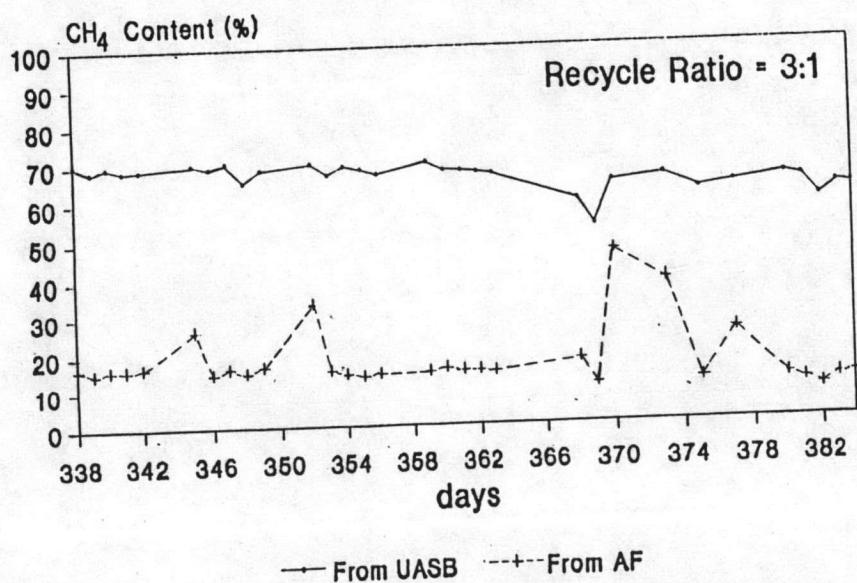
รูปที่ ค.102 การเปลี่ยนแปลงค่าความเป็นด่างของน้ำกากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำกากส่าที่ออกจากระบบ



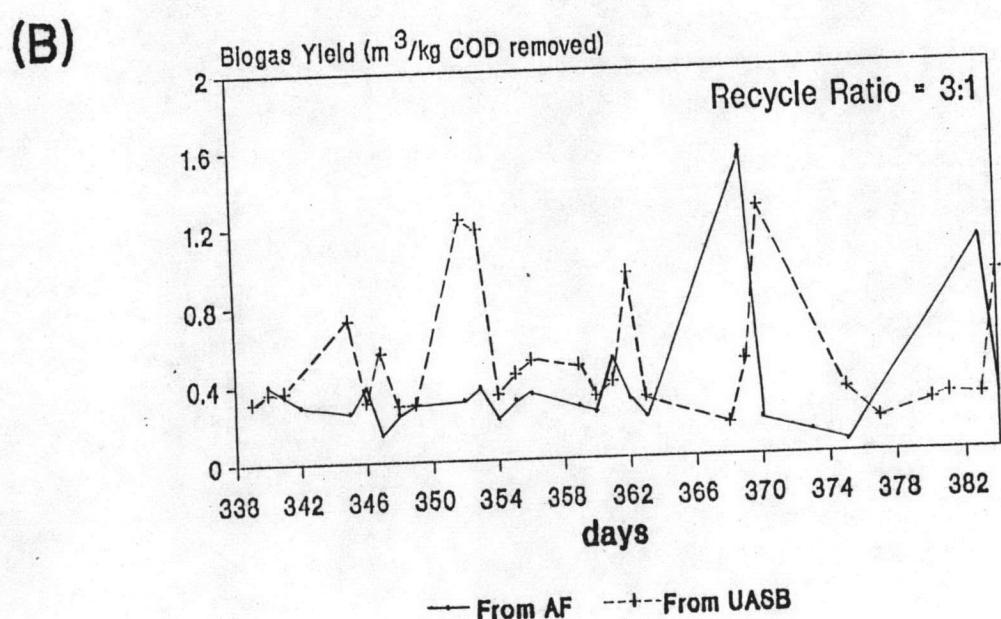
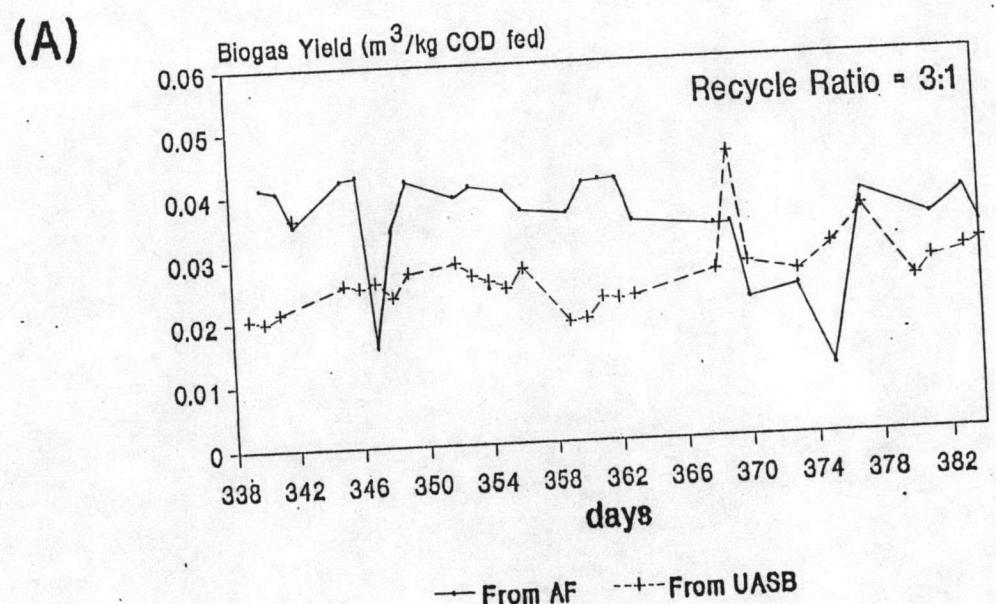
รูปที่ ค.103 การเปลี่ยนแปลงปริมาณของแข็งแขวนลอยของน้ำกากส่าที่เข้าสู่ระบบและน้ำกากส่าที่ออกจากระบบ



รูปที่ ค.104 การเปลี่ยนแปลงอัตราการผลิตก๊าซชีวภาพ



รูปที่ ค.105 การเปลี่ยนแปลงองค์ประกอบของก้าชชีวภานที่ผลิตได้

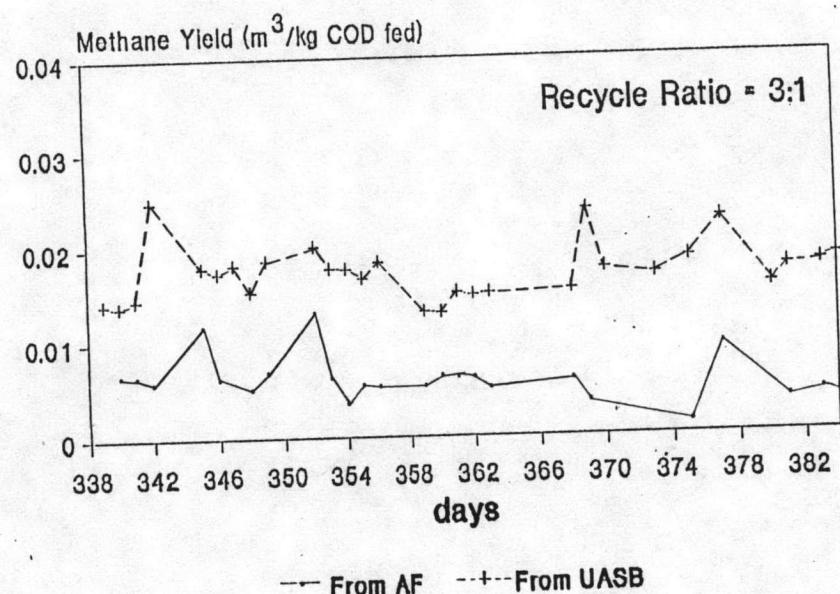


รูปที่ ค.106 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการผลิตก๊าซชีวภาพ

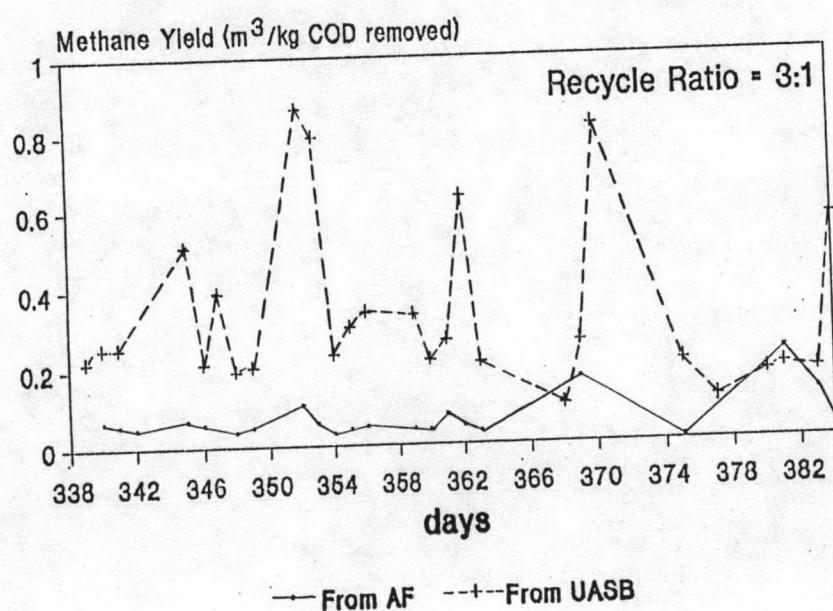
(A) พิจารณาเกี่ยวกับค่า COD ที่ป้อนเข้าสู่ระบบ

(B) พิจารณาเกี่ยวกับค่า COD ที่ถูกกำจัด

(A)



(B)



รูปที่ ค.107 การเปลี่ยนแปลงประสิทธิภาพการผลิตก๊าซชีวภาพ

(A) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ป้อนเข้าสู่ระบบ

(B) พิจารณาเทียบกับค่า COD ที่ถูกกำจัด

ภาคผนวก ๔

ค่าความเบี่ยงเบนของข้อมูล

ตารางที่ ๔.๑ ค่าความเบี่ยงเบนของข้อมูล (standard deviation) คิดเป็น %
ภายใต้สภาวะคงตัวที่อัตราการป้อนสารอินทรีย์ต่าง ๆ

| Organic Loading | | kg COD/m ³ .d | 0.49 | 1.01 | 2.03 | 2.03 | 2.98 | 6.38 | 8.2 | 10.02 | 10.95 | 13.05 |
|------------------|----------------|--------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| Feed | COD | mg/l | 9.17 | 2.74 | 1.20 | 9.42 | 3.24 | 2.06 | 1.79 | 4.78 | 2.97 | 2.59 |
| | VFA | mg/l | 0.00 | 41.07 | 5.50 | 14.20 | 5.71 | 12.45 | 6.24 | 7.67 | 0.00 | 1.11 |
| | pH | | 10.80 | 1.29 | 0.85 | 1.94 | 1.70 | 1.15 | 0.00 | 1.47 | 0.00 | 1.73 |
| | ALK | mg/l | 20.69 | 21.00 | 12.50 | 9.32 | 9.20 | 11.69 | 2.96 | 8.84 | 2.07 | 61.30 |
| | SS | mg/l | 82.88 | - | 23.79 | - | 10.27 | 35.36 | 59.36 | 46.38 | 15.30 | 27.59 |
| Anaerobic Filter | COD | mg/l | 2.40 | 1.68 | 0.28 | 2.79 | 4.12 | 2.92 | 2.37 | 3.80 | 2.69 | 5.96 |
| | VFA | mg/l | 9.39 | 16.04 | 9.47 | 34.63 | 25.95 | 7.13 | 1.18 | 9.22 | 3.94 | 7.58 |
| | pH | | 2.22 | 1.08 | 0.00 | 0.90 | 2.05 | 2.17 | 1.47 | 1.73 | 1.46 | 2.36 |
| | ALK | mg/l | 5.06 | 1.63 | 1.39 | 4.49 | 2.19 | 2.99 | 1.94 | 2.00 | 1.87 | 2.50 |
| | SS | mg/l | 55.75 | - | 65.28 | 6.32 | 42.05 | 30.20 | 11.60 | 16.25 | 35.63 | 39.38 |
| | Gas Production | ml/d | - | 10.00 | 7.60 | 11.83 | 13.39 | 8.48 | 6.33 | 22.99 | 11.53 | 7.57 |
| | CO | % | 11.57 | 12.24 | 5.76 | 5.18 | 9.78 | 2.08 | 1.45 | 2.06 | 0.76 | 6.63 |
| | CH | % | 3.34 | 11.89 | 11.52 | 21.91 | 15.19 | 8.23 | 19.94 | 17.49 | 3.34 | 44.04 |
| UASB | COD Removal | % | 29.73 | 10.09 | 7.48 | 15.25 | 13.15 | 9.09 | 2.51 | 9.87 | 9.11 | 64.47 |
| | COD | mg/l | 2.79 | 1.47 | 1.74 | 5.20 | 3.93 | 2.00 | 2.44 | 3.17 | 2.74 | 1.91 |
| | VFA | mg/l | 38.63 | 15.50 | 12.03 | 43.47 | 37.92 | 5.97 | 4.07 | 7.76 | 6.21 | 5.03 |
| | pH | | 2.17 | 1.05 | 0.89 | 0.75 | 3.13 | 3.28 | 1.34 | 0.85 | 0.61 | 1.54 |
| | ALK | mg/l | 7.02 | 2.89 | 1.34 | 9.89 | 8.22 | 2.46 | 2.98 | 3.12 | 2.42 | 3.79 |
| Gas Production | SS | mg/l | 68.18 | - | 81.42 | 8.13 | 12.24 | 24.98 | 34.50 | 16.59 | 7.09 | 2.00 |
| | ml/d | | 22.16 | 28.43 | 25.78 | 17.98 | 13.20 | 5.94 | 15.31 | 13.70 | 4.79 | 12.72 |
| | CO | % | - | 20.87 | 12.01 | 15.76 | 6.16 | 3.53 | 2.17 | 7.70 | 11.97 | 5.83 |
| | CH | % | - | 7.41 | 3.17 | 6.76 | 2.56 | 1.50 | 0.89 | 4.16 | 6.91 | 3.46 |
| | COD Removal | % | 24.85 | 12.95 | 12.11 | - | 18.47 | 10.15 | 32.25 | 40.79 | 29.93 | 56.90 |



ประวัติผู้เชื่อม

นางสาว นาฏนดา ชรินทร์วรคุปต์ เกิดวันที่ 22 พฤษภาคม 2512 ที่จังหวัดกรุงเทพฯ
สำเร็จการศึกษาปริญญาตรีวิทยาศาสตรบัณฑิต สาขาเคมีวิศวกรรม ภาควิชาเคมีเทคโนโลยี
คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ในปีการศึกษา 2533 และเข้าศึกษาต่อในหลักสูตร
วิทยาศาสตรมหาบัณฑิต ที่จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย เมื่อพ.ศ. 2534 ในระหว่างศึกษาเคยได้รับ
ทุนผู้ช่วยสอน/ผู้ช่วยวิจัย จากฝ่ายวิชาการฯ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย เป็นเวลา 1 ปี
(มิถุนายน 2535 ถึง มิถุนายน 2536) โดยปฏิบัติหน้าที่ผู้ช่วยสอนในภาควิชาเคมีเทคโนโลยี
คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย