

การสักคันน้ำมัน เบล็คยางพาราโโคย ใช้ตัวทำละลายในถังกวัน



นางสาว วิไล คุณปการ

วิทยานิพนธ์นี้ เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาความหลักสูตรปริญญาวิทยาศาสตรมหาบัณฑิต

ภาควิชา เคมี เทคนิค

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

พ.ศ. 2528

ISBN 974-564-346-7

009008

17380698

SOLVENT EXTRACTION OF HEVEA RUBBER SEED OIL
(Hevea brasiliensis Muell.) IN AN AGITATED TANK.

Miss Wilai Kunoopagarn

A Thesis Submitted in Partial Fulfilment of the
Requirements for the Degree of Master of Science

Department of Chemical Technology

Graduate School

Chulalongkorn University

1985

ISBN 974-564-346-7

หัวข้อวิทยานิพนธ์

การสกัดน้ำมัน เมล็ดยางพาราด้วยตัวทำละลาย ในถังกว้าง

โดย

นางสาว วิไล คุณปากา

ภาควิชา

เคมี เทคนิค

อาจารย์ที่ปรึกษา

ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. เลอสรวง เมฆสุค

รองศาสตราจารย์ ดร. ชูชาติ บารมี



บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้นับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ เป็นส่วนหนึ่ง
ของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญามหาบัณฑิต

กานต์ ภynnawat

คณบดี บัณฑิตวิทยาลัย

(รองศาสตราจารย์ ดร. สุประดิษฐ์ บุนนาค)

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์

M

ประธานกรรมการ

(รองศาสตราจารย์ ดร. สมชาย ไอสุวรรณ)

กานต์ ภynnawat

กรรมการ

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. เลอสรวง เมฆสุค)

กานต์ ภynnawat

กรรมการ

(รองศาสตราจารย์ ดร. ชูชาติ บารมี)

กานต์ ภynnawat

กรรมการ

(ศาสตราจารย์ ดร. สมศักดิ์ ดำรงค์เลิศ)

กานต์ ภynnawat

กรรมการ

(รองศาสตราจารย์ ดร. พล สาเกทอง)

ลักษณะของบัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

หัวข้อวิทยานิพนธ์

การสักดิน้ำมัน เมล็ดคายางพาราด้วยตัวทำละลายในถังกวun

ชื่อนิสิต

นางสาว วิไล คุณปาการ

อาจารย์ที่ปรึกษา

ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. เลอสรวง เมฆสุค

รองศาสตราจารย์ ดร. ชูชาติ บารมี

ภาควิชา

เคมี เทคนิค

ปีการศึกษา

2527

บทคัดย่อ



น้ำมัน เมล็ดคายางพารามีประโยชน์มากในอุตสาหกรรม โดยเฉพาะอย่างยิ่งใช้ในอุตสาหกรรมสินออกจากรากได้มีผู้สนใจนำทัศนคติของ เพื่อใช้เป็นน้ำมันเชื้อเพลิง การแยกน้ำมันออกจากเมล็ดคายางพารา โดยที่ว่าฯ ไปจะใช้วิธีบีบด้วยเครื่องมือกล แต่ส่วนใหญ่ในการศึกษา วิจัยนี้ เป็นการแยกน้ำมันจากเมล็ดคายางพารา โดยใช้ตัวทำละลายซึ่งในงานวิจัยนี้ใช้ "บิโตร เลี่ยมอี เออร์" เป็นตัวทำละลายสักดิน้ำมันในถังกวun ขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 16 ซม. เพื่อศึกษาสภาวะที่เหมาะสม ทดสอบสมบัติทางเคมีและกายภาพน้ำมันที่สักดิน้ำมันได้ และศึกษาสมการ การสักดิน้ำมันจากเมล็ดคายางพารา เปรียบเทียบกับสมการการสักดิน้ำมันจากรำข้าว ค่าตัวแปรที่ใช้ในการศึกษาได้แก่

1. ขนาดเมล็ดคายางพารา < 1 มม., 1-2 มม., 2-3 มม.

2. ความเร็วรอบใบพัดในช่วง 700-1860 รอบ/นาที

3. อัตราส่วนโดยน้ำหนักของ เมล็ดคายางพาราต่อตัวทำละลายในช่วง 1/3.0-1/5.5

จากการทดลองพบว่า

เมื่อขนาดเมล็ดคายางพาราเล็กลงสามารถสักดิน้ำมันได้เพิ่มขึ้นและมีแนวโน้ม เช่นเดียวกัน เมื่อความเร็วรอบสูงขึ้น และ เมื่ออัตราส่วนระหว่าง เมล็ดคายางพารา ต่อตัวทำละลายมีค่าคง

ผลการทดลองสามารถ เขียน เป็นสมการในรูปของปริมาณที่สำคัญได้และสัมประสิทธิ์
การถ่ายเทนวัล ดังนี้

สำหรับ เมล็ดยางพารา ขนาด 1 มม. :

$$\frac{C_f V}{xS} = 0.4534 \quad Re^{0.0522} \quad (S/L)^{-0.0491}$$

$$\text{ช่วง } 40 \text{ นาทีแรก; } \left(\frac{ka}{N} \right)_1 = 4.5125 \times 10^6 \quad (Re)^{-1.9500} \quad (S/L)^{5.6457}$$

$$\text{ช่วง } 50-180 \text{ นาที; } \left(\frac{ka}{N} \right)_2 = 1.1145 \times 10^7 \quad (Re)^{-1.8609} \quad (S/L)^{6.1655}$$

สำหรับ เมล็ดยางพาราขนาด 1-2 มม. :

$$\frac{C_f V}{xS} = 0.0846 \quad Re^{0.0192} \quad (S/L)^{-0.2166}$$

$$\text{ช่วง } 40 \text{ นาทีแรก; } \left(\frac{ka}{N} \right)_1 = 5.1805 \times 10^3 \quad (Re)^{-1.4974} \quad (S/L)^{2.5274}$$

$$\text{ช่วง } 50-180 \text{ นาที; } \left(\frac{ka}{N} \right)_2 = 5.2809 \times 10^2 \quad (Re)^{-1.1364} \quad (S/L)^{3.7756}$$

สำหรับ เมล็ดยางพาราขนาด 2-3 มม. :

$$\frac{C_f V}{xS} = 0.3174 \quad Re^{0.0749} \quad (S/L)^{-0.1152}$$

$$\text{ช่วง } 40 \text{ นาทีแรก; } \left(\frac{ka}{N} \right)_1 = 1.1446 \times 10^2 \quad (Re)^{-1.1644} \quad (S/L)^{2.1906}$$

$$\text{ช่วง } 50-180 \text{ นาที; } \left(\frac{ka}{N} \right)_2 = 8.1238 \quad (Re)^{-0.8668} \quad (S/L)^{3.4979}$$

Thesis Title SOLVENT EXTRACTION OF HEVEA RUBBER SEED OIL
 (Hevea brasiliensis Muell.) IN AN AGITATED TANK

Name Miss Wilai Kunoopagarn

Thesis Advisor Assistant Professor Lursaung Mekasut, Dr.Ing.
 Associate Professor Shooshat Baramee, Dr.Ing.

Department Chemical Technology

Academic Year 1984

ABSTRACT

Hevea rubber seed oil is very useful in industries especially in paint industry. Besides, this oil is also used as fuel substitute. Generally, oil is extracted from seeds by mechanical means, but in this work the solvent, petroleum ether, was used to extract oil in an agitated tank of 16 cm. in diameter. This research work was carried out to study the extracting conditions as well as the chemical and physical properties of the extracted oil. An attempt was also made to compare the equations obtained with those equations from rice bran oil previously studied

The variables used in this study were

1. size of Hevea rubber seed oil from <1 mm., 1-2 mm. and 2-3 mm.
2. speed of the impeller ranging from 700 to 1860 rpm.
3. ratio by weight of seed to solvent (S/L) ranging from 1/3.0 to 1/5.5

The experimental results showed that the smaller size of Heavea rubber seed, the higher oil yield was obtained. The similar trends was also obtained for higher speed and lower S/L ratio.

The results could also be presented mathematically for oil yield and mass transfer coefficent as follows

for the < 1 mm. size:

$$\frac{C_f V}{xS} = 0.4534 \quad Re^{0.0522} \quad (S/L)^{-0.0491}$$

$$\text{during the first 40 minutes; } \left(\frac{ka}{N}\right)_1 = 4.5125 \times 10^6$$

$$(Re)^{-1.9500} \quad (S/L)^{5.6457}$$

$$\text{during 50-180 minutes; } \left(\frac{ka}{N}\right)_2 = 1.1145 \times 10^7 \quad (Re)^{-1.8609}$$

$$(S/L)^{6.1655}$$

for the 1-2 mm. size:

$$\frac{C_f V}{xS} = 0.0846 \quad Re^{0.0192} \quad (S/L)^{-0.2166}$$

$$\text{during the first 40 minutes; } \left(\frac{ka}{N}\right)_1 = 5.1805 \times 10^3$$

$$(Re)^{-1.4974} \quad (S/L)^{2.5274}$$

$$\text{during 50-180 minutes; } \left(\frac{ka}{N}\right)_2 = 5.2809 \times 10^2 \quad (Re)^{-1.1364}$$

$$(S/L)^{3.7756}$$

for the 2-3 mm. size:

$$\frac{C_f V}{xS} = 0.3174 \quad Re^{0.0749} \quad (S/L)^{-0.1152}$$

during the first 40 minutes; $(\frac{ka}{N})_1 = 1.1446 \times 10^2$

$$(Re)^{-1.1644} \quad (S/L)^{2.1906}$$

during 50-180 minutes; $(\frac{ka}{N})_2 = 8.1238 \quad (Re)^{-0.8668}$

$$(S/L)^{3.4979}$$



ขอทราบข้อมูลคุณ คณบดีวิทยาศาสตร์ที่ได้สนับสนุนให้ทุนวิจัยในโครงการวิจัยทุน
พัฒนาและเชือเพลิง ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. เลอสรวง เมฆสุต, รองศาสตราจารย์
ดร. ชูชาติ บำรุง รองศาสตราจารย์ ดร. สมชาย โอบสุวรรณ และ ผู้ช่วยศาสตราจารย์
ดร. ภัทรพรรณ ประสาสน์สารกิจ ที่กรุณาให้ คำปรึกษาแนะนำและช่วยเหลือ ท่าให้การศึกษา
วิจัยครั้งนี้สำเร็จลุล่วงไปด้วยดี ขอขอบคุณ บรรดาเพื่อน ๆ พี่ ๆ น้อง ๆ และเจ้าหน้าที่ภาควิชา
เคมีเทคนิค และเทคโนโลยีทางอาหาร ทุกคน ที่ให้ความช่วยเหลือและกำลังใจเป็นอย่างดีตลอดมา
ท้ายที่สุด ขอขอบคุณ ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. กัลยา เลาหะส่งคราม ภาควิชา
เทคโนโลยีทางอาหาร คณบดีวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ที่ได้เอื้อเพื่อให้ใช้เค้าไฟฟ้า
ภาควิชาวิศวกรรมเหมืองแร่ คณบดีวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ที่ได้เอื้อเพื่อให้ใช้
เครื่องแยกขนาดเบล็คายางพารา และสถาบันยาง กรมวิชาการเกษตร ที่เอื้อเพื่อให้ข้อมูล

สารบัญ



หน้า

บทคัดย่อภาษาไทย ๔

บทคัดย่อภาษาอังกฤษ ๘

กิติกรรมประกาศ ๙

รายการตรางประโภน ๑๓

รายการรูปประโภน ๑๕

บทที่

1 บทนำ ๑

2 วารสารปริทรศน์ ๓

2.1 น้ำมันเบล็คยางพารา ๓

2.2 ลักษณะโครงสร้างและส่วนประกอบของเมล์คยางพารา ๔

2.3 สมบัติของบีโตร เลียมอีเออร์ ๕

2.4 กระบวนการผลิตน้ำมันพีชโดยทั่ว ๆ ไป ๕

2.5 การสกัดน้ำมันดิน ๗

2.5.1 การบีบ ๗

2.5.2 การสกัดโดยใช้ตัวทำละลาย ๗

2.5.3 การสกัดโดยใช้เครื่องบีบและตัวทำละลาย ๙

2.6 ประจิทอิภาพของการสกัดด้วยตัวทำละลาย ๙

2.7 ทฤษฎีที่นำໄປใช้ในมณฑา ๑๑

2.7.1 ทฤษฎีเกี่ยวกับการสกัดด้วยตัวทำละลายและการถ่าย

เทมวัลราชว่าง ๒ วัฏภาคน ๑๑

2.7.2 การถ่ายเทมวลในถังกวน	13
3 เครื่องมือ	18
3.1 เครื่องมือดูเมล็ดคายางพาราให้มีขนาด เล็กลง และตัดเลือกแยก ขนาด เมล็ดคายางพารา	18
3.2 เครื่องมือที่ใช้ในการแยกสักดันน้ำมัน	21
3.3 เครื่องมือทั่ว ๆ ไป	28
4 การทดลอง	29
4.1 การบดเมล็ดคายางพาราให้มีขนาดเล็กลง และตัดเลือกแยกขนาด	29
4.2 การแยกสักดันน้ำมันออกจากเมล็ดคายางพาราโดยการสักดันด้วยตัว ทำละลายใน soxhlet	32
4.3 การแยกสักดันน้ำมันจากเมล็ดคายางพารา โดยการสักดันด้วยตัว ทำละลายในถังกวน	35
4.4 การวิเคราะห์สมบัติของน้ำมัน	36
4.4.1 ปริมาณน้ำโดยการกลั่น (Water content by distillation method) ASTM D95/API 2560 or AOCS Ca 2a-45	36
4.4.2 ค่าของกรด (Acid Value) IUPAC : IID 1 or AOCS Ca 5a-40	36
4.4.3 ค่าเบอร์ออกไซด์ (Peroxide Value) AOAC 28.022-28.023.....	36
4.4.4 สีของน้ำมัน (ASTM Color of Petroleum Products) ASTM D1500	36
4.4.5 ความหนาแน่น ความถ่วงจำเพาะ หรือความถ่วง เอพีไอ โดยวิธี ไฮดรอกซิเตอร์ ASTM D 1298	36

4.4.6 ความหนืด (Kinematic Viscosity) ASTM D445.....	36
4.4.7 ความร้อนของการสันดาป โดยวิธี Bomb Calorimeter ASTM D240	36
4.4.8 ปริมาณกํามะถัน (Sulfur in Petroleum Products) ASTM D129	37
4.4.9 ปริมาณยาง เหนี่ยว (Gum Content)	37
4.5 การทดลองโดยวิธีแข็ง	37
5 วิจารณ์ผลการทดลอง และวิเคราะห์ผลการทดลอง	75
6 ส្ម័គ្របានឯកជាមួយនឹង	80
เอกสารอ้างอิง	83
ภาคผนวก	87
ประวัติ	164

รายการตารางประกอบ

ตารางที่

หน้า

1 แสดงการเปรียบเทียบการสักด้วยวิธีการบีบและด้วยตัวทำลายในเมล็ดที่มีปริมาณน้ำมันมาก, ปานกลาง และน้อย	11
ตามลำดับ	11
2 แสดงรายละเอียดของถังกวาน	24
3 แสดงความเร็วrobต่ำสุดที่ใช้ในการทดสอบ	38
4 แสดงค่าของ $\frac{C_f V}{xS}$ ที่ S/L ต่างกัน ของเมล็ดยางพารา	
ขนาด 1 มม.	57
5 แสดงค่าของ $\frac{C_f V}{xS}$ ที่ S/L ต่างกัน ของเมล็ดยางพารา	
ขนาด 1-2 มม.	57
6 แสดงค่าของ $\frac{C_f V}{xS}$ ที่ S/L ต่างกันของเมล็ดยางพารา	
ขนาด 2-3 มม.	58
7 ความสัมพันธ์ระหว่าง $\ln(1 - \frac{C}{C_0})$ กับเวลาได้ค่า slope ช่วง 40 นาทีแรก และช่วง 50-180 นาที ของเมล็ดยางพารา	
ขนาด 1 มม.	68
8 ความสัมพันธ์ระหว่าง $\ln(1 - \frac{C}{C_0})$ กับเวลาจะได้ค่า slope ช่วง 40 นาทีแรก และช่วง 50-180 นาที ของเมล็ดยางพารา	
ขนาด 1-2 มม.	68

ตารางที่

หน้า

9 ความสัมพันธ์ระหว่าง $\ln(1 - \frac{C}{C_0})$ กับเวลาจะได้ค่า slope ช่วง 40 นาทีแรก และช่วง 50-180 นาที ของเมล็ดยางพารา	69
ขนาด 2-3 มม.	
10 แสดงการเปรียบเทียบโดยใช้วิธีแซกค์กับโดยใช้วิธีการแยกด้วย ตัวทำละลาย	81
11 ข้อมูลการทดลองแยกสักดันน้ำมันที่สภาวะ ดังนี้ $2 \leq d_p \leq 3$ มม., $S/L = 1:3.0$, $N = 1860$ รอบ/นาที, $T_R = 31^\circ C$, $T_T = 43^\circ C$	88
12 ข้อมูลการแยกสักดันน้ำมันที่สภาวะดังนี้ $1 \leq d_p \leq 2$ มม., $S/L = 1:3.0$, $N = 1860$ รอบ/นาที, $T_R = 30^\circ C$, $T_T = 42^\circ C$	88
13 ข้อมูลการแยกสักดันน้ำมันที่สภาวะดังนี้ $d_p \leq 1$ มม., $S/L = 1:3.0$, $N = 1860$ รอบ/นาที, $T_R = 30^\circ C$, $T_T = 42^\circ C$	88
14 ข้อมูลการแยกสักดันน้ำมันที่สภาวะดังนี้ $2 \leq d_p \leq 3$ มม., $S/L = 1:4.4$, $N = 1860$ รอบ/นาที, $T_R = 29^\circ C$, $T_T = 39^\circ C$	88
15 ข้อมูลการทดลองแยกสักดันน้ำมันในถังกรุที่สภาวะดังนี้ $1 \leq d_p \leq 2$ มม., $S/L = 1:4.4$, $N = 1860$ รอบ/นาที, $T_R = 31^\circ C$, $T_T = 42^\circ C$	89

ตารางที่

หน้า

16 ข้อมูลการแยกสกัดน้ำมันในถังกวณที่สภาวะดังนี้ $d_p \leq 1$ มม., $S/L = 1:4.4, N = 1860$ รอบ/นาที, $T_R = 32^\circ\text{C}, T_T = 36^\circ\text{C}$	89
17 ข้อมูลการแยกสกัดน้ำมันในถังกวณที่สภาวะดังนี้ $2 \leq d_p \leq 3$ มม., $S/L = 1:5.0, N = 1860$ รอบ/นาที, $T_R = 31^\circ\text{C}, T_T = 45^\circ\text{C}$	89
18 ข้อมูลการแยกสกัดน้ำมันในถังกวณที่สภาวะดังนี้ $1 \leq d_p \leq 2$ มม., $S/L = 1:5.0, N = 1860$ รอบ/นาที, $T_R = 30^\circ\text{C}, T_T = 42^\circ\text{C}$	89
19 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกวณที่สภาวะดังนี้ $1 \leq d_p \leq 2$ มม., $S/L = 1:5.0, N = 1860$ รอบ/นาที, $T_R = 30^\circ\text{C}, T_T = 43^\circ\text{C}$	90
20 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกวณที่สภาวะดังนี้ $2 \leq d_p \leq 3$ มม., $S/L = 1:5.5, N = 1860$ รอบ/นาที, $T_R = 31^\circ\text{C}, T_T = 41^\circ\text{C}$	90
21 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกวณที่สภาวะดังนี้ $1 \leq d_p \leq 2$ มม., $S/L = 1:5.5, N = 1860$ รอบ/นาที, $T_R = 31^\circ\text{C}, T_T = 40^\circ\text{C}$	90
22 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกวณที่สภาวะดังนี้ $d_p \leq 1$ มม., $S/L = 1:5.5, N = 1860$ รอบ/นาที, $T_R = 30^\circ\text{C}, T_T = 41^\circ\text{C}$	90

ตารางที่

หน้า

- 23 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $2 \leq d_p \leq 3$ มม., S/L = 1:3.0, N = 1135 รอบ/นาที,
 $T_R = 30^\circ\text{C}$, $T_T = 32^\circ\text{C}$ ๙๑
- 24 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมัน ในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $1 \leq d_p \leq 2$ มม., S/L = 1:3.0, N = 1135 รอบ/นาที,
 $T_R = 32^\circ\text{C}$, $T_T = 34^\circ\text{C}$ ๙๑
- 25 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมัน ในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $d_p \leq 1$ มม., S/L = 1:3.0, N = 1135 รอบ/นาที,
 $T_R = 31^\circ\text{C}$, $T_T = 34^\circ\text{C}$ ๙๑
- 26 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมัน ในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $2 \leq d_p \leq 3$ มม., S/L = 1:4.4, N = 1135 รอบ/นาที,
 $T_R = 27^\circ\text{C}$, $T_T = 32^\circ\text{C}$ ๙๑
- 27 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมัน ในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $1 \leq d_p \leq 2$ มม., S/L = 1:4.4, N = 1135 รอบ/นาที,
 $T_R = 30^\circ\text{C}$, $T_T = 33^\circ\text{C}$ ๙๒
- 28 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมัน ในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $d_p \leq 1$ มม., S/L = 1:4.4, N = 1135 รอบ/นาที,
 $T_R = 30^\circ\text{C}$, $T_T = 32^\circ\text{C}$ ๙๒
- 29 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมัน ในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $2 \leq d_p \leq 3$ มม., S/L = 1:5.0, N = 1135 รอบ/นาที,
 $T_R = 28^\circ\text{C}$, $T_T = 31^\circ\text{C}$ ๙๒

ตารางที่

หน้า

30	ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกวณที่สภาวะดังนี้ $d_p \leq 2$ มม., $S/L = 1:5.0$, $N = 1135$ รอบ/นาที, $T_R = 30^\circ C$, $T_T = 33^\circ C$	92
31	ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกวณที่สภาวะดังนี้ $d_p \leq 1$ มม., $S/L = 1:5.0$, $N = 1135$ รอบ/นาที, $T_R = 30^\circ C$, $T_T = 34^\circ C$	93
32	ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกวณที่สภาวะดังนี้ $2 \leq d_p \leq 3$ มม., $S/L = 1:5.5$, $N = 1135$ รอบ/นาที, $T_R = 31^\circ C$, $T_T = 33^\circ C$	93
33	ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกวณที่สภาวะดังนี้ $1 \leq d_p \leq 2$ มม., $S/L = 1:5.5$, $N = 1135$ รอบ/นาที, $T_R = 31^\circ C$, $T_T = 32^\circ C$	93
34	ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกวณที่สภาวะดังนี้ $d_p \leq 1$ มม., $S/L = 1:5.5$, $N = 1135$ รอบ/นาที, $T_R = 31^\circ C$, $T_T = 32^\circ C$	93
35	ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกวณที่สภาวะดังนี้ $1 \leq d_p \leq 2$ มม., $S/L = 1:3.0$, $N = 700$ รอบ/นาที, $T_R = 29^\circ C$, $T_T = 30^\circ C$	94
36	ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกวณที่สภาวะดังนี้ $d_p \leq 1$ มม., $S/L = 1:3.0$, $N = 700$ รอบ/นาที, $T_R = 32^\circ C$, $T_T = 33^\circ C$	94

ตารางที่

หน้า

- 37 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $d_p \leq 2$ มม., $S/L = 1:4.4$, $N = 700$ รอบ/นาที,
 $T_R = 29^\circ\text{C}$, $T_T = 31^\circ\text{C}$ 94
- 38 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $d_p \leq 1$ มม., $S/L = 1:4.4$, $N = 700$ รอบ/นาที,
 $T_R = 29^\circ\text{C}$, $T_T = 30^\circ\text{C}$ 94
- 39 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $1 \leq d_p \leq 2$ มม., $S/L = 1:5.0$, $N = 700$ รอบ/นาที,
 $T_R = 30^\circ\text{C}$, $T_T = 31^\circ\text{C}$ 95
- 40 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $d_p \leq 1$ มม., $S/L = 1:5.0$, $N = 700$ รอบ/นาที,
 $T_R = 31^\circ\text{C}$, $T_T = 32^\circ\text{C}$ 95
- 41 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $1 \leq d_p \leq 2$ มม., $S/L = 1:5.5$, $N = 700$ รอบ/นาที,
 $T_R = 31^\circ\text{C}$, $T_T = 32^\circ\text{C}$ 95
- 42 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $d_p \leq 1$ มม., $S/L = 1:5.5$, $N = 700$ รอบ/นาที,
 $T_R = 30^\circ\text{C}$, $T_T = 31^\circ\text{C}$ 95
- 43 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $2 \leq d_p \leq 3$ มม., $S/L = 1:3.0$, $N = 1080$ รอบ/นาที,
 $T_R = 32^\circ\text{C}$, $T_T = 35^\circ\text{C}$ 96

ตารางที่

หน้า

- 44 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $d_p \leq 2$ มม., $S/L = 1:3.0$, $N = 1080$ รอบ/นาที,
 $T_R = 35^\circ\text{C}$, $T_T = 38^\circ\text{C}$ 97
- 45 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $d_p \leq 1$ มม., $S/L = 1:3.0$, $N = 1080$ รอบ/นาที,
 $T_R = 32^\circ\text{C}$, $T_T = 35^\circ\text{C}$ 98
- 46 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $2 \leq d_p \leq 3$ มม., $S/L = 1:4.4$, $N = 1080$ รอบ/นาที,
 $T_R = 29^\circ\text{C}$, $T_T = 31^\circ\text{C}$ 99
- 47 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $1 \leq d_p \leq 2$ มม., $S/L = 1:4.4$, $N = 1080$ รอบ/นาที,
 $T_R = 32^\circ\text{C}$, $T_T = 34^\circ\text{C}$ 100
- 48 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $d_p \leq 1$ มม., $S/L = 1:4.4$, $N = 1080$ รอบ/นาที,
 $T_R = 31^\circ\text{C}$, $T_T = 33^\circ\text{C}$ 101
- 49 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $2 \leq d_p \leq 3$ มม., $S/L = 1:5.0$, $N = 1080$ รอบ/นาที,
 $T_R = 32^\circ\text{C}$, $T_T = 35^\circ\text{C}$ 102
- 50 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้
 $1 \leq d_p \leq 2$ มม., $S/L = 1:5.0$, $N = 1080$ รอบ/นาที,
 $T_R = 32^\circ\text{C}$, $T_T = 34^\circ\text{C}$ 103

ตารางที่

หน้า

51 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้ $d_p \leq 1$ มม., $S/L = 1:5.0, N = 1080$ รอบ/นาที, $T_R = 32^\circ\text{C}, T_T = 34^\circ\text{C}$	104
52 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้ $2 \leq d_p \leq 3$ มม., $S/L = 1:5.5, N = 1080$ รอบ/นาที, $T_R = 32^\circ\text{C}, T_T = 35^\circ\text{C}$	105
53 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้ $1 \leq d_p \leq 2$ มม., $S/L = 1:5.5, N = 1080$ รอบ/นาที, $T_R = 32^\circ\text{C}, T_T = 33^\circ\text{C}$	106
54 ข้อมูลการทดลองแยกสกัดน้ำมันในถังกว้างที่สภาวะดังนี้ $d_p \leq 1$ มม., $S/L = 1:5.5, N = 1080$ รอบ/นาที, $T_R = 32^\circ\text{C}, T_T = 34^\circ\text{C}$	107
55 ผลการทดลองหาปริมาณน้ำมันในเมล็ดคายางพารา โดยใช้ soxhlet ที่ความเร็ว 1860 รอบ/นาที	108
56 ผลการทดลองหาปริมาณน้ำมันในเมล็ดคายางพารา โดยใช้ soxhlet ที่ความเร็ว 1135 รอบ/นาที	110
57 ผลการทดลองหาปริมาณน้ำมันในเมล็ดคายางพารา โดยใช้ soxhlet ที่ความเร็ว 700 รอบ/นาที	112
58 ผลการทดลองหาปริมาณน้ำมันในเมล็ดคายางพารา โดยใช้ soxhlet ที่ความเร็ว 1080 รอบ/นาที	113
59 ผลการทดลองหา % yield ใน การสกัดน้ำมัน เมล็ดคายางพารา ที่ความเร็ว 1860 รอบ/นาที	115

ตารางที่

หน้า

60 ผลการทดลองหาร้อยละของน้ำมันในการสกัดน้ำมัน เมล็ดยางพารา ที่ความเร็ว 1135 รอบ/นาที	116
61 ผลการทดลองหาร้อยละของน้ำมันในการสกัดน้ำมัน เมล็ดยางพารา ที่ความเร็ว 700 รอบ/นาที	117
62 ผลการทดลองหาร้อยละของน้ำมันในการสกัดน้ำมัน เมล็ดยางพารา ที่ความเร็ว 1080 รอบ/นาที	118
63 รายงานการวิเคราะห์สมบัติเคมีและกายภาพ	119
64 การทดลองโดยการใช้ $S/L = 1:4.0$ เวลา 13 ชั่วโมง	120
65 ผลการทำ sieve analysis	120
66 แสดงร้อยละของปริมาณน้ำมันเริ่มต้น (base on sieve analysis)	121
67 แสดงร้อยละของปริมาณน้ำมันที่สกัดได้ (base on sieve analysis) ที่ความเร็ว 1135 รอบ/นาที, เวลา 3 ชั่วโมง	122
68 แสดงร้อยละของปริมาณน้ำมันที่สกัดได้ (base on sieve analysis) ที่ความเร็ว 1860 รอบ/นาที, เวลา 3 ชั่วโมง	123
69 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้ $2 \leq d_p \leq 3$ มม., $N = 1860$ รอบ/นาที, $S/L = 1:5.5$, $C_0 = 6.73$	124

ตารางที่

หน้า

70 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้ $1 \leq d_p \leq 2$ มม., $N = 1860$ รอบ/นาที, $S/L = 1:5.5$, $C_o = 12.96$	124
71 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้ $d_p \leq 1 \leq 2$ มม., $N = 1860$ รอบ/นาที, $S/L = 1:5.5$, $C_o = 16.34$	124
72 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้ $2 \leq d_p \leq 3$ มม., $N = 1860$ รอบ/นาที, $S/L = 1:5.0$, $C_o = 6.73$	124
73 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้ $1 \leq d_p \leq 2$ มม., $N = 1860$ รอบ/นาที, $S/L = 1:5.0$, $C_o = 12.96$	125
74 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้ $d_p \leq 1$ มม., $N = 1860$ รอบ/นาที, $S/L = 1:5.0$, $C_o = 16.34$	125
75 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้ $2 \leq d_p \leq 3$ มม., $N = 1860$ รอบ/นาที, $S/L = 1:4.4$, $C_o = 6.73$	125
76 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้ $1 \leq d_p \leq 2$ มม., $N = 1860$ รอบ/นาที, $S/L = 1:4.4$, $C_o = 12.96$	125

ตารางที่

หน้า

77 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้ $d_p \leq 1$ มม., $N = 1860$ รอบ/นาที, $S/L = 1:4.4$, $C_0 = 16.34$	126
78 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้ $2 \leq d_p \leq 3$ มม., $N = 1860$ รอบ/นาที, $S/L = 1:3.0$, $C_0 = 16.34$	126
79 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้ $1 d_p \leq 2$ มม., $N = 1860$ รอบ/นาที, $S/L = 1:3.0$, $C_0 = 12.96$	126
80 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้ $d_p \leq 1$ มม., $N = 1860$ รอบ/นาที, $S/L = 1:3.0$, $C_0 = 16.34$	126
81 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้ $2 \leq d_p \leq 3$ มม. $N = 1135$ รอบ/นาที, $S/L = 1:5.5$, $C_0 = 5.20$	127
82 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้ $1 \leq d_p \leq 2$ มม., $N = 1135$ รอบ/นาที, $S/L = 1:5.5$, $C_0 = 12.30$	127
83 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้ $d_p \leq 1$ มม., $N = 1135$ รอบ/นาที, $S/L = 1:5.5$, $C_0 = 15.45$	127

- 84 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้
 $2 \leq d_p \leq 3$ มน., N = 1135 รอบ/นาที, S/L = 1:5.0,
 $C_o = 5.20$ 127
- 85 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้
 $1 \leq d_p \leq 2$ มน., N = 1135 รอบ/นาที, S/L = 1:5.0,
 $C_o = 12.30$ 128
- 86 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้
 $d_p \leq 1$ มน., N = 1135 รอบ/นาที, S/L = 1:5.0,
 $C_o = 15.45$ 128
- 87 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้
 $2 \leq d_p \leq 3$ มน., N = 1135 รอบ/นาที, S/L = 1:4.4,
 $C_o = 5.20$ 128
- 88 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้
 $1 \leq d_p \leq 2$ มน., N = 1135 รอบ/นาที, S/L = 1:4.4,
 $C_o = 12.30$ 128
- 89 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้
 $d_p \leq 1$ มน., N = 1135 รอบ/นาที, S/L = 1:4.4,
 $C_o = 15.45$ 129
- 90 การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้
 $2 \leq d_p \leq 3$ มน., N = 1135 รอบ/นาที, S/L = 1:3.0,
 $C_o = 5.20$ 129

ตารางที่

หน้า

- ๙๘ การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้
 $d_p \leq 1$ มม., $N = 700$ รอบ/นาที, $S/L = 1:4.4$,
 $C_o = 13.31$ ๑๓๑
- ๙๙ การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้
 $1 \leq d_p \leq 2$ มม., $N = 700$ รอบ/นาที, $S/L = 1:3.0$,
 $C_o = 9.50$ ๑๓๑
- ๑๐๐ การหาค่า $-ka_p$ โดยใช้ linear regression ที่สภาวะดังนี้
 $d_p \leq 1$ มม., $N = 700$ รอบ/นาที, $S/L = 1:3.0$,
 $C_o = 13.31$ ๑๓๑
- ๑๐๑ ข้อมูลการบีบสักดันน้ำมัน ๑๓๒
- ๑๐๒ สมบัติทางกายภาพและทางเคมีที่สำคัญของตัวทำละลายชนิดต่าง ๆ ... ๑๔๙

รายการรูปประกอบ

รูปที่

หน้า

1 ความสัมพันธ์ระหว่างเวลาในการสกัดกับปริมาณน้ำมันที่เหลือในเมล็ด	10
2 กระบวนการแพร่ในการสกัดด้วยตัวทำละลาย	13
3 ขนาดโครงสร้างของถังกวานและใบพัด	16
4 เครื่องบดเมล็ดยางพารา (hammer mill)	19
5 เครื่องมือคัตต์ เลือกขนาด	20
6 เครื่องอบแห้งแบบถาด (tray dryer)	21
7 เครื่องมือแยกสกัดน้ำมันโดยใช้ soxhlet apparatus	22
8 การระเหยอาบีโตร เลี่ยมอี เออร์ออก	24
9 เครื่องมือในการทดลอง	25
10 ใบพัดกวานชนิด 6-flat blade turbine	26
11 ถังกวานและใบพัดกวาน	27
12 oil bath	28
13 เมล็ดยางพารา ทั้ง เมล็ด	29
14 เมล็ดยางพาราขนาด < 1 มม.	30
15 เมล็ดยางพาราขนาด 1-2 มม.	31

รูปที่

หน้า

16 เมล็ดยางพาราขนาด 2-3 มม.	32
17 เครื่องมือในการแยกสกัดน้ำมันด้วยตัวทำละลาย ในถังกวน	33
18 การทำงานของถังกวน	34
19 แสดงการเปรียบเทียบระหว่างร้อยละโดยน้ำหนักของน้ำมันต่อตัว ทำละลายกับเวลา โดยใช้ขนาดเมล็ดยางพาราต่างกันที่ความเร็ว ใบพัด 1860 รอบ/นาที, S/L = 1:5.5	76
20 แสดงการเปรียบเทียบระหว่างร้อยละโดยน้ำหนักของน้ำมันต่อ ตัวทำละลายกับเวลา โดยใช้เมล็ดยางพาราขนาดต่างกันที่ความเร็ว 1135 รอบ/นาที, S/L = 1:4.4	78
21 แสดงการเปรียบเทียบระหว่างร้อยละโดยน้ำหนักของน้ำมันต่อ ตัวทำละลายกับเวลา โดยใช้ความเร็วต่างกัน, ขนาด 1-2 มม., S/L = 1:3.0	79
22 แสดงการเปรียบเทียบระหว่างร้อยละโดยน้ำหนักของน้ำมันต่อ ตัวทำละลายกับเวลา โดยใช้ S/L ต่างกัน ขนาด 2-3 มม., ความเร็วใบพัด 1135 รอบ/นาที	81
23 แสดงการเปรียบเทียบระหว่างร้อยละของน้ำมันที่สกัดได้กับเวลา โดยใช้ ความเร็วต่างกัน, ขนาด 1-2 มม., S/L = 1:5.0	83
24 แสดงการเปรียบเทียบระหว่างร้อยละของน้ำมันที่สกัดได้กับเวลา โดยใช้ ความเร็วต่างกัน, ขนาด 2-3 มม., S/L = 1:5.5	84

25 แสดงการ เปรียบ เทียบ ร้อยละของน้ำมันที่สกัดได้กับ เวลาของ เมล็ด ยางพารา ขนาด 1 มม. และ 1-2 มม. โดยใช้ S/L ต่างกัน ^{ความเร็ว 700 รอบ/นาที}	85
26 แสดงการ เปรียบ เทียบระหว่างร้อยละของน้ำมันที่สกัดได้กับ เวลา โดยใช้เมล็ดยางพารา ขนาดต่างกัน ที่ความเร็ว 1080 รอบ/นาที $S/L = 1:5.5$	87
27 แสดงการ เปรียบ เทียบระหว่างร้อยละของความสามารถในการสกัดน้ำมัน (% extraction base on inert+oil) โดยใช้ความเร็วต่างกัน, ขนาด 1 มม., $S/L = 1:3.0$	88
28 แสดงการ เปรียบ เทียบระหว่างร้อยละของความสามารถในการสกัดน้ำมัน (% extraction base on inert+oil) กับเวลา โดยใช้ขนาด ต่างกัน, ที่ความเร็ว 1135 รอบ/นาที, $S/L = 1:4.4$	89
29 แสดงการ เปรียบ เทียบ ร้อยละของความสามารถในการสกัดน้ำมัน (% extraction base on inert+oil) กับเวลา โดยใช้ S/L ต่างกัน, ขนาด 2-3 มม., ความเร็ว 1135 รอบ/นาที	91
30 ความสัมพันธ์ระหว่าง $\frac{C_f V}{xS}$ กับ $(Re)^{-0.0522} (S/L)^{-0.0491}$, ขนาด 1 มม.	99
31 ความสัมพันธ์ระหว่าง $\frac{C_f V}{xS}$ กับ $(Re)^{0.1592} (S/L)^{-0.2166}$, ขนาด 1-2 มม.	100
32 ความสัมพันธ์ระหว่าง $\frac{C_f V}{xS}$ กับ $(Re)^{0.0749} (S/L)^{-0.1152}$, ขนาด 2-3 มม.	102

รูปที่

หน้า

33 ความสัมพันธ์ระหว่าง $\ln(1 - \frac{C}{C_0})$ กับเวลา, ขนาด 1-2 มม., S/L = 1:4.4, ที่ความเร็ว 1860 รอบ/นาที	105
34 ความสัมพันธ์ระหว่าง $\ln(1 - \frac{C}{C_0})$ กับเวลา, ขนาด 1 มม., S/L = 1:4.4, ที่ความเร็ว 1860 รอบ/นาที	106
35 ความสัมพันธ์ระหว่าง $(\frac{k_a}{N} \frac{P}{L})_1$ กับ $(Re)^{-1.9500} (S/L)^{5.6457}$, ขนาด 1 มม., ช่วง 40 นาทีแรก	114
36 ความสัมพันธ์ระหว่าง $(\frac{k_a}{N} \frac{P}{L})_2$ กับ $(Re)^{-1.8609} (S/L)^{6.1655}$, ขนาด 1 มม., ช่วง 50-180 นาที	115
37 ความสัมพันธ์ระหว่าง $(\frac{k_a}{N} \frac{P}{L})_1$ กับ $(Re)^{-1.4974} (S/L)^{2.5274}$, ขนาด 1-2 มม., ช่วง 40 นาทีแรก	117
38 ความสัมพันธ์ระหว่าง $(\frac{k_a}{N} \frac{P}{L})_2$ กับ $(Re)^{-1.1364} (S/L)^{3.7756}$, ขนาด 1-2 มม., ช่วง 50-180 นาที	118
39 ความสัมพันธ์ระหว่าง $(\frac{k_a}{N} \frac{P}{L})_1$ กับ $(Re)^{-1.1644} (S/L)^{1.1906}$, ขนาด 2-3 มม., ช่วง 40 นาทีแรก	119
40 ความสัมพันธ์ระหว่าง $(\frac{k_a}{N} \frac{P}{L})_2$ กับ $(Re)^{-0.8668} (S/L)^{3.4979}$, ขนาด 2-3 มม., ช่วง 50-180 นาที	121

แผนผังที่

1 การคำนวณหาสมการ yield	133
2 การคำนวณหาสมการ mass transfer coefficient	134

ลัญญาลักษณ์

a	ค่าคงที่
a_p	พื้นที่ผิวสัมผัสระหว่างของแข็งและของเหลวต่อหน่วยบริมาตรของของผสม
b	ค่าคงที่
b_b	ความกว้างของ baffle
B_1	ค่ายกกำลังของ Re ของสมการการแยกสกัดน้ำมัน (yield)
B_2	ค่ายกกำลังของ S/L ของสมการการถ่ายเทมวล (mass transfer coefficient)
B_3	ค่ายกกำลังของ Re ของสมการการแยกสกัดน้ำมัน (yield)
B_4	ค่ายกกำลังของ S/L ของสมการการถ่ายเทมวล (mass transfer coefficient)
B_5	ค่ายกกำลังของ Re ของสมการการแยกสกัดน้ำมัน (yield)
B_6	ค่ายกกำลังของ S/L ของสมการการถ่ายเทมวล (mass transfer coefficient)
c	ค่าคงที่
C	กรัมของน้ำมันต่อกรัมของตัวทำละลาย
C_o	กรัมของน้ำมันต่อกรัมของตัวทำละลายที่ผิวสัมผัส (interface)
C_f	กรัมของน้ำมันต่อกรัมของตัวทำละลายที่เวลาสุดท้าย
d	เลี้นผ่านศูนย์กลางของใบพัด
d_p	เลี้นผ่านศูนย์กลางของ เมล็ดยางพารา
D	เลี้นผ่านศูนย์กลางของถังกวน
D_L	ลัมประลิทีธ์การแพร่
e	ค่าความคลาดเคลื่อน
f	ค่าคงที่
g	ค่าคงที่
h	ความสูงของใบพัดจากก้นถังกวน
H_L	ความสูงของ เมล็ดยางพาราที่ตัวทำละลายที่ໄไปในถังกวน
i	ค่าคงที่

j	ค่าคงที่
k	สัมประสิทธิ์การถ่ายเทนวล (mass transfer coefficient or dissolution rate coefficient)
k_x	สัมประสิทธิ์การถ่ายเทนวล
K	ค่าคงที่ของสมการการแยกสกัดน้ำมัน (yield)
l	ความยาวของ blade
L	ปริมาณของตัวทำละลายที่ใช้
m	ค่าคงที่
M	ค่าคงที่ของสมการการถ่ายเทนวล (mass transfer coefficient) ช่วง 40 นาทีแรก
n_1, n_2	จำนวน baffles
N	ความเร็วรอบใบพัด
Na	อัตราการถ่ายเทนวลต่อปริมาตรของเหลว
N_{Re}	Reynolds number
N_{Sch}	Schmidt number
N_{Sh}	Sherwood number
o	ค่าคงที่
P	ค่าคงที่ของสมการการถ่ายเทนวล (mass transfer coefficient) ช่วง 50-180 นาที
Re	Reynolds number
S	ปริมาณเมล็ดยางพาราที่ใช้
t	เวลา
T	อุณหภูมิ
T_R	อุณหภูมิห้อง
T_T	อุณหภูมิถังกวน
v	ความเร็วของการเคลื่อนที่ของของไหล

V	ปริมาตรของตัวทำละลายที่ใช้
W	ความกว้างของ blade
W ₁	มวลหลอด เปล่า
W ₂	มวลหลอด+สารละลาย
W ₃	มวลหลอด+น้ำมัน
W ₄	มวลของ เมล์คายางพาราที่ใช้ในการสกัดด้วย soxhlet
W ₅	มวลขาดก้อนกลม
W ₆	มวลขาดก้อนกลม+น้ำมัน
W ₇	เบอร์ เชนต์ปริมาณน้ำมันที่เหลือในการตรวจสอบโดย soxhlet
X	สัดส่วนปริมาณน้ำมัน เมล์คายางพารา เริ่มต้น
Y	ร้อยละของปริมาณน้ำมันที่สกัดได้
z ₁	ค่ายกกำลังของ N _{Re}
z ₂	ค่ายกกำลังของ N _{Sch}
T	time constant
μ	ความหนืด
ρ	ความหนาแน่น