



รายการอ้างอิง

ไทย/orاث

การพัฒนาพิศาสตร์สุขสกุล. ความเป็นไปได้ในเชิงปฏิบัติของการอนุกลัพพห์เพื่อคุณประโยชน์
ความต้องการสารเคมีในการบันทึกการสร้างเพลิดเพลิน วิทยานิพนธ์
ปริญญามหาบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์
มหาวิทยาลัย. 2539.

กพิท ม่วงศรี. ผลกระทบพื้นที่หดตัวประเพณีที่ก่อให้เกิดความทุนในกระบวนการสร้างเพลิดเพลินในทุกส่วน. วิทยานิพนธ์ปริญญามหาบัณฑิต ภาควิชาศิลปกรรมสังเคราะห์ คณะศิลปศาสตร์ มหาวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย. 2538.

นางชัย พรรษสวัสดิ์ และกาญจนิดา กรองธรรมชาติ. การใช้ไฟเลือดมีเนื้อมคลอไรค์ในการบ่มคน้ำเสียงของกบย้อม. ภาควิชาเคมีกรรมสิ่งแวดล้อม คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย. 2535.

นฤชา ฤทธิพันธ์. ภารก่อเพลสีค์ไอดีสตาร์ส์. วิทยานิพนธ์ปริญญาโทบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม บัณฑิตวิทยาลัย มหาดเล็ก มหาวิทยาลัย 2535.

บัณฑิต ชาญยรังค์ การกำจัดความทุ่นโถงกระบวนการสร้างเพดานแบบใหม่ปัจจุบัน วิทยานิพนธ์
ปริญญาโท ภาควิชาศิลปกรรมสิ่งแวดล้อม บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์
มหาวิทยาลัย. 2535.

ปริญญา พ.นศ. ผลความสูงขั้นเพลเม็ดต่อประสิทธิภาพการก้าวขั้นบันได วิทยานิพนธ์ปริญญา
มหาบัณฑิต ภาควิชาศิรุกรรมสิ่งแวดล้อม บัษติตวิทยาลัย มหาดงกรฟ
มหาวิทยาลัยฯ 2535.

มั่นสิน ตัณฑุกเวท. วิศวกรรมความประปา เล่ม 1 ภาควิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม คณะ
วิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย . 2526.

มั่นคง ด้วยความรู้ ภูมิปัญญา ภาควิชาชีวกรรมสิ่งแวดล้อม คณะวิชาชีวกรรม-

วิจารณ์ ตันติธรรม. ประสึกภูมิปัญญาการกำจัดความบุ่นของดั้งน้ำไปแบบหมุนเวียนจะก่อให้ วิทยา
นิพนธ์ปริญญา นานมายทิต ภาควิชาศิลปกรรมสิ่งแวดล้อม บัณฑิตวิทยาลัย จุฬา^{ลักษณ์}
ลงกรณ์มหาวิทยาลัย . 2537.

สุชาติ สดิตมั่น ในชรรน. เทคนิคการใช้เกร็งคอถอดฟัน การควบคุมน้ำหน่วงการไก่อกุ้ง เช้าน.
วิทยานิพนธ์ปริญญาโท สาขาวิชาการรักษาสิ่งแวดล้อม บัณฑิตวิทยาลัย
อุตสาหกรรมการพัฒนาวิทยาศาสตร์ 2526.

สุรเชษฐ์ พลวพิช. ความเป็นไปได้ในเชิงปฏิบัติของการกำจัดความทุนโดยกระบวนการการสร้างเพล
เต็มแบบไทยขึ้นสำหรับนักศึกษาความทุนต่างๆ. วิทยานิพนธ์ปริญญามหาบัณฑิต ภา
วิชาศิรุกรรมสิ่งแวดล้อม บัณฑิตวิทยาลัย มหาลัยกรรณ์มหาวิทยาลัย . 2538.

ການອັງກດ່າ

Amirtharajah, A. and Mills, K.M. Rapid mix design for mechanisms of alum coagulation
LAWWA (April 1982) : 210-216

Committee Report , State of art of Coagulation LAWWA (Feb 1971) : 99-109

Dentel, S.K. and Gossett, J.M. Mechanisms of Coagulation with aluminum salts LAWWA
 (April 1988) : 187-198,

Dijk,J.C.van and Wilms,D.A. Water treatment without waste material- fundamentals and state
 of the art of pellet softening J water SRT- Aqua Vol .40 No.5 (1991) : 263-
 280

Dijk,J.C.van and Scholler,M. fluidized bed pellet reactor to recover metals or anions Metal
finishing November 1991 : 46-50

Kawamura,S. Optimisation of basic water-treatment process design and operation : coagulation
 and flocculation J water SRT- Aqua Vol .45 No.1 (1991) : 35-47

Mhaisalkar,V.A. , Paramasivam,R.. and Bhole,A.G. An innovative technique for
 determining velocity gradient in coagulation- flocculation process
Wat. Res. Vol. 20 No.10 (1986) : 1307-1314

Panswad, T. and Chan-narong, B. Turbidity removal by the up-flow pelletisation process for
 low turbidity water J water SRT- Aqua Vol .47 No.1 (1998) : :1-5

Panswad, T. and Muangsiri, K. Effects of pH the turbidity removal efficiency in an upflow
 pelletization process Proceeding for 12nd Asia Pacific Regional Water Supply
Conference, Hong-Kong(1996) :272-280

Shimizu ,T. , Tambo,N. ,Kudo,K. , Ozawa,G. and Hamaguchi,T. An anaerobic fluidized pellet bed bioreactor process for simultaneous removal of organic,nitrogenous and phosphorus substances Wat. Res. Vol. 28 No. 9 (1994) : 1943-1952

Stumm, W. and O Melia , C.R. Stoichiometry of Coagulation LAWWA(May1968) : 515-539

Suzuki , T. ,Tambo,N. and Ozawa,G. A new sewage treatment system with fluidized pellet bed separator Wat. Sci. Tech. Vol. 27 No. 11 (1993) : 185-192

Tambo, N. and Matsui, Y.;Performance of fluidized pellet bed separator for high concentration suspension removal. J water SRT- Aqua Vol .38 No.3 (1989) : :155-165

Tambo ,N. , Ozawa,G. Kiihara,Y. and Ohba,A. Replacement of the final settling basin by a fluidized pellet bed separator to improve efficiency of activated sludge system Wat. Sci. Tech. Vol 27 No 11 (1993) : 253-256

Tambo,N. and Wang ,X.C. Control of coagulation condition for treatment of high turbidity water by fluidized pellet bed separation , J water SRT- Aqua Vol .42 No.4 (1993) :212-222

Application of fluidized pellet bed technique in the treatment of high coloured and turbid water J water SRT- Aqua Vol .42 No.5 (1993) :301-309

The mechanism of pellet flocculation in a fluidized-bed operation , J water SRT- Aqua Vol .42 No.2 (1993) :67-76

Tambo,N. , Wang ,X.C. and Matsui , Y. Kinetic of fluidized pellet bed process. I.

Characteristics of particle motions , J water SRT- Aqua Vol .42 No.3 (1993)

:146-154

Kinetic study of fluidized pellet bed process .II. Development of a
mathematical model , J water SRT- Aqua Vol .42 No.3 (1993) :155-165

Yusa, M. , Suzuki, H. and Tanaka,S. ; Separating liquids from solids by pellet flocculation.

JAWWA (July 1975) : 397-402

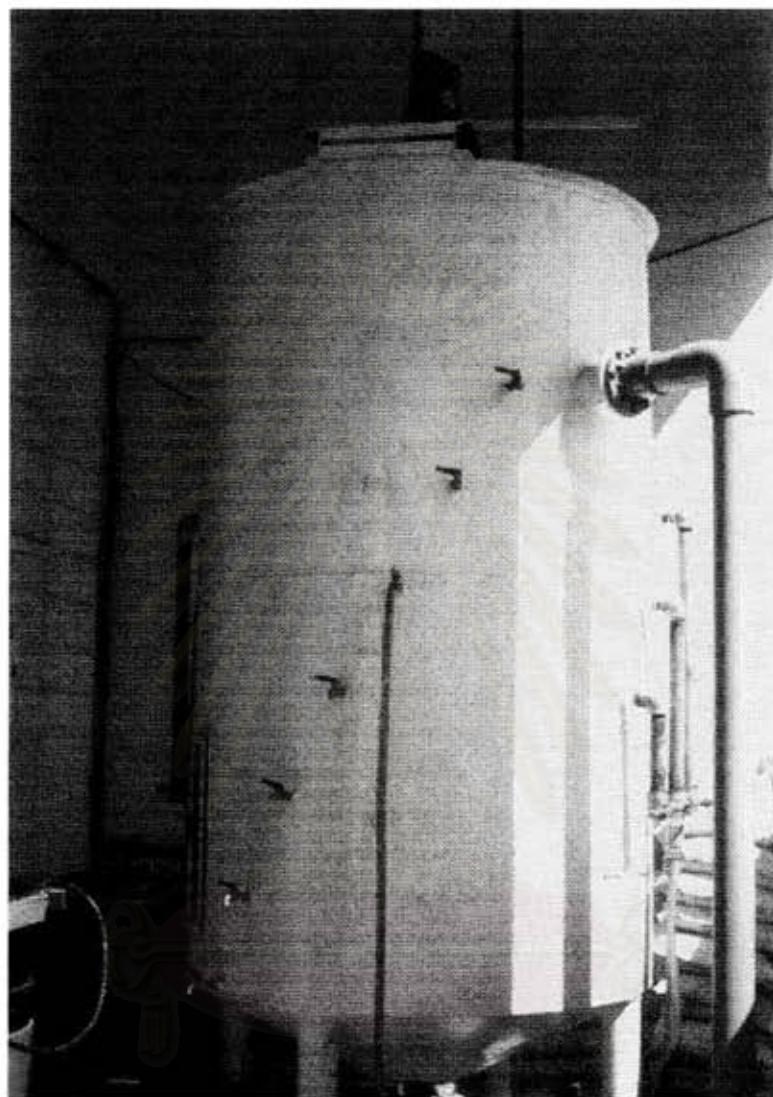
สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



ภาควิชานวัตกรรม

สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคพనวน ก
ภาคอุปกรณ์การทดลอง



รูปที่ ก-1 ถังปฏิกรณ์ค้านหน้า
สถาบันวิทยบริการ
กรุงเทพมหานครฯ

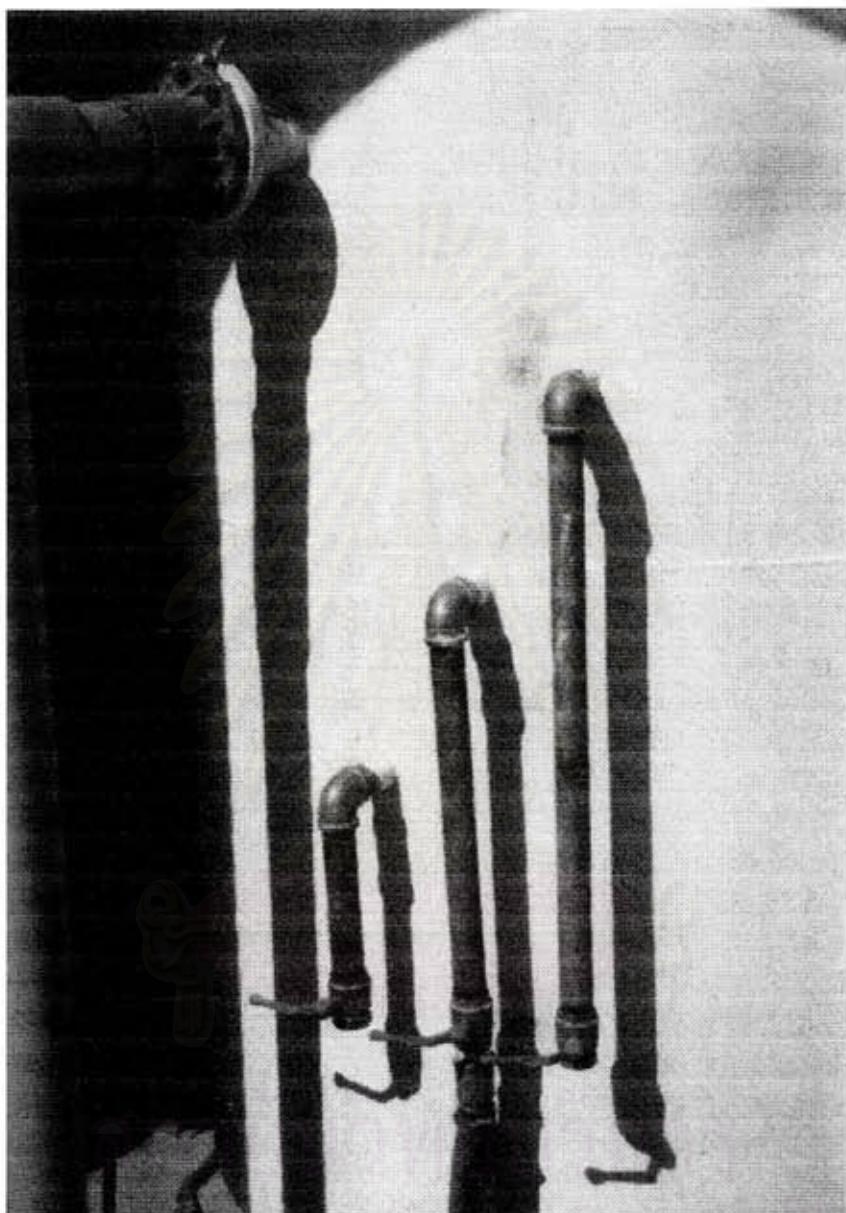
ถังปฏิกรณ์ ขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 1.5 เมตร มีห้องเก็บน้ำด้วยหุ่กระดับ 30 เซนติเมตร คือที่ระดับ 0, 30, 60, 90, 120, 150, 180 และ 210 เซนติเมตรจากก้นถัง ห่อสีฟ้าคือห่อน้ำผลิตบุนาค 4 นิ้ว



สถาบันวิทยบริการ อพลังกรณ์มหาวิทยาลัย

รูปที่ ก-2 ถังปฏิกรณ์ค้านข้าง

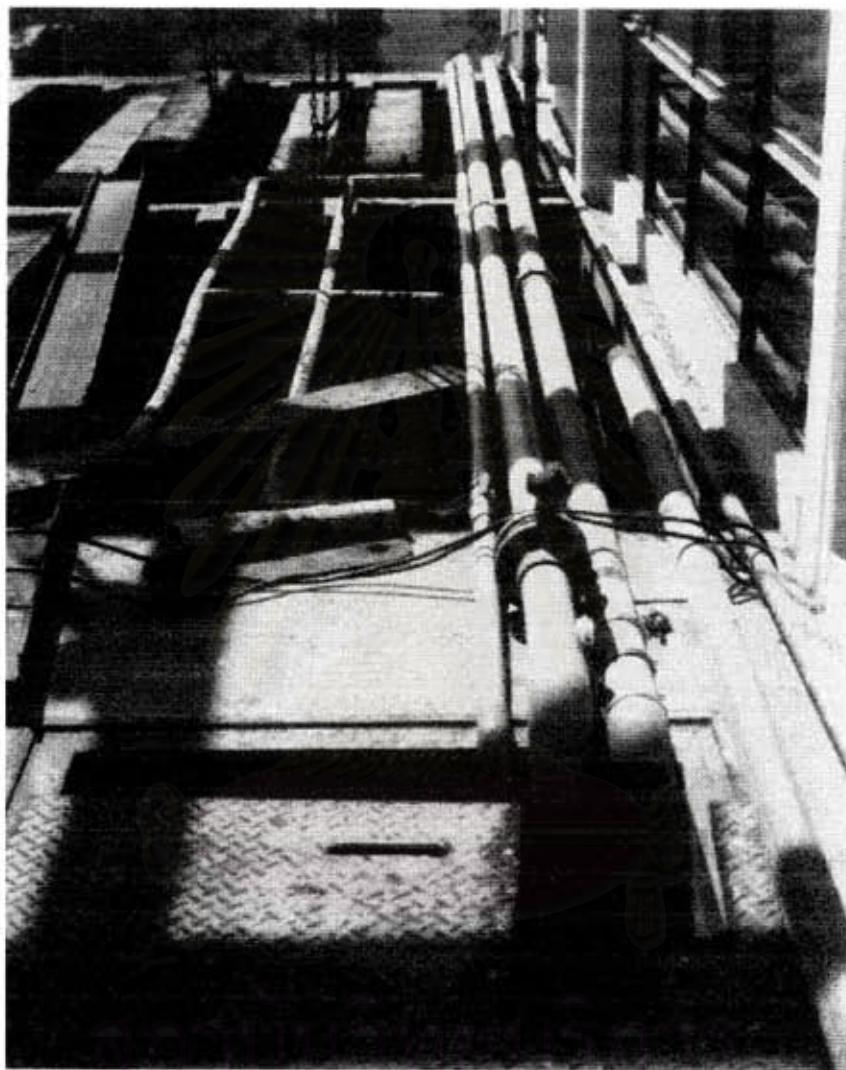
ถังปฏิกรณ์ค้านข้าง มีบันไดสำหรับปืนขึ้น และช่องมองกระจก(side glass)มี 3 อัน คลอน
คุณระเบตั้งแต่ 30 ถึง 210 เซนติเมตรจากก้นถัง



จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

รูปที่ ก-3 หอเวียนเพลเด็ค

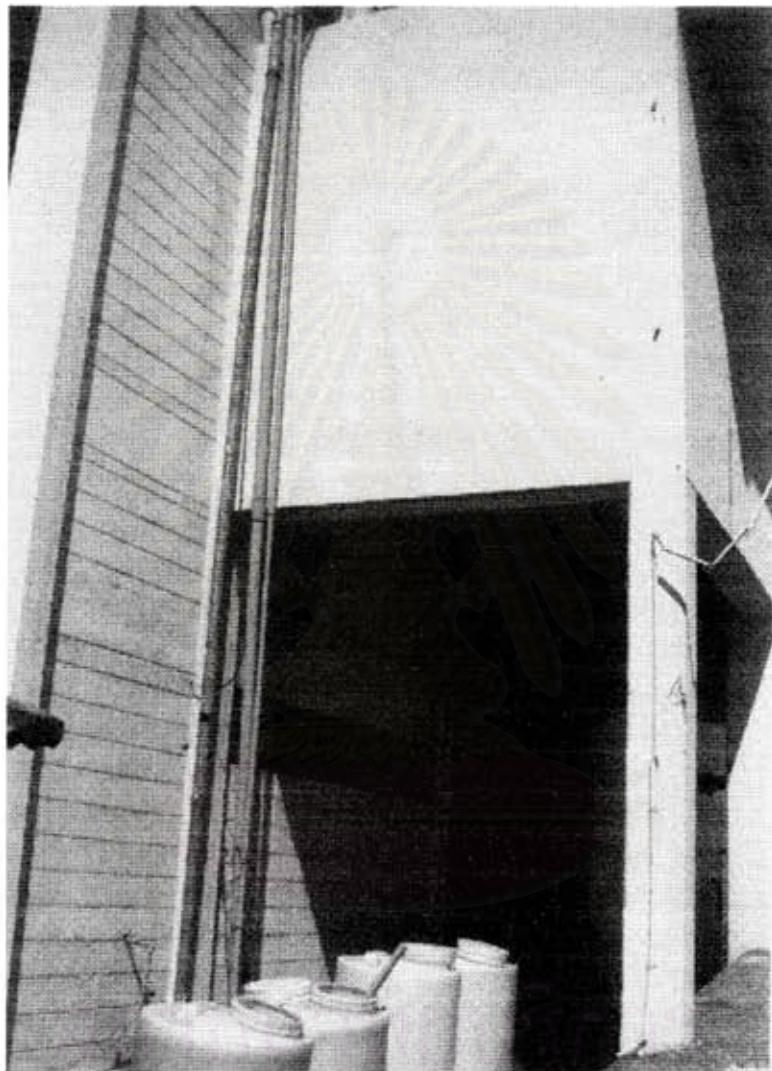
หอเวียนเพลเด็คที่ระดับ 120, 150 และ 180 เซนติเมตรจากก้นถัง มี 2 ค้านเพื่อกระจายการดูดเวียนกลับ ไม่ให้หนักไปข้างใดข้างหนึ่ง ในการทดสอบนี้ใช้หอเวียนฯที่ระดับ 150 เซนติเมตร ส่วนที่ระดับอื่นทำไว้เพื่อการทดลองในอนาคต



จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

รูปที่ ก-4 ห้องน้ำคิน

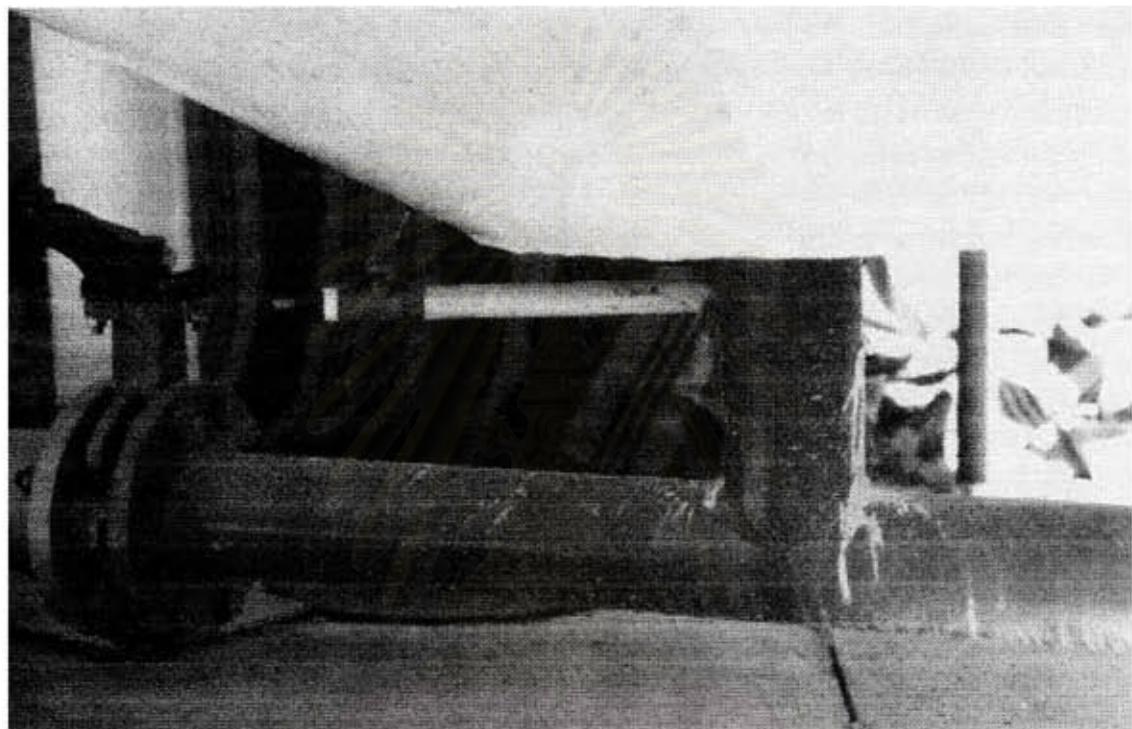
ห้องน้ำคินขนาด 3 นิ้ว ตั้งน้ำจากโรงสูบน้ำคิน(ใช้วิธีการลักษัน้ำ) มีวาล์วปิดผิวเสื้อขนาด 3 นิ้ว
เพื่อปิดเปิด



จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ข้อที่ ก-๕ หอน้ำดิน ๒

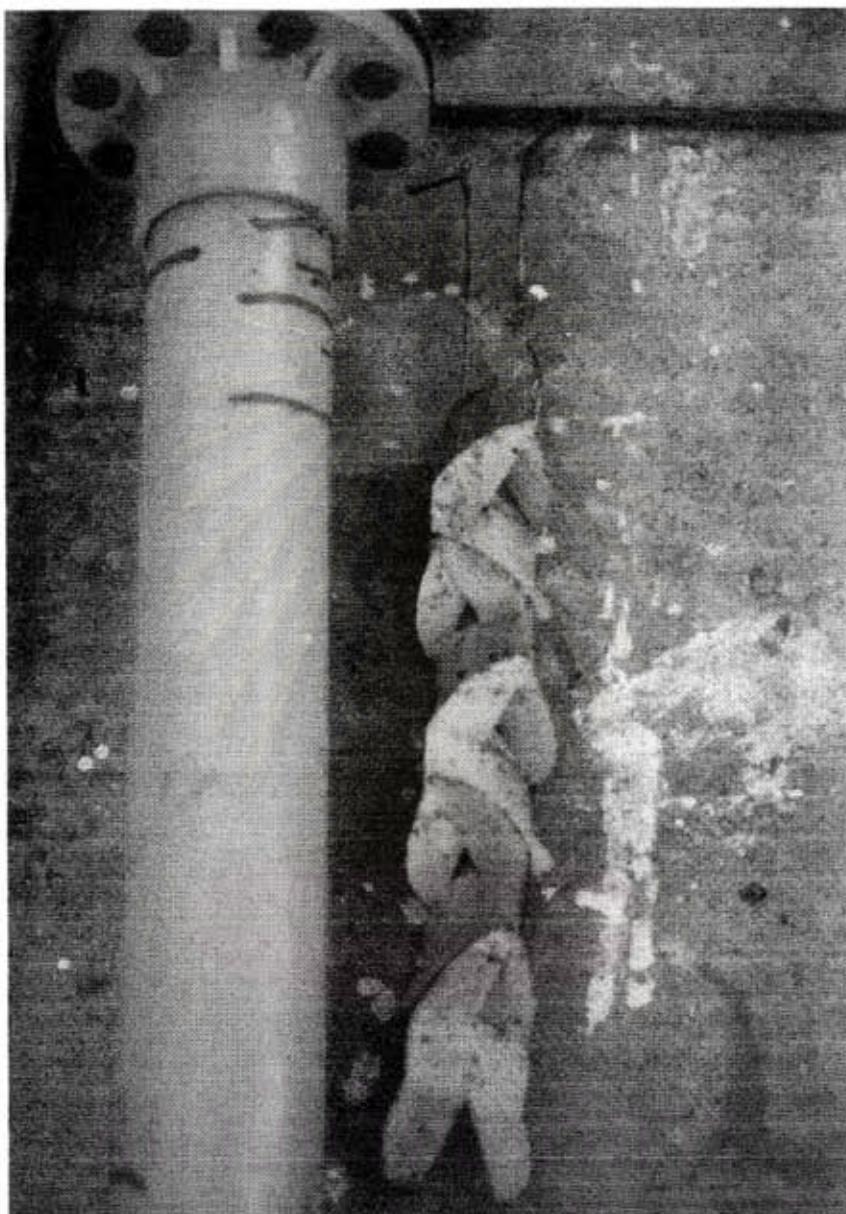
หอน้ำดินต่อจากรูปก-๔ แสดงความสูงระหว่างจุดตั้งถังปฏิกรณ์กับจุดดึงน้ำ โดยที่ถังปฏิกรณ์ตั้งอยู่ใต้จุดดึงน้ำ



รูปที่ก-6 จุดเดินໄโพลีเมอร์

สถาบันวิทยบริการ จัดการกรดมีหัววิทยาลัย

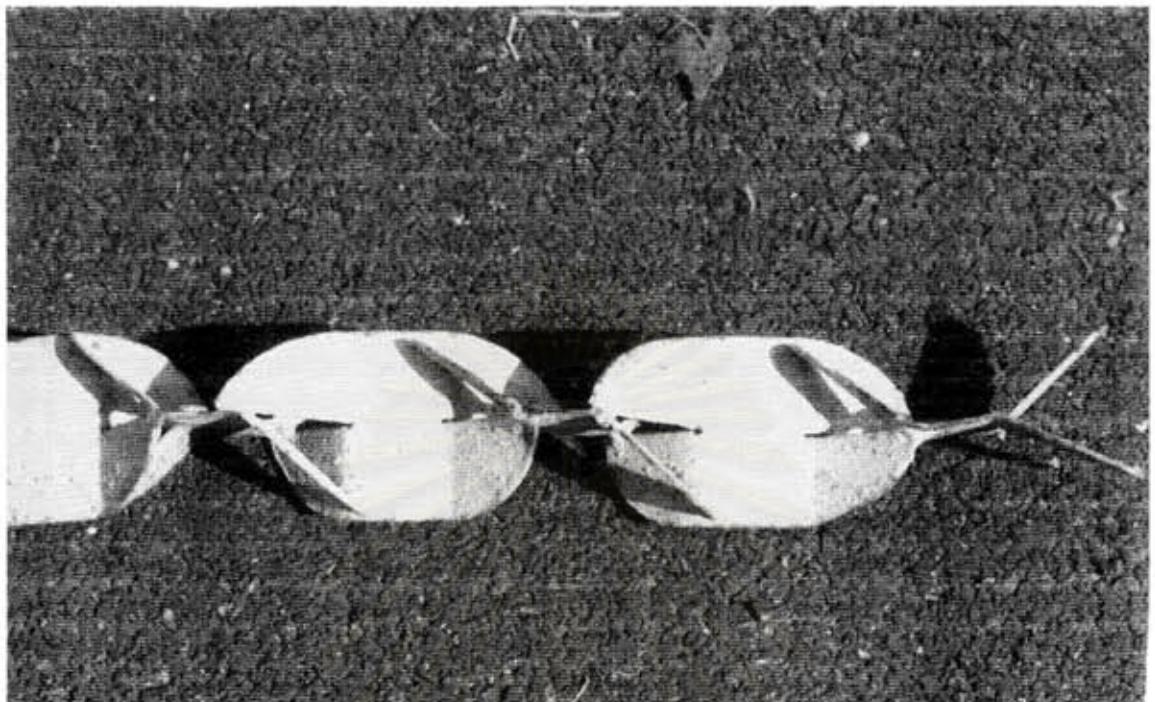
แสดงจุดที่เดินໄโพลีเมอร์เข้าบันริเวณห้องน้ำดินไกล์กับกันดัง ด้านซ้ายคือวาล์วปิกฟีเสื่อ
สำหรับเปิดปิดน้ำเข้าดัง



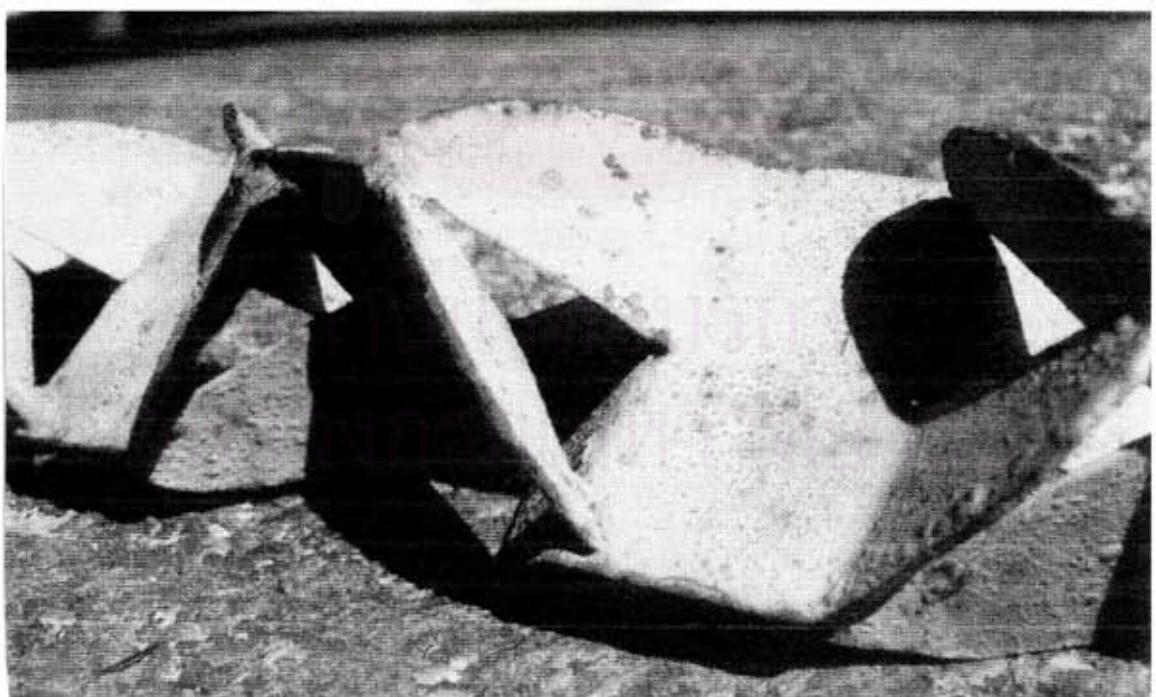
จุดส่องกรณ์หมายราย

รูปที่ ก-7 ก่อกรณ์สถิติช์(static mixer) 1

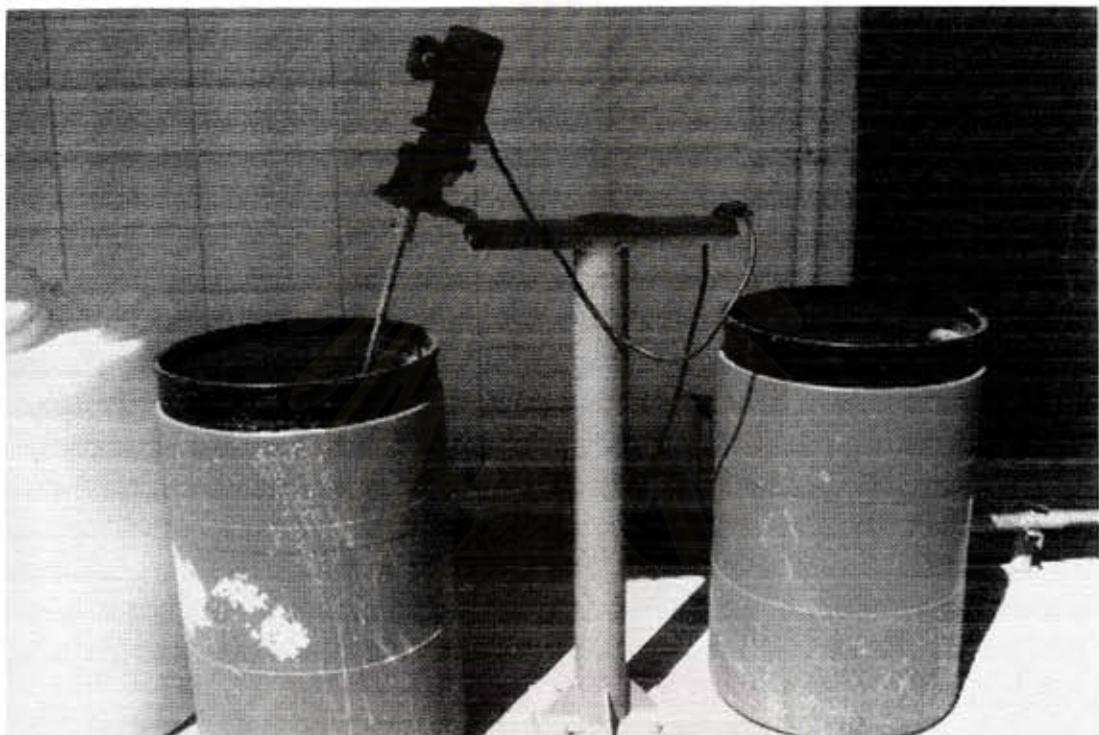
ก่อกรณ์สถิติช์แบบ 6 elements กับก่อที่บรรจุขนาด 3 นิ้ว



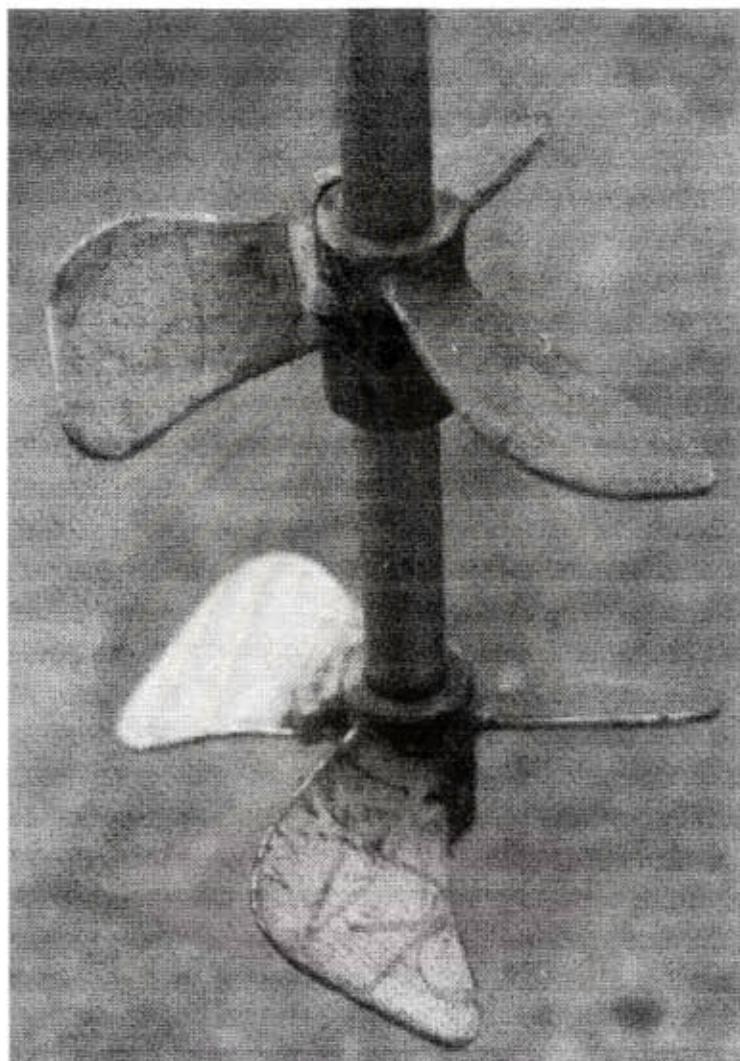
รูปที่ ก-8 ห้องวนสอดดย 2



รูปที่ ก-9 ห้องวนสอดดย 3



รูปที่ ก-10 ชุดอุปกรณ์ผสมโพลีเมอร์
อุปกรณ์ผสมโพลีเมอร์ประกอบด้วย ถังขนาด 200 ลิตร เครื่องกรองขนาด 0.5 แรงม้า
อัตราการหมุน 288 รอบต่อนาที ใช้ไฟฟ้าขนาด 380 โวลท์ 3 เฟส มีเก่าน้ำแรงกรอง 2 คัน



สถานที่บริการ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

รูปที่ ก-11 ใบพัดของเครื่องกวนลมไฟลีเมอร์

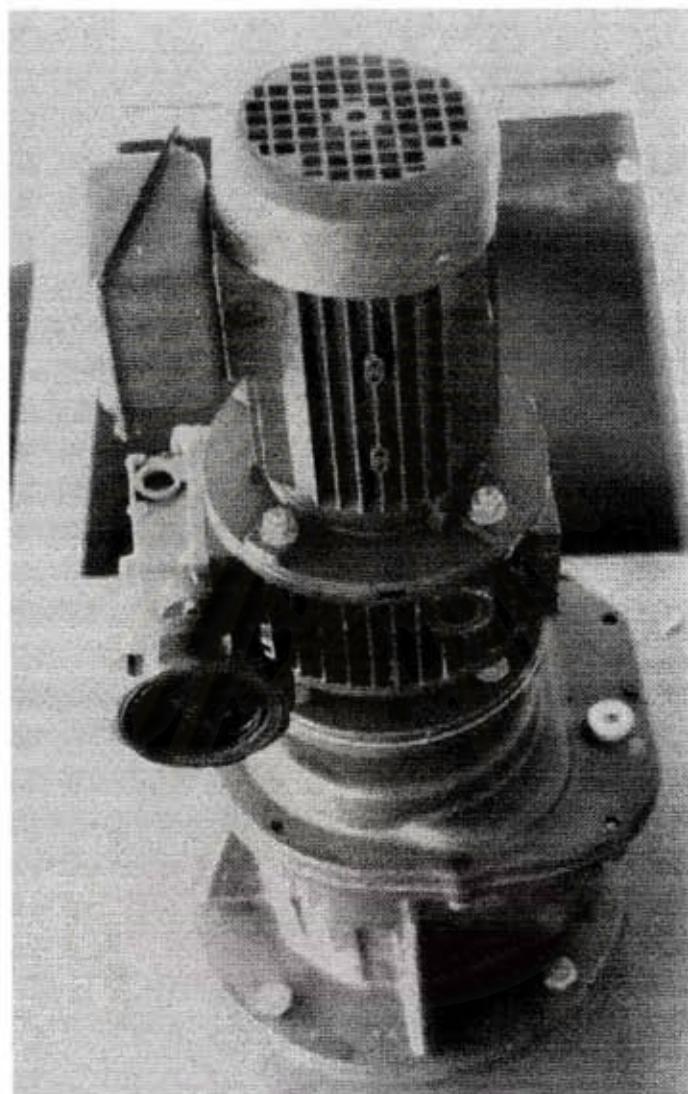
ใบพัดมี 2 ชั้น สามารถปรับความสูงต่ำได้เพื่อความเหมาะสมกับระดับของเหลวในถัง



รูปที่ ก-12 เครื่องวัดอัตราการไหล

สถาบันวิทยบริการ อพก ลงกรณ์มหาวิทยาลัย

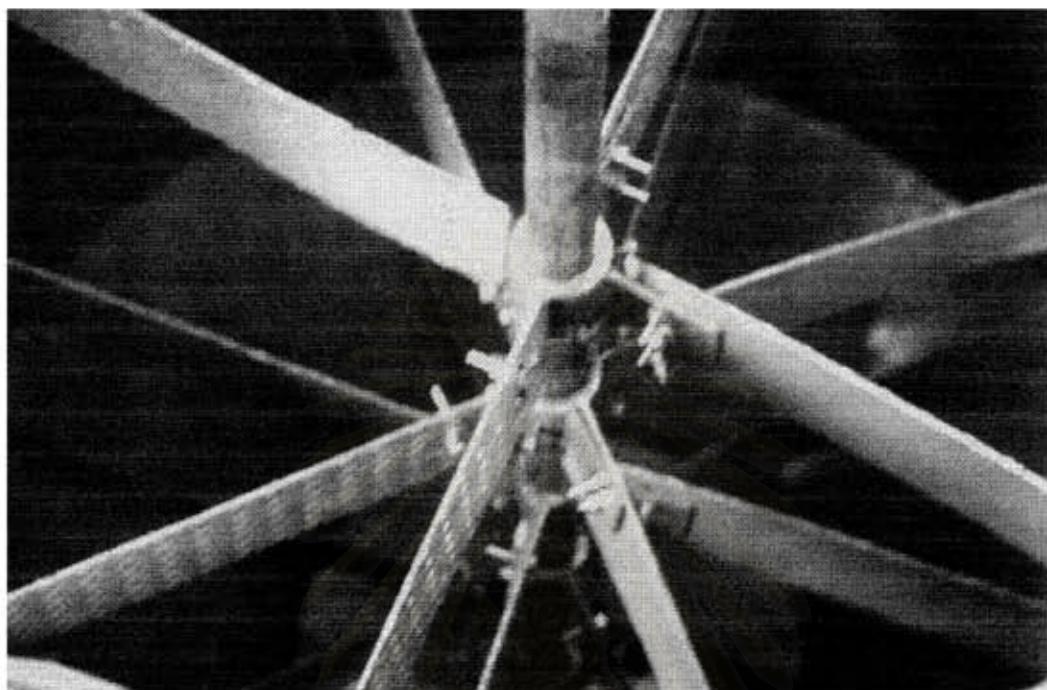
เครื่องวัดอัตราการไหลขนาด 2 นิ้ว วัดໄค์ 2-80 ลูกบากระดมตรต่อชั่วโมง ยี่ห้อ KROHNE ส่วนทางด้านซ้ายคือ ห้องอ่อน มีไว้เพื่อป้องกันความเสียหายของห้องกับอุปกรณ์ซึ่งอาจเกิดขึ้น ได้จากการหลุดตัวของพื้นที่ที่ต้องอุปกรณ์



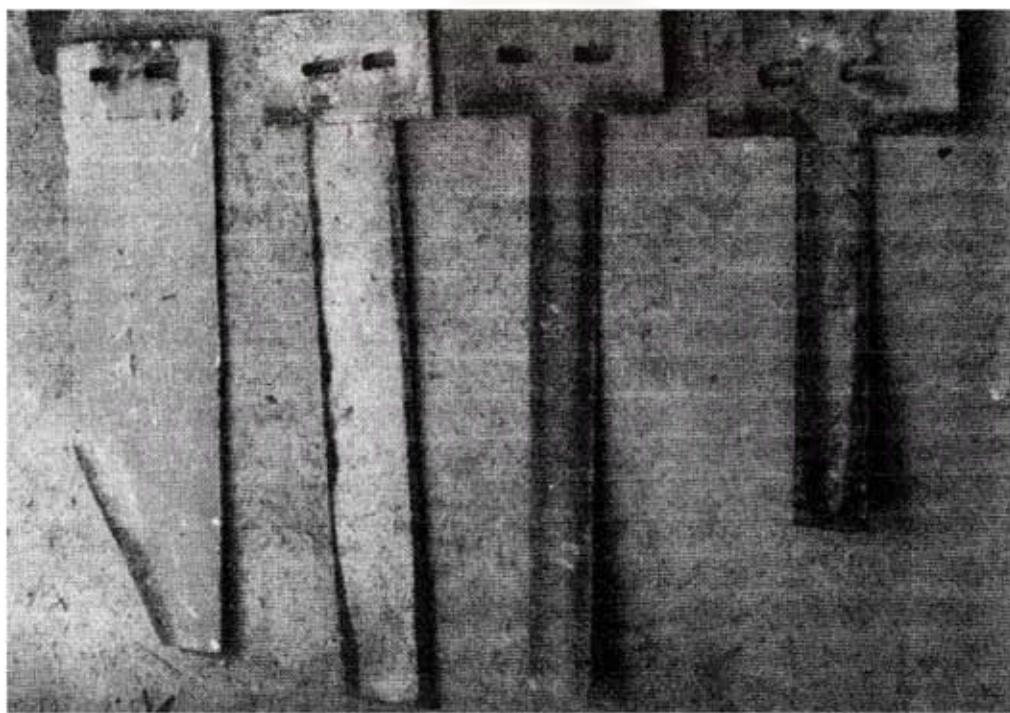
สถาบันวทยบรการ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

รูปที่ ก-13 นอเตอร์สำหรับหมุนในปฏิกรณ์

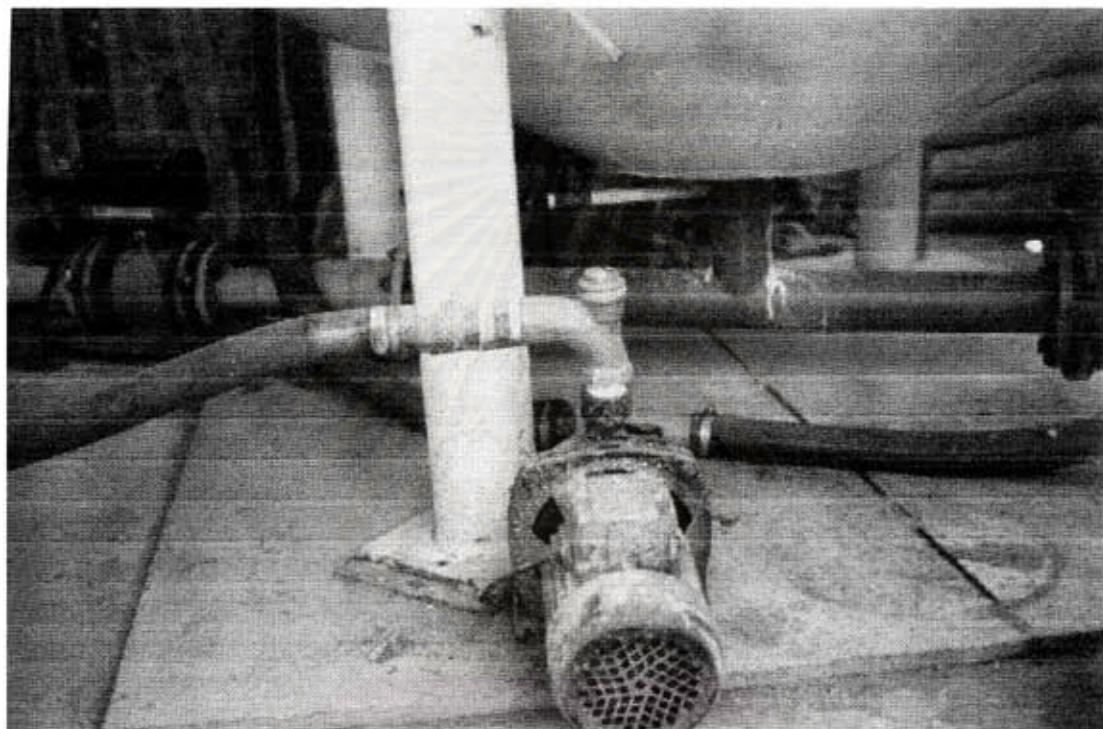
นอเตอร์สำหรับหมุนในปฏิกรณ์ ขนาด 0.5 แรงม้า 380 โวลท์ 3 เฟส IP 55 พร้อมเกียร์
และหัวปรับรอบเชิงกล ซึ่งสามารถปรับอัตราการหมุนໄล์ 2-9 รอบต่อนาที



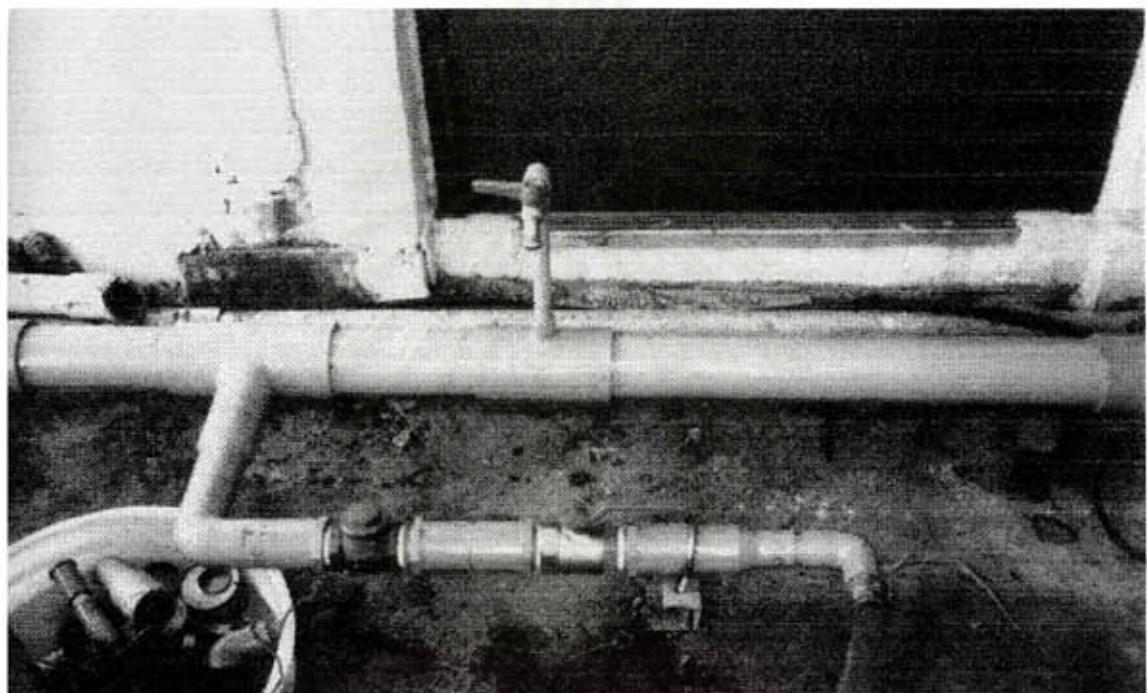
รูปที่ ก-14 ใบปฏิกรณ์ในช่วง test run



รูปที่ ก-15 แบบใบปฏิกรณ์แบบต่างๆที่ใช้ทดลองในช่วง test run

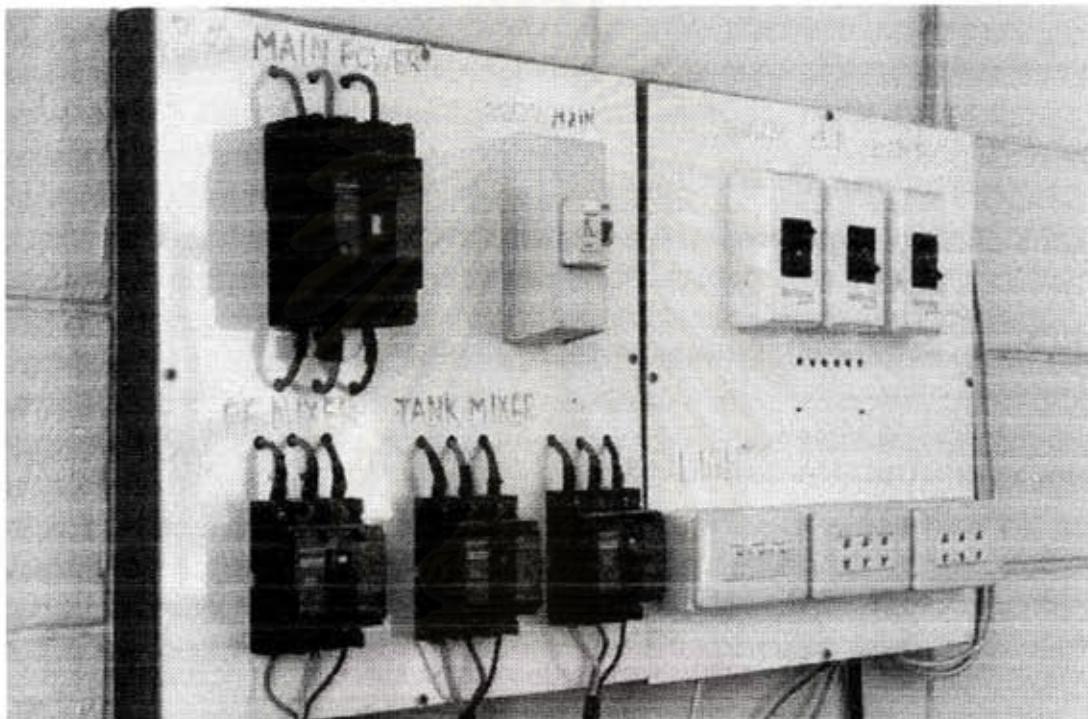


สถาบันวิทยบริการ
รุปที่ ก-16 เครื่องสูบน้ำเวียนเพลเล็ต
เครื่องสูบน้ำสำหรับเวียนเพลเล็ต ขนาด 1 แรงม้า หอน้ำออกและเข้าขนาด 1.5 นิ้ว



รูปที่ ก-17 จุดที่ห่อเวียนกลับเพลล์เด็ตต์อันกับห่อน้ำดิน
สถาบันวิทยบริการ
มหาวิทยาลัย

จุดที่ห่อเวียนกลับเพลล์เด็ตต์อันกับห่อน้ำดิน (อยู่หลังห้องวนสติ๊ก) ประกอบด้วยเซกวาล์
ปั้งกันการย้อนกลับและบลลาร์เพื่อเปิดปิด



รูปที่ ก-18 แผงควบคุมอุปกรณ์ไฟฟ้า
สถาบันวิทยบริการ
มหาวิทยาลัย

แผงควบคุมอุปกรณ์ไฟฟ้า ทางด้านซ้ายเป็นแผงควบคุมสำหรับอุปกรณ์ที่ใช้ไฟฟ้า 380 โวลท์ 3 เฟส ส่วนทางด้านขวาสำหรับควบคุมไฟฟ้า 220 โวลท์

ภาคผนวก ข

วิธีการคำนวณค่าความปั่นป่วน(G)

ค-1 การคำนวณหาค่าความบัน្ត่วนในจังหวัดภูเก็ตฯ
จากสมการแคมป์และสไตน์ดังนี้

G = ความเร็วเกรดีชนที่หรือระดับความบันป่วน (วินาที⁻¹)

P = พัฒนาที่ใช้ในการสร้างความบันป่วน (นิวตัน-มตร/วินาที)

$$\mu = \text{ความหนืดของน้ำ (นิวตัน-เมตร/ตารางเมตร)} = 8.9 \times 10^{-4} \text{ นิวตัน-เมตร/ตาราง}$$

ເມສດ

$V = \text{ปริมาตรร้น้ำ (ลบ.ม.)} = \text{ในการทดสอบน้ำอยู่ที่ } 2.25 \text{ ลบม. คิดเฉลี่ยชั้นเพื่อเด็ค}$

สำหรับการกวนน้ำที่ใช้ในพายในการกวนน้ำเพลิงงานที่ต้องการสามารถคำนวณได้จาก

C_D = ภาคที่สำหรับในกรณีแต่ละชนิด มีค่าเท่ากับ 1.8 สำหรับในกรณีแบบใบพาย

ρ = ความหนาแน่นของน้ำ (ก.ก./ลบ.ม.) = 997 ก.ก./ลบ.ม.

$A = \frac{1}{2} \pi r^2$ หน่วยของไข่ในกรุน (ตร.ม.)

$v =$ ความเร็วสัมพัทธ์ของไบพัคเท่ากับ 0.75 เท่าของความเร็วอนุของไบวน (v_0)

$$v_p = 2\pi r N / 60 \text{ (เมตร/วินาที)}$$

P = ผู้ดูแลที่ด่องการ (วัดตัว)

ค.1.1 การคำนวณค่าความปั่นป่วนของรูปแบบในปฏิกรย์ 6 ในหมุน 2 รอบต่อนาที

มีใน 3 ขนาดคือ B1.กว้าง 10 ซม.ยาว 60 ซม. 2 ใน A=0.012 ตรม

B2. กว้าง 10 ซม.ยาว 45 ซม. 2 ใบ A=0.009 ตร.ม

B3. กว้าง 5 ซม. ยาว 45 ซม. 2 ใบ A=0.045 ตร.ม.

คำนวณค่า P ของ B1 ได้ดังนี้

แนวทางการประเมินตามกรอบ 3.2

$$P_1 = 0.5 * 1.8 * 0.12 * 997 * (0.75 * 2\pi * 0.6 * 2/60)^3$$

$$= 0.09 \text{ วัตต์}$$

ค่า P ของ B2 ได้ดังนี้

$$P_2 = 0.5 * 1.8 * 0.09 * 997 * (0.75 * 2\pi * 0.45 * 2/60)^3$$

$$= 0.028 \text{ วัตต์}$$

ค่า P ของ B3 ได้ดังนี้

$$P_3 = 0.5 * 1.8 * 0.045 * 997 * (0.75 * 2\pi * 0.45 * 2/60)^3$$

$$= 0.014 \text{ วัตต์}$$

$$P_1 + P_2 + P_3 = 0.132 \text{ วัตต์}$$

แทนค่าลงในสมการที่ 3.1

$$G = (0.132 / (8.9 * 10^4 * 2.25))^{0.5}$$

$$G = 8.11 \text{ วินาที}^{-1}$$

ค่าความปั่นป่วนของรูปแบบในปฏิกราด 6 ในหมุน 2 รอบต่อนาทีมีค่า 8.11 วินาที⁻¹

ก-1.2 การคำนวณค่าความปั่นป่วนของรูปแบบในปฏิกราด 6 ในหมุน 4 รอบต่อนาที

คำนวณค่า P ของ B1 ได้ดังนี้

แทนค่าลงในสมการ 3.2

$$P_1 = 0.5 * 1.8 * 0.12 * 997 * (0.75 * 2\pi * 0.6 * 4/60)^3$$

$$= 0.72 \text{ วัตต์}$$

ค่า P ของ B2 ได้ดังนี้

$$P_2 = 0.5 * 1.8 * 0.09 * 997 * (0.75 * 2\pi * 0.45 * 4/60)^3$$

$$= 0.23 \text{ วัตต์}$$

ค่า P ของ B3 ได้ดังนี้

$$P_3 = 0.5 * 1.8 * 0.045 * 997 * (0.75 * 2\pi * 0.45 * 4/60)^3$$

$$= 0.115 \text{ วัตต์}$$

$$P_1 + P_2 + P_3 = 1.065 \text{ วัตต์}$$

แทนค่าลงในสมการที่ 3.1

$$G = (1.065/(8.9 \cdot 10^{-4} \cdot 2.25))^{0.5}$$

$$G = 23 \text{ วินาที}^{-1}$$

ค่าความบัน្តែងของ การหมุน ในปីនិករដ្ឋ 6 รอบต่อนាកី ที่រูปแบบ 6 ใบ มีค่า 23 วินาที⁻¹

ก-1.3 การคำนวนค่าความบัน្តែងของรูปแบบในปីនិករដ្ឋ 6 ใบหมุน 6 รอบต่อนាកី

คำนวนค่า P ของ B1 ได้ดังนี้

แทนค่าลงในสมการ 3.2

$$P_1 = 0.5 \cdot 1.8 \cdot 0.12 \cdot 997 \cdot (0.75 \cdot 2\pi \cdot 0.6 \cdot 6/60)^3$$

$$= 2.43 \text{ วัตต์}$$

ค่า P ของ B2 ได้ดังนี้

$$P_2 = 0.5 \cdot 1.8 \cdot 0.09 \cdot 997 \cdot (0.75 \cdot 2\pi \cdot 0.45 \cdot 6/60)^3$$

$$= 0.77 \text{ วัตต์}$$

ค่า P ของ B3 ได้ดังนี้

$$P_3 = 0.5 \cdot 1.8 \cdot 0.045 \cdot 997 \cdot (0.75 \cdot 2\pi \cdot 0.45 \cdot 4/60)^3$$

$$= 0.385 \text{ วัตต์}$$

$$P_1 + P_2 + P_3 = 3.585 \text{ วัตต์}$$

แทนค่าลงในสมการที่ 3.1

$$G = (3.585/(8.9 \cdot 10^{-4} \cdot 2.25))^{0.5}$$

$$G = 42 \text{ วินาที}^{-1}$$

ค่าความบัน្តែងของ การหมุน ในปីនិករដ្ឋ 6 รอบต่อนាកី ที่รูปแบบ 6 ใบ มีค่า 42 วินาที⁻¹

ก-1.4 การคำนวนค่าความบัน្តែងของรูปแบบในปីនិករដ្ឋ 2 ใบหมุน 2 รอบต่อนាកី

มีใน 1 ขนาดเทือ B1. กว้าง 10 ซม. ยาว 60 ซม. 2 ใน A=0.012

คำนวนค่า P ของ B1 ได้ดังนี้

แทนค่าลงในสมการ 3.2

$$P_1 = 0.5 * 1.8 * 0.12 * 997 * (0.75 * 2\pi * 0.6 * 2/60)^3$$

$$= 0.09 \text{ วัตต์}$$

$$P_1 = 0.09 \text{ วัตต์}$$

แทนค่าลงในสมการที่ 3.1

$$G = (0.09 / (8.9 * 10^{-4} * 2.25))^{0.5}$$

$$G = 6.7 \text{ วินาที}^{-1}$$

ค่าความบันป่วนของรูปแบบในปฏิกราช 6 ในหมุน 2 รอบต่อนาทีมีค่า 8.11 วินาที⁻¹

ค-2 การคำนวณหาความบันป่วนในท่อกรณัสถิค์(static mixer)

ใช้วิธีคำนวณจากเศษที่สูญเสียในท่อกรณัสถิค์ มีสมการที่ใช้ดังนี้

$$G = (\rho g H_s / \mu t)^{0.5} \quad (\text{Bratby, 1980 งานถึงໄodicบริหาร พ 2537}) \quad 4.1$$

$$H_s = h(\text{pipe}) + h(\text{static mixer}) \quad 4.2$$

$$h(\text{pipe}) = 1.15 * 10^{-3} * L V^{1.95} / D^{1.25} \quad 4.3$$

$$h(\text{static mixer}) = 3.24 * 10^{-3} * (1.5 + 0.12(R_e))^{0.5} \quad 4.4$$

$$R_e = \rho V D / \mu = \text{เรซิสตันซ์เบอร์} \quad 4.5$$

$$G = \text{ค่าความบันป่วน, วินาที}^{-1}$$

$$\rho = \text{ความหนาแน่นของน้ำ} = 997 \text{ กิโลกรัมต่อลูกบาศก์เมตร} \text{ ที่ } 25^\circ\text{C}$$

$$g = 9.8 \text{ เมตร}^2/\text{วินาที}^2$$

$$\mu = \text{ค่าความหนืดของน้ำ} = 8.95 * 10^{-4} \text{ กิโลกรัมต่อลูกบาศก์เมตร-วินาที ที่ } 25^\circ\text{C}$$

$$t = \text{เวลาที่น้ำผ่าน static mixer, วินาที} = 0.24 \text{ วินาที}$$

$$L = \text{ความยาวของ static mixer, เมตร} = 0.36 \text{ เมตร}$$

$$V = \text{ความเร็วของน้ำในท่อ, เมตรต่อวินาที} = 1.47 \text{ เมตรต่อวินาที}$$

$$D = \text{ขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางท่อ, เมตร} = 0.06 \text{ เมตร}$$

ค่านวนหา เชคในท่อ โดยแทนค่าในสมการ 4.3 จะได้

$$h(\text{pipe}) = 1.15 \cdot 10^{-3} \cdot 0.35 \cdot 1.47^{1.95} / 0.06^{1.25}$$

$$= 0.028 \text{ เมตร}$$

ค่านวนหา เชคใน static mixer โดยแทนค่าในสมการ 4.5 และ 4.4 จะได้

$$R_s = 997 \cdot 1.47 \cdot 0.06 / 0.000895$$

$$= 98804$$

$$h(\text{static mixer}) = 3.24 \cdot 10^{-3} (1.5 + 0.12 \cdot 98804^{0.5})$$

$$= 0.127 \text{ เมตร}$$

แทนค่าในสมการ 4.2

$$H_s = 0.028 + 0.127$$

$$= 0.155 \text{ เมตร}$$

แทนค่าในสมการ 4.1

$$G = (997 \cdot 9.8 \cdot 0.155) / (0.00089 \cdot 0.24)$$

$$= 2662 \text{ วินาที}^{-1}$$

$$\text{ค่า } G_t = 2662 \cdot 0.24 = 639$$

สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ค

การ start up ระบบ

การ start up ได้ทดลองแบ่งเป็น 2 แบบใหญ่ๆ ก็อชีน์เดินและใช้เดินค่าไอเดิน(สร้างความชุ่นให้สูงพอก่อนในขั้นตอนเริ่มแรก สำหรับกรณีเดินบ่อน้ำระบบมีความชุ่นต่ำ ซึ่งได้ทำสำเร็จโดยก่อนขึ้น (พ.คร.ชงชช) โดยในการทดสอบที่เก็บผลการทดสอบมาเสนอในงานศึกษานี้เป็นแบบใหญ่ความชุ่นน้ำเดินธรรมชาติตามกล่องประปาโดยตรง(80-250 เอ็นที่ตู้) โดยแบ่งช่วงการทดสอบและการเก็บข้อมูลดังนี้

การทดสอบช่วงที่ 1

เริ่มระบบโดยการป้อนน้ำเดินความชุ่นธรรมชาติ(80-250เอ็นที่ตู้แล้วแต่ถูกกาด)เข้าระบบพร้อมทั้งสารสกัดและโพลีเมอร์ในปริมาณกำหนดที่คำนวนไว้ตามแผนการทดสอบ นับเวลาที่เริ่มป้อนน้ำเข้าระบบฯ เมื่อหันเด่นช่วงที่ 0 เมื่อหันเด่นช่วงการทดสอบแล้วจะถังตังและเริ่มทำใหม่ทุกครั้งในแต่ละการทดสอบ(หมายเหตุ:อย่างไรก็ตามวิธีนี้สร้างเพื่อเด็ตไม่ได้ผล)

การทดสอบช่วงที่ 2

สร้างขั้นมวลของแข็งใหม่ระดับ 150 ชน.จากก้นถังโดยวิธีเท่านี้เดียวกับการทดสอบในช่วงที่ 1 แต่นับเวลาชั่วโมงที่ 0 หลังจากระดับมวลของแข็ง(ไม่ใช้เพลเด็ต)อยู่ที่ 150 ชน. อนึ่งใน การเปลี่ยน กม แต่ละครั้ง ได้ทำโดยเปลี่ยนแปลงพารามิเตอร์ตามที่กำหนด และเดินระบบฯต่อเนื่องไปอีกในระยะเวลาประมาณ 6 ชั่วโมง แล้วนับเป็นชั่วโมงที่ 0 แต่ในบาง กม เมื่อเปลี่ยนพารามิเตอร์แล้วระดับขั้นมวลของแข็งยังไม่ถึงระดับ 150 ชน. ก็จะรอนานถึงระดับ 150ชน.แล้วจึงเริ่มนับเวลาชั่วโมงที่ 0

การทดสอบช่วงที่ 3

start up เท่านี้เดียวกับการทดสอบช่วงที่ 1 โดยใช้ในกว้าง 6 ใบ รองน้ำระดับขั้นมวลของแข็ง(ไม่ใช้เพลเด็ต)ถึง 150 ชน. จึงนับเป็นชั่วโมงที่ 0 แต่ในการทดสอบที่ 2 ใน กี start up ใหม่อีกครั้ง เพราะต้องปิดระบบเพื่อลบไปในถังปฏิกิริยา ลดความออก/in การ start up แบบนี้ จะกินเวลาประมาณ 3 วันที่ ความชุ่นน้ำเข้าประมาณ 100 เอ็นที่ตู้ โพลีเมอร์ 0.3 นก./ล. ซึ่งถ้าความชุ่นน้ำเดินมากกว่านี้ ระดับขั้นมวลของแข็งก็จะถึงระดับ 150 ชน. เร็วกว่านี้ และถ้าใช้โพลีเมอร์สูงกว่านี้ ระดับขั้นมวลของแข็งก็จะถึงระดับ 150 ชน. ช้ากว่าที่โพลีเมอร์ต่ำกว่า)

การ start up อาจทำได้อีก 2 แบบ ตามที่เกย์ทัดกองคือใช้คินคาไอเดินเป็นตัวสร้างความบุนสูงก่อน โดยมีรายละเอียดขั้นตอนดังนี้

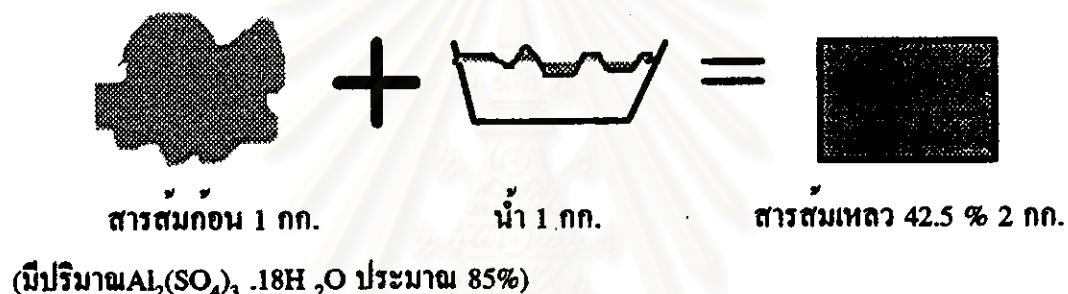
1. ใช้ค่าไอเดินอัดเข้าเส้นท่อที่ปริมาณความเข้มข้น 3000 มก./ลิตร สาร์สัมปะน้ำยา 60 มก./ลิตร และโพลีเมอร์ 3 มก./ลิตร (จำนวนจากการทดลองของ Tambo 1993) สามารถสร้างชั้นมวลของแข็งสูง 150 ซม. ได้ในเวลาไม่ถึง 6 ชั่วโมง ผลที่ได้น้ำผิดมีค่าความกรุ่นไม่ถึง 1 เอ็นทิชู แต่มีอัตราการดับหินซึ่งเมื่อเดินระบบเป็นเวลานานมวลในระบบจะเปลี่ยนจากสีขาวของค่าไอเดิน เป็นสีน้ำตาลของน้ำดินที่ดูจะมีลักษณะเหมือนการ start up ที่ใช้ความกรุ่นธรรมชาติ (การ start up ค่าวริชีนจะใช้คินคาไอเดินประมาณ 200 - 300 กก. และต้องการแรงงานอย่างน้อย 2-3 คนเพราะต้องทดสอบค่าไอเดินในถัง 500 ลิตรต่อคราวเวลา ซึ่งต้องมีภาระที่ใหญ่กว่าที่คงจะสะดวกขึ้น)

2.ใช้คินคาไอเดินประมาณ 100 กิโลกรัม เทลงในถังปฏิกรณ์ที่มีน้ำอยู่โดยตรง โดยไม่เปิดน้ำดินเข้าระบบ แต่เปิดในกวน แล้วใส่สารสัม 20 มก./ลิตร(เทียบกับน้ำในถัง) และโพลีเมอร์ในปริมาณ 0.3 มก./ลิตร. (เทียบกับน้ำในถัง) ทิ้งไว้อย่างน้อย 6 ชั่วโมง ชั้นมวลของแข็งจะตกตะกอนลง ในระดับไม่ถึง 60 ซม. แล้วเปิดน้ำดินเข้าระบบ ใส่สารสัมและโพลีเมอร์ตามขั้นตอน ระดับชั้นมวลของแข็งก็จะสูงขึ้น(เนื่องจากมีน้ำดินดันขึ้น) แต่ไม่ถึง 150 ซม. แต่รอจนระดับสูงถึง 150 ซม.(ใช้เวลาหลายชั่วโมง) ผลที่ได้ก็จะเหมือนกับการทดลองที่ start up แบบการใช้ความกรุ่นธรรมชาติ แต่วริชีนจะมีค่าไอเดินต่อกตะกอนเป็นโภคินสีขาวอยู่กันดัง เพราะเวลาที่คิดลงถังไม่สามารถกวนให้คินตะกาหานดคได้ในขณะนั้น (ค่าไอเดิน 1 ถุงมีน้ำหนัก 25 กก. จะหนักมากและอาจเกิดอันตรายได้เมื่อต้องยกขึ้นเหนือถังเพื่อที่จะเทลงในถัง) วิธีนี้จะใช้ค่าไอเดินประมาณ 3-4 ถุง สามารถประทับเวลาได้หลายชั่วโมง

จากการทดลอง start up ในแบบต่างๆ สรุปว่า ก็จะได้มวลในถังปฏิกรณ์เหมือนกันทุกแบบเมื่อเดินระบบเป็นเวลานาน(ตักษณะมวลในถังสังเกตด้วยตา) ซึ่งในการใช้คินคาไอเดิน ในข้อที่ 1 จะต้องใช้แรงงานอย่างน้อย 2-3 คน และคินในปริมาณที่สูง แต่สร้างชั้นมวลของแข็งได้อย่างรวดเร็ว ส่วนการใช้คินคาไอเดินในข้อ 2 จะใช้คินคาไอเดินน้อยกว่าแต่ใช้เวลามากกว่าแบบข้อ 1 แต่อาจเกิดอุบัติเหตุได้จากการยกถุงคินขึ้นบนมาถุงถังปฏิกรณ์ และขังเสียคินคาไอเดินต่อกตะกอนเป็นโภคินอยู่กันดังเช่น ดังนั้นในการทดลองจึงสร้างชั้นมวลของแข็งจากน้ำดินธรรมชาติ ซึ่งปลดปล่อยและประทับต่ำๆ แต่ก็ใช้เวลานานที่สุดด้วย

ภาคผนวก ง
การคำนวณการใช้สารส้ม

สารส้มเหลว มีสูตร ไม่เลกุลคือ $\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O}$ ทำได้โดยการนำสารส้มก้อนมาละลายน้ำเพื่อให้ง่ายต่อการใช้งาน โดยที่สารส้มก้อนจะมี $\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O}$ ในตีน 100 เปอร์เซนต์ และจะมีการควบคุมปริมาณอะกรูมีเนินโดยการวัดค่า Al_2O_3 แทน โดยกำหนดให้มี Al_2O_3 อยู่ในปริมาณอย่างน้อย 6.5 เปอร์เซนต์ w/w ของสารส้มเหลว



$$\text{อัตราส่วนของ Al}_2/\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O} = 54/666 = 8.1 \% \quad \text{--- ง-1}$$

$$\text{อัตราส่วนของ Al}_2\text{O}_3/\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O} = 102/666 = 15.3 \% \quad \text{--- ง-2}$$

หาปริมาณ $\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O}$ ในสารส้มเหลวจากข้อมูล Al_2O_3 จากการประปา ซึ่งในสารส้มเหลวนี้ Al_2O_3 เท่ากับ 6.5 % w/w

จากสมการที่ ง-2 สามารถหาปริมาณ $\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O}$ ในสารส้มเหลว ได้โดยถ้ามี Al_2O_3 15.3 กรัม จะเป็น $\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O} = 100$ กรัม

Al_2O_3 6.5 กรัมจะเป็น $\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O} = 6.5 * 100 / 15.3 = 42.5$ กรัม
ซึ่งจะเท่ากับ 42.5 % $\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O}$ w/w ในสารส้มเหลว

จากสมการที่ ง-1 จะสามารถหาค่า Al ในสารส้มที่ใช้ได้โดยสารส้ม 100 กรัม มี Al เท่ากับ 8.1 กรัม
สารส้ม 17 กรัม มี Al เท่ากับ $17 * 8.1 / 100 = 1.377$ กรัม
ดังนั้นถ้าใช้สารส้ม 17 ㎎/㎗ จะมีปริมาณ Al เท่ากับ 1.377 ㎎/㎗.

ขั้นตอนการคิดการจ่ายสารส้ม

1. ผสมสารส้มเหลว 20 ลิตรลงในถัง เดินน้ำงากร 500 ลิตร ในถังจะมีเนื้อสารส้มอยู่ 10.7525 กก (คิดจากความต้องจำเพาะ ซึ่ง 1 ลิตรหนัก 1.265 กก. และเป็นสารส้ม 42.5 เปอร์เซนต์ ดังนั้นใน 1 ลิตรจะมีเนื้อสารส้ม 537.625 กรัม $\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O}$)

2. คำนวนปริมาณสารส้มที่จะใช้ต่อชั่วโมง โดยสมมุติว่าใช้ 17 มก./ก น้ำเข้าระบบ 15 ลบม./ชั่วโมง ดังนั้นจะใช้สารส้ม 255 กรัม $\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O}$ ต่อชั่วโมง

3. คิดสารส้มที่ใช้ต่อน้ำที่เพื่อนำไปปั่นเครื่องถุงจ่ายสารส้ม โดยเทียบว่า ในถังมีเนื้อสารส้มอยู่ 10.7525 กก. เป็นน้ำสารส้มเจือจางอยู่ 500 ลิตร ต้องใช้ 255 กรัม จะต้องนำน้ำสารส้มเจือจาง เท่ากับ $255 \times 500 / 10752.5 = 11.85$ ลิตรต่อชั่วโมง ทำเป็นต่อนาทีจะได้ $11.85 / 60 = 0.1975$ ลิตรต่อน้ำที่นำเข้า 197.5 ซีซีไปปั่นการจ่ายสารส้มต่อน้ำที่



สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ๑
วิธีการวิเคราะห์การทดสอบ

๔-๑ วิธีการไก่เกรตทดสอบ(ถูชาติ ๒๕๒๖)

ในการวิจัยนี้ใช้วิธีการไก่เกรตขึ้นกลับ(back titration) ซึ่งมีรายละเอียดดังนี้

สารเคมี

๑.สารละลายน้ำอะเซติก ความเข้มข้น 5×10^{-4} นอร์มอล

ก.สารละลายน้ำอะเซติก ๑.๖๒๒๑ กรัม ในน้ำกลั่นใหม่ปรินาตรรวม ๑ ลิตร จะได้สารละลายน้ำเข้มข้น 0.01 นอร์มอล

ข.น้ำสารละลายน้ำ ๕๐ มล. เจือจางด้วยน้ำกลั่นจนมีปรินาตรรวม ๑ ลิตร จะได้สารละลายน้ำเข้มข้น 5×10^{-4} นอร์มอล

๒.สารละลายน้ำ酛 ความเข้มข้น 5×10^{-4} นอร์มอล

ก.สารละลายน้ำ酛 ๒ กรัม ในน้ำกลั่นใหม่ปรินาตรรวม ๑ ลิตร จะได้สารละลายน้ำ酛 ๐.๐๑ นอร์มอล และเจือจางตาม ข. ในข้อ ๑. จะได้สารละลายน้ำ酛 ความเข้มข้น 5×10^{-4} นอร์มอล

ข.เมื่อต้องการตรวจสอบทำได้โดยการไก่เกรตด้วยสารละลายน้ำอะเซติก 5×10^{-4} นอร์มอล ที่เตรียมไว้ โดยใช้สารละลายน้ำ酛 เป็นดัชนี จุดสิ้นสุดคือจุดที่ก๊บเปลี่ยนสีจากน้ำเงินเป็นสีน้ำเงิน

๓.สารละลายน้ำ酛 ความเข้มข้น ๑๐๐๐ มก./ล.

สารละลายน้ำ酛 ๑.๐๐๐ กรัม ในน้ำกลั่นใหม่ปรินาตรรวม ๑ ลิตร

ขั้นตอนการไก่เกรต

๑.นำน้ำดื่มขวดที่จะวิเคราะห์ปริมาณ ๒๕ มล. เติมลงในบีกเกอร์ขนาด ๑๒๕ มล.

๒.เติมสารละลายน้ำ酛 ๒ มล.

๓.หยดสารละลายน้ำ酛 ๒ ถึง ๓ หยด(ตามความเหมาะสมแต่ต้องเท่ากันเมื่อเปรียบเทียบกัน)

๔.ไก่เกรตด้วยสารละลายน้ำอะเซติก จนสีของน้ำเปลี่ยนจากสีน้ำเงินเป็นสีน้ำเงิน

๕.อ่านค่าปริมาณพิวอเรอสโตร์ที่ใช้ในการไก่เกรต จากนั้นนำค่านวนหาค่าประจุคงตัวของสารละลายน้ำ酛

$$C = (S-B)M \times 10^7 / N$$

- เมื่อ C คือ ประจุในน้ำดื้อย่าง, มิลลิโควาเคนซ์/ดิคร $\times 10^4$
 S คือ ปริมาณสารละลายน้ำที่ใช้ในการไฟเกรตน้ำดื้อย่าง, มส.
 B คือ ปริมาณสารละลายน้ำที่ใช้ในการไฟเกรตมากลั่น, มส.
 N คือ ปริมาณของน้ำดื้อย่าง, มส.
 M คือ ความเข้มข้นของพิวอสโซเกที่ใช้, นอร์มอล

การไฟเกรตสามารถเปลี่ยน ปริมาณน้ำดื้อย่างกับปริมาณสารละลายน้ำที่ตาม
ความเหมาะสมและไม่จำเป็นต้องรู้ความเข้มข้นที่แท้จริงของสารละลายน้ำที่เปลี่ยนคุณภาพ
เพราการทำ
แบบคงที่แก้ไขความคาดเคลื่อนต่างๆ ได้

หมายเหตุ: ในการศึกษาครั้งนี้ใช้สารละลายน้ำที่เปลี่ยนเป็นสารสังเคราะห์ประชุมวาก เมื่อ
การทดสอบของ ถูกต้อง(2526) ส่วนการทดสอบของ กพิศ(2538), กานตพันธุ์(2539) และกุลธิดา
(2540)ใช้สารเข้มข้นที่เปลี่ยนเป็นสารสังเคราะห์ประชุมวาก

**สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย**

4-2 วิธีวิเคราะห์ทานตะวันอะลูมิเนียม (กุน็อปภูติการทางวิทยาศาสตร์ ส่วนวิเคราะห์คุณภาพน้ำระบบผลิต ฝ่ายโรงงานผลิตน้ำสารเคมี-ธนบุรี การประปากรุงเทพฯ มีนาคม 2540 หน้า 20-23)

เครื่องมือและอุปกรณ์ :

1. Spectrophotometer; wave length 535 nm.
2. Volumetric flask 50 ml.

สารเคมี :

1. Stock aluminium Solution

ละลายน้ำ Potassium alum ($\text{AlK}(\text{SO}_4)_2 \cdot 12\text{H}_2\text{O}$) 8.792 กรัม ในน้ำகளின்เจือจางจนครบ 1

ลิตร

2. Standard Aluminium Solution

ปั๊ป Stock Aluminium Solution 5 ml. เติมน้ำก้อนจนครบ 500 ml. (เตรียมใหม่ทุกครั้ง)
จะได้ 1 ml. = 2.5 $\mu\text{g. Al}$

3. Ascorbic acid

ละลายน้ำ Ascorbic acid 0.1 กรัม ในน้ำก้อนจนครบ 100 ml.

4. Buffer Reagent

ละลายน้ำ Sodium acetate ($\text{NaC}_2\text{H}_3\text{O}_2 \cdot 3\text{H}_2\text{O}$) 136 กรัม ในน้ำก้อน เติม 1N Acetic acid 40 ml. แล้วปรับน้ำหนักให้ครบ 1 ลิตรด้วยน้ำก้อน

5. 1 N Acetic acid

ปั๊ป glacial acetic acid (100%, SP.GR. = 1.05, MW. = 60.05) 5.72 ml. เติมน้ำก้อน
จนครบ 100 ml.

6. Stock Dye Solution

ละลายน้ำ Eriochrom Cyanine R. 150 มิลลิกรัม ในน้ำก้อน 50 ml. ปรับค่า pH ของจาก
ประมาณ 9 ให้ได้ 2.9 ด้วย (1+1) acetic acid ประมาณ 2 ml. และเติมน้ำก้อนจนครบ 100 ml.
สามารถเก็บไว้ได้นาน 1 ปี

7. Working Dye Solution

ปั๊ป Stock Dye solution 10 ml. เติมน้ำก้อนจนครบ 100 ml. สามารถเก็บไว้ได้นาน 6
เดือน

8. 0.01 M EDTA

ละลายน EDTA (Ethylenediamine tetraacetic acid disodium salt) 3.7 กรัม ในน้ำกลั่นจน

ปริมาตรครบ 1 ลิตร

9. 0.02 N H₂SO₄

เตรียม Stock 0.1 N H₂SO₄ โดยปีเปด conc. H₂SO₄ 2.8 ml. เจือจางค์วันน้ำกลั่นจน
ปริมาตรครบ 1 ลิตร แล้วจึงนำ 0.1 N H₂SO₄ มา 200 ml. เจือจางค์วันน้ำกลั่นจนครบ 1 ลิตร

การทำ Calibration Curve ของ Aluminium :

1. เตรียมอนุกรณ์ของ Aluminium Standard 0-12.5 $\mu\text{g. Al}$ ในน้ำกลั่นประมาณ 25 ml.
2. เติม 0.02 N H₂SO₄ 1 ml.
3. เติม Ascorbic acid solution 1 ml.
4. เติม Buffer solution 10 ml.
5. เติม Working dye reagent 5 ml.
6. เติมน้ำกลั่นให้ปริมาตรครบ 50 ml. ทันที แล้วเบี่ยงชั่น ตั้งทิ้งไว้ 5-15 นาที (ถ้า

Contact time เกิน 15 นาที หักห้ามลง)

7. วัดค่า Absorbance โดยใช้ความยาวคลื่น 535 นาโนเมตร

8. Plot กราฟระหว่าง ความเข้มข้นของ Aluminium กับ ABS

No.	Std.Al Solution (ml. added)	Dose ($\mu\text{g. Al}$)	Concentration ($\mu\text{g/l.}$)	ABS
1	0	0	0	
2	0.5	1.25	50	
3	1.0	2.50	100	
4	1.5	3.75	150	
5	2.0	5.00	200	
6	2.5	6.25	250	
7	3.0	7.50	300	
8	3.5	8.75	350	
9	4.0	10.00	400	
10	4.5	11.25	450	
11	5.0	12.50	500	

การคำนวณ :

$$\text{mg/l. Al} = \frac{\mu\text{g/l.}}{\text{ml.sample}}$$

วิธีวิเคราะห์ :

1. ตวงด้วยขี้ม่าน 25 ml. ใส่ใน flask เดิน methyl orange indicator 2 หยด ให้เคราท์ กับ 0.02 N H_2SO_4 จนได้สีเข้มพูดอ่อน จดปริมาตรไว้แล้วเททิ้งได้
2. Blank : ตวงด้วยขี้ม่าน 25 ml. เดิน 0.02 N H_2SO_4 ปริมาตรตามที่ได้เคราท์ได้จากข้อ 1 แล้วบวกเพิ่มอีก 1.1 ml.(หรือใช้ผลจากการไฟเกรตจาก การหา Alkalinity + 1.1 ml) แล้วเดิน 0.01 M EDTA 1 ml., Ascorbic acid 1 ml., Buffer reagent 10 ml. และ Working dye reagent 5 ml ปรับปริมาตรด้วยน้ำกําลังจนครบ 50 ml.
3. Sample เหมือนข้อ 2. แต่ไม่ต้องเดิน EDTA
4. ตั้ง Blank และ Sample ทิ้งไว้ 5-15 นาที
5. วัดค่า Absorbance ที่ความยาวคลื่น 535 นาโนเมตร โดยตั้งค่า 0-100 % Transmittance ด้วย Blank และ Aluminium Standard ของด้วยข่างแต่ละตัวก่อนทุกครั้ง แล้วจึงวัด Absorbance ของ Sample และนำค่าที่ได้ไปหาความเบี้ยนชันของ Al จากกราฟหรือเข้าสูตรสมการเส้นตรง

สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ๘
การคำนวณค่าสารเคมี

สารสัมภาระ 3347 บาทต่อ 1 ตันสารสัมภาระ $\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O}$ หรือ 3.347 บาทต่อกิโลกรัม
โพลีเมอร์ในมีประจุราคา 330 บาทต่อกิโลกรัม

การใช้สารสัมภาระ 17 นก./ต. $\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O}$ เท่ากับ 17 กรัม $\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O}$ ต่อกิโลนากร์ามเมตร มีดังนี้

$$=2.845*20/1000 = 0.0569 \text{ บาทต่อกิโลนากร์ามเมตร}$$

การใช้โพลีเมอร์ 0.3 นก./ต. เท่ากับ 0.3 กรัมต่อกิโลนากร์ามเมตร มีดังนี้

$$=330*0.3/1000 = 0.099 \text{ บาทต่อกิโลนากร์ามเมตร}$$

การใช้โพลีเมอร์ 0.5 นก./ต. เท่ากับ 0.5 กรัมต่อกิโลนากร์ามเมตร มีดังนี้

$$=330*0.5/1000 = 0.165 \text{ บาทต่อกิโลนากร์ามเมตร}$$

การใช้โพลีเมอร์ 0.7 นก./ต. เท่ากับ 0.7 กรัมต่อกิโลนากร์ามเมตร มีดังนี้

$$=330*0.7/1000 = 0.231 \text{ บาทต่อกิโลนากร์ามเมตร}$$

การใช้โพลีเมอร์ 0.9 นก./ต. เท่ากับ 0.9 กรัมต่อกิโลนากร์ามเมตร มีดังนี้

$$=330*0.9/1000 = 0.297 \text{ บาทต่อกิโลนากร์ามเมตร}$$

การใช้สารสัมภาระ 17 นก./ต. $\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O}$ โพลีเมอร์ 0.3 นก./ต. จะมีดังนี้ค่าสารเคมี 0.1559 บาทต่อกิโลนากร์ามเมตร

การใช้สารสัมภาระ 17 นก./ต. $\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O}$ โพลีเมอร์ 0.5 นก./ต. จะมีดังนี้ค่าสารเคมี 0.2219 บาทต่อกิโลนากร์ามเมตร

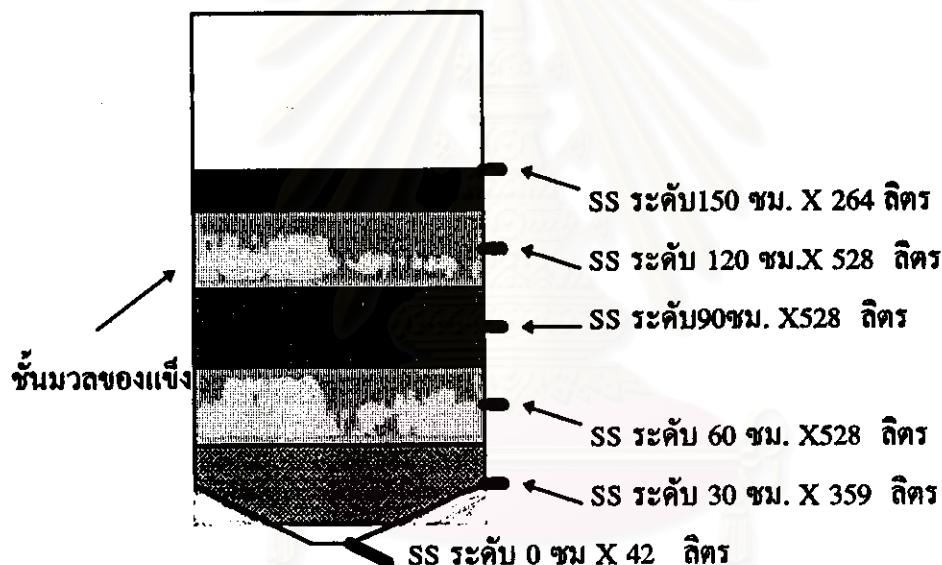
การใช้สารสัมภาระ 17 นก./ต. $\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O}$ โพลีเมอร์ 0.7 นก./ต. จะมีดังนี้ค่าสารเคมี 0.2879 บาทต่อกิโลนากร์ามเมตร

การใช้สารสัมภาระ 17 นก./ต. $\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3 \cdot 18\text{H}_2\text{O}$ โพลีเมอร์ 0.9 นก./ต. จะมีดังนี้ค่าสารเคมี 0.3539 บาทต่อกิโลนากร์ามเมตร

ภาคผนวก ช
การคำนวนมวลในถังปฏิกิริยา

ขั้นตอนการหานมวลของเปรี้ยง

1. เก็บตัวอย่างน้ำที่ระดับ 0, 30, 60, 90, 120 และ 150 ซม.จากก้นถัง แล้วหาค่าเสอสโดยใช้วิธีการท่าแห้งที่ $103-105^{\circ}\text{C}$
2. คำนวนปริมาตรในถังในแต่ละช่วง โดยแบ่งความสูง ก
3. หาค่ามวลโดยนำปริมาตรในแต่ละช่วงคูณกับค่าเสอส



รูป ก ปริมาตรของแต่ละระดับ

ตัวอย่างการหานมวล

1. วัดค่า SS ที่ระดับความสูงต่างๆ เช่นที่

- ระดับ 0 ค่า SS เท่ากับ 30000 ㎎./ล
- ระดับ 30 ค่า SS เท่ากับ 45000 ㎎./ล
- ระดับ 60 ค่า SS เท่ากับ 35000 ㎎./ล
- ระดับ 90 ค่า SS เท่ากับ 33000 ㎎./ล
- ระดับ 120 ค่า SS เท่ากับ 32000 ㎎./ล
- ระดับ 150 ค่า SS เท่ากับ 30000 ㎎./ล

2. คุณค่า SS ที่ระดับต่างๆกับปริมาณตรในช่วงนั้น

ระดับ 0 เท่ากับ $30000 \times 42 = 1.26$ กก.

ระดับ 30 เท่ากับ $45000 \times 359 = 16.155$ กก.

ระดับ 60 เท่ากับ $35000 \times 528 = 18.480$ กก.

ระดับ 90 เท่ากับ $33000 \times 528 = 17.424$ กก.

ระดับ 120 เท่ากับ $32000 \times 528 = 16.896$ กก.

ระดับ 150 เท่ากับ $30000 \times 264 = 7.92$ กก.

มวลในถังเท่ากับ $1.26+16.115+18.48+17.424+16.896+7.92 = 78.095$

มวลในถังมีค่าประมาณ 78 กก.

สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก น

น-1 ความชุนน้ำดินและน้ำผลิตที่เวลาต่างๆ การทดสอบช่วงที่ 1

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.1 มก./ล. ในเวียนมวลของแข็ง โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.1 มก./ล. เวียนมวลของแข็ง 0.3

เวลา	น้ำดิน	น้ำผลิต
0	140	
6	145.1	15
12	138.3	11.7
18	145.8	12.7
24	153.4	10.8
30	143.1	15.1
36	174	11.3
42	160.7	12.4
48	156.7	11.7
54	146.5	13.1
60	163.7	11.5
66	157.5	10.9
72	160.7	12.1

เวลา	น้ำดิน	น้ำผลิต
0	161	
6	157	155
12	171	61
18	153	48
24	140	34
30	133	32
36	120	38
42	158	46
48	136	42
54	145	47
60	129	39
66	152	51
72	140	48

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.3 มก./ล. ในเวียนมวลของแข็ง

เวลา	น้ำดิน	น้ำผลิต
0	174	
6	164.4	15.2
12	136.1	11.3
18	133	6.7
24	148.7	4.7
30	141.5	3.8
36	139.2	5.2
42	142.5	5.1
48	144	5.4
54	125.7	6.2
60	133.7	6.1
66	130.5	6
72	128.7	5.8

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.3 มก./ล. เวียนมวลของแข็ง 0.3

เวลา	น้ำดิน	น้ำผลิต
0	128.7	
6	130.3	13.1
12	145.8	13
18	147.5	26.4
24	196	27.3
30	183.6	21
36	233	39.8
42	198	35
48	242	36.2
54	230	34.6
60	226	35.9
66	215	40.1
72	201	38.7

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.5 มก./ล. ในเวียนมวลของแข็ง

เวลา	น้ำดิน	น้ำผลิต
0	221	
6	234	67.2
12	225	26.1
18	221	25.7
24	205	20.3
30	216	8
36	210	5.3
42	200	4.07
48	210	3.9
54	251	3.6
60	235	3.8
66	236	3.6
72	255	5.2

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.5 มก./ล. เวียนมวลของแข็ง.3

เวลา	น้ำดิน	น้ำผลิต
0	174	
6	169	15.3
12	188	11
18	158	11.2
24	173	53
30	169	22
36	177	5.7
42	193	4.7
48	193	20.6
54	210	7.6
60	213	6.9
66	227	6.8
72	231	6.5

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.7 มก./ล. ในเวียนมวลของแข็ง

เวลา	น้ำดิน	น้ำผลิต
0	221	
6	248	17.6
12	235	10.7
18	255	8
24	199	9.5
30	234	7.5
36	216	5.7
42	267	4.1
48	201	3.8
54	221	3
60	245	4.9
66	231	3.15
72	225	4.1

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.7 มก./ล. เวียนมวลของแข็ง.3

เวลา	น้ำดิน	น้ำผลิต
0	120	
6	117	35
12	95	24
18	109	10.7
24	113	4.2
30	113	3.6
36	88	2.8
42	153	2.6
48	119	2.3
54	105	41
60	89	120
66	140	97
72	131	100

หน่วย: เซ็นติเมตร

การทดสอบช่วงที่ 2

โพลีเมอร์ในมีปริมาณ 0.5 มก./ล. อัตราการหมุน 2

เวลา	น้ำดิน	น้ำผลิต
0	170	4.7
6	147	4.2
12	141	4.1
18	170	3.6
24	152	2.8
30	224	4
36	256	3.7
42	241	4.2
48	150	3.2
54	179	3
60	215	3.7
66	180	2
72	157	4.1

โพลีเมอร์ในมีปริมาณ 0.5 มก./ล. อัตราการหมุน 4

เวลา	น้ำดิน	น้ำผลิต
0	157	5
6	177	4
12	136	4.6
18	180	7
24	145	4.5
30	175	4.2
36	185	6.2
42	192	4.9
48	160	5.5
54	156	5.1
60	190	6.7
66	187	5.4
72	175	4.4

โพลีเมอร์ในมีปริมาณ 0.5 มก./ล. อัตราการหมุน 6

เวลา	น้ำดิน	น้ำผลิต
0	157	6
6	181	4.2
12	211	5.5
18	150	5.8
24	215	3.6
30	212	6.3
36	259	6.2
42	255	6.2
48	213	4.8
54	220	6.1
60	250	5.6
66	138	5.1
72	140	5.5

โพลีเมอร์ในมีปริมาณ 0.7 มก./ล. อัตราการหมุน 2

เวลา	น้ำดิน	น้ำผลิต
0	245	5.3
6	240	5.5
12	234	2.9
18	192	2.9
24	214	2
30	197	1.9
36	151	2.2
42	115	1.9
48	157	1.5
54	153	2
60	185	1.7
66	166	1.8
72	223	1.9

หน่วย: เอ็นที่

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.7 มก./ล. อัตราการหมุน 4

เวลา	น้ำดิน	น้ำผิด
0	131	5.4
6	130	5.2
12	105	2
18	148	1.9
24	124	2.1
30	133	2
36	117	1.5
42	174	3
48	143	2.4
54	185	2.6
60	160	2.8
66	210	3.1
72	245	3.5

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.7 มก./ล. อัตราการหมุน 6

เวลา	น้ำดิน	น้ำผิด
0	223	4.1
6	218	5
12	181	5
18	174	5
24	170	3.5
30	178	3.4
36	138	3.2
42	124	4
48	127	2.8
54	126	3
60	143	3.4
66	124	3.4
72	170	3.2

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.9 มก./ล. อัตราการหมุน 2

เวลา	น้ำดิน	น้ำผิด
0	120	2.6
6	140	2.2
12	152	2
18	119	1.7
24	132	1.2
30	101	1
36	108	0.9
42	104	0.9
48	94	1
54	99	0.9
60	73	0.8
66	110	1
72	102	1.1

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.9 มก./ล. อัตราการหมุน 4

เวลา	น้ำดิน	น้ำผิด
0	105	1.1
6	106	1
12	113	1.2
18	107	1.1
24	139	0.9
30	102	0.8
36	118	0.8
42	107	0.9
48	120	1.1
54	91	0.8
60	130	1
66	112	1.2
72	122	1

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.9 มก./ล. อัตราการหมุน 6

เวลา	น้ำดิน	น้ำผึ้ง
0	105	1
6	85	0.9
12	75	1
18	108	1.4
24	97	1.5
30	80	1.3
36	90	1.5
42	87	1.4
48	97	1.2
54	100	1.1
60	102	1.5
66	79	1.5
72	96	1.3

การทดสอบช่วงที่ 3

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.3 มก./ล. จำนวนใบฯ 2 ใน โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.3 มก./ล. จำนวนใบฯ 6 ใน

เวลา	น้ำดิน	น้ำผึ้ง
0	88	2.3
6	90	2.7
12	103	2.6
18	113	2.5
24	96	3.8
30	89	2
36	97	2
42	111	2.1
48	96	2.7
54	101	3.5
60	95	3.7
66	103	2.9
72	91	3.1

เวลา	น้ำดิน	น้ำผึ้ง
0	121	4.7
6	109	3
12	133	5.6
18	100	3.9
24	105	4.2
30	96	4.8
36	120	2.9
42	86	4.8
48	103	2.7
54	95	3.9
60	110	4.7
66	94	6.7
72	107	4.8

หน่วย: เอ็นที่ชู

น-2 ค่าพีโซช์ น้ำดิน,น้ำหลังไส้สารสัมภะน้ำผึ้ง ที่เวลาต่างๆ
การทดสอบช่วงที่ 1
โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.1 มก./ล. ในมีการเวียนมวลของแข็ง

เวลา(ชม.)	น้ำดิน	หลังผสม	น้ำผึ้ง
0	7.58	7.18	
6	7.52	7.19	7.05
12	7.61	7.19	7.09
18	7.66	7.17	7.09
24	7.7	7.27	7.14
30	7.53	7.12	7.15
36	7.53	7.08	7.05
42	7.57	7.16	7.1
48	7.62	7.19	7.07
54	7.53	7.21	7.08
60	7.58	7.17	7.06
66	7.61	7.15	7.1
72	7.59	7.18	7.07

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.1 มก./ล. เวียนมวลของแข็ง 0.3

เวลา(ชม.)	น้ำดิน	หลังผสม	น้ำผึ้ง
0	7.58	7.12	7.09
6	8.3	7.25	7.21
12	7.76	7.11	7.07
18	7.7	7.13	7.09
24	7.62	7.11	7.06
30	7.32	7.09	7.03
36	7.35	6.98	6.93
42	7.6	7.07	7.01
48	7.6	7.13	7.05
54	7.55	7.18	7.1
60	7.49	7.14	7.09
66	7.57	7.09	7.06
72	7.59	7.16	7.14

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.3 มก./ล. ในน้ำการเวียนวนวัสดุองแข็ง

เวลา(ชั่วโมง.)	น้ำดื่ม	หลังผสม	น้ำผลิต
0	7.53	7.08	7.05
6	7.48	7.11	7.03
12	7.54	7.08	7.02
18	7.44	7.02	7.05
24	7.52	7.04	6.99
30	7.5	7.06	6.9
36	7.52	7.05	6.9
42	7.49	7.05	6.96
48	7.49	7.04	6.95
54	7.43	7.07	6.88
60	7.54	7.11	6.99
66	7.56	7.08	6.9
72	7.6	7.07	6.95

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.3 มก./ล. เวียนวนวัสดุองแข็ง 0.3

เวลา(ชั่วโมง.)	น้ำดื่ม	หลังผสม	น้ำผลิต
0	7.46	7.18	
6	7.46	7.09	6.94
12	7.48	7.01	7.01
18	7.42	7.03	6.96
24	7.65	7.04	6.95
30	7.51	7.02	6.99
36	7.59	7.09	6.96
42	7.56	7	6.99
48	7.6	7.1	6.98
54	7.54	7.12	7.01
60	7.53	7.09	7.02
66	7.55	7.08	6.99
72	7.6	7.06	7.01

โพลีเมอร์ไม่มีประจุ 0.5 มก./ล. ในมีการเวียนมวลของแข็ง

เวลา(ช.m.)	น้ำดิน	หลังผสม	น้ำผึ้บ
0	7.46	7.18	
6	7.41	6.91	6.94
12	7.42	6.98	6.99
18	7.63	7.15	7.01
24	7.58	7.03	7.06
30	7.46	6.87	6.85
36	7.57	6.83	6.82
42	7.59	6.95	6.85
48	7.62	6.86	6.83
54	7.4	6.77	6.77
60	7.48	7.09	6.93
66	7.67	7.16	7.01
72	7.57	7.11	6.99

โพลีเมอร์ไม่มีประจุ 0.5 มก./ล. เวียนมวลของแข็ง 0.3

เวลา(ช.m.)	น้ำดิน	หลังผสม	น้ำผึ้บ
0	7.46	7.18	
6	7.57	7.01	6.99
12	7.63	6.98	7.02
18	7.65	7.07	7.05
24	7.6	7.03	7.03
30	7.59	7.03	7.01
36	7.66	7.11	7.1
42	7.5	6.95	6.94
48	7.63	7.03	7.09
54	7.47	7	6.98
60	7.47	6.98	6.88
66	7.58	7	6.94
72	7.64	7.07	7

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.7 มก./ล. ในมีการเวียนมวลของแข็ง

เวลา(ชม.)	น้ำดิน	หลังผสม	น้ำผิด
0	7.46	7.18	
6	7.38	7.01	6.88
12	7.57	6.96	6.97
18	7.59	7.12	6.92
24	7.61	6.96	6.94
30	7.55	6.99	6.93
36	7.34	6.85	6.78
42	7.69	6.94	6.92
48	7.74	7.12	6.87
54	7.7	6.96	6.89
60	7.63	6.98	6.88
66	7.58	7	7.01
72	7.64	7.07	7.05

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.7 มก./ล. เวียนมวลของแข็ง 0.3

เวลา(ชม.)	น้ำดิน	หลังผสม	น้ำผิด
0	7.58	7.1	7.04
6	7.18	7	6.96
12	7.32	7.01	6.94
18	7.4	7.03	6.96
24	7.41	7.03	7.03
30	7.37	7	6.93
36	7.34	6.92	6.89
42	7.67	7.15	6.98
48	7.53	6.98	6.9
54	7.47	7	6.91
60	7.37	6.95	6.87
66	7.75	7.31	7.13
72	7.59	7.01	6.98

การทดสอบช่วงที่ 2
โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.5 มก./ล. อัตราการหมุน 2 รอบต่อนาที

เวลา	น้ำดื่ม	หลังผสม	น้ำผลิต
0	7.55	7.01	6.98
6	7.74	7.18	7.09
12	7.58	7.04	7.04
18	7.51	7.08	7.01
24	7.29	6.91	6.95
30	7.7	7.16	7.03
36	7.58	7.05	6.95
42	7.6	7.03	6.99
48	7.28	6.94	6.84
54	7.58	7.28	7.26
60	7.52	6.95	6.87
66	7.44	6.9	6.8
72	7.45	6.95	6.9

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.5 มก./ล. อัตราการหมุน 4 รอบต่อนาที

เวลา(ชม.)	น้ำดื่ม	หลังผสม	น้ำผลิต
0	7.45	6.95	6.9
6	7.81	7.16	7.15
12	7.5	7	6.91
18	7.52	6.94	6.85
24	7.62	6.94	6.85
30	7.57	7.09	6.85
36	7.6	6.94	6.88
42	7.43	7.02	6.93
48	7.54	6.96	6.95
54	7.69	7.12	6.96
60	7.62	6.99	6.91
66	7.49	6.93	6.89
72	7.5	7.22	6.99

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.5 มก./ล. อัตราการหมุน 6 รอบต่อนาที

เวลา(ช.ม.)	น้ำดิน	หลังผสม	น้ำเพลิต
0	7.45	6.95	6.9
6	7.6	7.1	6.91
12	7.54	7.02	7.01
18	7.35	7.01	7.01
24	7.66	7.04	6.95
30	7.75	7.21	6.98
36	7.7	7.04	6.96
42	7.6	7.05	6.96
48	7.71	7.04	7.03
54	7.7	7.05	7.05
60	7.76	7.09	6.99
66	7.34	6.98	6.99
72	7.66	7.21	7.2

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.7 มก./ล. อัตราการหมุน 2 รอบต่อนาที

เวลา(ช.ม.)	น้ำดิน	หลังผสม	น้ำเพลิต
0	7.56	7.09	7.04
6	7.66	7	7.07
12	7.67	7.27	7.12
18	7.77	7.36	7.18
24	7.75	7.2	7.15
30	7.38	7.1	7.07
36	7.54	7.17	7.1
42	7.43	7.07	7.02
48	7.58	7.15	7.15
54	7.85	7.39	7.2
60	7.74	7.11	7.13
66	7.52	7.09	7.03
72	7.62	7.2	7.13

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.7 มก./ล อัตราการหมุน 4 รอบต่อนาที

เวลา(ช.m.)	น้ำดื่ม	หลังผสม	น้ำผลิต
0	7.59	7.01	6.98
6	7.55	7.08	7.03
12	7.64	7.07	7
18	7.77	7.1	7.02
24	7.78	7.08	6.96
30	7.55	7.07	6.99
36	7.56	7.08	7.05
42	7.62	7.05	7.03
48	7.55	7.08	7.06
54	7.49	7.1	7
60	7.63	7.15	7.15
66	7.67	7.35	7.07
72	7.69	7.17	7.08

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.7 มก./ล อัตราการหมุน 6 รอบต่อนาที

เวลา(ช.m.)	น้ำดื่ม	หลังผสม	น้ำผลิต
0	7.59	7.01	6.98
6	7.87	7.2	7.14
12	7.72	7.22	7.1
18	7.6	7.15	7.07
24	7.57	7.1	7.04
30	7.85	7.31	7.12
36	7.6	7.11	7.02
42	7.36	7.02	6.94
48	7.58	7.04	6.98
54	7.74	7.28	7.26
60	7.68	7.06	7
66	7.42	7.01	6.9
72	7.49	7.05	7.03

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.9 มก./ล. อัตราการหมุน 2 รอบต่อนาที

เวลา(ช.ม.)	น้ำดื่ม	หลังผสม	น้ำผลิต
0	7.8	7.35	7.22
6	7.67	7.18	7.12
12	7.6	6.99	6.9
18	7.75	7.18	7.07
24	7.85	7.35	7.12
30	7.76	7.16	7.09
36	7.22	6.97	6.87
42	7.51	6.95	6.9
48	7.73	7.27	7.05
54	7.65	7.16	7.1
60	7.3	7	6.92
66	7.5	6.98	6.92
72	7.81	7.23	7.05

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.9 มก./ล. อัตราการหมุน 4 รอบต่อนาที

เวลา(ช.ม.)	น้ำดื่ม	หลังผสม	น้ำผลิต
0	7.8	7.21	7.22
6	7.35	6.99	6.92
12	7.47	7.06	6.9
18	7.59	7.01	6.97
24	7.65	6.99	6.96
30	7.39	7.03	6.96
36	7.47	7.05	6.92
42	7.69	7.2	7.06
48	7.64	7.07	6.99
54	7.46	7.06	7.02
60	7.61	7.06	7.01
66	7.79	7.32	7.11
72	7.69	7.1	7.03

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.9 มก./ล. อัตราการหมุน 6 รอบต่อนาที

เวลา(ชม.)	นำดิน	หลังผสม	นำผิด
0	7.8	7.22	7.18
6	7.51	7.01	6.99
12	7.7	7.04	7.06
18	7.88	7.19	7.01
24	7.77	7.11	6.99
30	7.59	7.02	7.03
36	7.73	7.11	7.05
42	7.8	7.2	7.2
48	7.72	7.1	7.07
54	7.57	7.03	7.06
60	7.62	7.15	7.06
66	7.7	7.2	7.12
72	7.71	7.2	7.12

การทดสอบช่วงที่ 3
โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.3 มก./ล. จำนวนใน 2 ใบ

เวลา(ชม.)	นำดิน	หลังผสม	นำผิด
0	7.75	7.2	7.08
6	7.53	7.09	7
12	7.67	7.18	7.05
18	7.75	7.28	7.13
24	7.74	7.19	7.11
30	7.59	7.18	7.09
36	7.65	7.1	7.04
42	7.8	7.35	7.16
48	7.69	7.17	7.1
54	7.68	7.21	7.15
60	7.82	7.25	7.2
66	7.71	7.18	7.09
72	7.63	7.13	7.07

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.3 มก./ล. จำนวนใน 6 ใบ

เวลา(ชม.)	น้ำดิน	หลังผสม	น้ำผึ้ง
0	7.75	7.22	7.12
6	7.58	7.23	7.11
12	7.72	7.19	7.14
18	7.8	7.25	7.2
24	7.7	7.2	7.18
30	7.51	7.15	7.02
36	7.72	7.24	7.14
42	7.71	7.32	7.09
48	7.76	7.2	7.11
54	7.45	7.13	7.03
60	7.78	7.31	7.16
66	7.77	7.34	7.15
72	7.76	7.22	7.14

สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

น-3 ค่าประจุคงด้อยค่าองศาดิน, น้ำหลังผสานสารซึ่ม และน้ำผลิต ที่เวลาต่างๆ

ไฟล์เมอร์ไน์มีประจุ 0.5 นาโน/ล. อัตราการหมุน 2 รอบต่อนาที

เวลา(ชม.)	น้ำดิน	หลังผสาน	น้ำผลิต
0	-610	-590	20
12	-620	-600	10
24	-600	-540	40
36	-760	-700	80
48	-520	-510	40
60	-700	-630	50
72	-460	-440	20

ไฟล์เมอร์ไน์มีประจุ 0.5 นาโน/ล. อัตราการหมุน 4 รอบต่อนาที

เวลา(ชม.)	น้ำดิน	หลังผสาน	น้ำผลิต
0	-650	-620	-25
12	-640	-600	60
24	-520	-500	-30
36	-690	-520	40
48	-500	-450	-10
60	-580	-500	-60
72	-530	-480	-20

ไฟล์เมอร์ไน์มีประจุ 0.5 นาโน/ล. อัตราการหมุน 6 รอบต่อนาที

เวลา(ชม.)	น้ำดิน	หลังผสาน	น้ำผลิต
0	-560	-540	40
12	-720	-650	-20
24	-560	-500	40
36	-770	-750	-60
48	-660	-630	80
60	-700	-670	100
72	-530	-480	-20

หน่วย: มิลลิโควิวแอลเซกติตร $\times 10^4$

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.7 มก./ล. อัตราการหมุน 2 รอบต่อนาที

เวลา(ชม.)	น้ำดีบ	หลังผสม	น้ำผลิต
0	-800	-800	40
12	-800	-800	60
24	-700	-680	40
36	-480	-440	80
48	-500	-480	80
60	-620	-420	20
72	-800	-800	100

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.7 มก./ล. อัตราการหมุน 4 รอบต่อนาที

เวลา(ชม.)	น้ำดีบ	หลังผสม	น้ำผลิต
0	-480	-450	20
12	-380	-360	40
24	-460	-460	60
36	-480	-450	20
48	-580	-520	40
60	-800	-600	60
72	-800	-800	100

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.7 มก./ล. อัตราการหมุน 6 รอบต่อนาที

เวลา(ชม.)	น้ำดีบ	หลังผสม	น้ำผลิต
0	-800	-780	20
12	-640	-600	60
24	-660	-620	20
36	-500	-440	80
48	-460	-400	40
60	-540	-480	80
72	-540	-520	20

หน่วย: มิลลิลิตร/วินาที $\times 10^4$

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.9 มก./ล. อัตราการหมุน 2 รอบต่อนาที

เวลา(ช.ม.)	น้ำดิบ	หลังผสม	น้ำผลิต
0	-570	-510	40
12	-490	-490	60
24	-600	-550	110
36	-500	-480	100
48	-540	-480	60
60	-350	-220	40
72	-450	-400	80

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.9 มก./ล. อัตราการหมุน 4 รอบต่อนาที

เวลา(ช.ม.)	น้ำดิบ	หลังผสม	น้ำผลิต
0	-400	-390	60
12	-420	-400	80
24	-520	-500	80
36	-440	-400	20
48	-520	-450	70
60	-600	-510	-10
72	-480	-440	120

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.9 มก./ล. อัตราการหมุน 6 รอบต่อนาที

เวลา(ช.ม.)	น้ำดิบ	หลังผสม	น้ำผลิต
0	-340	-300	40
12	-260	-180	80
24	-420	-400	30
36	-400	-390	80
48	-380	-390	90
60	-390	-340	100
72	-420	-380	10

หน่วย: มิลลิอิควิว่าเดนซ์/ลิตร $\times 10^4$

ไฟลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.3 มก./ลิตร จำนวนใน 2 ใน

เวลา(ช.ม.)	น้ำคืน	หลังผ่าน	น้ำผลิต
0	-400	-380	-20
12	-520	-500	0
24	-500	-440	-40
36	-420	-380	30
48	-510	-510	10
60	-510	-470	0
72	-490	-470	20

ไฟลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.3 มก./ลิตร จำนวนใน 6 ใน

เวลา(ช.ม.)	น้ำคืน	หลังผ่าน	น้ำผลิต
0	-500	-490	20
12	-500	-480	0
24	-500	-460	80
36	-480	-430	30
48	-460	-440	40
60	-580	-500	-40
72	-560	-500	-60

สถาบันวิทยบริการ
ศูนย์พัฒนาความหลากหลายทางชีวภาพ

หน่วย: มิลลิอิควิตาเดนซ์/ลิตร $\times 10^4$

สภาพด่างน้ำดิบ, น้ำหลังผสานสารส้มและน้ำผลิต ที่เวลาต่างๆ

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.1 มก./ล. ในมีการเวียนมวลของแข็ง

เวลา	น้ำดิบ	หลังผสาน	น้ำผลิต
0	87	80	80
12	87	80	80
24	82	72	70
36	82	70	70
48	80	75	74
60	78	74	73
72	76	70	70

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.1 มก./ล. เวียนมวลของแข็ง 0.3

เวลา	น้ำดิบ	หลังผสาน	น้ำผลิต
0	87	80	80
12	77	65	64
24	76	68	64
36	84	74	74
48	74	68	66
60	78	70	69
72	78	72	71

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.3 มก./ล. ในมีการเวียนมวลของแข็ง

เวลา	น้ำดิบ	หลังผสาน	น้ำผลิต
0	78	67	67
12	80	68	68
24	78	70	71
36	74	65	64
48	74	66	68
60	76	70	67
72	75	69	69

หน่วย: มก./ล. พินปุ่น

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.3 มก./ล. เวียนมวลของแข็ง 0.3

เวลา	น้ำดับ	หลังผสม	น้ำผิด
0	76	70	70
12	68	62	60
24	72	64	64
36	70	60	61
48	67	56	58
60	69	57	57
72	68	56	55

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.5 มก./ล. ไม่มีการเวียนมวลของแข็ง

เวลา	น้ำดับ	หลังผสม	น้ำผิด
0	70	58	58
12	63	49	50
24	66	54	52
36	70	60	62
48	70	60	58
60	72	60	58
72	68	64	62

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.5 มก./ล. เวียนมวลของแข็ง 0.3

เวลา	น้ำดับ	หลังผสม	น้ำผิด
0	70	58	58
12	68	54	54
24	63	51	51
36	61	53	52
48	65	55	54
60	62	57	54
72	60	54	53

หน่วย: มก./ล. พิมพ์

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.7 มก./ด. ในมีการเวียนวนวัสดุองแข็ง

เวลา	น้ำดื่ม	หลังผสม	น้ำผลิต
0	62	53	52
12	62	50	50
24	61	51	50
36	64	55	51
48	61	53	50
60	62	54	52
72	62	54	54

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.7 มก./ด. เวียนวนวัสดุองแข็ง 0.3

เวลา	น้ำดื่ม	หลังผสม	น้ำผลิต
0	78	72	71
12	78	70	68
24	78	66	66
36	78	72	71
48	79	66	66
60	83	71	71
72	82	72	69

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.5 มก./ด. อัตราการหมุน 2 รอบต่อนาที

เวลา	น้ำดื่ม	หลังผสม	น้ำผลิต
0	76	66	64
12	74	64	64
24	74	67	67
36	70	63	61
48	77	68	67
60	68	61	61
72	71	59	60

หน่วย: มก./ด. พินปุ่น

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.5 มก./ล. อัตราการหด 4 รอบต่อนาที

เวลา	น้ำดื่ม	หลังผสม	น้ำผึ้ง
0	69	60	59
12	66	60	60
24	69	61	61
36	68	59	59
48	65	57	57
60	65	60	58
72	68	58	58

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.5 มก./ล. อัตราการหด 6 รอบต่อนาที

เวลา	น้ำดื่ม	หลังผสม	น้ำผึ้ง
0	68	58	59
12	69	58	59
24	68	61	60
36	72	66	67
48	78	66	64
60	76	70	68
72	77	68	68

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.7 มก./ล. อัตราการหด 2 รอบต่อนาที

เวลา	น้ำดื่ม	หลังผสม	น้ำผึ้ง
0	84	75	74
12	85	76	76
24	86	78	76
36	84	77	75
48	86	75	75
60	84	76	76
72	80	74	72

หน่วย: มก./ล. หินปูน

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.7 มก./ล. อัตราการหมุน 4 รอบต่อนาที

เวลา	น้ำดิน	หลังผสม	น้ำผึ้ง
0	82	72	69
12	78	70	70
24	82	73	70
36	85	72	71
48	88	76	76
60	84	75	75
72	86	78	76

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.7 มก./ล. อัตราการหมุน 6 รอบต่อนาที

เวลา	น้ำดิน	หลังผสม	น้ำผึ้ง
0	80	74	72
12	82	74	72
24	83	72	73
36	82	72	72
48	78	71	69
60	80	68	68
72	76	66	64

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.9 มก./ล. อัตราการหมุน 2 รอบต่อนาที

เวลา	น้ำดิน	หลังผสม	น้ำผึ้ง
0	77	69	69
12	78	71	70
24	80	74	74
36	84	74	76
48	89	75	75
60	91	82	81
72	83	76	76

หน่วย:มก./ล. พิณปุ่น

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.9 มก./ล. อัตราการหมุน 4 รอบต่อนาที

เวลา	น้ำดื่ม	หลังผสม	น้ำผลิต
0	85	75	76
12	87	82	82
24	86	80	80
36	94	84	83
48	89	80	78
60	92	81	81
72	88	80	80

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.9 มก./ล. อัตราการหมุน 6 รอบต่อนาที

เวลา	น้ำดื่ม	หลังผสม	น้ำผลิต
0	90	81	80
12	93	82	82
24	92	84	84
36	89	83	82
48	91	82	81
60	95	84	82
72	96	86	82

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.3 มก./ล. จำนวน 2 ใน

เวลา	น้ำดื่ม	หลังผสม	น้ำผลิต
0	102	92	90
12	98	92	90
24	100	92	91
36	99	93	93
48	100	93	91
60	100	89	90
72	98	88	89

หน่วย: มก./ล. หินปูน

โพลีเมอร์ในน้ำประจุ 0.3 มก./ลิตรจำนวนใน 6 ใน

เวลา	น้ำดีบ	หลังผสม	น้ำเสีย
0	100	94	92
12	98	92	90
24	98	90	88
36	98	92	92
48	99	93	91
60	97	93	91
72	97	94	90

หน่วย: มก./ลิตร หินปูน

สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

น-4 ค่าของแข็งในดังปูนกรที่ระดับต่างๆ และ เวลาต่างๆ

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.5 มก./ล อัตราการหมุน 2 รอบต่อนาที

เวลา	ช.0	ช.12	ช.24	ช.36	ช.48	ช.60	ช.72
ระดับ 0	14760	35150	26710	24360	30120	41290	38360
ระดับ 30	29160	49310	53790	44450	60400	51100	51170
ระดับ 60	25200	34990	38370	35090	43910	41130	40410
ระดับ 90	24520	35240	34480	32290	37890	39730	36260
ระดับ 120	24530	32450	34170	31050	41240	37430	35960
ระดับ 150	24240	29570	20720	29170	39910	38280	27010

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.5 มก./ล อัตราการหมุน 4 รอบต่อนาที

เวลา	ช.0	ช.12	ช.24	ช.36	ช.48	ช.60	ช.72
ระดับ 0	23180	27130	25120	24540	21810	21530	21300
ระดับ 30	40510	52380	48150	43390	42200	47310	44720
ระดับ 60	37520	39250	35950	34170	32340	33990	33490
ระดับ 90	36560	33990	35720	32570	30500	30330	30830
ระดับ 120	36680	34420	33480	30390	32600	31930	30980
ระดับ 150	26280	25640	21750	25430	30190	30360	25010

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.5 มก./ล อัตราการหมุน 6 รอบต่อนาที

เวลา	ช.0	ช.12	ช.24	ช.36	ช.48	ช.60	ช.72
ระดับ 0	8760	10230	8020	8520	13650	9010	7760
ระดับ 30	23150	24160	25930	18080	23950	22750	22840
ระดับ 60	20180	23120	22050	17630	21430	21060	23100
ระดับ 90	19650	24280	19920	17540	21070	20060	21330
ระดับ 120	18740	22570	21390	17770	22430	21020	22510
ระดับ 150	17360	23410	18210	14560	19960	14540	18010

หน่วย: มิลลิกรัมต่อเดือน

โพลีเมอร์ไนเมิร์ฟประจุ 0.7 มก./ล อัตราการหมุน 2 รอบต่อนาที

เวลา	ช.m.0	ช.m.12	ช.m.24	ช.m.36	ช.m.48	ช.m.60	ช.m.72
ระดับ 0	20750	34200	30360	45200	36780	34560	44720
ระดับ 30	43170	58100	50110	50770	62200	71520	62200
ระดับ 60	29030	39230	38870	45780	52560	53310	44860
ระดับ 90	26330	34180	37850	43510	42920	45510	40520
ระดับ 120	26530	32760	38420	40280	41270	45090	44300
ระดับ 150	25560	31450	39180	39160	40070	44020	42010

โพลีเมอร์ไนเมิร์ฟประจุ 0.7 มก./ล อัตราการหมุน 4 รอบต่อนาที

เวลา	ช.m.0	ช.m.12	ช.m.24	ช.m.36	ช.m.48	ช.m.60	ช.m.72
ระดับ 0	16220	20180	22870	23680	21600	18570	22280
ระดับ 30	39140	45690	45700	44510	43690	40450	47120
ระดับ 60	30410	35950	36790	38440	37070	36450	35530
ระดับ 90	29750	34780	37080	38520	35860	36670	35680
ระดับ 120	25850	33730	37820	37630	35160	36260	33060
ระดับ 150	25950	21588	27220	26400	22324	25960	25360

โพลีเมอร์ไนเมิร์ฟประจุ 0.7 มก./ล อัตราการหมุน 6 รอบต่อนาที

เวลา	ช.m.0	ช.m.12	ช.m.24	ช.m.36	ช.m.48	ช.m.60	ช.m.72
ระดับ 0	28450	26340	19740	15040	14520	13030	14760
ระดับ 30	37140	33170	30700	36270	32620	25830	29160
ระดับ 60	30460	28100	27480	31240	29270	24230	25200
ระดับ 90	30110	29100	26780	28040	26080	23420	24520
ระดับ 120	29040	27230	28090	27590	29120	23850	24530
ระดับ 150	28320	28420	28970	26580	22670	22450	24240

หน่วย:มิลลิกรัมต่อลิตร

ໄພລືມອຣ້ໄນມີປະຈຸ 0.9 ນກ./ດ ອັດຕາກາຮ່ານຸນ 2 ຮອບທົນາຖິ່ງ

ເວລາ	ໜ.0	ໜ.12	ໜ.24	ໜ.36	ໜ.48	ໜ.60	ໜ.72
ຮະດັບ 0	103910	72870	49960	57470	61160	58580	65800
ຮະດັບ 30	120090	107640	135980	130180	148720	147660	138210
ຮະດັບ 60	112480	102580	134900	121820	112690	133410	108220
ຮະດັບ 90	60070	55910	102630	90930	65840	84020	71840
ຮະດັບ 120	58250	59640	86490	85880	66450	81650	70650
ຮະດັບ 150	57750	56620	69740	70360	65210	67980	63950

ໄພລືມອຣ້ໄນມີປະຈຸ 0.9 ນກ./ດ ອັດຕາກາຮ່ານຸນ 4 ຮອບທົນາຖິ່ງ

ເວລາ	ໜ.0	ໜ.12	ໜ.24	ໜ.36	ໜ.48	ໜ.60	ໜ.72
ຮະດັບ 0	72610	55140	45560	84490	49110	75650	91410
ຮະດັບ 30	120090	114700	110610	107560	112610	118100	117680
ຮະດັບ 60	92540	88910	82650	74760	73870	81730	80570
ຮະດັບ 90	74210	65840	55780	61490	55440	60590	56050
ຮະດັບ 120	58250	64480	56160	61830	53270	54330	52700
ຮະດັບ 150	57750	59520	56060	59280	35540	15530	52550

ໄພລືມອຣ້ໄນມີປະຈຸ 0.9 ນກ./ດ ອັດຕາກາຮ່ານຸນ 6 ຮອບທົນາຖິ່ງ

ເວລາ	ໜ.0	ໜ.12	ໜ.24	ໜ.36	ໜ.48	ໜ.60	ໜ.72
ຮະດັບ 0	42060	39200	35060	35580	32120	32130	38480
ຮະດັບ 30	120090	118480	117620	96240	89320	93210	99970
ຮະດັບ 60	76580	59300	54950	55790	52960	51270	52280
ຮະດັບ 90	52010	44970	40030	39560	38760	37180	34330
ຮະດັບ 120	49540	47930	37920	37490	39280	34630	34030
ຮະດັບ 150	42650	33660	34220	36130	37410	33450	32320

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.3 มก./ล. จำนวนใน 2 ใบ

เวลา	ช.0	ช.12	ช.24	ช.36	ช.48	ช.60	ช.72
ระดับ 0	18280	14348	13956	11700	12840	12544	14952
ระดับ 30	37960	33012	27180	31104	29692	32828	29648
ระดับ 60	19200	20488	18828	19520	17580	16500	18464
ระดับ 90	18036	19096	17624	18444	17024	16440	17692
ระดับ 120	17260	19460	17068	17820	16824	15608	17044
ระดับ 150	18890	12996	15496	17044	15172	16964	16956

โพลีเมอร์ในมีประจุ 0.3 มก./ล. จำนวนใน 6 ใบ

เวลา	ช.0	ช.12	ช.24	ช.36	ช.48	ช.60	ช.72
ระดับ 0	12480	17580	14692	14672	18460	13272	11952
ระดับ 30	30600	25912	35824	31308	29780	38176	29648
ระดับ 60	19290	19908	22404	18488	19196	29128	16480
ระดับ 90	19190	18044	19460	19232	17692	19632	16284
ระดับ 120	18630	19680	21560	19400	17548	19652	16960
ระดับ 150	18890	19596	19820	18224	18088	16728	15600

จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย
หน่วย: มิลลิกรัมต่อลิตร

ภาคผนวก บ
ค่าAI/T และP/T ในการทดสอบ

ตาราง บ-1 ค่า AI/T และP/T

โพลีเมอร์	อัตราการหมุนในกวน	AI/T	P/T
0.5 ㎎/㎗	2 รอบต่อนาที	0.0075	0.0027
	4 รอบต่อนาที	0.008	0.003
	6 รอบต่อนาที	0.007	0.0025
0.7 ㎎/㎗	2 รอบต่อนาที	0.008	0.004
	4 รอบต่อนาที	0.0087	0.0044
	6 รอบต่อนาที	0.0095	0.0048
0.9 ㎎/㎗	2 รอบต่อนาที	0.012	0.008
	4 รอบต่อนาที	0.012	0.008
	6 รอบต่อนาที	0.015	0.0098

**สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย**

**ภาคผนวก ป
บันทึกการทดลอง**

มกราคม-เมษายน 2540

- ปรับปรุงแก้ไขแบบตั้งปฏิกรณ์
- สั่งประกอบถังปฏิกรณ์
- ศึกษารายละเอียดอุปกรณ์ที่ต้องใช้ในการทดลองและสั่งซื้อ

พฤษภาคม-ติงหาคม 2540

- ติดตั้งถังปฏิกรณ์และอุปกรณ์ที่เกี่ยวข้องที่การประปานครหลวงบางเขน
- ทดลองขึ้นต้นเพื่อหาความเหมาะสม
- ลดจำนวนใบปฏิกรณ์ลงและพบว่าเมื่อใบบันอยู่คงมีผลการทดลองที่ดีขึ้น
- เปลี่ยนท่อกรณ์สติดปั๊หัวใหญ่ชิ้นเพื่อให้ได้ปริมาณน้ำเข้าระบบสูงขึ้น
- พบว่าไฟลีเมอร์ที่ใช้อยู่ผสมแล้วมีอายุการใช้งานสั้น จึงนำไปเปลี่ยนใหม่
- ทดลองเปลี่ยนไฟลีเมอร์เป็นประจุลบแต่ก็ยังสร้างเพ็คเด็ตไม่ได้
- ทดลองเริ่มระบบควบคุมใช้คินค่าไอเดินในห้องน้ำเข้าระบบเพื่อให้เห็นอน กันการทดลองในระบบขนาดทดลองแต่ก็ยังสร้างเพ็คเด็ตไม่ได้

กันยายน-ธันวาคม 2540

- ทดลองตามแผนการทดลอง
- ทดลองการเรียกกลับเพ็คเด็ต พนวาระบบท้มเหลว น้ำผลิตภัณฑ์กุญภาพใน คงที่
- เปลี่ยนการทดลองเป็นการหาความเหมาะสมในเรื่องความบันป่วนใน ระบบ พนวากความบันป่วนที่น้อยลงระบบมีประสิทธิภาพที่ดีขึ้น



ประวัติผู้เขียน

นายพลกัทร อรุณยานนท์ เกิดวันที่ 8 กันยายน พ.ศ. 2513 ที่จังหวัดกรุงเทพมหานคร จบชั้นมัธยมศึกษาจากโรงเรียนสาธิตจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย สำเร็จการศึกษา วิศวกรรมศาสตรบัณฑิต ภาควิชาศิวกรรมสิ่งแวดล้อม คณะศิวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ในปีการศึกษา 2535 และเข้าศึกษาต่อในหลักสูตรวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต ภาค วิศวกรรมสิ่งแวดล้อม คณะศิวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ในปีการศึกษา 2537



สถาบันวิทยบริการ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย