

การสกัดน้ำมันหอมระ夷กฤษณา
(Extraction of Agarwood Oil)

รายงานฉบับสมบูรณ์

โดย

ผศ.ดร. ผกามาศ เจริญพัฒนานนท์
รศ.ดร. ชาคริต ทองอุไร

เสนอต่อ

มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์

ภาควิชาวิศวกรรมเคมี

คณะวิศวกรรมศาสตร์

บทคัดย่อ

กระบวนการสกัดน้ำมันหอมระ夷กฤตณาในปัจจุบันยังมีประสิทธิภาพไม่สูง งานวิจัยนี้มีจุดประสงค์เพื่อพัฒนาเครื่องสกัดน้ำมันหอมระ夷กฤตณาต้นแบบที่มีประสิทธิภาพสูง ค้นคว้า สภาวะดำเนินการที่เหมาะสม และศึกษาองค์ประกอบของน้ำมันหอมระ夷ที่สกัดได้ ชุดสกัด ประกอบด้วยหม้อกลั่นที่ทำจากเหล็กกล้าปลดสนิมขนาด 30 ลิตร หอนหล่อเย็นขนาด 90 ลิตร ที่บรรจุท่อไอ้น้ำยาว 120 เซนติเมตร และหน่วยแยกที่ทำจากท่อคริลิกขนาด 20 ลิตร 2 หน่วย ไม้กฤตณาถูกตัดเป็นชิ้นเล็กๆ และบดย่อยก่อนนำไปแช่น้ำเป็นเวลา 7 วัน ป้อนเม็ด กิโลกรัม และน้ำ 27 ลิตร เข้าสู่ชุดสกัด ทำการสกัดนาน 88-96 ชั่วโมง ตรวจสอบปริมาณน้ำมันทุกๆ 8 ชั่วโมง องค์ประกอบของน้ำมันวิเคราะห์ด้วยเครื่อง GC-MS น้ำมันหอมระ夷กฤตนาที่ได้มีสีน้ำตาลเข้ม มีความหนาแน่นซึ่กกว่าน้ำ ด้วยการกลั่นด้วยน้ำ ภายในเวลา 96 ชั่วโมง ได้ผลได้ทั้งหมด ประมาณ 0.23 เปอร์เซ็นต์ ซึ่งสูงกว่าผลได้ของจากการกลั่นที่นิยมทำในปัจจุบันที่มีเพียง 0.12% กลั่น ภายในเวลา 168 ชั่วโมง ตั้งนั้นด้วยเครื่องสกัดต้นแบบ ผลได้ของน้ำมันหอมระ夷กฤตนาจะสูงขึ้นและพลังงานที่ใช้ก็จะลดลง

การกลั่นด้วยไอน้ำให้ผลได้สูงกว่าการกลั่นด้วยน้ำเมื่อใช้เวลาในการกลั่นที่เท่ากัน องค์ประกอบหลักของน้ำมันหอมระ夷กฤตนาที่กลั่นได้คือ 10 epi- γ -eudesmol และ agarospirol จากการวิเคราะห์ทางเคมีรู้สึกว่าระยะเวลาคืนทุนของชุดสกัดนี้อยู่ที่ 0.57 ปี ซึ่งเหมาะสมต่อการลงทุนในเชิงพาณิชย์ต่อไป

Abstract

The conventional extraction process for agarwood oil has low efficiency. This work aimed to develop an agarwood oil extractor with high efficiency. The optimum extraction conditions were investigated. The components of extracted oil were studied. The extractor consists of 30-L stainless steel still with 120-cm steam pipe in 90-L cooling tower and two 20-L acrylic separators. Agarwood was cut into pieces and powdered before soaked in water for 7 days. The distillator was fed with 3 kilograms of agarwood and 27 liters of water. The extraction was carried out for 88 – 96 hours. The oil components were investigated by gas chromatography with mass spectrometry (GC-MS) every 8 hours. The extracted agarwood oil was dark brown color with density lower than water. With water distillation for 96 hours the total yield was about 0.23%. This yield is higher than the yield by conventional equipment, which is only 0.12% for operating time of 168 hours. Therefore, with our extraction system the oil yield was improved with lower energy consumption.

The yield by steam distillation was higher than the yield by water distillation at the same extraction time. The main components of extracted oil were 10 epi- γ -eudesmol and agarospirol. From economic analysis the payback period of the extractor unit will be 0.57 year, which proper for investment.

สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อ	ก
Abstract	ข
กิตติกรรมประกาศ	ค
สารบัญ	ง
บทที่ 1 บทนำ	1
บทนำต้นเรื่อง	1
การตรวจเอกสาร	2
วัตถุประสงค์	37
ประโยชน์ที่ได้รับ	37
บทที่ 2 วัสดุอุปกรณ์และวิธีการวิจัย	38
1. วัสดุ	38
2. อุปกรณ์	38
3. วิธีการวิจัย	38
บทที่ 3 ผลและวิจารณ์	45
1. การสกัดน้ำมันหอมระเหยกุชณาโดยการกลั่นด้วยน้ำก่อนการปรับปรุงเครื่องกลั่น	45
2. การสกัดน้ำมันหอมระเหยกุชณาโดยการกลั่นด้วยน้ำหลังการปรับปรุงเครื่องกลั่น	48
3. การสกัดน้ำมันหอมระเหยกุชนาโดยการกลั่นด้วยไอน้ำ	55
4. การเปรียบเทียบผลได้จากการกลั่นด้วยเครื่องกลั่นตันแบบกับการกลั่นของชุมชน	58
5. คุณภาพของน้ำมันหอมระเหยกุชนาและการวิเคราะห์ทางเคมีศาสตร์	59
บทที่ 4 สรุปผลการวิจัย	64
บรรณานุกรม	66
ภาคผนวก	70
ภาคผนวก ก ตารางแสดงผลการทดลอง	71
ภาคผนวก ข การคำนวณ ออกแบบเครื่องกลั่นตันแบบ	79
ภาคผนวก ค ผลงานวิจัยที่มีการเผยแพร่	92

บทที่ 1

บทนำ

บทนำต้นเรื่อง

“ไม้กฤษณา (ไม้หอม)” เป็นไม้พื้นเมืองของไทยชนิดหนึ่งซึ่งสามารถนำมาสักได้เนื้ามันหอม ระหว่างที่มีคุณประโภชช์ทั้งทางเวชภัณฑ์และอุตสาหกรรมเครื่องสำอาง และเป็นน้ำมันหอมระหว่างที่ มีราคาสูงที่สุด ในอดีตกว่าหมากรăm ให้ไม้กฤษณา (ไม้หอม) เป็นของป่าห่วงห้ามตามกฎหมาย ว่าด้วยป่าไม้ซึ่งเป็นไม้ที่อยู่ในป่าสงวนแห่งชาติ อุทยานหรือเขตราชอาณาจักรสัตว์ป่า ปัจจุบันไม้ กฤษณาได้กลายเป็นไม้เศรษฐกิจเชิงอุตสาหกรรมที่มีความสำคัญอย่างมากเพื่อเพิ่มดุลทางการค้า ให้กับประเทศไทย

จากรายงานทางวิชาการทั้งในแบบแผนโบราณและแบบแผนปัจจุบันพบว่าในแบบแผน โบราณน้ำมันหอมระหว่างของไม้กฤษนาบำรุงให้หัวใจ (อาการหัวใจ疼) บำรุงหัวใจ บำรุง ตับปอดให้เป็นปกติ แก้ลมวิงเวียนศีรษะ หน้ามืด แก้ลมชาง แก้ไข้ อาเจียน ห้องร่าง บำบัดโรคปวด ตามข้อ และยาลํอมตับดับพิษ และในแบบแผนปัจจุบันกฤษณา มีฤทธิ์ต่อต้านมะเร็งในลำไส้ มะเร็ง ในกระเพาะอาหาร มะเร็งในตับและเชื่อว่ามีฤทธิ์อื่นๆ ทางชีวภาพอีกมาก ในด้านการตลาด ปัจจุบันมีประเทศไทยต่างๆ ที่มีความต้องการผลิตภัณฑ์จากไม้กฤษนาหลายกลุ่มประเทศไทย เช่น กลุ่ม ประเทศไทยต่างๆ หรือกลุ่มผู้ผลิตน้ำมันเพื่อนำไปปั้งกันไว้ทำทรัพย์ที่ทำให้เกิดโรคัยโภ คลาスマ กลุ่มประเทศไทยปั้นน้ำมันหอมระหว่างจากกฤษณาเป็นหัวเรื่องน้ำหอม และกลุ่มประเทศไทย จีน ญี่ปุ่น และไต้หวันที่ใช้น้ำมันหอมระหว่างจากกฤษนาทางด้านอุตสาหกรรมฯ

ในปัจจุบันการกลั่นน้ำมันหอมระหว่างของชุมชนใช้อุปกรณ์การต้มกลั่นอย่างง่ายซึ่งจะมี ประสิทธิภาพไม่สูงและมีการสูญเสีย อีกทั้งพบว่ามีการกัดกร่อนของอุปกรณ์ต้มกลั่นอีกด้วย อุปกรณ์การกลั่นที่ได้มาตรฐานส่วนใหญ่ต้องนำเข้าจากต่างประเทศ การผลิตเครื่องกลั่นที่ได้ มาตรฐานภายในประเทศไทยยังมีอยู่น้อย ดังนั้น เพื่อให้การกลั่นน้ำมันหอมระหว่างของไม้กฤษณา ออกมากได้ครบถ้วน เพื่อการศึกษาฤทธิ์ทางชีวภาพต่อไป จึงมีความจำเป็นที่จะต้องพัฒนาเครื่อง กลั่นน้ำมันหอมระหว่างด้วยแบบที่มีการดำเนินการง่าย เนماะสมที่จะดำเนินการได้โดยชุมชน ราคานี้ ไม่แพง มีประสิทธิภาพสูงในระดับที่เหมาะสม เพื่อเผยแพร่ให้ชุมชนและกลุ่มสหกรณ์การเกษตร และอุตสาหกรรมไม้กฤษณาได้ใช้งานต่อไป

การตรวจเอกสาร

1. ไม้กฤษณา

1.1 สายพันธุ์และการกระจายพันธุ์

ไม้กฤษนามีชื่อทางวิทยาศาสตร์ว่า Agarwood เป็นพืชที่อยู่ในtribe Melia (Thymelaeaceae) และสกุลเอกวิลาเรีย (Aquilaria) มีอยู่ประมาณ 16 ชนิด กระจายอยู่ในแถบเอเชียตะวันออกเฉียงใต้จนถึงฟิลิปปินส์และเอเชียใต้แบบปะเทศ ชนิดเดียว ปากีสถาน ศรีลังกา ภูฐาน เบงกอล รัฐอัสสัม รวมทั้งกระจายไปทางเอเชียเหนือจนถึงประเทศสาธารณรัฐประชาชนจีน (<http://www.thaikrisana.com>)

ในประเทศไทยมีการกระจายพันธุ์ของไม้กฤษณาที่เรียกว่าอวิทยาศาสตร์อยู่ 4 ชนิด คือ เอกวิลาเรีย คราน่า (Aquilaria crassna Pierre ex H.Lec.) เอกวิลาเรีย มาลัคเคนซิส (Aquilaria malaccensis Roxb.) มีชื่อพฤกษาศาสตร์พ้องคือ เอกวิลาเรีย อะกัลโลชา (Aquilaria agallocha Roxb.) เอกวิลาเรีย สับอินทิกว้า (Aquilaria subintegra Ding Hau) ที่ค้นพบโดย ดร.ดิง หัว (Dr. Ding Hau) และเอกวิลาเรีย ใบโอลนิล

การกระจายพันธุ์ของไม้กฤษณาในประเทศไทย พบรากตามสถานที่ต่างๆ ดังนี้

(1) เอกวิลาเรีย คราน่า พบรากในป่าดิบชื้นและป่าดิบแล้งทางภาคเหนือ (เช่น เชียงราย แพร่ น่าน) ภาคกลาง (กำแพงเพชร เพชรบูรณ์ โดยเฉพาะพบรากที่อุทยานแห่งชาติเขายางยุ่ง บริเวณดงพญาไฟ)

(2) เอกวิลาเรีย มาลัคเคนซิส พบรากในป่าดิบชื้น (เพชรบูรณ์ ประจวบคีรีขันธ์ ระนอง กระปี้ ตราช พัทลุง ยะลา) โดยเฉพาะที่เขาย่อง จังหวัดตราช มักพบกฤษณาต้นใหญ่ที่สุดถูกโค่นเหลือแต่ตอหง่านไว้เป็นจำนวนมาก

(3) เอกวิลาเรีย สับอินทิกว้า พบรากทางภาคตะวันออก (ระยอง จันทบุรี ตราด โดยเฉพาะที่เขายาสอยดาว)

(4) เอกวิลาเรีย ใบโอลนิล พบรากในประเทศไทย

กฤษนาชอบขึ้นในที่ชุ่มชื้น จึงมักพบตามป่าดงดิบหักชื้นและแล้ง หรือที่ราบໄก็ล กับแม่น้ำ ลำธาร สามารถขึ้นได้สูงถึง 1,100 เมตร หรือมากกว่าจากระดับน้ำทะเลเป็นกilogram เช่น พบรากที่ยอดเขาเชี่ยวบารุงอุทยานแห่งชาติเช้ายางยุ่ง โดยท่าว่ามักพบกฤษนาขึ้นปักไม้อื่น เช่น ยาง ยมห้อม ยมหิน หว้า ก่อเดือย และก่อชนิดอื่นๆ สีเสียดเทศ กระดองแดงและอื่นๆ (องอาจ, 2546) ไม้กฤษนามีอยู่ทั้งหมด 16 สายพันธุ์ ตามรายละเอียดดังต่อไปนี้

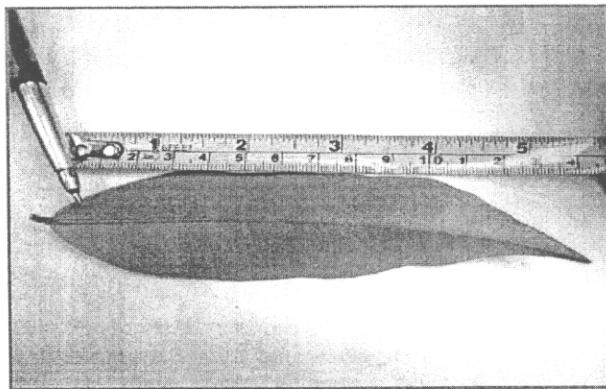
(1) เอกวิลาเรีย สับอินทิกว้า (ตราด) *Aquilaria subintegra* แหล่งที่พบคือประเทศไทย

- (2) เอกวิลาเรีย คลาสนา *Aquilaria crassna* แหล่งที่พบคือ ไทย กัมพูชา ลาว
เวียดนาม
- (3) เอกวิลาเรีย มาลัคแคนซีส *Aquilaria malaccensis* แหล่งที่พบคือ ไทย
อินเดีย อินโดนีเซีย
- (4) เอกวิลาเรีย อาปิคูลาตาร์ *Aquilaria apiculata* แหล่งที่พบคือ พิลิปปินส์
- (5) เอกวิลาเรีย ไบโลนิล *Aquilaria baillonii* แหล่งที่พบคือ ไทย กัมพูชา ลาว
เวียดนาม
- (6) เอกวิลาเรีย บานโนไซส์ *Aquilaria banneensis* แหล่งที่พบคือ เวียดนาม
- (7) เอกวิลาเรีย เปคคาเรียน *Aquilaria beccarian* แหล่งที่พบคือ อินโดนีเซีย
- (8) เอกวิลาเรีย เบราช ไชยันท้า *Aquilaria brachyantha* แหล่งที่พบคือ มาเลเซีย
- (9) เอกวิลาเรีย คัมมิงเจียนฟาร์ *Aquilaria cumingiana* แหล่งที่พบคือ
อินโดนีเซีย มาเลเซีย พิลิปปินส์
- (10) เอกวิลาเรีย พิลาเรีย *Aquilaria filaria* แหล่งที่พบคือ นิวกินี จีน
- (11) เอกวิลาเรีย แกรนดิฟลอร่า *Aquilaria grandiflora* แหล่งที่พบคือ จีน
- (12) เอกวิลาเรีย ฮิลล่าต้า *Aquilaria hilata* แหล่งที่พบคือ อินโดนีเซีย มาเลเซีย
- (13) เอกวิลาเรีย คะยาร์เชียน่า *Aquilaria khasiana* แหล่งที่พบคือ อินเดีย
- (14) เอกวิลาเรีย ไมโครคาร์ป้า *Aquilaria microcarpa* แหล่งที่พบคือ อินโดนีเซีย
มาเลเซีย
- (15) เอกวิลาเรีย โรสตราตา *Aquilaria rostrata* แหล่งที่พบคือ มาเลเซีย
- (16) เอกวิลาเรีย ไซเนนซิส *Aquilaria sinensis* แหล่งที่พบคือ จีน

1.2 ชีววิทยาของไม้กฤษณา

- (1) ใบ เป็นแบบใบเดียว เรียงตัวแบบลับลับ ในรูปไข่ หรือรูปร่างยาวขอบขานาน
ปลายใบเรียวแหลม ฐานใบแหลม (ภาพประกอบที่ 1) ในกว้าง 2.5 – 3.5 ซม. ยาว 7 – 8 ซม. ที่ใบ
แก่เกลี้ยงเป็นมัน ใบอ่อนมีขนสั้นแวงคล้ายไหม ตามขอบใบ เส้นใบ ก้านใบ ต่ออ่อนและกิ่งอ่อน
ปักคู่ไปด้วยลักษณะเดียวกัน ก้านใบยาว 3 – 5 ซม. เส้นใบที่ออกมาจากเส้นกลางใบมี 2 ขนาด
ขนาดใหญ่ทำมุน 45 – 60 องศา กับเส้นกลางใบ เส้นใบขนาดเล็กมีขนาดเล็กฝอยเกิดขานานกัน
เกือบทั้งจากกับเส้นกลางใบ และตากทำมุนกับเส้นใบขนาดใหญ่ เปลือกนอกสีเทาขาว หรือสี
น้ำตาลอ่อนๆ เปลือกแตกเป็นร่องเล็กตื้น และแตกถี่ข่านกันไปตามแนวยาวของลำต้น เปลือกใน

สีขาวถึงเหลืองอ่อน หนาประมาณ 1 – 5 มม. เปลี่อกเห็นความสามารถดักออกออกได้เป็นแผ่นโดยไม่ขาดออกจากกัน

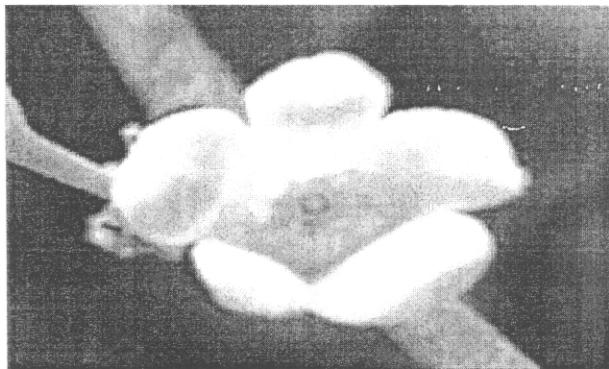


ภาพประกอบที่ 1 ใบไม้กุชณาพันธุ์สับอินทิกร้า (<http://www.thaikrisana.com>)

(2) ดอก (ภาพประกอบที่ 2 และ 3) เป็นแบบสมบูรณ์เพศ คือมีเกสรตัวผู้และตัวเมียอยู่ใน一朵เดียวกัน เกิดตามก้าวเดียวกัน บนรากของต้น ดอกสีขาวไม่มีกลิ่นดอก กลีบเลี้ยงมี 5 กลีบ ติดกันที่โคน ที่ปลายแยกออกเป็น 5 แฉก ปกคลุมด้วยขนสั้นแบบไข่ไก่ ที่โคนแยกของกลีบเลี้ยงมีเกล็ดอยู่ 10 เกล็ด คือ 2 เกล็ดจะอยู่บนกลีบเลี้ยงแต่ละอัน แต่ละเกล็ดหรือกลีบดอกยังมีเกล็ดอีกชนิดหนึ่งที่มีลักษณะเกลี้ยง ปลายแหลม สีดำ เกิดระหว่างกลีบดอก เกสรตัวผู้มี 10 อัน กำเนิดจากตัวผู้สั้น รังไข่อยู่เหนือส่วนอื่น ๆ ของดอก ไม่มีก้าน และปกคลุมด้วยขนคล้ายไข่ไก่ มี 2 ซ่อง กำเนิดตัวเมียสั้น และใหญ่

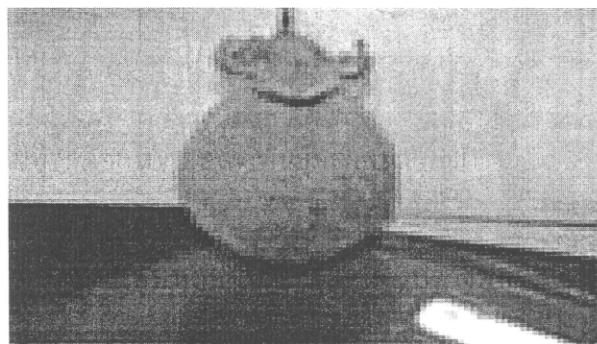


ภาพประกอบที่ 2 ดอกไม้กุชณาพันธุ์สับอินทิกร้า (<http://www.thaikrisana.com>)

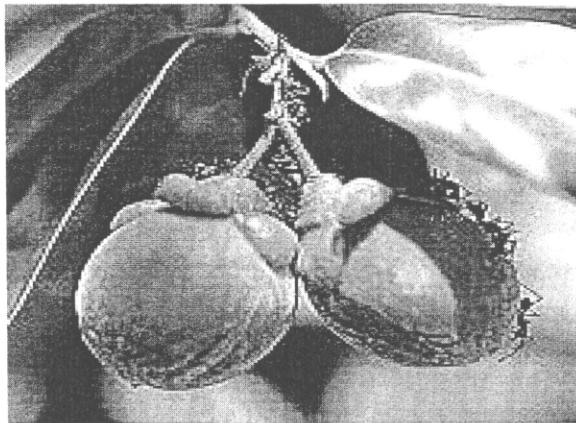


ภาพประกอบที่ 3 ดอกไม้กฤษณาพันธุ์คลาสนำ (<http://www.thaikrisana.com>)

(3) ผล เป็นแบบหลอดหรือแคปซูล รูปร่างคล้ายไข่กลับหัว หรือหอกอกกลับหัว ตั้งอยู่บนฐานของกลีบรองกลีบดอกที่ไม่นลุดร่วง (ภาพประกอบที่ 4 และ 5) ผลยาวประมาณ 2.5 ซม. กว้าง ประมาณ 1.5 – 2 ซม. เมล็ดมี 1 หรือ 2 เมล็ด ลักษณะรูปไข่ ขนาดของเมล็ดยาว 5 – 8 มม. มีส่วนฐานที่สัดและนุ่ม บางครั้งขยายออกไปเป็นส่วนหาง เมล็ดมีส่วนของเส้นขนาดเล็กยาว เชื่อมต่อกับผล เมล็ดสีแดง ส้ม หรือดำ ปกคลุมไปด้วยขนสั้นและนิ่ม หรือสีน้ำตาลแดง ผลแก่แตกออกเป็น 2 ชิ้น มีชีวิตอยู่ช่วงสั้นเพียง 1 – 2 สัปดาห์ที่เพาะแล้วออกดี



ภาพประกอบที่ 4 ผลกฤษณาพันธุ์สับอินทิก้า (<http://www.thaikrisana.com>)



ภาพประกอบที่ 5 ผลกระทบพันธุ์คลาสนา (<http://www.thaikrisana.com>)

1.3 การเกิดสารกฤตชนาหรือเรซิน

นักวิชาการได้พยายามศึกษาด้านคว้าทดลองการทำให้เกิดบาดแผลกับตันกฤตชนาตั้งแต่ต้นใหญ่ๆ จนถึงต้นเล็กๆ เพื่อต้องการทราบว่าขนาดของ ตัน กิง หรือก้านที่เล็กที่สุดขนาดใดจะจัดกระตุ้นให้เกิดสารกฤตชนาได้ พบร่วมขนาดของกิงก้านหรือลำตันเพียงเส้นผ่าศูนย์กลาง 3 ซม. ก็สามารถกระตุ้นให้เกิดสารกฤตชนาได้ และตันกฤตชนาที่อายุน้อยที่สุดที่ทดลองมาพบว่าอายุเพียงแค่ปีครึ่งก็สามารถทำให้เกิดบาดแผลจนเกิดสารกฤตชนาได้

การทำให้เกิดบาดแผลเพื่อสร้างสารกฤตชนานั้น ควรคำนึงถึงขนาดของกิง ก้าน หรือลำตันมากกว่าอายุ เพราะอายุจะเท่าไหร่ก็ตามแต่ถ้าหังก้านหรือลำตันมีขนาดเล็กมากก็จะไม่สะดวกที่จะทำให้เกิดบาดแผล เพราะการทำให้เกิดบาดแผลต้องทำโดยประณีต ใช้เวลาและลิ้นเปลือยแรงงานมากกว่าที่จะทำให้เกิดบาดแผลกับตันกฤตชนาที่มีขนาดใหญ่

อย่างไรก็ได้เคยมีการทดลองทำให้เกิดบาดแผลที่ตันกฤตชนาอายุสองปีพบว่าเมื่อเจาะลำตันให้เกิดบาดแผล ก็สามารถสร้างสารกฤตชนาในเนื้อไม้รอบๆ แผลได้ แต่ควรทำเมื่อตันกฤตชนามีอายุ 4-5 ปีขึ้นไปจึงจะได้ผลดีกว่า

ในอนาคตคาดว่าจะมีการปลูกตันกฤตชนาเป็นระบบมากขึ้น จะมีสวนกฤตชนาเกิดขึ้นทั่วทุกภาคของประเทศไทย การทำให้เกิดบาดแผลที่ตันกฤตชนา จะทำที่กิง ซึ่งสามารถทำให้เกิดบาดแผลได้หลายแผลแต่ไม่ควรทำมากเกินไปจนกิงตาย ทำพอยให้เกิดกระบวนการรักษาบาดแผลสักสามเดือนถึงหกเดือน ก็ตัดกิงนั้นขายเข้าโรงงานผลิตน้ำมันหอมระเหย จากนั้นก็ทำแผลกิงใหม่หมุนเวียนไป กิงที่ถูกตัดแล้วก็จะแตกกิงใหม่อีกครั้ง พอ กิงโตขึ้นประมาณ 3 ซม. ก็เริ่มทำให้เกิดบาดแผลอีกหรือจะรอให้ตอกว่าอีกด้วยหนึ่งกิ๊ด นอกจากรากจะทำให้เกิดบาดแผลที่

กิ่งหรือก้านแล้ว การทำให้เกิดบาดแผลที่ลำต้นก็ให้วิธีการเดียวกัน แต่จะทำได้สะอาดกว่า เพราะลำต้นมีขนาดใหญ่กว่า กิ่งหรือก้าน

ต้นกฤษณาที่พร้อมจะทำให้เกิดบาดแผลและเจาะกระดูกสร้างสรรค์กุญแจความมีชีวิตตั้งแต่ 4 ปีขึ้นไป ทั้งล้ำต้นและกิ่งควرمีความสมบูรณ์ ก่อนจะทำให้เกิดบาดแผล ควรเริ่มวัดจากโคนต้นขึ้นมาสูงประมาณ 12 นิ้ว กว้าง 7 นิ้ว จึงเป็นรูปสี่เหลี่ยม ใช้สีปากเปลือกไม้ออกจะเห็นเนื้อไม้สีขาวนวลและเมย่างไม้ออกนิดหน่อยตามขนาดรูปสี่เหลี่ยมที่กำหนดขึ้นจากนั้นนำสว่านเจาะรูประมาณหกครั้งในจุดที่ห่างกันพอดีๆ โดยเฉพาะลีกประมาณ 3 นิ้ว ไม่ควรเจาะจนทะลุล้ำต้นแล้วนำสีปากกว้างสักด้วยแล้วให้ได้ขนาดร่องสีลีกประมาณ 1 นิ้ว ขนาดเท่ากันทุกร่อง ทึ้งไว้ประมาณ 15-20 นาที จะมีมดดำหรือตัวแมลงเข้ามาในรูอยู่เป็นระยะๆ

เมื่อทำให้เกิดบาดแผลและเจาะกระดูกสาหรือหัวใจได้แล้ว สามารถทำให้เกิดบาดแผลเพิ่มขึ้นได้อีกสัก 3-4 แผล รอบๆ ลำต้น เต็ลล์แผลควรเว้นช่องหางกันประมาณ 5 นิ้ว เมื่อยทำให้เกิดบาดแผล เกิดความช้ำหรือเกิดความเครียดขึ้นที่เนื้อไม้ด้วยการเจาะนี้ก็จะเกิดการหลังสารจำพวก ชัน หรือเรซิน เข้ามาสะสมที่เนื้อไม้รอบๆ บาดแผลที่เจาะนั้น สีของเนื้อไม้ก็จะค่อยๆ เปลี่ยนจากสีขาวมาเป็นสีเหลือง สีน้ำตาล สีน้ำตาลเข้ม สีดำ และสีดำพร้อมมีน้ำมันในที่สุด สารจะมากขึ้นตามลำดับตามเวลาที่ผ่านไปแต่ ยังเป็นกระบวนการรักษาบาดแผลตามธรรมชาติของต้นกุญชณา เมื่อเวลาผ่านไปประมาณ 3 – 12 เดือน เนื้อไม้กุญชณาที่ถูกทำให้เกิดบาดแผลและสร้างสารกุญชณาขึ้นมาได้ก็จะอยู่ในระดับที่ขาวบานเรียกว่า ไม้ปากขาว

หลังการทำให้เกิดบาดแผลจนเกิดสารกุชณาแล้ว การนำรูงรากษาต้นกุชนาภิมีความจำเป็นที่ควรทำอย่างต่อเนื่อง โดยธรรมชาติของต้นไม้มีทั่วไปต้องการน้ำในปริมาณที่เหมาะสม สำหรับต้นกุชนาเป็นไม้เนื้ออ่อนโดยไว เมื่อถูกกระทำให้เกิดบาดแผลโดยการจะะ การบากหรือกรวมวิธีอื่น ๆ ก็จะเกิดอาการเครียดแล้วหลังสารกุชนาออกมานาจทำให้ใบร่วงนิด จึงควรดูแลติดต่อกันวันเว้นวันประมาณสองสัปดาห์เพื่อให้ต้นกุชนาพื้นสภาพพร้อมที่จะเริ่มเติบโตไปได้อีก

การทำให้เกิดบادแผลจนเกิดสารกุชณาันดูเหมือนเป็นการทำง่ายๆ ครึ่งที่ทำได้แต่การทำให้เกิดการหลังสารกุชนาในเนื้อไม่มากๆ จะต้องเป็นผู้มีประสบการณ์และมีเทคนิคในการทำพอกสมควร จึงจะเกิดสารกุชนาได้ตามความต้องการ (องอาจ, 2546)

1.4 ประโยชน์ของไม้กฤษณา

ในตำราไทยระบุว่า กฤษณาสมหอม สุขุม คุณชาตุ บำรุงโลหิตในหัวใจ (อาการหัวใจ疼) บำรุงหัวใจ บำรุงตับปอดให้เป็นปกติ แก้ลมวิงเวียนศีรษะ หน้ามืด แก้ลมชาง แก้ไข้ อาเจียน ท้องร่วง บำบัดโรคปวดตามข้อ ตัวร้อนยาที่เข้ากฤษณาอย่างน้ำนม ช่วยหายใจ เช่น ตำรายาเด็กในคัมภีร์ปูร์สูมจินดา แก้ไข้ แก้พิษ เช่น ยาแดง ยาคาญพิษ ยาทาลิ้น ยาแก้سمหนู ยาแก้ไข้ และยาล้อมตับดับพิษ เป็นต้น สมนึนพระคัมภีร์มหาโชคตันต์ว่าด้วยโรคระดูสตรี กฤษณาจะเข้ายาบำรุงโลหิต แก้โลหิตเป็นพิษ เช่น ยาอุดมโถสตัน้อย-ใหญ่ ยาเทพรังสิต ยาเหพนนิมิต กฤษณาจะเข้ายาบำรุงโลหิต บำรุงชาตุ บำรุงกาน เพื่อให้ตั้งครรภ์ ยกฤษนาคลื่น แก้ปวดท้อง จูกเสียด แน่น รวมทั้งยาหอมแทนทุกชนิด เช่น ยาหอมตราห้าเจดีย์ ยาหอมตราฤาษีทรงม้า ล้วนแต่มีส่วนผสมของกฤษณาทั้งสิ้น (สุภาภรณ์, 2537)

ในปัจจุบันมียาที่มีส่วนผสมของกฤษนาอยู่หลายชนิด เช่น ยากฤษนาแก้คลื่นตรา กิเลน ใช้บำบัดอาการปวดท้อง ท้องเสียด จูกเสียด แน่น หรือยาหอมก้มเมือยู่หลายนาน มีสรรพคุณคือ ใช้แก้ลม วิงเวียนจูกเสียด หน้ามืดตาลาย คลื่นเหียน อ่อนเพลีย บำรุงหัวใจ ขับลมในกระเพาะ ลำไส้ บำบัดโรคปวดท้อง ท้องขึ้น ท้องเฟ้อ เป็นต้น ตัวอย่างเช่น ยาหอมสุคโนโถสต์ราม้า มีตัวยาที่สำคัญ คือ กฤษณา โกฐหัวบัว โกฐพุงปลา ชาเอม สมุลแวง อะมด พิมเสน อบเชย การพุด ฯลฯ ยาหอมตรา 5 เจดีย์ มีตัวยาสำคัญหลายชนิด คือ กฤษณา ชวนพก (*Magnolia officinalis* Rehd. Et wils) โกฐสด กานพุด gelecid สะระแหน่ อบเชย โกฐกระดูก พิมเสน ໂຕຍເຈັງ (*Asarum sieboldii* Miq.) ฯลฯ และได้นำกฤษณาไปผลิตยาธารกษาโรคกระเพาะที่ดีที่สุดชนิดหนึ่ง คือ จันเชียงอี้ (สุภาภรณ์, 2537)

1.5 การแบ่งเกรดไม้กฤษณาและน้ำมันหอมระเหยกฤษณา

สมคิด (2534) แบ่งคุณภาพของไม้กฤษณาในประเทศไทยเป็น 4 เกรด ดังนี้

เกรด 1 ชาวบ้านเรียกว่า ไม้ลูกแก่น มีน้ำมันกฤษณาสะสมอยู่เป็นจำนวนมากมาก กระจายอยู่ทั่วเนื้อไม้ ทำให้มีสีดำ มีราคาแพงมากประมาณ 15,000-20,000 บาทต่อกิโลกรัม มีน้ำหนักเป็น 1.01 เท่าของน้ำ (1010 kg/m^3) หนักกว่าน้ำ จึงมน้ำ

เกรด 2 มีกลิ่นหอมและน้ำมันสะสมรองจากเกรด 1 สีจะจางออกทางน้ำตาล มีราคาประมาณ 8,000-10,000 บาทต่อกิโลกรัม มีน้ำหนักเบากว่าน้ำ

เกรด 3 มีกลิ่นหอมและน้ำมันสะสมรองจากเกรด 2 มีราคาประมาณ 1,000-1,500 บาทต่อกิโลกรัม มีน้ำหนักเป็น 0.62 เท่าของน้ำ (620 kg/m^3) เบากว่าน้ำ จึงลอยน้ำ

เกรด 4 มีกลิ่นหอมและน้ำมันสะสมอยู่น้อย ใช้กลิ่นน้ำมันหอมระเหย มีราคา

ประมาณ 400-600 บาทต่อกิโลกรัม มีน้ำหนักประมาณ 0.39 เท่าของน้ำ (390 kg/m^3) จึงด้อยน้ำหนิดนี้ ชาวบ้านจะเรียกว่าไม้ปาก ส่วนเนื้อไม้ปากที่ไม่มีกุชณาสมอยู่ จะมีน้ำหนักเพียง 0.3 เท่าของน้ำ (300 kg/m^3) (http://www.geocities.com/saletree/info_sub_3.htm)

น้ำมันหอมระ夷กุชณา มีการแบ่งเกรดไว้ 3 เกรด ดังนี้

เกรด เอ บวก (A^+) มีความบริสุทธิ์ 100 % ในปัจจุบันมีการยอมรับเพียงแห่งเดียว ที่แคร์วันอัสสัม ประเทศไทยเดียวเท่านั้น ราคาการซื้อขายระหว่าง 8,000 – 10,000 บาทต่อน้ำถ่ายโลล่า (12.5 มิลลิลิตร)

เกรด เอ (A) จะมีความบริสุทธิ์ 95 – 99 % เป็นระดับคุณภาพที่ผลิตได้ในประเทศไทย ราคาการซื้อขายโดยล่าละ 6,000 – 8,000 บาท

เกรด บี (B) จะมีความบริสุทธิ์ที่ต่ำกว่าเกรด เอ ราคาการซื้อขายโดยล่าละ 3,500 – 6,000 บาท

1.6 หน่วยงานที่ทำกิจกรรมเกี่ยวกับการสกัดน้ำมันหอมระ夷กุชณา

ปัจจุบันมีองค์กร หน่วยงานที่ทำกิจกรรมเกี่ยวกับไม้กุชนาและการสกัดน้ำมันหอมระ夷กุชนาเป็นจำนวนมาก รายชื่อและที่ตั้งของหน่วยงานต่างๆ ดังตารางที่ 1

ตารางที่ 1 รายชื่อและที่ตั้งของหน่วยงานที่ทำกิจกรรมเกี่ยวกับไม้กฤษณาและการสักด้ามัน烘
ระหว่างกฤษณา

ลำดับ ที่	รายชื่อหน่วยงาน	ที่ตั้งหน่วยงาน	ประเภทกิจกรรม
1	บริษัท กฤษณา พนาสิน จำกัด	25/11 – 12 หมู่ 11 ต.พลับพลา อ.เมือง จ.จันทบุรี 22000 โทร 66 039 – 418242 – 3 แฟกซ์ 66 039 – 418244 http://www.krissanapanasin.com	การปลูกไม้ กฤษณาเชิง เศรษฐกิจ
2	บริษัท กฤษณะ เอ็สเซ็นต์ ออยล์ จำกัด	126/2050 ซอย 19/1 ถนนติวนานท์ ตำบลปากเกร็ด จังหวัดนนทบุรี โทรศัพท์: 02-964-3488 แฟกซ์: 02- 964-2684 http://www.thaiessentialoil.com	การปลูกไม้ กฤษณาเชิง เศรษฐกิจ
3	บริษัท ทัชวูด ฟอร์เรสต์ จำกัด	29 อาคารวนิสสา ชั้น 6 ช.ชิดลม ถ. เพลินจิต แขวงคลุ่มพินี เขตปทุมวัน กรุงเทพฯ 10330 http://www.thaitrip.org/contacts.html	บริหารจัดการสวน กฤษณา
4	บริษัท อะกาวูด สยาม จำกัด	100 ตลาดคำเที่ยง โซน E สีอค 185- 186-187 ตำบลป่าตัน อำเภอเมือง จังหวัด เชียงใหม่ 50000 โทรศัพท์ 0-5387-2686-7 โทรสาร. 0- 5387-2686	การปลูกไม้ กฤษณาเชิง เศรษฐกิจ
5	บริษัท อะกาวูดฟาร์มอนี แอนด์ แบซิฟิค จำกัด	3 ช.จะประภิยา ต.สะเตง อ.เมือง จ. ยะลา 95000	ผลิตและจำหน่าย น้ำมัน烘ระหว่าง กฤษณา

ลำดับ ที่	รายชื่อหน่วยงาน	ที่ตั้งหน่วยงาน	ประเภทกิจกรรม
6	สหกรณ์ไม้กฤษณาพัฒนา จำกัด	41 ม. 8 ต. ชะรัด อ. กงหรา จ. พัทลุง 93000	บริหารจัดการสวน กฤษณา
7	วิสาหกิจชุมชนกลุ่มเกษตร ผลิตไม้กฤษณา	8 บ้านจันดี หมู่ 4 ต. กะเจด อ. เมือง ระยอง จ. ระยอง	แปรรูปผลิตภัณฑ์ กฤษณา
8	กลุ่มอุดสาหกรรมชุมชน จังหวัดสตูล	190/1 ม. 1 ต. คุนโดยน อ. คุนโดยน จ. สตูล 91160	แปรรูปผลิตภัณฑ์ กฤษณา
9	ชมรมผู้ปลูกกฤษณาแห่ง ¹ ประเทศไทย	3/1 ม. 10 ต. พลับพลา อ. เมือง จ. จันทบุรี 22000	ผลิตและจำหน่าย น้ำมันหอมระเหย กฤษณา
10	ชมรมไม้กฤษณา(ไม่น้อม) แห่งประเทศไทย สาขา ตราด	196/17 หมู่ 3 ต. บ่อพลอย อ. บ่อไร่ จ. ตราด 23140 ฝ่ายสำนักงาน 039-591684 Fax. 039-591685	การปลูกไม้ กฤษณาเชิง เศรษฐกิจ
11	ชมรมไม้กฤษณา(ไม่น้อม) แห่งประเทศไทย สาขาอุดรธานี	522 หมู่ 13 พัชราเย็น ซ. ยุคcon ต. หมากแข้ง อ. เมือง จ. อุดรธานี 41000 โทร. 081-8733063	การปลูกไม้ กฤษณาเชิง เศรษฐกิจ
12	ชมรมไม้กฤษณา(ไม่น้อม) แห่งประเทศไทย สาขา ตาก	1/19 ถ. เอเชีย ต. แม่สอด อ. แม่สอด จ. ตาก 63110 โทร. 086-2097337 07-2044359, 09-5646631	การปลูกไม้ กฤษณาเชิง เศรษฐกิจ

ลำดับ ที่	รายชื่อหน่วยงาน	ที่ตั้งหน่วยงาน	ประเภทกิจกรรม
13	ชุมชนไม้กฤษณา(ไม้หอม) แห่งประเทศไทย สาขา Y P N S	30/1 ม.3 ต.ลูปะปีไว อ.นายอ จ.ปัตตานี 94140	การปลูกไม้ กฤษณาเชิง เศรษฐกิจ
14	ชุมชนไม้กฤษณา(ไม้หอม) แห่งประเทศไทย สาขา สุราษฎร์ธานี	80/4 หมู่ 4 ต.เพิ่มพูนทรัพย์ อ.บ้านนาสาร จ.สุราษฎร์ธานี โทร. 077-404148, 086-9407029	การปลูกไม้ กฤษณาเชิง เศรษฐกิจ
15	ชุมชนไม้กฤษณา(ไม้หอม) แห่งประเทศไทย สาขา พิษณุโลก	180/3 หมู่ 8 ต.มะต้อง อ.พรหมพิราม จ.พิษณุโลก 65180 โทร. 081-6258269	การปลูกไม้ กฤษณาเชิง เศรษฐกิจ
16	ชุมชนไม้กฤษณา(ไม้หอม) แห่งประเทศไทย สาขา ระยอง	83/2 หมู่ 1 ต.บ้านแดง อ.เมือง จ.ระยอง 21000	การปลูกไม้ กฤษณาเชิง เศรษฐกิจ
17	ชุมชนไม้กฤษณา(ไม้หอม) แห่งประเทศไทย สาขา ตรัง	2 ถนน ควนวิเศษ ต.ทับเที่ยง อ.เมือง จ.ตรัง 92000 Fax. 075-224150	การปลูกไม้ กฤษณาเชิง เศรษฐกิจ
18	ชุมชนไม้กฤษณา(ไม้หอม) แห่งประเทศไทย สาขา ลำปาง	199 หมู่ 12 ต.บ้านโป่ง อ.งาน จ.ลำปาง 52110	การปลูกไม้ กฤษณาเชิง เศรษฐกิจ
19	ชุมชนไม้กฤษณา(ไม้หอม) แห่งประเทศไทย สาขา นครศรีธรรมราช	25 หมู่ 6 ต.ถ้ำพรหมรา อ.ถ้ำพรหมรา จ.นครศรีธรรมราช 80260 โทร.01-9799402	การปลูกไม้ กฤษณาเชิง เศรษฐกิจ

ลำดับ ที่	รายชื่อหน่วยงาน	ที่ตั้งหน่วยงาน	ประเภทกิจกรรม
20	ชมรมไม้กฤษณา(ไม้หอม) แห่งประเทศไทย สาขา กระนี่	9 หมู่ - ถนนคงคา ต. ปากน้ำ อ. เมือง จ. กระนี่ 81000 โทร. 075-611693, 01-3265215 01-9789731	การปลูกไม้ กฤษณาเชิง เศรษฐกิจ
21	ชมรมไม้กฤษณา(ไม้หอม) แห่งประเทศไทย สาขา ชุมพร	18/2 ถ.ประชาชาติภูร อ.หลังสวน จ.ชุมพร	การปลูกไม้ กฤษณาเชิง เศรษฐกิจ
22	โครงการ การผลิตกฤษณา 60 ล้านตัน	2 หมู่ 4 ต. ชะรัด จ. พัทลุง 93000	บริหารจัดการสวน กฤษณา
23	สมนีเกเวชภัณฑ์ อุปกรณ์ วิทยาศาสตร์	3 ซอย 8 หมู่บ้านเสรี 1 ถนนเสรี 2 แขวง สวนหลวง เขตสวนหลวง กทม. 10250 โทร. และ แฟกซ์ 02 3143144, 02 3198171, 02 3194429, 086 344 0483	ผู้ผลิต จำหน่าย เครื่องแก้ว เครื่องมือ วิทยาศาสตร์ เครื่องกลั่นกฤษณา ขนาดทดลอง

2. ความสำคัญทางเศรษฐกิจของไม้กฤษณา

2.1 ตลาดในประเทศไทย

การซื้อขายไม้กฤษณาที่ผ่านมาในอดีตค่อนข้างมีข้อมูลน้อย เนื่องจากปัญหาในเรื่องของกฎหมายจากการลักลอบนำไม้กฤษณาจากป่าธรรมชาติมาขายและต้มกลัน ทำให้ข้อมูลด้านนี้ไม่ได้รับการเปิดเผยมากนัก การซื้อขายไม้กฤษนาและผลิตภัณฑ์จากไม้กฤษนาเพื่อใช้ประโยชน์ในประเทศไทยมีน้อย ไม้กฤษนาที่ได้ส่วนใหญ่นำเข้ามาจากประเทศลาวและกัมพูชาและนอกจานี้ยังเป็นการลักลอบนำไม้จากป่าอนุรักษ์ภายในประเทศ

สำหรับไม้กฤษณาจากสวนป่าเนื่องจากประเทศไทยมีสวนป่าอยุ่มากที่สุดประมาณ 12 ปี (ภาณุเมศวร์, 2549) การตลาดของไม้กฤษนาจากไม้ป่าเริ่มต้นอย่างจริงจังเมื่อประมาณปี 2545 แต่ยังไม่แพร่หลายมากนัก มีความพยายามที่จะศึกษาวิธีการกระตุ้นสาร

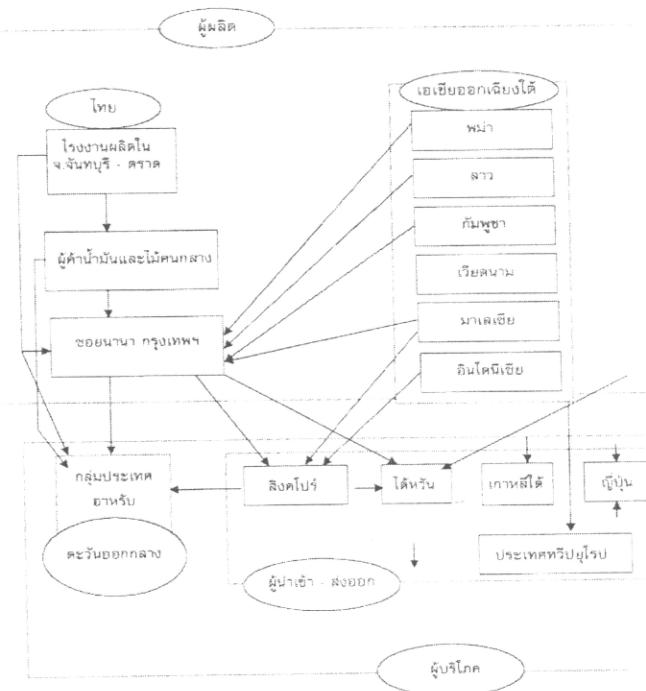
กฤษณาด้วยภูมิปัญญาชาวบ้าน เริ่มนีเกษตรกรผู้ปลูกสวนปาได้ตั้งโรงงานกลัน เพื่อกลันไม้กฤษณา ในจังหวัดตราดและจันทบุรีเริ่มนีการซื้อไม้จากการทำสารกระดุนกฤษณาและไม้ปากหวาน กิโลกรัมละ 50 - 250 บาท ซึ่งเป็นเกรดของไม้กฤษนาที่ดีที่สุด ปัจจุบันการกระดุนสารกฤษณาจากไม้กฤษนาปลูกไม่ว่าวิธีการใดเป็นที่ยอมรับของชาวต่างชาติถึงคุณภาพของน้ำมันกฤษนาและชื่นไม้จุดดุม ซึ่งมีการเขียนสัญญาซื้อขายลงหน้าไม้กฤษนาจากไม้ปลูกแล้ว

ในอนาคตอันใกล้นี้ตลาดซื้อขายไม้กฤษนาจะย้ายฐานมาอยู่ในประเทศไทยเนื่องด้วยอนุสัญญาไซเตส (CITES) กำหนดให้ประเทศไทยมีการนำเข้าหรือส่งออกจะต้องแสดงหลักฐานแหล่งที่มาของต้นกฤษนา หรือผลิตภัณฑ์ซึ่งบางประเทศไม่อนุญาตแสดงได้ และภายในปี 2549 จะมีคุณย้อหัวศรีที่ใหญ่เกิดขึ้นจากทางกรุงเทพฯ ซึ่งจะเป็นตลาดใหญ่ของการซื้อขายไม้กฤษนา และแน่นอนในอนาคตจะเป็นการซื้อขายผลิตภัณฑ์ที่เกิดจากไม้กฤษนาปลูกเท่านั้น เนื่องจากไม้อรวมชาติมีจำนวนน้อยลง

2.2 ตลาดต่างประเทศ

ข้อมูลจากไซเตสปี 2540 รายงานจากประเทศไทยนำเข้าไม้กฤษนา พบร่วมมีการส่งออกไม้กฤษนาทั้งส่วนที่เป็นพง ไม้ท่อนและชิ้นไม้สับรวมประมาณ 600,000 กิโลกรัม โดยประเทศสิงคโปร์ได้หนึ่ง อีองกง ชาอุดีอาระเบีย สมรรถภาพอิมิเรตส์ อินเดีย ญี่ปุ่น อามาน จีน และกาตาร์ เป็นประเทศที่นำเข้าไม้กฤษนานามากที่สุด เรียงตามลำดับ สำหรับน้ำมันกฤษนาประเทศไทยชาอุดีอาระเบีย นำเข้าน้ำมันกฤษนา 379 กิโลกรัม โดยประเทศที่ส่งออกไม้กฤษนานามากที่สุดคือ ประเทศไทยเลี้ยงและอินโดนีเซีย (Angela et al., 1998)

ศุลกากรประเทศไทยได้หน่วยงานว่า ประเทศไทยได้หน่วยเป็นประเทศที่เป็นตลาดปลายทางสุดท้ายของไม้กฤษนานามากที่สุดรองจากทุกประเทศที่ส่งออกไม้กฤษนาไปได้หนึ่ง 807 ตัน โดยประเทศไทยเป็นผู้ส่งออกไปสูงตลาดได้หนึ่งมากเป็นลำดับที่ 3 ประมาณ 65 ตันในปี พ.ศ. 2541 มีการส่งออกชิ้นไม้สับกฤษนา 8 ตัน ผ่านประเทศสิงคโปร์ไปยังประเทศต่างๆ ตามเส้นทางการตลาดดังแสดงภาพประกอบที่ 6



ภาพประกอบที่ 6 เส้นทางการตลาดของไม้กฤษณา (ภาณุเมศวร์, 2549)

ไม้กฤษณาเป็นไม้ที่ได้รับความสนใจอย่างมากจากหลาย ๆ ประเทศทั่วโลกในช่วง 5 ปีที่ผ่านมา จึงควรมีการเร่งการส่งเสริมศึกษาวิจัยในทุกระดับของการทั้งการปรับปรุงพันธุ์ การขยายพันธุ์ การปลูกและการดูแลรักษา ตลอดจนการซักกันสำหรับเกิดสารกฤษณาจำนวนมาก รวมทั้งการกลั่นน้ำมันกฤษณา (ภาณุเมศวร์, 2549)

3. กฎหมายเกี่ยวกับไม้กฤษณา

3.1 พีชอนุรักษ์

พีชอนุรักษ์ หมายถึง พีชอนิดที่กำหนดไว้ในบัญชีแบบท้ายอนุสัญญาใช้เตล ซึ่งรัฐมนตรีว่าการกระทรวงเกษตรและสหกรณ์ประกาศกำหนดในราชกิจจานุเบกษาโดยอาศัยอำนาจตามพระราชบัญญัติพันธุ์พีช พ.ศ. 2518 แก้ไขเพิ่มเติมโดยพระราชบัญญัติพันธุ์พีช (ฉบับที่ 2) พ.ศ. 2535 โดยการออกประกาศกระทรวงกระทรวงเกษตรและสหกรณ์ ว่าด้วยเรื่องพีชอนุรักษ์โดยเฉพาะพีชอนุรักษ์ เป็นพีชอนิดที่ประเทศไทยสมาชิกอนุสัญญาใช้เตลทั่วโลกได้เสนอให้ขึ้นบัญชีไว้โดยมีการพิจารณาร่วมกันในที่ประชุมสมัยสามัญภาคคืออนุสัญญาใช้เตล ซึ่งจัดขึ้นทุกๆ 3 ปี ชนิดพีชเหล่านี้พิจารณาและประเมินผลในรายๆ ด้านแล้วว่าเป็นชนิดพันธุ์ที่ถูกคุกคามอันเนื่องมาจากค้า

ระหว่างประเทศและอยู่ในภาวะใกล้จะสูญพันธุ์ ประชากรในธรรมชาติลดลง รายชื่อชนิดพืชอนุรักษ์ และข้อยกเว้นจะมีการเปลี่ยนแปลงตามสมัยวาระการประชุม ฯ

พืชอนุรักษ์แบ่งออกเป็น 3 บัญชี ดังนี้คือ

บัญชีแบบท้ายที่ 1 หมายถึง ชนิดพันธุ์ที่ใกล้จะสูญพันธุ์ ห้ามทำการค้าโดยเด็ดขาดโดยเฉพาะที่เก็บมาจากการเก็บน้ำตก ยกเว้นเพื่อการศึกษาวิจัย หรือได้มาจากการเพาะพันธุ์ หรือขยายพันธุ์เทียม เท่านั้น การค้าระหว่างประเทศจะต้องได้รับความยินยอมจากประเทศที่จะนำเข้า เสียก่อน ประเทศส่งออกจึงจะออกใบอนุญาตส่งออกได้ ทั้งนี้ต้องคำนึงถึงความอยู่รอดของชนิดพันธุ์นั้นๆ ด้วย ตัวอย่างเช่น กล้วยไม้สกุลรองเท้านารีทุกชนิด (*Paphiopedilum* spp.) อีองปากนกแก้ว (*Dendrobium cruentum*) เป็นต้น พืชในบัญชีนี้ มีประมาณ 298 ชนิด

บัญชีแบบท้ายที่ 2 หมายถึง ชนิดพันธุ์ที่ยังไม่ถึงกับใกล้จะสูญพันธุ์แต่มีแนวโน้มใกล้จะสูญพันธุ์ จึงยังอนุญาตให้ค้าขายได้ แต่จะต้องมีการควบคุมไม่ให้เกิดความเสียหายหรือไม่ทำให้จำนวนประชากรในธรรมชาติลดลงอย่างรวดเร็วนอกจากนี้ ทั้งนี้ ประเทศที่จะส่งออก จะต้องควบคุมไม่ให้กระทบกระเทือนต่อการดำรงอยู่ของชนิดพันธุ์นั้นๆ ในธรรมชาติ ตัวอย่างเช่น พืชในวงศ์กล้วยไม้ทุกชนิด (*Orchidaceae*) วงศ์แคคตัสทุกชนิด (*Cactaceae*) ปรงทุกชนิด (*Cycas* spp.) หม้อข้าวหม้อแกงลิงทุกชนิด (*Nepenthes* spp.) เพริญตันทุกชนิด (*Cyathea* spp.) ละอองไฟฟ้า (*Cibotium Barometz*) ระย่อง (*Rauvolfia Serpentine*) และกุษณาทุกชนิด (*Aquilaria* spp.) เป็นต้นพืชในบัญชีนี้ มีประมาณ 28,074 ชนิด

บัญชีแบบท้ายที่ 3 หมายถึง ชนิดพันธุ์ที่ประเทศสามารถนำไปค้าขายได้ แต่จะต้องการคุ้มครองชนิดพันธุ์ของตนเองไม่ให้สูญพันธุ์ และขอความร่วมมือจากประเทศสมาชิกอื่นให้ช่วยตรวจสอบดูแลการนำเข้าให้ด้วย กล่าวคือ จะต้องมีหนังสือรับรองการส่งออกจากประเทศถัดไปนิดๆ ของพืชอนุรักษ์ในบัญชีแบบท้ายที่ 3 ที่ขึ้นบัญชีไว้ ตัวอย่างเช่น เมื่อย (*Genetum Montanum*) มนตราเนปาล (*Magnolia Liliifera*) จากประเทศเนปาล เป็นต้น พืชในบัญชีนี้ มีประมาณ 45 ชนิด

3.2 กุษณา กับอนุสัญญาไซเตส

ในปี พ.ศ. 2538 กุษณาได้ถูกขึ้นบัญชีแบบท้ายอนุสัญญาไซเตสบัญชีที่ 2 ไว้ การค้าต้นกุษณาและผลิตภัณฑ์กุษนาระหว่างประเทศจึงถูกควบคุมกำกับดูแลโดยประเทศสมาชิกอนุสัญญาไซเตส การนำเข้าและส่งออกจะต้องมีหนังสืออนุญาตไซเตส

ที่ผ่านมาในประเทศไทย มีการขออนุญาตส่งออกดังนี้ ในปี พ.ศ. 2539 ขออนุญาตส่งออกชิ้นไม้กุษณาไปประเทศไทยสิบปริมาณ 243.8 กิโลกรัมและในเดือนมกราคม พ.ศ.

2548 ที่ผ่านมาส่องออกคงขี้เลือยผสมกฤตญาเพื่อใช้ทำธูปไปประเทศได้ห้วนจำนวน 24,300 กิโลกรัม สำหรับการนำเข้าในปี 2546 มีการนำเข้าขึ้นไม้กฤตญาและคงขี้เลือยกฤตญาจากประเทศมาเลเซียจำนวน 7,550 กิโลกรัม เงื่อนไขของการนำเข้า ส่งออกหรือนำผ่านพืชอนุรักษ์และชาติของพืชอนุรักษ์ตามพระราชบัญญัติ พ.ศ. 2518 แก้ไขเพิ่มเติมโดยพระราชบัญญัติพันธุ์พืช (ฉบับที่ 2) พ.ศ. 2535 ฉบับ พ.ศ. 2547 สรุปได้ คือ

การนำเข้า ผู้นำเข้าจะต้องแนบหนังสืออนุญาตใช้เดสจากประเทศต้นทาง (ฉบับจริง) มาแสดงเป็นหลักฐานจึงจะออกหนังสืออนุญาตนำเข้าให้ได้และการขออนุญาตนำเข้าอนุญาตให้นำเข้าได้เฉพาะด้านตรวจพืชสังกัดกรมวิชาการเกษตรเท่านั้น

การส่องออก ผู้ส่องออกจะต้องแสดงหลักฐานแหล่งที่มาของต้นกฤตญาหรือผลิตภัณฑ์ได้แก่ สำเนาใบอนุญาตค้าของป่าหางห้ามหรือหลักฐานแสดงแหล่งที่มาในกรณีที่ไม่ใช่ของป่าหางห้ามตามพระราชบัญญัติป่าไม้ พ.ศ. 2484 ในกรณีที่ไม่ได้มาจากกรมวิชาการพันธุ์เทียม (ของป่า) สำหรับกรณีที่มาจากกรมวิชาการพันธุ์เทียมหรือปลูกขึ้นเอง ต้องแสดงหลักฐานแสดงแหล่งที่มาหรือหมายเลขอับลากุารขึ้นทะเบียนสถานที่เพาะเลี้ยงพืชอนุรักษ์เพื่อการค้า จึงจะออกหนังสืออนุญาตส่องออกให้ได้

4. น้ำมันหอมระเหย

น้ำมันหอมระเหย เป็นสารอินทรีย์ที่มีองค์ประกอบสลับชั้บช้อน ได้จากการสกัดน้ำมันที่พืชสมุนไพรสว่างขึ้น โดยเก็บไว้ในส่วนต่างๆ ของพืชสมุนไพร เช่น เมล็ด ดอก ใบ ผล เปลือก ลำต้น หรือที่รากและเหง้า เป็นต้น น้ำมันหอมระเหยโดยทั่วไปเป็นของเหลวใส่ไม่มีสีหรือมีสีอ่อนๆ มีกลิ่นหอมเฉพาะตัว ระยะได้ง่ายที่อุณหภูมิปกติ เมื่อได้รับความร้อนน้ำมันจะระเหยได้ดียิ่งขึ้น กลิ่นของน้ำมันหอมระเหยจะมีคุณสมบัติที่แตกต่างกันไป ขึ้นกับองค์ประกอบทางเคมีของน้ำมันหอมระเหยที่อยู่ในพืชสมุนไพรแต่ละชนิด เช่น น้ำมันตะไคร้หอม ประกอบด้วย Genaniol, Citronella และ Borneol ซึ่งทำให้มีคุณสมบัติในการไล่แมลง หรือน้ำมันตะไคร้ประกอบด้วย Citral, Linalool และ Geraniol ซึ่งทำให้มีคุณสมบัติช่วยในการขับลม แก้จุกเสียด เป็นต้น

การใช้น้ำมันหอมระเหยในการบำบัดรักษาโรคหรือที่เรียกว่า สุวนอบบำบัด (Aromatherapy) เป็นอุรุกิจการให้บริการรูปแบบใหม่ในประเทศไทย ที่ได้รับความนิยมในกลุ่มคนที่ต้องการผ่อนคลายความเครียด ด้วยคุณสมบัติของน้ำมันหอมระเหยจะมีผลต่อระบบของร่างกาย เกือบทุกส่วน กลิ่นของน้ำมันหอมระเหยจะกระตุ้นสมองส่วนที่มีผลต่ออารมณ์ การสูดมน้ำมันหอมระเหยจะช่วยให้เข้าถึงการสมดุลของอารมณ์ที่เป็นสุข ซึ่งมีผลในการบำบัดโรคที่เป็นปัญหา

ทางร่างกาย โดยเฉพาะโรคที่เกี่ยวข้องกับความเครียด คุณสมบัติของน้ำมันหอมระเหยแต่ละกลิ่น จะมีประโยชน์แตกต่างกัน เช่น คาร์โนไมล์ กุหลาบ ไม้จันทร์ ช่วยให้กล้ายังวัด ส่วนสารแหน่ มะกรูด ตะไคร้ สำลี กระดังงา จะช่วยลดอาการปวดท้องตึงเครียด กระตุ้นร่างกายและจิตใจทำให้รู้สึกสดชื่น

5. มาตรฐานไทยที่เกี่ยวข้องกับน้ำมันหอมระเหย

ในปัจจุบันได้มีการนำพืชสมุนไพรไทยบางชนิดมากลั่นน้ำมันหอมระเหยและนำไปใช้ในอุตสาหกรรมต่างๆ เช่น อุตสาหกรรมอาหาร อุตสาหกรรมเคมี และด้านเภสัชกรรม ดังนั้น เพื่อเป็นแนวทางในการผลิตน้ำมันหอมระเหยให้มีคุณภาพดีและเหมาะสมที่จะนำไปใช้ในอุตสาหกรรม จึงมีการกำหนดมาตรฐานของน้ำมันหอมระเหยนี้ โดยคณะกรรมการวิชาการคณะที่ 861 มาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรมน้ำมันหอมระเหย ได้กำหนดมาตรฐานแล้ว ดังนี้

(1) มาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม น้ำมันไพล (Phlai Oil) มาตรฐานเลขที่ มอก.1679-2541

(2) มาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม น้ำมันดอกกานพลู (Clove Bud Oil) มาตรฐานเลขที่ มอก.1680-2541

(3) มาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม น้ำมันตะไคร้ (Lemongrass Oil) มาตรฐานเลขที่ มอก.1681-2541

(4) มาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม น้ำมันตะไคร้หอม (Citronella Oil) มาตรฐานเลขที่ มอก.1682-2541

(5) มาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม น้ำมันผิวมะกรูด (Makrut Peel Oil) มาตรฐานเลขที่ มอก.2078-2544

(6) มาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม น้ำมันใบมะกรูด (Makrut Leaf Oil) มาตรฐานเลขที่ มอก.2079-2544

(7) มาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม น้ำมันโหระพา (Basil Oil Thai type) มาตรฐานเลขที่ มอก.2080-2544

6. ทฤษฎีการกลั่น

6.1 ประเภทของการกลั่น

การกลั่นแบบใช้น้ำ (Hydrodistillation) เป็นวิธีที่ง่ายที่สุดของการกลั่น ซึ่งสามารถแบ่งได้เป็น 4 ประเภทด้วยกันคือ

(1) การกลั่นด้วยน้ำ (Water distillation) คือการกลั่นโดยใช้พีชลงในน้ำแล้วต้มพีชจะลอยหรือจมอยู่ในน้ำ เช่นในการกลั่นน้ำมันหอมระเหยจากกุหลาบ เราไม่สามารถกลั่นโดยใช้ไอน้ำได้ เพราะเมื่อกลีบกุหลาบสัมผัสกับไอน้ำจะหดและเนี้ยบวจังไม่สามารถกลั่นน้ำมันหอมระเหยออกมาได้ แต่ถ้าใส่กลีบกุหลาบลงไปในน้ำ กลีบกุหลาบจะสามารถถอดอยวนในน้ำได้อย่างอิสระ หรือในการกลั่นน้ำมันหอมระเหยจากเปลือก ชินนาม่อน การที่นำเปลือกชินนาม่อนไปไว้ในน้ำเดือดทำให้น้ำมันหอมระเหยสามารถแพะร่องามจากเนื้อเยื่อของพีชได้ง่ายขึ้น

(2) การกลั่นด้วยน้ำและไอน้ำ (Water and steam distillation) พีชจะวางบนตะแกรงซึ่งอยู่เหนือก้นหม้อต้มกลั่นพอสมควร ส่วนล่างของหม้อต้มกลั่นจะมีน้ำบรรจุอยู่ ระดับน้ำต่ำกว่าตะแกรงเล็กน้อย เมื่อน้ำร้อนจนเดือด ไอน้ำอิ่มตัว (Saturated steam) จะสัมผัสกับพีช ลักษณะเด่นของวิธีนี้คือไอน้ำทั้งหมดจะเป็นไอเบียก ไม่เป็นไอร้อนยอดยิ่งและพีชจะสัมผัสเฉพาะไอเท่านั้นไม่ได้สัมผัสน้ำเดือด การกลั่นแบบนี้เป็นการกลั่นที่สุดสำหรับสำรวจความเป็นไปได้ของการผลิตน้ำมันหอมระเหย จึงนิยมใช้กันอย่างกว้างขวางในการผลิตน้ำมันหอมระเหยในทางการค้า (Guenther, 1972)

(3) การกลั่นด้วยไอน้ำ (Steam distillation) คล้ายกับวิธีที่สอง แต่น้ำจะไม่ได้อยู่ให้หลอกลั่น ไอน้ำอิ่มตัวหรือไอน้ำร้อนยอดยิ่ง (Superheated steam) ซึ่งมักจะมีความดันสูงกว่าความดันบรรยากาศ (เช่น 1-2 เท่าของความดันบรรยากาศ) จะมาจากการหม้อต้มความดัน (Boiler) ข้อดีของการกลั่นแบบใช้ไอน้ำ คือสามารถกลั่นได้อย่างรวดเร็ว หม้อต้มกลั่นสามารถบรรจุพีชได้มากทำให้ได้น้ำมันหอมระเหยปริมาณมาก

(4) การกลั่นด้วยไคร้อนแห้ง (Dry steam distillation) ใช้ไคร้อนยอดยิ่ง ซึ่งมีอุณหภูมิสูงมาก และบางครั้งอาจเพิ่มความร้อนให้แก่หม้อต้มกลั่นซึ่งบรรจุพีชที่นำมากลั่นน้ำมันหอมระเหยด้วย ทำให้ไม่มีไอน้ำส่วนใดในหม้อต้มกลั่นควบແเนนเป็นน้ำเลยขณะทำการกลั่น แต่ต้องระมัดระวังไม่ให้พีชถูกอบจนไหม้เกรียมด้วยการอุ่นแบบตะแกรงกระชาญความร้อนที่เหมาะสม (จุฬารณ์วัลย์ลักษณ์, 2522)

6.2 ผลกระทบหลักของการกลั่นด้วยไอน้ำ

การแพร์ของน้ำมันหอมระเหยและน้ำร้อนผ่านเนื้อเยื่อของพีช (Hydrodiffusion) น้ำมันหอมระเหยที่สกัดได้ทันทีโดยการระเหยด้วยไอน้ำจะเป็นน้ำมันหอมระเหยที่อยู่บนผิวของพีช น้ำมันหอมระเหยในส่วนที่เหลืออย่างคงอยู่ใต้ผิวของพีชจนกว่าจะเกิดแรงขับเคลื่อนให้เกิดการแพรผ่านเยื่อบางๆ ของพีช ซึ่งคือการขอสโมชินน์เอง สำหรับการกลั่นด้วยไอน้ำ ไอน้ำจะไม่สามารถ

แทรกผ่านผนังเซลล์ที่แห้งของพืชได้ พืชที่แห้งสามารถสกัดได้ด้วยไคร้อนแห้งเท่านั้น เมื่อนำพืชไปแห้งน้ำที่อุณหภูมิห้องพบว่าการอ่อนโมติสของน้ำมันหอมระเหยผ่านผนังเซลล์ของพืชเกิดได้น้อยมาก แต่ถ้าบดพืชให้ละเอียดเพื่อทำลายผนังเซลล์จะได้ปริมาณน้ำมันหอมระเหยมากขึ้น

การเกิดไฮโดรไลซิส (Hydrolysis) ขององค์ประกอบของน้ำมันหอมระเหย ในน้ำมันหอมระเหยจะมีเอสเทอร์อยู่ เมื่อเอสเทอร์เจอกับน้ำที่อุณหภูมิสูงก็จะเกิดการสลายตัวเป็นกรดอินทรีและอัลกอฮอล์ โดยปฏิกิริยาที่เกิดจะไม่สมบูรณ์ไปทางใดทางหนึ่ง เมื่อเข้าสู่สมดุลย์ในระบบก็จะประกอบด้วย เอสเทอร์ น้ำ กรดอินทรี และอัลกอฮอล์ ความสัมพันธ์ของความเข้มข้นขององค์ประกอบทั้งสี่สามารถแสดงได้ดังสมการที่ 1

$$K = \frac{(\text{alcohol}) \times (\text{acid})}{(\text{ester}) \times (\text{water})} \quad (1)$$

เมื่อ	K	=	ค่าคงที่ที่อุณหภูมิกำหนด
	(alcohol)	=	ความเข้มข้นไม่แลดูของอัลกอฮอล์ที่สภาวะสมดุลย์
	(acid)	=	ความเข้มข้นไม่แลดูของกรดอินทรีที่สภาวะสมดุลย์
	(ester)	=	ความเข้มข้นไม่แลดูของเอสเทอร์ที่สภาวะสมดุลย์
	(water)	=	ความเข้มข้นไม่แลดูของน้ำที่สภาวะสมดุลย์

ตั้งนั้นถ้าใช้น้ำในการกลั่นมากก็จะเกิดอัลกอฮอล์และเอสเทอร์มาก ซึ่งทำให้ได้น้ำมันหอมระเหยน้อยลง นี่เป็นข้อเสียอย่างหนึ่งของการกลั่นด้วยน้ำ สำหรับการกลั่นด้วยน้ำและไอน้ำ โอกาสที่น้ำมันหอมระเหยสัมผัสกับน้ำจะลดลง และจะลดลงเหลือน้อยที่สุดถ้ากลั่นด้วยไอน้ำโดยเฉพาะเมื่อใช้ไคร้อนやすดิจิ

การสลายตัวเนื่องจากความร้อน เราสามารถคุณความดันของเครื่องกลั่นได้ แต่ อุณหภูมิของไอน้ำและไอน้ำมันหอมระเหยจะไม่คงที่ โดยจะต่ำสุดในตอนเริ่มกระบวนการ เนื่องจากองค์ประกอบที่มีจุดเดือดต่ำของน้ำมันหอมระเหยจะถูกสูญเสียเป็นไออกมาก่อน และจะสูงขึ้นเมื่อองค์ประกอบที่มีจุดเดือดสูงระเหยออกมาก ซึ่งองค์ประกอบของน้ำมันหอมระเหยส่วนใหญ่นั้นจะไม่เสียหายที่อุณหภูมิสูง ควรหาวิธีกลั่นที่อุณหภูมิต่ำกว่า 100 องศาเซลเซียส เช่นการกลั่น สุญญากาศ (Guenther, 1972)

7. เครื่องกลั่นน้ำมันหอมระเหย

7.1 หลักการออกแบบอุปกรณ์ที่ใช้ในการกลั่นน้ำมันหอมระเหย

อุปกรณ์ที่ต้องใช้ในการกลั่นพืชวัตถุดิบขึ้นอยู่กับขนาดของการดำเนินการและชนิดของการกลั่น อย่างไรก็มีส่วนสำคัญอยู่ 3 ส่วนซึ่งเป็นพื้นฐานของการกลั่นที่มีน้ำเข้ามาเกี่ยวข้องทั้ง 3 ชนิด ได้แก่

- (1) ส่วนหม้อต้มกลั่น (Still)
- (2) ส่วนถังควบแน่น (Condenser)
- (3) ส่วนรับของเหลวที่ได้จากการควบแน่น (Separator)

สำหรับการกลั่นที่มีการให้ความร้อนด้วยวิธีอื่นนอกเหนือไปจากการได้รับความร้อนโดยตรงของหม้อต้มกลั่นจะมีส่วนประกอบเพิ่มขึ้นจาก 3 ส่วนดังที่กล่าวมาแล้วคือ หม้อต้มน้ำ (Boiler) ใช้ในการผลิตไอน้ำ ส่วนนี้จำเป็นสำหรับการกลั่นแบบใช้ไอน้ำ ซึ่งต้องใช้ไอน้ำอ่อนนุ่มยิ่งที่ผลิตได้จากหม้อน้ำที่แยกไอน้ำเท่านั้น

7.1.1 หม้อต้มกลั่น

ประกอบด้วยหม้อต้มกลั่นที่เรียกว่า ถังบรรจุ ใช้สำหรับบรรจุพืชวัตถุดิบและท่อต่อไอน้ำหรือไอน้ำให้สัมผัสกับพืชวัตถุดิบ เพื่อทำการกลั่นน้ำมันหอมระเหย รูปแบบที่ง่ายที่สุดสำหรับถังบรรจุ คือมีเส้นผ่าศูนย์กลางเท่ากับหรือน้อยกว่าความสูงของตัวถังเพียงเล็กน้อย และมีฝาซึ่งสามารถเปิดปิดได้อย่างด้านบน ส่วนบนสุดหรือบริเวณใกล้เดียงจะติดตั้งห่อลักษณะคล้ายคอห่าน (Gooseneck) เพื่อนำไออกที่ได้จากการสกัดไปควบแน่น สำหรับการกลั่นแบบใช้ไอน้ำ อุปกรณ์อย่างง่ายนี้ก็เพียงพอ เริ่มต้วยการนำน้ำและพืชวัตถุดิบใส่รวมกันในถังบรรจุ ปิดฝา และให้ความร้อนที่ด้านล่างของถังบรรจุ สำหรับการกลั่นแบบใช้ไอน้ำและไอน้ำ จะมีตัวแรงงานรองรับพืชวัตถุดิบอยู่หน้าบริเวณส่วนล่างสุดของการต้มหม้อกลั่น ดังนั้นน้ำจะไม่สัมผัสกับพืชวัตถุดิบ ในกรณีที่ใช้การกลั่นแบบใช้ไอน้ำ ตัวแรงงานจะต้องอยู่ใกล้กับส่วนล่างสุดของถัง ในที่นี้ไอน้ำจะถูกนำไปในถังโดยท่อไอน้ำซึ่งมักใช้เป็นท่อขดเจาะรู หรือท่อขวางตัดกัน แล้วเจาะรูให้ไอน้ำผ่าน วาท่อที่บริเวณส่วนล่างสุดของถัง ระยะห่างระหว่างส่วนล่างสุดของถังบรรจุกับท่อไอน้ำควรห่างเพียงพอเพื่อให้สามารถรองรับน้ำที่เกิดการควบแน่นในถังบรรจุมาสะสมอยู่โดยไม่สัมผัสกับไอน้ำ ในการใช้หม้อต้มอย่างง่ายดังที่กล่าวมาแล้วอาจจะไม่สะดวก เพราะเป็นการยากที่จะนำพืชวัตถุดิบที่ใช้แล้วออกจากถัง

สำหรับคอห่านที่อยู่บริเวณศูนย์กลางของฝาปิดด้านบนของถังบรรจุต่อไปถึงส่วนควบแน่น คอห่านนี้ไม่ควรจะสูงมาก เพื่อให้ไอน้ำผ่านไปยังถังควบแน่น และข้อต่อของคอห่านต้องมีจำนวนหุ้มอย่างดี ท่อที่นำมาใช้ควรมีเส้นผ่านศูนย์กลางอย่างน้อย 4 นิ้ว และถ้าอัตราการกลั่น

เพิ่มขึ้นอย่างจะไว้ท่อขนาดใหญ่กว่า คือห่านควรจะทำเอียงต่ำลงจากหม้อต้มกลั่นสูงควบแย่น ไม่ควรเอียงขึ้น เพราะจะทำให้ไอที่ควบແเน້ວเหลย้อนกลับสู่หม้อต้มกลั่น

ตะแกรงรองรับพืชวัตถุดิบอาจใช้เป็นตะแกรงซึ่งมีช่องตะแกรงขนาดใหญ่หรือใช้เป็นถาดเจาะรู หรือเป็นไม้ระแนงขัดเป็นตาราง ในการกลั่นวัตถุดิบที่เป็นเมล็ดพืชโดยเฉพาะเมล็ดพืชที่บดแล้ว จะเป็นต้องบุตะแกรงด้วยผ้ากระสอบ หรือวัสดุอื่นที่เหมาะสม เพื่อบังกันฝุ่นละออง และอนุภาคที่จะเอิดตกลงไปยังส่วนล่างของหม้อต้มกลั่นและไปอุดตันห่อไอ้น้ำ ถ้าเป็นการกลั่นแบบใช้น้ำและไอ้น้ำ ตะแกรงควรจะติดตั้งเหนือบริเวณส่วนล่างของถังบรรจุประมาณ 2 ฟุต ในกรณีที่ใช้การกลั่นแบบใช้ไอ้น้ำ มีความจำเป็นต้องติดตั้งตะแกรงห่างจากกันถังเพียงพอ เพื่อช่วยให้ไอ้น้ำเข้าได้สะดวกยิ่งขึ้น ควรติดใช้หรือลดครอบฯ เส้นรอบวงของตะแกรง เพื่อช่วยในการนำพืชวัตถุดิบหลังจากการกลั่นแล้วออกโดยการยกตะแกรงออก ถ้าหากพืชวัตถุดิบที่ใช้ในการกลั่นแต่ละครั้งมีมากกว่า 200 หรือ 300 ปอนด์ เพื่อความสะดวกควรใช้ตะแกรงรองรับวางแผนอีกชั้นหนึ่ง เพื่อบังกันการบรรจุมากเกินไป และทำให้การกระจายไอ้น้ำยิ่งขึ้น สะดวกในการนำวัตถุดิบที่ใช้แล้วออกจากถังบรรจุ วัตถุดิบที่มีลักษณะหยาบและเบาสามารถบรรจุได้สูง ส่วนวัตถุที่จะเอิดกว่าและหนักกว่าไม่ควรบรรจุสูง หม้อต้มกลั่นที่ใช้น้ำในการกลั่นควรจะมีความกว้างมากกว่าความสูง เพื่อให้พืชที่บรรจุเป็นชั้นตื้น ๆ เพื่อลีกเลียงแรงกดทับอันเกิดจากน้ำหนักของวัตถุดิบที่บรรจุในปริมาณมาก และช่วยให้วัตถุดิบสามารถเคลื่อนที่ได้อย่างอิสระในน้ำเดือด ทำให้การกลั่นใช้เวลาน้อยลง และได้ผลผลิตของน้ำมันหอมระเหยมากขึ้น ในกรณีที่ใช้น้ำและไอ้น้ำ สามารถออกแบบให้ถังบรรจุมีความสูงมากกว่าความกว้าง เพื่อให้ไอ้น้ำผ่านชั้นของพืชวัตถุดิบมากขึ้นเท่าที่จะเป็นไปได้

ในการคำนวณขนาดของหม้อต้มกลั่น สิ่งที่ควรคำนึงถึงอีกประการหนึ่งคือ การขยายตัวของวัตถุดิบในระหว่างการกลั่น ซึ่งอาจจะขยายตัวออก 1 ใน 3 ส่วน ของปริมาตรเดิม ความสูงของหม้อต้มกลั่นนอกจากจะขึ้นอยู่กับความกว้างของหม้อต้มกลั่นแล้ว ยังขึ้นอยู่กับความพรุนของพืชวัตถุดิบอีกด้วย ควรเลือกใช้หม้อต้มกลั่นที่มีความสูงมากสำหรับพืชวัตถุดิบที่สามารถขยายตัวออกมากในขณะทำการกลั่น และเลือกใช้หม้อต้มกลั่นที่เตี้ยกว่าสำหรับวัตถุดิบที่มีการขยายตัวน้อยกว่า (Ernest, 1972)

อุปกรณ์และหลักการในการออกแบบอุปกรณ์ที่สามารถทำการกลั่นด้วยน้ำ กัลล์ ตัวย่นน้ำและไอ้น้ำ หรือกลั่นด้วยไอ้น้ำได้ โดยได้ใช้การคำนวณและออกแบบดังนี้

ตัวถัง (สูตรรุ่น, 2542)

เป็นถังประเภทถังบรรจุยาการ และถังสูญญากาศ สามารถรับอุณหภูมิ (T) ประมาณ $70 - 140^{\circ}\text{C}$ รับความดัน (P) ที่ความดันบรรจุยาการ และต่ำกว่าบรรจุยาการ วัสดุของถังกลั่นใช้เหล็กปลดสนิม (Stainless steel) ปริมาตรของตัวถัง (V) สามารถหาได้จากการคำนวณโดยอิงจากความหนาแน่นของวัตถุดิบและสามารถคำนวณหาเส้นผ่านศูนย์กลางของตัวถังจากสมการที่ 2

$$V = 0.785 D_i^2 h + V_{\text{head}} \quad (2)$$

โดย

$$V = \text{ปริมาตรของตัวถังบางส่วนแบบวงตั้ง}, \text{dm}^3$$

$$D_i = \text{เส้นผ่านศูนย์กลางของตัวถัง}, \text{mm}$$

$$h = \text{ระดับของเหลวที่บรรจุในตัวถัง}, \text{mm}$$

$$V_{\text{he}} = \text{ปริมาตรของฝ่าถัง}, \text{dm}^3$$

การหาความหนาของถังกลั่น (Pressure vessel) กำหนดค่าอุณหภูมิของการออกแบบ, T_{des} เท่ากับ 170°C กำหนดค่าความดันของการออกแบบ, P_{des} เท่ากับ 2 บาร์ หรือ 0.02 MPa. ค่าความเดินของการออกแบบ, S_{des} เท่ากับ 86.25 ซึ่งหาได้จากสมการที่ 3

$$S_{\text{des}} = S_{\text{plate}} f \quad (3)$$

โดย

$$S_{\text{des}} = \text{ค่าความเดินของการออกแบบ}, (\text{MPa})$$

$$S_{\text{plate}} = \text{ค่าความเดินของโลหะแผ่นตามชนิดของอุณหภูมิ} (115$$

MPa)

$$f = \text{ค่าประสิทธิภาพของการเชื่อมต่อ}, (0.75)$$

ดังนี้ความหนาของตัวถังสามารถหาได้จากสมการที่ 4

$$t = \frac{P_{\text{des}} D_i}{2 S_{\text{des}} - 1.2 P_{\text{des}}} \quad (4)$$

โดย

$$t = \text{ความหนาของถังกลั่น}, \text{mm}$$

- P_{des} = ความดันในการออกแบน, MPa
 D_i = เส้นผ่านศูนย์กลางของตัวถัง, mm
 S_{des} = ความเค้นการออกแบน, MPa

พื้นที่ผิวของถังกลั่นหาได้จากสมการที่ 5

$$A = 3.1416 D_i L + 2A_{head} \quad (5)$$

โดย

- A = พื้นที่ผิวของถัง, m^2
 D_i = เส้นผ่านศูนย์กลางภายในของตัวถัง, mm
 L = ความสูงของถังกลั่น, mm
 A_{head} = พื้นที่ผิวของฝาถัง, mm

ฝาถัง

ฝาปิดตัวถังด้านบนเป็นฝาถังแบบฝาถังรูปไข่ (Ellipsoidal head) ปริมาตรของฝาถังบน (V_{head_bn}) หาได้จากสมการที่ 6

$$V_{head_bn} = 0.524 D_i^2 h \quad (6)$$

โดย

- V_{head_bn} = ปริมาตรของฝาถังบน, mm^3
 D_i = เส้นผ่านศูนย์กลางภายในฝาถัง, mm
 h = ความสูงของฝาถัง, mm

พื้นที่ผิวของฝาถังบน (A_{head_bn}) หาได้จากสมการที่ 7

$$A_{head_bn} = 0.785 D_i^2 \left[1 + \frac{8h^2}{D_i^2} \left(1 - \frac{h}{D_i} \right) \right] \quad (7)$$

โดย

- A_{head_bn} = พื้นที่ผิวของฝาถังบน, mm^2
 D_i = เส้นผ่านศูนย์กลางภายในฝาถัง, mm

$$h = \text{ความสูงฝาถัง, mm}$$

ฝาปิดด้วยด้านล่างเป็นฝาถังแบบฝาถังแบบจาน (Dished) ปริมาตรของฝาถังล่าง (V_{head} ล่าง) สามารถหาปริมาตรได้จากสมการที่ 8

$$V_{\text{head}} = 0.524 D_i^2 h \quad (8)$$

โดย

$$V_{\text{head}} \text{ ล่าง } = \text{ปริมาตรของฝาถังกลันล่าง, mm}^3$$

$$D_i = \text{เส้นผ่านศูนย์กลางภายในฝาถัง, mm}$$

$$h = \text{ความสูงของฝาถัง, mm}$$

พื้นที่ผิวของฝาถังล่าง (A_{head} ล่าง) หาได้จากสมการที่ 9

$$A_{\text{head}} = 0.524 \left[D_i^2 + 8h^2 \left(1 - \frac{h}{D_i} \right) \right] \quad (9)$$

โดย

$$A_{\text{head}} \text{ ล่าง } = \text{พื้นที่ผิวของฝาถังล่าง, mm}^2$$

$$D_i = \text{เส้นผ่านศูนย์กลางภายในฝาถังล่าง, mm}$$

$$h = \text{ความสูงฝาถังล่าง, mm}$$

ท่อไอน้ำร้อน

ความหนาของท่อ (t_m) ท่อน้ำไอน้ำสามารถหาความหนาได้จากสมการที่ 10

$$t_m = \frac{D_o}{2} \left[1 - \sqrt{\frac{S_s - P_s}{S_s + P_s}} \right] + C \quad (10)$$

โดย

$$t_m = \text{ความหนาต่ำสุดของท่อน้ำไอน้ำ, mm}$$

$$D_o = \text{เส้นผ่านศูนย์กลางภายนอกท่อ, mm}$$

$$S_s = \text{ความเดินในแนวเส้นท่อที่ปลดภัย, kPa}$$

$$P_s = \text{ความดันใช้งานที่ปลดภัย, kPa}$$

C = ความหนาของเส้นสำหรับการกัดร่อง, 1.3 mm

ขนาดของท่อไอ (D_i) สามารถหาได้จากสมการที่ 11

$$D_i = 18.8 \sqrt{\frac{W}{\rho V_n}} \quad (11)$$

โดย

D_i = ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางภายในท่อ, mm

W = อัตราการไหลเชิงมวลของไอ, kg/hr

ρ = ความหนาแน่นของไอ, kg/m³

V_n = ความเร็วปกติของไอในท่อ, 35 m/s

หรือสามารถหาได้จากสมการที่ 12

$$D_i = \frac{7.65 W^{0.408}}{P^{0.343}} \quad (12)$$

โดย

D_i = ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางภายในท่อ, mm

W = อัตราการไหลเชิงมวลของไอ, kg/hr

P = ความหนาแน่นของไอ, kg/m³

7.1.2 ถังควบแน่น

ถังควบแน่น เป็นส่วนประกอบหลักส่วนที่ 2 ในกรงลัน ถังควบแน่นมีขนาดและการออกแบบได้หลากหลาย (ภาพประกอบที่ 9) เป็นส่วนที่เปลี่ยนไอน้ำและองค์ประกอบของน้ำมันหอยระเหยที่เป็นไอให้กล้ายเป็นของเหลวโดยระบบความร้อนจากไอน้ำและองค์ประกอบของน้ำมันหอยระเหยที่เป็นไอและควบแน่นที่คุณภาพมีต่ำกว่าจุดเดือด อัตราการระบายน้ำมันหอยระเหยสามารถหาได้จาก

$$q = U \times A \times \Delta t \quad (13)$$

โดย q = อัตราการระบายน้ำมันหอยระเหยต่อหน่วยเวลา

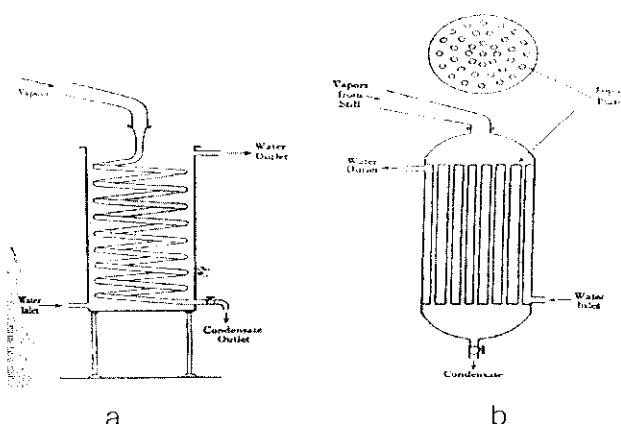
U = ค่าคงที่ ขึ้นอยู่กับสภาพการทำงาน

A = พื้นที่ที่ใช้ในการแลกเปลี่ยนความร้อนของถังควบแน่น

$$\Delta t = \text{ความแตกต่างของอุณหภูมิระหว่างไอ์ร้อนและน้ำหล่อเย็น}$$

สิ่งสำคัญอีกประการหนึ่งที่ควรคำนึงถึงในการสร้างถังควบแน่นคืออัตราการไหลของน้ำหล่อเย็น พื้นที่ผิวในการแลกเปลี่ยนความร้อน และอัตราการไหลของไอน้ำและองค์ประกอบของน้ำมันหอยที่เป็นไอ และค่าคงที่ P_e จะเพิ่มขึ้นตามอัตราการไหล ความแตกต่างของอุณหภูมิ ซึ่งสามารถควบคุมได้โดยควบคุมอุณหภูมิของน้ำหล่อเย็นเนื่องจากอุณหภูมิของไอ์ร้อน จะคงที่ (Ernest, 1972)

ส่วนท่อที่ใช้ในการควบแน่นควรติดตั้งในแนวที่ลาดเอียงลงเล็กน้อยเพื่อความสะดวกในการระบายน้ำและน้ำมันหอยที่ควบแน่นแล้ว ขนาดของท่อจะต้องใหญ่ เล็กลงจากต้นจนถึงปลายทางออก เพื่อลดลักษณะความตันบัดลับในหม้อต้มกลั่น เมื่อปริมาณและความเร็วของไอ์ร้อนซึ่งลดลงอย่างรวดเร็วในการควบแน่น ขนาดของท่อที่ใช้ก็สามารถลดขนาดลงตามความเหมาะสม โดยทั่วไปในส่วนควบแน่นจะใช้ท่อชุดเป็นวงเป็นทางเดินของไอ์ร้อนที่จะควบแน่นติดตั้งอยู่ภายในถังควบแน่น ซึ่งในถังควบแน่นจะผ่านน้ำเข้าทางด้านล่างให้ทิศทางการไหลสวนทางกับการไหลของไอ์ร้อน ถังควบแน่นที่มีอัตราการไหลของน้ำหล่อเย็นสูงจะเพิ่มประสิทธิภาพในการควบแน่น ถังควบแน่นชนิดนี้จะใช้ท่อตรงจำนวนมากกว่าขนาดก้นในแนวตั้งเพื่อเป็นทางผ่านของไอ์ร้อนโดยมีน้ำหล่อเย็นไหลอยู่ด้านนอก จำนวนและความยาวของท่อขึ้นอยู่กับปริมาณของการควบแน่น ถังควบแน่นที่มีลักษณะเป็นท่อตรงนี้นักจากจะมีประสิทธิภาพมากกว่าถังควบแน่นแบบท่อชุดเดียว ยังไห้พื้นที่น้อยกว่าและทำความสะอาดง่ายกว่าอีกด้วย



ภาพประกอบที่ 9 ลักษณะของถังควบแน่นแต่ละชนิด

a) แบบท่อชุด b) แบบท่อตรง (Ernest, 1972)

น้ำหล่อเย็นที่ใช้ควรเป็นน้ำอ่อนเพื่อป้องกันการเกิดคราบห่อหุ้มพื้นที่ผิวแลกเปลี่ยนความร้อน อันจะทำให้การแลกเปลี่ยนความร้อนลดลง และต้องทำความสะอาดบ่อยครั้งขึ้น ใน การสร้างถังควบแน่น ควรออกแบบให้มีขนาดใหญ่เล็กน้อย การใช้ห่อหุงหรือห่อขดที่มีความยากจะซ้ายเพิ่มพื้นที่ที่สัมผัสกับไอน้ำและองค์ประกอบของน้ำมันหอมระเหยที่เป็นไอน้ำขึ้น และดูดลืนความร้อนได้มากกว่า จะช่วยลดปริมาณน้ำหล่อเย็นที่ใช้ ดังนั้น อุณหภูมิของของเหลวที่ได้จากการควบแน่น จะใกล้เคียงกับอุณหภูมิของน้ำหล่อเย็น พื้นที่ผิวของถังควบแน่นความมากเพียงพอเพื่อรับการกลั่นที่มีอัตราการกลั่นเร็ว การกลั่นข้าเกินไปจะทำให้เกิดความเสียหายเนื่องจากการเกิดปฏิกิริยาไฮโดรคลิซของเอสเทอร์ มีน้ำที่กลั่นออกมากเกินไป และเกิดการรวมตัวกันเป็นกลุ่มก้อนของพีชวัตถุดิบ ซึ่งจะทำให้ผลผลิตของน้ำมันหอมระเหยที่ได้ดี

ในการควบแน่นไครอร้อนที่รวดเร็วเกินไปจะทำให้ถังควบแน่นทำงานไม่สม่ำเสมอ หรือเกิดการติดขัด จากเหตุผลดังกล่าวจึงควรป้อนน้ำหล่อเย็นให้เพียงพอเท่าที่จำเป็นในการควบแน่นและการทำเย็นเท่านั้น ซึ่งขึ้นอยู่กับชนิดของผลิตภัณฑ์ของน้ำมันหอมระเหยด้วยประสิทธิภาพสูงสุดของการควบแน่นคือ ได้ของเหลวจากการควบแน่นมีอุณหภูมิต่ำและน้ำหล่อเย็นที่ออกจากการถังควบแน่นมีอุณหภูมิของไครอร้อนที่เข้าสู่ถังควบแน่น

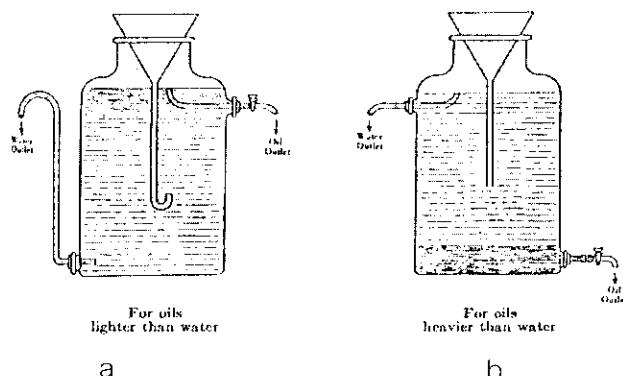
ถ้าอัตราส่วนระหว่างพื้นที่ผิวถังควบแน่นกับพื้นที่ผิวของการให้ความร้อนในหม้อต้มกลั่นเป็นสัดส่วนที่เหมาะสม จะเป็นการบำรุงรักษาถังควบแน่น และช่วยให้อัตราการกลั่นเร็วมากขึ้น ถ้าไครอร้อนผ่านยังถังควบแน่นด้วยความเร็วสูงในขณะที่ห่อของถังควบแน่นสั่นเกินไป สำหรับการควบแน่นที่สมบูรณ์หรือการทำเย็นของเหลวที่ได้จากการควบแน่น จะทำให้เกิดการสูญเสียน้ำมันหอมระเหยจากการระเหยได้ ท่อของถังควบแน่นมักหักจากทองแดงเคลือบดีบุกหรือดีบุกบริสุทธิ์และมักใช้อลูมิเนียมหรือสแตนเลสในการนี้ที่ต้องป้องกันการเปลี่ยนลีของน้ำมันหอมระเหยจากปฏิกิริยาของเหล็กหรือทองแดง อย่างไรก็ตามอลูมิเนียมไม่สามารถใช้กับน้ำมันหอมระเหยที่มีฟืนอัดเป็นองค์ประกอบ

ในการกลั่นที่ใช้ระบบลดความดัน ห่อของถังควบแน่นต้องมีความแข็งแรง เพียงพอเพื่อรับความดันที่แตกต่าง โดยไม่ทำให้น้ำหล่อเย็นจากตัวถังควบแน่นร้าวเข้ามาในห่อ และถังควบแน่นต้องมีความกว้างเพียงพอที่จะไม่เป็นอุปสรรคในการไหลของไครอร้อน ถ้าห่อคงห้าน มีเด่นผ่านศูนย์กลางน้อยจนเกินไปจะเป็นการเพิ่มความดันภายในหม้อต้มกลั่น ทำให้เกิดความดันย้อนกลับ พึงระวังไว้เสมอว่าโครงสร้างของอุปกรณ์ที่ใช้ในการต้มกลั่นควรจะมีตะแกรงระหว่างห่อคอกห่านกับตัวถังควบแน่นเพื่อกันเศษของพีชวัตถุดิบผ่านเข้าไปในห่อของถังควบแน่น ซึ่งจะทำให้

เกิดการอุดตัน และเป็นสาเหตุของการระเบิดของหม้อต้มกลัน และที่หม้อต้มกลันควรติดตั้งวาล์วนิรภัยได้ด้วย

7.1.3 เครื่องแยกน้ำมันหอมระเหย

เครื่องแยกน้ำมันหอมระเหยเป็นส่วนประกอบหลักส่วนที่ 3 ในการกลัน เป็นอุปกรณ์ที่ใช้รองรับของเหลวจากการควบแน่น อาจใช้เป็นวดแก้วใสหรือเป็นเครื่องแยกน้ำมันหอมระเหย ทำงานโดยแยกน้ำมันหอมระเหยออกจากของเหลวที่ได้จากการควบแน่น เนื่องจากปริมาตรของน้ำที่ได้จากการควบแน่นมากกว่าปริมาตรของน้ำมันหอมระเหยเป็นจำนวนมาก ดังนั้นจึงจำเป็นที่จะต้องกำจัดน้ำออกอย่างต่อเนื่อง ของเหลวที่ได้จากการควบแน่นจะไหลจากถังควบแน่นเข้าสู่เครื่องแยกน้ำมันหอมระเหย ซึ่งจะแยกน้ำที่ใช้ในการกลันและน้ำมันหอมระเหยออก กันโดยอัตโนมัติ เครื่องแยกน้ำมันหอมระเหยสร้างตามหลักความแตกต่างของความถ่วงจำเพาะ จึงทำให้น้ำและน้ำมันหอมระเหยไม่สามารถละลายเข้าด้วยกันได้ ของเหลวทั้งสองจึงแยกออกเป็น 2 ชั้น ซึ่งโดยปกติแล้วน้ำมันหอมระเหยจะลอยอยู่บนหนึ่งชั้นของน้ำ แต่ในกรณีที่ความถ่วงจำเพาะของน้ำมันหอมระเหยมากกว่า 1.0 น้ำมันหอมระเหยจะจมอยู่ด้านล่างของเครื่องแยกน้ำมันหอมระเหย (ภาพประกอบที่ 10) การออกแบบส่วนรองรับน้ำมันจึงต้องออกแบบ ให้สามารถกำจัดน้ำออกได้ทั้งกรณีที่ทำการกลันน้ำมันหอมระเหยที่หนักกว่า หรือเบากว่าน้ำ



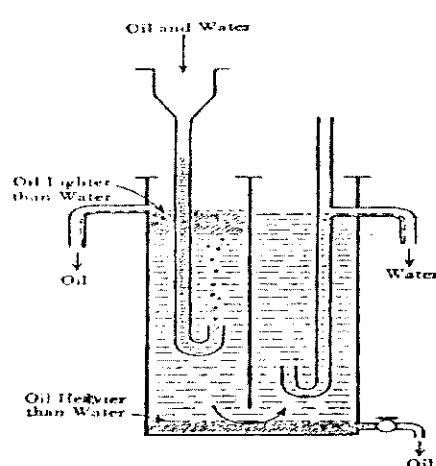
ภาพประกอบที่ 10 เครื่องแยกน้ำมันหอมระเหยตามหลักความแตกต่างของความถ่วงจำเพาะ

- น้ำมันหอมระเหยมีความถ่วงจำเพาะน้อยกว่าน้ำ
- น้ำมันหอมระเหยมีความถ่วงจำเพาะมากกว่าน้ำ (Ernest, 1972)

ในการแยกน้ำมันหอมระเหยออกจากของเหลวที่ได้จากการควบแน่นควรจะทำโดยใช้ขั้นตอน 2 อัน โดยจัดให้น้ำที่ในหลอดจากขาดแรกในลงสูญดที่ 2 เพื่อให้แน่ใจว่าน้ำมันหอมระเหยจะไม่สูญเสียเป็นหยดเล็กๆ อยู่ในน้ำเลย ปัจจัยที่สำคัญในการแยกน้ำมันหอมระเหยออกจากการของเหลวคืออุณหภูมิ

เครื่องแยกน้ำมันหอมระเหยขนาดเล็กมักทำจากแก้ว ส่วนที่มีขนาดใหญ่กว่ามักทำจากโลหะ เช่น ดีบุก ทองแดงเคลือบดีบุก อลูมิเนียม หรือ เหล็กชุบสังกะสี โดยส่วนมากนิยมใช้ภาชนะที่ทำด้วยทองแดงเคลือบดีบุกจะเหมาะสมที่สุด ไม่ควรใช้ภาชนะที่ทำด้วยตะกั่ว กับน้ำมันหอมระเหยที่มีองค์ประกอบของกรดไขมันอิสระ เพราะจะทำให้เกิดเกลือของตะกั่ว ซึ่งอาจเป็นพิษ ถ้าใช้น้ำมันหอมระเหยภายใต้ร่างกาย ท่อหรืออุปกรณ์ที่ทำด้วยยางก็ไม่สมควรนำมาใช้ เพราะยางจะละลายในน้ำมันหอมระเหย ทำให้เกิดกลิ่นที่ไม่เพียงประสงค์ได้

ส่วนรองรับชนิดอื่นๆ ได้แก่ภาชนะรูปทรงกระบอกหรือรูปทรงสี่เหลี่ยมผืนผ้าซึ่งแบ่งภายในออกเป็น 2 ช่อง โดยส่วนล่างของแต่ละช่องจะกว้างเดือนนิ้วซึ่งว่างเดือนนิ้วอยู่เหนือส่วนล่างสุดของภาชนะเพื่อให้ทั้ง 2 ช่องสามารถเชื่อมต่อกันได้ ของเหลวที่ได้จากการกลิ่นและควบแน่นจะไหลออกทางช่องแรก ในขณะที่น้ำที่ได้จากการกลิ่นและควบแน่นจะไหลออกทางท่อด้านบนของช่องที่ 2 ส่วนน้ำมันหอมระเหยที่เบากว่าน้ำจะสะสมอยู่ส่วนบนของช่องแรก และไหลออกทางท่อที่ติดตั้งไว้ในขณะที่น้ำมันหอมระเหยที่หนักกว่าน้ำจะจมอยู่ที่ส่วนล่างสุดของทั้งสองช่องที่เชื่อมต่อกันและไหลออกทางท่อที่ติดตั้งไว้ (ภาพประกอบที่ 11)

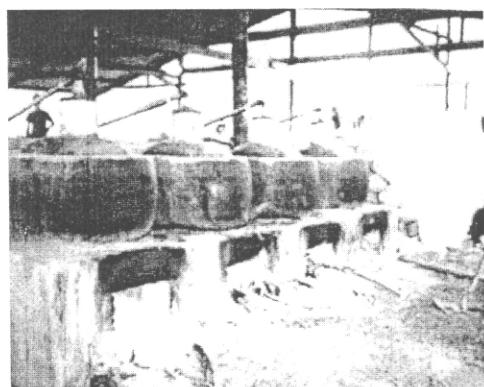


ภาพประกอบที่ 11 เครื่องแยกน้ำมันหอมระเหยสำหรับแยกน้ำมันที่มีความถ่วงจำเพาะน้อยกว่าและ หรือ มากกว่าน้ำ (Ernest, 1972)

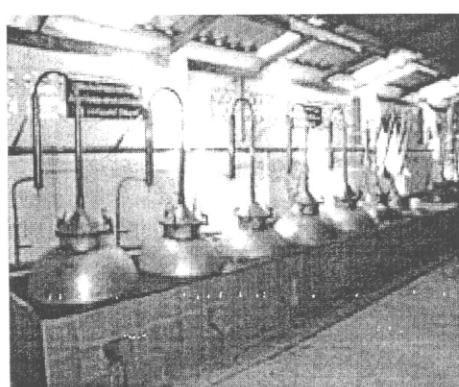
เมื่อเข้าสู่เครื่องแยกน้ำมันหอมระเหย น้ำมันหอมระเหยและน้ำไม่ได้แยกออกจากกันในทันทีทันใด โดยเฉพาะถ้าความแตกต่างระหว่างความถ่วงจำเพาะของน้ำและน้ำมันหอมระเหยต่างกันเพียงเล็กน้อย ดังนั้นในการกลั่นจะต้องไม่ทำให้เกิดอัตราการไหลเร็วเกินไป และควรหลีกเลี่ยงการทำให้เกิดการไหลแบบบีบป่วนในของเหลว ในทางตรงกันข้ามควรออกแบบให้เครื่องแยกน้ำมันหอมระเหยมีขนาดใหญ่เพียงพอที่จะทำให้น้ำและน้ำมันหอมระเหยแยกออกจากกันได้อย่างสมบูรณ์เท่าที่จะเป็นไปได้ (จุฬารณ์วัลย์ลักษณ์, 2522 และ Ernest, 1972)

7.2 อุปกรณ์การกลั่นน้ำมันหอมระเหยกฤษณา

อุปกรณ์การกลั่นน้ำมันหอมระเหยกฤษณาที่ชุมชนใช้โดยทั่วไปจะเป็นการกลั่นด้วยน้ำซึ่งโดยส่วนใหญ่ยังเป็นการกลั่นแบบโบราณลักษณะดังรูปที่ 12 (a) และมีบางที่ได้ปรับปรุงให้เป็นการกลั่นที่พัฒนาขึ้nlักษณะดังรูปที่ 12 (b)



(a)



(b)

ภาพประกอบที่ 12 อุปกรณ์กลั่นน้ำมันหอมระเหยกฤษณาที่ชุมชนใช้โดยทั่วไป (a) การกลั่นแบบโบราณ และ (b) การกลั่นแบบทันสมัย (<http://www.krissanapanasin.com>)

อุปกรณ์กลั่นที่มีการใช้งานอย่างแพร่หลายในอุตสาหกรรมน้ำมันยังมีจุดด้อย เช่น การควบคุมความสม่ำเสมอของการให้ความร้อนจะยังไม่ดี เวลาที่ใช้ในการกลั่นยังนานกว่าปกติ ประสิทธิภาพในการสกัดและการพาน้ำมันกฤษณาออกมายังน้อย (<http://www.homesuk.com>)

ถ้าเป็นอุปกรณ์กลั่นด้วยน้ำหรือกลั่นด้วยน้ำแล้วโอน้ำจะไม่สามารถเป็นอุปกรณ์กลั่นด้วยน้ำได้ และถ้าเป็นอุปกรณ์สำหรับกลั่นด้วยไอน้ำก็ไม่สามารถเป็นอุปกรณ์กลั่นด้วยน้ำหรือกลั่นด้วยไอน้ำได้ นอกจากนี้อุปกรณ์ดังกล่าวยังไม่สามารถกลั่นที่ความดันสูงกว่าหรือต่ำกว่าความดันบรรยายกาศ (Babu et al., 2005)

8. การวิเคราะห์องค์ประกอบทางเคมีของน้ำมันหอมระ夷

8.1 Thin Layer Chromatography (TLC)

เป็นเทคนิคที่ใช้หลักการโครงสร้างเคมีแบบดูดซับ Solid-liquid chromatography ของผลิตภัณฑ์ที่ถูกแยกจะถูกดูดซับโดยเฟสคงที่ที่เป็นของแข็ง เฟสคงที่ที่นิยมใช้คือ Silica gel ($\text{SiO}_2 \cdot \text{XH}_2\text{O}$) และ Alumina (Al_2O_3) ในขณะเดียวกันเฟสเคลื่อนที่ซึ่งเป็นของเหลวจะพาสารให้เคลื่อนที่ไป เมื่อจากสารที่มีโครงสร้างต่างกันจะได้รับแรงดึงดูดแรงดันต่างกันด้วย ดังนั้นสารแต่ละชนิดจึงเคลื่อนที่ในอัตราที่แตกต่างกัน สารที่ถูกดูดซับได้ดีกว่าจะเคลื่อนที่ได้ช้ากว่าสารที่ถูกดูดซับน้อย จึงทำให้เกิดการแยกของสารขึ้นเป็นແ年年底 เรียกว่า Chromatogram เฟสคงที่จะทำหน้าที่ 2 ลักษณะ คือ รับโมเลกุลของสารเข้ามาสัมผัสกับตัวมัน เรียกว่าเกิด Adsorption และปล่อยให้โมเลกุลของสารเคลื่อนที่ต่อไป เรียกว่าเกิด Desorption (<http://www.ist.cmu.ac.th>)

8.2 Gas Chromatography (GC)

เป็นเทคนิคหนึ่งที่ใช้ในการแยกองค์ประกอบต่างๆ ของสาร ซึ่งเทคนิคนี้หมายความว่าที่จะใช้กับสารที่มีคุณสมบัติพิเศษ คือ สามารถระเหยกลายเป็นไอ (Gas) ได้เมื่อถูกความร้อนและกลไกที่ใช้ในการแยกองค์ประกอบต่างๆ ในสารตัวอย่างจะอาศัยหลักของความชอบที่แตกต่างกันขององค์ประกอบในตัวอย่างที่มีต่อ Phase 2 Phase คือ Stationary phase และ Mobile phase

8.3 Gas chromatography-Mass spectrometry (GC-MS)

เป็นเทคนิคที่สามารถบ่งบอกชนิดขององค์ประกอบที่มีอยู่ในสารได้แม่นยำโดยอาศัยการเปรียบเทียบ Fingerprint ของเลขมวล (Mass number) ของสารตัวอย่างนั้นๆ กับข้อมูลที่มีอยู่นอกจากนี้เทคนิคนี้ยังมีความสามารถในการวิเคราะห์ได้ทั้งในเชิงปริมาณ (Quantitative analysis) และเชิงคุณภาพ (Qualitative analysis) ได้อย่างถูกต้อง โดย GC-MS ประกอบไปด้วย 2 ส่วน คือ ส่วนของเครื่อง GC ซึ่งเป็นส่วนที่ทำหน้าที่ในการแยกองค์ประกอบของสารที่มีอยู่ในตัวอย่างให้ออกมาทีละองค์ประกอบ และอีกส่วนคือ เครื่อง MS (Mass spectrometry) ซึ่งจะทำหน้าที่เป็นเครื่องตรวจวัดปริมาณประจำ (Detector) ตรวจสอบดูว่า องค์ประกอบต่างๆ ที่ผ่านออกมายังเครื่อง GC นั้นมีเลขมวลเป็นเท่าไร เพื่อที่จะได้สามารถท่านายได้ว่า สารที่เราสนใจอยู่นั้นประกอบด้วยองค์ประกอบชนิดใดบ้างและมีปริมาณเท่าไร

องค์ประกอบที่สำคัญของเครื่อง GC สามารถแบ่งออกได้เป็น 3 ส่วนคือ

(1) Injector คือ ส่วนที่สารตัวอย่างจะถูกฉีดเข้าสู่เครื่องและระเหยเป็นไอ (Gas) พร้อมกับถูกทำให้เป็นเนื้อดีyaw ก่อนที่จะเข้าสู่คอลัมน์ (Column) อุณหภูมิที่เหมาะสมของ Injector ควรเป็นอุณหภูมิที่สูงพอที่จะทำให้สารตัวอย่างสามารถระเหยได้แต่ต้องไม่ถูกทำให้สลายตัว (Decompose)

(2) Oven คือ ส่วนที่ใช้สำหรับบรรจุ columm (Column) เครื่องและเป็นส่วนที่ควบคุมอุณหภูมิของ columm (Column) ให้เปลี่ยนไปตามความเหมาะสมกับสารที่ถูกฉีด ซึ่งอุณหภูมิของ Oven นั้นจะสามารถปรับเปลี่ยนได้ 2 แบบคือ Isocratic temperature และ Gradient temperature แล้วแต่ความต้องการของผู้วิเคราะห์ข้อดีของการทำ Gradient temperature คือสามารถใช้กับสารตัวอย่างที่มีจุดเดือดกว้าง (Wide boiling range) และยังช่วยลดเวลาในการวิเคราะห์ลงได้อีกด้วย (Analysis time)

(3) เครื่องตรวจวัดปริมาณประจำ (Detector) คือ ส่วนที่จะใช้สำหรับตรวจวัดองค์ประกอบที่มีอยู่ในสารตัวอย่าง ดูว่าสารนั้นมีปริมาณอยู่เท่าไร ซึ่งความสามารถของการตรวจวัดนั้นจะขึ้นอยู่กับชนิดของเครื่องตรวจวัดปริมาณประจำ (Detector) ที่เลือกใช้ โดยชนิดของเครื่องตรวจวัดปริมาณประจำ (Detector) ที่ใช้กับเครื่อง GC นั้นมีอยู่หลายอย่าง เช่น

Thermal conductivity detector

Flame ionization detector

Electron capture detector

Mass spectrometry

9. องค์ประกอบของน้ำมันหอมระเหยกฤษณา

ตีพิรั้อม (2537) รายงานว่ามีผู้ศึกษาแยกองค์ประกอบด้านเคมีของน้ำมันหอมระเหยกฤษณาอยู่หลายราย ส่วนใหญ่จะพบว่าในสารกฤษณา มีองค์ประกอบไปด้วยสารที่เป็นยางหรือเรซินอยู่มาก และมีสารที่ละลายได้ในแอลกอฮอล์อยู่ 48 เปอร์เซ็นต์ หลังจากที่แยกแอลกอฮอล์ออกไปแล้วสารที่ได้คือ เบนซิล อัซีตอ� (Benzyl acetone) คีโตน (Ketone) ที่ยังจำแนกชนิดไม่ออก มีสารเซสควิเทอร์พีน แอลกอฮอล์ (Sesquiterpene alcohol) มีกรดบางตัวรวมทั้งไฮโดรซินนามิก อซีด (Hydrocinnamic acid) ในสารต่างๆ เหล่านี้พบว่า สารที่ทำให้เกิดกลิ่นหอมคือ เซสควิเทอร์พีน แอลกอฮอล์ (Sesquiterpene alcohol) ซึ่งมีหลายชนิด เช่น ไดไฮดรอฟูโรอล (Dihydroagarofural) บีต้าอะกาโรฟูราณ (β -Agarofuran) และฟ้าอะกาโรสไปโอล (α -Agarospirol) และอะกาโรล (Agarol) และยังมีองค์ประกอบอื่นที่ตรวจพบในสายพันธุ์ *Aquilaria malaccensis* Lamk ดังแสดงในตารางที่ 2

ตารางที่ 2 แสดงองค์ประกอบทางเคมีของน้ำมันหอมระเหยกุฉณฑาที่ตรวจพบ (<http://www.agarwoodthailand.com>)

ลำดับที่	องค์ประกอบทางเคมี	ร้อยละที่พบ (%)
1	2-(2-(4'-methoxyphenyl)ethyl)chromone	27.0
2	2-(2-phenylethyl)chromone	15.0
3	Oxoagarospirol	5.0
4	9,11-eremophiladien-8-one	3.0
5	6-methoxy-2(2-(4-methoxyphenyl)ethyl)chromone	2.5
6	Guaia-1(10),11-dien-15-al	1.5
7	Selina-3,11-dienol	1.5
8	Kusunol	1.4
9	Selina-2,11-dien-14-ol	1.0
10	Guaia-1(10),11-dien-15-oic acid	1.0
11	Selina-3,11-dien-9-one	0.8
12	Jinko-eremol	0.7
13	Selina-4,11-dien-14-al	0.7
14	Dihydrokaranone	0.7
15	Selina-3,11-dien-14-al	0.6
16	2-hydroxyguaia-1(10),11-dien-15-oic acid	0.4
17	β -agarfuran	0.4
18	Guaia-1(10),11-dien-15-ol	0.3
19	Guaia-1(10),11-dien-15,2-oxide	0.3
20	Selina-3,11-dien-14-oic acid	0.3
21	Norketoagarfuran	0.2
22	Agarspirol	0.2

ตารางที่ 2 แสดงองค์ประกอบทางเคมีของน้ำมันหอมระ夷กฤษณาที่ตรวจพบ (ต่อ)
 (<http://www.agarwoodthailand.com>)

ลำดับที่	องค์ประกอบทางเคมี	ร้อยละที่พบ (%)
23	Sinenofuranol	0.2
24	Selina-4,11-dien-14-oic acid	0.2
25	9-hydroxyselina-4,11-dien-14-oic acid	0.2
26	Dehydrojinkoh-eremol 00.1 rotundone	0.2
27	α -bulnesene	0.1
28	Karanone	0.1
29	α -guaiene	0.1
30	Bulnesene oxide	0.1
31	Guaia-1(10),11-dien-9-one	0.1
32	1,5-epoxynorketoguaiene	0.1
	รวม	65.9

10. งานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

ปรัชญา (2537) กลั่นน้ำมันหอมระ夷กฤษณา โดยนำชิ้นไม้กฤษณาสับให้เป็นชิ้นเล็กๆ ตากแดดจนแห้งแล้วนำไปโม่ให้ละเอียด แช่น้ำหมักในถังประมาณ 1 อาทิตย์ นำชิ้นไม้ที่หมักแล้วเข้าเครื่องกลั่น กลั่นประมาณ 10 วัน ก็จะได้น้ำมันหอมระ夷จากกฤษณา โดยเฉลี่ยเนื้อไม้ 15 กิโลกรัม เมื่อผ่านกระบวนการกลั่นแล้วจะได้น้ำมันหอมระ夷ประมาณ 2 ตรึง ขายได้ประมาณ 5000-20000 บาท และหากไม้กฤษนาที่เหลือจากการกลั่นสามารถนำไปเป็นส่วนผสมของครุภัณฑ์

ອองอาจ (2546) จำแนกการกลั่นน้ำมันหอมระ夷จากไม้กฤษนาไว้ 2 แบบ คือ การกลั่นแบบใบราวนและการกลั่นแบบหันสมัย การกลั่นแบบใบราวนิยมเรียกว่า การต้มกลั่น การต้มกลั่นแบบใบราวนจะไม่คำนึงถึงสายพันธุ์ มักจะอาศัยความชำนาญเลือกเนื้อไม้กฤษนาที่หาได้จากในป่ารวมกันแล้วนำไปใส่ครกตำจนละเอียด หลังจากนั้นจะนำไปไม้กฤษนาที่ป่นแล้วไปหมักไว้ 15-30 วัน จากนั้นก็นำเข้าหม้อต้มกลั่น การต้มกลั่นนี้จะใช้เวลาประมาณ 15 วันต่อ 1 หม้อ น้ำมันจะออกมากอยู่บนผิวน้ำ สามารถใช้ช้อนตักใส่ขวดได้ การต้มกลั่นแบบนี้มักได้น้ำมันหอม

คุณภาพดี กลืนน้ำมันไม่ได้มากนัก เพราะยังมีน้ำผสมอยู่ในเนื้อน้ำมัน ส่วนกรรมวิธีการต้มกลั่นแบบทันสมัยต้องเริ่มต้นจากการคัดสายพันธุ์ไม้กฤษณา เมื่อได้ไม้กฤษณาสายพันธุ์ดีแล้ว ก็นำมาคัดแยกเกรด เกรดเดียวกันไว้ต้มกลั่นด้วยกัน นำไปต้มกฤษณาไปตากแดดให้แห้งสัก 2-3 แดด หรืออาจจะนำไปอบก็ได้ ถ้าใช้วิธีอบความชื้นจะหายไป 20-30 เปอร์เซ็นต์ จากนั้นนำไม้ไปบด ตามด้วยการหมักในน้ำสะอาดประมาณ 2 วัน แล้วจึงนำไปเข้าเครื่องต้มกลั่นแบบทันสมัยซึ่งจะใช้เวลาต้มกลั่นเพียงห้าชั่วโมง ไม้กฤษณา 15 กิโลกรัม เมื่อนำมาต้มกลั่นแล้วจะได้น้ำมัน 2 ตร.ว. หรือน้ำหนักประมาณ 12 กรัม

ร่างและสุพจน์ (2545) ออกแบบเครื่องกลั่นด้วยน้ำและไอน้ำซึ่งประกอบด้วยส่วนประกอบหลัก 3 ส่วนคือ หม้อต้มกลั่น ชุดควบแน่น และชุดแยกน้ำมันออกจากน้ำ หม้อต้มกลั่นมีขนาดความจุ 95 ลิตร ไอน้ำได้ 20 ลิตร สามารถบรรจุติดต่อได้ 10-13 กิโลกรัมต่อครั้ง ชุดควบแน่นเป็นแบบท่อตรงผ่านน้ำ 3 ท่อ ยาวทั้งหมด 6 เมตร ความจุน้ำ 320 ลิตร ไม่มีชุดทำความสะอาด เย็น การทดสอบพบว่าสามารถกลั่นน้ำมันหอมระเหยจากพืชตัวอย่างได้เปอร์เซ็นต์โดยน้ำหนักสูงที่สุดภายในห้าโมงแรก และอุณหภูมิของน้ำในชุดควบแน่นสูงสุดที่ 44 องศาเซลเซียลสูงภายในห้าโมงแรกของกระบวนการ ตัวการกลั่น ตัวการให้ผลของน้ำที่ควบแน่นประมาณ 10 ลิตรต่อชั่วโมง การทดสอบการกลั่นพบว่า ในตะไคร้หอมให้น้ำมันหอมระเหยคิดเป็นเปอร์เซ็นต์โดยน้ำหนักสดตั้งแต่ 0.60 % - 0.67 % ใบบุ้งคัลปัตส 0.31 % - 0.73 % และใบโบรพา 0.08 % - 0.12 %

ปันตาและเข้าลิต (2543) ศึกษาเครื่องกลั่นด้วยน้ำและไอน้ำ ดำเนินการที่ความดันบรรยากาศปกติ เครื่องกลั่นประกอบด้วยส่วนประกอบสำคัญ 3 ส่วนคือ ส่วนหม้อต้มกลั่น ส่วนควบแน่น และส่วนแยกน้ำมันออกจากน้ำ หม้อต้มกลั่นเป็นถังสแตนเลสรูปทรงกระบอก เส้นผ่าศูนย์กลาง 470 มิลลิเมตร สูง 640 มิลลิเมตร บรรจุติดต่อได้ 10 – 15 กิโลกรัมต่อครั้ง ส่วนควบแน่นประกอบด้วยถังควบแน่นปริมาตรบรรจุน้ำหล่อเย็น 300 ลิตร ขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 640 มิลลิเมตร สูง 950 มิลลิเมตร ภายในประกอบด้วยท่อขดสแตนเลสเส้นผ่าศูนย์กลาง 25.4 มิลลิเมตรและชุดหยอดหล่อเย็นขนาด 5 ตัน ส่วนแยกน้ำมันออกจากน้ำมีความจุ 95 ลิตร ทำด้วยสแตนเลส สามารถกลั่นน้ำมันหอมระเหยคิดเป็นเปอร์เซ็นต์ของน้ำหนักสดของ ไฟล ตะไคร้ และกระชาย ได้ 0.179 - 0.313 %, 0.177 - 0.314 % และ 0.023 - 0.058 % ตามลำดับ

อิศราและคณะ (2542) สร้างเครื่องกลั่นด้วยน้ำและไอน้ำขนาด 1150×1550 มิลลิเมตร ชุดหล่อเย็นมีขนาด 10 ตัน สามารถบรรจุพืชสมุนไพรได้ 150 – 200 กิโลกรัมต่อครั้ง มีระบบแยกน้ำและน้ำมัน น้ำที่กลั่นออกมาน้ำกุบป้อนกลับไปยังถังต้ม สามารถกลั่นน้ำมันตะไคร้หอมคิดเป็นเปอร์เซ็นต์โดยน้ำหนักสดตั้งแต่ 0.344 % - 0.66 % น้ำมันโบรพาคิดเป็นเปอร์เซ็นต์โดย

น้ำหนักสดได้ตั้งแต่ 0.28 % - 0.427 % น้ำมันเบนโซกรูดคิดเป็นเบอร์เท็นต์โดยน้ำหนักสดได้ตั้งแต่ 0.82 % - 0.91 % โดยสิ้นเปลืองค่าใช้จ่ายในการกลั่นเฉลี่ยต่อน้ำหนักพืช ในปีแรกที่เปิดดำเนินการ 30 วันต่อปีเป็น 3.30 บาทต่อกิโลกรัม

Rukachaisirikul et al. (1995) สรักด์ไม้กฤษณาไทยพันธุ์ *Aquilaria agallocha* โดยใช้ตัวทำละลายเอ็กเซน ไดคลอโรเมทธิлен อัซิโตน และเมทานอล พบร่วงค์ประกอบทางเคมี ของสารที่สรักด์ได้คือ Agarotetrol และ Di-2(2-phenylethyl)chromone

Alkhathlan et al. (2005) สรักด์ไม้กฤษณาภัมพูชาโดยใช้ตัวทำละลายอะซิโตน พบร่วม 6-methoxy-2(2-phenylethyl)chromone และ 6,7-dimethoxy-2(2-phenylethyl)chromone เป็นองค์ประกอบ นอกจากนี้ยังพบ abietane ester และ sesquiterpene dehydrofukinone ในน้ำมัน

Yang et al. (1989) พบร Isobaimuxinol, Benzylacetone, p-methoxybenzylacetone, Anisic acid และ β -agarofuran ในน้ำมันหอมระเหยจาก *Aquilaria sinensis*

วัตถุประสงค์

- เพื่อออกแบบและจัดสร้างเครื่องกลั่นน้ำมันหอมระเหยกฤษณาขนาดบรรจุวัตถุดิบได้ 3 กิโลกรัม
- เพื่อศึกษาภาวะที่เหมาะสมของการสรักด้น้ำมันหอมระเหยกฤษณาโดยใช้เครื่องกลั่นตันแบบ
- เพื่อศึกษาองค์ประกอบของน้ำมันหอมระเหยกฤษณา

ประโยชน์ที่ได้รับ

- ได้เครื่องกลั่นน้ำมันหอมระเหยสำหรับใช้ในการวิจัยและการเรียนการสอนระดับปริญญาตรีและบัณฑิตศึกษา
- ทราบสภาพที่เหมาะสมในการสรักด้น้ำมันหอมระเหยกฤษณาด้วยเครื่องกลั่นตันแบบ
- ทราบองค์ประกอบของน้ำมันหอมระเหยกฤษณา
- เป็นแนวทางวิจัยสำหรับงานวิจัยที่เกี่ยวข้องกับการสรักด้น้ำมันหอมระเหยกฤษณาต่อไป

บทที่ 2

วัสดุอุปกรณ์และวิธีการวิจัย

1. วัสดุ

- ไม้กฤษณาสายพันธุ์อโศกวิลาเรีย สับคินทิก้า (*Aquilaria subintegra*) จากชนวนไม้กฤษณา (ไม้หอน) แห่งประเทศไทย จังหวัดตราด สนกรนไม้กฤษณาพัทลุง จำกัด และกลุ่มอุตสาหกรรมชุมชน จังหวัดสตูล
- ตัวอย่างน้ำมันหอมระ夷กฤษณาจากสวนไม้กฤษนาพัทลุง จำกัดและกลุ่มอุตสาหกรรมชุมชน จังหวัดสตูล

2. อุปกรณ์

- ชุดเครื่องกลั่นที่จัดสร้างขึ้น
- เครื่องมือวิเคราะห์ GC-MS รุ่น HP 5890 Gas chromatograph – HP 5972 Mass selective detector ศูนย์เครื่องมือวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์
- เครื่องชั่ง (ขนาด 60 กิโลกรัม)
- ถังแก๊ส LPG ขนาด 15 กิโลกรัมและอุปกรณ์ประกอบ

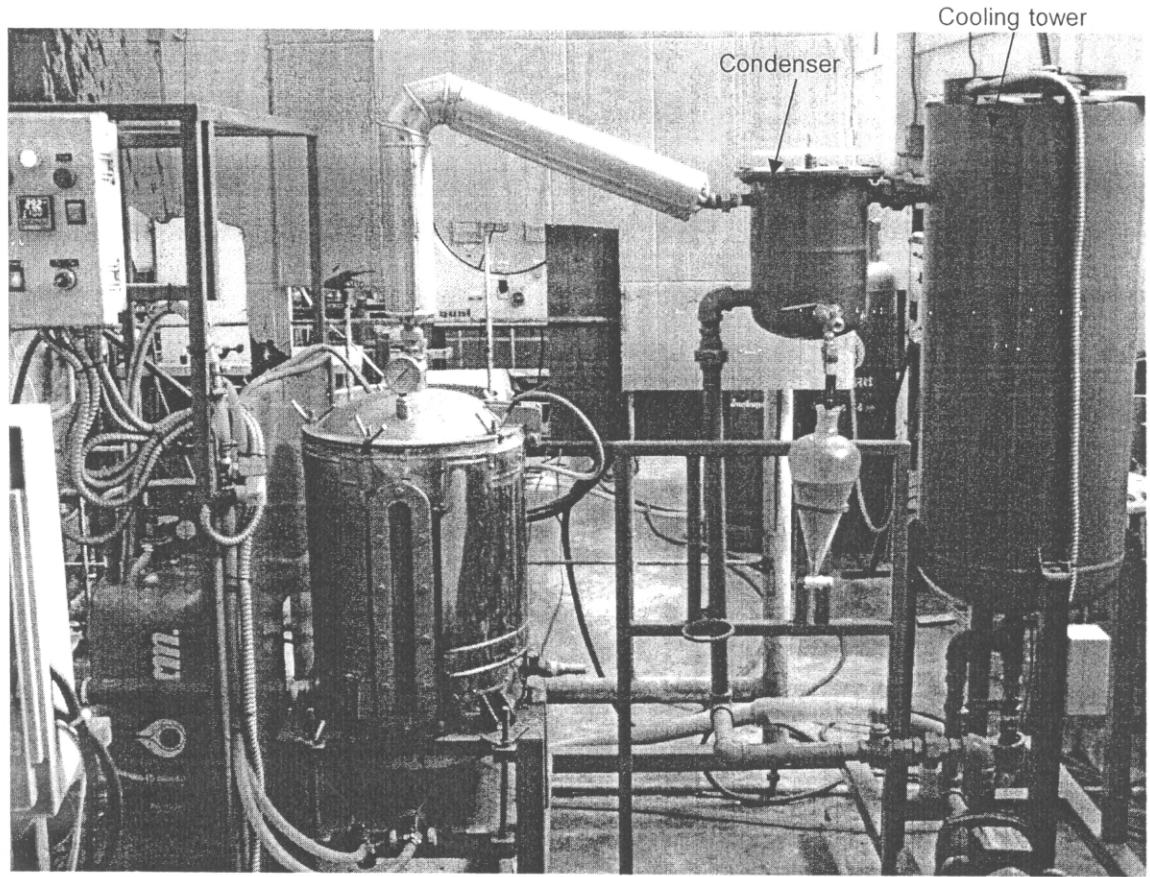
3. วิธีการวิจัย

3.1 การออกแบบและจัดสร้างเครื่องกลั่นน้ำมันหอมระ夷กฤษณา

ออกแบบและจัดสร้างเครื่องกลั่นน้ำมันหอมระ夷กฤษณาตามแบบที่มีขนาดบรรจุวัตถุได้ 3 กิโลกรัม (ภาพประกอบที่ 13) รายละเอียดการออกแบบเป็นดังนี้

3.1.1 ถังกลั่น

เป็นถังบรรยายากาศและสูญญากาศ สามารถทนอุณหภูมิ (T) ประมาณ 70 – 140°C รับความดัน (P) ที่ความดันบรรยายากาศ และต่ำกว่าบรรยายากาศ วัสดุที่ใช้เป็นเหล็กกล้าปลอกสแตนเลส (Stainless steel) เชื่อมต่อตัวถังโดยการเชื่อม ประสิทธิภาพการเชื่อม, f เท่ากับ 0.75 มิลลิเมตร รูปทรงของตัวถังแบบถังทรงกระบอก สามารถบรรจุไม้กฤษณาได้ 3 กิโลกรัม ของการคำนวณออกแบบที่ความหนาแน่นของไม้กฤษณาเท่ากับ $0.25 \frac{\text{kg}}{\text{dm}^3}$



ภาพประกอบที่ 13 เครื่องกลั่นน้ำมันหอมระ夷กดูชณา

ปริมาตรของตัวถัง (V) ที่ได้เท่ากับ 12 ลิตรและค่าความปลอดภัย (Safety factor) 2 เท่า จะได้เท่ากับ 24 ลิตรจากนั้นคำนวณหาเส้นผ่านศูนย์กลางของตัวถังจากสมการที่ 2 จะได้เส้นผ่านศูนย์กลางของตัวถัง (D) เท่ากับ 200 มิลลิเมตร

ความหนาของถังกลั่น (Pressure vessel) กำหนดค่าอุณหภูมิของการออกแบบ, T_{des} เท่ากับ 170°C กำหนดค่าความดันของการออกแบบ, P_{des} เท่ากับ 2 บาร์ หรือ 0.02 MPa. ค่าความเค็นของการออกแบบ, S_{des} เท่ากับ 86.25 ซึ่งหาได้จากสมการที่ 3 และจากสมการที่ 4 สามารถหาความหนาของถังกลั่น (t) ได้เท่ากับ 0.025 มิลลิเมตร สำหรับพื้นที่ผิวของถังกลั่นหาได้จากสมการที่ 5 จะได้พื้นที่ผิวของถัง (A) เท่ากับ 0.502 ตารางเมตร

3.1.2 ฝ่าถัง

ฝ่าปิดตัวถังด้านบนเป็นฝ่าถังแบบฝ่าถังรูปไข่ (Ellipsoidal head) ปริมาตรของฝ่าถังบน ($V_{\text{head_บน}}$) จะมีปริมาตรเท่ากับ 2.096 ลิตรซึ่งหาได้จากสมการที่ 6 และพื้นที่ผิวของฝ่าถังบน ($A_{\text{head_บน}}$) หาได้จากสมการที่ 7 จะได้พื้นที่ผิวของฝ่าถังบน ($A_{\text{head_บน}}$) เท่ากับ 6.28 ตารางเมตร ฝ่าปิดตัวถังด้านล่างเป็นฝ่าถังแบบจาน (Dished) ปริมาตรของฝ่าถังล่าง ($V_{\text{head_ล่าง}}$) สามารถหาได้จากสมการที่ 8 ซึ่งจะมีปริมาตรของฝ่าถังกลันล่าง ($V_{\text{head_ล่าง}}$) เท่ากับ 1.05 ลิตรและพื้นที่ผิวของฝ่าถังล่าง ($A_{\text{head_ล่าง}}$) หาได้จากสมการที่ 9 จะได้พื้นที่ผิวของฝ่าถังล่าง ($A_{\text{head_ล่าง}}$) เท่ากับ 1.834 ตารางเมตร

3.1.3 ชุดแยกน้ำมันหอมระเหย

ใช้กรวยแยกที่ทำจากแก้วขนาด 1 ลิตร ตั้งแสดงในภาพประกอบที่ 14

3.2 การปรับปรุงเครื่องกลันน้ำมันหอมระเหยกฤษณา

ได้ปรับปรุงดัดแปลงอุปกรณ์การกลันดังนี้ เดิมชุดแยกน้ำมันหอมระเหยกฤษณา เป็นกรวยแยกขนาด 1 ลิตร ซึ่งมีปริมาตรน้อยเกินไปที่จะรองรับน้ำมันและน้ำมันที่กลันออกมาก การแยกชั้นระหว่างน้ำมันกับน้ำเกิดได้ไม่ดี จึงได้ทำการออกแบบชุดแยกเป็นถังทรงกระบอกทำจากอะคริลิกขนาดปริมาตร 7 ลิตร ต่อกัน 2 ถัง ตั้งแสดงในภาพประกอบที่ 15 ซึ่งคำนวณจากสมการที่ 14 การที่ต้องมีถัง 2 ใบต่อกัน เพื่อให้แน่ใจว่าน้ำมันหอมระเหยจะไม่สูญเสียเป็นหยดเล็กๆ อยู่ในน้ำเลย น้ำมันหอมระเหยกฤษณาซึ่งมีความหนาแน่น้อยกว่าน้ำจะลอยอยู่ด้านบน ส่วนน้ำจะไหลออกทางด้านล่าง และถูกป้อนกลับเข้าสู่ถังกลัน ทำให้สามารถทำการกลันได้โดยไม่ต้องมีการเติมน้ำในถังกลัน ซึ่งเป็นการพัฒนาจากเครื่องกลันแบบดั้งเดิมที่ต้องมีการเติมน้ำเป็นระยะ

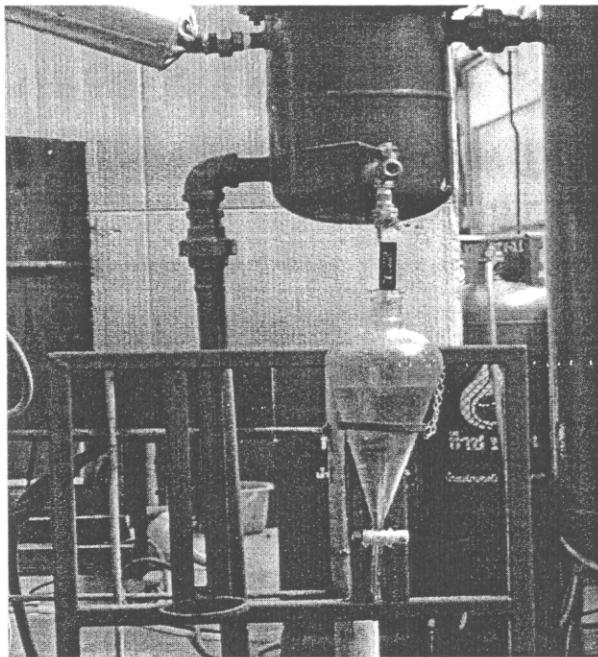
$$V = 0.785 D_i^2 h \times 2 \quad (14)$$

$$V = \text{ปริมาตรของชุดแยก, } \text{dm}^3$$

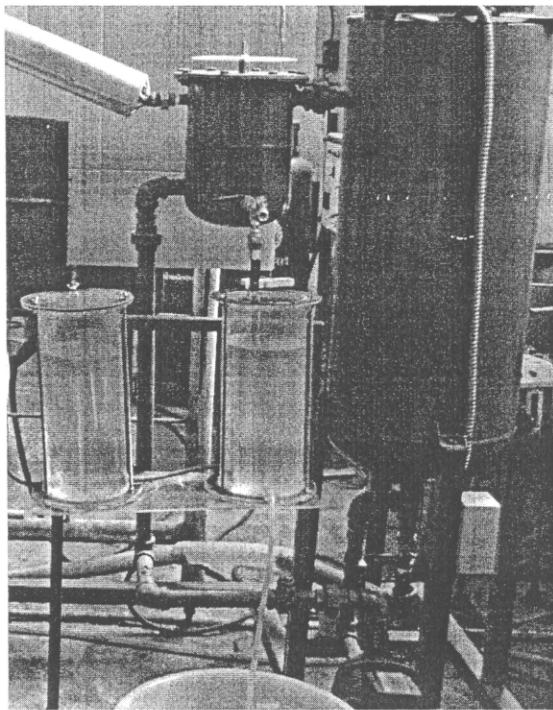
$$D_i = \text{เส้นผ่านศูนย์กลางของท่อกลวงใส, } \text{mm}$$

$$h = \text{ความสูงของท่อกลวงใส, } \text{mm}$$

$$2 = \text{จำนวน 2 ชุด}$$

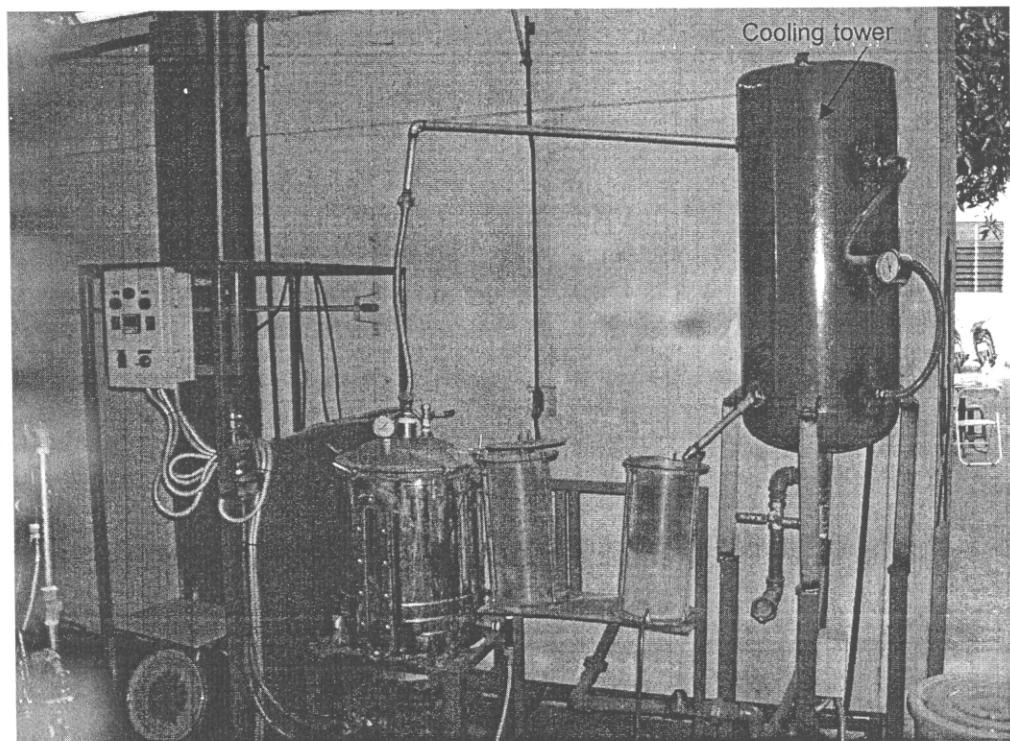


ภาพประกอบที่ 14 ชุดแยกน้ำมันห้องระเหยกถุงนา ก่อนการปรับปรุง



ภาพประกอบที่ 15 ชุดแยกน้ำมันห้องระเหยกถุงนาหลังการปรับปรุง

จากการทดลองกลั่นน้ำมันหอมระ夷กฤชณาพบว่ามีปัญหาน้ำมันติดค้างในท่อไอเสียของเครื่องควบแน่น จึงตัดแปลงโดยเอาเครื่องควบแน่นออก และต่อท่อไอน้ำขนาด 0.5 นิ้ว จากถังกลั่นแล้วเข้าสู่หอผึ้งเย็น (Cooling tower) โดยตรง เพื่อลดปัญหาน้ำมันค้างในท่อเบรียบเทียบจากภาพประกอบที่ 16 และ 13



ภาพประกอบที่ 16 เครื่องกลั่นน้ำมันหอมระ夷กฤชนาหลังการปรับปรุง

3.3 การศึกษาสภาพที่เหมาะสมในการสกัดน้ำมันหอมระ夷กฤชนา

3.3.1 การกลั่นด้วยน้ำ

ทำการทดลองหาสภาวะที่เหมาะสมในการสกัดน้ำมันหอมระ夷กฤชนาด้วยเครื่องกลั่นตันแบบโดยการกลั่นด้วยน้ำ ซึ่งแบ่งเป็นการทดลองก่อนการปรับปรุงเครื่องกลั่นซึ่งใช้ไม้กฤชนาจากชุมชนไม้กฤชนา (ไม้หอม) แห่งประเทศไทย จังหวัดตราด และการทดลองหลังการปรับปรุงเครื่องกลั่นซึ่งใช้ไม้กฤชนาจากสหกรณ์ไม้กฤชนาพัทลุง จำกัด ผสมกับไม้กฤชนาจากกลุ่มอุดสาครมูลนุก จังหวัดสตูล โดยไม้กฤชนาที่ใช้เป็นไม้เกรดเดียวกันทั้งหมด และใช้ไม้ที่ซื้อมาในล็อกเดียวกันนี้ตลอดการทดลอง โดยวิธีการทดลองมีดังนี้

- (1) นำไม้กฤชนาที่จะทำการกลั่นมาสับเป็นชิ้นขนาดประมาณ 1×1 นิ้ว

- (2) นำไปปล่อยความชื้นโดยการตากแดด
- (3) ทำการบดละเอียดขนาดประมาณ 1 – 2 มิลลิเมตร
- (4) นำผงที่บดละเอียดแข่น้ำ 7 วันในสัดส่วน ไม้กฤษณา 1 กิโลกรัมต่อน้ำ 9 ลิตร
- (5) ในการทดลองก่อนการปรับปรุงเครื่องกลั่นจะบรรจุผงไม้ 5 กิโลกรัม และน้ำแข็ง 45 ลิตร ส่วนการทดลองหลังการปรับปรุงเครื่องกลั่นจะบรรจุผงไม้ 3 กิโลกรัม และน้ำแข็ง 27 ลิตร ไม่เครื่องกลั่น แล้วทำการกลั่นด้วยวิธีการกลั่นด้วยน้ำโดยให้ความร้อนโดยตรงจากก๊าซหุงต้ม เป็นเวลานานจนกระทั้งสังเกตว่าไม่มีน้ำมันออกมา
- (6) เก็บตัวอย่างไปวิเคราะห์ทุก 8 ชั่วโมง

3.3.2 การกลั่นด้วยไอน้ำ

ใช้ไม้กฤษณาจากสวนไม้กฤษณาพัทลุง จำกัด ผสมกับไม้กฤษณาจากกลุ่ม อุตสาหกรรมชุมชน จังหวัดสตูล โดยไม้กฤษนาที่ใช้เป็นไม้เกรดเดียวกัน และใช้มีที่ซึ่งมาในลักษณะเดียวกันกับการทดลองกลั่นด้วยน้ำ โดยวิธีการทดลองมีดังนี้

- (1) นำไปปล่อยความชื้นโดยการตากแดด
- (2) นำไปปล่อยความชื้นโดยการตากแดด
- (3) ทำการบดละเอียดขนาดประมาณ 1 – 2 มิลลิเมตร
- (4) นำผงที่บดละเอียดแข่น้ำ 7 วันในสัดส่วนไม้กฤษณา 1 กิโลกรัมต่อน้ำ 9 ลิตร
- (5) บรรจุผงไม้ที่ผ่านการแข่น้ำ 1 กิโลกรัม แล้วทำการกลั่นด้วยไอน้ำโดยใช้อุปกรณ์ที่มีหัวฉีดน้ำของภาควิชาชีวกรรมเคมี เป็นเวลานานจนกระทั้งสังเกตว่าไม่มีน้ำมันออกมา
- (6) เก็บตัวอย่างไปวิเคราะห์ทุก 8 ชั่วโมง

ประสิทธิภาพของการกลั่นพิจารณาจากผลได้ของน้ำมันหอมระเหยซึ่งคำนวณจาก

$$\text{Yield (\%)} = \frac{\text{น้ำหนักของน้ำมันหอมระเหย}}{\text{น้ำหนักของไม้กฤษนาที่ใช้ในการกลั่น}} \times 100$$

3.4 การศึกษาองค์ประกอบของน้ำมันหอมระเหยกฤษณา

ทำการศึกษาองค์ประกอบของน้ำมันหอมระเหยกฤษณาที่กลั่นได้ทั้งจากการกลั่นด้วยน้ำแข็งและไอน้ำ ด้วยเครื่องมือวิเคราะห์ GC-MS รุ่น HP 5890 Gas Chromatograph – HP 5972 Mass Selective Detector ของศูนย์เครื่องมือวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ เปรียบเทียบกับองค์ประกอบของตัวอย่างน้ำมันหอมระเหยกฤษณาจากสวนไม้กฤษณาพัทลุง จำกัดและกลุ่มอุตสาหกรรมชุมชน จังหวัดสตูล โดยสภาวะการทดลองมีรายละเอียดดังนี้

Gas Chromatography

Inlet temp: 250^oC, Split ratio 1:50

Oven temp: Initial temperature 80^oC hold 2 min.

Ramp to 250^oC at 10^oC/min hold 10 min.

Column: Innowax 30m×0.25mm I.D×Film thickness 0.25 μ m

Mass Spectrometer

Ionization mode: Electron Ionization

Acquisition mode: Scan, 35-500 amu

Transferline temp: 250^oC

Solvent delay time: 3 min.

บทที่ 3

ผลและวิจารณ์

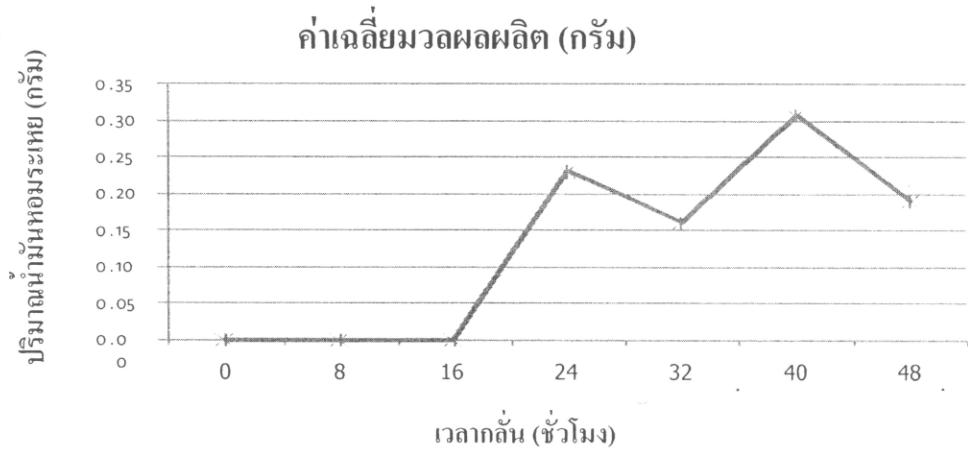
1. การสกัดน้ำมันหอมเร夷กฤษณาโดยการกลั่นด้วยน้ำก่อนการปรับปรุงเครื่องกลั่น

1.1 ความสัมพันธ์ระหว่างปริมาณน้ำมันหอมเร夷กฤษณาและเวลา

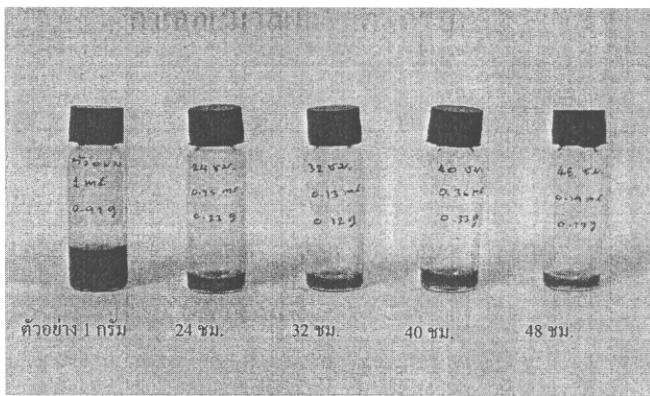
น้ำมันกฤษณาที่กลั่นได้มีลักษณะสีน้ำตาลเข้ม ความหนืดสูง ความหนาแน่นประมาณ 920 กรัม/ลิตร ผลของการกลั่นแสดงต่อตารางที่ 3 และภาพประกอบที่ 17 พบว่าน้ำมันจะเริ่มออกมากเมื่อเวลาในการกลั่นผ่านไป 24 ชั่วโมง เมื่อวิเคราะห์ปริมาณน้ำมันทุก 8 ชั่วโมงหลังจากนั้น พบว่าปริมาณน้ำมันที่ได้ลดลงในชั่วโมงที่ 32 เพิ่มขึ้นในชั่วโมงที่ 40 และกลับลดลงอีกครั้งในชั่วโมงที่ 48 และหลังจากนั้นเมื่อเวลาต่อไปก็จะไม่มีน้ำมันออกมากอีก และจากการทดลองชี้อีก 2 ครั้งได้ผลในลักษณะเดียวกัน รวมค่าเฉลี่ยผลผลิตน้ำมันหอมเร夷กฤษณาที่กลั่นได้ 0.89 กรัม แสดงว่าเครื่องกลั่นยังมีประสิทธิภาพไม่ดีนัก อาจมีการติดค้างของน้ำมันในท่อน้ำไอ้น้ำมันบางส่วนไม่สามารถไหลลงสู่หน่วยแยกได้ ลักษณะน้ำมันที่กลั่นได้แสดงในภาพประกอบที่ 18

ตารางที่ 3 ปริมาณน้ำมันหอมเร夷กฤษนาต่อเวลา โดยการกลั่นด้วยน้ำก่อนการปรับปรุงเครื่องกลั่น

เวลา กลั่น (ชั่วโมง)	มวลผลผลิต น้ำมันกฤษนา การกลั่นครั้งที่ 1 (กรัม)	มวลผลผลิต น้ำมันกฤษนา การกลั่นครั้งที่ 2 (กรัม)	มวลผลผลิต น้ำมันกฤษนา การกลั่นครั้งที่ 3 (กรัม)	ค่าเฉลี่ยมวล ผลผลิตน้ำมัน กฤษนา (\bar{X}) (กรัม)	ค่าเบี่ยงเบน มาตรฐาน (S.D.)
0	0	0	0	0	0.000
8	0	0	0	0	0.000
16	0	0	0	0	0.000
24	0.23	0.25	0.21	0.23	0.020
32	0.12	0.11	0.25	0.16	0.078
40	0.33	0.29	0.30	0.31	0.021
48	0.16	0.21	0.20	0.19	0.026
รวม	0.84	0.86	0.96	0.89	0.064



ภาพประกอบที่ 17 ปริมาณน้ำมันหอมระเหยกุชณาต่อเวลาการล้วน โดยการล้วนด้วยน้ำก่อนการปรับปูงเครื่องกลั่น



ภาพประกอบที่ 18 น้ำมันหอมระเหยกุชนาที่กลั่นได้

1.2 ความสัมพันธ์ระหว่างผลได้และเวลาการล้วน

ตารางที่ 4 แสดงน้ำหนักน้ำหนักสะสม ร้อยละผลได้ (Yield) และร้อยละผลได้สะสมของน้ำมันหอมระเหยกุชนาที่กลั่นได้ด้วยน้ำก่อนการปรับปูงชุดกลั่น พ布ว่าปริมาณผลได้สะสมมีค่าเฉลี่ยเพียง 0.018 เปอร์เซ็นต์ ซึ่งมีปริมาณน้อยกว่าที่ควรจะเป็น จึงควรมีการตรวจสอบปัญหาของเครื่องกลั่น และทำการปรับปูงเพื่อให้มีประสิทธิภาพดีขึ้น

ตารางที่ 4 ปริมาณและผลได้น้ำมันหอมระ夷กฤษณาต่อเวลา โดยการกลั่นด้วยน้ำก่อนการปรับปรุงเครื่องกลั่น

เวลาการกลั่น (ชั่วโมง)	มวลผลผลิตน้ำมัน กฤษณา (กรัม)	มวลผลผลิตน้ำมันกฤษณา สะสม (กรัม)	Yield (%)	Yield สะสม (%)
0	0	0	0	0
8	0	0	0	0
16	0	0	0	0
24	0.23	0.23	0.005	0.005
32	0.16	0.39	0.003	0.008
40	0.31	0.7	0.006	0.014
48	0.19	0.89	0.004	0.018

1.3 ความสัมพันธ์ระหว่างอุณหภูมิการกลั่นต่ออัตราการควบแน่นและปริมาณการใช้เชื้อเพลิง

ตารางผลการทดลองที่ 5 แสดงถึงความสัมพันธ์ของค่าเฉลี่ยระหว่างอุณหภูมิการกลั่น อัตราการควบแน่นและปริมาณเชื้อเพลิง (LPG) ที่ใช้ของการกลั่นด้วยน้ำก่อนการปรับปรุงชุดกลั่น พบร่วาต้องใช้เวลา 8 ชั่วโมงในการต้มน้ำจากอุณหภูมิห้องจนเป็น 99.8 องศาเซลเซียส หลังจากนั้นอุณหภูมิในถังกลั่นสูงกว่าจุดเดือดของน้ำเดือน้อย ทั้งนี้อาจเนื่องจากมีน้ำมันที่มีจุดเดือดสูงกว่าน้ำละลายออกมากและน้ำมันส่วนนี้ไม่ได้ถูกไอน้ำพาไปยังเครื่องควบแน่น ปริมาณการใช้เชื้อเพลิงสูงสุดเกิดใน 8 ชั่วโมงแรกนี้ จากนั้นจึงลดลงโดยมีอัตราการใช้เชื้อเพลิงใกล้เคียงกัน โดยอัตราการควบแน่นไม่คงที่และไม่สอดคล้องกับปริมาณการใช้เชื้อเพลิง แสดงถึงประสิทธิภาพที่ต่ำของเครื่องกลั่น ซึ่งอาจเกิดจากมีถ้าร้อนดันของน้ำมันกฤษณาซึ่งมีความหนืดค่อนข้างสูงภายในท่อนำไปที่ชุดภายในเครื่องควบแน่น จึงได้ทำการผ่าห่อออกมาดู ซึ่งก็พบว่ามีน้ำมันติดค้างอยู่จริง จึงจำเป็นต้องมีการปรับปรุงเครื่องกลั่น ซึ่งรายละเอียดการปรับปรุงได้อธิบายไว้ในหัวข้อ 3.2 ของบทที่ 2

ตารางที่ 5 ผลการทดลองแสดงความสัมพันธ์ของค่าเฉลี่ยระหว่างอุณหภูมิการกลั่น อัตราการควบแน่นและปริมาณเชื้อเพลิง (LPG) ที่ใช้ของ การกลั่นด้วยน้ำก่อนการปรับปรุงชุดกลั่น

เวลาการกลั่น (ชั่วโมง)	อุณหภูมิในถังกลั่น (°C)	อัตราการควบแน่น ¹ (ลิตรต่อชั่วโมง)	ปริมาณเชื้อเพลิง (LPG) ที่ใช้ (กิโลกรัม)
0	26.3	0.00	0.00
8	99.8	0.22	1.90
16	100.9	0.44	1.63
24	101.7	1.31	1.57
32	101.9	1.12	1.50
40	103.1	0.65	1.50
48	104.0	0.67	1.53

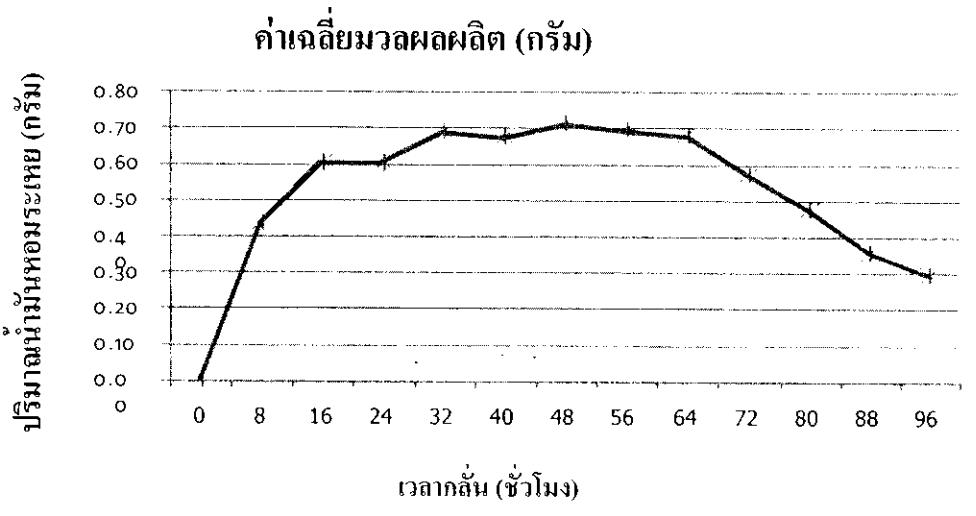
2. การสกัดน้ำมันหอมระ夷กุชณาโดยการกลั่นด้วยน้ำหลังการปรับปรุงเครื่องกลั่น หลังปรับปรุงเครื่องกลั่น ได้ศึกษาสภาวะที่เหมาะสมในการสกัดน้ำมันหอมระ夷กุชณา โดยใช้เม็ดกุชนาปริมาณ 3 กิโลกรัม

2.1 ความสัมพันธ์ระหว่างปริมาณน้ำมันหอมระ夷และเวลาการกลั่น

ผลของการกลั่นแสดงดังตารางที่ 6 และภาพประกอบที่ 19 พบร่วมน้ำมันหอมระ夷จะเริ่มออกที่เวลาการกลั่น 8 ชั่วโมง โดยมีปริมาณเท่ากับ 0.43 กรัม และจะออกมากที่สุดในชั่วโมงที่ 48 โดยมีปริมาณเท่ากับ 0.71 กรัม และค่อยๆ ลดต่ำลง หลังจากกลั่นไป 96 ชั่วโมง จะมีน้ำมันออกมากน้อยมากเท่ากับ 0.29 กรัม รวมค่าเฉลี่ยมวลผลผลิตน้ำมันหอมระ夷กุชนาที่กลั่นได้ 6.79 กรัม โดยน้ำมันหอมระ夷กุชนาที่กลั่นได้มีลักษณะสีน้ำตาลเข้ม ความหนืดสูง ความหนาแน่นประมาณ 920 กรัมต่อลิตร

ตารางที่ 6 ปริมาณน้ำมันหอมระ夷กฤษณาต่อเวลา โดยการกลั่นด้วยน้ำหลังการปั่นปุ่งเครื่องกลั่น

เวลา กลั่น (ชั่วโมง)	มวลผลผลิต น้ำมันกฤษณา การกลั่นครั้งที่ 1 (กรัม)	มวลผลผลิต น้ำมันกฤษณา การกลั่นครั้งที่ 2 (กรัม)	มวลผลผลิต น้ำมันกฤษณา การกลั่นครั้งที่ 3 (กรัม)	ค่าเฉลี่ยมวล ผลผลิตน้ำมัน กฤษณา (\bar{X}) (กรัม)	ค่าเบี่ยงเบน ^{มาตรฐาน} (S.D.)
0	0	0	0	0.00	0.00
8	0.57	0.42	0.31	0.43	0.13
16	0.69	0.60	0.52	0.60	0.09
24	0.42	0.80	0.59	0.60	0.19
32	0.92	0.59	0.56	0.69	0.20
40	0.45	0.89	0.69	0.68	0.22
48	0.43	0.96	0.75	0.71	0.27
56	0.32	0.94	0.83	0.70	0.33
64	0.38	0.87	0.79	0.68	0.26
72	0.25	0.62	0.85	0.57	0.30
80	0.18	0.64	0.60	0.47	0.25
88	0.00	0.51	0.55	0.35	0.31
96	0.00	0.40	0.48	0.29	0.26
รวม	4.61	8.24	7.52	6.79	1.92



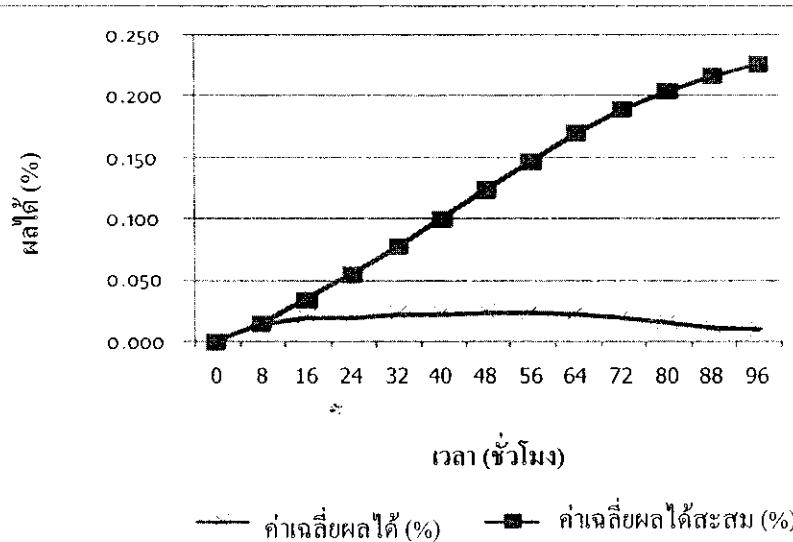
ภาพประกอบที่ 19 ปริมาณน้ำฝนต่อเดือนโดยการกลั่นด้วยน้ำหลังการปรับปรุงเครื่องกลั่น

2.2 ความสัมพันธ์ระหว่างผลได้และเวลาเดือน

ตารางที่ 7 และภาพประกอบที่ 20 แสดงน้ำหนักน้ำหลังการกลั่นด้วยน้ำหลังการปรับปรุงเครื่องกลั่น พบว่าปริมาณผลได้จะลดลงเมื่อเวลาเดือนเพิ่มขึ้น แต่ก็ยังคงอยู่ในระดับที่สูงกว่าปริมาณผลได้เดิมที่ 0.018 เปอร์เซ็นต์ เมื่อเทียบกับปริมาณผลได้เดิมที่ 0.018 เปอร์เซ็นต์ พบว่าหลังการปรับปรุงเครื่องกลั่นจะมีประสิทธิภาพการกลั่นที่เพิ่มขึ้นมาก และเมื่อทำการกลั่นต่อไปจนถึงช่วงการกลั่นที่ 96 ปริมาณผลได้จะลดลงเหลือ 0.226 เปอร์เซ็นต์

ตารางที่ 7 บริมานและผลได้น้ำมันหอมระ夷กฤษณาต่อเวลา โดยการกลั่นด้วยน้ำหลังการปรับปูงเครื่องกลั่น

เวลา(วินาที)	มวลผลผลิตน้ำมัน กษต.	มวลผลผลิตน้ำมันกษต. สะสม	Yield (%)	Yield สะสม (%)
0	0.00	0.00	0.000	0.000
8	0.43	0.43	0.014	0.014
16	0.60	1.04	0.020	0.035
24	0.60	1.64	0.020	0.055
32	0.69	2.33	0.023	0.078
40	0.68	3.01	0.023	0.100
48	0.71	3.72	0.024	0.124
56	0.70	4.42	0.023	0.147
64	0.68	5.10	0.023	0.170
72	0.57	5.67	0.019	0.189
80	0.47	6.14	0.016	0.205
88	0.35	6.50	0.012	0.217
96	0.29	6.79	0.010	0.226



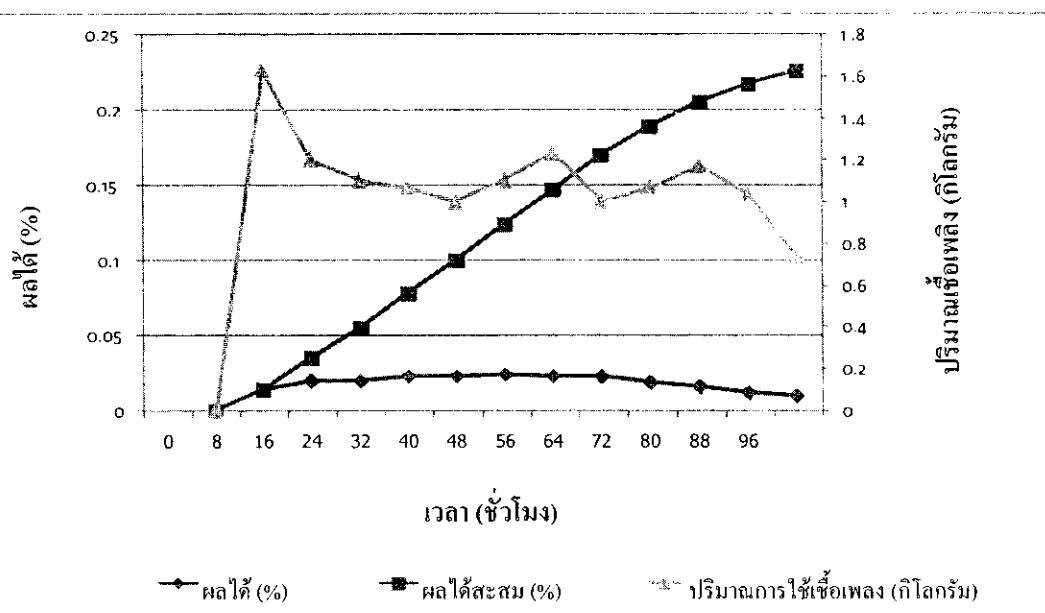
ภาพประกอบที่ 20 บริมานผลได้และผลได้สะสมน้ำมันหอมระ夷กฤษณาต่อเวลา กลั่น โดยการกลั่นด้วยน้ำหลังการปรับปูงเครื่องกลั่น

2.3 ความสัมพันธ์ระหว่างผลได้และปริมาณการใช้เชื้อเพลิง

ตารางที่ 8 และภาพประกอบที่ 21 แสดงปริมาณผลได้น้ำมันหอมเรย์กุชนา และปริมาณการใช้เชื้อเพลิงต่อเวลา โดยการกลั่นด้วยน้ำหลังการปรับปูรุ่งเครื่องกลั่น ปริมาณ เชื้อเพลิง (LPG) ที่ใช้ของกรากลั่นด้วยน้ำหลังการปรับปูรุ่งชุดกลั่น พบร่วมกับการใช้เชื้อเพลิง สูงสุดเป็น 1.63 กิโลกรัมต่อ 8 ชั่วโมง ซึ่งเกิดในช่วงแรกของการต้มน้ำ จากนั้นมีอัตราการใช้ เชื้อเพลิงค่อนข้างคงที่ ปริมาณผลได้ค่อยๆ เพิ่มขึ้นจนถึงชั่วโมงที่ 56 จึงเริ่มลดลง

ตารางที่ 8 ปริมาณผลได้น้ำมันหอมเรย์กุชนาและปริมาณการใช้เชื้อเพลิงต่อเวลา โดยการ กลั่นด้วยน้ำหลังการปรับปูรุ่งเครื่องกลั่น

เวลาการกลั่น (ชั่วโมง)	Yield (%)	Yield สะสม (%)	ปริมาณการใช้เชื้อเพลิง (กิโลกรัม)
0	0.000	0.000	0.00
8	0.014	0.014	1.63
16	0.020	0.035	1.20
24	0.020	0.055	1.10
32	0.023	0.078	1.07
40	0.023	0.100	1.00
48	0.024	0.124	1.10
56	0.023	0.147	1.23
64	0.023	0.170	1.00
72	0.019	0.189	1.07
80	0.016	0.205	1.17
88	0.012	0.217	1.03
96	0.010	0.226	0.73



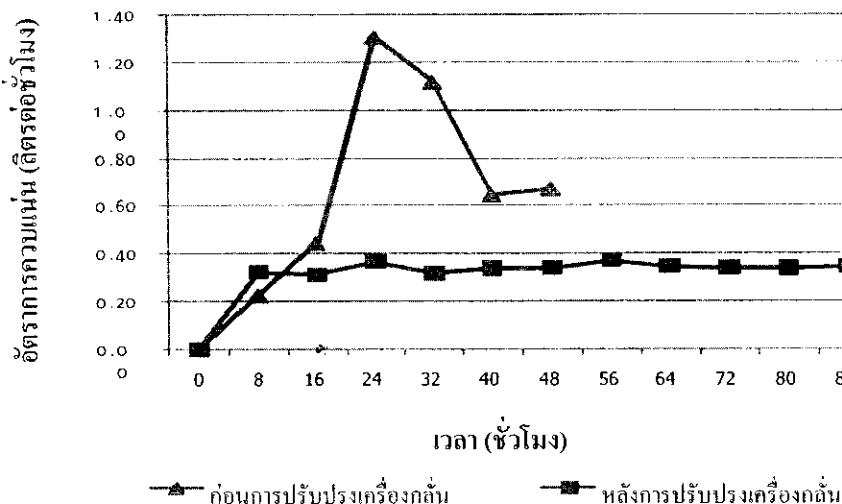
ภาพประกอบที่ 21 ปริมาณผลได้น้ำมันหอมระ夷กฤษณาและปริมาณการใช้เชื้อเพลิงต่อเวลา โดยการกลั่นด้วยน้ำหลังการปรับปูรุ่งเครื่องกลั่น

2.4 ความสัมพันธ์ระหว่างอุณหภูมิการกลั่นต่ออัตราการควบแน่นและปริมาณการใช้เชื้อเพลิง

ตารางผลการทดลองที่ 9 แสดงถึงความสัมพันธ์ของค่าเฉลี่ยระหว่างอุณหภูมิการกลั่น อัตราการควบแน่นและปริมาณเชื้อเพลิง (LPG) ที่ใช้ของการกลั่นด้วยน้ำหลังการปรับปูรุ่งชุด กลั่น พบว่าเครื่องกลั่นต้องใช้เวลา 8 ชั่วโมงในการต้มน้ำจากอุณหภูมิ 27 องศาเซลเซียส เป็น 100 องศาเซลเซียส โดยอุณหภูมน้ำในถังกลั่นค่อนข้างคงที่ อัตราการใช้เชื้อเพลิงสูงสุดเป็น 1.63 กิโลกรัมต่อเวลา 8 ชั่วโมง ซึ่งเกิดในช่วงแรกของการต้มน้ำ จากนั้นมีอัตราการใช้เชื้อเพลิงค่อนข้างคงที่ โดยอัตราการควบแน่นคงที่ตลอดกลั่นกับอัตราการใช้เชื้อเพลิง อัตราการควบแน่นของการกลั่นด้วยน้ำก่อนและหลังการปรับปูรุ่งชุดกลั่นสามารถเบริญเทียบได้ดังภาพประกอบที่ 22 ซึ่งจะเห็นว่าหลังการปรับปูรุ่งเครื่อง อัตราการควบแน่นมีความสม่ำเสมอมากขึ้น

ตารางที่ 9 ผลการทดลองแสดงความสัมพันธ์ของค่าเฉลี่ยระหว่างอุณหภูมิการกลั่น อัตราการควบแน่นและปริมาณเชื้อเพลิง (LPG) ที่ใช้ของการกลั่นด้วยน้ำหลังการปรับปรุงชุดกลั่น

เวลา(วินาที)	อุณหภูมิในถังกลั่น (°C)	อัตราการควบแน่น (ลิตรต่อวินาที)	ปริมาณเชื้อเพลิง (LPG) ที่ใช้ (กิโลกรัม)
0	27.0	0.00	0.00
8	100.0	0.32	1.63
16	99.4	0.31	1.20
24	100.7	0.37	1.10
32	99.6	0.32	1.07
40	99.0	0.34	1.00
48	100.1	0.34	1.10
56	98.9	0.37	1.23
64	99.6	0.35	1.00
72	99.7	0.34	1.07
80	99.8	0.34	1.17
88	99.3	0.35	1.03
96	99.3	0.36	0.73



ภาพประกอบที่ 22 เปรียบเทียบอัตราการควบแน่นของการกลั่นด้วยน้ำก่อนและหลังการปรับปรุงเครื่องกลั่น

3. การสกัดน้ำมันหอมระเหยกฤษณาโดยการกลั่นด้วยไอน้ำ

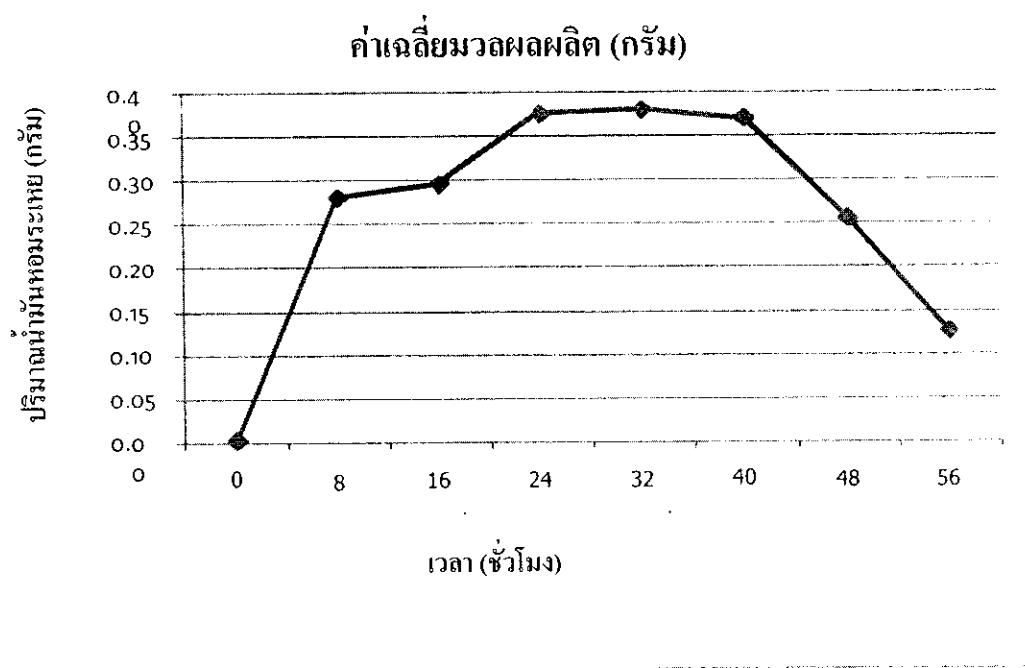
ในการทดลองส่วนนี้ ทำการศึกษาสภาวะที่เหมาะสมในการสกัดน้ำมันหอมระเหยกฤษณาโดยการกลั่นด้วยไอน้ำหลังการปรับปรุงเครื่องกลั่น โดยใช้มัคคุเทศนาปริมาณ 1 กิโลกรัมตามที่ได้ออกแบบແกรงสำหรับใส่มัคคุเทศนาไว้ในเครื่องกลั่น ใช้ไอน้ำจากหม้อต้มน้ำ (Boiler) ของภาควิชาชีวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ ขนาด 0.5 ตันความดันสูงสุด 5 บาร์

3.1 ความสัมพันธ์ระหว่างปริมาณน้ำมันหอมระเหยและเวลาการกลั่น

ผลของการกลั่นแสดงดังตารางที่ 10 และภาพประกอบที่ 23 พบว่าน้ำมันหอมระเหยจะเริ่มออกมากที่เวลาในการกลั่นชั่วโมงที่ 8 เท่ากับ 0.28 กรัมและจะออกมากในช่วงการกลั่นระหว่างชั่วโมงที่ 24 ถึงชั่วโมงที่ 40 และค่อยๆ ลดต่ำลง หลังจากกลั่นไป 56 ชั่วโมง จะมีน้ำมันออกมากน้อยมาก รวมค่าเฉลี่ยมวลผลผลิตน้ำมันหอมระเหยกฤษนาที่กลั่นได้ทั้งหมดภายในเวลา 56 ชั่วโมงเท่ากับ 2.08 กรัม และไม่สามารถทำการกลั่นด้วยไอน้ำต่อได้เนื่องจากเกิดปัญหาน้ำควบแน่นลงมาในถังกลั่น

ตารางที่ 10 ปริมาณน้ำมันหอมระเหยกฤษนาต่อเวลา โดยการกลั่นด้วยไอน้ำ

เวลาการกลั่น (ชั่วโมง)	มวลผลผลิตน้ำมัน กฤษนาการกลั่นครั้งที่ 1 (กรัม)	มวลผลผลิตน้ำมัน กฤษนาการกลั่นครั้งที่ 2 (กรัม)	ค่าเฉลี่ยมวลผลผลิต น้ำมันกฤษนา (\bar{X}) (กรัม)	ค่าเบี่ยงเบน มาตรฐาน (S.D.)
0	0	0	0.00	0.00
8	0.31	0.25	0.28	0.04
16	0.29	0.3	0.30	0.01
24	0.37	0.38	0.38	0.01
32	0.36	0.4	0.38	0.03
40	0.43	0.31	0.37	0.08
48	0.29	0.22	0.26	0.05
56	0.15	0.1	0.13	0.04
รวม	2.20	1.96	2.08	0.17



ภาพประกอบที่ 23 บرمานน้ำมันหอมเครยกุชณาต่อเวลาคลั่น โดยการคลั่นด้วยไอน้ำ

3.2 ความสัมพันธ์ระหว่างผลได้และเวลาคลั่น

ตารางที่ 11 แสดงน้ำหนัก น้ำหนักสะสม ร้อยละผลได้ (Yield) และร้อยละผลได้ สะสมของน้ำมันหอมเครยกุชนาที่กลั่นได้ด้วยไอน้ำ พบร่วมเมื่อทำการกลั่นนาน 8 ชั่วโมง ได้ ผลได้ 0.028 เปอร์เซ็นต์ ในขณะที่การกลั่นด้วยน้ำจะได้ผลได้เท่ากับ 0.014 เปอร์เซ็นต์ การกลั่น ด้วยไอน้ำจึงให้ผลได้มากกว่าการกลั่นด้วยน้ำถึง 2 เท่าที่เวลาการกลั่น 8 ชั่วโมงเท่ากัน แต่ความ แตกต่างของผลได้ระหว่างการกลั่นด้วยไอน้ำและการกลั่นด้วยน้ำจะน้อยลงเมื่อเวลาการกลั่นนาน ขึ้น โดยเมื่อทำการกลั่นด้วยไอน้ำนาน 56 ชั่วโมง ผลได้สะสมทั้งหมดมีค่าเฉลี่ยเท่ากับ 0.208 เปอร์เซ็นต์ ส่วนการกลั่นด้วยน้ำนาน 56 ชั่วโมง จะมีผลได้สะสมทั้งหมด 0.147 เปอร์เซ็นต์ ดังนั้น ควรทำการกลั่นด้วยไอน้ำในช่วงแรกของการกลั่นเพื่อให้ได้ผลผลิตในอัตราที่สูงเมื่อเทียบกับ ระยะเวลา และอาจทำการกลั่นต่อด้วยน้ำเพื่อให้ได้ผลผลิตที่ต้องการต่อไป

ตารางที่ 11 ปริมาณและผลได้น้ำมันหอมระ夷กฤษณาต่อเวลา โดยการกลั่นด้วยไอน้ำ

เวลาการกลั่น (ชั่วโมง)	มวลผลผลิตน้ำมัน กฤษณา (กรัม)	มวลผลผลิตน้ำมันกฤษณา สะสม (กรัม)	Yield (%)	Yield สะสม (%)
0	0.00	0.00	0.000	0.000
8	0.28	0.28	0.028	0.028
16	0.30	0.58	0.030	0.058
24	0.38	0.95	0.038	0.095
32	0.38	1.33	0.038	0.133
40	0.37	1.70	0.037	0.170
48	0.26	1.96	0.026	0.196
56	0.13	2.08	0.013	0.208

3.3 ความสัมพันธ์ระหว่างอุณหภูมิการกลั่นต่ออัตราการควบแน่น

ตารางผลการทดลองที่ 12 แสดงถึงความสัมพันธ์ของค่าเฉลี่ยระหว่างอุณหภูมิการกลั่นต่ออัตราการควบแน่นของการกลั่นด้วยไอน้ำหลังการปรับปรุงชุดกลั่น โดยความตันตัวทางเท้ากับ 5 บาร์ ท่อน้ำส่งไอน้ำ (Steam) ขนาด 1.25 เซนติเมตร ความยาวประมาณ 12 เมตร จากผลการทดลองพบว่าค่าอุณหภูมิมีการเปลี่ยนแปลงอยู่ระหว่าง 112.5 องศาเซลเซียส ถึง 125.5 องศาเซลเซียส ส่วนการเปลี่ยนแปลงของอัตราการควบแน่นมีค่าอยู่ระหว่าง 0.20 ลิตรต่อชั่วโมงถึง 0.33 ลิตรต่อชั่วโมง โดยทั้งอุณหภูมิและอัตราการควบแน่นค่อนข้างคงที่เมื่อเวลาผ่านไป 24 ชั่วโมง

ตารางที่ 12 ผลการทดลองแสดงความสัมพันธ์ของค่าเฉลี่ยระหว่างอุณหภูมิการกลั่นต่ออัตราการควบแน่น ของการกลั่นด้วยไอน้ำหลังการปรับปรุงชุดกลั่น

เวลาการกลั่น (ชั่วโมง)	อุณหภูมิในถังกลั่น (°C)	อัตราการควบแน่น (ลิตรต่อชั่วโมง)
0	26.3	0.00
8	112.5	0.20
16	116.0	0.26
24	115.5	0.32
32	119.0	0.32
40	120.0	0.33
48	120.5	0.32
56	122.5	0.33

4. การเปรียบเทียบผลได้จากการกลั่นด้วยเครื่องกลั่นตันแบบกับการกลั่นของชุมชน

จากการสกัดน้ำมันหอมระเหยโดยใช้ไม้กฤษณาสายพันธุ์เอกวิลาเรีย สับอินทิกร้า ที่มีเกรดเดียว กับการสกัดด้วยเครื่องกลั่นตันแบบมีประสิทธิภาพที่สูงกว่าการสกัดที่ใช้ในกลุ่ม อุตสาหกรรมชุมชนปัจจุบัน ภายในเวลา 96 ชั่วโมง ได้ผลได้ทั้งหมดประมาณ 0.23 เปอร์เซ็นต์ ซึ่ง สูงกว่าผลได้ของการกลั่นที่นิยมทำในปัจจุบันที่มีเพียง 0.12 เปอร์เซ็นต์ กลั่นภายในเวลา 168 ชั่วโมง (ปรัชญา รัศมีธรรมวงศ์, 2537) และมีการใช้เชื้อเพลิงที่ต่ำกว่าดังแสดงในตารางที่ 13

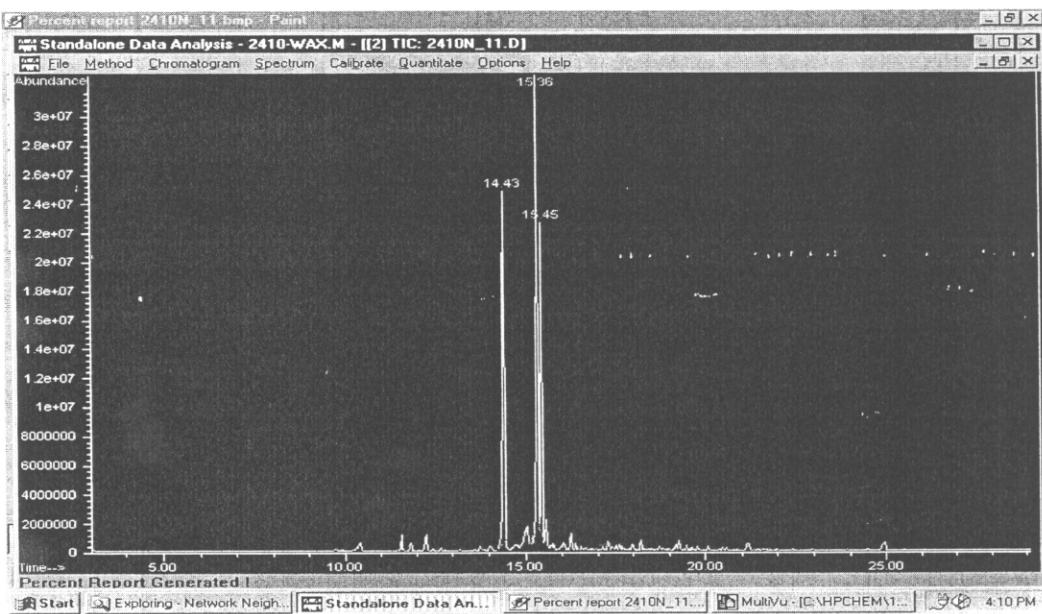
ตารางที่ 13 เปรียบเทียบปริมาณผลได้น้ำมันหอมระ夷กฤษณาและระหว่างกิจกรรมกลั่นที่ทำการทดลองกับที่ใช้ในปัจจุบัน

การกลั่น	เวลาการกลั่น (ชั่วโมง)	ปริมาณไม่กฤตนา (กิโลกรัม)	ปริมาณน้ำมันหอมระ夷กฤตนา (กรัม)	ผลได้ สะสม (%)	ปริมาณเชื้อเพลิง (LPG, กิโลกรัม)
กลุ่มอุดสานกรรมชุมชน (กลั่นด้วยน้ำ)	168 – 240	10	12	0.12	20 - 30
การทดลองด้วยเครื่องตันแบบโดยการกลั่นด้วยน้ำ	96	3	6.79	0.23	15

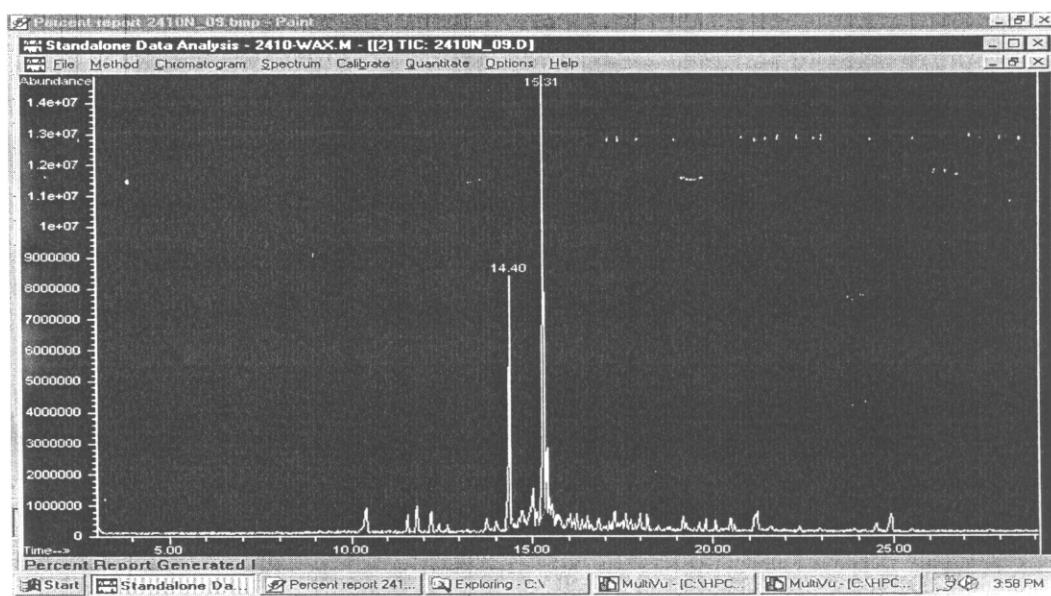
5. คุณภาพของน้ำมันหอมระ夷กฤตณาและการวิเคราะห์ทางเศรษฐศาสตร์

5.1 การศึกษาองค์ประกอบของน้ำมันหอมระ夷กฤตณา

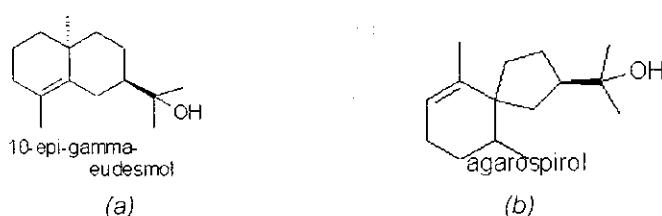
ทำการศึกษาองค์ประกอบของน้ำมันหอมระ夷กฤตณาด้วยเครื่อง GC-MS โคลนาร์โน้ตแกรมของตัวอย่างน้ำมันหอมระ夷กฤตนาของสหกรณ์ไม้กฤตนาพัทลุง จำกัด และตัวอย่างของกลุ่มอุดสานกรรมชุมชน จังหวัดสตูล มีลักษณะคล้ายคลึงกัน โดยมีองค์ประกอบหลักๆ เมื่อนับได้แก่ 10 epi- γ -eudesmol, Agarospirol และ Aristolen โคลนาร์โน้ตแกรมแสดงตั้งภาพประกอบที่ 24 ล้วนโคลนาร์โน้ตแกรมของน้ำมันหอมระ夷กฤตนาที่กลั่นได้จากการวิจัยนี้แสดงตั้งภาพประกอบที่ 25 ซึ่งพบว่าสารที่เป็นองค์ประกอบหลักคือ 10 epi- γ -eudesmol และ Agarospirol ภาพประกอบที่ 26 แสดงโครงสร้างของ 10 epi- γ -eudesmol และ Agarospirol ซึ่งสารนี้มีการรายงานถึงฤทธิ์ในการต้านจุลินทรีย์ (Wu et al., 2004) และองค์ประกอบทั้งหมดที่ตรวจพบแสดงตั้งตารางที่ 14



ภาพประกอบที่ 24 การวิเคราะห์ด้วย GC-MS ของน้ำมันหอมระเหยของลูกหกรุ่นใหม่
กฤษณาพัฒนา จำกัด



ภาพประกอบที่ 25 การวิเคราะห์ด้วย GC-MS ของน้ำมันหอมระเหยที่กลั่นได้



ภาพประกอบที่ 26 โครงสร้างของสารที่ตรวจพบ

(a) 10 epi- γ -eudesmol และ (b) agarospirol (<http://www.cropwatch.org/agarchem.htm>)

ตารางที่ 14 แสดงองค์ประกอบทางเคมีของน้ำมันหอมระ夷กุฉณาที่ตรวจพบ

ลำดับ ที่	ชื่อเคมี	Mol Wt	Formula
1	β - patchoulene	204	C ₁₅ H ₂₄
2	Juniper camphor	222	C ₁₅ H ₂₆ O
3	γ - selinene	204	C ₁₅ H ₂₄
4	γ - eudesmol	222	C ₁₅ H ₂₆ O
5	10 - epi - γ - eudesmol	222	C ₁₅ H ₂₆ O
6	β - Selinene	204	C ₁₅ H ₂₄
7	Agarospirol	222	C ₁₅ H ₂₆ O
8	α - selinene	204	C ₁₅ H ₂₄
9	(+) - β - Guaiene	204	C ₁₅ H ₂₄
10	Valencene	204	C ₁₅ H ₂₄
11	Alloaromadendrene	204	C ₁₅ H ₂₄
12	Alloaromadendrene	204	C ₁₅ H ₂₄
13	β - Chamigrene	204	C ₁₅ H ₂₄
14	Naphthalene	204	C ₁₅ H ₂₄

ลำดับ ที่	ชื่อเคมี	Mol Wt	Formula
15	α - eudesmol	222	$C_{15}H_{26}O$
16	Cadinene	204	$C_{15}H_{24}$
17	Cycloisolonggifolene	204	$C_{15}H_{24}$
18	Eudesmol	222	$C_{15}H_{26}O$

5.2 การวิเคราะห์ทางเศรษฐศาสตร์ของการกลั่นน้ำมันหอมเรย์กุชนา

ราคากลั่นน้ำมันหอมเรย์กุชนาในตลาดโลกแบ่งเกรดไว้ 3 เกรด คือ เกรด เอ บวก (A^+) มีความบริสุทธิ์ 100 % ราคาการซื้อขายระหว่าง 8,000 – 10,000 บาทต่อบาрабันเดล (12.5 มิลลิลิตร) หรือ ประมาณ 750 บาทต่อกิโลกรัมน้ำมันหอมเรย์กุชนา เกรด เอ (A) จะ มีความบริสุทธิ์ 95 – 99 % ราคาการซื้อขายโดยประมาณ 6,000 – 8,000 บาท หรือ ประมาณ 600 บาท ต่อกิโลกรัมน้ำมันหอมเรย์กุชนาและเกรด บี (B) จะมีความบริสุทธิ์ที่ต่ำกว่าเกรด เอ ราคาการซื้อขายโดยประมาณ 3,500 – 6,000 บาท หรือ ประมาณ 400 บาทต่อกิโลกรัมน้ำมันหอมเรย์กุชนา โดย การแบ่งเกรดของน้ำมันหอมเรย์กุชนาไม่มีมาตรฐานที่ชัดเจน เป็นการตีราคาจากผู้ซื้อ ซึ่ง ลักษณะของน้ำมันที่ผู้ซื้อต้องการได้แก่ น้ำมันที่มีความหนืดสูง สีออกน้ำตาลเข้ม เมื่อทำผิวแล้ว สามารถติดทนนานมากกว่า 12 ชั่วโมง

จากการนำตัวอย่างน้ำมันที่สกัดได้จากการวิจัยนี้ไปให้กับลู่มอุตสาหกรรมชุมชน จังหวัดสตูลประเมิน พบว่าคุณภาพของน้ำมันหอมเรย์กุชนาที่กลั่นได้จากการทดลองนี้มีเกรด เอ (A) ในทุกชุดของการทดลอง เมื่อพิจารณาผลการทดลองที่ได้จากการกลั่นด้วยน้ำ สามารถ ประเมินผลตอบแทนจากการลงทุนได้โดยจะทำการคำนวณต่อแบบทั่วไป ที่ 15 พ布ว่าผลกำไรต่อแบบทั่วไปได้ยังไม่สูงมากนักเนื่องจากระบบมีขนาดเล็ก ซึ่งหากออกแบบที่ใหญ่ขึ้น ต้นทุนการกลั่นต่อผลได้จะต่ำลงมาก แต่หากพิจารณาจากระยะเวลาการคืนทุน (Payback period) แล้วจะพบว่าอยู่ที่ 0.57 ปี ซึ่งมีความเป็นไปได้ในการลงทุนเชิงพาณิชย์

ตารางที่ 15 การประเมินต้นทุนการกลั่นน้ำมันหอมระ夷กฤษณาจากชุดกลั่นต้นแบบโดยการกลั่นด้วยน้ำ

รายการ	การประเมิน	จำนวนเงิน (บาท / ແບທີ)
1. ค่าเครื่องกลั่น	[มูลค่าของเครื่อง (60,000 บาท) / อายุการใช้งาน 10 ปี] / [(300 วัน / ปี * 3 กะ / วัน)] * [12 กะ / ແບທີ]	- 80.00
2. มั่นคง	250 บาท / กิโลกรัม * 3 กิโลกรัม	-750.00
3. ค่าจ้างแรงงาน	เหมาจ่าย 1,500 บาท / ແບທີ	-1,500.00
4. ค่าแก๊ส (LPG)	16 บาท / กิโลกรัม * 15 กิโลกรัม	-240.00
5. ค่าไฟฟ้า	12 หน่วย / ແບທີ * 3 บาท / หน่วย	-36.00
6. ค่าน้ำ	6 หน่วย / ແບທີ * 3 บาท / หน่วย	-18.00
7. ค่าบำรุงรักษา	เหมาจ่าย 50 บาท / ແບທີ	-50.00
รวมต้นทุนการกลั่น		-2,674.00
รายรับ	600 บาท / กิโลกรัม * 6.79 กิโลกรัม	+4,074.00
กำไร		+1,400.00
ระยะเวลาคืนทุน (Payback Period)	60,000 บาท / 105,000 บาท / ปี	0.57 ปี

บทที่ 4

สรุปผลการวิจัย

เตรียมไม้กฤษณา โดยใช้ไม้กฤษณาบดละเอียด 3 กิโลกรัม แข่น้ำ 7 วัน การกลั่นน้ำมันหอมระ夷กฤษณาด้วยน้ำในเวลา 96 ชั่วโมง ได้ปริมาณน้ำมันหอมระ夷หั้งหมด 6.79 กรัม คิดเป็นผลได้ประมาณ 0.23 กิโลกรัมตันทุนพัฒนาเฉลี่ย 30 บาทต่อกิโลกรัมน้ำมันหอมระ夷กฤษณา เมื่อเปรียบเทียบกับการกลั่นด้วยน้ำที่ดำเนินการโดยกลุ่มอุตสาหกรรมชุมชน พบร่วมกับการกลั่นน้ำมันหอมระ夷กฤษณาด้วยเครื่องกลั่นตันแบบที่พัฒนาขึ้นมีประสิทธิภาพสูงกว่าการกลั่นของกลุ่มอุตสาหกรรมชุมชน โดยได้ผลผลิตน้ำมันหอมระ夷กฤษณาหั้งหมดที่สูงกว่าประมาณ 2 เท่า โดยใช้เวลาการกลั่นที่น้อยกว่า และปริมาณเชื้อเพลิงที่น้อยกว่า

การกลั่นด้วยไอน้ำ โดยใช้ไม้กฤษนาปริมาณ 1 กิโลกรัม ทำการกลั่นนาน 56 ชั่วโมง ได้ปริมาณน้ำมันหอมระ夷หั้งหมด 2.08 กรัม คิดเป็นผลได้ 0.208 กิโลกรัม ในขณะที่การกลั่นด้วยน้ำที่เวลาเท่ากันจะได้ผลได้เท่ากับ 0.014 กิโลกรัม การกลั่นด้วยไอน้ำจึงให้ผลได้มากกว่าการกลั่นด้วยน้ำ โดยความแตกต่างของผลได้ระหว่างการกลั่นด้วยไอน้ำและการกลั่นด้วยน้ำจะน้อยลงเมื่อเวลาการกลั่นนานขึ้น หลังจากทำการกลั่นด้วยไอน้ำนาน 56 ชั่วโมง ไม่สามารถทำการกลั่นด้วยไอน้ำต่อไปได้เนื่องจากน้ำควบแน่นตกลงมาในถังกลั่น ดังนั้นจึงควรทำการกลั่นด้วยไอน้ำในช่วงแรกของการกลั่นเพื่อให้ได้ผลผลิตในอัตราที่สูงเมื่อเทียบกับระยะเวลา และอาจทำการกลั่นต่อด้วยน้ำเพื่อให้ได้ผลผลิตที่ต้องการต่อไป

การศึกษาองค์ประกอบของน้ำมันหอมระ夷กฤษณาด้วยเครื่อง GC-MS องค์ประกอบของน้ำมันหอมระ夷กฤษนาที่ได้จากการทดลองกลั่นด้วยน้ำ พบร่วมสารที่เป็นองค์ประกอบหลักในตัวอย่างที่กลั่นได้คือ 10 epi-gamma-eudesmol และ Agarospirol ซึ่งสารนี้มีการรายงานถึงสรรพคุณผลทางเภสัชกรรมในการต้านอนุมูลอิสระ การมีผลต่อ Anxiolytic เพิ่มการผลิต Steroid ต้านเชื้อราและแบคทีเรีย

การวิเคราะห์ที่ใช้เครื่องสเปกตรัมในการกลั่นน้ำมันหอมระ夷กฤษณาโดยการกลั่นด้วยน้ำ พบร่วมได้ผลผลิตรวมสูงสุดเท่ากับ 6.79 กรัมหรือผลได้ (Yield) 0.23 % จะใช้เชื้อเพลิงจากก๊าซหุงต้ม (LPG) 14.70 กิโลกรัม หรือ 235.20 บาทต่อกิโลกรัมน้ำมันหอมระ夷กฤษนา 1 แบท (96 ชั่วโมง) หรือ 1.78 กิโลกรัม หรือ 28.54 บาทต่อกิโลกรัมน้ำมันหอมระ夷กฤษนา 1 กรัม คุณภาพของน้ำมันหอมระ夷กฤษนาที่กลั่นได้จากการทดลองนี้อยู่ที่เกรด เอ (A) ซึ่งตันทุน

ไม้กฤษณาราคา 250 บาทต่อ กิโลกรัม ค่าเชื้อเพลิงที่ใช้เป็น 235.20 บาทต่อการกลันน้ำมันหอมระ夷กฤษณา 1 ชุดการทดลอง (96 ชั่วโมง) รวมต้นทุนวัตถุดิบ (ไม้กฤษณา) และเชื้อเพลิงเท่ากับ 1,135.20 บาทต่อการกลันน้ำมันหอมระ夷กฤษณา 1 ชุดการทดลอง (96 ชั่วโมง) ซึ่งสามารถกลันได้ผลผลิต 6.79 กรัม เปรียบเทียบกับราคากาย 600 บาทต่อกรัมน้ำมันหอมระ夷กฤษณา และระยะเวลาการคืนทุน (Payback Period) ของชุดกลันนี้อยู่ที่ 0.57 ปี ซึ่งมีความเป็นไปได้ในการทำเชิงพาณิชย์

การลงทุนสำหรับกิจการอุดสาหกรรมการกลันน้ำมันหอมระ夷กฤษณา ควรปรับปรุงคุณภาพของน้ำมันหอมระ夷กฤษนาที่กลันได้ให้อยู่ในระดับเกรด เอ บวก (A^+) และลดต้นทุนการผลิต การปรับปรุงคุณภาพของน้ำมันอาจทำได้โดยการคัดเลือกปรับปรุงพันธุ์ไม้กฤษณา และปรับปรุงกรรมวิธีการกลัน เช่น การหาความตันที่เหมาะสมในการกลัน

ผลการคำนวณต้นทุนในการกลันแสดงให้เห็นว่ามีโอกาสเป็นไปได้สูงที่จะลงทุนกลันน้ำมันหอมระ夷กฤษนาในเชิงพาณิชย์

ข้อเสนอแนะ

1. ควรมีการศึกษาเพิ่มเติมถึงความตันที่เหมาะสมในการกลันน้ำมันหอมระ夷กฤษณา
2. เนื่องจากองค์ประกอบทางเคมีของน้ำมันหอมระ夷กฤษนามีสารสำคัญหลายชนิดที่ยังไม่ได้ทำการศึกษาถึงการทำบริสุทธิ์ในงานวิจัยนี้ ดังนั้นจึงควรมีการศึกษาเพิ่มเติมในการทำให้ได้สารบริสุทธิ์จากองค์ประกอบที่สำคัญของน้ำมันหอมระ夷กฤษนา

บรรณานุกรม

คณะกรรมการพิจารณาการตราพระราชบัญญัติ จัดตั้งสำนักงานปลูกไม้เศรษฐกิจตามพระราชบัญญัติองค์กรมหาชน พ.ศ. 2542 ในคณะกรรมการการวิทยาศาสตร์ เทคโนโลยี และการพัฒนา วุฒิสภา. 2548. ประวัติ การเพิ่มน鳅ค่า ปัญหาอุปสรรค และปริมาณการปลูกในประเทศไทย ของไม้กฤษณา (ไม้หอม).

จุฬาภรณ์ลักษณ์ฯ อัครราชกุมารี สมเด็จเจ้าฟ้า. 2522. การกลั่นน้ำมันหอมระเหย. วารสารเคมี. 3(3), 5-9.

ดีพร้อม ไชยวังศ์เกียรติ. 2537. กฤษณา. สำนักพิมพ์มรมถ่ายทอดเทคโนโลยีการเกษตร. กรุงเทพมหานคร.

ธารง มากรคง และ สุพจน์ แย้มศิริ. 2545. เครื่องกลั่นน้ำมันหอมระเหย (ESSENTIAL OIL DISTILLER). โครงการวิศวกรรมศาสตรบัณฑิต ภาควิชาชีววิศวกรรมเกษตร คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์ วิทยาเขตกำแพงแสน.

ปณิตา สัจจาวี และ เชาวลิต เขตติกิ่ง. 2543. เครื่องกลั่นน้ำมันหอมระเหยจากสมุนไพรและเครื่องเทศ (ESSENTIAL OILS DISTILLATOR FROM HERBS AND SPICES). ภาควิชาชีววิศวกรรมอาหาร คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์ วิทยาเขตกำแพงแสน.

ปรัชญา รัศมีธรรมวงศ์. 2537. การปลูกและดูแลรักษาสวนป่ากฤษณาไม้หอมราคาแพง. คู่มือการเกษตร. สำนักพิมพ์เพชรภัทร: พิมพ์ครั้งที่ 1. กรุงเทพมหานคร.

รุ่ง ยสิธร. 2546. เครื่องมือชักด้น้ำมันหอมระเหย. นราดก din. ปีที่ 2 ฉบับที่ 17 หน้า 88

สุธรรม สุขุมณี. 2542. การออกแบบวิศวกรรมเคมี. เอกสารประกอบคำบรรยาย สาขาวิชา วิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์.

องอาจ คล้ามไพบูลย์. 2546. กฤชนา ไม้หอม ไม้มหาเศรษฐี. สำนักพิมพ์สันิทใจ.
กรุงเทพมหานคร.

อิศรา เขาระกำ และคณะ. 2542. เครื่องกลั่นสารสมนไพร. ศูนย์เครื่องจักรกลการเกษตรแห่งชาติ
สถาบันวิจัยและพัฒนาแห่งมหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์ มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์ วิทยา
เขตกำแพงแสน กรุงเทพมหานคร 62 หน้า

Alkhathlan, H.Z., Al-Hazimi, H.M., Al-Dhalaan, F.S. and Mousa, A.A. 2005. Three 2-(2-
phynylethyl) chromones and two terpenes from agarwood. Nat. Prod. Res. 19
(4), 367-372.

Angela Barden, Heart of the Matter : Agarwood Use and Trade and Cites Implementation
for *Aquilaria Malaccensis*

Guenther, E. 1972. "The Essential oil". Robert E. Krieger Publishing Company,
Huntington, New York, 427pp.

Rukachaisirilul, V., Dampawan, P. and Walto, T. 1995. Chemical constituents of Thai
Aquilaria sp. 11th Seminar on Natural Products Chemistry. Malaysia.

Taku Osoguchi. 2002. "Domestication of *Aquilaria crassna* Tree in *Hevea brasiliensis*
Plantation, Huai Raeng – Khlong Peed Watershed, Trat Province, Eastern
Thailand". Graduate School, Kasetsart University.

Umano, K., Hagi, Y., Nakahara, K., Shoji, A. and Shibamoto, T. 2000. Volatile Chemical
Identified in Extracts from Leaves of Japanese Mugwort (*Artemisia princeps*
Pamp.). J.Agric.Food Chem. 48, 3463 - 3469.

Wu, T.S., Damu, A.G., Su, C.R. and Kuo, P.C. 2004. Terpenoids of Aristolochia and their biological activities. Nat. Prod. Rep., 21, 594-624.

Yang, J.S., Wang, Y.L., Su, Y.L., He, C.H., Zheng, Q.T. and Yang, J. 1989. Yao Xue Xue Bao. 24 (4), 264-268. Article in Chinese.

<http://www.agarwoodinfo.com> (Accessed : 1/11/2550).

<http://www.agarwoodthailand.com> (Accessed : 2/10/2550).

<http://www.alibaba.com> (Accessed : 25/3/2551).

<http://www.cropwatch.org/agarchem.htm> (Accessed : 1/12/2551).

<http://www.hommesuk.com> (Accessed : 5/2/2551).

<http://www.ist.cmu.ac.th> (Accessed : 10/12/2551)

<http://www.kmitl.ac.th/sisc/GC-MS/main.html> (Accessed : 24/12/2551)

<http://www.krissanapanasin.com> (Accessed : 25/3/2551).

<http://kritna.com/history.html> (Accessed : 12/4/2551).

<http://www.myhollywood.com> (Accessed : 25/3/2551).

<http://www.thaiessentialoil.com> (Accessed : 5/8/2550).

<http://www.thaikrisana.com> (Accessed : 5/1/2551).

<http://www.thaitrip.org/contacts.html> (Accessed : 12/4/2551).

http://www.thaiwoodcentral.com/stories/post_47.html (Accessed : 12/4/2551).

<http://www.touchwood.com> (Accessed : 22/8/2550).

ภาคผนวก

ภาคผนวก ก

ตารางแสดงผลการทดลอง

ตารางที่ 16 ผลการสกัดน้ำมันหอมระ夷กดูดณาโดยไม่บดละเเขียด 5 กิโลกรัม แข็งน้ำ 7 วัน โดยการกลั่นด้วยน้ำ ก่อนการปรับปรุงเครื่องกลั่น ครั้งที่ 1

เวลาการกลั่น (hr-min)	อุณหภูมิ(°C)				อัตราการควบแน่น (l/hr)	ปริมาตรน้ำควบแน่น (l)	น้ำหนักน้ำมัน กดูดณา (g)	น้ำหนักน้ำมัน กดูดณาสะสม (g)	Yield (%)	Yield สะสม (%)	น้ำหนักแก๊ส (kg)	ต้นทุนด้านพลังงาน (บาท/กรัมผลผลิต)
	น้ำในถังกลั่น	ไอในถังกลั่น	น้ำหล่อเย็น	น้ำควบแน่น								
0	26.00	25.20	25.40	0	0	0	0	0	0	0	0	
8	101.40	101.40	37.40	27.60	0.23	1.84	0	0	0	0	2.1	33.60
16	101.80	101.70	38.10	28.10	0.44	3.54	0	0	0	0	1.70	27.20
24	101.90	102.10	38.20	28.10	1.64	13.12	0.23	0.23	0.0046	0.0046	1.80	28.80
32	101.60	102.30	38.20	28.10	1.06	8.84	0.12	0.35	0.0024	0.007	1.70	27.20.
40	103.80	102.90	37.10	29.90	0.32	2.56	0.33	0.68	0.0066	0.0136	1.70	27.20
48	104.70	103.60	38.20	30.80	0.35	2.80	0.16	0.85	0.0034	0.017	1.70	27.20

ตารางที่ 17 ผลการสกัดน้ำมันหอมระ夷จากถั่วน้ำโดยไม้บดคละเชียด 5 กิโลกรัม แข่น้ำ 7 วัน โดยการกลั่นด้วยน้ำ ก่อนการปรับปรุงเครื่องกลั่น ครั้งที่ 2

เวลากลั่น (hr-min)	อุณหภูมิ(°C)				อัตราการ ควบแน่น	ปริมาณรน้ำควบแน่น (l)	น้ำหนักน้ำมัน (g)	น้ำหนักน้ำมัน กถุนาสาม	Yield (%)	Yield สะสม (%)	น้ำหนักแก๊ส (kg)	ต้นทุนด้านพลังงาน (บาท/กรัมผลผลิต)
	น้ำในถังกลั่น	ไอในถังกลั่น	น้ำหน้อเย็น	น้ำควบแน่น								
0	26.40	24.80	26.00	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	99.50	98.60	36.50	26.50	0.25	2.00	0	0	0	0	1.90	30.40
16	101.10	100.30	38.00	27.10	0.40	3.20	0	0	0	0	1.60	25.60
24	101.90	102.10	38.50	27.50	1.34	10.72	0.25	0.25	0.005	0.005	1.40	22.40
32	102.50	102.50	37.00	28.10	1.25	10.00	0.11	0.36	0.0022	0.0072	1.50	24.00.
40	102.80	102.90	37.90	30.80	0.32	2.56	0.29	0.65	0.0058	0.013	1.50	24.00
48	103.50	103.10	38.30	30.60	0.36	2.88	0.21	0.86	0.0040	0.017	1.60	25.60

ตารางที่ 18 ผลการสกัดน้ำมันหอมระ夷กฤตชณาโดยไม่บดละลายด้วยน้ำ 5 กิโลกรัม แข่น้ำ 7 วัน โดยการกลั่นด้วยน้ำ ก่อนการปรับปรุงเครื่องกลั่น ครั้งที่ 3

เวลากลั่น (hr-min)	อุณหภูมิ(°C)				อัตราการ ควบแน่น (l/hr)	ปริมาตรน้ำควบแน่น (l)	น้ำหนักน้ำมัน กฤตชนา (g)	น้ำหนักน้ำมัน กฤตชนาสะสม (g)	Yield	Yield สะสม	น้ำหนักแก๊ส (kg)	ตันทุนต้านพลังงาน (บาท/กรัมผลิต)
	น้ำในถังกลั่น	ໄไอในถังกลั่น	น้ำหล่อเย็น	น้ำควบแน่น								
0	26.50	25.80	25.80	0	0	0	0	0.00	0	0.00	0	0
8	98.60	100.30	33.20	27.50	0.19	1.52	0	0.00	0	0.0000	1.70	27.20
16	99.80	101.30	35.30	28.00	0.49	3.92	0	0.00	0	0.0000	1.60	25.60
24	101.40	101.50	36.20	28.10	0.94	7.52	0.21	0.21	0.0042	0.0042	1.50	24.00
32	101.60	102.30	36.70	28.10	1.05	8.40	0.25	0.46	0.0050	0.0092	1.30	20.80.
40	102.80	102.40	37.50	29.30	1.30	10.4	0.30	0.76	0.0060	0.0152	1.30	20.80
48	103.70	103.20	37.90	30.80	1.31	10.48	0.20	0.96	0.0040	0.0192	1.30	20.80

ตารางที่ 19 ผลการสกัดน้ำมันหอมระ夷จากถั่วโดยไม่บดละเมียด 3 กิโลกรัม แข็งตัว 7 วัน โดยการรักษาอุณหภูมิ หลังการปรับปรุงเครื่องกลั่น ครั้งที่ 1

เวลาการกลั่น (hr-min)	อุณหภูมิ(°C)				อัตราการ ควบแน่น	ปริมาณน้ำควบแน่น (l/hr)	น้ำหนักน้ำมัน กตุษณา	น้ำหนักน้ำมัน กตุษณาสะสม	Yield	Yield สะสม	น้ำหนักแก๊ส	ต้นทุนด้านพลังงาน (บาท/กกรัมผลผลิต)
	น้ำในถังกลั่น	ไอในถังกลั่น	น้ำหล่อเย็น	น้ำควบแน่น								
0	26.10	25.70	24.00	0	0	0	0	0.00	0	0.00	0	0
8	100.60	101.40	24.00	27.40	0.33	2.64	0.57	0.57	0.0190	0.0190	1.70	47.72
16	98.20	102.20	27.00	26.00	0.26	2.08	0.69	1.26	0.0230	0.0420	0.90	20.87
24	100.40	101.80	28.00	24.60	0.39	3.12	0.42	1.68	0.0140	0.0560	1.10	41.90
32	98.60	102.40	30.50	27.00	0.29	2.32	0.92	2.60	0.0307	0.0867	1.30	22.61
40	99.30	102.80	26.50	27.00	0.33	2.64	0.45	3.05	0.0150	0.1017	1.20	42.67
48	99.20	102.60	31.00	26.50	0.36	2.88	0.43	3.48	0.0143	0.1160	1.10	40.93
56	97.70	100.60	32.00	26.00	0.40	3.20	0.32	3.80	0.0107	0.1267	1.40	70.00
64	99.30	102.10	30.00	25.50	0.34	2.72	0.38	4.18	0.0127	0.1394	1.00	42.11
72	98.60	101.60	28.00	25.00	0.34	2.72	0.25	4.43	0.0083	0.1477	0.90	57.60
80	99.20	102.10	29.50	26.20	0.33	2.64	0.18	4.61	0.0060	0.1537	1.60	142.22
88	99.30	101.40	28.80	26.00	0.35	2.80	0.00	4.61	0.0000	0.1537	1.10	0
96	99.60	102.30	29.00	26.40	0.36	2.88	0.00	4.61	0.0000	0.1537	0.90	0

ตารางที่ 20 ผลการสกัดน้ำมันหอมระ夷กทุชณาโดยไม่บดละอียด 3 กิโลกรัม แข่น้ำ 7 วัน โดยการกลั่นด้วยน้ำ หลังการปรับปูงเครื่องกลั่น ครั้งที่ 2

เวลาการกลั่น (hr-min)	อุณหภูมิ(°C)				อัตราการควบแน่น	ปริมาณรน้ำควบแน่น (l/hr)	น้ำหนักน้ำมัน กกตุชนา (g)	น้ำหนักน้ำมัน กกตุชนาสะสม (g)	Yield (%)	Yield สะสม (%)	น้ำหนักแก๊ส (kg)	ต้นทุนด้านพลังงาน (บาท/กรัมผลผลิต)
	น้ำในถังกลั่น	ไอในถังกลั่น	น้ำหล่อเย็น	น้ำควบแน่น								
0	26.40	25.20	25.50	0	0	0	0	0.00	0	0.00	0	0
8	99.60	101.30	30.00	26.40	0.30	2.40	0.42	0.42	0.0140	0.0140	1.80	68.57
16	99.80	101.80	32.00	26.60	0.32	2.56	0.60	1.02	0.0200	0.0340	1.50	40.00
24	101.70	101.60	31.00	26.80	0.36	2.88	0.80	1.82	0.0267	0.0607	1.30	26.00
32	100.70	101.00	32.00	25.90	0.34	2.72	0.59	2.41	0.0197	0.0804	1.20	32.54
40	97.80	101.50	27.00	26.00	0.34	2.72	0.89	3.30	0.0297	0.1101	1.00	17.98
48	101.10	100.50	32.00	25.20	0.33	2.64	0.96	4.26	0.0320	0.1421	1.40	23.33
56	98.80	101.80	30.00	25.40	0.36	2.88	0.94	5.20	0.0313	0.1734	1.40	23.83
64	99.90	101.30	32.00	25.40	0.35	2.80	0.87	6.07	0.0290	0.2024	1.10	20.23
72	100.70	101.00	30.00	25.20	0.34	2.72	0.62	6.69	0.0207	0.2231	1.20	30.97
80	100.20	101.50	27.80	25.60	0.35	2.80	0.64	7.33	0.0213	0.2444	1.10	27.50
88	99.70	101.30	31.00	26.20	0.34	2.72	0.51	7.84	0.0170	0.2614	1.30	40.78
96	99.60	101.50	30.00	26.10	0.36	2.88	0.40	8.24	0.0133	0.2747	0.40	16.00

ตารางที่ 21 ผลการสกัดน้ำมันหอมระ夷จากถั่วน้ำด้วยไม้บันคละเอี้ยด 3 กิโลกรัม แข่น้ำ 7 วัน โดยการกลั่นด้วยน้ำ หลังการปรับปุ่งเครื่องกลั่น ครั้งที่ 3

เวลาการกลั่น (hr-min)	อุณหภูมิ(°C)				อัตราการควบแน่น (l/hr)	ปริมาตรน้ำควบแน่น (l)	น้ำหนักน้ำมัน กถุษณา (g)	น้ำหนักน้ำมัน กถุษณาสะสม (g)	Yield (%)	Yield สะสม (%)	น้ำหนักแก้ว (kg)	ต้นทุนด้านพลังงาน (บาท/กรัมผลผลิต)
	น้ำในถังกลั่น	ไอในถังกลั่น	น้ำหล่อเย็น	น้ำควบแน่น								
0	28.40	28.60	28.00	0	0	0	0	0.00	0	0.00	0	0
8	99.90	101.40	29.00	26.40	0.34	2.72	0.31	0.31	0.0103	0.0103	1.40	72.26
16	100.30	101.70	31.00	26.50	0.36	2.88	0.52	0.83	0.0173	0.0276	1.20	36.92
24	100.10	101.80	32.00	25.20	0.36	2.88	0.59	1.42	0.0197	0.0473	0.90	24.41
32	99.60	101.40	31.00	25.60	0.33	2.64	0.56	1.98	0.0187	0.0660	0.70	20.00
40	99.80	101.50	32.00	26.60	0.35	2.80	0.69	2.67	0.0230	0.0890	0.80	18.55
48	100.10	101.50	31.00	25.60	0.34	2.72	0.75	3.42	0.0260	0.1140	0.80	17.07
56	100.20	101.80	30.50	25.80	0.36	2.88	0.83	4.25	0.0277	0.1417	0.90	17.35
64	99.60	101.30	31.50	26.50	0.36	2.88	0.79	5.04	0.0263	0.1680	0.90	18.23
72	99.80	101.50	32.00	26.50	0.35	2.80	0.85	5.89	0.0283	0.1963	1.10	20.71
80	99.90	101.30	31.00	26.00	0.34	2.72	0.60	6.49	0.0200	0.2163	0.80	21.33
88	98.80	101.10	32.00	26.50	0.36	2.88	0.55	7.04	0.0183	0.2346	0.70	20.36
96	98.60	101.40	34.00	26.00	0.36	2.88	0.48	7.52	0.0160	0.2506	0.90	30.00

ตารางที่ 22 ผลการสกัดน้ำมันหอมระ夷กดูษณาโดยไม่บดละเอีด 1 กิโลกรัม แข่น้ำ 7 วัน โดยการกลั่นด้วยไอน้ำ ครั้งที่ 1

เวลาการกลั่น (hr-min)	อุณหภูมิ(°C)				อัตราการควบแน่น	ปริมาณรน้ำควบแน่น (l/hr)	น้ำหนักน้ำมัน กดูษณา	น้ำหนักน้ำมัน กดูษณาสะสม (g)	Yield (%)	Yield สะสม (%)	น้ำหนักแก๊ส (kg)	คันถุงด้านพลังงาน (บาท/กรัมผลผลิต)
	น้ำในถังกลั่น	ไอในถังกลั่น	น้ำเหลือเย็น	น้ำควบแน่น								
0		26.8	25.8	-	0	0	0	0.00	0	0.00		
8		110.00	26.50	26.00	0.19	1.52	0.31	0.31	0.0310	0.0310		
16		112.00	30.00	27.00	0.27	2.16	0.29	0.60	0.0290	0.0600		
24		111.00	31.00	26.80	0.30	2.40	0.37	0.97	0.0370	0.0970		
32		115.00	30.00	27.20	0.29	2.32	0.36	1.33	0.0360	0.1330		
40		115.00	30.00	27.20	0.29	2.32	0.43	1.76	0.0430	0.1760		
48		117.00	30.50	27.20	0.30	2.40	0.29	2.05	0.0290	0.2050		
56		119.00	32.00	27.40	0.30	2.40	0.15	2.20	0.0150	0.2200		
64												
72												
80												
88												
96												

ตารางที่ 23 ผลการสกัดน้ำมันหอมระ夷กดูษณาโดยไม้บดละเอียด 3 กิโลกรัม แข่น้ำ 7 วัน โดยการกลั่นด้วยไอน้ำ ครั้งที่ 2

เวลาการกลั่น (hr-min)	อุณหภูมิ(°C)				อัตราการ ควบแน่น	ปริมาตรน้ำควบแน่น (l/hr)	น้ำหนักน้ำมัน กตุษณา	น้ำหนักน้ำมัน กตุษณาสะสม	Yield	Yield สะสม (%)	น้ำหนักแก๊ส (kg)	ต้นทุนด้านพลังงาน (บาท/กรัมผลผลิต)
	น้ำในถังกลั่น	ໄไอในถังกลั่น	น้ำหล่อเย็น	น้ำควบแน่น								
0		25.80	26.50	-	0	0	0	0.00	0.00	0.00		
8		115.00	27.80	26.40	0.20	1.60	0.25	0.25	0.0250	0.0250		
16		129.00	30.20	26.80	0.25	2.00	0.30	0.55	0.0300	0.0550		
24		120.00	30.80	27.20	0.33	2.64	0.38	0.93	0.0380	0.0930		
32		123.00	30.00	28.00	0.35	2.80	0.40	1.33	0.0400	0.1330		
40		125.00	31.50	28.20	0.36	2.88	0.31	1.64	0.0310	0.1640		
48		124.00	32.00	27.60	0.33	2.64	0.22	1.86	0.0220	0.1860		
56		126.00	32.50	27.80	0.35	2.80	0.10	1.96	0.0100	0.1960		
64												
72												
80												
88												
96												

ภาคผนวก ข

การคำนวณ ออกรูปแบบเครื่องกลั่นตันแบบ

1. การคำนวณ ออกรูปแบบ

ตัวถัง (Shell)

ปริมาตรของตัวถัง (V) คำนวณออกรูปแบบที่ความหนาแน่นของไม้กฤษณาเท่ากับ $0.25 \frac{\text{kg}}{\text{dm}^3}$ ที่ได้เท่ากับ 12 dm^3 และคูณด้วยค่าความปลอดภัย (Safety Factor) 2 เท่า จะได้ $12 \times 2 = 24 \text{ dm}^3$

เส้นผ่านศูนย์กลางของตัวถังหาได้จาก

$$V = 0.785 D_i^2 h + V_{\text{head}}$$

โดย

V = ปริมาตรของตัวถังบางส่วนแบบวงตั้ง, dm^3

D_i = เส้นผ่านศูนย์กลางของตัวถัง, mm

h = ระดับของเหลวที่บรรจุในตัวถัง, mm

V_{he} = ปริมาตรของฝาถัง, dm^3

จะได้เส้นผ่านศูนย์กลางของตัวถัง (D_i) = 200 mm

ความหนาของถังกลั่น (Pressure Vessel) กำหนดค่าอุณหภูมิของการออกแบบ, T_{des} เท่ากับ 170°C กำหนดค่าความดันของการออกแบบ, P_{des} เท่ากับ 2 บาร์ หรือ 0.02 MPa. ค่าความเด็นของการออกแบบ, S_{des} เท่ากับ 86.25 ซึ่งหาได้จาก

$$S_{\text{des}} = S_{\text{plate}} f$$

โดย

$$S_{\text{des}} = \text{ค่าความเด็นของการออกแบบ, (MPa)}$$

S_{plate} = ค่าความเค้นของโลหะแผ่นตามชนิดของอุณหภูมิ (115 MPa)

f = ค่าประสิทธิภาพของการเชื่อมต่อ, (0.75)

จะได้ค่าความเค้นของการออกแบบ (S_{des}) = 86.25 MPa

ดังนั้นความหนาของตัวถังสามารถหาได้จากสมการ

$$t = \frac{P_{des} D_i}{2 S_{des} - 1.2 P_{des}}$$

โดย

t = ความหนาของถังกลัน, mm

P_{des} = ความต้านในการออกแบบ, MPa

D_i = เส้นผ่านศูนย์กลางของตัวถัง, mm

S_{des} = ความเค้นการออกแบบ, MPa

จะได้ความหนาของถังกลัน (t) = 0.025 mm

พื้นที่ผิวของถังกลันหาได้จากสมการ

$$A = 3.1416 D_i L + 2 A_{head}$$

โดย

A = พื้นที่ผิวของถัง, m^2

D_i = เส้นผ่านศูนย์กลางภายในของตัวถัง, mm

L = ความสูงของถังกลัน, mm

A_{head} = พื้นที่ผิวของฝาถัง, mm

จะได้พื้นที่ผิวของถัง (A) = 0.502 m^2

ฝ่าถัง (Head)

ฝาปิดตัวถังด้านบนเป็นฝ่าถังแบบฝ่าถังรูปไข่ (Elliptical Head) ปริมาตรของฝ่าถังบน ($V_{\text{head}} \text{ บน}$) หาได้จากสมการ

$$V_{\text{head}} = 0.524 D_i^2 h$$

โดย

$$V_{\text{head}} \text{ บน} = \text{ปริมาตรของฝ่าถังบน, mm}^3$$

$$D_i = \text{เส้นผ่านศูนย์กลางภายในฝ่าถัง, mm}$$

$$h = \text{ความสูงของฝ่าถัง, mm}$$

$$\text{จะได้ปริมาตรของฝ่าถังบน } (V_{\text{head}} \text{ บน}) = 2.096 \text{ dm}^3$$

พื้นที่ผิวของฝ่าถังบน ($A_{\text{head}} \text{ บน}$) หาได้จากสมการ

$$A_{\text{head}} = 0.785 D_i^2 \left[1 + \frac{8h^2}{D_i^2} \left(1 - \frac{h}{D_i} \right) \right]$$

โดย

$$A_{\text{head}} \text{ บน} = \text{พื้นที่ผิวของฝ่าถังบน, mm}^2$$

$$D_i = \text{เส้นผ่านศูนย์กลางภายในฝ่าถัง, mm}$$

$$h = \text{ความสูงฝ่าถัง, mm}$$

$$\text{จะได้พื้นที่ผิวของฝ่าถังบน } (A_{\text{head}} \text{ บน}) = 6.28 \text{ dm}^2$$

ฝาปิดตัวถังด้านล่างเป็นฝ่าถังแบบฝ่าถังแบบจาน (Dished) ปริมาตรของฝ่าถังล่าง ($V_{\text{head}} \text{ ล่าง}$) สามารถหาปริมาตรได้จากสมการ

$$V_{\text{head}} = 0.524 D_i^2 h$$

โดย

$$V_{\text{head}} \text{ ล่าง} = \text{ปริมาตรของฝ่าถังกลันล่าง, mm}^3$$

D_i = เส้นผ่านศูนย์กลางภายในฝาถัง, mm

h = ความสูงของฝาถัง, mm

$$\text{จะได้ปริมาตรของฝาถังกลั่นล่าง } (V_{\text{head}} \text{ ล่าง}) = 1.05 \text{ dm}^3$$

พื้นที่ผิวของฝาถังล่าง (A_{head} ล่าง) หาได้จากสมการ

$$A_{\text{head}} = 0.524 \left[D_i^2 + 8h^2 \left(1 - \frac{h}{D_i} \right) \right]$$

โดย

A_{head} ล่าง = พื้นที่ผิวของฝาถังล่าง, mm^2

D_i = เส้นผ่านศูนย์กลางภายในฝาถังล่าง, mm

h = ความสูงฝาถังล่าง, mm

$$\text{จะได้พื้นที่ผิวของฝาถังล่าง } (A_{\text{head}} \text{ ล่าง}) = 1.834 \text{ dm}^2$$

ท่อไอน้ำร้อน

ความหนาของท่อ (t_m) ท่อน้ำไอสามารถหาความหนาได้จากสมการ

$$t_m = \frac{D_o}{2} \left[1 - \sqrt{\frac{S_s - P_s}{S_s + P_s}} \right] + C$$

โดย

t_m = ความหนาต่ำสุดของท่อน้ำไอ, mm

D_o = เส้นผ่านศูนย์กลางภายนอกท่อ, mm

S_s = ความเค้นในแนวเส้นท่อที่ปลดภัย, kPa

P_s = ความดันไข้งานที่ปลดภัย, kPa

C = ความหนาชดเชยสำหรับการกัดร่อน, 1.3 mm

ขนาดของท่อน้ำไอ (D_o) สามารถหาได้จากสมการ

$$D_i = 18.8 \sqrt{\frac{W}{\rho V_n}}$$

โดย

- D_i = ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางภายในท่อ, mm
 W = อัตราการไหลเชิงมวลของไอล, kg/hr
 ρ = ความหนาแน่นของไอล, kg/m³
 V_n = ความเร็วปกติของไอลในท่อ, 35 m/s

หรือสามารถหาได้จากการสมการ

$$D_i = \frac{7.65 W^{0.408}}{\rho^{0.343}}$$

โดย

- D_i = ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางภายในท่อ, mm
 W = อัตราการไหลเชิงมวลของไอล, kg/hr
 P = ความหนาแน่นของไอล, kg/m³

ชุดแยกน้ำมันห้อมระเหย

ได้ทำการออกแบบชุดแยกขนาดปริมาตร 14 ลิตร ซึ่งคำนวณจากสมการที่ 13

$$V = 0.785 D_i^2 h \times 2$$

(13)

โดย

$$V = \text{ปริมาตรของชุดแยก, dm}^3$$

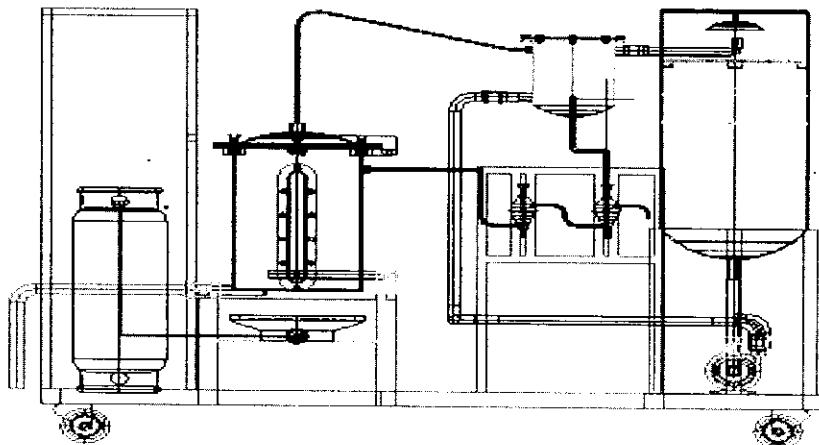
D_i = เส้นผ่านศูนย์กลางของท่อกลวงใส่, mm

h = ความสูงของท่อกลวงใส่, mm

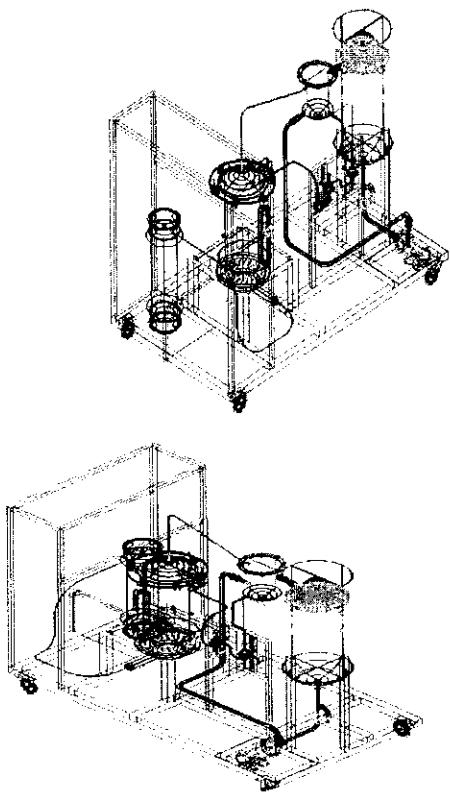
2 = จำนวน 2 ชุด

$$\text{จะได้ปริมาตรของชุดแยก (V)} = 14 \text{ dm}^3$$

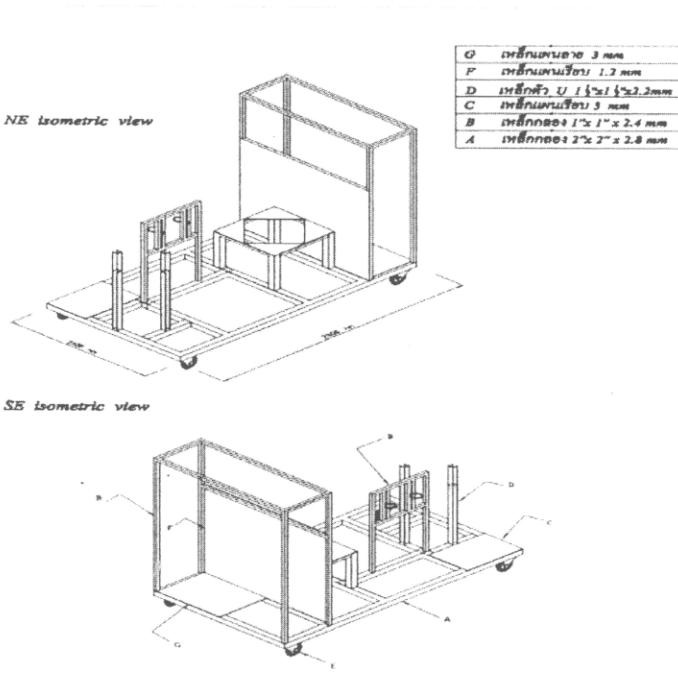
2. แบบการสร้างอุปกรณ์การกลั่น



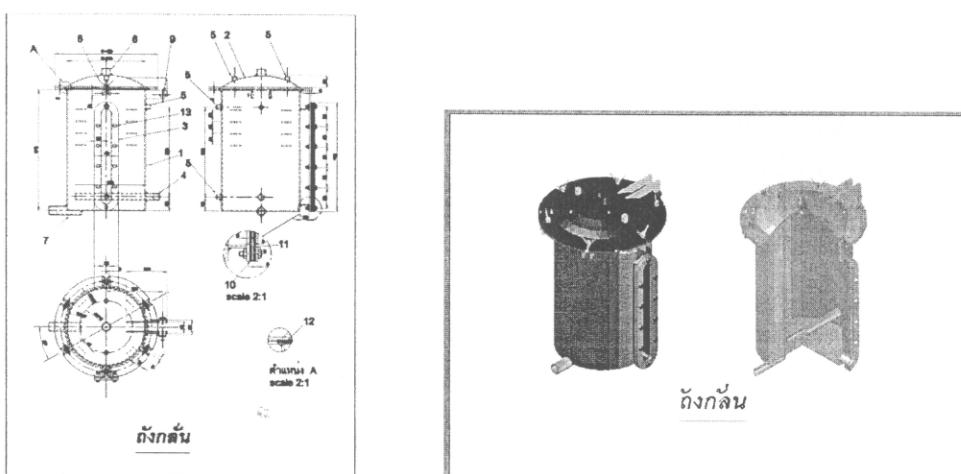
ภาพประกอบที่ 28 ไดอะแกรมรวมของเครื่องกลั่นตันแบบ



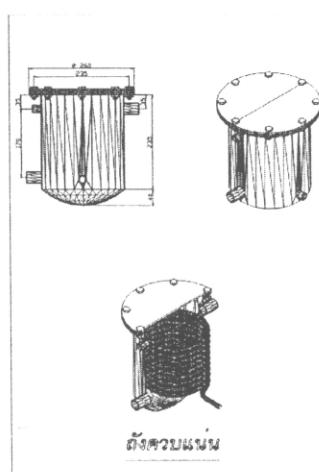
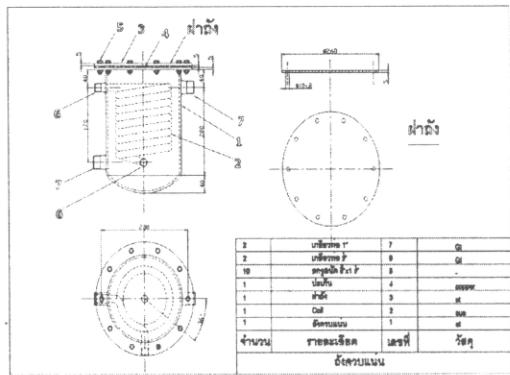
ภาพประกอบที่ 29 โครงสร้างของเครื่องกลั่นตันแบบ



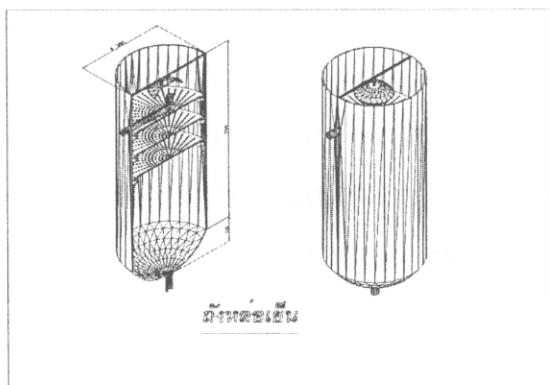
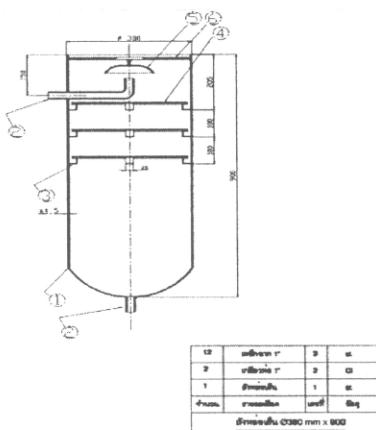
ภาพประกอบที่ 30 แบบสำหรับสร้างโครงชุดกลั้น



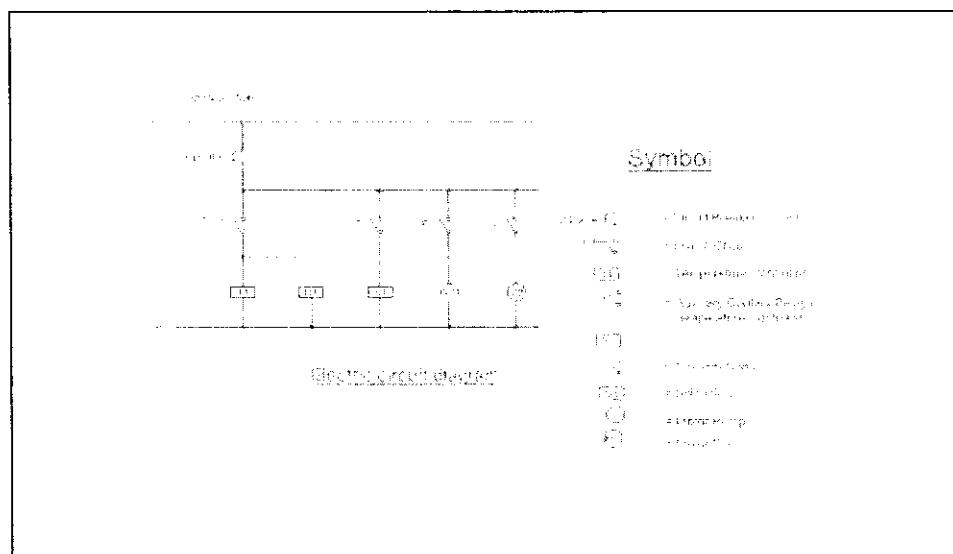
ภาพประกอบที่ 31 แบบสำหรับสร้างและแบบรวมของถังกลั้น



ภาพประกอบที่ 32 แบบสำหรับสร้างและแบบรวมของชุดควบแน่น



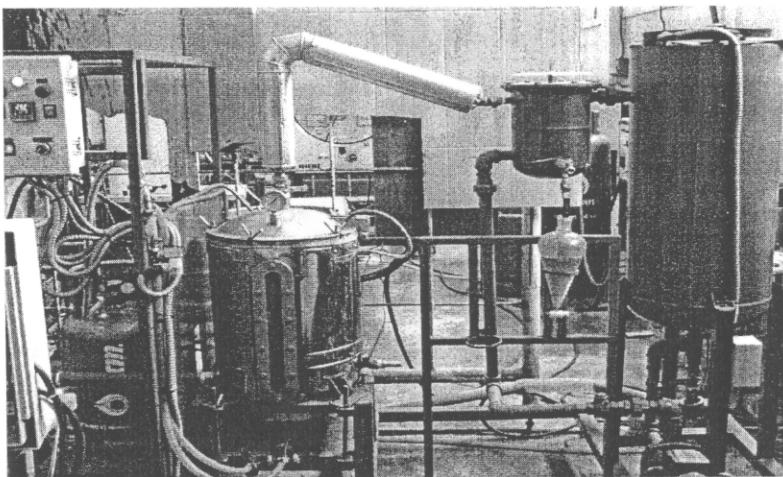
ภาพประกอบที่ 33 แบบสำหรับสร้างและแบบรวมของชุดหล่อเย็น



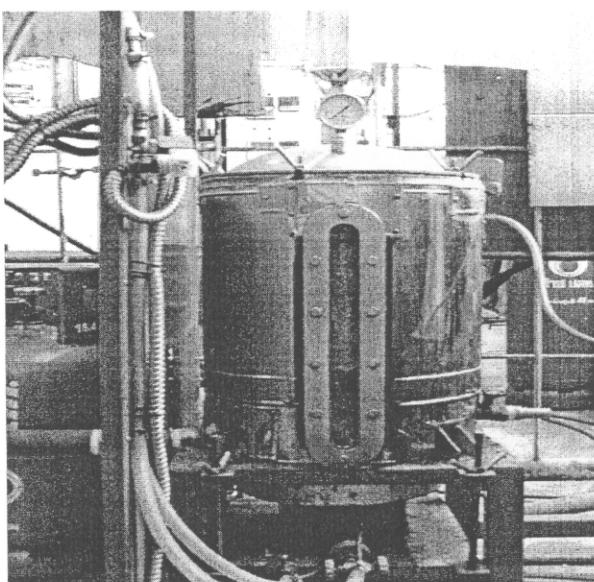
ภาพประกอบที่ 34 แบบชุดอุปกรณ์ควบคุม

3. การสร้างเครื่องกลั่นน้ำมันหอมระเหยกฤษณาตันแบบที่จัดสร้าง

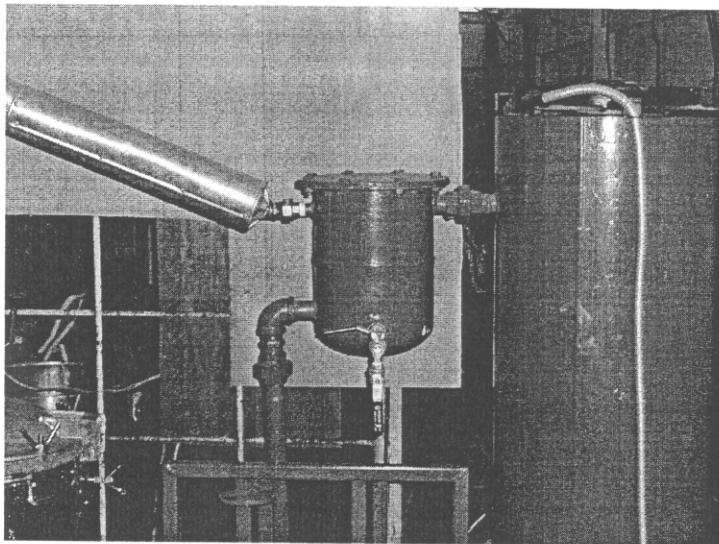
อุปกรณ์ที่จัดสร้างแสดงดังภาพประกอบที่ 35 ถึงภาพประกอบที่ 40 โดยที่กันถังจะติดตั้งระบบส่งไอน้ำไว้ใช้ในกรณีกลั่นด้วยไอน้ำ ตรงส่วนปลายของคอนเดนเซอร์จะประกอบด้วยสามทางโดยทางหนึ่งต่อ กับ หน่วยแยกน้ำกับน้ำมันหอมระเหย และอีกทางเป็นช่องระบายน้ำอากาศ โดยเมื่อทำการกลั่นที่ความดันบรรยายอากาศจะเปิดช่องระบายน้ำอากาศทั้งหมด ส่วนเมื่อกลั่นที่ความดันต่ำกว่าบรรยายอากาศจะต่อเข้ากับปั๊มสูญญากาศ



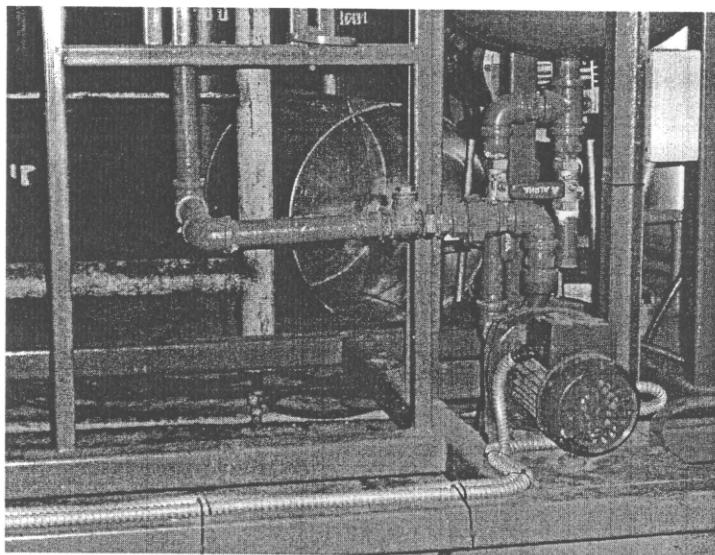
ภาพประกอบที่ 35 เครื่องกลั่นน้ำมันกุชณาตั้นแบบ



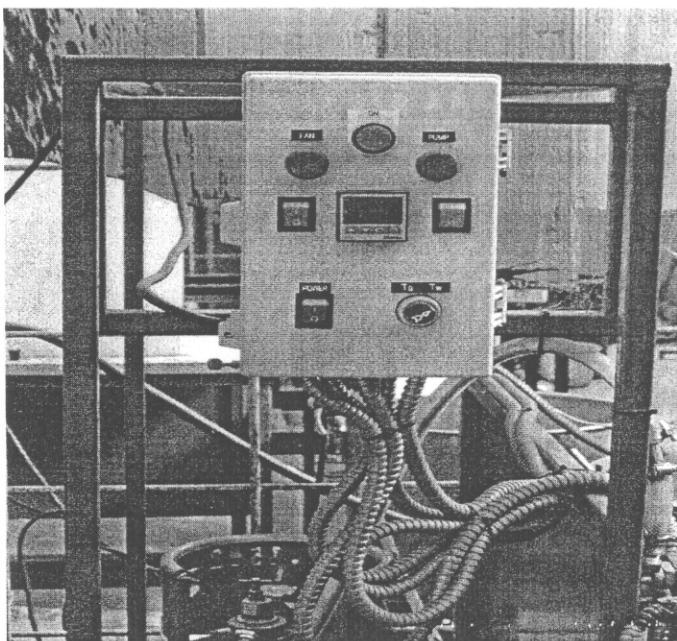
ภาพประกอบที่ 36 ตัวถังกลั่น



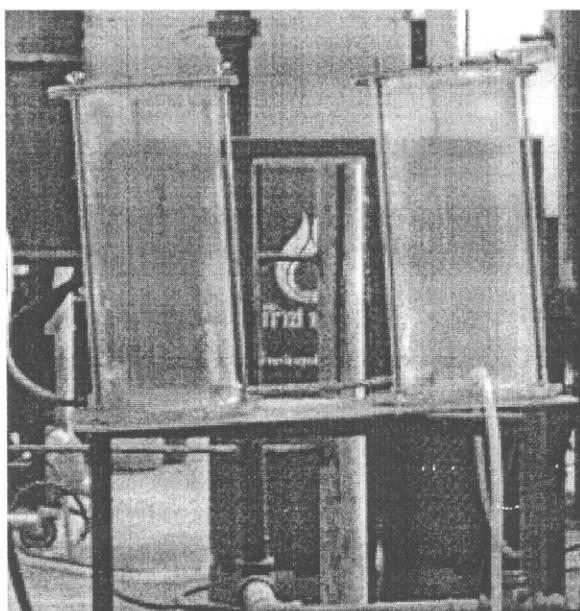
ภาพประกอบที่ 37 ชุดควบค่าน้ำและหอผึ้งเย็น



ภาพประกอบที่ 38 ปั๊มน้ำหล่อเย็น



ภาพประกอบที่ 39 ชุดควบคุม



ภาพประกอบที่ 40 ชุดแยกน้ำมันหอมระเหยกุชณา

ภาคผนวก C

ผลงานวิจัยที่มีการเผยแพร่



การประชุมวิชาการและอิ่มบูฟพาณิชย์ มหาวิทยาลัยทักษิณ ครั้งที่ 13 ประจำปี 2551

การวิจัยเก็บรวบรวมแก้ปัญหาวิกฤตชาติ

The 13th Thaksin University Annual Conference : The Research and National Crisis Solutions

วันที่ 25-26 กันยายน 2551

ณ ห้องประชุมการ Engl A+B โรงแรมบูรพา ศาลา อำเภอเมือง จังหวัดสุโขทัย

จังหวัดสุโขทัย

สถาบันวิจัยและพัฒนา บัณฑิตวิทยาลัย คณะกรรมการกิจกรรมนักศึกษาและบัณฑิตศึกษา

มหาวิทยาลัยทักษิณ

ISBN 974-451-153-2

การสกัดน้ำมันหอมระ夷กถุณา

Extraction of Agarwood Oil

สารารถ เส็มหมาด^{1*} พกามาศ เชญภูพัฒนาณนท์² และ ชาคริต ทองอุไร³

Samart Semmad^{1*} Pakamas Chetpattananondh² and Chakrit Tongurai³

บทคัดย่อ

กระบวนการกลั่นน้ำมันหอมระ夷กถุณาในปัจจุบันยังมีประสิทธิภาพไม่สูง งานวิจัยนี้มีจุดประสงค์เพื่อพัฒนาระบวนการกลั่นน้ำมันหอมระ夷กถุณาที่มีประสิทธิภาพสูง ค้นคว้าสภาวะดำเนินการที่เหมาะสม และศึกษาองค์ประกอบของน้ำมันหอมระ夷ที่สกัดได้ ชุดกลั่นประกอบด้วยหม้อกลั่นที่ทำจากเหล็กกล้าปولادสนิมขนาด 30 ลิตร หอยหลोเย็นขนาด 90 ลิตร ทับเบรจท่อไอน้ำยาว 120 เซนติเมตร และหน่วยแยกที่ทำจากห่อคริลิกขนาด 20 ลิตร 2 หน่วย ไม้กฤษณาถูกตัดเป็นชิ้นเล็กๆ และบดย่อยก่อนนำไปแช่น้ำไว้แล้ว 7 วัน ป้อนไม้ 3 กิโลกรัม และน้ำ 27 ลิตร เข้าสู่ชุดกลั่น ทำการกลั่นนาน 88-96 ชั่วโมง ตรวจสอบปริมาณน้ำมันทุกๆ 8 ชั่วโมง องค์ประกอบของน้ำมันวิเคราะห์ด้วยเครื่อง GC-MS น้ำมันหอมระ夷กถุนาที่ได้มีสีน้ำตาลเข้ม ความหนาแน่น 920 กรัม/ลิตร การกลั่นด้วยน้ำ 8 ชั่วโมง ได้น้ำมัน 0.43 กรัม ผลได้จะเพิ่มขึ้นเมื่อเวลาในการกลั่นเพิ่มขึ้นจาก 8 เป็น 48 ชั่วโมง โดยผลได้สูงสุดคือ 0.71 กรัมที่เวลา 48 ชั่วโมง แต่หลังจากนั้นผลได้จะลดลงเมื่อระยะเวลาเพิ่มขึ้น ผลได้ทั้งหมดประมาณ 0.23% ภายในเวลา 96 ชั่วโมง ซึ่งสูงกว่าผลได้ของทำการกลั่นด้วยน้ำที่นิยมทำในปัจจุบันที่มีเพียง 0.12% ภายในเวลา 168 ชั่วโมง การกลั่นด้วยไอน้ำจะได้น้ำมันหอมระ夷กถุณาในอัตราที่สูงขึ้น องค์ประกอบหลักของน้ำมันหอมระ夷ที่สำคัญ คือ 10 epi-gamma-eudesmol และ agarospirol

คำสำคัญ : การสกัด; น้ำมันหอมระ夷กถุณา; เอคვิล่าเรีย

Abstract

The conventional extraction process for agarwood oil has low efficiency. This work was aimed to develop extraction process of agarwood oil with high efficiency. The optimum condition was investigated. The components of extracted oil were also studied. The distillation unit consists of 30-L stainless steel distort with 120-cm long steam pipe in 90-L cooling tower and two 20-L acrylic separators. Agarwood was cut into pieces and powdered before soaked in water for 7 days. The distillation unit was fed with 3 kilograms of agarwood and 27 liters of water. The extraction was carried out for 88 – 96 hours. The oil was collected from the separator and then water evaporated by rotary vacuum evaporator. The amount of oil was determined every 8 hours. The oil components were investigated by gas chromatography with mass spectrometry (GC-MS). Agarwood oil is dark brown color with density of 920 g/L. With water distillation about 0.43 g of oil was yielded in 8 hours. The oil yield increased from 8 to 48 hours with greatest yield of 0.71 g at 48 hours. With longer extraction time the amount of oil decreased. The overall yield of agarwood oil for extraction time of 96 hours was about 0.23%. This

yield is higher than the conventional water distillation process, which yields only 0.12% for operating time of 168 hours. With steam distillation, higher extraction rate of agarwood oil was gain. The main components of extracted oil were 10 epi-gamma-cudesmol and agarospirol.

Keywords: extraction, agarwood oil, *Aquilaria*

¹ นักศึกษาบัณฑิตวิทยาลัย ภาควิชาชีวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ จ.สงขลา 90110

² ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ภาควิชาชีวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ จ.สงขลา 90110

³ รองศาสตราจารย์ ภาควิชาชีวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ จ.สงขลา 90110

* โทรศัพท์: 0-7443-9585 e-mail: samartsemmad@yahoo.com

คำนำ

ไม้กฤษณา (ไม้หอม) เป็นไม้พื้นเมืองของไทยซึ่งสามารถนำมาสกัดได้น้ำมันหอมระเหยที่มีคุณประโยชน์ ทั้งทางเวชภัณฑ์และอุตสาหกรรมเครื่องสำอาง และเป็นน้ำมันหอมระเหยที่มีราคาสูงที่สุด ในอดีตกฎหมายกำหนดให้ไม้กฤษณา (ไม้หอม) เป็นของป่าหลวงห้ามคัญมากว่าด้วยป่าไม้ซึ่งเป็นไม้ที่อยู่ในป่าสงวนแห่งชาติ อุทบานหรือเขตกรุงราชธานีสักว่าป่าปัจจุบันไม้กฤษณาได้ถูกขายเป็นไม้เศรษฐกิจเชิงอุตสาหกรรมที่มีความสำคัญอย่างมากเพื่อเพิ่มคุณภาพการค้าให้กับประเทศไทย

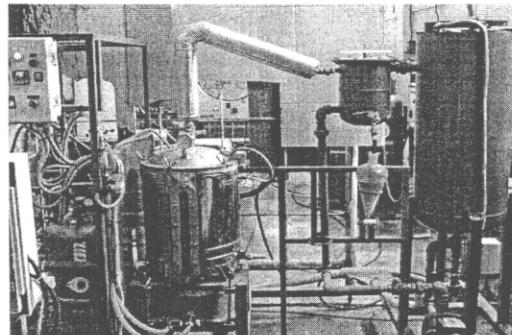
จากรายงานทางวิชาการทั้งในแบบแผนโบราณและแบบแผนปัจจุบันพบว่าในแบบแผนโบราณน้ำมันหอมระเหยของไม้กฤษณาบำรุงโลหิตในหัวใจ (อาการหน้าเขียว) บำรุงหัวใจ แก้ลมวิงเวียนศีรษะ หน้ามืด แก้ลมชาง แก้ไข้อนิยม ท้องร่วง บวมบิดโรคป่วยตามข้อและในแบบแผนปัจจุบันกฤษณาไม้ถูกตัดต่อสำนะเริงในลำไส้ มะเร็งในกระเพาะอาหาร มะเร็งในตับและเชื่อว่ามีถูกตัดอ่อนๆ ทางชีวภาพอีกมาก ในด้านการตลาดปัจจุบันมีประเทศไทยที่มีความต้องการผลิตภัณฑ์จากไม้กฤษณาในหลายกลุ่มประเทศ เช่น กลุ่มประเทศไทย วันออกกลางหรือกลุ่มผู้ผลิตน้ำมันนำไปปีองกัน ประเทศไทยที่ทำให้เกิดโรคมัขโพลามานา กลุ่มประเทศไทย โปรตุเกส น้ำมันหอมระเหยากรกฤษณา เป็นหัวเรื่องน้ำหอม และกลุ่มประเทศไทย ญี่ปุ่น ให้หัววันที่ใช้น้ำมันหอมระเหยจากกฤษณาทางด้านอุตสาหกรรมฯ

ปัจจุบันการกลั่นน้ำมันหอมระเหยของชุมชนใช้อุปกรณ์การต้มกลั่นอย่างง่ายซึ่งจะมีประสิทธิภาพไม่สูง มีการสูญเสีย อีกทั้งพบว่ามีการกัดกร่อนของอุปกรณ์ต้มกลั่นอีกด้วย อุปกรณ์การกลั่นที่ได้มาตรฐานส่วนใหญ่ต้องนำเข้าจากต่างประเทศ การผลิตเครื่องกลั่นที่ได้มาตรฐานภายใต้ประเทศบังมือญี่ปุ่นอย่างดังนั้น เพื่อให้การกลั่นน้ำมันหอมระเหยของไม้กฤษนาออกมากได้ครบถ้วน เพื่อการศึกษาถูกต้องทางชีวภาพต่อไป และจะได้เสนอแนะให้กลุ่มชุมชนและกลุ่มสหกรณ์การเกษตรและอุตสาหกรรมไม้กฤษณาได้ใช้อุปกรณ์กลั่นที่มีประสิทธิภาพ จึงมีความจำเป็นที่จะต้องพัฒนาเครื่องกลั่นน้ำมันหอมระเหยต้นแบบที่มีการคำนวณการง่าย เหมาะสมที่จะดำเนินการได้โดยชุมชน ราคาน้ำมันแพลง มีประสิทธิภาพสูงในระดับที่เหมาะสม เพื่อเผยแพร่ให้ชุมชนและกลุ่มสหกรณ์การเกษตรและอุตสาหกรรมไม้กฤษณาได้ใช้งานต่อไป

อุปกรณ์และวิธีการ

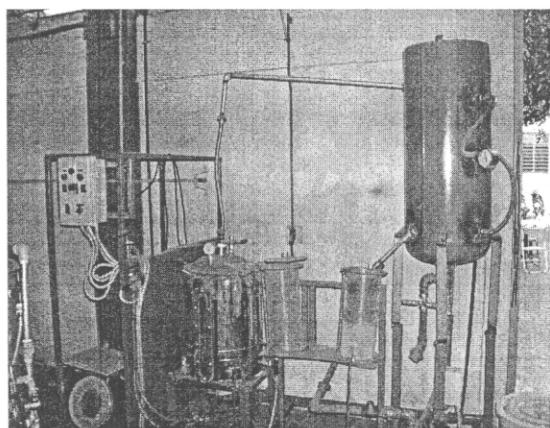
วัตถุดินได้แก่ไม้กฤษณาสายพันธุ์อควิลารี สับอินทิกร้า (Aquilaria Subintegra) ซึ่งได้มากจากชุมชนไม้กฤษณา (ไม้ห่อน) แห่งประเทศไทย จังหวัดตราด สาหร่ายไม้กฤษนาพักถุง จำกัด และกลุ่มอุตสาหกรรมชุมชนจังหวัดสตูล

ชุดกลั่นประกอบด้วย หม้อกลั่นที่ทำจากเหล็กกล้าปولادอนนิวนัค 30 ลิตร ชุดควบแน่น หอยหล่อเย็นขนาด 90 ลิตร และกรวยแยกขนาด 1 ลิตรที่ทำจากแก้ว ดังแสดงในภาพประกอบที่ 1



ภาพประกอบที่ 1 เครื่องกลั่นน้ำมันห่อนระเหยกฤษนา ก่อนการปรับปรุง

หลังจากการใช้เครื่องกลั่น พบร่วมปัญหาน้ำมันติดเคืองในท่อของเครื่องควบแน่น จึงคัดแปลงโดยต่อท่อไอน้ำขนาด 0.5 นิ้วจากถังกลั่นเข้าสู่หอยหล่อเย็นโดยตรง เพื่อให้มีการขาดตัวที่น้อยลง และได้เปลี่ยนหน่วยแยกน้ำมันโดยใช้ห้ออควาลิกขนาด 20 ลิตร 2 หน่วย ดังภาพประกอบที่ 2



ภาพประกอบที่ 2 เครื่องกลั่นน้ำมันห่อนระเหยกฤษนาหลังการปรับปรุง

ทำการทดลองทางสภาวะที่เหมาะสมในการสกัดน้ำมันหอมระ夷กถุณาโดยการกลั่นด้วยน้ำและการกลั่นด้วยไอน้ำโดยมีวิธีการทดลองดังนี้

- (1) นำน้ำมักถุณาสับเป็นชิ้นขนาดประมาณ 1×1 นิ้ว
- (2) นำไปใส่ความชื้นโดยการตากแดด
- (3) ทำการบดละเอียดขนาดประมาณ $1 - 2$ มิลลิเมตร
- (4) นำผงที่บดละเอียดแห้ง 7 วันในสัดส่วน ไม้กถุณา 1 กิโลกรัมต่อน้ำ 9 ลิตร
- (5) นำผงไม้ที่แห้งแล้วทำการกลั่นกับเครื่องกลั่นตันแบบด้วยวิธีการกลั่นด้วยน้ำโดยใช้ความร้อนโดยตรงจากแก๊สหุงต้มเป็นเวลา 96 ชั่วโมง
- (6) เก็บตัวอย่างไปวิเคราะห์ทุก 8 ชั่วโมง

ศึกษาองค์ประกอบของน้ำมันหอมระ夷กถุณาที่กลั่นได้ด้วยเครื่องมือวิเคราะห์ GC-MS รุ่น HP 5890

Gas Chromatograph – HP 5972 Mass Selective Detector

ผลการวิจัยและอภิปรายผล

1. การสกัดน้ำมันหอมระ夷กถุณาด้วยเครื่องกลั่นก่อนการปรับปูรุ่ง

เมื่อทำการกลั่นด้วยเครื่องกลั่นก่อนการปรับปูรุ่ง พบร่วงผลได้สะสารมีค่าเฉลี่ยเพียง 0.018 เปอร์เซ็นต์ภายในเวลา 48 ชั่วโมง (ตารางที่ 1) ซึ่งต่ำมาก และในส่วนของอัตราการควบแน่นจะไม่สอดคล้องกับปริมาณการใช้เชื้อเพลิง แสดงถึงประสิทธิภาพที่ต่ำของเครื่องกลั่น จึงได้ปรับปรุงเครื่องกลั่นดังอธิบายในหัวข้ออุปกรณ์และวิธีการ

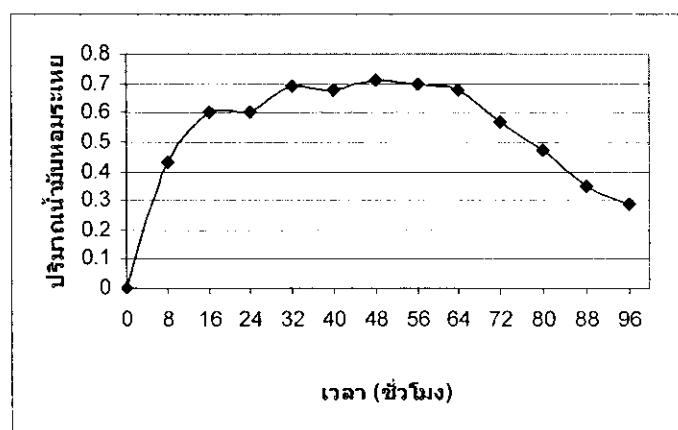
ตารางที่ 1 ปริมาณและผลได้น้ำมันหอมระ夷กถุนาต่อเวลา โดยการกลั่นด้วยน้ำก่อนการปรับปูรุ่งเครื่องกลั่น

เวลาการกลั่น (hr-min)	มวลผลผลิตน้ำมัน กถุนา (กรัม)	มวลผลผลิตน้ำมัน กถุนาสะสาร (กรัม)	Yield สะสาร (%)	อัตราการควบแน่น (ลิตรต่อชั่วโมง)	ปริมาณเชื้อเพลิง (LPG) ที่ใช้ (กิโลกรัม)
0	0	0	0	0.00	0.00
8	0	0	0	0.22	1.90
16	0	0	0	0.44	1.63
24	0.23	0.23	0.005	1.31	1.57
32	0.16	0.39	0.008	1.12	1.50
40	0.31	0.7	0.014	0.65	1.50
48	0.19	0.89	0.018	0.67	1.53

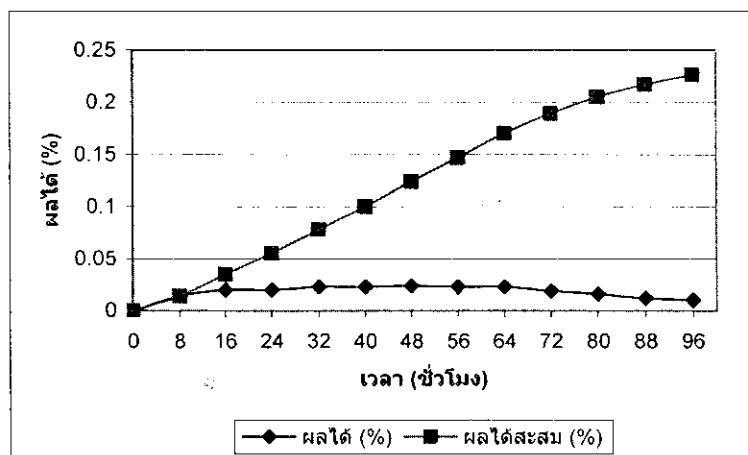
2. การถักน้ำมันหอมระ夷กถุงณาด้วยเครื่องกลั่นหลังการปรับปรุง

2.1 การกลั่นด้วยน้ำ

น้ำมันหอมระ夷กถุงณาจะเริ่มออกมาที่เวลาในการกลั่นชั่วโมงที่ 8 เท่ากับ 0.43 กรัม และจะออกมากที่สุด ในชั่วโมงที่ 48 เท่ากับ 0.71 กรัม และค่าอย่างลดลง หลังจากกลั่นไป 96 ชั่วโมง จะมีน้ำมันออกมาน้อยมากเท่ากับ 0.29 กรัม (ภาพประกอบที่ 3) รวมค่าเฉลี่ยมวลผลผลิตน้ำมันหอมระ夷กถุงณาที่กลั่นได้ 6.79 กรัม ปริมาณผลได้สะสมที่ชั่วโมงการกลั่นที่ 48 มีค่าเฉลี่ยเท่ากับ 0.124 เปอร์เซ็นต์ (ภาพประกอบที่ 4) ซึ่งสูงกว่าก่อนการปรับปรุง เครื่องกลั่นซึ่งมีค่าเฉลี่ยเท่ากับ 0.018 เปอร์เซ็นต์มาก แสดงให้เห็นว่าหลังการปรับปรุง เครื่องกลั่นมีประสิทธิภาพสูงขึ้น และเมื่อทำการกลั่นต่อไปจนถึงชั่วโมงการกลั่นที่ 96 ปริมาณผลได้สะสมมีค่าเฉลี่ยเท่ากับ 0.226 เปอร์เซ็นต์

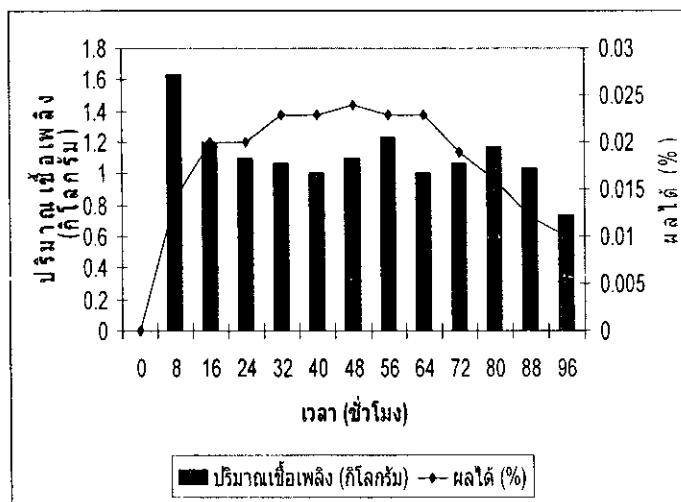


ภาพประกอบที่ 3 ปริมาณน้ำมันหอมระ夷กถุงณาต่อเวลาการกลั่น
โดยการกลั่นด้วยน้ำหลังการปรับปรุงเครื่องกลั่น



ภาพประกอบที่ 4 ปริมาณผลได้และผลได้สะสมน้ำมันหอมระ夷กถุงณาต่อเวลาการกลั่น
โดยการกลั่นด้วยน้ำหลังการปรับปรุงเครื่องกลั่น

อัตราการใช้เชื้อเพลิงก๊าซหุงต้ม LPG สูงสุดเป็น 1.63 กิโลกรัมต่อ 8 ชั่วโมง ซึ่งเกิดในช่วงแรกของการต้มน้ำ (ภาพประกอบที่ 5) จากนั้นที่เวลา 16-88 ชั่วโมง มีอัตราการใช้เชื้อเพลิงค่อนข้างสม่ำเสมอ ซึ่งสอดคล้องกับผลได้ของน้ำมัน และอัตราการใช้เชื้อเพลิงต่ำลงอย่างเห็นได้ชัดเมื่อเลขชั่วโมงที่ 88 โดยปริมาณผลได้น้ำมันก็จะลดลง เช่นกัน



ภาพประกอบที่ 5 ปริมาณผลได้น้ำมันหอมระเหยกุญแจและปริมาณการใช้เชื้อเพลิงต่อเวลา โดยการกลั่นด้วยน้ำหลังการปรับปรุงเครื่องกลั่น

การสักดันน้ำมันหอมระเหยกุญแจด้วยเครื่องกลั่นด้านแบบมีประสิทธิภาพที่สูงกว่าการสักดันที่ใช้ในกลุ่มอุตสาหกรรมชุมชนปัจจุบัน และมีการใช้เชื้อเพลิงที่ต่ำกว่าดังแสดงในตารางที่ 2

ตารางที่ 2 เปรียบเทียบการสักดันน้ำมันหอมระเหยกุญแจจากข้อมูลของกลุ่มอุตสาหกรรมชุมชนและงานวิจัยนี้

การสักดัน	เวลาการกลั่น (ชั่วโมง)	ปริมาณไนโตรเจนกุญแจ (กิโลกรัม)	ปริมาณน้ำมันหอมระเหยกุญแจ (กรัม)	ผลได้สารสนเทศ (%)	ปริมาณเชื้อเพลิง (LPG, กิโลกรัม)
กลุ่มอุตสาหกรรมชุมชน โดยการกลั่นด้วยน้ำ	168 – 240	10	12	0.12	20 - 30
งานวิจัยนี้ โดยการกลั่นด้วยน้ำ	96	3	6.79	0.23	15

2.2 การกลั่นด้วยไอ้น้ำ

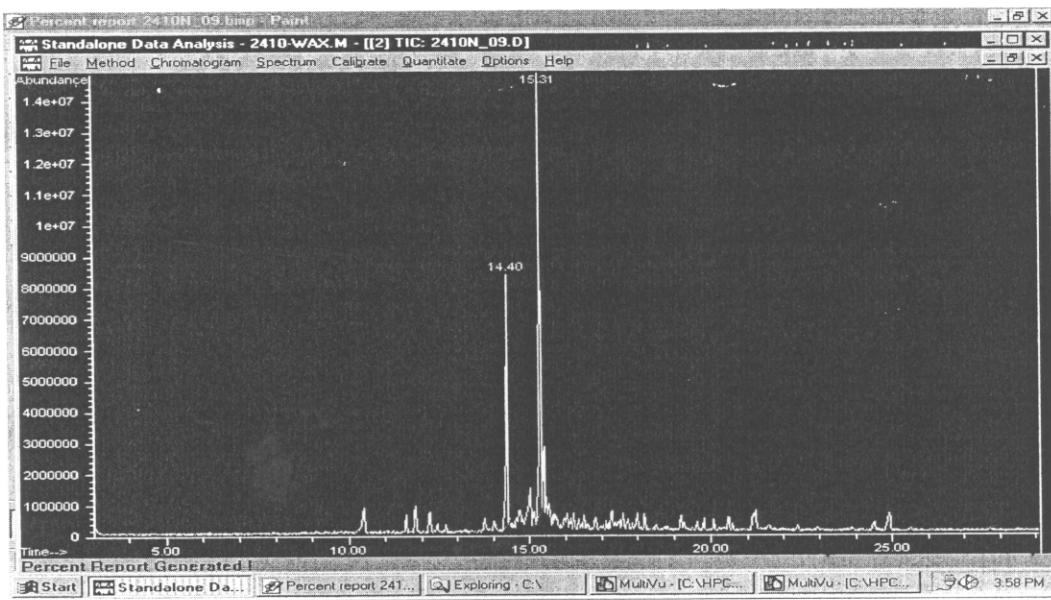
ไอ้น้ำที่ใช้ในการกลั่นได้จากหม้อต้มน้ำของภาควิชาชีวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ ขนาด 0.5 ตัน ความคันสูงสุด 5 บาร์ ภายในระยะเวลา 8 ชั่วโมง การกลั่นด้วยไอ้น้ำจะได้น้ำมันหอมระเหย 0.028 เปอร์เซ็นต์ ซึ่งสูงกว่าการกลั่นด้วยน้ำอิสิงสองเท่า (ตารางที่ 3) ผลได้ของ การกลั่นด้วยไอ้น้ำสูงสุดจะอยู่ที่ระยะเวลา 24-32 ชั่วโมง หลังจากนั้นผลได้จะลดลง เนื่องจากเกิดปัญหาน้ำควบแน่นลงมาในถังกลั่น ทำให้ไม่สามารถกลั่นด้วยไอ้น้ำให้เกิดความต่อเนื่องได้ ทำให้ผลได้จะลดลงภายใน 56 ชั่วโมงมีค่าเพียง 0.208 เปอร์เซ็นต์ อย่างไรก็ตามถ้าสามารถแก้ไขปัญหาน้ำที่ควบแน่นลงมาได้ การกลั่นด้วยไอ้น้ำจะทำให้ได้ปริมาณน้ำมันหอมระเหยมากขึ้นภายในระยะเวลาที่น้อยลง ซึ่งควรมีการศึกษาเพิ่มเติมต่อไป

ตารางที่ 3 ปริมาณและผลได้น้ำมันหอมระเหยกุญแจต่อเวลา โดยการกลั่นด้วยไอ้น้ำ

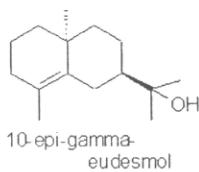
เวลาการกลั่น (hr-min)	การกลั่นด้วยน้ำ		การกลั่นด้วยไอ้น้ำ	
	Yield (%)	Yield สะสม(%)	Yield (%)	Yield สะสม(%)
0	0.000	0.000	0.000	0.000
8	0.014	0.014	0.028	0.028
16	0.020	0.035	0.030	0.058
24	0.020	0.055	0.038	0.095
32	0.023	0.078	0.038	0.133
40	0.023	0.100	0.037	0.170
48	0.024	0.124	0.026	0.196
56	0.023	0.147	0.013	0.208

3. องค์ประกอบของน้ำมันหอมระเหยกุญแจ

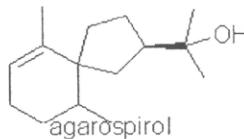
จากการศึกษาองค์ประกอบของน้ำมันหอมระเหยกุญแจด้วยเครื่อง GC-MS จากตัวอย่างน้ำมันหอมระเหย กุญแจของสาหร่ายไม้กุญแจพัฟลุ่ง จำกัด และกลุ่มอุตสาหกรรมชุมชน จังหวัดสตูล ตรวจพบสารที่เป็นองค์ประกอบ เช่น 10 epi-gamma-eudesmol, Agarospirol, Aristolen เป็นต้น ส่วนองค์ประกอบของน้ำมันหอมระเหยกุญแจที่ได้จากการทดลองกลั่นด้วยน้ำ พบว่าสารที่เป็นองค์ประกอบหลักในตัวอย่างที่กลั่นได้คือ 10 epi-gamma-eudesmol และ Agarospirol โดยมีโครงสร้างเคมีแบบเดียวกันคือโครงสร้างของสารตัวอย่างที่ 6 ส่วนภาพประกอบที่ 7 แสดงโครงสร้างของ 10 epi-gamma-eudesmol และ Agarospirol ซึ่งสารนี้มีการรายงานถึงสรรพคุณผลทางเภสัชกรรมในการต้านอนุมูลอิสระ การมีผลต่อ Anxiolytic เพิ่มการผลิต Steroid ทั้งนี้เนื้อร้าและแบนคีเรีย



ภาพประกลบที่ 6 โคมนาโต้แกรมจากการวิเคราะห์ด้วย GC-MS ในตัวอย่างน้ำมันหอมระเหยคุณภาพ



(a)



(b)

ภาพประกอบที่ 7 โครงสร้างของสารที่ตรวจพบในตัวอย่างน้ำมันหอมระ夷กุญแจ

(a) 10 epi-gamma-eudesmol และ (b) agarospirol

4. การวิเคราะห์ทางเศรษฐศาสตร์ของการกลั่นน้ำมันหอนระเหยกถุณา

ปัจจุบันมีการแบ่งเกรดของน้ำมันหอมระเหยกถุงณาในตลาดโลกไว้ 3 เกรด คือ เกรดเบนวอก มีความบริสุทธิ์ 100 % ราคาการซื้อขายระหว่าง 8,000 – 10,000 บาทต่อลิตร (12.5 มิลลิลิตร) หรือ ประมาณ 750 บาทต่อกรัม น้ำมันหอมระเหยกถุงณาเกรดเอ จะมีความบริสุทธิ์ 95 – 99 % ราคาการซื้อขายโตรล่าละ 6,000 – 8,000 บาท หรือ ประมาณ 600 บาทต่อกรัม น้ำมันหอมระเหยกถุงณาและเกรดบี จะมีความบริสุทธิ์ที่ต่ำกว่าเกรดเอ ราคาการซื้อขายโตรล่าละ 3,500 – 6,000 บาท หรือ ประมาณ 400 บาทต่อกรัม น้ำมันหอมระเหยกถุงณาที่กลั่นได้จากการทดลองนี้ได้รับการประเมินอยู่ในเกรดเอ

จากการวิเคราะห์ทางเศรษฐศาสตร์ น้ำมันหอนระเหยมีผลได้สัมประสิทธิ์เชิงตัวใช้เชื้อเพลิงจากก๊าซหุงต้ม 14.70 กิโลกรัม หรือ 235.20 บาท ต่อการกลั่นน้ำมันหอนระเหยกุณฑา 1 แทบทช. (96 ชั่วโมง) หรือ 1.78 กิโลกรัม หรือ 28.54 บาทต่อการกลั่นน้ำมันหอนระเหยกุณฑา 1 กรัม ด้านทุนไม้กุณฑาราคา 250 บาทต่อกิโลกรัม ค่าเชื้อเพลิงที่ใช้เป็น 235.20 บาทต่อการกลั่นน้ำมันหอนระเหยกุณฑา 1 ชุดการทดลอง รวมด้านทุนวัสดุคิดและ

เชื้อเพลิงเท่ากับ 1,135.20 บาทต่อการกลั่นน้ำมันหอนระเหยกถุงณา 1 ชุดการทดลอง ซึ่งสามารถกลั่นได้ผลผลิต 8.24 กรัม เปรียบเทียบกับราคากาย 600 บาทต่อกรัมน้ำมันหอนระเหยกถุงณา จะได้มีระยะเวลาการคืนทุน (Payback Period) อよู่ที่ 0.57 ปี (ตารางที่ 4) ซึ่งมีความเป็นไปได้ในการลงทุนเชิงพาณิชย์

ตารางที่ 4 การประเมินทางเศรษฐศาสตร์ของการสกัดน้ำมันหอนระเหยกถุงณาโดยชุดกลั่นด้าน

รายการ	การประเมิน	จำนวนเงิน (บาท / แบบ)
1. ค่าเครื่องกลั่น	[มูลค่าของเครื่อง (60,000 บาท) / อายุการใช้งาน 10 ปี] / [(300 วัน / ปี * 3 กะ / วัน)] * [12 กะ / แบบ]	- 80.00
2. ไม็กถุงณา	250 บาท / กิโลกรัม * 3 กิโลกรัม	- 750.00
3. ค่าจ้างแรงงาน	เหมาจ่าย 1,500 บาท / แบบ	- 1,500.00
4. ค่าน้ำแก๊ส (LPG)	16 บาท / กิโลกรัม * 15 กิโลกรัม	- 240.00
5. ค่าไฟฟ้า	12 หน่วย / แบบ * 3 บาท / หน่วย	- 36.00
6. ค่าน้ำ	6 หน่วย / แบบ * 3 บาท / หน่วย	- 18.00
7. ค่าบำรุงรักษา	เหมาจ่าย 50 บาท / แบบ	- 50.00
รวมต้นทุนการกลั่น		- 2,674.00
รายรับ	600 บาท / กรัม * 6.79 กรัม	+ 4,074.00
กำไร		+ 1,400.00
ระยะเวลาคืนทุน (Payback Period)	60,000 บาท / 105,000 บาท / ปี	0.57 ปี

สรุปผลการวิจัย

ด้วยเครื่องกลั่นด้านแบบที่พัฒนาขึ้น และกระบวนการสกัดโดยใช้ไม็กถุงนาบคละอีขับปริมาณ 1 กิโลกรัม แซ่ในน้ำ 9 ลิตร เป็นระยะเวลา 7 วัน โดยการกลั่นด้วยน้ำจาง ได้ผลได้สาร 0.23 เปอร์เซ็นต์ คิดเป็นตันทุนพลังงาน เฉลี่ย 30 บาทต่อกรัมน้ำมันหอนระเหยกถุงณา ซึ่งมีประสิทธิภาพสูงกว่าการสกัดที่ดำเนินการอยู่ในปัจจุบันมาก และ ถ้าทำการกลั่นด้วยไอน้ำมีแนวโน้มว่าจะมีประสิทธิภาพของการสกัดน้ำมันหอนระเหยกถุงณาที่ดีกว่าการกลั่นด้วย น้ำ น้ำมันหอนระเหยกถุงณาที่สกัดได้มีคุณภาพอยู่ในเกรดเอ โดยมีความหนาแน่น 920 กรัม/ลิตร จากการศึกษา องค์ประกอบของน้ำมันหอนด้วยเครื่อง GC-MS พบว่าสารที่เป็นองค์ประกอบหลักในตัวอย่างที่กลั่นได้คือ 10 epigamma-eudesmol และ Agarospirol ซึ่งสารนี้มีการรายงานถึงสรรพคุณผลทางเภสัชกรรมในการต้านอนุนูลอิสระ การมีผลต่อ Anxiolytic เพิ่มการผลิต Steroid ด้านเชื้อราและแบคทีเรีย จากการวิเคราะห์ทางเศรษฐศาสตร์ของการ กลั่นด้วยน้ำ พบว่าระยะเวลาการคืนทุน จะอยู่ที่ 0.57 ปี ซึ่งมีความคุ้มค่าในการลงทุนเชิงพาณิชย์

เอกสารอ้างอิง

จุฬาภรณ์วัลลักษณ์ฯ อัครราชกุมารี สมเด็จเจ้าฟ้า. 2522. การกลั่นน้ำมันหอมระเหย, วารสารเคมี. 3(3), 5-9

ดีพร้อม ไชยวงศ์เกียรติ. 2537. คุณภาพ อักษรสยามการพิมพ์ กรุงเทพฯ .

ปนิตา สังจวาก ฯ และ เชาวนิติ เบตตี้. 2543. เครื่องกลั่นน้ำมันหอมระเหย จากสนูนไพรและเครื่องเทศ (ESSENTIAL OILS DISTILLATOR FROM HERBS AND SPICES). ภาควิชาวิศวกรรมอาหาร คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์ วิชาเขตกำแพงแสน.

เขียว มากกง และ สุพจน์ แย้มคิริ. 2545. เครื่องกลั่นน้ำมันหอมระเหย (ESSENTIAL OIL DISTILLER). โครงการ
วิศวกรรมศาสตรบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมเกษตร คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์ วิชาเขต
กำแพงแสน.

สุธรรม สุขุมพี. 2542. การออกแบบวิศวกรรมเคมี. เอกสารประกอบคำบรรยาย สาขาวิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์.

คงอาจ กล้านไม้บูลี. 2546. คุณภาพ ไม้หอม ไม้มหานครยู. บริษัท เอลโล่ การพิมพ์ (1988) จำกัด กรุงเทพมหานคร.

Alkhathlan, H.Z., Al-Hazimi, H.M., Al-Dhalaan, F.S. and Mousa, A.A. 2005. **Three 2-(2-phynylethyl) chromones and two terpenes from agarwood.** Nat. Prod. Res. 19 (4), 367-372.

Rukachaisirilul, V., Dampawan, P. and Walstor, T. 1995. **Chemical constituents of Thai Aquilaria sp.** 11th Seminar on Natural Products Chemistry. Malaysia.

Yang, J.S., Wang, Y.L., Su, Y.L., He, C.H., Zheng, Q.T. and Yang, J. 1989. Yao Xue Xue Bao. 24 (4), 264-268. Article in Chinese.