



รายงานการวิจัย

การศึกษาความเป็นไปได้ของถ่านกัมมันต์จากทางปาล์มน้ำมันสำหรับปรับปรุง
คุณภาพน้ำบาดาลบริเวณลุ่มน้ำทะเลสาบสงขลา¹
ตำบลบางเขี้ยด อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา

The Study of Possibility of Groundwater Improvement by
the Activated Carbon Produced from Oil Palm Branches at
Songkhla Lake Basin Watershed Area,
Bangkeiad Singhanakorn Songkhla Province

พลชัย ขาวนวล Palachai Khaonuan
นพดล โพขกmainid Noppadon Podkumnerd
สุนารี บดีพงศ์ Sunaree Bordeepong

คณะศิลปศาสตร์
มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีราชมงคลรัตนโกสินทร์

ได้รับทุนสนับสนุนวิจัยจากมหาวิทยาลัยเทคโนโลยีราชมงคลรัตนโกสินทร์
งบประมาณเงินแผ่นดิน ประจำปี พ.ศ. 2559

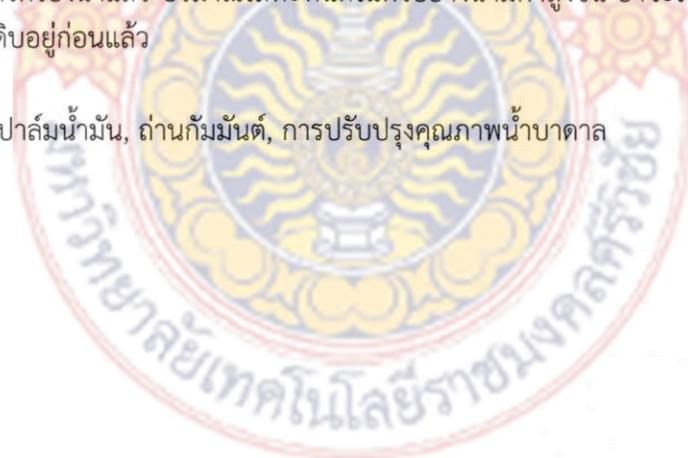
การศึกษาความเป็นไปได้ของถ่านกัมมันต์จากการทางปาล์มน้ำมันสำหรับปรับปรุงคุณภาพ
 น้ำยาดาลบริเวณลุ่มน้ำท่าเส้าบสงขลา
 ตำบลบางเขี้ยด อำเภอสิงหนคร จังหวัดสangขลา

พลชัย ขาวนวล นพดล โพษกำเนิด และ สุนารี บดีพงศ์

บทคัดย่อ

การวิจัยครั้งนี้มีวัตถุประสงค์เพื่อศึกษาคุณภาพน้ำยาดาลพื้นที่ตำบลบางเขี้ยด อ.สิงหนคร จ.สangขลา และผลิตถ่านกัมมันต์โดยใช้ชีมวลจากทางใบปาล์มน้ำมันเป็นวัตถุดิบ และนำไปประยุกต์ใช้ในระบบกรองน้ำชุมชนโดยประกอบและติดตั้งชุดกรองน้ำต้นแบบในตำบลบางเขี้ยด จำนวน 3 ชุด ถ่านกัมมันต์เตรียมจาก ถ่านทางใบปาล์มน้ำมันของชุมชน แล้วนำมาระตุนด้วยกรดฟอสฟอริก โดยแปรผัน ความเข้มข้น เวลา และอัตราส่วนของถ่านต่อกรด โดยทำการตรวจสอบศักยภาพของถ่านกัมมันต์โดยการวิเคราะห์การดูดซับไอโอดีน การดูดซับเมทิลีนบลู และสภาพพื้นผิว ถ่านกัมมันต์ ผลการวิจัยพบว่า การกระตุนถ่านกัมมันต์ทางใบปาล์มน้ำมันที่ดีที่สุดคือ ใช้กรดฟอสฟอริกเข้มข้นร้อยละ 85 เวลาในการกระตุน 6 ชั่วโมง อัตราส่วนถ่านต่อกรด คือ 1 : 3 โดยค่าการดูดซับไอโอดีนเท่ากับ 739.39 ± 55.97 มิลลิกรัม/กรัม โดยสภาพพื้นผิวของถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันมีลักษณะถูกทำปฏิกริยากับกรดฟอสฟอริกในบริเวณด้านข้าง สำหรับบริเวณภาคตัดขวางยังไม่พบการทำปฏิกริยาที่ชัดเจน ผลการวิเคราะห์การนำไปประยุกต์ใช้ในการกรองน้ำยาดาลในแหล่งน้ำชุมชน บางเขี้ยด พบ.ว่า หลังจากการกรองน้ำแล้ว ปริมาณโลหะหนักในตัวอย่างน้ำมีค่าสูงขึ้น อาจเป็นไปได้ว่ามีการปนเปื้อนอยู่ในวัตถุดิบอยู่ก่อนแล้ว

คำสำคัญ : ชีมวลจากทางปาล์มน้ำมัน, ถ่านกัมมันต์, การปรับปรุงคุณภาพน้ำยาดาล



The Study of Possibility of Groundwater Improvement by the Activated
Carbon Produced from Oil Palm Branches at Songkhla Lake Basin
Watershed Area, Bangkeiad Singhanakorn Songkhla Province

Palachai Khaonuan Noppadon Podkumnerd and Sunaree Bordeepong

Abstract

The purpose of this research study was to investigate the quality of groundwater and the production of carbon from the palm leaf oil as a raw material conducted in the area of Singhanakorn District, Songkhla province. Three sets of filtered water were equipped to apply for the community water filtration system. The activated carbon from the palm leaf oil had used to stimulate by the phosphoric acid at the various concentration, time and ratio of carbon and acid. The evaluation of an activated carbon potential was analyzed by the adsorption of an iodine, methylene blue and surfactants. The results showed that the best option for stimulating the active camphor oil was to use 85% phosphoric acid within the activation time of 6 hours and the ratio of carbon to acid at 1: 3. It reported that an iodine absorption at 739.39 ± 55.97 mg/g; meanwhile, the surface condition of the palm oil reactor was characterized by reacting with phosphoric acid within the sides. At the same time, the cross-sectional area was not obviously noticed any reactions. Based on the data analysis, it was applied for the groundwater filtration in Bangkiad community. The findings revealed that the amount of heavy metal in the samples was higher after water filtration. However, it was possibly caused by a contamination in the raw materials.

Keywords: Oil Palm Branches Biomass, Activated Carbon, Groundwater Improvement

กิตติกรรมประกาศ

งานวิจัยนี้ได้รับการสนับสนุนทุนจากมหาวิทยาลัยเทคโนโลยีราชมงคลครึ่งชีวิตร งบประมาณแผ่นดินประจำปี 2559 เป็นงานวิจัยประยุกต์ สาขาวิชาเกษตรศาสตร์และชีววิทยา กลุ่มวิชาสิ่งแวดล้อมทางการเกษตร

ขอขอบคุณมหาวิทยาลัยเทคโนโลยีราชมงคลครึ่งชีวิตร ที่ได้ให้การสนับสนุนทุนในการทำวิจัยครั้งนี้ ขอขอบคุณผู้ที่เกี่ยวข้องทุกฝ่ายที่ได้ให้ความช่วยเหลือในด้านต่าง ๆ ทั้งความสะดวกในการใช้อุปกรณ์ เครื่องมือวิเคราะห์ สถานที่ในการตรวจวิเคราะห์ตัวอย่าง ตลอดจนการให้คำปรึกษาเพื่อแก้ปัญหาในด้านต่าง ๆ ขอขอบคุณผู้ร่วมวิจัยที่ช่วยในการวิจัยครั้งที่ลุล่วงได้ด้วยดี ตลอดจนครอบครัวและผองเพื่อนที่ให้กำลังใจ และคำแนะนำเสมอมา คณะผู้วิจัยจึงขอขอบพระคุณมา ณ โอกาสนี้

พลชัย ขาวนวล
นพดล โพษกำเนิด
สุนารี บดีพงศ์
กรกฎาคม 2560



สารบัญ

กิตติกรรมประกาศ	ก
บทคัดย่อ	ข
Abstract	ค
สารบัญ	ง
สารบัญตาราง	ฉ
สารบัญภาพ	ช
บทที่ 1 บทนำ	1
1. ความสำคัญและที่มาของปัญหาที่ทำการวิจัย	1
2. ทฤษฎี และงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง	2
3. วัตถุประสงค์ของโครงการ	16
4. ขอบเขตของโครงการ	17
5. ประโยชน์ที่ได้รับจากโครงการ	17
6. วิธีการดำเนินการ	18
7. นิยามศัพท์เฉพาะ	18
บทที่ 2 วิธีการดำเนินการวิจัย	19
1. วัสดุและอุปกรณ์การทดลอง	19
2. วิธีการดำเนินการวิจัย	20
3. สถานที่ทำการทดลอง	25
บทที่ 3 ผลการวิจัย	26
1. คุณภาพน้ำบาดาลพื้นที่ตำบลบางเขี้ด อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา	26
2. ถ่านกัมมันต์จากชีมวลทางปาล์มน้ำมัน	32
2.1 อุณหภูมิในการแปรสภาพชีมวลทางปาล์มน้ำมันให้กล้ายเป็นถ่าน	32
2.2 การดูดซับไอโอดีนของถ่านกัมมันต์	34
2.3 การดูดซับเมทิลีนบลูของถ่านกัมมันต์	39
2.4 การตรวจสอบลักษณะพื้นผิวโดยใช้กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนชนิดส่องกราด	47
2.5 ลักษณะน้ำบาดาลที่ผ่านการกรองโดยถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมัน	52

สารบัญ (ต่อ)

บทที่ 5 สรุปและอภิปรายผล	56
1. สรุปผลของการวิจัย	56
2. อภิปรายผลของการวิจัย.....	56
3. ข้อเสนอแนะ	60
บรรณานุกรม	61
ภาคผนวก	64



สารบัญตาราง

ตาราง 1 มาตรฐานน้ำบาดาลที่จะใช้บริโภคได้.....	12
ตาราง 2 ผลการทดสอบน้ำบาดาลโดยใช้ถ่านกัมมันต์จากชานอ้อยในการบำบัด.....	16
ตาราง 3 แหล่งน้ำพื้นที่ตำบลบางเขี้ยด อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา.....	26
ตาราง 4 ค่าความเป็นกรดด่าง ค่าสี ปริมาณของแข็งละลายน้ำทั้งหมด ของแหล่งน้ำทั้ง 4 แหล่ง	29
ตาราง 5 ความเข้มข้นโลหะหนักจากแหล่งน้ำทั้ง 4 แหล่ง	31
ตาราง 6 เปรียบเทียบการดูดซับໄอोเดียมตามความเข้มข้นของกรดฟอริกโดยเงื่อนไขการกระตุ้น อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอริก เท่ากับ 1 : 4 ใช้เวลาในการกระตุ้น 10 ชั่วโมง.....	34
ตาราง 7 เปรียบเทียบการดูดซับໄอोเดียมตามเวลาในการกระตุ้นโดยเงื่อนไขการกระตุ้น อัตราส่วน ถ่าน : กรดฟอริก เท่ากับ 1 : 4 กรดฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 85	36
ตาราง 8 เปรียบเทียบการดูดซับໄอोเดียมตามอัตราส่วน ถ่าน : กรดฟอริก โดย เงื่อนไขการกระตุ้น กรดฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 85 เวลากระตุ้น 6 ชั่วโมง	38
ตาราง 9 ปริมาณถ่านที่เหมาะสมต่อการดูดซับเมทิลีนบลูตามปัจจัยความเข้มข้นของ กรดฟอริก.....	40
ตาราง 10 ปริมาณถ่านที่เหมาะสมต่อการดูดซับเมทิลีนบลูตามปัจจัยเวลาในการกระตุ้น	42
ตาราง 11 ปริมาณถ่านที่เหมาะสมต่อการดูดซับเมทิลีนบลูตามปัจจัยอัตรา ส่วนถ่าน : กรดฟอริก.....	45
ตาราง 12 เปรียบเทียบความเข้มข้นของโลหะหนักในน้ำระหว่างก่อนกรองและหลังกรอง ด้วยถ่านกัมมันต์ทางปัลมน้ำมัน.....	54



สารบัญภาพ

ภาพประกอบ 1 ถังกรองทรายเพื่อกำจัดความชุ่น ตะกอนเหล็กและแมงกานีส.....	13
ภาพประกอบ 2 ลุ่มน้ำทะเลสาบสงขลา.....	14
ภาพประกอบ 3 ตำแหน่งที่ตั้งของแหล่งน้ำสำหรับการเก็บตัวอย่าง.....	26
ภาพประกอบ 4 แหล่งน้ำ A หมู่ 1 สำหรับการเก็บตัวอย่าง อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา.....	27
ภาพประกอบ 5 แหล่งน้ำ B หมู่ 2 สำหรับการเก็บตัวอย่าง อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา.....	27
ภาพประกอบ 6 แหล่งน้ำ C หมู่ 3 สำหรับการเก็บตัวอย่าง อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา	27
ภาพประกอบ 7 แหล่งน้ำ D หมู่ 5 สำหรับการเก็บตัวอย่าง อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา	28
ภาพประกอบ 8 ลักษณะสีของน้ำจากพื้นที่สำหรับการเก็บตัวอย่างทั้ง 4 แหล่ง	28
ภาพประกอบ 9 ค่า pH ค่าสี และค่า TDS ของแหล่งน้ำ.....	30
ภาพประกอบ 10 ความเข้มข้นโลหะหนักของแหล่งน้ำ	31
ภาพประกอบ 11 กราฟแสดงผลการวิเคราะห์ (ก) TGA (ข) DTA ของทางปาล์มน้ำมัน.....	33
ภาพประกอบ 12 เปรียบเทียบการดูดซับไอโอดีนตามความเข้มข้นของกรดฟอฟอริกโดย เงื่อนไขการกระตุน อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอฟอริก เท่ากับ 1 : 4 ใช้เวลาในการกระตุน 10 ชั่วโมง	35
ภาพประกอบ 13 เปรียบเทียบการดูดซับไอโอดีนตามเวลาในการกระตุนโดยเงื่อนไขการกระตุน อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอฟอริก เท่ากับ 1 : 4 กรดฟอฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 85.....	37
ภาพประกอบ 14 เปรียบเทียบการดูดซับไอโอดีนตามอัตราส่วน ถ่าน : กรดฟอฟอริก โดยเงื่อนไข การกระตุน กรดฟอฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 85 เวลากระตุน 6 ชั่วโมง	38
ภาพประกอบ 15 ปริมาณถ่านที่เหมาะสมต่อการดูดซับเมทิลีนบลูตามปัจจัยความเข้มข้นของ กรดฟอฟอริก	40
ภาพประกอบ 16 เปรียบเทียบปริมาณถ่านที่เหมาะสมต่อการดูดซับเมทิลีนบลูตามปัจจัย ความเข้มข้นของกรดฟอฟอริก	41
ภาพประกอบ 17 ปริมาณถ่านที่เหมาะสมต่อการดูดซับเมทิลีนบลูตามปัจจัยเวลาในการกระตุน	43
ภาพประกอบ 18 เปรียบเทียบปริมาณถ่านที่เหมาะสมต่อการดูดซับเมทิลีนบลูตามปัจจัย เวลาในการกระตุน	44
ภาพประกอบ 19 ปริมาณถ่านที่เหมาะสมต่อการดูดซับเมทิลีนบลูตามปัจจัยอัตราส่วนของ ถ่าน : กรด	46
ภาพประกอบ 20 เปรียบเทียบปริมาณถ่านที่เหมาะสมต่อการดูดซับเมทิลีนบลูตามปัจจัย อัตราส่วนของถ่าน : กรด	47
ภาพประกอบ 21 ภาพบริเวณพื้นผิวภาคตัดขวางของทางปาล์มน้ำมันสดจากกล้องจุลทรรศน์ อิเล็กตรอนชนิดส่องกราด.....	48
ภาพประกอบ 22 ภาพบริเวณพื้นผิวภาคตัดขวางของถ่านทางปาล์มน้ำมันจากกล้องจุลทรรศน์ อิเล็กตรอนชนิดส่องกราด.....	49

สารบัญภาพ (ต่อ)

ภาพประกอบ 23 ภาพบริเวณพื้นผิวภาคตัดขวางของถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันเงื่อนไข กรณีฟ้อสฟอริกร้อยละ 85 เวลา 6 ชั่วโมง อัตราส่วนถ่าน : กรณี เท่ากับ 1 : 3	50
จากการล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนชนิดส่องกราด	50
ภาพประกอบ 24 ภาพบริเวณพื้นผิวด้านข้างของทางใบปาล์มน้ำมันสดจากกล้องจุลทรรศน์ อิเล็กตรอนชนิดส่องกราด.....	51
ภาพประกอบ 25 ภาพบริเวณพื้นผิวด้านข้างของทางใบปาล์มน้ำมันจาก กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนชนิดส่องกราด	51
ภาพประกอบ 26 ภาพบริเวณพื้นผิวด้านข้างของถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันเงื่อนไข กรณีฟ้อสฟอริกร้อยละ 85 เวลา 6 ชั่วโมง อัตราส่วนถ่าน : กรณี เท่ากับ 1 : 3	52
จากการล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนชนิดส่องกราด	52
ภาพประกอบ 27 เปรียบเทียบความเข้มข้นของโลหะหนักในน้ำระหัวงก่อนกรองและ หลังกรองด้วยถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมัน.....	53
ภาพประกอบ 28 เครื่อง Atomic Absorption Spectrometer (AAS).....	64
ภาพประกอบ 29 กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนชนิดส่องกราด (SEM).....	64
ภาพประกอบ 30 เครื่องยูวีซีเบลสเปกโട็อกซิเมเตอร์	64
ภาพประกอบ 31 เครื่องขยายในแนวราบ.....	65
ภาพประกอบ 32 การทดสอบประสิทธิภาพในการดูดซับไอโอดีนของถ่านตัวอย่าง	65
ภาพประกอบ 33 การทดสอบประสิทธิภาพในการดูดซับเมทิลีนบลูของถ่านตัวอย่าง	65
ภาพประกอบ 34 การทดสอบการกรองตัวอย่างน้ำจากชุมชนบางเขี้ยดโดยใช้ถ่านกัมมันต์เงื่อนไข กรณีฟ้อสฟอริก 85% เวลากรองตัน 6 ชั่วโมง อัตราส่วนถ่าน : กรณี เท่ากับ 1 : 3..	66

บทที่ 1 บทนำ

1. ความสำคัญและที่มาของปัญหาที่ทำการวิจัย

น้ำถือว่าปัจจัยหนึ่งที่มีความสำคัญต่อการดำเนินชีวิตของมนุษย์เป็นอย่างยิ่ง แหล่งน้ำที่มีการนำมาใช้ในการอุปโภคบริโภคได้แก่ น้ำประปา น้ำคลองน้ำฝน และน้ำบาดาล จากแหล่งน้ำที่ได้กล่าวมานี้ น้ำบาดาลเป็นหนึ่งในทางเลือกที่มีการนิยมใช้ในอุปโภค และบริโภคเนื่องจากเสียค่าใช้จ่ายน้อย และสามารถนำเข้ามาใช้ได้ตลอดเวลาโดยสภาวะปกติแล้ว น้ำบาดาลถือว่าเป็นน้ำที่สะอาด เนื่องจากเป็นน้ำที่อยู่ติดน้ำผ่านการกรองจากการธรรมชาติโดยเหลวซึ่งผ่านชั้นดินชั้นหินลงมาถึงแหล่งกักเก็บได้ ลักษณะการไหลซึมเข่น้ำทำให้น้ำบาดาลเป็นน้ำที่สะอาด ปราศจากการแพร่กระจายสารอินทรีย์เคมี และเชื้อโรคต่างๆ ไม่มีกลิ่นที่น่ารังเกียจ (กรมทรัพยากรน้ำบาดาล, 2557) แต่น้ำบาดาลในบางแหล่งจะมีสารปนเปื้อน เช่น มีกลิ่นสันมิ แก๊สไนโตรเจน และมักมีสีแดงที่เกิดจากสันมิเหล็กอึทั้งมีหินปูน แมงกานีสรวมทั้งสารอื่นๆ ประปนอยู่ด้วย ส่งผลต่อสุขภาพอนามัย สำหรับตัวการสำคัญที่ทำให้เครื่องสุขภัณฑ์เกิดคราบสันมิและเสื้อผ้าเปื้อนนั้นก็คือสันมิเหล็กที่ประปนอยู่ในน้ำบาดาลนั้นเองจากปัญหาที่กล่าวมาในข้างต้นนั้น พื้นที่ตำบลบางเขี้ยด อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา ซึ่งเป็นส่วนหนึ่งของพื้นที่บริเวณลุ่มน้ำท่าศาลา ได้ประสบปัญหานี้เช่นกัน จากการสัมภาษณ์นายราวร พันธุ์ม้าย กำนันตำบลบางเขี้ยด (2557) โดยได้กล่าวไว้ว่า “น้ำบาดาลในพื้นที่ตำบลบางเขี้ยดประสบปัญหาน้ำเป็นสีสันมิเหล็ก มีกลิ่นเหม็น และทำให้อุปกรณ์บางอย่าง เช่น ห้องน้ำ เกิดคราบสันมิ” และจากการตรวจสอบของสำนักทรัพยากรน้ำบาดาล เขต 12 (สงขลา) พบริเวณถังประปาบ้านบางเขี้ยดมีปริมาณเหล็กในน้ำ 2.9 มิลลิกรัมต่อลิตร ค่า pH เท่ากับ 8.4 (สำนักทรัพยากรน้ำบาดาลเขต 12, 2544) และบริเวณบ้านบางเขี้ยดมีปริมาณเหล็กในน้ำ 6.8 มิลลิกรัมต่อลิตร ค่า pH เท่ากับ 6.8 (สำนักทรัพยากรน้ำบาดาลเขต 12, 2509) ซึ่งมีค่าเกินมาตรฐาน

การนำน้ำบ้าดาลมาใช้ในการอุปโภค บริโภคนั้นจำเป็นต้องมีการปรับปรุงคุณภาพเพื่อทำให้น้ำบ้าดาลมีคุณภาพอยู่ในเกณฑ์มาตรฐาน การปรับปรุงคุณภาพน้ำบ้าดาลโดยการกรองเป็นทางเลือกหนึ่ง สารที่ใช้ในการกรองประกอบด้วยทราย สารกรองเคลือบผิวแมงกานีสออกไซด์ เรซิน ถ่านกัมมันต์ และดินเบ้า (อุราวรรณ อุ่นแก้ว และ อรุณ คงแก้ว, 2545 : 14-16) ซึ่งถ่านกัมมันต์เป็นหนึ่งในทางเลือกที่ใช้ในการกรองน้ำบ้าดาล โดยสามารถกำจัดกลิ่น สี รส คลอรีน และโลหะหนักต่าง ๆ ได้เนื่องจากมีอำนาจในการดูดซับสูง วัตถุดิบที่ใช้ในการผลิตถ่านกัมมันต์ส่วนใหญ่เป็นพาวกอินทรีย์สารซึ่งมีคาร์บอนและไฮโดรเจนเป็นองค์ประกอบ ได้แก่ พากเซลลูลอสที่มาจากการพืชและต้นไม้ เช่น ไม้ยางพารา ไม้ไผ่ เศษไม้เหลือทิ้ง และวัสดุเหลือทิ้งทางการเกษตร เช่น แกลบ กะลามะพร้าว ขี้เลือย ซังข้าวโพด เป็นต้น (อุราวรรณ อุ่นแก้ว และ อรุณ คงแก้ว, 2545 : 15)

ปาล์มน้ำมันเป็นพืชเศรษฐกิจที่สำคัญชนิดหนึ่ง และมีวัสดุเหลือทิ้งทางการเกษตรในแต่ละปี เป็นจำนวนมาก โดยการใช้ปาล์มน้ำมันมีปริมาณเหลือเพียงเล็กน้อยคือ 50,000 ตัน กลาปาล์มน้ำมันมีปริมาณเหลือ 100,000 ตันในแต่ละปี ส่วนหัวใจปาล์มน้ำมันมีปริมาณเหลือ 400,000 ตัน และทางปาล์มน้ำมันเป็นเศรษฐกิจที่เหลือทิ้งที่มีปริมาณมากที่สุด และมีการนำกลับไปใช้งานน้อยที่สุด ซึ่งในแต่ละปีจะมีเหลือ

ประมาณ 6.5 ล้านตัน (ราพงษ์ วิทิตศานต์, 2553 : 7-8) ซึ่งวัสดุเหล่านี้ถ้าปล่อยทิ้งเน่าสลายไปตามธรรมชาติจะมีโอกาสที่จะปล่อยแก๊สมีเทน ซึ่งทำให้เกิดมลพิษทางอากาศได้ ด้วยประเด็นของปัญหาดังที่กล่าวมานี้ค้นพบว่าจัดต้องการที่จะสำรวจคุณภาพน้ำบาดาล ตำบลบางเข่ายด อำเภอสิงหนคร จังหวัดสิงห์บุรี และนำวัสดุเหลือใช้จากต้นปาล์มน้ำมัน ได้แก่ ทางปาล์มมาลิตถ่านกัมมันต์เพื่อใช้เป็นส่วนหนึ่งในการประกอบเป็นชุดกรองน้ำที่จะนำไปใช้ปรับปรุงคุณภาพน้ำบาดาลในพื้นที่ดังกล่าวต่อไป

จากปัญหาคุณภาพน้ำบาดาลในพื้นที่ ซึ่งส่งผลต่อคุณภาพชีวิตของประชาชนในตำบลบางเข่ายด และแนวโน้มผลผลิตผลพลอยได้จากการกระบวนการแปรรูปปาล์มน้ำมันมีปริมาณมากขึ้น ขณะเดียวกันมีการขยายพื้นที่ปลูกปาล์มน้ำมันในบริเวณลุ่มน้ำทะเลสาบสงขลามากขึ้น ส่งผลให้มีเศษวัสดุเหลือทิ้งเป็นจำนวนมาก ดังนั้นจะเห็นได้ว่า การนำเศษวัสดุเหลือทิ้งไปใช้ประโยชน์โดยประยุกต์ใช้ชีวมวลจากปาล์มน้ำมันโดยผ่านกระบวนการผลิตถ่านกัมมันต์มาทดสอบและนำไปเป็นส่วนประกอบในระบบปรับปรุงคุณภาพน้ำบาดาลเพื่อนำไปกรองน้ำได้อย่างมีประสิทธิภาพ อันจะส่งผลดีต่อคุณภาพสิ่งแวดล้อมและคุณภาพชีวิตของประชาชนในชุมชน จึงมีความจำเป็นอย่างยิ่งในการพัฒนากระบวนการสร้างชุดกรองน้ำจากชีวมวลจากปาล์มน้ำมันเพื่อสร้างมาตรฐานการส่งเสริมคุณภาพสิ่งแวดล้อมโดยใช้วัตถุดิบในชุมชนเป็นหลักและลดปัญหาสิ่งแวดล้อมในชุมชนได้อย่างมีประสิทธิผล สามารถพึงพาตนเองได้ตามหลักปรัชญาของเศรษฐกิจพอเพียง

2. ทฤษฎี และงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

2.1 ต้นปาล์มน้ำมัน (oil palm)

ปาล์มน้ำมันนับเป็นพืชเศรษฐกิจที่มีความสำคัญและสร้างรายได้ที่ดีให้กับเกษตรกรผู้ปลูก แม้ว่าจะต้องใช้เวลาในการเตรียมการปลูกอย่างน้อย 5 ปี จึงจะสามารถเก็บเกี่ยวผลผลิตได้ แต่ก็เป็นพืชยืนต้นที่ให้ผลผลิตสูง สามารถเก็บเกี่ยวได้ตลอดทั้งปี และมีอายุการเก็บเกี่ยวที่ยาวนาน จึงสามารถสร้างรายได้ระยะยาวให้กับเกษตรกรผู้ปลูก ผลปาล์มน้ำมันสามารถนำไปแปรรูปเป็นผลิตภัณฑ์ต่าง ๆ ได้หลากหลายชนิดสำหรับข้อมูลทางพุษศาสตร์ ปาล์มน้ำมันมีทางภาษาอังกฤษว่า oil palm และ African oil palm ซึ่งทางวิทยาศาสตร์คือ elaeis guineensis jhegoy ในวงศ์ arecaceae หรือ palmae สำหรับชื่ออื่น ๆ ได้แก่ มะพร้าววัล มะพร้าวหัวลิง และหมากหมัน (ปรัชญา รัศมีธรรมวงศ์, นป. : 25-26)

สำหรับการตัดแต่งทางใบปาล์มน้ำมัน ในปัจจุบัน ต้นปาล์มน้ำมันสามารถสร้างทางใบได้ประมาณ 18-25 ทาง โดยมีทางใบเหลืออยู่บนต้นประมาณ 30-50 ทาง ส่วนทางใบแกะจะหลุดร่วงไปจากต้น ในทางทฤษฎีแล้วควรตัดทางใบออกให้น้อยที่สุด หรือให้เหลือทางใบไว้บนต้นมากที่สุดเพื่อช่วยส่งเคราะห์แสง ปาล์มน้ำมันที่เริ่มปลูกจนถึงปีที่ 6 ควรไว้ทางใบ 7-8 รอบ หรือ 56-64 ทางใบ ส่วนปาล์มน้ำมันที่โตเต็มที่ควรไว้ทางใบ 4.5-6.5 รอบ หรือ 36-48 ทางใบ เมื่อถึงช่วงเก็บเกี่ยวผลผลิต ควรตัดทางใบให้เหลือไว้รองรับสายปาล์มเพียง 2 ทางใบ (ประยงค์ สุขเตชะพันธ์, 2554 : 107) จะเห็นได้ว่าด้วยเหตุผลดังกล่าวทำให้ทางปาล์มเป็นเศษวัสดุเหลือทิ้งทางการเกษตร และมีการ

นำกลับไปใช้งานน้อยที่สุด ซึ่งในแต่ละปีจะมีเหลือประมาณ 6.5 ล้านตัน (ธรรพงษ์ วิทิตศานต์, 2553 : 7-8)

2.2 ถ่านกัมมันต์ (activated carbon)

2.2.1 ความหมายของถ่านกัมมันต์

ถ่านกัมมันต์เป็นถ่านที่อยู่ในรูปคาร์บอนสัมฐาน (amorphous carbon) ชนิดหนึ่ง แต่ถูกผลิตขึ้นมาเป็นพิเศษโดยกระบวนการก่อถ่านกัมมันต์ (activation) ซึ่งทำให้พื้นที่ผิวภายใน (internal surface area) เพิ่มขึ้นอันเนื่องมาจากโครงสร้างที่เป็นรูพรุนจำนวนมาก แต่ถ้าหากศึกษาด้วยเอกซเรย์ดิฟเฟรคชัน (X-ray diffraction) หรือศึกษาโครงสร้างจากการสะท้อน และการเบี่ยงเบนของรังสีเอกซ์เมื่อตกกระทบวัตถุ โครงสร้างของถ่านกัมมันต์จะมีความเป็นผลึกอยู่บ้าง แต่ไม่สมบูรณ์เหมือนกับแกรไฟต์ จักคุณสมบัติเหล่านี้จึงทำให้ถ่านกัมมันต์แตกต่างจากถ่านชนิดอื่นๆ เช่น ถ่านลิกไนท์ ถ่านโคก ถ่านไม้ หรือ แกรไฟต์ เป็นต้น ถ่านกัมมันต์มีความสามารถในการดูดซับสูง อันเนื่องมาจากมีพื้นที่ผิวมาก มีความจุในการดูดซับสูง ผิวโครงสร้างเป็นแบบรูพรุนขนาดเล็กจำนวนมาก (microporous structure) และมีความว่องไวในการดูดซับสูง โดยทั่วไปแล้วพื้นผิวของถ่านกัมมันต์ไม่มีข้าว แต่เนื่องจากมีสารประกอบออกไซด์เกิดขึ้นเสมอที่พื้นผิว และการจัดเรียงของอะtomอยู่ในลักษณะhexagonal (hexagonal) ทำให้ผิวน้ำของถ่านกัมมันต์มีพื้นที่ผิวสูงกว่าตัวดูดซับอื่นๆ เช่น ซิลิกาเจล (silica gel) จึงทำให้ดูดซับสารได้มากกว่า

ถ่านกัมมันต์เป็นถ่านที่เตรียมขึ้นเป็นพิเศษ เพื่อให้มีพื้นที่ผิวมากที่สุด ซึ่งทำได้โดยการทำให้เกิดรูพรุน หรือโครงสร้างภายในมีเนื้อкар์บอนมากที่สุดเท่าที่จะทำได้ รูพรุนนี้มีขนาดตั้งแต่ 20 อังสตรอม (angstrom: Å) ถึง 20,000 อังสตรอม ดังนั้นพื้นที่ผิวจึงสูงและมีความสามารถในการดูดซับ (adsorption capacity) สูงด้วยเช่น การดูดพื้นที่ผิวของถ่านกัมมันต์ทำได้โดยการหาปริมาณในโทรศัพท์ถูกถ่านกัมมันต์ดูดซับไว วิธีวัดสมรรถนะของถ่านกัมมันต์จะทำได้โดยการวิเคราะห์ค่าการดูดซับไอโอดีน (iodine number) ซึ่งมีค่าใกล้เคียงกับพื้นที่ผิวของถ่านกัมมันต์ โดยปัจจัยที่มีผลต่อการดูดซับ ได้แก่ ขนาดและพื้นที่ผิวของสารดูดซับ (size and surface area) ลักษณะของสารดูดซับ (nature of adsorbate) ค่าความเป็นกรดด่าง (pH) อุณหภูมิ (temperature) และเวลาในการสัมผัส (contact time) (ชลธิชา ประจักษ์สูตร และ ลักษณ คุบุญอารักษ์, 2554 : 4)

2.2.2 ชนิดของถ่านกัมมันต์

ชนิดของถ่านกัมมันต์สามารถแบ่งตามเกณฑ์ต่าง ๆ ได้ดังต่อไปนี้

2.2.2.1 แบ่งตามชนิดของตัวกระตุ้น

1. การกระตุ้นทางเคมี (chemical activated carbon) เป็นถ่านกัมมันต์ที่ได้จากการใช้สารเคมีทำปฏิกิริยาเคมีกับผิวcarbbon มักเป็นพวกที่มีรูพรุนขนาดใหญ่

2. การกระตุ้นทางฟิสิกส์ (physical activated carbon) เป็นถ่านกัมมันต์ที่ได้จากการใช้แก๊สเข้ามายังช่อง คือ แก๊สออกซิไดร์ส มักเป็นพวกที่มีรูพรุนขนาดเล็ก

2.2.2.2 แบ่งตามขนาดรูพรุนของผิวcarbbon

1. รูพรุนขนาดเล็ก (micropores) คือถ่านกัมมันต์ที่มีรัศมีของรูพรุนไม่เกิน 15 นาโนเมตรมักใช้ในการดูดซับแก๊สหรือไออกซิเจน

2. รูพรุนขนาดกลาง (transitional or mesopores) คือ ถ่านกัมมันต์ที่มีรัศมีของรูพรุนประมาณ 15-100 นาโนเมตรมักใช้ในปฏิกริยาที่ใช้เป็นตัวเร่งปฏิกริยา

3. รูพรุนขนาดใหญ่ (macropores) คือ ถ่านกัมมันต์ที่มีรัศมีรูพรุนใหญ่กว่า 100 นาโนเมตรมักใช้ในการฟอกสีหรือผลิตยาแบ่งตามขนาดรูพรุนของผิวcarบอน

2.2.2.3 แบ่งตามความหนาแน่นของถ่านกัมมันต์

1. ความหนาแน่นต่ำ (น้อยกว่า 0.35 กรัม/มิลลิลิตร) ถ่านกัมมันต์ประเภทนี้มักใช้ในสภาวะที่เป็นสารละลาย เช่น การฟอกสีน้ำตาลดิบ หรือการทำให้บริสุทธิ์ เป็นต้น

2. ความหนาแน่นสูง (มากกว่า 0.45 กรัม/มิลลิลิตร) ถ่านกัมมันต์ประเภทนี้มักใช้ดูดแก๊สพิษ หรือไออกซิเจนให้อัตราการดูดซับที่สูง

2.2.2.4 แบ่งตามชนิดของสารที่ถูกดูดซับ

1. สำหรับดูดซับแก๊ส (gas adsorbents) เป็นถ่านกัมมันต์ที่ใช้ในการดูดซับสารพิษ กลิ่น และไอของสารอินทรีย์ ส่วนมากเป็นถ่านกัมมันต์ที่ได้จากการเผาถ่านประเภท hard artificial char ซึ่งเป็นถ่านที่ได้จากเมล็ดผลไม้ หรือ ถ่านไม้ที่เผาที่ความดันสูง

2. สำหรับดูดซับสี (colour adsorbents) เป็นถ่านกัมมันต์ที่ใช้เป็นตัวฟอกสี ส่วนมากเป็นถ่านกัมมันต์ที่ได้จากการเผาถ่านประเภท soft artificial char ซึ่งเป็นถ่านที่ได้จากถ่านไม้ ถ่านชานอ้อย ถ่านจากเกลบ ถ่านจากถ่านหินน้ำมัน และถ่านจากกาภาน้ำตาล

3. สำหรับดูดซับโลหะ (metal adsorbents) เป็นถ่านกัมมันต์ที่เป็นตัวแยกพวกโลหะชนิดต่างๆ เช่น ถ่านที่ใช้ในการแยก ทอง เงิน แพลทินัม และแร่

2.2.2.5 แบ่งตามรูปร่างลักษณะ

1. ประเภทเป็นผง (powder) เป็นถ่านกัมมันต์ที่ผ่านตะแกรงร่อนขนาด 150 ไมโครเมตร (μm) ไม่น้อยกว่าร้อยละ 99 โดยน้ำหนัก มีลักษณะเป็นผง ใช้สำหรับฟอกสีในของเหลว ดูดกลิ่นในสารละลายได้หลายชนิด

2. ประเภทเป็นเม็ด (pellet) เป็นถ่านกัมมันต์ที่ผ่านตะแกรงร่อนขนาด 150 ไมโครเมตร ไม่เกินร้อยละ 5 โดยน้ำหนัก โดยแบ่งเป็น 2 แบบ ได้แก่

- pellet activated carbon มีรูปร่างขี้นอยู่กับการอัดผ่านเครื่องอัดใช้สำหรับทำแก๊สให้บริสุทธิ์ หรือการทำให้ตัวทำละลายที่ใช้แล้วบริสุทธิ์ และใช้ทำหน้ากากป้องกันแก๊ส และไอพิษต่างๆ

- granular activated carbon มีรูปร่างไม่แน่นอน ใช้สำหรับทำแก๊สให้บริสุทธิ์ หรือการทำให้ตัวทำละลายที่ใช้แล้วบริสุทธิ์

2.2.2.6 แบ่งตามค่าความเป็นกรดด่างเมื่อละลายน้ำ

1. ถ่านกัมมันต์ชนิดแอล (L type) เป็นถ่านกัมมันต์ที่อยู่ในสารละลายแล้วมีสมบัติเป็นกรด โดยส่วนใหญ่ฟังก์ชัน ที่อยู่บนพื้นผิวเป็นอนุพันธ์ของหมู่คาร์บอキซิล (carboxyl)

2. ถ่านกัมมันต์ชนิดเอช (H type) เป็นถ่านกัมมันต์ที่อยู่ในสารละลายแล้วมีสมบัติเป็นด่าง โดยส่วนใหญ่ฟังก์ชัน ที่อยู่บนพื้นผิว ได้แก่ ควินิน (quinine) พีโนล (phenol) และ คาร์บอคิเลท (carboxylate) (หลิชชา ประจักษ์สูตร และ ลักษณ์ คุณูารักษ์, 2554 : 5-6)

2.2.3 การผลิตถ่านกัมมันต์

การผลิตถ่านกัมมันต์มีขั้นตอน 3 ขั้นตอนดังต่อไปนี้

2.2.3.1 ขั้นตอนการเตรียมวัตถุดิบ

ถ่านกัมมันต์สามารถผลิตจากวัตถุที่มีการบ่อนเป็นองค์ประกอบ เช่น ขี้เลือย กระ吝ะพร้าว แกลบ เปลือกถั่ว เมล็ดผลไม้ ยาง พลาสติก ถ่านหิน กากกาแฟ และพืช เป็นต้น ซึ่งการผลิตถ่านกัมมันต์สามารถเริ่มจากวัตถุดิบโดยตรง หรือ เริ่มจากวัตถุดิบที่เป็นถ่านแล้วก็ได้ ขึ้นอยู่กับการผลิต แต่โดยทั่วไปมักนำวัตถุดิบมาด แล้วคัดขนาดก่อนที่จะนำไปคาร์บอไนเซชัน เพื่อเพิ่มประสิทธิภาพ แต่บางครั้งวัตถุดิบอาจมีความแข็ง และเหนียวทำให้การบดวัตถุดิบโดยตรงทำได้ยาก ก็อาจนำวัตถุดิบนั้นไปคาร์บอไนเซชันก่อน แล้วจึงนำมาบดคัดขนาดก็ได้

2.2.3.2 การทำให้เป็นถ่าน หรือ การคาร์บอไนซ์เชชัน (carbonization)

การคาร์บอไนซ์เชชันเป็นกระบวนการไฟโรไลซิส (pyrolysis) รูปแบบหนึ่งที่จะทำให้เกิดผลิตภัณฑ์ในรูปของชาร์ (char) ที่เป็นของแข็งมากกว่าน้ำมันtar (tar) และแก๊ส อาจกล่าวได้ว่าการคาร์บอไนซ์เชชันเป็นการเพิ่มปริมาณการบอนให้สูงขึ้น ทำได้ง่าย โดยการเผาในที่อับอากาศที่อุณหภูมิ 200 – 500 องศาเซลเซียส

การบอไนซ์เชชัน เป็นขั้นตอนที่สำคัญที่สุดในกระบวนการผลิตถ่านกัมมันต์ เพราะเป็นขั้นตอนเริ่มต้นของการทำให้โครงสร้างมีรูพรุน โดยทำให้เกิดการแตกตัวทางเคมีของสารที่ไม่ใช่คาร์บอน (เช่น ไฮโดรเจน ออกซิเจน ในไนโตรเจน) ออกมานิรูปของแก๊ส คาร์บอนอิสระที่มีอยู่จะรวมตัวกันอยู่ในรูปของถ่านชาร์ และถ่านชาร์ที่ได้จากการบอไนซ์เชชันควรมีลักษณะ ดังต่อไปนี้

- มีสีดำตลอด (uniformly black)
- เมื่อหักดู ส่วนที่หักจะมีผิวเป็นมันเงา (shiny surface)
- ปลายที่หักจะแหลมคม (sharp)
- ปราศจากผงผุนและขี้เถ้า

ถ่านชาร์ที่ได้จากการบอไนซ์เชชันนี้ มีความสามารถในการดูดซับตัว เพราะว่าการทำให้เกิดถ่านชาร์จะใช้อุณหภูมิประมาณ 400 – 500 องศาเซลเซียส ซึ่งยังคงมีน้ำมันtar ตกค้างอยู่ภายในช่องว่าง (pore) หรือเกาะอยู่ตามผิว จึงจำเป็นต้องนำถ่านนี้ไปผ่านกระบวนการพัฒนาโครงสร้างไปในทิศทางเดียวกับการเกิดการบอไนซ์เชชัน หรือ ก็คือการทำการกระตุนนั้นเอง

วัสดุที่มีการบอนเป็นองค์ประกอบสำคัญเป็นวัตถุดิบสำคัญที่สำคัญ ดังนี้

- สารระเหยตា
- ค่าคาร์บอนคงตัวสูง
- มีความพรุนสูง
- มีความแข็ง ไม่เปราะ ทนต่อการขัดสี

ซึ่งในธรรมชาติไม่พบคุณสมบัติที่ต้องการหักห้าม ดังนั้นการทำการคาร์บอไนซ์ให้เกิดการสลายตัวด้วยความร้อนเป็นการเลื่อนแล้วเป็นโค้ก การคาร์บอไนซ์เชชันให้ได้ถ่านที่มี

คุณสมบัติดังต่อไปนี้ที่การทำได้โดยปรับสภาพของปฏิกิริยาไฟโรไลซิสให้เหมาะสม โดยมีตัวแปรที่สำคัญคือ

1. อุณหภูมิของการคาร์บอโนไซด์เชื้อ

กระบวนการคาร์บอโนไซด์เชื้อ เป็นการกลั่นสลายของสารอินทรีย์เพื่อเพิ่มสัดส่วนของคาร์บอนของสารอินทรีย์ ขณะเดียวกันก็ได้ผลิตก๊าซที่เป็นของเหลวและแก๊สออกมายด้วย โดยจะเกิดการหักออกกรงบริเวณที่มีพันธะอ่อนหรือหมูที่หลุดออกง่าย ทำให้กลุ่มโมเลกุลวางแผนแตกออกจากกันเป็นกลุ่มจำนวนมาก โครงสร้างวงแหวนอะโรมาติกหลักที่เหลืออยู่เป็นโครงสร้างของถ่านชาร์ โดยการจัดเรียงตัวของคาร์บอนอะตอมจะเปลี่ยนไปตามอุณหภูมิที่เพา ส่วนโครงสร้างโมเลกุล หรือหมูที่มีขนาดเล็กกว่าจะกลั่นสลายตัวออกมานเป็นผลิตภัณฑ์ต่างๆที่อุณหภูมิห้อง เช่น น้ำ แอมโมเนีย น้ำมันทาร์ และแก๊สต่างๆ

สิ่งสำคัญที่สุดของการบันทึกการดำเนินการนี้ คือ อุณหภูมิสุดท้ายของการคาร์บอโนไซด์เชื้อ เพราะมีความสัมพันธ์กับพลังงานที่ใช้ในการสลายพันธะเคมีในวัตถุดิบออกมานเป็นสารระเหยที่อุณหภูมิสูง ถ่านชาร์จะมีการจัดระเบียบของโครงสร้างมากกว่า เช่น ถ่านหินเกรดสูงจะหดตัวมากขึ้น เมื่อเพิ่มอุณหภูมิของการคาร์บอโนไซด์เชื้อ เป็นผลทำให้ปริมาตรหงุดของรูปทรงเล็กๆ ที่เกิดขึ้นในขั้นแรกของของและการคาร์บอโนไซด์ลดลง และเม็ด ถ่านหินมีความแข็งมากขึ้น อย่างไรก็ตามพบว่า ถ่านชาร์ที่ได้จากการบันทึกการไฟโรไลซิส 300 องศาเซลเซียส มีความว่องไวในการทำปฏิกิริยาน้อยกว่าถ่านที่ได้จากการบันทึกการไฟโรไลซิส ที่อุณหภูมิ 600 องศาเซลเซียส ซึ่งการลดลงของความว่องไวในการทำปฏิกิริยาจะมากขึ้น เมื่อค่าการบันคงตัวลดลง

2. อัตราการให้ความร้อน

ผลกระทบของอัตราการให้ความร้อน เป็นตัวแปรที่สำคัญต่อปริมาณและองค์ประกอบของสารระเหยที่ได้จากการไฟโรไลซิส แต่เดิมสภาพในการให้ความร้อนถูกแบ่งด้วยอัตราการเพิ่มอุณหภูมิประมาณ 20 องศาเซลเซียสต่อวินาที อันเป็นช่วงที่ทำให้เกิดการปลดปล่อยสารระเหยอย่างรวดเร็ว

ถ้าอัตราการให้ความร้อนสูง ปริมาณสารระเหยจะถูกปลดปล่อยอย่างรวดเร็ว ผลก็คือ จะได้ถ่านที่มีรูปทรงขนาดใหญ่ ความว่องไวในการทำปฏิกิริยาสูงกว่าถ่านที่ได้จากการให้ความร้อนด้วยอัตราที่ต่ำกว่า เนื่องจากถ่านที่ได้จากการบันทึกการไฟโรไลซิสด้วยอัตราการเพิ่มอุณหภูมิสูง คาร์บอนจะเรียงตัวกันเป็นระเบียบน้อย ทำให้เกิดช่องว่างมากเป็นรูปทรงขนาดใหญ่ เมื่อทำปฏิกิริยาระดับต้น ตัวรัฐตุนก็จะเข้าไปทำปฏิกิริยาได้ง่าย

3. ตัวกลางของปฏิกิริยา (medium of reaction)

ตัวกลางของปฏิกิริยาจะมีผลกระทบต่อปฏิกิริยา ถ้าแก๊สและไอที่เกิดระหว่างการทำปฏิกิริยาจะไม่สามารถออกไประยะรวดเร็ว โดยแก๊สที่เป็นตัวกลาง เช่น แก๊สไนโตรเจน (เฉื่อยต่อปฏิกิริยาเผาไหม้ของคาร์บอน) และแก๊สจากการเผาไหม้ ถ้าตัวกลางเป็นแก๊สที่ได้จากการเผาไหม้ปริมาณที่เป็นถ่านจะน้อยกว่าตัวกลางที่เป็นไนโตรเจน แต่มีความว่องไวในการทำปฏิกิริยากับตัวรัฐตุนสูงกว่า พบร่วมกับการบันทึกการไฟโรไลซิสโดยใช้อากาศเป็นตัวกลางในเตาเผาแบบฟลูอิดีซ์เบดจะใช้พลังงานต่ำ เพราะความร้อนจากการเผาไหม้ของสารระเหยจะให้ความร้อนกับเตาฟลูอิดีซ์เบดจุดมุ่งหมายหลักของกระบวนการบันทึกการไฟโรไลซิสก็เพื่อจะให้ได้ถ่านที่มีรูปทรง และการจัดเรียงของ

การบอนอะตอนให้เป็นระเบียบมากกว่าวัตถุดิบ ซึ่งปัจจัยทั้งสองมีผลต่อความว่องไวในการทำปฏิกิริยา กับตัวกระตุ้น

การการบอนในช่วงจะมีการเปลี่ยนแปลงทางกายภาพ 2 ช่วง คือ ช่วงอ่อนตัว (softening period) และช่วงหลังการอ่อนตัว (after softening period) ในช่วงการอ่อนตัวควรให้ความร้อนด้วยอัตราที่ต่ำ เพื่อให้แก๊สหลุดออกมาจากโครงภายในได้โดยไม่สลายตัว หรือเปลี่ยนรูปเป็นของแข็งอุดแน่นภายในโครง

2.2.3.3 การกระตุ้น (activation)

การกระตุ้น คือ การทำให้การบอนหรือถ่านมีความสามารถในการดูดซับสูงขึ้น ทั้งนี้อาจเนื่องมาจากการเพิ่มพื้นที่ผิวและการทำให้พื้นผิวมีความว่องไวมากขึ้น ปฏิกิริยาที่เกิดขึ้นในการกระตุ้นไม่เป็นที่ทราบแน่ชัด สาเหตุหนึ่งเนื่องมาจากว่าวิธีการกระตุ้นนั้นมีมากหลายวิธี และประสิทธิภาพในการกระตุ้นยังขึ้นกับลักษณะ และชนิดของวัตถุดิบ รวมถึงวิธีการอื่นๆ ก่อนการกระตุ้นด้วยการกระตุ้นถ่านก้มันต์แบ่งตามกลไกที่เกิดได้ 2 ประเภท คือ

1. วิธีการกระตุ้นทางเคมี (chemical activation)

เป็นการผลิตถ่านก้มันต์โดยให้สารกระตุ้นทางปฏิกิริยาเคมีกับผิวการบอน โดยมีความร้อนเป็นตัวเร่งปฏิกิริยา ซึ่งขั้นตอนการกระตุ้นด้วยสารเคมีนั้น มีข้อดี คือใช้อุณหภูมิไม่สูงมาก (400-600 องศาเซลเซียส) แต่มีข้อเสีย คือ มีสารเคมีตกค้างในถ่านก้มันต์ ทำให้ต้องเสียเวลาและค่าใช้จ่ายในการล้างสารเคมีออก รวมทั้งเครื่องมือที่ใช้ต้องเป็นชนิดพิเศษที่สามารถต้านทานการกัดกร่อนได้ เพราะสารเคมีเหล่านี้เป็นสารกัดกร่อน ตัวอย่างสารเคมีที่นิยมใช้ในการกระตุ้น ส่วนใหญ่เป็นสารดูดน้ำ (dehydrating agent) ได้แก่ ซิงค์คลอไรด์ ($ZnCl_2$) โพแทสเซียมไฮดรอกไซด์ (KOH) กรดฟอฟอริก (H_3PO_4) เป็นต้น

2. วิธีกระตุ้นทางกายภาพ (physical activation)

เป็นการผลิตถ่านก้มันต์โดยที่ผิวการบอนเกิดการเปลี่ยนแปลงทางกายภาพ เช่น การจัดเรียงตัวใหม่ ฯลฯ ซึ่งจะเพิ่มความสามารถในการดูดซับของถ่านให้สูงขึ้น นิยมใช้แก๊สออกซิเดซ์ต่างๆ เช่น ไอน้ำอิมตัวบิ่งวูด (steam) แก๊สคาร์บอนไดออกไซด์ (CO_2) แก๊สออกซิเจน (O_2) และอากาศ (air) เป็นตัวร่วมกับการใช้ความร้อน ปฏิกิริยาการกระตุ้นอาจเกิดจากความร้อนเพียงอย่างเดียว ก็ได้ แต่ต้องใช้อุณหภูมิที่สูงมากถึง 1,200 องศาเซลเซียส แต่พบว่าถ่านก้มันต์ที่ผลิตได้จะมีคุณภาพดีกว่าถ่านก้มันต์ที่ผลิตโดยการกระตุ้นด้วยแก๊สออกซิเดซ์

ปัจจัยที่มีผลต่อการกระตุ้นด้วยวิธีนี้คือ

- ชนิดและปริมาณขององค์ประกอบที่มีอยู่ในวัตถุดิบ
- คุณสมบัติทางเคมีและอัตราส่วนของแก๊สที่ใช้
- อุณหภูมิขั้นตอนเกิดปฏิกิริยา
- ระยะเวลาการเกิดปฏิกิริยา

สำหรับข้อดีของการกระตุ้นทางกายภาพ คือ ไม่มีสารเคมีตกค้าง แต่มีข้อเสีย คือ ต้องใช้อุณหภูมิสูงกว่า การกระตุ้นด้วยสารเคมี (700–1,200 องศาเซลเซียส)(ชลธิชา ประจักษ์สูตร และ ลักษณ คุбуณารักษ์, 2554 : 6-9)

2.2.4 โครงสร้างและคุณสมบัติของถ่านกัมมันต์

2.2.4.1 ลักษณะโครงสร้างของถ่านกัมมันต์

ถ่านกัมมันต์มีโครงสร้างใกล้เคียงกับแกรไฟต์ แต่มีการจัดเรียงตัวแบบเป็นระเบียบน้อยกว่าผลึกแกรไฟต์ ประกอบด้วยชั้นคาร์บอนอะตอนในรูปของวงเบนซินหรือกลุ่มของคาร์บอนอะตอนที่มีโครงสร้างคล้ายรูปหกเหลี่ยม นั่นคือ แต่ละอะตอนก็มีพันธะเดี่ยวอิก 3 อะตอนในลักษณะสมมาตรกัน อิเล็กตรอนในการเกิดพันธะนี้เป็นแบบซิกมาอิเล็กตรอน (σ -electron) อิเล็กตรอนที่เหลืออีกหนึ่งเป็นโพอิเล็กตรอน (pair electron) เพื่อทำให้โครงสร้างเสถียรยิ่งขึ้น

2.2.4.2 รูพรุนของถ่านกัมมันต์

ในการกระตุนจะทำให้ถ่านที่ได้จากการcarbón ในเซ็นติเมตรมากขึ้น เนื่องจากมีการสูญเสียองค์ประกอบคาร์บอนระหว่างช่องระหว่างผลึกของคาร์บอนรูพรุนทำให้เกิดพื้นที่ผิวสัมผัสมากขึ้นช่วยเพิ่มประสิทธิภาพการดูดซับการกระตุนที่เหมาะสมคือการทำให้มีความพรุนไม่ใช่ขนาดของรูเมื่อพิจารณาลักษณะผิวของถ่านกัมมันต์จะพบว่ามีลักษณะเป็นรูพรุนจำนวนมากมีเส้นผ่านศูนย์กลางแตกต่างกันรูพรุนเหล่านี้จะถูกเข้าไปในเนื้อของถ่านกัมมันต์อย่างไม่เป็นระเบียบ และมีความลึกไม่สม่ำเสมอของลักษณะรูปร่างของรูนั้นไม่สามารถบอกได้แน่นอนบางรูมีลักษณะเปิดข้างหนึ่งปิดข้างหนึ่งบางครั้งเป็นรูปตัววี

รูพรุนของถ่านกัมมันต์นั้นสามารถจำแนกตามได้ขนาดรัศมีของรูพรุนคือ

1. แมคโครพอร์ (macropores) รัศมีของรูพรุนมากกว่า หรือเท่ากับ 100 -200 นาโนเมตร ปริมาตรอยู่ระหว่าง 0.2 - 0.8 ลูกบาศก์เซนติเมตรต่อกรัม พื้นที่ผิวไม่เกิน 0.5 ตารางเมตรต่อกรัม ซึ่งน้อยมากเมื่อเทียบกับรูพรุนประเภทอื่นดังนั้นแมคโครพอร์จะมีความสำคัญในการดูดซับเป็นเพียงทางส่งผ่านอนุภาคเข้าไปในรูพรุนที่เล็กกว่า

2. เมโซพอร์ (mesopores) หรือทรายซิชันนัลพอร์ (transitional pores) ขนาดรัศมีอยู่ระหว่าง 1.5 – 100 นาโนเมตรปริมาตรอยู่ระหว่าง 0.1 - 0.5 ลูกบาศก์เซนติเมตรต่อกรัม พื้นที่ผิว 20-100 ตารางเมตรต่อกรัม ตัวอย่างสารดูดซับที่มีขนาดของรูพรุนเป็นเมโซพอร์ได้แก่ ซิลิกาเจล (silica gels) อะลูมีนาเจล (alumina gels) ตัวเร่งปฏิกิริยาอะมิโนซิลิเกต (aminosilicate catalyst)

3. ไมโครพอร์ (micropores) ขนาดรัศมีรูพรุนน้อยกว่า 1.5 นาโนเมตร ปริมาตร 0.2 - 0.6 ลูกบาศก์เซนติเมตรต่อกรัมพื้นที่ผิวจำเพาะเป็นจำนวนมากหลายร้อยตารางเมตรต่อกรัม บางครั้งถึง 1,500 ตารางเมตรต่อกรัม ไมโครพอร์มีความสำคัญที่สุดในการดูดซับเนื่องจากมีพื้นที่การดูดซับและพลังงานดูดซับ (adsorption energy) มากที่สุดทำให้การดูดซับเพิ่มมากขึ้นที่ความดันต่าง ๆ รูพรุนขนาดเล็กมีความสัมพันธ์กับค่าพื้นที่ผิวจำเพาะซึ่งเชื่อมั่นว่าปริมาณของรูพรุนแต่ละขนาดหรือที่เรียกว่า “การกระจายตัวของรูพรุน (pore size distribution)” จะขึ้นกับชนิดของวัตถุดิบที่ใช้และวิธีการกระตุนตัวอย่างของตัวดูดซับที่มีขนาดของรูเป็นไมโครพอร์คือซีโอลิต (zeolite)

โครงสร้างของถ่านกัมมันต์ส่วนมากประกอบด้วยรูพรุนกระจาย โครงสร้างที่มีทั้งแมคโครพอร์เมโซพอร์และไมโครพอร์เรียกว่า “โครงสร้างผสม (mixed structure type)” พบร่วมแมคโครพอร์เป็นเพียงทางเปิดสู่ผิวนอกของอนุภาคโดยมีเมโซพอร์เป็นกึ่งออกมาจากไม-

โครงสร้างอีกที่หนึ่งโดยทั่วไปค่านกัมมันต์เกรดการค้าจะมีรูปรุนขนาดกลางประมาณ 200 - 300 ตารางเมตรต่อกรัมสำหรับรูปรุนขนาดเล็กซึ่งมีผลต่อความจุในการดูดซับจะมีประมาณร้อยละ 90 - 95 ของพื้นที่ผิวทั้งหมดนอกจากนี้ยังพบว่าความจุในการดูดซับยังขึ้นกับลักษณะและธรรมชาติของผิวด้วยกล่าวคือถ้าบริเวณผิวของค่านกัมมันต์เป็นเพียงระนาบพื้นฐาน (basal planes) ซึ่งไม่มีหมู่ฟังก์ชันนอลอื่นๆ การดูดซับจะเกิดจากแรงวันเดอร์วัลส์หรืออาจเกิดจากไฟอิเล็กตรอนแรงยึดหนี้ทั้งสองเป็นแรงที่ค่อนข้างอ่อนเมื่อว่าจะดูดซับได้แต่เมื่อโอกาสที่จะหลุดออกได้ง่ายแต่ถ้าเป็นผิวบริเวณที่มีหมู่ฟังก์ชันการดูดซับจะเกิดจากแรงที่แข็งแรงกว่าโอกาสที่ไม่เลกุลของสารถูกดูดซับจะหลุดออกจึงมีน้อยกว่า

2.2.4.3 โครงสร้างทางเคมีของผิวค่านกัมมันต์

พื้นผิวของค่านกัมมันต์จะมีอัตราการเกิดพันธะเคมีกับอะตอมอื่นๆ ได้ เช่นอะตอมของออกซิเจนและไฮโดรเจนในกระบวนการผลิตค่านกัมมันต์ทั้งในกระบวนการคาร์บอนไซด์และกระบวนการกระตุนจะทำให้ราศุลเหล่านี้เปลี่ยนแปลงไปการที่มีอะตอมของออกซิเจนและไฮโดรเจนนี้ส่งผลอย่างมากต่อคุณสมบัติของค่านกัมมันต์เนื่องจากอะตอมเหล่านี้มีอิฐมวลตัวกับอะตอมของคาร์บอนโดยเกิดพันธะเคมีจะเกิดเป็นหมู่ฟังก์ชันนอล (functional groups) หมู่ฟังก์ชันนอลที่พบบนผิวค่านกัมมันต์บ่อย ๆ ได้แก่หมู่ฟังก์ชันนอลที่เป็นกรดเช่นหมู่ carboxyl, phenolic hydroxyl, quinonoid, normal lactone, fluorescein-type lactone และ carboxylic acid anhydride

นอกจากนี้ยังพบว่าการเติมค่านกัมมันต์ลงไปในสารละลายจะทำให้ค่าความเป็นกรด-เบสของสารละลายเปลี่ยนแปลงคือสามารถแสดงความเป็นกรดหรือเบสได้ค่านกัมมันต์ที่มีอะตอมของออกซิเจนบนพื้นผิวมากก็จะแสดงความเป็นกรดซึ่งพื้นผิวที่มีความเป็นกรดนี้จะมีความสามารถในการแลกเปลี่ยนประจุบวกส่วนค่านกัมมันต์ที่มีอะตอมของออกซิเจนน้อยก็จะแสดงความเป็นเบสซึ่งจะมีความสามารถในการแลกเปลี่ยนประจุลบ

จากการกระบวนการคาร์บอนไซด์เช่น อะตอมต่าง ๆ ที่ไม่ใช่คาร์บอน เช่นออกซิเจนไฮโดรเจนและไนโตรเจน จะถูกกำจัดออกในรูปของแก๊ส อะตอมคาร์บอนที่เหลือจะจัดเรียงตัวเป็นชั้นๆ แต่ละชั้นประกอบด้วยวงหลาเหลี่ยมเชื่อมโยงกันอย่างไม่เป็นระเบียบและเกิดช่องว่างหรือโพรงได้ ซึ่งจะเป็นที่อยู่ของพอกทาร์และสารอื่นที่ได้จากการเผาสลาย ซึ่งว่างเหล่านี้จะถูกนำไปเป็นรูปรุนที่มีความสามารถในการดูดซับด้วยกระบวนการที่เรียกว่า การกระตุน โดยการล้างพอกทาร์และสารต่าง ๆ ที่ได้จากการเผาสลายออกจากช่องว่างหรือโพรงที่สร้างหมู่ฟังก์ชันขึ้นมาแทนความสามารถในการดูดซับค่านกัมมันต์จึงเป็นผลลัพธ์เนื่องมาจากโครงสร้างทางเคมีด้วย

2.2.4.4 ปัจจัยที่มีผลต่อการดูดซับ

- คุณสมบัติทางกายภาพและเคมีของตัวดูดซับ ได้แก่ พื้นที่ผิว ขนาดของรูรุนและส่วนประกอบทางเคมี เป็นต้น

- คุณสมบัติทางกายภาพและเคมีของตัวถูกดูดซับ ได้แก่ ขนาดของไมเลกุล ประจำไฟฟ้าของไมเลกุลและส่วนประกอบทางเคมี เป็นต้น

- ความเข้มข้นของตัวถูกดูดซับในสารละลาย

- ลักษณะของสารละลาย เช่น ค่าความเป็นกรด-ด่าง อุณหภูมิ เป็นต้น

- ระยะเวลาในการดูดซับ (รุจิรา ปั่นแก้ว, 2556 : 18-21)

2.2.5 ประโยชน์ของถ่านกัมมันต์

ถ่านกัมมันต์ที่ผลิตจากวัสดุเหลือทิ้งจากการเกษตร นิยมนำไปใช้กับอุตสาหกรรมอาหารหรือยา เป็นตัวกรองสารพิษในการทำน้ำกาก ใช้ในกระบวนการผลิตสารเคมีให้บริสุทธิ์ การใช้งานของถ่านกัมมันต์พบว่าใช้มากในระบบทำอากาศให้บริสุทธิ์ การทำตัวละลายให้บริสุทธิ์ และกระบวนการบำบัดน้ำในอุตสาหกรรมมีการใช้ถ่านกัมมันต์อย่างแพร่หลาย หน้าที่ของถ่านกัมมันต์ในแต่ละอุตสาหกรรมจะแตกต่างกันไป เช่น

2.2.5.1 ถ่านกัมมันต์ที่ใช้ในการดูดซับแก๊สหรือไอ

1. ใช้ในอุตสาหกรรมทำน้ำกากป้องกันแก๊สพิษ ที่ใช้ในการทหารและใช้กันทั่วไป ทั้งนี้ถ่านกัมมันต์สามารถดูดซับแก๊สพิษและไอของสารอินทรีย์ได้

2. ใช้แยกแก๊สโซลีนออกจากแก๊สรธรรมชาติ

3. ใช้แยกเบนซินออกจากแก๊สอุตสาหกรรม

4. ใช้แยกไออกไซด์ของตัวทำละลายที่ใช้แล้วนำกลับมาใช้ใหม่โดยถ่านกัมมันต์จะถูกดูดซับไออกไซด์เหล่านั้นที่อุณหภูมิห้องและคายออกที่ความดันของไอต่อ

2.2.5.2 ประเภทที่ใช้กับของเหลว(ฟอกสีและทำให้ของเหลวบริสุทธิ์) ซึ่งใช้ในอุตสาหกรรมหลายประเภท เช่น

1. ใช้ในอุตสาหกรรมน้ำตาลเพื่อฟอกสีและทำให้น้ำตาลดิบบริสุทธิ์ขึ้น

2. ใช้ในอุตสาหกรรมน้ำมันและไขมันสำหรับบริโภค นอกจากใช้ในการฟอกสีแล้วยังใช้ในการแยกเอาสบู่และเปอร์ออกไซด์ออกจากน้ำมันและไขมันด้วย

3. แยกสิ่งเจือปนจากผลิตภัณฑ์อาหาร เช่น เจลาติน น้ำส้ม เพกติน น้ำผลไม้

4. ใช้ในอุตสาหกรรมเครื่องดื่มแอลกอฮอล์ เช่น ไวน์ วิสกี้ มักใช้ถ่านกัมมันต์เพื่อดูดกลิ่นที่ไม่ต้องการ เช่น เอสเทอร์ ทำให้ได้เครื่องดื่มที่มีรสชาติดีขึ้น (รุจิรา ปันแก้ว, 2556 : 21-22)

2.3 น้ำบาดาล

น้ำที่มีอยู่ในโลกนี้อยู่ในมหาสมุทรประมาณร้อยละ 97 ที่เหลืออีกร้อยละ 3 เป็นน้ำผิวดินและน้ำใต้ดิน แต่ความสามารถนำมาใช้ได้เพียงร้อยละ 0.63 นอกนั้นเป็นน้ำแข็งอยู่ในขั้วโลก แหล่งน้ำธรรมชาติแบ่งได้เป็น 3 ประเภท คือ น้ำฟ้า (atmospheric water) น้ำผิวดิน (surface water) และน้ำใต้ดิน (subsurface water) น้ำฟ้า คือ น้ำที่อยู่ในบรรยากาศหรืออยู่สูงกว่าระดับน้ำผิวดินขึ้นไป เช่น เมฆ หมอก ฝน น้ำค้าง ลูกเห็บหรือหิมะ เป็นต้น น้ำผิวดิน คือ น้ำฟ้าที่ตกลงมาแล้วถูกกักเก็บหรือกักขังเป็นน้ำในแม่น้ำ ลำคลอง หนอง บึง สระ บ่อ ทะเลสาบ หรือมหาสมุทร น้ำผิวดินบางส่วนไหลลงสู่แม่น้ำหรือทะเล แต่บางส่วนไหลซึมลงไปใต้ดินแล้วถูกกักเก็บไว้ที่ช่องว่างของดินและหินเกิดเป็นน้ำประเภทที่สามคือน้ำใต้ดิน

น้ำใต้ดินนั้นส่วนหนึ่งจะอยู่ในดินที่รากไม้หยั่งถิ่น ซึ่งมีประโยชน์โดยตรงสำหรับการเกษตรกรรมและการยังชีพของพืชพันธุ์นานาชนิด เรียกว่า น้ำในดิน (soil water) อาจแห้งหายไปเมื่อไม่มีฝนตกลงมาเพิ่มเติมหรือถูกดูดเผาให้ระเหยเป็นไอน้ำไป น้ำบางส่วนจะไหลซึมลึกลงต่อไปอีก

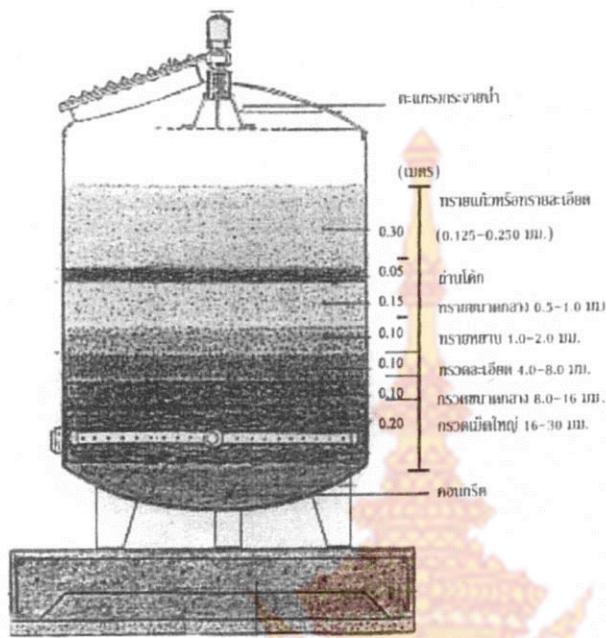
เป็นช่วง ๆ และช่วงสุดท้ายจะไปถูกกักเก็บไว้ในช่องว่าง (voids) ทุกชนิดทุกประเภทในเนื้อหินหรือชั้นหินจนกระทั่งหินอิ่มตัวด้วยน้ำ (water saturated) น้ำที่ถูกกักเก็บอยู่ในหินดังกล่าวเรียกว่าน้ำบาดาล (groundwater) (เจริญ เพียรเจริญ, 2540 อ้างอิงจาก กรมทรัพยากรน้ำบาดาล, 2551: 2) น้ำมีคุณสมบัตในการละลายน้ำที่ดี ดังนั้นมีน้ำไหลซึมผ่านชั้นดิน ชั้นหินที่อยู่ลึกลงไปได้ดิน น้ำจึงละลายเกลือแร่ต่าง ๆ ที่เป็นองค์ประกอบของชั้นดินชั้นหินไปด้วย ทำให้น้ำบาดาลมีเกลือแร่ละลายอยู่มาก น้อยแตกต่างกันไปตามชนิดของชั้นดินชั้นหินที่น้ำไหลผ่านว่าจะละลายได้มากน้อยเพียงใด นอกจากขั้นอยู่กับชนิดของชั้นดินชั้นหินแล้วยังขึ้นอยู่กับทิศทางการไหลของน้ำและอุณหภูมิด้วย ในขณะที่น้ำผิวดินไหลซึมลงไปก็ได้พาเอาสารต่าง ๆ ที่อยู่บนผิวดินลงสู่ชั้นน้ำบาดาลด้วย เช่น ยาฆ่าแมลง ปุ๋ย เป็นต้น การนำน้ำบาดาลมาใช้บริโภคนั้นต้องคำนึงถึงคุณภาพน้ำ 4 ลักษณะ คือ ลักษณะทางกายภาพ ลักษณะทางเคมี ลักษณะที่เป็นพิษ และลักษณะทางบакเตรี ตามมาตรฐานน้ำบาดาลที่จะใช้บริโภคได้ตาม พรบ. น้ำบาดาล พ.ศ. 2520 แก้ไขเพิ่มเติม พ.ศ. 2542 นอกจากการใช้น้ำเพื่ออุปโภค บริโภคแล้ว ในภาคอุดสาحرมก็มีความจำเป็นต้องใช้น้ำในกระบวนการผลิต ซึ่งอาจใช้น้ำผสมกับผลิตภัณฑ์ใช้ในกระบวนการทำความสะอาดหรือผลิตพลาสติก คุณภาพน้ำที่ใช้มีความแตกต่างกัน (กรมทรัพยากรน้ำบาดาล, 2551 : 2) โดยน้ำบาดาลที่สามารถนำมาระบายน้ำได้นั้น ต้องมีคุณลักษณะดังตาราง 1

การปรับปรุงคุณภาพน้ำบาดาล คือวิธีการทำให้น้ำบาดาลมีคุณภาพเพียงพอต่อการนำไปใช้ประโยชน์ ซึ่งสามารถทำได้หลายวิธี เช่น การใช้สารเคมีช่วยในการตกรตะกอน การกรองตะกอน เป็นต้น ในที่นี้จะกล่าวถึงเฉพาะการกรองตะกอนเท่านั้น

ถังกรองตะกอนขุ่นจะบรรจุสารกรองทราย หรือสารกรองแอนทราไซต์ (anthracite) หรือสารกรองถ่านกัมมันต์ (activated carbon) อย่างใดอย่างหนึ่งหรือจะผสมกันก็เป็นได้ ถังกรองตะกอนความขุ่นนี้ยังสามารถกรองออกได้ของเหลวและแมงกานีสได้ด้วย โดยเฉพาะสารกรองถ่านกัมมันต์ นอกจากจะกรองสารดังกล่าวแล้วยังสามารถกรองโลหะหนัก สารอินทรีย์ สี และกำจัดกลิ่นในน้ำบาดาลได้อีกด้วย ภาพประกอบ 1 เป็นตัวอย่างถังกรองตะกอนขุ่น ตะกอนเหล็ก และตะกอนแมงกานีสโดยใช้ตัวกรองเป็นทราย พร้อมกันนี้ในถังกรองมีการกำจัดเหล็ก และแมงกานีสโดยการปะน้ำให้สัมผัสถกับอุกซิเจนที่บริเวณตะกรงกระจาบน้ำเพื่อให้เหล็ก และแมงกานีสตกตะกอนแล้วถูกกรองพร้อมกับตะกอนขุ่นด้วยสารกรองในถังกรอง (กรมทรัพยากรน้ำบาดาล, 2551 : 11)

ตาราง 1 มาตรฐานน้ำบาดาลที่จะใช้บริโภคได้

คุณลักษณะ	เกณฑ์กำหนดที่เหมาะสม	เกณฑ์อนุโภมสูงสุด
คุณลักษณะทางกายภาพ สี (Color)	5 (หน่วยแพลตินัม-โคบอลต์)	15 (หน่วยแพลตินัม-โคบอลต์)
ความชุ่ม (Turbidity)	5 (หน่วยความชุ่ม)	20 (หน่วยความชุ่ม)
ความเป็นกรด-ด่าง (pH)	7.0-8.5	6.5-9.2
คุณลักษณะทางเคมี		
เหล็ก (Fe)	ไม่เกิน 0.5 (มิลลิกรัมต่อลิตร)	1.0 (มิลลิกรัมต่อลิตร)
แมงกานีส (Mn)	ไม่เกิน 0.3 (มิลลิกรัมต่อลิตร)	0.5 (มิลลิกรัมต่อลิตร)
ทองแดง (Cu)	ไม่เกิน 1.0 (มิลลิกรัมต่อลิตร)	1.5 (มิลลิกรัมต่อลิตร)
สังกะสี (Zn)	ไม่เกิน 5.0 (มิลลิกรัมต่อลิตร)	15 (มิลลิกรัมต่อลิตร)
ซัลเฟต(SO ₄)	ไม่เกิน 200 (มิลลิกรัมต่อลิตร)	250 (มิลลิกรัมต่อลิตร)
คลอไครด์(Cl)	ไม่เกิน 250 (มิลลิกรัมต่อลิตร)	600 (มิลลิกรัมต่อลิตร)
ฟลูออไรด์ (F)	ไม่เกิน 0.7 (มิลลิกรัมต่อลิตร)	1.0 (มิลลิกรัมต่อลิตร)
ไนเตรท (NO ₃)	ไม่เกิน 45 (มิลลิกรัมต่อลิตร)	45 (มิลลิกรัมต่อลิตร)
ความกระด้างทั้งหมด (Total hardness as CaCO ₃)	ไม่เกิน 300 (มิลลิกรัมต่อลิตร)	500 (มิลลิกรัมต่อลิตร)
ความกระด้างถาวร (Non-carbonate hardness as CaCO ₃)	ไม่เกิน 200 (มิลลิกรัมต่อลิตร)	250 (มิลลิกรัมต่อลิตร)
ปริมาณมวลสารทั้งหมดที่ละลายได้ (Total dissolved solids)	ไม่เกิน 600 (มิลลิกรัมต่อลิตร)	1,200 (มิลลิกรัมต่อลิตร)
คุณลักษณะที่เป็นพิษ		
สารหนู (As)	ต้องไม่มี	0.05 (มิลลิกรัมต่อลิตร)
ไซยาไนต์ (CN)	ต้องไม่มี	0.1 (มิลลิกรัมต่อลิตร)
ตะกั่ว (Pb)	ต้องไม่มี	0.05 (มิลลิกรัมต่อลิตร)
proto (Hg)	ต้องไม่มี	0.001 (มิลลิกรัมต่อลิตร)
แคนเดเมียม (Cd)	ต้องไม่มี	0.01 (มิลลิกรัมต่อลิตร)
ซีลีเนียม (Se)	ต้องไม่มี	0.01 (มิลลิกรัมต่อลิตร)
คุณลักษณะทางบакТЕРИ/แบคทีเรีย		
Standard plate count	ไม่เกิน 500 โคลoniessต่อลูกบาศก์เซนติเมตร	
Most probable number of Coliform organism (MPN) E. coli	น้อยกว่า 2.2 ต่อร้อยลูกบาศก์เซนติเมตร ต้องไม่มี	



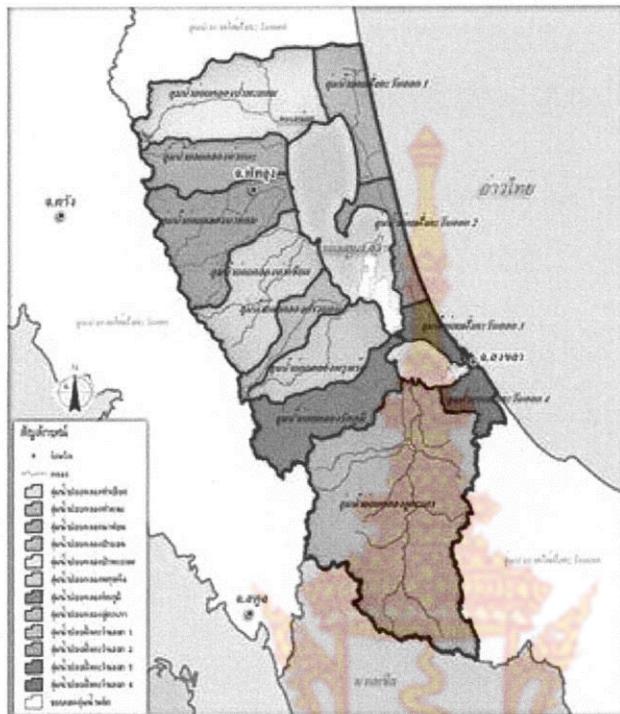
ภาพประกอบ 1 ถังกรองทรายเพื่อกำจัดความชุ่น ตากองเหล็กและแมลงกานีส
ที่มา : กรมทรัพยากรน้ำบาดาล, 2551 : 11

2.4 ลุ่มน้ำท่าเลสาบสงขลา

ลุ่มน้ำท่าเลสาบสงขลา ครอบคลุมพื้นที่ 3 จังหวัด ได้แก่ จ.พัทลุง ทั้งจังหวัด จ.สงขลา 12 อำเภอ และ จ.นครศรีธรรมราช 2 อำเภอ ลุ่มน้ำท่าเลสาบสงขลา มีพื้นที่ประมาณ 8,727 ตาราง กิโลเมตร แบ่งเป็นแผ่นดิน 7,685 ตารางกิโลเมตร และเป็นพื้นที่ทะเลสาบ 1,042 ตารางกิโลเมตร ความยาวจากเหนือจรดใต้ประมาณ 150 กิโลเมตร และจากตะวันออกถึงตะวันตกประมาณ 65 กิโลเมตร

ลักษณะภูมิประเทศของพื้นที่ลุ่มน้ำท่าเลสาบสงขลา ทางทิศตะวันตกมีเทือกเขาบรรทัด เป็นสันปันน้ำ ทอดตัวยาวในแนวเหนือ-ใต้ ทางทิศใต้เป็นส่วนหนึ่งของเทือกเขาน้ำตก หรือ เทือกเขาทั้งสองปักคู่ลุ่มด้วยป่าไม้และเป็นแหล่งต้นน้ำของลุ่มน้ำนี้ ถัดจากพื้นที่ภูเขาลงมาจะเป็นที่ราบลับ เนินเขาเตี้ยๆ ส่วนใหญ่เป็นพื้นที่ป่าดงดิบ ถัดลงมาเป็นที่ราบขนาดใหญ่ล้อมรอบด้วยทะเลสาบ ส่วนใหญ่เป็นพื้นที่นาข้าว ทางตอนเหนือของทะเลสาบเป็นพื้นที่ชุ่มน้ำขนาดใหญ่เรียกว่า "พรุควน เครึง" ครอบคลุมพื้นที่ประมาณ 137 ตารางกิโลเมตร (รวมทะเลสาบ) ส่วนทางด้านตะวันออกเป็นที่ ราบชายฝั่งทะเลติดต่อกับอ่าวไทยดังภาพประกอบ 2

ทะเลสาบสงขลาเป็นแหล่งกักเก็บน้ำและระบายน้ำตามธรรมชาติ ที่มีเอกลักษณ์พิเศษคือ มีระบบนิเวศ 3 น้ำ ที่มีการผสมผสานทั้งน้ำจืด น้ำกร่อย และน้ำเค็ม ทะเลสาบนี้อยู่ท่ามกลางที่ราบสูงสุดเป็น น้ำจืด ถัดลงมาคือทะเลสาบท่อนบน ส่วนใหญ่ของรอบปีจะเป็นน้ำจืด ทะเลสาบท่อนกลางมีความเค็ม ของน้ำเปลี่ยนแปลงระหว่างน้ำจืดและน้ำกร่อยขึ้นกับฤดูกาล ทางใต้สุดคือทะเลสาบท่อนล่าง ซึ่งเป็น น้ำกร่อยและน้ำเค็ม และทะเลสาบทอนล่างเชื่อมกับอ่าวไทย ทำให้ความเค็มของน้ำในทะเลสาบ เปลี่ยนแปลงไปตามฤดูกาล (ศูนย์บริหารงานวิจัยลุ่มน้ำท่าเลสาบสงขลา, 2557)



ภาพประกอบ 2 ลุ่มน้ำทalelesab singxla
ที่มา : ศูนย์บริหารงานวิจัยลุ่มน้ำทalelesab singxla

2.5 งานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

2.5.1 งานวิจัยภายนอกประเทศ

ฉลวย เสาร์คันธ์ และคณะ (2551). ศึกษาการเตรียมถ่านกัมมันต์จากเปลือกมะม่วงหิมพานต์ด้วยโซเดียมไฮดรอกไซด์ และกรดฟอสฟอริก โดยถ่านкарบอนิกซ์แซ่เปลือกมะม่วงหิมพานต์ด้วยเยชেนเพื่อกำจัดน้ำมันติดค้าง จากนั้นเผาที่อุณหภูมิ 700 องศาเซลเซียส เป็นระยะเวลา 30 นาที บดและคัดขนาด 2 มิลลิเมตร พบว่า การกระตุนด้วยโซเดียมไฮดรอกไซด์ เข้มข้น 3 มोลาร์ ต่อถ่านкарบอนิกซ์อัตราส่วน 4 : 1 โดยแซ่ไว้เป็นเวลา 24 ชั่วโมง จากนั้นให้ความร้อนที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส เป็นระยะเวลา 90นาที ในอัตราการเพิ่ม 5 องศาเซลเซียส/นาที มีค่าการดูดซับไออกไซด์เท่ากับ 1,342.66 มิลลิกรัม/กรัม ร้อยละผลผลิตเท่ากับ 22.08 ในขณะที่การกระตุนด้วยสารละลายกรดฟอสฟอริกเข้มข้นร้อยละ 85 ต่อถ่านкарบอนิกซ์อัตราส่วน 4 : 1 โดยแซ่ไว้เป็นเวลา 24 ชั่วโมง จากนั้นให้ความร้อนที่อุณหภูมิ 600 องศาเซลเซียส เป็นระยะเวลา 60นาที ในอัตราการเพิ่ม 5 องศาเซลเซียส/นาที มีค่าการดูดซับไออกไซด์เท่ากับ 1,019.96 มิลลิกรัม/กรัม ร้อยละผลผลิตเท่ากับ 15.75

ปัญญา มนีจักร (2555) ศึกษาการเตรียมถ่านกัมมันต์จากถุงหุ้ว กาว พบร้า ภาวะที่เหมาะสมในการคาร์บอนิกซ์ถ่านคือ อุณหภูมิ 500 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 120 นาที, ขนาดของถ่านкарบอนิกซ์ที่เหมาะสม คือ ขนาดเล็กกว่า 38 ไมโครเมตร (400 mesh), การกระตุนให้เป็นถ่านกัมมันต์ที่เหมาะสมใช้อัตราส่วนถ่านкарบอนิกซ์ต่อกรดซัลฟูริกเท่ากับ 1 : 3 ที่อุณหภูมิ 500

องศาเซลเซียส เป็นเวลา 60 นาที, พื้นที่ผิวสัมผัสเรียงจากน้อยไปมาก ถ่านคาร์บอไนซ์ถ่านกัมมันต์จากลูกหุ่งกว้าง และ ถ่านกัมมันต์การค้าโดยมีค่า 11.2559, 272.9240 และ 901.1500 ตารางเมตร/กรัม ตามลำดับ, สภาพพื้นผิวของถ่านกัมมันต์จากลูกหุ่งกว้าง เมื่อผ่านการกระตุนด้วยกรดซัลฟูริกมีจำนวนรูปrunumากขึ้นกว่าถ่านคาร์บอไนซ์

ปัญญา มณีจักร (2556) ศึกษาการพัฒนาถ่านกัมมันต์จากลูกหุ่งกว้างเพื่อการดูดซับโครเมียม (III) ไอออนจากน้ำเสียในการวิเคราะห์ค่า COD พบว่า ภาวะที่เหมาะสมในการคาร์บอไนซ์ถ่านเพื่อกำจัดโครเมียม (III) คือ อุณหภูมิ 500 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 60 นาที สามารถกำจัดได้ร้อยละ 97.36, ภาวะที่เหมาะสมในการผลิตถ่านกัมมันต์คือ ถ่านคาร์บอไนซ์ต่อโพแทสเซียมไฮดรอกไซด์ ในอัตรา 1 : 1 ที่อุณหภูมิ 400 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 3 ชั่วโมง มีค่าความสามารถในการดูดซับ 3.85 มิลลิกรัม/กรัม

รัชฎาพร วัชรวิชานันท์ และ กมนชนก วงศ์สุขสิน (2555) ศึกษาการปรับปรุงคุณภาพน้ำบาดาลเพื่อใช้ในโรงงานอุตสาหกรรมและการอุปโภคในเขตตำบลหนองบัวศalaและตำบลหนองระเวียง จังหวัดนครราชสีมา โดยใช้ถ่านกัมมันต์ที่ปรับปรุงพื้นผิวทางเคมีด้วยกรดไนตริก ใช้วิเคราะห์ปริมาณเหล็ก (Fe) แมงกานิส (Mn) ทองแดง (Cu) และสังกะสี (Zn) ในน้ำบาดาลถ้วร้อนและถ้วน ทั้งสองตำบล พบว่า น้ำบาดาลทั้งสองตำบล ทั้งถ้วร้อนและถ้วน มีปริมาณเหล็ก แมงกานิส ทองแดง และสังกะสีเท่ากับ 0.67, 0.10, 0.08 และ 0.23 มิลลิกรัม/ลิตร ตามลำดับ เมื่อปรับปรุงคุณภาพน้ำโดยใช้ถ่านกัมมันต์ที่ปรับปรุงพื้นผิวทางเคมีด้วยกรดไนตริกพบว่ามีปริมาณเหล็ก แมงกานิส ทองแดง และสังกะสีเท่ากับ 0.06, 0.10, 0.01 และ 0.11 มิลลิกรัม/ลิตร ตามลำดับ

ปริญญา พานิชย์ และ พุทธิจิตา ภูโอบ (2556) ศึกษาการเตรียมถ่านกัมมันต์จากกาปาล์มโดยนำกาปัล์มไปหาสภาพะที่เหมาะสมในการผลิตถ่านกัมมันต์โดยวิธีการกระตุนทางเคมี ใช้กรดฟอฟอริกในการกระตุนเพื่อให้เกิดรูปrunumภายในกาปัล์ม อุณหภูมิที่ใช้ในการคาร์บอไนซ์ได้แก่ 350, 400 และ 450 องศาเซลเซียส การกระตุนใช้กรดฟอฟอริกในความเข้มข้นร้อยละ 20, 25 และ 30 โดยน้ำหนัก เป็นเวลา 2 ชั่วโมง ผลการวิจัยพบว่า ถ่านกัมมันต์กาปัล์มที่อุณหภูมิการคาร์บอไนซ์ 450 องศาเซลเซียส โดยใช้กรดฟอฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 30 โดยน้ำหนัก มีสภาพะที่ดีที่สุด ซึ่งมีการดูดซับไอโอดีน 578.30 มิลลิกรัม/กรัม การดูดซับสีเมทิลีนบลู (14.919 มิลลิกรัม/กรัม และค่าพื้นที่ผิว 431.96 ตารางเมตร/กรัม)

2.5.2 งานวิจัยต่างประเทศ

Khadijah และคณะ (2012) ศึกษาการใช้ชานอ้อยในการผลิตถ่านกัมมันต์เพื่อบำบัดน้ำบาดาล โดยอบชานอ้อยที่อุณหภูมิ 130 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 24 ชั่วโมง จากนั้นกระตุนด้วยกรดซัลฟูริกในอัตราส่วน กรดซัลฟูริกต่อชานอ้อยเท่ากับ 28 มิลลิลิตร : 10 กรัม แล้ว ทำการคาร์บอไนซ์ที่อุณหภูมิ 500 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 2 ชั่วโมง ซึ่งการวิจัยได้แบ่งถ่านกัมมันต์เป็น 2 ขนาดได้แก่ ชนิดผง (63-300 ไมโครเมตร) และชนิดเม็ด (2.00-3.35 มิลลิเมตร) ผลการวิจัยพบว่า ถ่านกัมมันต์จากชานอ้อยชนิดผงมีความเหมาะสมในการบำบัดน้ำบาดาลมากกว่าชนิดเม็ดโดยวัดจากความพรุน ความชุ่น สี ความเป็นกรดค้าง (pH) สารแขวนลอย แบคทีเรียกลุ่มโคเลิฟอร์ม ปริมาณโลหะหนักที่ระยะเวลา กก./เก็บน้ำ 30 นาที ดังตาราง 2

ตาราง 2 ผลการทดสอบน้ำบาดาลโดยใช้ถ่านกัมมันต์จากชานอ้อยในการบำบัด

การทดสอบน้ำบาดาล	ที่ระยะเวลาการกักเก็บน้ำ 30 นาที	
	ชนิดผง	ชนิดเม็ด
ความพรุน (%)	84.38	64.29
พื้นที่รู (μm^2)	2.7-6.7	1.0-1.5
การกำจัดความชุ่น (%)	98.04	78.3
การกำจัดสี (%)	96.24	65.04
pH	6.2	2.98
การกำจัดสารแขวนลอย (%)	99.72	99.32
การกำจัดแบคทีเรียกลุ่มโคลิฟอร์ม (%)	100	100
การกำจัดโลหะหนัก (%)	88.47	77.60

ที่มา : Khadijah และคณะ (2012)

Ozdemir และคณะ (2014) ศึกษาการผลิตถ่านกัมมันต์จากก้านอุ่น โดยใช้ชิงค์คลอไรด์ กระตุ้นในการบอนไดออกไซด์ โดยทำการแปรผันอุณหภูมิ และเวลาในการคาร์บอนซ์ เวลาในการ เชื่อในชิงค์คลอไรด์ และอัตราส่วนส่วนชิงค์คลอไรด์ต่อ ก้านอุ่น ผลการวิจัยพบว่า เงื่อนไขที่เหมาะสมใน การผลิตถ่านกัมมันต์จากก้านอุ่นคือ คาร์บอนซ์ที่ อุณหภูมิ 700 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 120 นาที เชิงค์คลอไรด์เป็นเวลา 36 ชั่วโมง ในอัตราส่วนชิงค์คลอไรด์ต่อ ก้านอุ่นเป็น 2 : 1 โดยมีพื้นที่ผิวเป็น 1411 ตารางเมตร/กรัม, ปริมาตรรูพรุน 0.723 ลูกบาศก์ตารางเซนติเมตร/กรัม, เลขไอโอดีน 1760 มิลลิกรัม/กรัม

Aajish และ Thirumal (2014) ศึกษาการผลิตถ่านกัมมันต์จากวัสดุเหลือทิ้งได้แก่ ฝัก มะรุม ขันไก่ และมังคุด สำหรับการกระตุ้นใช้กรดฟอฟอริก, ชิงค์คลอไรด์ และโพแทสเซียมไฮดรอกไซด์ เป็นตัวกระตุ้น พบว่า การใช้ฝักมะรุมผลิตถ่านกัมมันต์โดยมีกรดฟอฟอริกเป็นตัวกระตุ้น มี ประสิทธิภาพในการดูดซับสูงสุดที่ อุณหภูมิในการกระตุ้น 600 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 2 ชั่วโมง ใน อัตราส่วนกรดฟอฟอริกต่อฝักมะรุมเป็น 60 : 40

3. วัตถุประสงค์ของโครงการ

- 3.1 เพื่อศึกษาคุณภาพน้ำบาดาลพื้นที่ตำบลบางเขี้ยด อำเภอสิงหนคร จังหวัดสangkhla
- 3.2 เพื่อผลิตถ่านกัมมันต์โดยใช้ชีมวลจากทางปาล์มน้ำมันเป็นวัตถุติด และนำไป ประยุกต์ใช้ในระบบกรองน้ำชุมชนโดยประกอบและติดตั้งชุดกรองน้ำต้นแบบในตำบลบางเขี้ยด จำนวน 3 ชุด

4. ขอบเขตของการวิเคราะห์

4.1 การตรวจสอบคุณภาพน้ำบาดาลพื้นที่ตำบลบางเขี้ยด อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา

4.1.1 ตัวแปรอิสระ

1. พื้นที่

4.1.2 ตัวแปรตามได้แก่ คุณภาพน้ำบาดาล

1. สีของน้ำบาดาล

2. ความกระด้างของน้ำบาดาล

3. ความเป็นกรดด่าง (pH) ของน้ำบาดาล

4. ปริมาณโลหะหนักในน้ำบาดาล

4.2 ถ่านกัมมันต์จากชีมวลทางปาล์ม

4.2.1 ตัวแปรอิสระ

1. วัตถุดิบสำหรับถ่านกัมมันต์คือ ทางปาล์มน้ำมัน

2. ความเข้มข้นของสารกระดุ้น

3. เวลาที่ใช้ในการกระดุ้น

4. อัตราส่วนถ่านต่อสารกระดุ้น

4.2.2 ตัวแปรตาม

1. ปริมาณโลหะหนักในน้ำบาดาล

2. การดูดซับไอโอดีน

3. การดูดซับเมทิลีนบลู

4. ลักษณะพื้นผิว ตรวจสอบจาก กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนชนิดส่องการดูด (scanning electron microscope: SEM)

4.3 การปรับปรุงคุณภาพน้ำบาดาล

4.3.1 ตัวแปรอิสระ

1. รูปแบบระบบกรองน้ำบาดาลที่มีถ่านกัมมันต์จากชีมวลทางปาล์มเป็นส่วนประกอบ

4.3.2 ตัวแปรตาม

1. สีของน้ำบาดาล

2. ความกระด้างของน้ำบาดาล

3. ความเป็นกรดด่าง (pH) ของน้ำบาดาล

4. ปริมาณโลหะหนักในน้ำบาดาล

5. ประโยชน์ที่ได้รับจากการวิเคราะห์

5.1 ได้ทราบถึงคุณภาพน้ำบาดาลบริเวณลุ่มน้ำทะเลสาบสงขลา พื้นที่ตำบลบางเขี้ยด อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา

5.2 ได้ทราบถึงเงื่อนไขที่เหมาะสมในการนำชีวมวลทางปัล์มน้ำมันซึ่งเป็นวัสดุเหลือใช้ทางการเกษตรบริเวณกลุ่มน้ำท่าเรือสาสหกามาผลิตถ่านกัมมันต์เพื่อนำไปประยุกต์ใช้ในระบบกรองน้ำชุมชนที่สามารถปรับปรุงคุณภาพน้ำบาดาลพื้นที่ตำบลบางเขี้ยดโดยประกอบและติดตั้งชุดกรองน้ำต้นแบบในตำบลบางเขี้ยด

6. วิธีการดำเนินการ

- 6.1 เก็บตัวอย่างน้ำที่ตำบลบางเขี้ยด อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา
- 6.2 ทำการวัดสี ความกรดด่าง ความเป็นกรดด่าง (pH) และปริมาณโลหะหนักในตัวอย่างน้ำ
- 6.3 นำถ่านทางใบปัล์มน้ำมันที่ผ่านการเผาแล้วมาทำการกระตุ้น
- 6.4 กระตุ้นถ่านกัมมันต์ทางปัล์มน้ำมันโดยใช้อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอสฟอริก เท่ากับ 1 : 4 กระตุ้นเป็นเวลา 10 ชั่วโมง และเปรียบเทียบค่าการดูดซับไฮโดรเจน และเมทิลีนบลู ในปัจจัยของความเข้มข้นกรดฟอสฟอริกที่ความเข้มข้นต่าง ๆ
- 6.5 กระตุ้นถ่านกัมมันต์ทางปัล์มน้ำมันโดยใช้อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอสฟอริก เท่ากับ 1 : 4 ใช้ความเข้มข้นกรดฟอสฟอริกที่เหมาะสมที่ได้จากข้อ 6.4 และเปรียบเทียบค่าการดูดซับไฮโดรเจน และเมทิลีนบลู ในปัจจัยของเวลาในการกระตุ้น
- 6.6 กระตุ้นถ่านกัมมันต์ทางปัล์มน้ำมันโดยใช้ความเข้มข้นกรดฟอสฟอริกที่เหมาะสมที่ได้จากข้อ 6.4 ใช้เวลาในการกระตุ้นที่เหมาะสมที่ได้จากข้อ 6.5 และเปรียบเทียบค่าการดูดซับไฮโดรเจน และเมทิลีนบลู ในปัจจัยของอัตราส่วนถ่าน : กรดฟอสฟอริก
- 6.7 นำถ่านกัมมันต์ที่เงื่อนไขดีที่สุดมาตรวจสอบลักษณะพื้นผิวด้วยใช้กล้องจุลทรรศน์ อเล็กตรอนซิเดส่องกราด (SEM) โดยเปรียบเทียบกันระหว่างทางปัล์มน้ำมันสด ถ่านทางปัล์มน้ำมัน และถ่านกัมมันต์ทางปัล์มน้ำมัน
- 6.8 นำถ่านกัมมันต์ที่มีลักษณะดีที่สุดมาใช้กับเครื่องกรองน้ำที่ประกอบขึ้น
- 6.9 ทำการวัดสี ความกรดด่าง ความเป็นกรดด่าง (pH) และปริมาณโลหะหนักในตัวอย่างน้ำที่แหล่งน้ำที่แหล่งน้ำแล้ว

7. นิยามคัพท์เฉพาะ

7.1 ถ่านกัมมันต์ หมายถึง ถ่านที่อยู่ในรูปคาร์บอนอสัณฐานชนิดหนึ่ง แต่ถูกผลิตขึ้นมาเป็นพิเศษโดยกระบวนการก่อภัมมันต์ซึ่งทำให้พื้นที่ผิวภายในเพิ่มขึ้นอันเนื่องมาจากโครงสร้างที่เป็นรูพรุนจำนวนมาก

7.2 ชีวมวลจากทางปัล์มน้ำมัน หมายถึง ทางปัล์มน้ำมันที่อยู่ในสภาพแห้งที่นำมาใช้ผลิตถ่านกัมมันต์

7.3 การปรับปรุงคุณภาพน้ำบาดาล หมายถึง การปรับปรุงคุณภาพน้ำบาดาลที่ตำบลบางเขี้ยด โดยใช้ระบบกรองน้ำที่ใช้ถ่านกัมมันต์จากชีวมวลทางปัล์มน้ำมัน

7.4 ตำบลบางเขี้ยด หมายถึง ตำบลบางเขี้ยด อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา ซึ่งประกอบด้วย 5 หมู่บ้าน ได้แก่ หมู่ 1 หมู่ 2 หมู่ 3 หมู่ 4 และหมู่ 5

บทที่ 2

วิธีการดำเนินการวิจัย

1. วัสดุและอุปกรณ์การทดลอง

1.1 วัสดุการทดลอง

1. ทางปาล์ม
2. กระดาษคลิสมัต
3. กรดฟอฟอริก (H_3PO_4)
4. กรดไฮโดรคลอริก
5. สารละลายไอโอดีน
6. กระดาษกรอง
7. สารละลายโซเดียมไฮโซลัฟेट
8. น้ำแข็ง
9. สารละลายเมทิลลีนบลู
10. โซเดียมไทโอลัฟेट
11. โซเดียมคาร์บอนेट
12. โป๊แตสเซียมไอโอดีด
13. โป๊แตสเซียมไอโอดे�ต
14. โป๊แตสเซียมไดไฮโดรเจนฟอสเฟต
15. โซเดียมโนโนฟอสเฟต
16. ท่อพีวีซี
17. แมงกานีส กรีนแซนด์

1.2 อุปกรณ์การทดลอง

1. เตาเผา
2. เตาอบ
3. เครื่องแก้ว
4. ตู้ดูดความชื้น
5. เครื่องซึ่งสารความละอียด 4 ตำแหน่ง
6. เครื่องวัดสี
7. เครื่องวัด pH
8. เครื่องหมุนเหวี่ยง
9. เครื่องยูวีซิเบลสเปกโถไฟมิเตอร์
10. ตะแกรงร่อน
11. กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนชนิดส่องกราด
12. เครื่อง Atomic Absorption Spectrometer (AAS)

2. วิธีดำเนินการวิจัย

ในการวิจัยครั้งนี้แบ่งขั้นตอนการดำเนินการวิจัยดังต่อไปนี้

2.1 ศึกษาคุณภาพน้ำดาลพื้นที่ตำบลบางเขียว อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา

2.1.1 เก็บตัวอย่างน้ำดาลพื้นที่ตำบลบางเขียว อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา

2.1.2 นำน้ำดาลไปตรวจสอบคุณภาพน้ำดาลได้แก่ สี ความกระด้าง ความเป็นกรดด่าง (pH) ปริมาณโลหะหนัก

2.2 การผลิตถ่านกัมมันต์จากชีมวลทางปาร์มน้ำมัน

2.2.1 นำถ่านทางใบปาร์มน้ำมันที่ผ่านการเผาแล้วมาทำการกระตุน

2.2.2 กระตุนถ่านกัมมันต์ทางใบปาร์มน้ำมันโดยใช้อัตราส่วนถ่าน : กรณีฟอสฟอริกเท่ากับ 1 : 4 กระตุนเป็นเวลา 10 ชั่วโมง แล้วเปรียบเทียบค่าการดูดซับไอโอดีน และเมทิลีนบลู ในปัจจัยของความเข้มข้นกรณีฟอสฟอริกที่ความเข้มข้นต่าง ๆ

2.2.3 กระตุนถ่านกัมมันต์ทางใบปาร์มน้ำมันโดยใช้อัตราส่วนถ่าน : กรณีฟอสฟอริกเท่ากับ 1 : 4 ใช้ความเข้มข้นกรณีฟอสฟอริกที่เหมาะสมที่ได้จากข้อ 2.2.2 แล้วเปรียบเทียบค่าการดูดซับไอโอดีน และเมทิลีนบลู ในปัจจัยของเวลาในการกระตุน

2.2.4 กระตุนถ่านกัมมันต์ทางใบปาร์มน้ำมันโดยใช้ความเข้มข้นกรณีฟอสฟอริกที่เหมาะสมที่ได้จากข้อ 2.2.2 ใช้เวลาในการกระตุนที่เหมาะสมที่ได้จากข้อ 2.2.3 แล้วเปรียบเทียบค่าการดูดซับไอโอดีน และเมทิลีนบลู ในปัจจัยของอัตราส่วนถ่าน : กรณีฟอสฟอริก

2.3 ทดสอบประสิทธิภาพของถ่านกัมมันต์จากชีมวลทางปาร์มน้ำมัน

2.3.1 การดูดซับไอโอดีน (ASTM D 4607-94) (ปรินทร์ เต็มภูรติลป., 2551)

2.3.1.1 การเตรียมสารละลาย

ก. สารละลายกรณีไฮโดรคลอริก (HCl) ความเข้มข้นร้อยละ 5.0 โดยปริมาตร

1) เติมสารละลายกรณีไฮโดรคลอริกความเข้มข้นร้อยละ 37 โดยน้ำหนัก ปริมาตร 70.0 มิลลิลิตร ในน้ำกลั่นปริมาตร 550.0 มิลลิลิตร

ข. สารละลายไอโอดีน ความเข้มข้น 0.10 นอร์มอล ปริมาตร 1 ลิตร

1) ซึ่งไอโอดีนประมาณ 12.70 กรัม และโพแทสเซียมไอโอดีดประมาณ 19.10 กรัม ผสมให้เข้ากันในสภาพที่เป็นของแข็ง

2) เติมน้ำกลั่นเพียงเล็กน้อย แล้วคนให้เข้ากัน จากนั้นค่อย ๆ เติมน้ำกลั่นลงไป คนตลอดเวลา จนได้ปริมาตร 75 ± 25 มิลลิลิตร

3) คนสารละลายด้วยเท่งแก้ว เป็นเวลาอย่างน้อย 4 ชั่วโมง เพื่อให้แน่ใจว่าไอโอดีนละลายหมด

4) เทลงในขวดเชิงปริมาตร แล้วเติมน้ำกลั่นจนถึงขีดบวกปริมาตร

5) เทสาระละลายลงในขวดสีชา

ค. สารละลายโซเดียมไทโวชัลเฟต ($\text{Na}_2\text{S}_2\text{O}_3 \cdot 5\text{H}_2\text{O}$) ความเข้มข้น 0.10

นอร์มอล ปริมาตร 1 ลิตร

1) ซึ่งโซเดียมไทโวชัลเฟต หนักประมาณ 24.82 กรัม แล้วเติมน้ำกลั่นที่เดือดใหม่ ๆ 75 ± 25 มิลลิลิตร คนให้ละลาย

2) เติมโซเดียมคาร์บอเนตประมาณ 0.10 กรัม เพื่อป้องกันการสลายตัวของโซเดียมไทโวชัลเฟต เนื่องจากแบคทีเรีย

3) เทลงในขวดเชิงปริมาตร แล้วเติมน้ำกลั่นจนถึงขีดบอกปริมาตร

4) เทสาระละลายลงในขวดสีชา และเก็บไว้เป็นเวลาอย่างน้อย 4 วัน

ก่อนนำมาใช้

ง. สารละลายโพแทสเซียมไอโอเดต (KIO_3) ความเข้มข้น 0.10 นอร์มอล ปริมาตร 1 ลิตร

1) อบโพแทสเซียมไอโอเดตประมาณ 4 กรัม ที่อุณหภูมิ 110 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 2 ชั่วโมง แล้วนำมาเก็บไว้ในโหลดุดความชื้น

2) ซึ่งโพแทสเซียมไอโอเดต 3.5667 กรัม มาละลายด้วยน้ำกลั่น 100

มิลลิลิตร

3) เทลงในขวดเชิงปริมาตร แล้วเติมน้ำกลั่นจนถึงขีดบอกปริมาตร

4) เก็บไว้ในขวดที่มีฝาปิดมิดชิด

จ. สารละลายน้ำแข็ง

1) ซึ่งแข็งหนักประมาณ 0.1 กรัม ผสมกับน้ำกลั่นประมาณ 100

มิลลิลิตร

2) นำไปต้มจนได้สารละลายน้ำแข็ง (น้ำแข็งควรเตรียมใหม่ทุกครั้งที่ทำการทดลอง)

2.3.1.2 การหาความเข้มข้นที่แน่นอนของสารละลาย

ก. ความเข้มข้นของสารละลายโซเดียมไทโวชัลเฟต

1) ปีเปตสารละลายโพแทสเซียมไอโอเดต ความเข้มข้น 0.10 นอร์มอล ปริมาตร 25.0 มิลลิลิตร ใส่ในขวดรูปกรวย ขนาด 250 มิลลิลิตร

2) เติมโพแทสเซียมไอโอเดต หนัก 2.0000 ± 0.0001 กรัม ลงไป เข่า

ให้ละลาย

3) เติมกรดไฮโดรคลอริกเข้มข้น ร้อยละ 37.0 โดยน้ำหนัก ปริมาตร

5.0 มิลลิลิตร

4) ไตเตรตหาความเข้มข้นที่แน่นอนด้วยสารละลายโซเดียมไทโ

ชัลเฟต

5) คำนวณหาความเข้มข้นที่แน่นอนด้วยโซเดียมไทโวชัลเฟตโดย

$$N_1 = (P_1 \times R)/S \quad (1)$$

เมื่อ N_1 = ความเข้มข้นของสารละลายโซเดียมไฮโอดีลเฟต

P_1 = ปริมาตรของสารละลายโพแทสเซียมไฮโอดีต

R = ความเข้มข้นของสารละลายโพแทสเซียมไฮโอดีต

S = ปริมาตรของสารละลายโซเดียมไฮโอดีลเฟต

ข. ความเข้มข้นของสารละลายไฮโอดีน

1) ปฏิเสธสารละลายไฮโอดีน 25.0 มิลลิลิตร ใส่ในขวดรูปกรวยขนาด

250 มิลลิลิตร

2) ไถเตรตด้วยสารละลายโซเดียมไฮโอดีลเฟตที่ทราบความเข้มข้นที่แน่นอน จนได้สารละลายที่มีสีเหลืองอ่อน

3) หยดสารละลายน้ำแข็ง 2-3 หยด เพื่อเป็นอินดิเคเตอร์

4) ไถเตรตต่อ จนได้สารละลายไม่มีสี

5) คำนวณหาความเข้มข้นที่แน่นอนของสารละลายไฮโอดีน โดย

$$N_2 = (S \times N_1)/I \quad (2)$$

เมื่อ N_2 = ความเข้มข้นของสารละลายไฮโอดีน

S = ปริมาตรของสารละลายโซเดียมไฮโอดีลเฟต

N_1 = ความเข้มข้นของสารละลายโซเดียมไฮโอดีลเฟต

I = ปริมาตรของสารละลายไฮโอดีน

2.3.1.3 การวิเคราะห์ค่าการดูดซับไฮโอดีน

ก. อบผ่านทางใบปั๊มน้ำมันอุณหภูมิ 120 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 3 ชั่วโมง แล้วปล่อยทิ้งไว้ให้เย็นในถุงดูดความชื้น

ข. ชั่ง และบันทึกน้ำหนักถ่านตัวอย่าง ใส่ขวดในรูปกรวยขนาด 250 มิลลิลิตร ที่มีฝาปิด โดยชั่งน้ำหนักถ่านตัวอย่าง 3 ค่าตัวอย่าง เพื่อให้ได้ค่าความเข้มข้นของไฮโอดีน หลังจากการดูดซับน้อยกว่า เท่ากับ หรือมากกว่า 0.02 นอร์มอล

ค. เติมสารละลายกรดไฮโดรคลอริกความเข้มข้นร้อยละ 5 โดยน้ำหนัก 10.0 มิลลิลิตร แก่วงขวาๆ เพื่อให้ผงถ่านชุมนุมด้วยสารละลาย จากนั้นต้มให้เดือด 30 วินาที เพื่อกำจัดถ้าและซัลเฟอร์ ออกจากผิวของถ่าน ตั้งทิ้งไว้ให้เย็นที่อุณหภูมิห้อง

ง. เติมสารละลายไฮโอดีน ความเข้มข้น 0.10 นอร์มอล ปริมาตร 100.0 มิลลิลิตร ปิดฝา และเขย่าแรง ๆ 30 วินาที

จ. กรองแยกถ่านตัวอย่างจากสารละลายด้วยกระดาษกรอง โดยทิ้งสารละลายในช่องแรก จนกระทั่งกระดาษกรองอิ่มตัวด้วยสารละลาย จึงรองรับสิ่งกรองด้วยขวดกรวยขนาด 100 มิลลิลิตร

ฉ. ปีเปตสารละลาย 50.0 มิลลิลิตร ใส่ลงในขวดรูปกรวยขนาด 250 มิลลิลิตร

ช. ไตเตอร์ด้วยสารละลายโซเดียมไทโอลัฟต ความเข้มข้น 0.10 นอร์มอล จันกระทั่งได้สารละลายสีเหลือง

- ช. เติมน้ำเปล่า 2-3 หยด จะได้สารละลายสีน้ำเงิน
- ฉ. ไตเตอร์ต่อจันได้สารละลายใส ไม่มีสี
- ญ. บันทึกปริมาณโซเดียมไทโอลัฟตที่ใช้
- ฎ. คำนวณความเข้มข้นของสารละลายไอโอดีนที่เหลือ โดย

$$C = N_1 / (50 \times S) \quad (3)$$

เมื่อ C = ความเข้มข้นของสารละลายไอโอดีนที่เหลือ

N_1 = ความเข้มข้นของสารละลายโซเดียมไทโอลัฟต

S = ปริมาตรของสารละลายโซเดียมไทโอลัฟต

ฎ. คำนวณค่าการดูดซับไอโอดีนต่อกรัมถ่าน จาก

$$X/M = [A - (DF \times B \times S)]/M \quad (4)$$

เมื่อ A = $12693N_2$

B = $126.93N_1$

DF = ค่าแฟคเตอร์การเจือจาง (dilution factor)

= (ปริมาตรไอโอดีนเริ่มต้น + ปริมาตรกรดไฮโดรคลอริก)/ปริมาตรไอโอดีนที่ปีเปต

S = ปริมาตรของสารละลายโซเดียมไทโอลัฟต

M = น้ำหนักถ่าน

ฐ. สร้างกราฟความสัมพันธ์ระหว่างค่าการดูดซับไอโอดีนต่อกรัมถ่าน กับ ความเข้มข้นของสารละลายไอโอดีนหลังการดูดซับ จะได้กราฟเป็นเส้นตรง

ท. คำนวณค่าความสามารถในการดูดซับของถ่านตรงตามตำแหน่งที่ค่าความเข้มข้นของสารละลายไอโอดีนเหลือเท่ากับ 0.02 นอร์มอล

2.3.2 การดูดซับเมทิลีนบูล (JIS 1470-1994) (ปรินทร เต็มยารศิลป์, 2551)

2.3.2.1 การเตรียมสารละลาย

ก. เตรียมสารละลายบัฟเฟอร์ ความเป็นกรดด่าง เท่า 5.0 ปริมาตร 1 ลิตร จากสารละลายความเข้มข้น 0.1 โมลาร์ ซึ่งเตรียมจากกรดบอริก ความเข้มข้น 0.20 โมลาร์ และกรดซิตริก ความเข้มข้น 0.05 โมลาร์ ปริมาตร 670.0 มิลลิลิตร และโซเดียมฟอสเฟต ความเข้มข้น 0.1 โมลาร์ ปริมาตร 330.0 มิลลิลิตร

ข. เตรียมสารละลายเมทิลีนบลู ความเข้มข้น 500 มิลลิกรัมต่อลิตร ความเป็นกรดด่างเท่ากับ 5.0 ปริมาตร 500 มิลลิลิตร โดยซึ่งเมทิลีนบลูหนัก 0.250 กรัม ลงในขวดเชิงปริมาตรด้วยสารละลายบัฟเฟอร์ ความเป็นกรดด่างเท่ากับ 5.0 จนถึงขีดบอกปริมาตร

ค. เตรียมสารละลายเมทิลีนบลู ความเข้มข้น 25 มิลลิกรัมต่อลิตร ความเป็นกรดด่างเท่ากับ 5.0 ปริมาตร 1 ลิตร โดยปีเปตสารละลายเมทิลีนบลู ความเข้มข้น 500 มิลลิกรัมต่อลิตร ปริมาตร 50 มิลลิลิตร ลงในขวดเชิงปริมาตร แล้วปรับปริมาตรด้วยสารละลายบัฟเฟอร์ ความเป็นกรดด่างเท่ากับ 5.0 จนถึงขีดบอกปริมาตร

ง. เตรียมสารละลายน้ำมาร์ฐานเมทิลีนบลู ความเข้มข้น 4, 8, 12, 16 และ 20 มิลลิกรัมต่อลิตร ความเป็นกรดด่าง เท่ากับ 5.0 ปริมาตร 10 มิลลิลิตร เพื่อสร้างกราฟมาตรฐาน โดยปีเปตสารละลายเมทิลีนบลู ความเข้มข้น 500 มิลลิกรัมต่อลิตร ปริมาตร 0.08, 0.16, 0.24, 0.32 และ 0.40 มิลลิลิตร ลงในขวดเชิงปริมาตร แล้วปรับปริมาตรด้วยสารละลายบัฟเฟอร์ ความเป็นกรดด่างเท่ากับ 5.0 จนถึงขีดบอกปริมาตร

2.3.2.2 การทดลองหาปริมาณถ่านที่เหมาะสม

ก. นำถ่านตัวอย่าง อบท่ออุณหภูมิ 110 – 120 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 1 ชั่วโมง

ข. ซึ่งถ่านตัวอย่างหนัก 0.025 กรัม ใส่ขวดรูปกรวยจำนวน 3 ขวด

ค. ปีเปตสารละลายเมทิลีนบลู ความเข้มข้น 25 มิลลิกรัมต่อลิตร ความเป็นกรดด่างเท่ากับ 5.0 ปริมาตร 25 มิลลิลิตร ลงในขวด

ง. นำมาขยายที่ความเร็วอบเท่ากับ 200 รอบต่อนาที เป็นเวลา 2 ชั่วโมง

จ. กรองสารละลายผ่านกรวยกรอง โดยทิ้งสารละลายในช่องแรงงานกระหั่งกระดาษกรองอิมตัวด้วยสารละลาย จึงรองรับสิ่งกรองด้วยหลอดทดลองขนาดเล็ก

ฉ. นำสิ่งกรองไปหาความเข้มข้นที่เหลือจากการดูดซับโดยใช้เครื่องญูวีวิชเบล สเปคโตรโฟโตมิเตอร์

ช. นำความเข้มข้นที่วัดได้มาคำนวนหาร้อยละประสิทธิภาพของการกำจัดเมทิลีนบลู

ซ. ทำข้าตั้งแต่ข้อ 2.3.2.2 ก. ถึง 2.3.2.2 ช. โดยเพิ่มน้ำหนักถ่านครั้งละ 0.025 กรัม จนกระทั่งความเข้มข้นที่เหลือจากการดูดซับคงที่

ฌ. สร้างกราฟระหว่างปริมาณถ่าน (กรัม/ลิตร) และร้อยละประสิทธิภาพการกำจัดเมทิลีนบลู เพื่อหาปริมาณถ่านที่เหมาะสม

ญ. ทำข้าตั้งแต่ข้อ 2.3.2.2 ก. ถึง 2.3.2.2 ฌ. โดยเปลี่ยนเงื่อนไขของถ่านตัวอย่าง

2.3.3 การตรวจสอบลักษณะพื้นผิว

การตรวจสอบลักษณะพื้นผิวของถ่านกัมมันต์กระทำโดยส่งตรวจสอบโดย กล้องจุลทรรศน์อิเล็กทรอนิกนิดส่องกราด (SEM) ที่ศูนย์เครื่องมือวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์

2.4 การสร้างระบบบำบัดน้ำ淡化

ในการวิจัยครั้ง ผู้วิจัยต้องการสร้างระบบปรับปรุงคุณภาพน้ำ淡化เพื่อการอุปโภคบริโภคอย่างง่ายใช้ถ่านกัมมันต์จากซีมวลทางปาล์มเป็นหนึ่งในส่วนประกอบ

2.5 การตรวจสอบคุณภาพน้ำ淡化

ตรวจสอบคุณภาพน้ำ淡化ที่ผ่านการกรองจากระบบการกรองที่คณะผู้วิจัยทำการประกอบขึ้นโดยวัดจาก สี ความกระด้าง ความเป็นกรดด่าง (pH) ปริมาณโลหะหนัก

3. สถานที่ทำการทดลอง

1. อาคารเรียน 55 คณะศิลปศาสตร์ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีราชมงคลศรีวิชัยสงขลา
2. คณะวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยี มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ ปัตตานี
3. ตำบลบางเขี้ยด อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา

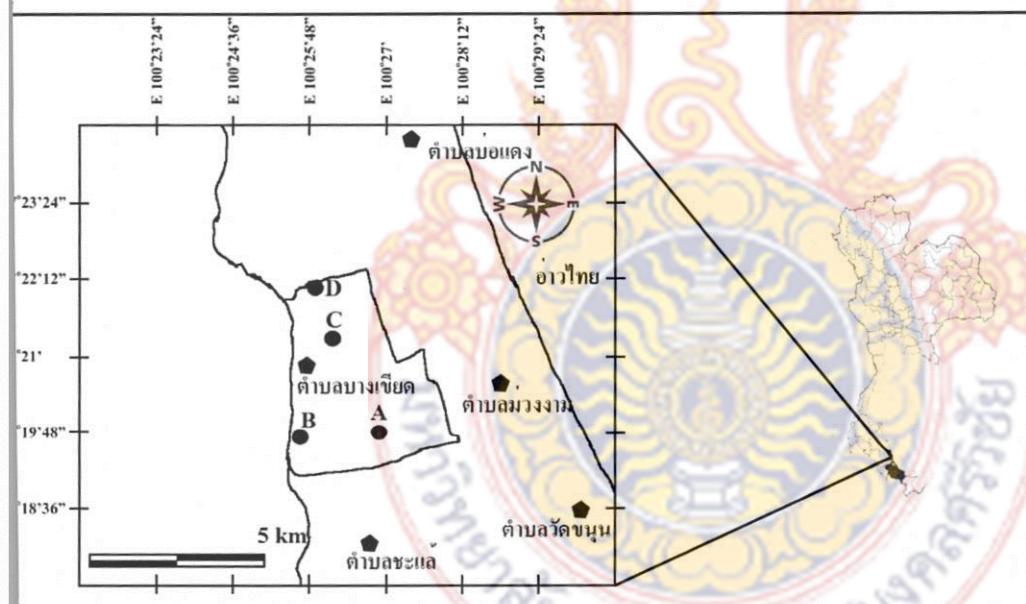
บทที่ 3 ผลการวิจัย

คุณภาพน้ำบาดาลพื้นที่ตำบลบางเขี้ยด อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา

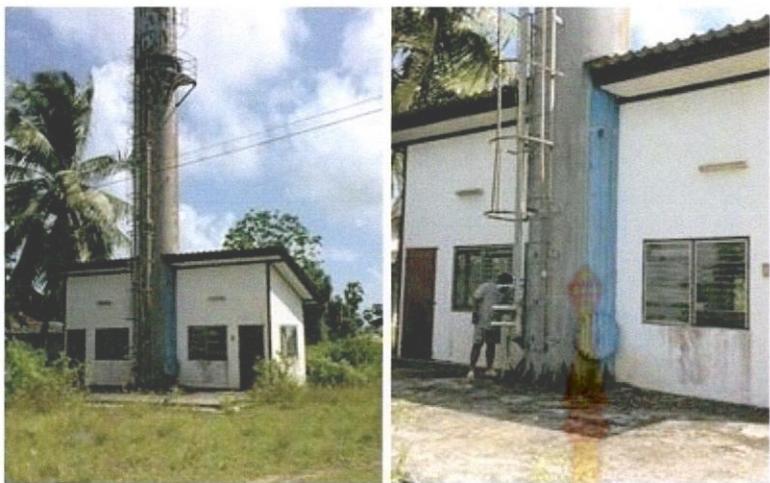
จากการสำรวจแหล่งน้ำชุมชนเมื่อวันที่ 24 มกราคม 2559 พบร่องน้ำชุมชนที่มีการใช้ในปัจจุบันมี 4 แหล่ง ดังตาราง 3 และภาพประกอบ 3 ถึงภาพประกอบ 7

ร่าง 3 แหล่งน้ำพื้นที่ตำบลบางเขี้ยด อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา

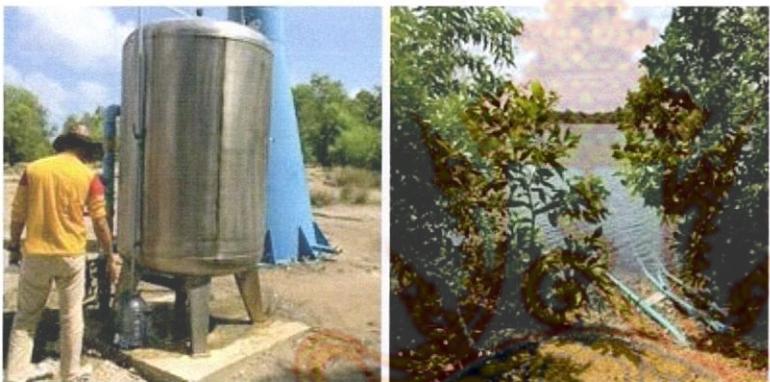
หลัง	พิกัด		ที่ตั้ง	พื้นที่ใช้งาน	ประเภท
	N	E			
A	7°19'52"	100°26'53"	หมู่ 1	หมู่ 1	น้ำใต้ดิน
B	7°19'44"	100°25'37"	หมู่ 2	หมู่ 2	น้ำผิวดิน
C	7°21'18"	100°26'9"	หมู่ 3	หมู่ 3 และ 4	น้ำใต้ดิน
D	7°22'5"	100°25'51"	หมู่ 5	หมู่ 5	น้ำผิวดิน



ประกอบ 3 ตำแหน่งที่ตั้งของแหล่งน้ำตำบลบางเขี้ยด



พประกอบ 4 แหล่งน้ำ A หมู่ 1 ตำบลบางเขี้ด อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา



พประกอบ 5 แหล่งน้ำ B หมู่ 2 ตำบลบางเขี้ด อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา



ประกอบ 6 แหล่งน้ำ C หมู่ 3 ตำบลบางเขี้ด อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา



พประกอบ 7 แหล่งน้ำ D หมู่ 5 ตำบลบางเขียว อำเภอสิงหนคร จังหวัดสงขลา

จากตาราง 3 จะเห็นได้ว่าแหล่งน้ำในพื้นที่ตำบลบางเขียว มี 2 ประเภท คือ แหล่งน้ำผิวดิน และแหล่งน้ำใต้ดิน เมื่อนำน้ำจากทั้ง 4 แหล่ง มาวัดเพื่อเปรียบเทียบสี ปรากฏดังภาพประกอบ 8



พประกอบ 8 ลักษณะสีของน้ำจากพื้นที่ตำบลบางเขียวทั้ง 4 แหล่ง

จากภาพประกอบ 8 จะเห็นได้ว่าน้ำจากแหล่ง A และ B จะมีลักษณะใส ในขณะที่น้ำจากแหล่ง C และ D มีลักษณะสีเข้ม โดยเฉพาะอย่างยิ่ง น้ำจากแหล่ง D มีลักษณะเข้มที่สุด เมื่อนำน้ำทั้ง 4 แหล่ง มาตรวจสอบ สี ความกรดด่าง pH และโลหะหนัก ผลปรากฏดังตาราง 9 ภาพประกอบ 9

ฯ 4 ค่าความเป็นกรดด่าง ค่าสี ปริมาณของเข็งละลายน้ำทั้งหมด ของแหล่งน้ำทั้ง 4 แหล่ง

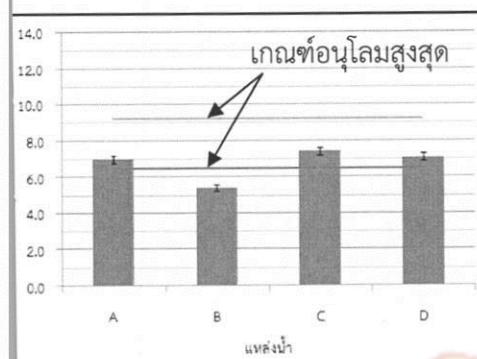
แหล่งน้ำ	pH	ค่าสี L	ค่าสี a	ค่าสี b	TDS (mg/L)
A	7.0±0.2b	28.4±0.6a	2.6±0.2a	2.1±0.1b	1,150±3d
B	5.4±0.2c	27.9±0.2a	2.4±0.2a	2.2±0.1b	1,724±5a
C	7.4±0.2a	27.5±0.4a	2.2±0.2a	2.2±0.2b	1,214±3b
D	7.1±0.2b	28.2±0.9a	2.6±0.2a	2.6±0.1a	1,173±5c

ฉบับที่ ตามด้วยอักษรชนิดเดียวกันไม่แตกต่างกันในทางสถิติที่ระดับ .05

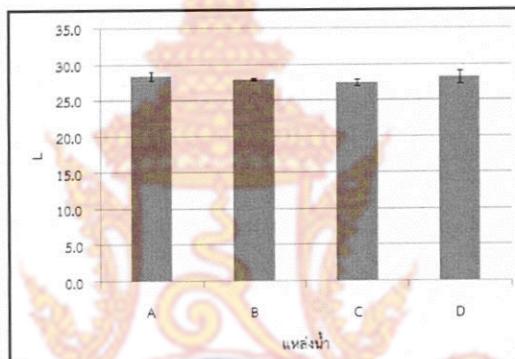
หมายถึง ความเป็นกรดด่าง

หมายถึง ปริมาณของเข็งละลายน้ำทั้งหมด

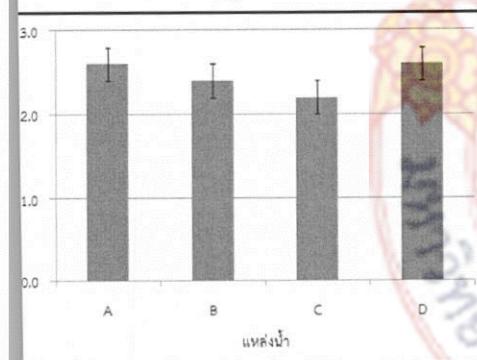
/L หมายถึง มิลลิกรัม/ลิตร



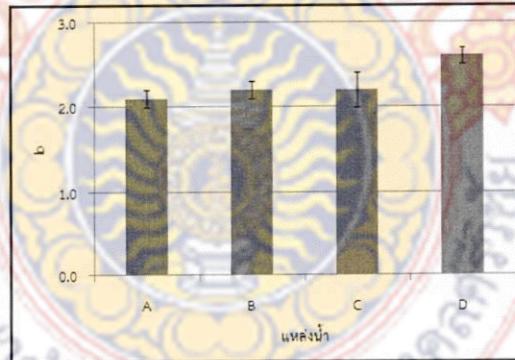
(ก)



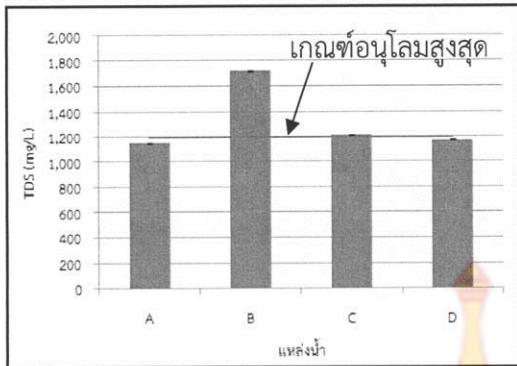
(ข)



(ค)



(ง)



(จ)

พประกอบ 9 ค่า pH ค่าสี และค่า TDS ของแหล่งน้ำ

(ก) ค่า pH (ข) ค่าสี L (ค) ค่าสี a (ง) ค่าสี b (จ) ค่า TDS

หมายถึง ความเป็นกรดด่าง

หมายถึง ปริมาณของแข็งละลายน้ำทั้งหมด

/L หมายถึง มิลลิกรัม/ลิตร

จากตาราง 4 และภาพประกอบ 9 พบร่วมกับความเป็นกรดด่าง ของแหล่งน้ำทั้ง 4 แหล่ง มีค่า
เป็นกรดด่าง เป็น 3 กลุ่ม คือ แหล่งน้ำที่มีความเป็นกรดด่างเป็นกลาง คือแหล่งน้ำ A
 ± 0.2 และแหล่งน้ำ D (7.1 ± 0.2) โดยมีความเป็นกรดด่าง ไม่ต่างต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทาง
ที่ระดับ .05 แหล่งน้ำที่เป็นเบสอ่อน คือแหล่งน้ำ C (7.4 ± 0.2) และแหล่งน้ำที่เป็นกรด คือแหล่ง
B (5.4 ± 0.2)

ค่าสี L และ a พบร่วมกับแหล่งน้ำทั้ง 4 มีค่าไม่แตกต่างกันที่ระดับนัยสำคัญ .05 ในขณะที่ค่าสี b
ของแหล่งน้ำ D มีค่าสูงสุด ในขณะที่อีก 3 แหล่งมีค่าไม่แตกต่างกัน

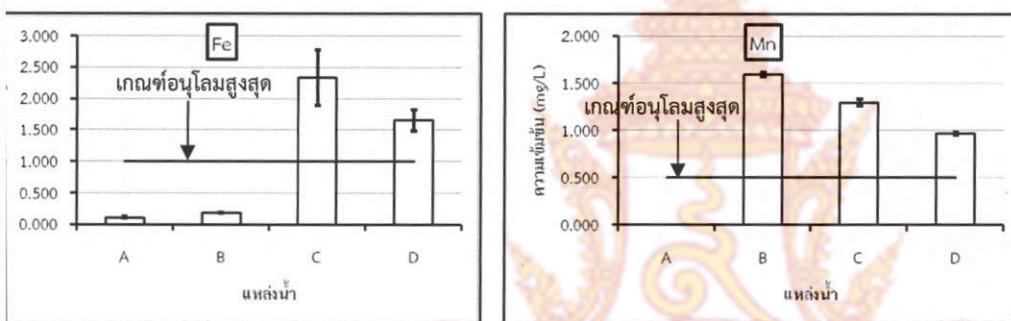
ปริมาณของแข็งละลายน้ำทั้งหมด ของแหล่งน้ำทั้ง 4 แหล่งมีค่าแตกต่างกันที่ระดับนัยสำคัญ
โดยแหล่งน้ำ B มีปริมาณของแข็งละลายน้ำทั้งหมดสูงสุด ($1,724 \pm 5$ มิลลิกรัม/ลิตร) รองลงมา
กับแหล่งน้ำ C ($1,214 \pm 3$ มิลลิกรัม/ลิตร) และแหล่งน้ำ D ($1,173 \pm 5$ มิลลิกรัม/ลิตร) และแหล่งน้ำ A
 50 ± 3 มิลลิกรัม/ลิตร) ตามลำดับ

เมื่อพิจารณาความเข้มข้นของโลหะหนักที่ปนเปื้อนในแหล่งน้ำทั้ง 4 แหล่ง โดยใช้เครื่อง
anic absorption spectrometer โดยมีค่าขีดจำกัดการตรวจวัด (LOD) ดังนี้ Fe เท่ากับ 0.009
กรัม/ลิตร, Mn เท่ากับ 0.006 มิลลิกรัม/ลิตร, Zn เท่ากับ 0.003 มิลลิกรัม/ลิตร, Cu เท่ากับ
0.9 มิลลิกรัม/ลิตร, Cd เท่ากับ 1 ไมโครกรัม/ลิตร และ Pb เท่ากับ 5 ไมโครกรัม/ลิตร ผลปรากฏ
ตาราง 5 และภาพประกอบ 10

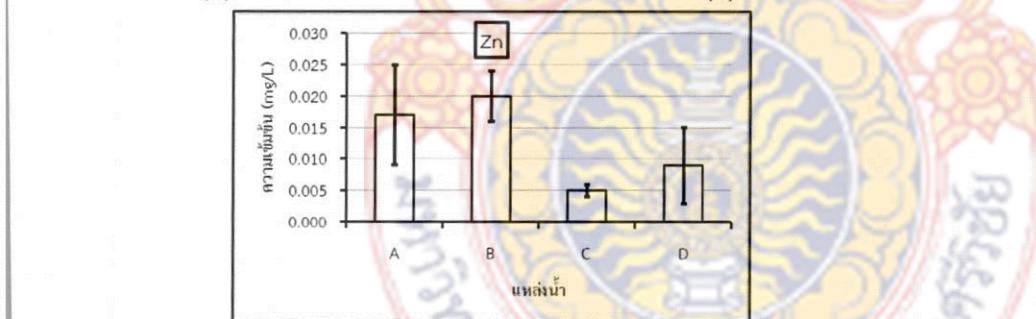
ง 5 ความเข้มข้นโลหะหนักจากแหล่งน้ำทั้ง 4 แหล่ง

ความเข้มข้นโลหะหนัก					
Fe (mg/L)	Mn (mg/L)	Zn (mg/L)	Cu (mg/L)	Cd (μ g/L)	Pb (μ g/L)
0.112 ± 0.018	ND	0.017 ± 0.008	ND	ND	ND
0.186 ± 0.010	1.589 ± 0.025	0.020 ± 0.004	ND	ND	ND
2.330 ± 0.442	1.295 ± 0.039	0.005 ± 0.001	ND	ND	ND
1.657 ± 0.168	0.964 ± 0.011	0.009 ± 0.006	ND	ND	ND

Fe หมายถึง ตรวจไม่พบ
Mn หมายถึง รากตุสังกะสี
Cu หมายถึง รากตุทองแดง
Cd หมายถึง รากตุแคนเดเมียม
Pb หมายถึง รากตุตะกั่ว
หมายถึง รากตุแมงกานีส



(ก) ความเข้มข้น Fe (ข) ความเข้มข้น Mn (ค) ความเข้มข้น Zn



(ค)

ประกอบ 10 ความเข้มข้นโลหะหนักของแหล่งน้ำ

(ก) ความเข้มข้น Fe (ข) ความเข้มข้น Mn (ค) ความเข้มข้น Zn

หมายถึง มิลลิกรัม/ลิตร
หมายถึง รากตุเหล็ก
หมายถึง รากตุแมงกานีส
หมายถึง รากตุสังกะสี

Cu หมายถึง รากตุทองแดง
Cd หมายถึง รากตุแคนเดเมียม
Pb หมายถึง รากตุตะกั่ว

จากผลการตรวจสอบความเข้มข้นของโลหะหนักดังตาราง 5 และภาพประกอบ 10 พบว่า ความเข้มข้นของ Fe ในแหล่งน้ำ C และแหล่งน้ำ D มีค่าสูงกว่าเกณฑ์อนุ洛มสูงสุด ($1.0 \text{ มิลลิกรัม/lit}\text{er}$) โดยมีค่าเท่ากับ 2.330 ± 0.442 และ $1.657 \pm 0.168 \text{ มิลลิกรัม/lit}\text{er}$ ตามลำดับ ในขณะที่ ความเข้มข้นของแหล่งน้ำ A และ B มีค่าต่ำกว่าเกณฑ์อนุโลมสูงสุด โดยมีค่าเท่ากับ 0.112 ± 0.018 และ $0.186 \pm 0.010 \text{ มิลลิกรัม/lit}\text{er}$ ตามลำดับ

ความเข้มข้นของ Mn ของแหล่งน้ำ B และแหล่งน้ำ C และแหล่งน้ำ D มีค่าสูงกว่าเกณฑ์อนุโลมต ($0.5 \text{ มิลลิกรัม/lit}\text{er}$) ในขณะที่แหล่งน้ำ A ตรวจไม่พบ Mn

ความเข้มข้นของ Zn ของแหล่งน้ำทั้ง 4 แหล่ง มีค่าต่ำกว่าเกณฑ์กำหนดที่เหมาะสม ($5.0 \text{ กรัม/lit}\text{er}$) โดยความเข้มข้นของ Zn ในแหล่งน้ำ A, B, C และ D มีค่าเท่ากับ 0.017 ± 0.008 , 20 ± 0.004 , 0.005 ± 0.001 และ $0.009 \pm 0.006 \text{ มิลลิกรัม/lit}\text{er}$ ตามลำดับ

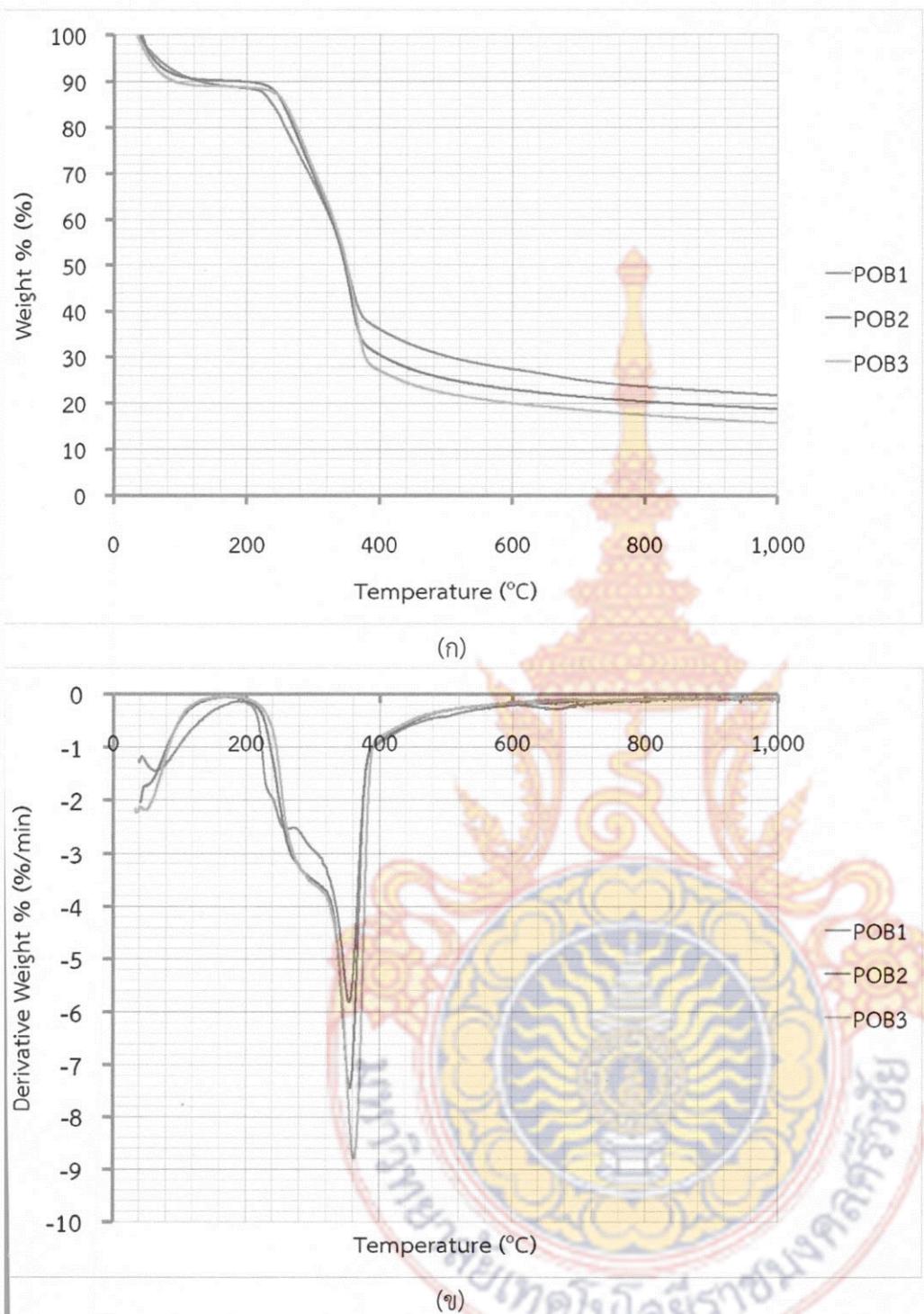
ความเข้มข้นของ Cu, Cd และ Pb ตรวจไม่พบในแหล่งน้ำทั้ง 4 แหล่ง โดยมีค่าต่ำกว่า กำหนดการตรวจวัดของเครื่อง atomic absorption spectrometer

ถ่านกัมมันต์จากชีวมวลทางปาร์มน้ำมัน

2.1 อุณหภูมิในการแปรสภาพชีวมวลทางปาร์มน้ำมันให้กลายเป็นถ่าน

ในการวิเคราะห์อุณหภูมิในการแปรสภาพชีวมวลทางปาร์มน้ำมันให้กลายเป็นถ่าน ทำโดยการส่งตัวอย่างชีวมวลทางปาร์มน้ำมันแห้งไปทำการวิเคราะห์ การสูญเสียน้ำหนัก เมื่อ ความร้อน (thermogravimetric analysis; TGA) และการวิเคราะห์การเปลี่ยนแปลงทางความ (Differential Thermal Analysis; DTA) จำนวน 3 ตัวอย่าง ผลปรากฏดังภาพประกอบ 11

จากภาพประกอบ 11 (ก) จะเห็นได้ว่าช่วงอุณหภูมิไม่เกิน 240 องศาเซลเซียส การสูญเสียน้ำหนักของทางปาร์มน้ำมันมีค่าไม่สูงมาก ซึ่งหมายถึงช่วงอุณหภูมิดังกล่าวเนี้ยเหมาะสมแก่การไล่เม็ดของทางปาร์มน้ำมัน ในขณะที่ช่วงอุณหภูมิ 240 – 400 องศาเซลเซียส ทางปาร์มน้ำมันมีสูญเสียน้ำหนักอย่างรวดเร็ว ซึ่งอุณหภูมิช่วงนี้เหมาะสมแก่การไล่สารระเหยที่อยู่ในทางปาร์มน สำหรับช่วงอุณหภูมิ 400 – 600 องศาเซลเซียส จะเป็นได้ว่าในอุณหภูมิช่วงนี้ ทางปาร์มน้ำมัน ทำการสูญเสียน้ำหนักค่อนข้างต่อ โดยอุณหภูมิช่วงนี้เหมาะสมสำหรับการแปรสภาพทางปาร์มน้ำมัน ในถ่าน



ประกอบ 11 กราฟแสดงผลการวิเคราะห์ (g) TGA (h) DTA ของทางปาล์มน้ำมัน
 weight % หมายถึง ร้อยละของน้ำหนักทางปาล์มน้ำมัน มีหน่วยเป็น %
 Derivative weight % หมายถึง ร้อยละของผลต่างของน้ำหนักทางปาล์มน้ำมัน มีหน่วยเป็น %/min

2.2 การดูดซับไอลอเดินของถ่านกัมมันต์

การวิเคราะห์การดูดซับไอลอเดินของถ่านกัมมันต์เพื่อหาเงื่อนไขการกระตุ้นถ่านกัมมันต์เชิงมวลทางปัลมน้ำมัน กระทำโดยขั้นตอนต่อไปนี้

2.2.1 การวิเคราะห์การดูดซับไอลอเดินโดยการเปรียบเทียบความเข้มข้นของสาร

กระตุ้น

ในเงื่อนไขนี้ เป็นการเปรียบเทียบการดูดซับไอลอเดินโดยใช้เงื่อนไขการกระตุ้นรักษาดูดซับชีวมวลทางปัลมน้ำมันคือ ใช้อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอสฟอริก เท่ากับ 1 : 4 ใช้เวลาในการกระตุ้น 10 ชั่วโมง และเปรียบเทียบการดูดซับไอลอเดินในปัจจัยของความเข้มข้นของกรดฟอสฟอริก ผลออกมากัดตาร่าง 6 และภาพประกอบ 12

จากตาราง 6 และภาพประกอบ 12 พบร่วมกับการดูดซับไอลอเดินตามความเข้มข้นของกรดฟอสฟอริกโดยเงื่อนไขการกระตุ้น อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอสฟอริก เท่ากับ 1 : 4 ใช้เวลาในการกระตุ้น 10 ชั่วโมง นั้นการใช้กรดฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 85 มีการดูดซับสูงสุด (544.71 ± 26 มิลลิกรัม/กรัม) รองลงมาได้แก่ การใช้กรดฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 50 (361.87 ± 08 มิลลิกรัม/กรัม) สำหรับการใช้กรดฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 20 สามารถดูดซับไอลอเดินได้ตกต่ำกว่าถ่านชีวมวลทางปัลมน้ำมันที่ยังไม่ได้รับการกระตุ้น โดยมีค่าเท่ากับ 315.80 ± 50.74 และ 2.71 ± 4.21 มิลลิกรัม/กรัม ตามลำดับ ด้วยเหตุนี้จึงเลือกกรดฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 85 รับการวิเคราะห์เวลาที่ใช้ในการกระตุ้นต่อไป

ตาราง 6 เปรียบเทียบการดูดซับไอลอเดินตามความเข้มข้นของกรดฟอสฟอริกโดยเงื่อนไขการกระตุ้น อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอสฟอริก เท่ากับ 1 : 4 ใช้เวลาในการกระตุ้น 10 ชั่วโมง

ความเข้มข้นของกรดฟอสฟอริก	ค่าการดูดซับไอลอเดิน (mg/g)	F	p-value
control	$252.71 \pm 4.21c$	25.569**	0.005
20%	$315.80 \pm 50.74bc$		
50%	$361.87 \pm 33.08b$		
85%	$544.71 \pm 35.26a$		

หมายถึง มีนัยสำคัญทางสถิติที่ระดับ .01

เลี่ยที่ตามด้วยอักษรชนิดเดียวไม่แตกต่างกันในทางสถิติที่ระดับ .05

trol หมายถึง ถ่านที่ทางปัลมน้ำมันยังไม่ได้รับการกระตุ้น

หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปัลมน้ำมันที่ใช้กรดฟอสฟอริกร้อยละ 20 ในการกระตุ้น

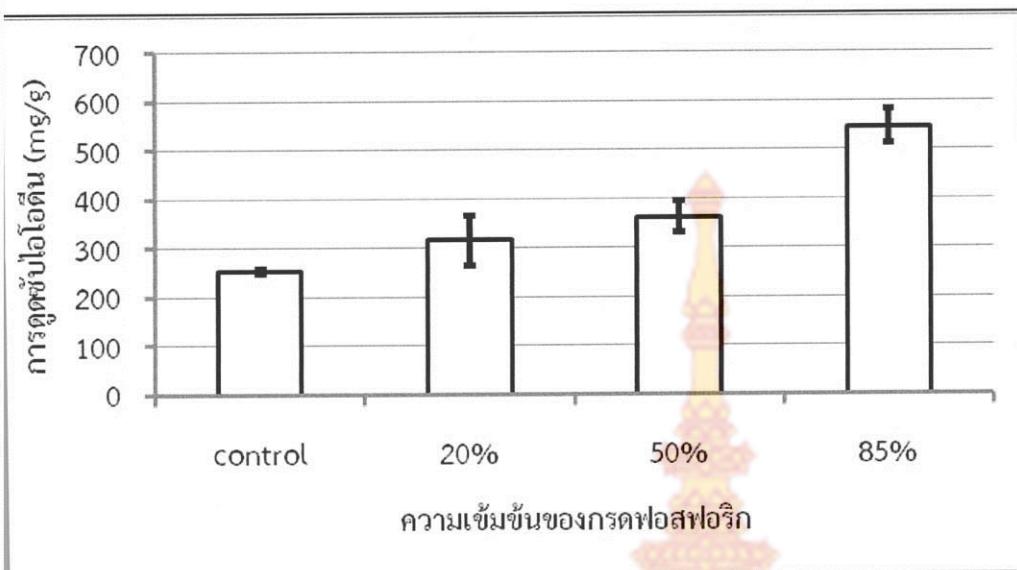
หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปัลมน้ำมันที่ใช้กรดฟอสฟอริกร้อยละ 50 ในการกระตุ้น

หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปัลมน้ำมันที่ใช้กรดฟอสฟอริกร้อยละ 85 ในการกระตุ้น

หมายถึง มิลลิกรัม/กรัม

หมายถึง ค่าสถิติ F

หมายถึง ค่าความนำ่จะเป็นที่ได้ค่าสถิติภายใต้สมมติฐานหลัก



ประกอบ 12 เปรียบเทียบการดูดซับไออกอีดีนตามความเข้มข้นของกรดฟอสฟอริกโดยเงื่อนไขการ
กระตุ้น อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอสฟอริก เท่ากับ 1 : 4 ใช้เวลาในการกระตุ้น 10
ชั่วโมง

- control หมายถึง ถ่านทางปาล์มน้ำมันที่ยังไม่ได้รับการกระตุ้น
- 6 หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้กรดฟอสฟอริกร้อยละ 20 ใน การกระตุ้น
- 6 หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้กรดฟอสฟอริกร้อยละ 50 ใน การกระตุ้น
- 6 หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้กรดฟอสฟอริกร้อยละ 85 ใน การกระตุ้น
- 7 หมายถึง มิลลิกรัม/กรัม

2.2.2 การวิเคราะห์การดูดซับไออกอีดีนโดยการเปรียบเทียบเวลาที่ใช้ในการกระตุ้น
ในเงื่อนไขนี้ เป็นการเปรียบเทียบการดูดซับไออกอีดีนโดยใช้เงื่อนไขการกระตุ้น
กัมมันต์ชีมวลทางปาล์มน้ำมันคือ ใช้อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอสฟอริก เท่ากับ 1 : 4 กรดฟอสฟอริก
ความเข้มข้นร้อยละ 85 และเปรียบเทียบการดูดซับไออกอีดีนในปัจจัยของการกระตุ้น ซึ่งผล
มาดังตาราง 7 และภาพประกอบ 13

จากตาราง 7 และภาพประกอบ 13 พบร่วมกับการดูดซับไออกอีดีนโดยเงื่อนไขการ
กระตุ้น อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอสฟอริก เท่ากับ 1 : 4 กรดฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 85 นั้นการ
กระตุ้นโดยใช้เวลา 6, 8 และ 10 ชั่วโมง ให้ค่าการดูดซับไออกอีดีนไม่แตกต่างกัน และมีการดูดซับ
ดีนได้สูงที่สุด โดยมีค่าเท่ากับ 534.43 ± 41.92 , 547.75 ± 40.88 และ 544.71 ± 35.26
กรัม/กรัม ตามลำดับ ในขณะที่การกระตุ้นโดยใช้เวลา 2 และ 4 ชั่วโมง มีค่าการดูดซับไออกอีดีนไม่
ต่างกัน โดยมีค่าเท่ากับ 455.80 ± 33.14 และ 486.17 ± 4.77 มิลลิกรัม/กรัม ตามลำดับ และมีค่า
ว่าถ่านชีมวลทางปาล์มน้ำมันที่ยังไม่ได้ผ่านการกระตุ้น โดยมีค่าเท่ากับ 252.71 ± 4.21
กรัม/กรัม และการกระตุ้นโดยใช้เวลา 2 และ 4 ชั่วโมง สามารถดูดซับไออกอีดีนได้ไม่แตกต่างกัน

กระตุ้นที่ใช้เวลา 6 ชั่วโมง แต่มีการดูดซับได้ต่ำกว่าการกระตุ้นที่ใช้เวลา 8 และ 10 ชั่วโมง ด้วย
น้ำจิ่งเลือกเวลาในการกระตุ้น 6 ชั่วโมง สำหรับการวิเคราะห์เวลาที่ใช้ในการกระตุ้นต่อไป
จากมีค่าการดูดซับสูงสุด และใช้เวลาต่ำสุด

ตาราง 7 เปรียบเทียบการดูดซับไอกอเดินตามเวลาในการกระตุ้นโดยเงื่อนไขการกระตุ้น อัตราส่วน
ถ่าน : กรดฟอฟอริก เท่ากับ 1 : 4 กรดฟอฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 85

ลักษณะการกระตุ้น	ค่าการดูดซับไอกอเดิน (mg/g)	F	p-value
control	252.71 ± 4.21c	26.205**	0.001
2 hr	455.80 ± 33.14b		
4 hr	486.17 ± 4.77b		
6 hr	534.43 ± 41.92ab		
8 hr	547.75 ± 40.88a		
10 hr	544.71 ± 35.26a		

หมายถึง มีนัยสำคัญทางสถิติที่ระดับ .01

นัยที่ตามด้วยอักษรชนิดเดียวไม่แตกต่างกันในทางสถิติที่ระดับ .05

trol หมายถึง ถ่านทางปาร์มน้ำมันที่ยังไม่ได้รับการกระตุ้น

หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาร์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 2 ชั่วโมง

หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาร์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 4 ชั่วโมง

หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาร์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 6 ชั่วโมง

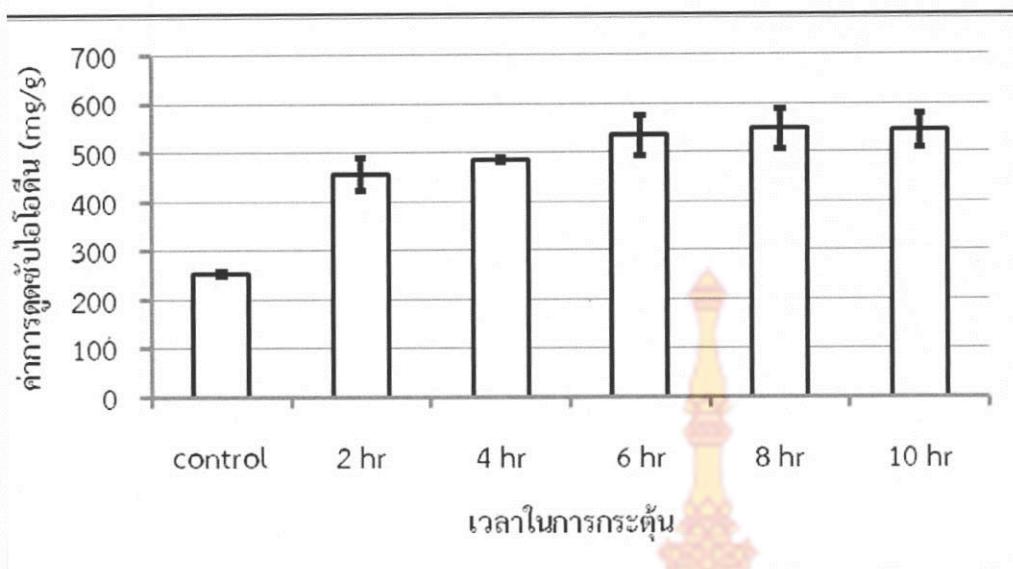
หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาร์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 8 ชั่วโมง

หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาร์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 10 ชั่วโมง

หมายถึง มิลลิกรัม/กรัม

หมายถึง ค่าสถิติ F

หมายถึง ค่าความน่าจะเป็นที่ได้ค่าสถิติภายใต้สมมติฐานหลัก



ประกอบ 13 เปรียบเทียบการดูดซึบไอโอดีนตามเวลาในการกระตุ้นโดยเงื่อนไขการกระตุ้น
อัตราส่วนถ่าน : กรณีฟอสฟอริก เท่ากับ 1 : 4 กรณีฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 85

trol	หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 2 ชั่วโมง
2 hr	หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 4 ชั่วโมง
4 hr	หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 6 ชั่วโมง
6 hr	หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 8 ชั่วโมง
8 hr	หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 10 ชั่วโมง
10 hr	หมายถึง มิลลิกรัม/กรัม

2.2.3 การวิเคราะห์การดูดซึบไอโอดีนโดยการเปรียบเทียบอัตราส่วนถ่าน : กรณีฟอสฟอริก

ในเงื่อนไขนี้ เป็นการเปรียบเทียบการดูดซึบไอโอดีนโดยใช้เงื่อนไขการกระตุ้น กัมมันต์ชีวนิเวศทางปาล์มน้ำมันคือ ใช้ กรณีฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 85 และใช้เวลา 6 ชั่วโมง ในการกระตุ้นแล้วเปรียบเทียบการดูดซึบไอโอดีนในปัจจัยของเวลาในการกระตุ้น ซึ่งผล มาดังตาราง 8 และภาพประกอบ 14

ตาราง 8 เปรียบเทียบการดูดซับไอลอเดินตามอัตราส่วน ถ่าน : กรดฟอสฟอริก โดยเงื่อนไขการกระตุ้น
กรดฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 85 เวลากระตุ้น 6 ชั่วโมง

อัตราส่วนถ่าน:กรด	ค่าการดูดซับไอลอเดิน (mg/g)	F	p-value
control	252.71 ± 4.21c	13.360**	0.007
1:1	362.52 ± 21.35bc		
1:2	498.55 ± 141.74b		
1:3	739.39 ± 55.97a		
1:4	534.43 ± 41.92b		

หมายถึง มีนัยสำคัญทางสถิติที่ระดับ .01

خلافที่ตามด้วยอักษรชนิดเดียวกันไม่แตกต่างกันในทางสถิติที่ระดับ .05

หมายถึง ถ่านที่ทางปัล์มน้ำมันยังไม่ได้รับการกระตุ้น

หมายถึง อัตราส่วนถ่านต่อกรดที่ใช้ในการกระตุ้นเท่ากับ 1:1

หมายถึง อัตราส่วนถ่านต่อกรดที่ใช้ในการกระตุ้นเท่ากับ 1:2

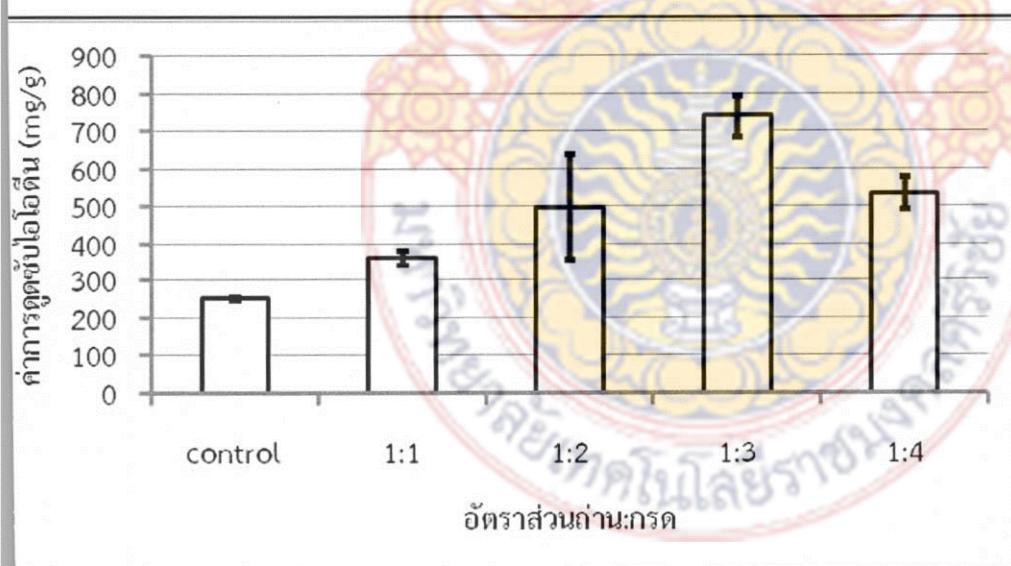
หมายถึง อัตราส่วนถ่านต่อกรดที่ใช้ในการกระตุ้นเท่ากับ 1:3

หมายถึง อัตราส่วนถ่านต่อกรดที่ใช้ในการกระตุ้นเท่ากับ 1:4

หมายถึง มิลลิกรัม/กรัม

หมายถึง ค่าสถิติ F

หมายถึง ค่าความน่าจะเป็นที่ได้ค่าสถิติภายใต้สมมติฐานหลัก



ตาราง 14 เปรียบเทียบการดูดซับไอลอเดินตามอัตราส่วน ถ่าน : กรดฟอสฟอริก โดยเงื่อนไขการกระตุ้น

หมายถึง ถ่านที่ทางปัล์มน้ำมันยังไม่ได้รับการกระตุ้น

หมายถึง อัตราส่วนถ่านต่อกรดที่ใช้ในการกระตุนเท่ากับ 1:1
 หมายถึง อัตราส่วนถ่านต่อกรดที่ใช้ในการกระตุนเท่ากับ 1:2
 หมายถึง อัตราส่วนถ่านต่อกรดที่ใช้ในการกระตุนเท่ากับ 1:3
 หมายถึง อัตราส่วนถ่านต่อกรดที่ใช้ในการกระตุนเท่ากับ 1:4
 /g หมายถึง มิลลิกรัม/กรัม

จากตาราง 8 และภาพประกอบ 14 พบร่วงการคูดซับไอโอดีนตามอัตราส่วน 1 : กรดฟอสฟอริก โดยเงื่อนไขการกระตุน กรดฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 85 เวลากระตุน 6 มนั้นการใช้อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอสฟอริก เท่ากับ 1 : 3 มีการคูดซับไอโอดีนสูงสุด (739.39 ± 97 มิลลิกรัม/กรัม) รองลงมาได้แก่การใช้อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอสฟอริก เท่ากับ 1 : 2 ($498.55 \pm .74$ มิลลิกรัม/กรัม) และ 1 : 4 (534.43 ± 41.92 มิลลิกรัม/กรัม) ซึ่งทั้งสองอัตราส่วนนี้มีค่าการรับไอโอดีนไม่แตกต่างกัน และกลุ่มที่มีการคูดซับไอโอดีนต่ำสุดคือการใช้อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอสฟอริก เท่ากับ 1 : 1 (362.52 ± 21.35 มิลลิกรัม/กรัม) และถ่านซีมวลทางปาร์มน้ำมันที่ยังไม่การกระตุน (252.71 ± 4.21 มิลลิกรัม/กรัม) ซึ่งทั้งสองนี้มีค่าการคูดซับไอโอดีนไม่แตกต่างกัน ที่สามารถสรุปได้ว่าการกระตุนถ่านกัมมันต์ซีมวลทางปาร์มน้ำมันที่มีการคูดซับไอโอดีนสูงสุดคือใช้กรดฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 85 อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอสฟอริกเท่ากับ 1: 3 โดยใช้ในการกระตุน 6 ชั่วโมง

2.3 การคูดซับเมทิลีนบลูของถ่านกัมมันต์

การวิเคราะห์การคูดซับเมทิลีนบลูของถ่านกัมมันต์เพื่อหาเงื่อนไขการกระตุนถ่านกัมมันต์ซีมวลทางปาร์มน้ำมัน กระทำโดยขั้นตอนต่อไปนี้

2.3.1 การวิเคราะห์การคูดซับเมทิลีนบลูโดยการเปรียบเทียบความเข้มข้นของสาร

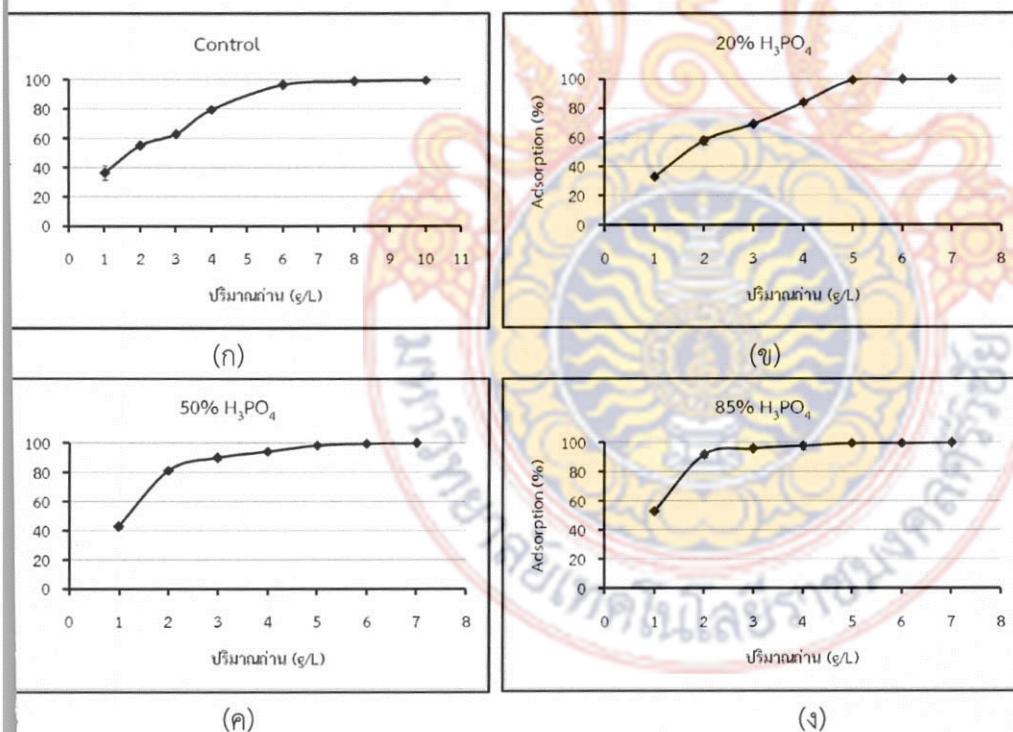
กุน

ในเงื่อนไขนี้ เป็นการเปรียบเทียบการคูดซับเมทิลีนบลูโดยใช้เงื่อนไขการกระตุน กัมมันต์ซีมวลทางปาร์มน้ำมันคือ ใช้อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอสฟอริก เท่ากับ 1 : 4 ใช้เวลาในการกระตุน 10 ชั่วโมง และเปรียบเทียบการคูดซับเมทิลีนบลูในปัจจัยของความเข้มข้นของกรดฟอสฟอริก ซึ่งผลออกมากดังตาราง 9 ภาพประกอบ 15 และภาพประกอบ 16

รูป 9 ปริมาณถ่านที่เหมาะสมต่อการดูดซึบเมทิลีนบลูตามปัจจัยความเข้มข้นของกรดฟอสฟอริก

ร้อยละการดูดซึบเมทิลีนบลู					
มานถ่าน (g/L)	control	ปริมาณถ่าน (g/L)	20% H ₃ PO ₄	50% H ₃ PO ₄	85% H ₃ PO ₄
1	36.34 ± 5.13	1	32.86 ± 1.15	42.68 ± 1.20	52.90 ± 0.26
2	55.17 ± 1.01	2	57.77 ± 2.52	81.41 ± 1.33	91.96 ± 2.14
3	62.85 ± 1.15	3	68.83 ± 0.47	89.99 ± 1.58	95.77 ± 0.09
4	79.50 ± 0.60	4	84.01 ± 1.41	94.32 ± 0.51	97.61 ± 2.23
6	96.43 ± 0.06	5	99.33 ± 0.09	98.49 ± 0.43	99.70 ± 0.21
8	98.85 ± 0.09	6	99.61 ± 0.13	99.61 ± 0.13	99.82 ± 0.14
10	99.55 ± 0.13	7	99.88 ± 0.09	99.76 ± 0.09	99.94 ± 0.03

control หมายถึง ถ่านทางปาล์มน้ำมันที่ยังไม่ได้รับการกระตุ้น
 6 H₃PO₄ หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้กรดฟอสฟอริกร้อยละ 20 ใน การกระตุ้น
 6 H₃PO₄ หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้กรดฟอสฟอริกร้อยละ 50 ใน การกระตุ้น
 6 H₃PO₄ หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้กรดฟอสฟอริกร้อยละ 85 ใน การกระตุ้น
 หมายถึง กรัม/ลิตร



ประกอบ 15 ปริมาณถ่านที่เหมาะสมต่อการดูดซึบเมทิลีนบลูตามปัจจัยความเข้มข้นของกรดฟอสฟอริก

(ก) ถ่านที่ยังไม่ได้รับการกระตุน (ข) ถ่านที่กระตุนด้วยกรดเข้มข้นร้อยละ 20

(ค) ถ่านที่กระตุนด้วยกรดเข้มข้นร้อยละ 50 (ง) ถ่านที่กระตุนด้วยกรดเข้มข้นร้อยละ 85

หมายถึง ถ่านทางปาล์มน้ำมันที่ยังไม่ได้รับการกระตุน

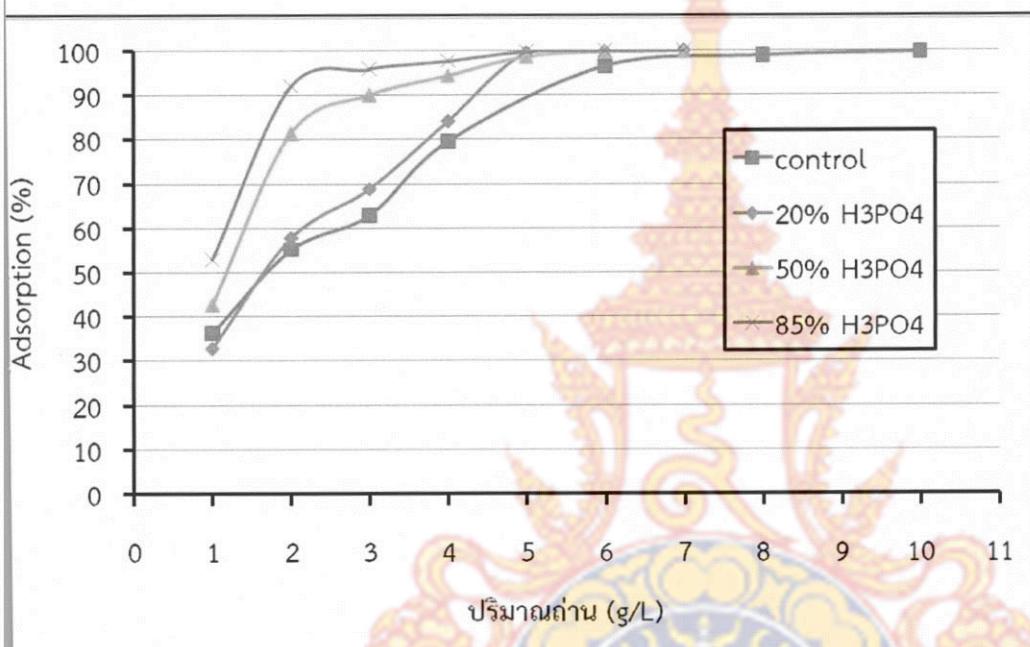
% H₃PO₄ หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้กรดฟอสฟอริกร้อยละ 20 ใน การกระตุน

% H₃PO₄ หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้กรดฟอสฟอริกร้อยละ 50 ใน การกระตุน

% H₃PO₄ หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้กรดฟอสฟอริกร้อยละ 85 ใน การกระตุน

หมายถึง กรัม/ลิตร

coroption หมายถึง ร้อยละการดูดซึบเมทิลีนบลู มีหน่วยเป็นร้อยละ



ประกอบ 16 เปรียบเทียบปริมาณถ่านที่เหมาะสมต่อการดูดซึบเมทิลีนบลูตามปัจจัยความเข้มข้น

ของกรดฟอสฟอริก

control หมายถึง ถ่านทางปาล์มน้ำมันที่ยังไม่ได้รับการกระตุน

% H₃PO₄ หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้กรดฟอสฟอริกร้อยละ 20 ใน การกระตุน

% H₃PO₄ หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้กรดฟอสฟอริกร้อยละ 50 ใน การกระตุน

% H₃PO₄ หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้กรดฟอสฟอริกร้อยละ 85 ใน การกระตุน

หมายถึง กรัม/ลิตร

coroption หมายถึง ร้อยละการดูดซึบเมทิลีนบลู มีหน่วยเป็นร้อยละ

จากตาราง 9 ภาพประกอบ 15 และภาพประกอบ 16 พบว่า การดูดซึบเมทิลีนบลู ตามความเข้มข้นของกรดฟอสฟอริก ในเงื่อนไขการกระตุนถ่านกัมมันต์โดยใช้อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอสฟอริก เท่ากับ 1 : 4 เวลาในการกระตุน 4 ชั่วโมง นั้นกรดฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 5 มีความสามารถในการดูดซึบเมทิลีนบลูได้ดีกว่าความเข้มข้นอื่น ๆ โดยมีร้อยละการดูดซึบ

ลีนบลูที่คงที่โดยใช้ปริมาณถ่านตัวอย่างน้อยกว่าความเข้มข้นอื่น ๆ (4 กรัม/ลิตร) ด้วยเหตุนี้จึง ความเข้มข้นของกรดฟอสฟอริกร้อยละ 85 ในการวิเคราะห์การดูดซับเทลีนบลูในปัจจัยของเวลา กระตุ้นถ่านกัมมันต์ต่อไป

2.3.2 การวิเคราะห์การดูดซับเมทลีนบลูโดยการเปรียบเทียบเวลาที่ใช้ในการกระตุ้น กัมมันต์

ในเงื่อนไขนี้ เป็นการเปรียบเทียบการดูดซับเมทลีนบลูโดยใช้เงื่อนไขการกระตุ้น กัมมันต์ช่วงเวลาทางปาล์มน้ำมันคือ ใช้อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอสฟอริก เท่ากับ 1 : 4 ใช้กรด ฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 85 และเปรียบเทียบการดูดซับเมทลีนบลูในปัจจัยของเวลาที่ใช้ในการ กระตุ้นถ่านกัมมันต์ ซึ่งผลออกม�다ังตาราง 10 ภาพประกอบ 17 และภาพประกอบ 18

จากตาราง 10 ภาพประกอบ 17 และภาพประกอบ 18 พบว่าการดูดซับเมทลี ตามเวลาที่ใช้ในการกระตุ้นถ่านกัมมันต์ ในเงื่อนไขการกระตุ้นถ่านกัมมันต์โดยใช้อัตราส่วนถ่าน : ฟอสฟอริก เท่ากับ 1 : 4 ใช้กรดฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 85 นั้นเวลาที่ใช้ในการกระตุ้น 6 ชม และ 10 ชั่วโมง มีการดูดซับเมทลีนบลูที่ใกล้เคียงกัน (4 กรัม/ลิตร) แต่เวลา 6 ชั่วโมง ใช้เวลา กว่า ด้วยเหตุนี้จึงเลือกเวลาในการกระตุ้นถ่านกัมมันต์ 6 ชั่วโมง ในการวิเคราะห์การดูดซับเทลี ในปัจจัยของเวลาในการกระตุ้นถ่านกัมมันต์ต่อไป

ตาราง 10 ปริมาณถ่านที่เหมาะสมต่อการดูดซับเมทลีนบลูตามปัจจัยเวลาในการกระตุ้น

ร้อยละการดูดซับเมทลีนบลู							
ถ่าน /L)	control	ปริมาณถ่าน (g/L)	2 hr	4 hr	6 hr	8 hr	10 hr
1	36.34 ± 5.13	1	36.29 ± 4.26	34.56 ± 4.56	34.29 ± 8.04	34.43 ± 0.04	52.9 ± 0.26
2	55.17 ± 1.01	2	58.98 ± 1.51	70.99 ± 1.38	88.2 ± 7.48	74.20 ± 0.71	91.96 ± 2.14
3	62.85 ± 1.15	3	70.65 ± 0.04	85.31 ± 4.34	93.71 ± 0.82	86.28 ± 0.77	95.77 ± 0.09
4	79.50 ± 0.60	4	85.74 ± 1.25	93.1 ± 0.30	96.32 ± 0.47	93.44 ± 0.04	97.61 ± 0.81
5	96.43 ± 0.06	5	96.96 ± 0.04	99.51 ± 0.14	99.51 ± 0.42	97.58 ± 0.28	99.7 ± 0.17
6	98.85 ± 0.09	6	99.27 ± 0.11	99.87 ± 0.06	99.94 ± 0.04	99.09 ± 0.03	99.82 ± 0.14
7	99.55 ± 0.13	7	99.7 ± 0.14	99.94 ± 0.04	99.94 ± 0.03	99.88 ± 0.04	99.94 ± 0.04

control หมายถึง ถ่านทางปาล์มน้ำมันที่ยังไม่ได้รับการกระตุ้น

หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 2 ชั่วโมง

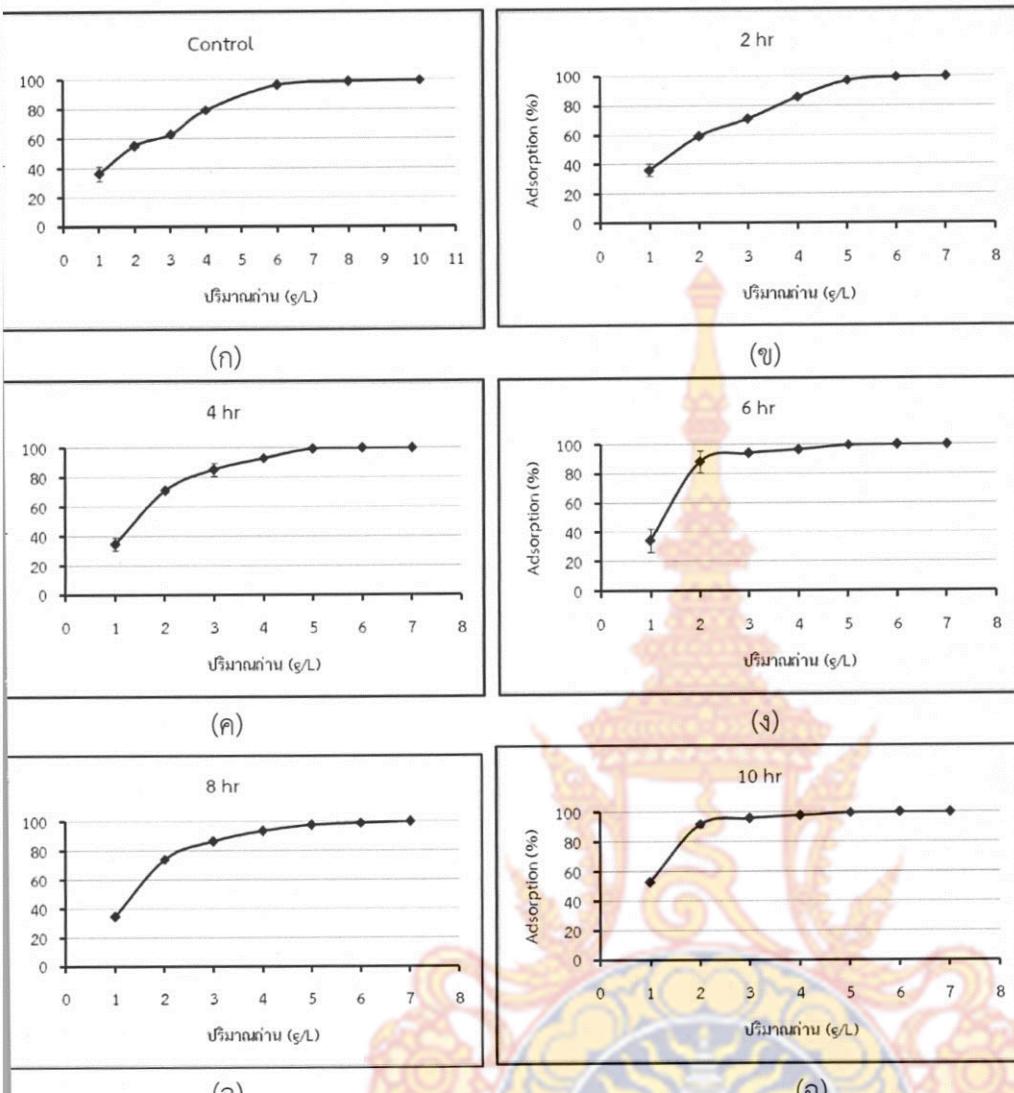
หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 4 ชั่วโมง

หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 6 ชั่วโมง

หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 8 ชั่วโมง

หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 10 ชั่วโมง

หมายถึง กรัม/ลิตร



ประกอบ 17 ปริมาณถ่านที่เหมาะสมต่อการดูดซับเมทิลีนบลูตามปัจจัยเวลาในการกระตัน

- (ก) ถ่านที่ยังไม่ได้รับการกระตัน (ข) ถ่านที่กระตันด้วยเวลา 2 ชั่วโมง
- (ค) ถ่านที่กระตันด้วยเวลา 4 ชั่วโมง (ง) ถ่านที่กระตันด้วยเวลา 6 ชั่วโมง
- (จ) ถ่านที่กระตันด้วยเวลา 8 ชั่วโมง (ฉ) ถ่านที่กระตันด้วยเวลา 10 ชั่วโมง

หมายถึง ถ่านทางปาล์มน้ำมันที่ยังไม่ได้รับการกระตัน

หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตัน 2 ชั่วโมง

หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตัน 4 ชั่วโมง

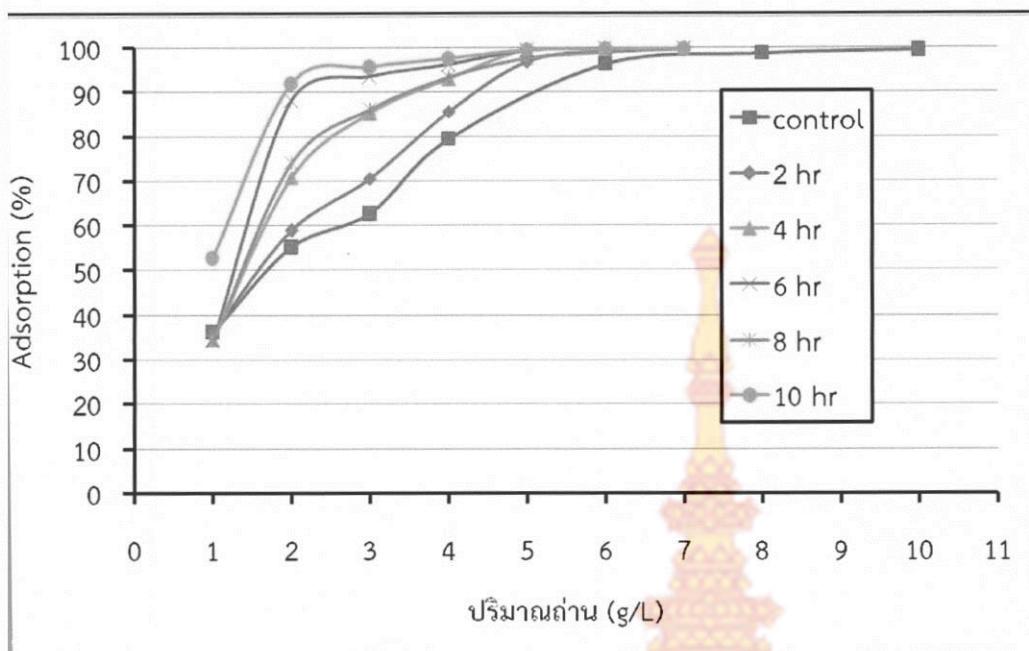
หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตัน 6 ชั่วโมง

หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตัน 8 ชั่วโมง

หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตัน 10 ชั่วโมง

หมายถึง กรัม/ลิตร

หมายถึง ร้อยละการดูดซับเมทิลีนบลู มีหน่วยเป็นร้อยละ



ประกอบ 18 เปรียบเทียบปริมาณถ่านที่เหมาะสมต่อการดูดซับเมทิลีนบลูตามปัจจัยเวลาในการกระตุ้น

trol	หมายถึง ถ่านทางปาล์มน้ำมันที่ยังไม่ได้รับการกระตุ้น
ar	หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 2 ชั่วโมง
ation	หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 4 ชั่วโมง
roption	หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 6 ชั่วโมง
	หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 8 ชั่วโมง
	หมายถึง ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ใช้เวลาในการกระตุ้น 10 ชั่วโมง
	หมายถึง กรัม/ลิตร
	หมายถึง ร้อยละการดูดซับเมทิลีนบลู มีหน่วยเป็นร้อยละ

2.3.3 การวิเคราะห์การดูดซับเมทิลีนบลูโดยการเปรียบเทียบอัตราส่วนถ่าน : กรณีเงื่อนไขนี้ เป็นการเปรียบเทียบการดูดซับเมทิลีนบลูโดยใช้เงื่อนไขการกระตุ้น กัมมันต์ชีมวลทางปาล์มน้ำมันคือ ใช้กรดฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 85 เวลาในการกระตุ้น โน้ม แล้วเปรียบเทียบการดูดซับเมทิลีนบลูในปัจจัยของอัตราส่วนถ่าน : กรณีผลออกมาดัง 11 ภาพประกอบ 19 และ ภาพประกอบ 20

จากตาราง 11 ภาพประกอบ 19 และภาพประกอบ 20 พบว่าการดูดซับเมทิลีนบลูตามอัตราส่วนถ่าน : กรณีฟอสฟอริก โดยเงื่อนไขการกระตุ้น กรณีฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 6 ชั่วโมง นั้นการใช้อัตราส่วนถ่าน : กรณีฟอสฟอริก เท่ากับ 1 : 3 มีการดูดซับเมทิลีนบลูได้ที่สุด โดยใช้ปริมาณถ่านน้อยที่สุด (3 กรัม/ลิตร) ดังนั้นสามารถสรุปได้ว่าการกระตุ้นถ่านกัม

รีวิวผลทางปาล์มน้ำมันที่มีการดูดซึบเมทิลีนบลูสูงสุดคือ การใช้กรดฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อย 85 อัตราส่วนถ่าน : กรดฟอสฟอริกเท่ากับ 1: 3 โดยใช้เวลาในการกรอง 6 ชั่วโมง

ง 11 ปริมาณถ่านที่เหมาะสมต่อการดูดซึบเมทิลีนบลูตามปัจจัยอัตราส่วนถ่าน : กรดฟอสฟอริก

ร้อยละการดูดซึบเมทิลีนบลู						
มा�ณถ่าน (g/L)	control	ปริมาณถ่าน (g/L)	1:1	1:2	1:3	1:4
1	36.34 ± 5.13	1	42.77 ± 0.86	56.79 ± 0.99	64.69 ± 4.86	34.29 ± 8.04
2	55.17 ± 1.01	2	83.21 ± 0.34	81.69 ± 19.18	92.15 ± 2.41	88.20 ± 7.48
3	62.85 ± 1.15	3	92.37 ± 0.13	90.88 ± 7.40	95.65 ± 0.13	93.71 ± 0.82
4	79.50 ± 0.60	4	94.34 ± 0.86	94.74 ± 2.28	96.2 ± 0.22	96.32 ± 0.47
6	96.43 ± 0.06	5	98.66 ± 0.17	99.09 ± 0.03	99.09 ± 0.06	99.51 ± 0.28
8	98.85 ± 0.09	6	99.70 ± 0.14	99.64 ± 0.28	99.82 ± 0.14	99.94 ± 0.04
10	99.55 ± 0.13	7	99.94 ± 0.04	99.94 ± 0.04	99.94 ± 0.04	99.94 ± 0.03

trol หมายถึง ถ่านที่ทางปาล์มน้ำมันยังไม่ได้รับการกรอง

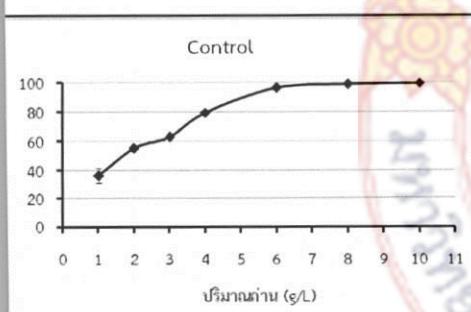
หมายถึง อัตราส่วนถ่านต่อกรดที่ใช้ในการกรองเท่ากับ 1:1

หมายถึง อัตราส่วนถ่านต่อกรดที่ใช้ในการกรองเท่ากับ 1:2

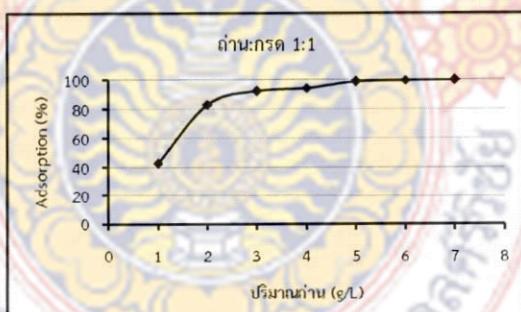
หมายถึง อัตราส่วนถ่านต่อกรดที่ใช้ในการกรองเท่ากับ 1:3

หมายถึง อัตราส่วนถ่านต่อกรดที่ใช้ในการกรองเท่ากับ 1:4

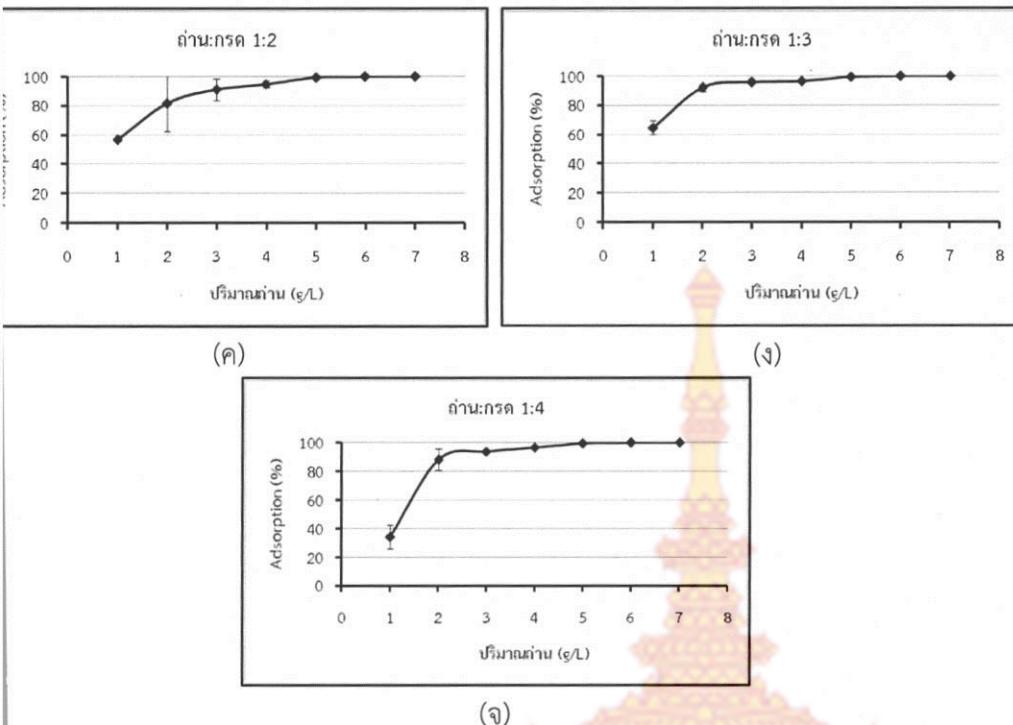
หมายถึง กรัม/ลิตร



(ก)



(ข)



ประกอบ 19 ปริมาณด่านที่เหมาะสมต่อการดูดซับเมทัลีนบลูตามปัจจัยอัตราส่วนของด่าน : กรด

(ก) ด่านที่ยังไม่ได้รับการกระตุ้น (ข) ด่านที่กระตุ้นด้วยอัตรา ด่าน : กรด 1 : 1

(ค) ด่านที่กระตุ้นด้วยอัตรา ด่าน : กรด 1 : 2 (ง) ด่านที่กระตุ้นด้วยอัตรา ด่าน : กรด 1 : 3

(จ) ด่านที่กระตุ้นด้วยอัตรา ด่าน : กรด 1 : 4

หมายถึง ด่านที่ทางปาล์มน้ำมันยังไม่ได้รับการกระตุ้น

หมายถึง อัตราส่วนด่านต่อกรดที่ใช้ในการกระตุ้นเท่ากับ 1:1

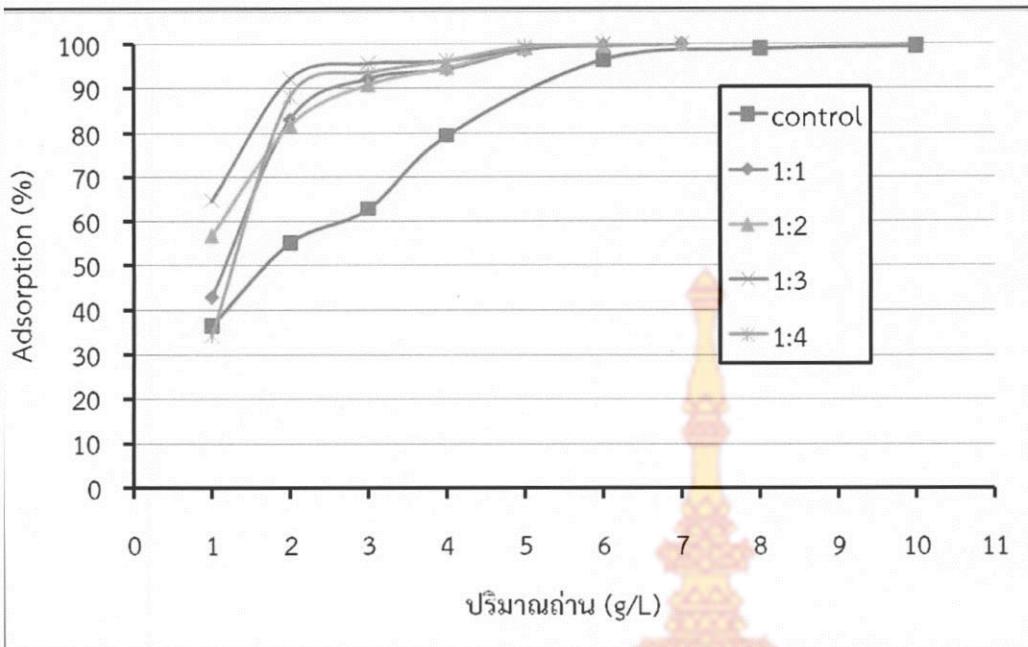
หมายถึง อัตราส่วนด่านต่อกรดที่ใช้ในการกระตุ้นเท่ากับ 1:2

หมายถึง อัตราส่วนด่านต่อกรดที่ใช้ในการกระตุ้นเท่ากับ 1:3

หมายถึง อัตราส่วนด่านต่อกรดที่ใช้ในการกระตุ้นเท่ากับ 1:4

หมายถึง กรัม/ลิตร

หมายถึง ร้อยละการดูดซับเมทัลีนบลู มีหน่วยเป็นร้อยละ



พประกอบ 20 เปรียบเทียบปริมาณถ่านที่เหมาะสมต่อการดูดซับเมทิลีนบลูตามปัจจัยอัตราส่วน

ของถ่าน : กรด

control หมายถึง ถ่านที่ทางปาร์มนำมันยังไม่ได้รับการกรองตื้น

หมายถึง อัตราส่วนถ่านต่อกรดที่ใช้ในการกรองตื้นเท่ากับ 1:1

หมายถึง อัตราส่วนถ่านต่อกรดที่ใช้ในการกรองตื้นเท่ากับ 1:2

หมายถึง อัตราส่วนถ่านต่อกรดที่ใช้ในการกรองตื้นเท่ากับ 1:3

หมายถึง อัตราส่วนถ่านต่อกรดที่ใช้ในการกรองตื้นเท่ากับ 1:4

หมายถึง กรัม/ลิตร

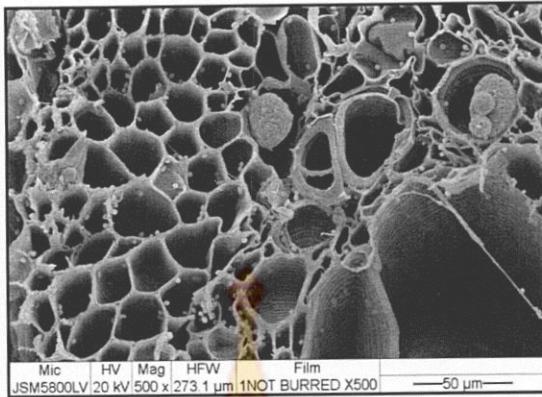
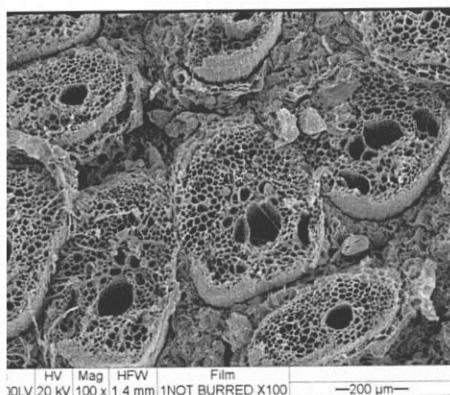
option หมายถึง ร้อยละการดูดซับเมทิลีนบลู มีหน่วยเป็นร้อยละ

2.4 การตรวจสอบลักษณะพื้นผิวโดยใช้กล้องจุลทรรศน์อิเล็กtronชนิดส่องกราด

การตรวจสอบลักษณะพื้นผิวโดยใช้กล้องจุลทรรศน์อิเล็กtronชนิดส่องกราด กระทำ 2

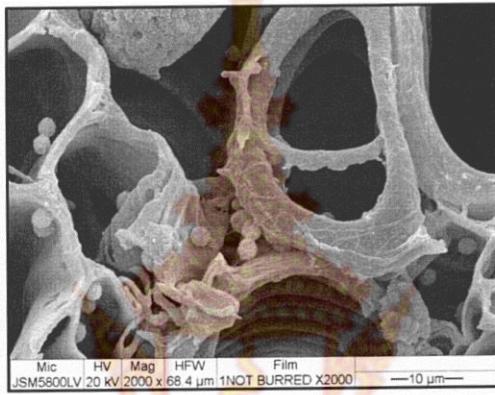
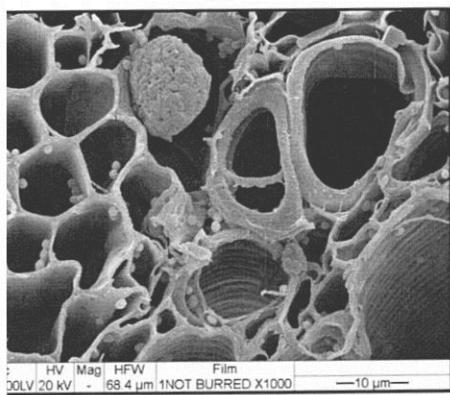
หนงได้แก่ บริเวณพื้นผิวภาคตัดขวาง และบริเวณด้านข้างของตัวอย่าง โดยใช้กำลังขยาย 100,

1,000 และ 2,000 เท่า ซึ่งผลการตรวจสอบเป็นดังภาพประกอบ 21 ถึงภาพประกอบ 26



(ก)

(ข)



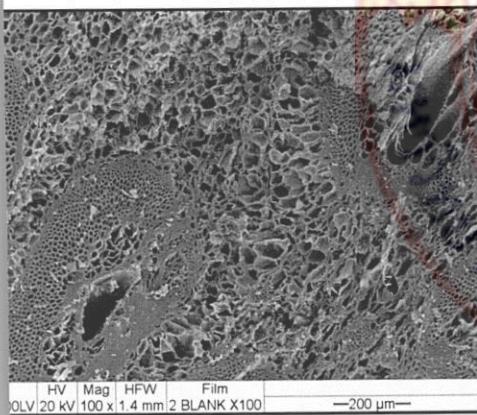
(ค)

(ง)

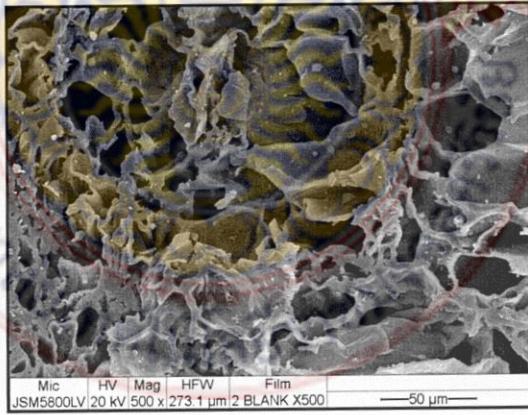
ประกอบ 21 ภาพบริเวณพื้นผิวภาคตัดขวางของทางปาร์เม่นมั่มน้ำมันสุดจากกล้องจุลทรรศน์
อิเล็กตรอนชนิดส่องกราด

- (ก) กำลังขยาย 100 เท่า
(ค) กำลังขยาย 1,000 เท่า

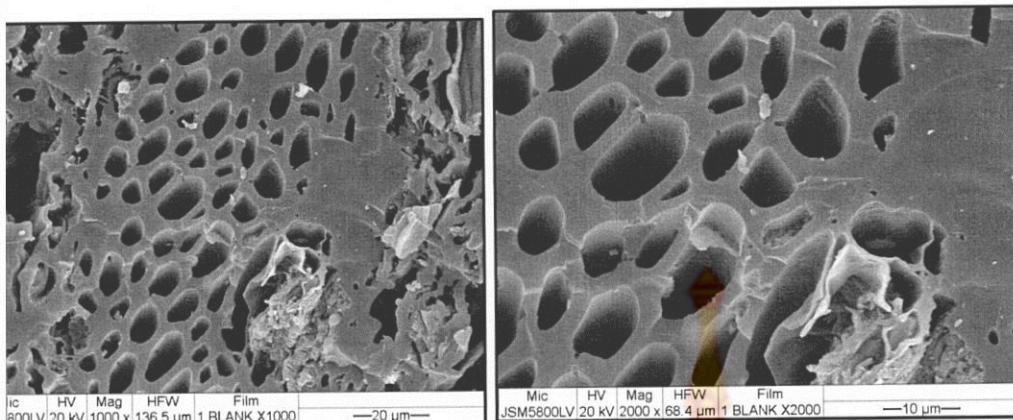
- (ข) กำลังขยาย 500 เท่า
(ง) กำลังขยาย 2,000 เท่า



(ก)



(ข)

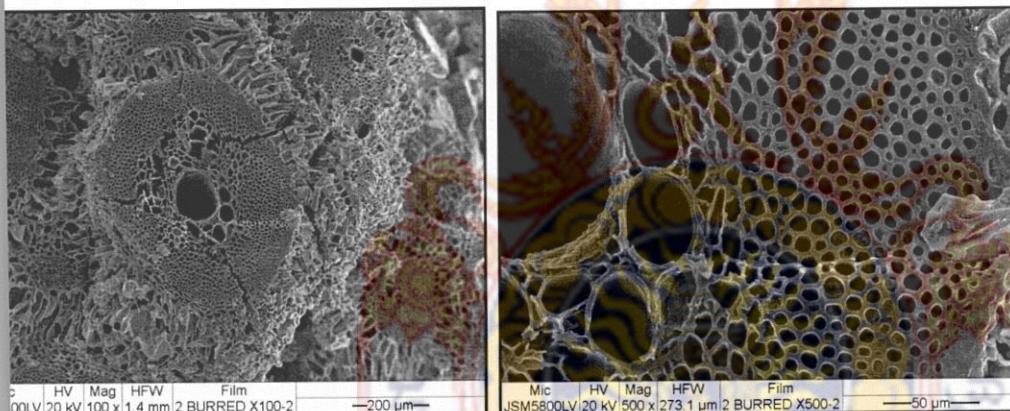


(ก)

(ง)

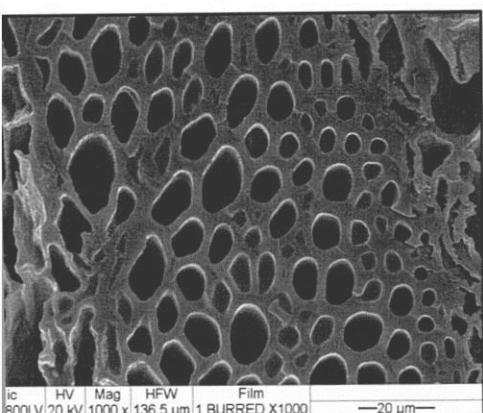
ที่ประกอบ 22 , ภาพบริเวณพื้นผิวภาคตัดขวางของถ่านทางปาล์มน้ำมันจากกล้องจุลทรรศน์ อิเล็กตรอนชนิดส่องกราด

- | | |
|--------------------------|--------------------------|
| (ก) กำลังขยาย 100 เท่า | (ข) กำลังขยาย 500 เท่า |
| (ค) กำลังขยาย 1,000 เท่า | (ง) กำลังขยาย 2,000 เท่า |

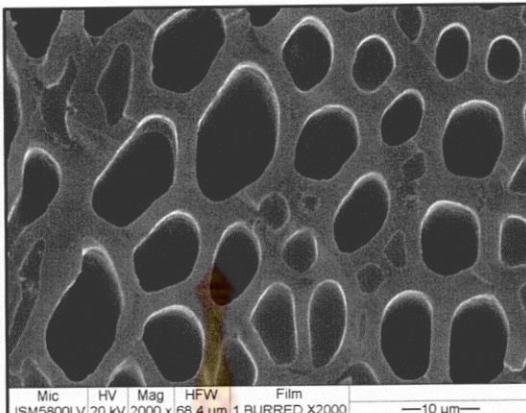


(ก)

(ข)



(ก)



(จ)

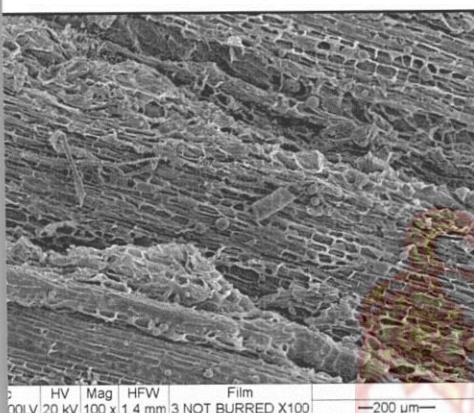
ข้อสอบ 23 ภาพบริเวณพื้นผิวภาคตัดขวางของถ่านกัมมันต์ทางปาร์ล์มน้ำมันเงื่อนไข กรดฟอสฟอริกร้อยละ 85 เวลา 6 ชั่วโมง อัตราส่วนถ่าน : กรด เท่ากับ 1 : 3 จากกล้องจุลทรรศน์อิเล็กทรอนชนิดส่องการดู

(ก) กำลังขยาย 100 เท่า

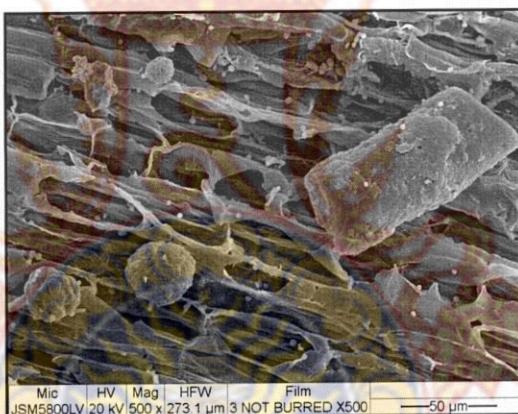
(ข) กำลังขยาย 500 เท่า

(ค) กำลังขยาย 1,000 เท่า

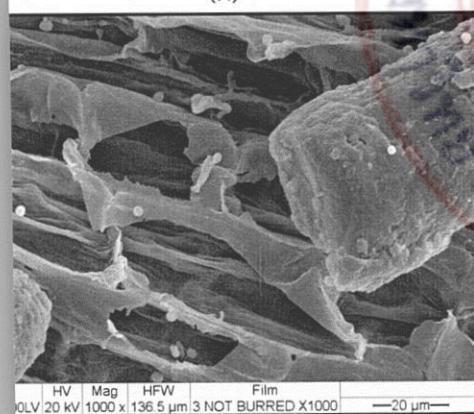
(ง) กำลังขยาย 2,000 เท่า



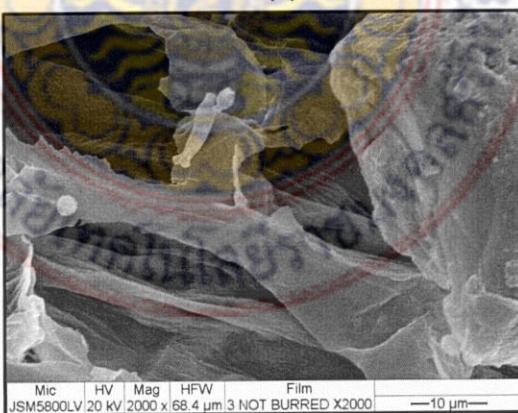
(ก)



(ข)



(ค)

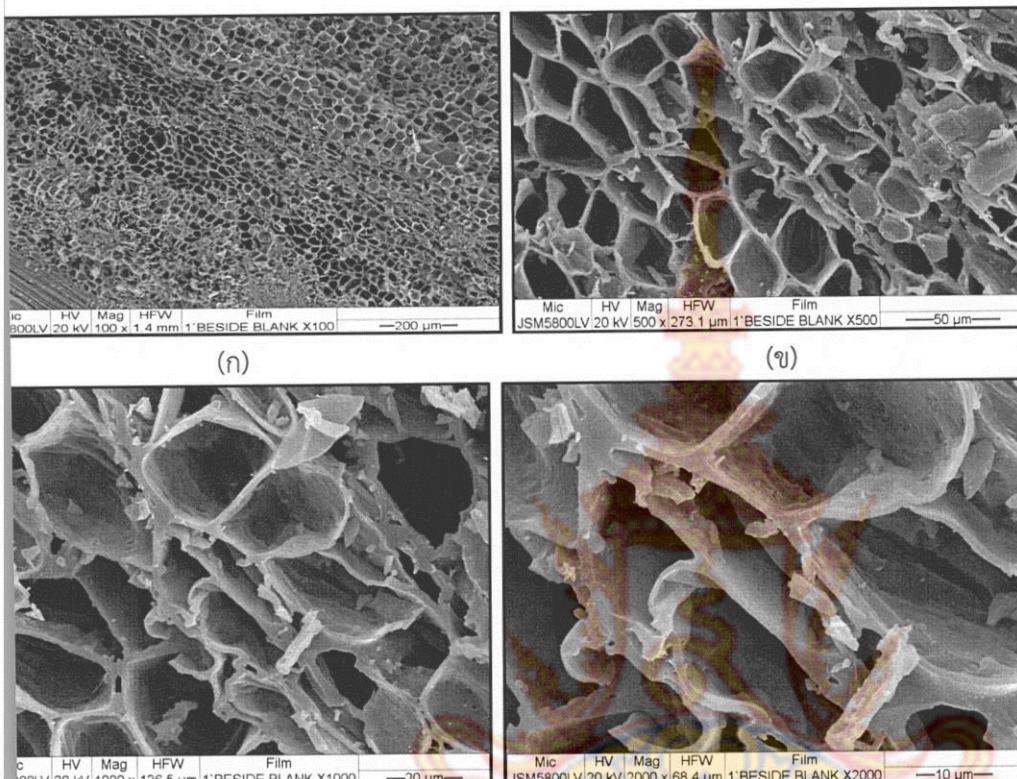


(ง)

พประกอบ 24 ภาพบริเวณพื้นผิวด้านข้างของทางใบปาล์มน้ำมันสุดจากกล้องจุลทรรศน์

อิเล็กตรอนชนิดส่องกราด

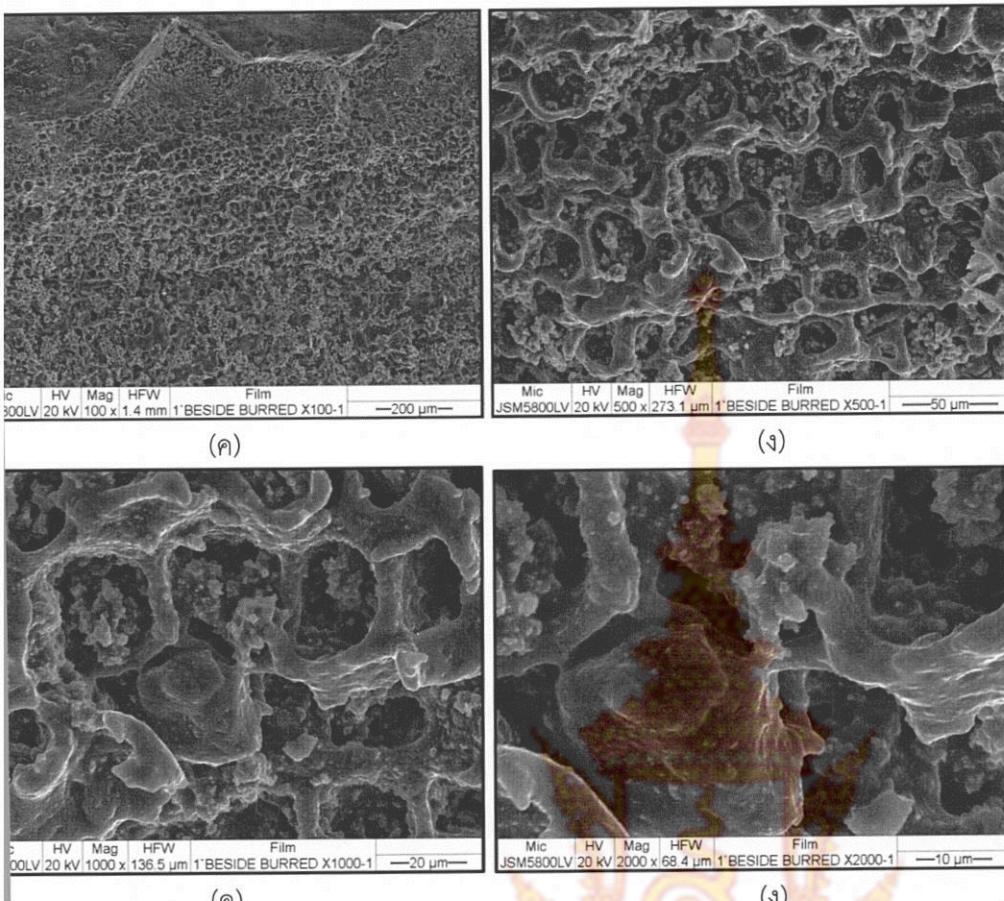
- | | |
|--------------------------|--------------------------|
| (ก) กำลังขยาย 100 เท่า | (ข) กำลังขยาย 500 เท่า |
| (ค) กำลังขยาย 1,000 เท่า | (ง) กำลังขยาย 2,000 เท่า |



ประกอบ 25 ภาพบริเวณพื้นผิวด้านข้างของถ่านทางปาล์มน้ำมันจากกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอน

ชนิดส่องกราด

- | | |
|--------------------------|--------------------------|
| (ก) กำลังขยาย 100 เท่า | (ข) กำลังขยาย 500 เท่า |
| (ค) กำลังขยาย 1,000 เท่า | (ง) กำลังขยาย 2,000 เท่า |



ประกอบ 26 ภาพบริเวณพื้นผิวด้านข้างของถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันเนื่องไป กรณีฟ้อสฟอริก ร้อยละ 85 เวลา 6 ชั่วโมง อัตราส่วนถ่าน : กรณีเท่ากับ 1 : 3 จากกล้องจุลทรรศน์ อิเล็กตรอนชนิดส่องการดู

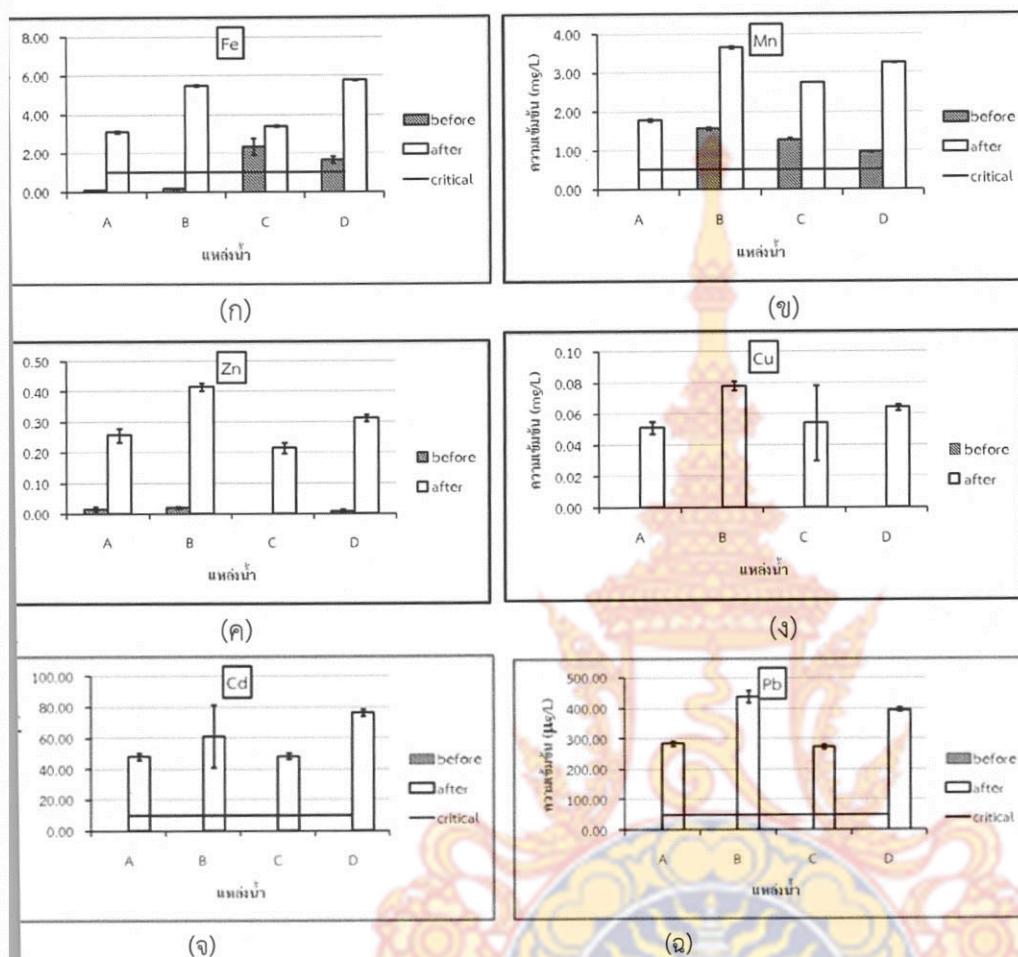
- | | |
|--------------------------|--------------------------|
| (ก) กำลังขยาย 100 เท่า | (ข) กำลังขยาย 500 เท่า |
| (ค) กำลังขยาย 1,000 เท่า | (ง) กำลังขยาย 2,000 เท่า |

จากภาพประกอบ 21 ถึงภาพประกอบ 26 การตรวจสอบลักษณะพื้นผิวโดยใช้กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนชนิดส่องการดูเพื่อว่า ในส่วนของพื้นผิวถ่านกัมมันต์ภาคตัดขวางไม่พบการกัดกรดฟ้อสฟอริกอย่างชัดเจน ในขณะที่พื้นผิวถ่านกัมมันต์ด้านข้างพบการกัดของกรณีฟ้อสฟอริกที่ข้างชัดเจน ซึ่งเป็นผลทำให้เพิ่มการดูดซับไอโอดีน และเมทีลีนบลู

2.5 ลักษณะน้ำดาลที่ผ่านการกรองโดยถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมัน

เมื่อนำน้ำจากแหล่งน้ำในชุมชนบางเขี้ยดทั้ง 4 แหล่ง มากรองน้ำผ่านถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันโดยใช้เงื่อนไขการกระตุนคือ กรณีฟ้อสฟอริกร้อยละ 85 เวลากระตุน 6 ชั่วโมง ใช้ส่วนถ่านทางปาล์มน้ำมันต่อกรณีฟ้อสฟอริกเท่ากับ 1 : 3 เมื่อทำการกรองเสร็จแล้วนำตัวอย่างมาให้โลหะหนักได้แก่ Fe, Mn, Zn, Cu, Cd และ Pb โดยใช้เครื่อง Atomic Absorption

:ctrometer แล้วนำมาเปรียบเทียบกับความเข้มข้นโลหะหนักดังกล่าวก่อนกรอง ผลปรากฏดัง
ง 12 และภาพประกอบ 27



ประกอบ 27 เปรียบเทียบความเข้มข้นของโลหะหนักในน้ำระหัวว่างก่อนกรองและหลังกรองด้วย
ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมัน

(ก) ความเข้มข้น Fe, (ข) ความเข้มข้น Mn, (ค) ความเข้มข้น Zn

(ง) ความเข้มข้น Cu, (จ) ความเข้มข้น Cd, (ฉ) ความเข้มข้น Pb

หมายถึง ความเข้มข้นโลหะหนักก่อนกรองด้วยถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมัน

หมายถึง ความเข้มข้นโลหะหนักหลังกรองด้วยถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมัน

หมายถึง ความเข้มข้นโลหะหนักในเกณฑ์อนุโโน้มสูงสุด

หมายถึง มิลลิกรัม/ลิตร

หมายถึง ไมโครกรัม/ลิตร

ตาราง 12 ប្រើប្រាស់បច្ចាត់បានឱ្យបង្កើតឡើងទាំងអស់នៅក្នុងទឹករាយទាំងពីរដែលមានពាណិជ្ជកម្ម។

ផលិតផ្តោះ	Fe (mg/L)	Mn (mg/L)	Zn (mg/L)	Cu (mg/L)	Cd (μg/L)	Pb (μg/L)
កំណត់រាយ	អតិថិជ្ជកម្ម	កំណត់រាយ	អតិថិជ្ជកម្ម	កំណត់រាយ	អតិថិជ្ជកម្ម	កំណត់រាយ
A	0.112	3.125	ND	1.801	0.017	0.258
B	0.186	5.519	1.589	3.660	0.020	0.416
C	2.330	3.411	1.295	2.737	0.005	0.216
D	1.657	5.771	0.964	3.268	0.009	0.313
ND	ឈមាយធិន ពរវិចិថិប					
កំណត់រាយ	ប្រើប្រាស់បច្ចាត់បានឱ្យបង្កើតឡើងទាំងពីរដែលមានពាណិជ្ជកម្ម	ប្រើប្រាស់បច្ចាត់បានឱ្យបង្កើតឡើងទាំងពីរដែលមានពាណិជ្ជកម្ម	ប្រើប្រាស់បច្ចាត់បានឱ្យបង្កើតឡើងទាំងពីរដែលមានពាណិជ្ជកម្ម	ប្រើប្រាស់បច្ចាត់បានឱ្យបង្កើតឡើងទាំងពីរដែលមានពាណិជ្ជកម្ម	ប្រើប្រាស់បច្ចាត់បានឱ្យបង្កើតឡើងទាំងពីរដែលមានពាណិជ្ជកម្ម	ប្រើប្រាស់បច្ចាត់បានឱ្យបង្កើតឡើងទាំងពីរដែលមានពាណិជ្ជកម្ម
អតិថិជ្ជកម្ម	ឈមាយធិន ពរវិចិថិប					
mg/g	ឈមាយធិន ពរវិចិថិប					
μg/g	ឈមាយធិន ពរវិចិថិប					

ឈមាយធិន ពរវិចិថិប
កំណត់រាយ
អតិថិជ្ជកម្ម

จากตาราง 12 และภาพประกอบ 27 พบร่วมน้ำจากแหล่งน้ำทั้ง 4 แหล่งจากชุมชนบางเขี้ยดที่ผ่านการกรองด้วยถ่านกัมมันต์ทางป่าล้มน้ำมันมีค่าสูงขึ้นทั้งหมด โดยแหล่ง A จากเดิมที่มีความเข้มข้นของ Fe, Mn, Zn, Cu, Cd และ Pb เท่ากับ 0.112 มิลลิกรัม/ลิตร, ND, 0.017 มิลลิกรัม/ลิตร, ND, ND และ ND ตามลำดับ เมื่อกรองผ่านถ่านกัมมันต์ทางป่าล้มน้ำมันแล้ว ปรากฏว่ามีความเข้มข้นของ Fe, Mn, Zn, Cu, Cd และ Pb เท่ากับ 3.125 มิลลิกรัม/ลิตร, 1.801 มิลลิกรัม/ลิตร, 0.258 มิลลิกรัม/ลิตร, 0.051 มิลลิกรัม/ลิตร, 48.273 ไมโครกรัม/ลิตร และ 284.500 ไมโครกรัม/ลิตร ตามลำดับ

แหล่งน้ำ B จากเดิมที่มีความเข้มข้นของ Fe, Mn, Zn, Cu, Cd และ Pb เท่ากับ 0.186 มิลลิกรัม/ลิตร, 1.589 มิลลิกรัม/ลิตร, 0.020 มิลลิกรัม/ลิตร, ND, ND และ ND ตามลำดับ เมื่อกรองผ่านถ่านกัมมันต์ทางป่าล้มน้ำมันแล้ว ปรากฏว่ามีความเข้มข้นของ Fe, Mn, Zn, Cu, Cd และ Pb เท่ากับ 5.519 มิลลิกรัม/ลิตร, 3.660 มิลลิกรัม/ลิตร, 0.416 มิลลิกรัม/ลิตร, 0.078 มิลลิกรัม/ลิตร, 61.193 ไมโครกรัม/ลิตร และ 439.367 ไมโครกรัม/ลิตร ตามลำดับ

แหล่งน้ำ C จากเดิมที่มีความเข้มข้นของ Fe, Mn, Zn, Cu, Cd และ Pb เท่ากับ 2.330 มิลลิกรัม/ลิตร, 1.295 มิลลิกรัม/ลิตร, 0.005 มิลลิกรัม/ลิตร, ND, ND และ ND ตามลำดับ เมื่อกรองผ่านถ่านกัมมันต์ทางป่าล้มน้ำมันแล้ว ปรากฏว่ามีความเข้มข้นของ Fe, Mn, Zn, Cu, Cd และ Pb เท่ากับ 3.411 มิลลิกรัม/ลิตร, 2.737 มิลลิกรัม/ลิตร, 0.216 มิลลิกรัม/ลิตร, 0.054 มิลลิกรัม/ลิตร, 48.337 ไมโครกรัม/ลิตร และ 273.667 ไมโครกรัม/ลิตร ตามลำดับ

แหล่งน้ำ D จากเดิมที่มีความเข้มข้นของ Fe, Mn, Zn, Cu, Cd และ Pb เท่ากับ 1.657 มิลลิกรัม/ลิตร, 0.964 มิลลิกรัม/ลิตร, 0.009 มิลลิกรัม/ลิตร, ND, ND และ ND ตามลำดับ เมื่อกรองผ่านถ่านกัมมันต์ทางป่าล้มน้ำมันแล้ว ปรากฏว่ามีความเข้มข้นของ Fe, Mn, Zn, Cu, Cd และ Pb เท่ากับ 5.771 มิลลิกรัม/ลิตร, 3.268 มิลลิกรัม/ลิตร, 0.313 มิลลิกรัม/ลิตร, 0.064 มิลลิกรัม/ลิตร, 76.390 ไมโครกรัม/ลิตร และ 395.200 ไมโครกรัม/ลิตร ตามลำดับ



บทที่ 5

สรุปและอภิปรายผล

1. สรุปผลของการวิจัย

การวิจัยครั้งนี้มีวัตถุประสงค์เพื่อศึกษาคุณภาพน้ำบาดาลพื้นที่ตำบลบางเขี้ยด อำเภอสิงหนคร จังหวัดสิงห์บุรี และผลิตถ่านกัมมันต์โดยใช้ชีวมวลจากทางปาล์มน้ำมันเป็นวัตถุดิน และนำไปประยุกต์ใช้ในระบบกรองน้ำชุมชนโดยประกอบและติดตั้งชุดกรองน้ำต้นแบบในตำบลบางเขี้ยด จำนวน 3 ชุด โดยตัวอย่างน้ำที่ทำการเก็บเป็นตัวอย่างน้ำที่ได้มาจากการแหล่งน้ำผิวดิน และแหล่งน้ำใต้ดินในพื้นที่ตำบลบางเขี้ยด จำนวน 4 แหล่ง และทางปาล์มน้ำมันที่นำมาประยุกต์เป็นถ่านกัมมันต์ได้มาจากแหล่งผลิตถ่านในชุมชน ผลการวิจัยสรุปได้ดังนี้

1.1 แหล่งน้ำในชุมชนบางเขี้ยดที่มีปริมาณเหล็กปนเปื้อนเกินค่ามาตรฐานน้ำบาดาลที่จะใช้บริโภคได้ (ราชกิจจานุเบกษา, 2551) ได้แก่ แหล่งน้ำในหมู่ 3, 4 และ 5 แหล่งน้ำที่มีปริมาณแมลงงานสเกินค่ามาตรฐานน้ำบาดาลที่จะใช้บริโภคได้ (ราชกิจจานุเบกษา, 2551) ได้แก่แหล่งน้ำในหมู่ 2, 3, 4 และ 5 ปริมาณสังกะสีสูงตระจပบแต่มีค่าต่ำกว่าเกณฑ์กำหนด สำหรับทองแดง แแคดเมียม และตะกั่ว นั้นตรวจไม่พบในแหล่งน้ำชุมชนบางเขี้ยด

1.2 ถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันที่ถูกกระทุ้นด้วยกรดฟอสฟอริก

- การกระทุ้นด้วยกรดฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 85 เวลาในการกระทุ้น 6 ชั่วโมง อัตราส่วนถ่าน : กรด เท่ากับ 1 : 3 ให้ค่าการดูดซับไอโอดีน และเมทิลีนบลูดีที่สุด โดยค่าการดูดซับไอโอดีนมีค่าอยู่ที่เกณฑ์ของ มาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม ถ่านกัมมันต์ มอก. 900-2547 (600 มิลลิกรัม/กรัม)

- ลักษณะพื้นผิวของถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันพบว่า ตรวจสอบเจือร่องรอยการทำปฏิกิริยาระหว่างถ่านกับกรดฟอสฟอริก โดยกรดฟอสฟอริกทำปฏิกิริยา กับบริเวณพื้นผิวด้านข้างของถ่านเป็นส่วนใหญ่ ในส่วนของพื้นผิวภาคตัดขวางไม่พบร่องรอยการทำปฏิกิริยาของกรดฟอสฟอริก

- น้ำจากแหล่งน้ำในชุมชนบางเขี้ยดที่ทำการเก็บตัวอย่างในเดือนมกราคม 2559 ที่ผ่านการกรองโดยถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันมีความเข้มข้นของ Fe, Mn, Zn, Cu, Cd และ Pb เพิ่มขึ้นทุกแหล่ง

2. อภิปรายผลของการวิจัย

จากผลการวิจัยที่พบว่า

2.1 คุณภาพน้ำบาดาลที่มาจากการแหล่งน้ำในชุมชนบางเขี้ยดทั้ง 4 แหล่ง ซึ่งพบว่าความเข้มข้นของเหล็ก (Fe) ในแหล่งน้ำ C และ D ซึ่งตั้งอยู่ที่หมู่ที่ 3, 4 และ 5 (2.330 ± 0.442 และ 1.657 ± 0.168 มิลลิกรัม/ลิตร ตามลำดับ) มีค่าสูงกว่าค่ามาตรฐานน้ำบาดาลที่จะใช้บริโภคได้ (1.0 มิลลิกรัม/ลิตร) ซึ่งสอดคล้องกับข้อมูลของสำนักทรัพยากรัฐบาล เขต 12 (สิงห์บุรี) พบว่าบริเวณ

ถังประปาบ้านบางเขียวด้มีปริมาณเหล็กในน้ำ 2.9 มิลลิกรัม/ลิตร (สำนักทรัพยากร้ำนาดาลเขต 12, 2544) และบริเวณบ้านบางเขียวด้มีปริมาณเหล็กในน้ำ 6.8 มิลลิกรัม/ลิตร (สำนักทรัพยากร้ำนาดาลเขต 12, 2509) ซึ่งมีค่าเกินมาตรฐานน้ำนาดาลที่จะใช้บริโภคได้ สำหรับค่าความเข้มข้นของแมกนีส (Mn) ในแหล่งน้ำ B, C, และ D ซึ่งตั้งอยู่ที่หมู่ที่ 2, 3, 4 และ 5 (1.589 ± 0.025 , 1.295 ± 0.039 และ 0.964 ± 0.011 มิลลิกรัม/ลิตร ตามลำดับ) มีค่าสูงกว่าค่ามาตรฐานน้ำนาดาลที่จะใช้บริโภคได้ (0.5 มิลลิกรัม/ลิตร) ซึ่งเหล็กและแมกนีสเป็นธาตุที่พบได้โดยทั่วไปในธรรมชาติ เช่น ดิน, กรวด, ทราย, หิน โดยทั่วไปจะพบในปริมาณไม่มากนัก เหล็กและแมกนีส ที่พบโดยทั่วไปจะอยู่ในรูป oxides, carbonates sulphides และ complex organic combination เมื่อน้ำผ่านชีมผ่านชั้นดิน จะละลายເອາຫາດเหล็กและแมกนีสลงไปสู่แหล่งน้ำด้วย หรืออาจเกิดจากการผุกร่อนตามสภาพดิน ฟ้าอากาศของเหล็กและแมกนีสที่อยู่ในแร่และหินต่าง ๆ ด้วยเช่นกัน

2.2 ถ่านกัมมันต์ที่ถูกกระตุ้นด้วยการดฟอสฟอริก

2.2.1 การดูดซับไอโอดีน และเมทิลีนบลู

- จากผลการวิจัยที่พบว่า การใช้กรดฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 85 เป็นสารกระตุ้นถ่านทางปัลมน้ำมัน มีผลทำให้มีการดูดซับไอโอดีน และเมทิลีนบลูได้สูงกว่าการใช้กรดฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 20, 50 และไม่ได้ใช้สารกระตุ้น ทั้งนี้อาจเนื่องมาจากการเพิ่มความเข้มข้นของกรดฟอสฟอริกจะเป็นการเพิ่มการเกิดปฏิกิริยาระหว่างถ่านกับสารกลุ่มฟอสเฟต ซึ่งจะส่งผลให้เพิ่มพื้นที่การดูดซับของถ่านกัมมันต์มากขึ้น ซึ่งสอดคล้องกับ プリンทร เต็มยุราศิลป์ (2551) ที่พบว่าเมื่อเพิ่มความเข้มข้นของกรดฟอสฟอริกที่ใช้ในการกระตุ้นถ่านกัมมันต์ไม่ได้ต่าง และไม่ได้หมายความว่า มีผลทำให้การดูดซับไอโอดีนมีค่าเพิ่มขึ้น และ ปริยาพา พานิชย์ และ พุทธิดา ภูဝ (2556) ที่พบว่า การใช้กรดฟอสฟอริกกระตุ้นถ่านกัมมันต์จากการปัลมน้ำมัน 450 องศาเซลเซียส ค่าการดูดซับไอโอดีนมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นตามความเข้มข้นของกรดฟอสฟอริก เนื่องจากความเข้มข้นของกรดฟอสฟอริกที่เพิ่มขึ้น มีผลทำให้การกัดกร่อนยิ่งมากขึ้นตาม

- จากผลการวิจัยที่พบว่า การใช้กรดฟอสฟอริกกระตุ้นถ่านทางปัลมน้ำมันเป็นระยะเวลา 6 ชั่วโมง ทำให้เกิดการดูดซับไอโอดีน และเมทิลีนบลูได้สูงสุด และมีค่าไม่แตกต่างกับการกระตุ้นใช้ระยะเวลา 10 ชั่วโมง ทั้งนี้อาจเนื่องมาจาก เมื่อใช้เวลาในการกระตุ้นถึงระยะเวลาที่ใช้ปฏิกิริยาทางเคมีระหว่างสารกลุ่มฟอสเฟตกับถ่านเกิดการอิ่มตัว ไม่สามารถกระตุ้นถ่านให้เพิ่มการดูดซับได้อีกซึ่งสอดคล้องกับ プリンทร เต็มยุราศิลป์ (2551) ที่พบว่า การใช้กรดฟอสฟอริกเข้มข้นกระตุ้นถ่านกัมมันต์ไม่ได้ต่าง และไม่ได้หมายความว่า โดยแปรผันเวลาในการกระตุ้น เมื่อใช้เวลากระตุ้นโดยเฉลี่ย 8 ชั่วโมง ค่าการดูดซับไอโอดีนจะค่อนข้างคงที่

- จากผลการวิจัยที่พบว่า การใช้อัตราส่วน ถ่าน : กรด ในการกระตุ้นถ่านทางใบปัลมน้ำมัน เมื่อปริมาณกรดเพิ่มขึ้น การดูดซับไอโอดีน และเมทิลีนบลูยิ่งสูงขึ้นจนกระทั่ง อัตราส่วน ถ่าน : กรด เท่ากับ $1 : 3$ ซึ่งมีค่าการดูดซับไอโอดีน และเมทิลีนบลูสูงสุด เมื่อเพิ่มปริมาณกรดโดยใช้อัตราส่วน ถ่าน : กรด เป็น $1 : 4$ ปรากฏว่าการดูดซับไอโอดีน และเมทิลีนบลูมีค่าลดลง ทั้งนี้อาจเนื่องมาจากการกระตุ้นต่อวัตถุดิบที่สูงกินไปจะไม่เป็นผลดีต่อการกระตุ้น เพราะสารกระตุ้นที่มากเกินพจะไปขัดขวางการปลดปล่อยสารระเหยและแก๊สที่เป็นผลจากการ

กระตุ้น ทำให้การพัฒนารูป/runเกิดขึ้นไม่ทั่วถึงทุกพื้นผิว (ราพางษ์ วิทิตศานต์, 2554) ซึ่งสอดคล้องกับงานวิจัยของ อรดี ฤทธิชัย และ ศศิธร มั่นเจริญ (2557) ที่พบว่าการกระตุ้นถ่านกัมมันต์จากเปลือกปูด้วยซิงค์คลอไรต์ เมื่อใช้อัตราส่วนถ่านจากเปลือกปูต่อซิงค์คลอไรต์ 1 : 2 มีค่าการดูดซับไอโอดีนสูงสุด เมื่อเพิ่มปริมาณซิงค์คลอไรต์โดยใช้อัตราส่วนเป็น 1 : 3 ส่งผลให้ค่าการดูดซับไอโอดีนลดลง และ เกศศิริ เหล่าชีระสุวรรณ (2554) ที่พบว่าการกระตุ้นถ่านกัมมันต์ที่เตรียมจากเปลือกและเมล็ดถั่นจีด้วยกรดฟอสฟอริก เมื่อปริมาณกรดเพิ่มขึ้นทำให้พื้นที่ผิวจำเพาะ บริมادرูป/runรวม ขนาดรูป/run เฉลี่ย และการดูดซับไอโอดีนเพิ่มขึ้น และมีค่าสูงสุดที่อัตราส่วนถ่านต่อกรด 1 : 3 เมื่อใช้อัตราส่วนถ่านต่อกรดเป็น 1 : 4 มีผลให้ค่าดังกล่าวลดลง และสอดคล้องกับ Ceyhan และคณะ (2013) ซึ่งศึกษาพื้นผิว และความพรุนจำเพาะของถ่านกัมมันต์โดยการใช้ชีวมวลที่ผ่านการไฟโรไรซิส 2 ขั้นตอนที่อุณหภูมิในการกระตุ้นต่ำ โดยทำการกระตุ้นเมล็ดมะกะรัสรเซีย (*Elaeasgnus angustifolia* seeds) ใช้ซิงค์คลอไรต์เป็นสารกระตุ้น พบว่าการใช้อัตราส่วนเมล็ดมะกะรัสรเซียต่อสารกระตุ้น เมื่อเพิ่มอัตราส่วนของสารกระตุ้น ค่าการดูดซับไอโอดีนจะมีค่าสูงขึ้น (1 : 1 ถึง 1 : 3) โดยเมื่อถึงอัตราส่วน 1 : 4 ปรากฏว่าค่าการดูดซับไอโอดีนมีค่าลดลง

2.2.2 ลักษณะพื้นผิวของถ่านโดยใช้กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนชนิดส่องร้าด

จากการวิจัยที่พบว่าในส่วนของพื้นผิวถ่านกัมมันต์ภาคตัดขวางไม่พบการทำปฏิกิริยาของกรดฟอสฟอริกที่ค่อนข้างชัดเจน ในขณะที่พื้นผิวถ่านกัมมันต์ด้านข้างพบการทำปฏิกิริยาของกรดฟอสฟอริกที่ค่อนข้างชัดเจน ทั้งนี้อาจเนื่องมาจาก บริเวณพื้นผิวด้านข้างของถ่านทางปาล์มน้ำมัน มีความเหมาะสมต่อการทำปฏิกิริยาต่อกรดฟอสฟอริกมากกว่าบริเวณพื้นผิวภาคตัดขวางของถ่านทางปาล์มน้ำมัน ซึ่งการตรวจพร้อมรอยการทำปฏิกิริยาระหว่างสารกระตุ้นและผิวถ่านนี้ได้สอดคล้องกับปัญญา มนีจักร (2555) ซึ่งได้เตรียมถ่านกัมมันต์จากลูกหูกวาง โดยพบว่าผลจากการถ่ายภาพด้วยเทคนิค SEM นั้น สภาพพื้นผิวของถ่านกัมมันต์จากลูกหูกวาง เมื่อผ่านการกระตุ้นด้วยกรดซัลฟูริกมีรูพรุนมากกว่าถ่านคาร์บอโน๊ด และสอดคล้องกับ อรดี ฤทธิชัย และ ศศิธร มั่นเจริญ (2557) ซึ่งศึกษาการทำจัดสีอย้อมในน้ำทึบจากอุตสาหกรรมสิ่งทอด้วยถ่านกัมมันต์จากเปลือกปู พบร่วมเมื่อนำตัวอย่างไปศึกษาลักษณะสัณฐานวิทยาด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนชนิดส่องร้าดที่กำลังขยาย 5,000 เท่า พบร่วมถ่านกัมมันต์จากเปลือกปูที่ผ่านการกระตุ้นด้วยซิงค์คลอไรต์มีขนาดของรูพรุนกว้างขึ้นและยังมีจำนวนรูพรุนมากขึ้นด้วย และสอดคล้องกับ บรินทร เต็มยุารศิลป์ (2551) ซึ่งศึกษาถ่านกัมมันต์จากไม้ไผ่ตง และไผ่หมาจู พบร่วมลักษณะของพื้นผิวของถ่านไม้ไผ่ตง และไผ่หมาจู เมื่อผ่านการกระตุ้นด้วยกรดฟอสฟอริกแล้ว มีจำนวนรูพรุนมากขึ้น ซึ่งจำนวนรูพรุนที่เพิ่มขึ้นนั้นมีความสามารถในการดูดซับด้วย และสอดคล้องกับ Ozdemir และคณะ (2014) ซึ่งศึกษาการเตรียมถ่านกัมมันต์จากก้านอ่อนโดยใช้ซิงค์คลอไรต์เป็นตัวกระตุ้น พบร่วมจากการใช้กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนชนิดส่องร้าดตรวจสอบลักษณะพื้นผิวของก้านอ่อน และถ่านกัมมันต์ก้านอ่อนมีลักษณะที่แตกต่างกันอย่างชัดเจน โดยก้านอ่อนมีลักษณะพื้นผิวที่ค่อนข้างเรียบในระดับปานกลาง ในขณะที่ถ่านกัมมันต์ก้านอ่อนที่ถูกกระตุ้นด้วยซิงค์คลอไรต์มีลักษณะเป็นรูพรุนเล็ก ๆ และสอดคล้องกับ Ceyhan และคณะ (2013) ซึ่งศึกษาพื้นผิวและความพรุนจำเพาะของถ่านกัมมันต์โดยการใช้ชีวมวลที่ผ่านการไฟโรไรซิส 2 ขั้นตอนที่อุณหภูมิในการกระตุ้นต่ำ โดยทำการกระตุ้นต่ำเมล็ดมะกะรัสรเซีย (*Elaeasgnus angustifolia* seeds) ใช้ซิงค์คลอ-

โดยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนชนิดส่องกราด มีลักษณะผิวที่เปลี่ยนไป และมีผิวที่ไม่สม่ำเสมอ

2.2.3 การคูดซับโลหะหนักในน้ำบาดาลจากแหล่งน้ำในชุมชนบางเขี้ยด

จากการวิจัยที่พบว่าปริมาณของ Fe, Mn, Zn, Cu, Cd และ Pb ในตัวอย่างน้ำได้เพิ่มขึ้นหลังจากทดสอบการกรองผ่านกัมมันต์ทางปาล์มมีปริมาณเพิ่มขึ้น ทั้งนี้อาจเนื่องมาจากการระเหบของกิจกรรมทางการเกษตร เช่น การใช้ยาปฏิชีวนะและศัตรูพืช หรืออาจมาจากสภาพแวดล้อมในบริเวณนั้น ๆ หรือบริเวณใกล้เคียงทำให้ปาล์มน้ำมันมีโอกาสที่จะดูดโลหะเหล่านี้เข้ามา โดยดินในบริเวณที่ปลูกปาล์มก็อาจมีโลหะหนักปนเปื้อนอยู่ ซึ่ง Olafisoye และคณะ (2016) ได้ตรวจสอบโลหะหนักในดินบริเวณที่เพาะปลูกปาล์มน้ำมันในประเทศไทยในจังหวัดเชียงใหม่ พบว่า Fe, Mn, Zn, Cu, Cd และ Pb ที่พบในดินบริเวณเพาะปลูกปาล์มน้ำมันในช่วง 0.05-29.83 มิลลิกรัม/กิโลกรัม, 0.12-29.38 มิลลิกรัม/กิโลกรัม, 12.36-78.62 มิลลิกรัม/กิโลกรัม, 12.92-69.11 มิลลิกรัม/กิโลกรัม, 120-4260 ไมโครกรัม/กิโลกรัม และ 6840-13610 ไมโครกรัม/กิโลกรัม ตามลำดับ และในผลิตภัณฑ์จากปาล์มน้ำมันก็พบโลหะหนักจำพวกนี้อยู่ด้วย เช่น Nnorom และคณะ (2014) ตรวจสอบน้ำมันปาล์มในรัฐ Abia ทางตะวันออกเฉียงใต้ของประเทศไทยในจังหวัดเชียงใหม่ พบว่าในน้ำมันปาล์มมี Fe, Mn, Zn, Cu, Cd และ Pb ในปริมาณ 65-232 มิลลิกรัม/กิโลกรัม, 6.55-12.05 มิลลิกรัม/กิโลกรัม, 3.6-14.6 มิลลิกรัม/กิโลกรัม, 0.56-2.09 มิลลิกรัม/กิโลกรัม, 24-89 ไมโครกรัม/กิโลกรัม, และ 24-67 ไมโครกรัม/กิโลกรัม ตามลำดับ และ Adepoju และคณะ (2012) ทำการตรวจสอบโลหะในน้ำมันปาล์มแดงจำนวน 25 ตัวอย่าง ในประเทศไทยในจังหวัดเชียงใหม่ Cd และ Pb ในปริมาณ 25-55 และ 22.5-38.0 ไมโครกรัม/กิโลกรัม ตามลำดับ นอกจากนี้ การเกษตรชนิดอื่นก็พบการตกค้างของสารเคมีด้วยเช่นกัน เช่น สุจิตรา ชูเกิด และคณะ (2555) ทำการวิเคราะห์การตกค้างของสารเคมีก่อนและหลังการทำนา ซึ่งพบว่า หลังการทำนาในดินมีตะกั่ว สะสมอยู่ 924.80 ± 0.05 มิลลิกรัม/กิโลกรัม ซึ่งเป็นผลกระทบจากการใช้ปุ๋ยเคมี RN กัท บลีมพาก และคณะ (2558) วิเคราะห์การปนเปื้อนแอดเมียร์ในดินและการสะสมในผลผลิตข้าวบนพื้นที่ตำบลแม่ตาวและตำบลพระธาตุผาแดง อำเภอแม่สอด จังหวัดตาก โดยพบว่าปริมาณแอดเมียร์ในดินที่สกัดได้สูงสุดของพื้นที่ศึกษาเท่ากับ 46.87 มิลลิกรัม/กิโลกรัม และในผลผลิตข้าวพบปริมาณแอดเมียร์สะสมสูงสุดเท่ากับ 9.27 มิลลิกรัม/กิโลกรัม ซึ่งมีค่าสูงกว่ามาตรฐาน EU บุณฑริกา วรรณปะเขา และพรพิมล รัตพล (2555). ทำการศึกษาปริมาณโลหะหนักที่ตกค้างอยู่ในแปลงปลูกข้าวโพดฝักอ่อนในดินเค้มที่ใช้ปุ๋ยต่างชนิดกัน พบว่า ในตัวอย่างดินก่อนผสมปุ๋ยเคมี มีปริมาณตะกั่ว 0.100 มิลลิกรัม/กิโลกรัม หลังผสมปุ๋ยเคมีมีปริมาณตะกั่ว 0.128 มิลลิกรัม/กิโลกรัม เมื่อทำการเก็บเกี่ยวข้าวโพดแล้ว ไม่พบตะกั่วในดิน ในขณะที่ปริมาณของตะกั่วที่ตกค้างอยู่ในส่วนต่าง ๆ ของข้าวโพดฝักอ่อนในแปลงที่ผสมปุ๋ยเคมี พบว่า ส่วนของราก ลำต้น และใบมีตะกั่วปริมาณ 0.057, 0.061 และ 0.064 มิลลิกรัม/กิโลกรัม ตามลำดับ

3. ข้อเสนอแนะ

3.1 ข้อเสนอแนะในการนำไปใช้

ควรเลือกปาล์มน้ำมันที่คัดเลือกแบบเจาะจง และนำไปทดสอบการปนเปื้อนโลหะหนักก่อนการทดลองขั้นต่อไป

3.2 ข้อเสนอแนะในการทำวิจัยครั้งต่อไป

สำหรับการนำงานวิจัยขึ้นไปพัฒนา ต่อยอด ควรวิจัยเกี่ยวกับเกี่ยวความแตกต่างกันระหว่างถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันบริเวณพื้นที่หน้าตัด และถ่านกัมมันต์ทางปาล์มน้ำมันบริเวณด้านข้าง



บรรณานุกรม

เกศศิริ เหล่าวนิชระสุวรรณ (2554). การเตรียมและศึกษาถ่านกัมมันต์จากเปลือกและเมล็ดลินินจีโดยวิธีการกระตุนทางเคมี. วารสารวิชาการ มหาวิทยาลัยหอการค้าไทย. ปีที่ 31 ฉบับที่ 3, 83-102.

ฉลวย เสาวคนธ์, สุภัตราตรra สุขะ และ พงษ์ศักดิ์ อันทรงงาม. (2551). การผลิตถ่านกัมมันต์จากเปลือกมะม่วงหิมพานต์. (รายงานวิจัยฉบับสมบูรณ์). อุตรดิตถ์ : เครือข่ายการวิจัยภาคเหนือตอนล่าง.

ชลธิชา ประจักษ์สุตร์ และ ลักษมน คุบุญอารักษ์. (2554). การเตรียมถ่านกัมมันต์จากการแแพคค้วบด (รายงานโครงการ). ขอนแก่น: ภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยขอนแก่น.

ทรัพยากรน้ำบาดาล, กรม. (2551). การปรับปรุงคุณภาพน้ำบาดาล (รายงานวิชาการ ฉบับที่ กวน. 1/2551). กรุงเทพฯ : กองวิเคราะห์น้ำบาดาล กรมทรัพยากรน้ำบาดาล.

ทรัพยากรน้ำบาดาล, กรม. ความเป็นมาของน้ำบาดาล. ค้นเมื่อ 6 สิงหาคม 2557, จาก

<http://www.ilovegroundwater.com/content/history/2>

ชนกัท ปลื้มพา, จันทร์จรส วีรสาร, อรุณศิริ กำลัง และ รงชัย มาลา. (2558). การปนเปื้อนแอดเดคเมียมในดินและการสะสมในผลผลิตข้าวบนพื้นที่ตำบลแม่ตัวและตำบลพระธาตุผาแดง อำเภอแม่สอด จังหวัดตาก. วารสารเกษตรพระราช, 12 (1), 1 – 8.

ธรรมพงษ์ วิทิตศานต์. (2554). ถ่านกัมมันต์ การผลิตและการนำไปใช้ พิมพ์ครั้งที่ 2. กรุงเทพฯ : จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

บริหารงานวิจัยคุณน้ำทະเลสาบสงขลา, ศูนย์. ข่าวสารความรู้ : เขตลุ่มน้ำทະเลสาบสงขลา. ค้นเมื่อ 9 สิงหาคม 2557, จาก <http://www.slbpsu.com/blog/blog.asp?lang=&id=7>

บุณฑริกา วรรณปache และ พรพิมล รัตพลที. (2555). การศึกษาปริมาณโลหะหนักที่ตกค้างในแปลงปลูกข้าวโพดฝักอ่อนในดินเค็มที่ใช้ปุ๋ยต่างชนิดกัน. วารสารวิชาการมหาวิทยาลัยราชภัฏกาฬสินธุ์. 2 (1), 22 – 30.

ประยงค์ สุขเตชะพันธ์. (2554). ปาล์มน้ำมัน. พิมพ์ครั้งที่ 3. กรุงเทพฯ : เกษตรสยามบุ๊คส์.

ปรัชญา รัศมีรรมวงศ์, เรียบเรียง. (มปป.). ปาล์มน้ำมัน พืชพลังงานที่ยั่งยืนแห่งอนาคต. กรุงเทพฯ : สำนักพิมพ์เพชรภรรัต.

ปรินทร เต็มยุทธศิลป์. 2551. การเตรียมและการวิเคราะห์คุณลักษณะเฉพาะของถ่านกัมมันต์จากไผ่ตงและไผ่หมาจู. วิทยานิพนธ์วิทยาศาสตรมหาบัณฑิต, มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์.

ปริยาพา พานิชย์ และ พุทธิเดา ภูโอบ. (2556). การเตรียมถ่านกัมมันต์จากการปาล์ม (รายงานโครงการ). ขอนแก่น : หลักสูตรวิศวกรรมศาสตรบัณฑิตภาควิชาวิศวกรรมเคมีคณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยขอนแก่น.

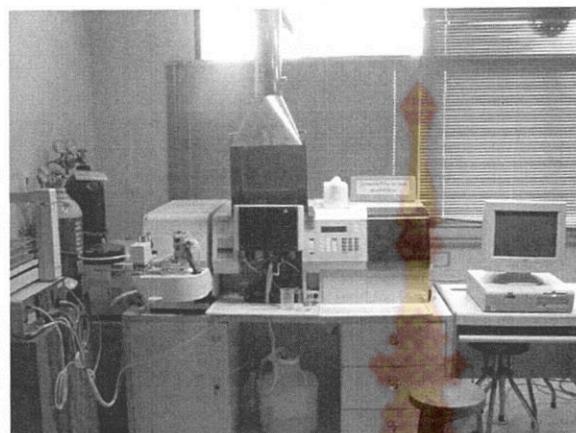
ปริยาพา พานิชย์ และ พุทธิเดา ภูโอบ. (2556) การเตรียมถ่านกัมมันต์จากการปาล์ม. รายงานงานโครงการภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์, มหาวิทยาลัยขอนแก่น.

- ปัญญา มณีจันทร์. (2555). การเตรียมถ่านกัมมันต์จากลูกหุ瓜ง. *วิชาการสมาคมสถาบันอุดมศึกษาเอกชนแห่งประเทศไทย*. ปีที่ 18 ฉบับที่ 1 พฤษภาคม 2555, 119-128.
- ปัญญา มณีจันทร์. (2556). การพัฒนาถ่านกัมมันต์จากลูกหุ瓜งเพื่อการดูดซับโครเมียม (III) ไออกอนจากน้ำเสียในการวิเคราะห์ค่า COD. *เอกสารการประชุมวิชาการมหาวิทยาลัยรังสิต ประจำปี 2556*, 4 เมษายน 2556.
- รัชฎาพร วัชรวิชานันท์ และกนกนันก วงศ์สุขสิน. (2555). การวิเคราะห์และปรับปรุงคุณภาพน้ำบาดาล เพื่อใช้ในโรงงานอุตสาหกรรมและการอุปโภคในเขตตำบลหนองบัวคลาและตำบลหนองรองระเวียง จังหวัดนครราชสีมา โดยใช้ถ่านกัมมันต์ที่ปรับปรุงพื้นผิวทางเคมี. *เอกสารการประชุมวิชาการ Graduate Research Conference 2012 KhonKaen University* 314-347.
- ราชกิจจำนำเบเกษ. (2551). ประกาศกระทรวงที่พยากรณ์ธรรมชาติและสิ่งแวดล้อม เรื่อง กำหนดหลักเกณฑ์และมาตรการในทางวิชาการสำหรับการป้องกันด้านสาธารณสุขและการป้องกัน ในเรื่องสิ่งแวดล้อมเป็นพิเศษ พ.ศ. 2551. เล่ม 125 ตอนพิเศษ 85 ง หน้า 15-18.
- รุจิรา ปันแก้ว. (2556). การผลิตและการเตรียมถ่านกัมมันต์จากชั้วโพดเพื่อใช้ในการดูดซับมีเนน (รายงานการวิจัย). *เพชรบูรณ์ :สาขาวิชาเคมี คณะวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีมหาวิทยาลัยราชภัฏเพชรบูรณ์.*
- สุจิตรา ชูเกิด, ทิพย์ทิวา สัมพันธมิตร และ วิชุดา เกตุใหม่. (2555). การตอกเคี้ยวของสารเคมีจากการทำนา. *เอกสารประชุมวิชาการ พะเยาวิจัย ครั้งที่ 1 "ปัญญาเพื่อความเข้มแข็งของมนุษย์"*, 12 -13 มกราคม 2555.
- อรดี ฤทธิชัย และ ศศิธร มั่นเจริญ. (2557). การกำจัดสิ่ย้อมในน้ำทึ้งจากอุตสาหกรรมสิ่งทอด้วยถ่านกัมมันต์จากเปลือกปู. *วารสารวิทยาศาสตร์บูรพา*. 19 (1), 131-140.
- อุราวรรณ อุ่นแก้ว และ อรุณ คงแก้ว. (2545). สารกรองน้ำเพื่อการบริโภคอุปโภค. *วารสารกรมวิทยาศาสตร์*, ปีที่ 50 ฉบับที่ 158 มกราคม 2545, 14-16.
- Aajish, L. G. and Thirumal, J. (2014). Preparation and characterization of activated carbon derived from waste materials and its application in the removal of fluoride from ground water. *Journal of Environmental Science, Toxicology and Food Technology*, Volume 8, Issue 5, 28-33.
- Adepoju-Bello, Osagiede SA and Oguntibeju OO. (2012). Evaluation of the Concentration of Some Toxic Metals in Dietary Red Palm Oil. *Bioanal Biomed*. Volume 4 (5), 092-095.
- Bola O. Olafisoye, Oluwafemi O. Oguntibeju and Otolorin A. Osibote. (2016) An Assessment of the Bioavailability of Metals in Soils on Oil Palm Plantations in Nigeria. *Pol. J. Environ. Stud.* Volume 25, No. 3, 1125-1140.
- Ceyhan, A. A., Sahin, O. Baytar, O. and Saka, C. (2013). Surface and porous characterization of activated carbon prepared from pyrolysis of biomass by

- two-stage procedure at low activation temperature and it's the adsorption of iodine. *Journal of Analytical and Applied Pyrolysis*, 104, 378-383.
- Khadijah, S. C. O., Fatimah, S. C. O. and Misnon, K. F. (2012).Utilization of sugarcane bagasse in the production of activated carbon for groundwater treatment.*International Journal of Engineering and Application Sciences*, December 2012. Vol. 1, No. 2, 76-85.
- Nnorom, I. C., J.E. Alagbaoso, U.H. Amaechi, C. Kanu and U. Ewuize. (2014) Determination of Beneficial and Toxic Metals in Fresh Palm Oil (*Elaeis guineensis* Jacq.) from South-Eastern Nigeria: Estimation of Dietary Intake Benefits and Risk. *Journal of Scientific Research & Reports*. Volume 3 (16). 2216-2226.
- Ozdemir, I., Sahin, M., Orhan, R. and Erdem, M. (2014). Preparation and characterization of activated carbon from grape stalk by zinc chloride activation. *Fuel Processing Technology*, 125 (2014), 200-206.



ภาคผนวก



ภาพประกอบ 28 เครื่อง Atomic Absorption Spectrometer (AAS)
ยี่ห้อ Perkin Elmer รุ่น AAnalyst100



ภาพประกอบ 29 กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนชนิดส่องกราด (SEM)
ยี่ห้อ JEOL รุ่น JSM-5800LV



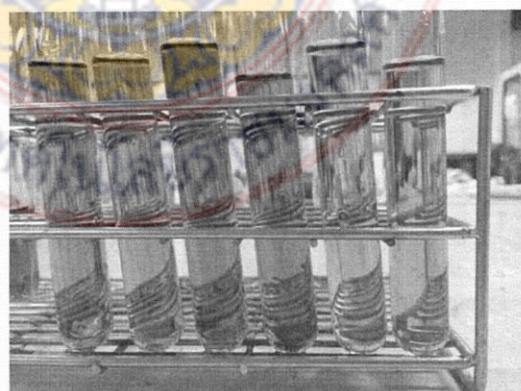
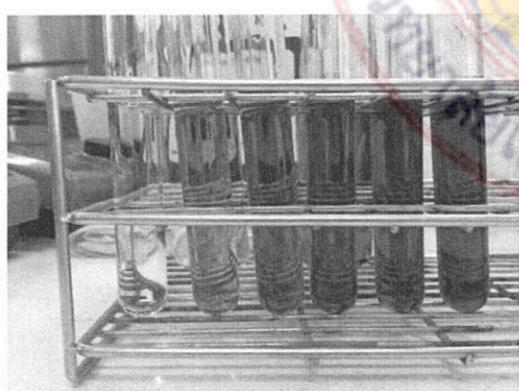
ภาพประกอบ 30 เครื่องยุววิชีเบิลสเปคโตโพมิเตอร์
ยี่ห้อ biochrom รุ่น Libra S22



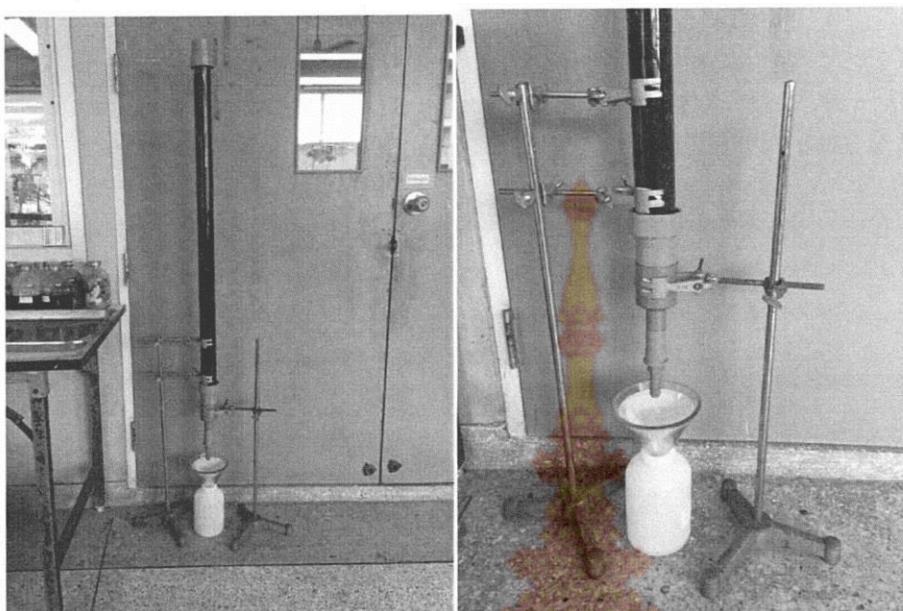
ภาพประกอบ 31 เครื่องเขย่าในแนราบ
ยี่ห้อ WiseShake รุ่น SHO-2D



ภาพประกอบ 32 การทดสอบประสิทธิภาพในการดูดซับไอโอดีนของถ่านตัวอย่าง



ภาพประกอบ 33 การทดสอบประสิทธิภาพในการดูดซับเมทิลีนบูลของถ่านตัวอย่าง



ภาพประกอบ 34 การทดสอบการกรองด้วยย่างน้ำจากชุมชนบางเขี้ยดโดยใช้ถ่านกัมมันต์เงื่อนไขกรดฟอสฟอริก 85% เวลากราดตื้น 6 ชั่วโมง อัตราส่วนถ่าน : กรด เท่ากับ 1 : 3

