

ผลของการเพาห์อุณหภูมิสูงที่มีต่อพันที่ค่าวของตัวเร่งปฏิกิริยานิกเกิล



นาย สุพจน์ พัฒน์

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาความหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตร์มหาบัณฑิต
ภาควิชาวิศวกรรมเคมี

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

พ.ศ. 2530

ISBN 974-568-433-3

ลิขสิทธิ์ของบัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

013071

1029305X

EFFECT OF CALCINATION ON SURFACE AREA OF NICKEL CATALYST

Mr. Supoj Patanasri

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements

for the Degree of Master of Engineering

Department of Chemical Engineering

Graduate School

Chulalongkorn University

1987

หัวข้อวิทยานิพนธ์ ผลของการเพาท์อุณหภูมิสูงที่มีต่อสัมผัสของตัวเร่งปฏิกิริยานิกเกิล

โดย นาย สุจันทร์ พัฒนศรี

ภาควิชา วิศวกรรมเคมี

อาจารย์ที่ปรึกษา รองศาสตราจารย์ ดร. ปิยะสาร ประเสริฐธรรม



บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้นับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วนหนึ่ง
ของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญามหาบัณฑิต

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์

.....
(ศาสตราจารย์ ดร.ถาวร วัชราภัย)

.....
(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.ชัยฤทธิ์ สัตย蚜ประเสริฐ)

.....
(รองศาสตราจารย์ ดร.ปิยะสาร ประเสริฐธรรม)

.....
(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.อุร้า ปานเจริญ)

.....
(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.ศศิธร บุญ-หลง)

.....
(อาจารย์ ดร.จรัญญา พิชิตกุล)

สุพจน์ พัฒศรี : ผลของการเผาที่อุณหภูมิสูงที่มีต่อพื้นที่ผิวของตัวเร่งปฏิกิริยานิกเกิล (EFFECT OF CALCINATION ON SURFACE AREA OF NICKEL CATALYST) อ.ที่ปรึกษา : รศ.ดร. ปิยะสาร ประเสริฐธรรม, 133 หน้า.

ในการศึกษานี้ได้เตรียมตัวเร่งปฏิกิริยานิกเกิล 8% โดยนำnickel oxide ซึ่งแบ่งเป็นตัวรองรับอะลูมินาที่มีพื้นที่ผิวทั้งหมด 8.1, 32.2, 67.4 และ 342.5 ตาราง เมตรต่อกรัม ตามลำดับ หลังจากทำการเผาที่อุณหภูมิสูงภายใต้ภาวะต่าง ๆ พบว่า ชุดของ 8% Ni บนตัวรองรับอะลูมินาที่มีพื้นที่ผิวทั้งหมด 8.1 ตาราง เมตรต่อกรัม จะให้พื้นที่ผิวส่วนที่ว่องไวต่อปฏิกิริยาสูงสุด คือ 0.70 ตาราง เมตร ต่อกรัม เมื่อทำการเผาที่อุณหภูมิ 300°C ด้วยอัตราเร็ว 15°C ต่อนาที และทึบไว้เป็นเวลา 1 ชั่วโมง ส่วนชุดของ 8% Ni บนตัวรองรับอะลูมินาที่มีพื้นที่ผิวทั้งหมด 32.2, 67.4 และ 342.5 ตาราง เมตรต่อกรัมนั้นจะให้พื้นที่ผิวส่วนที่ว่องไวต่อปฏิกิริยาสูงสุด คือ 1.87, 3.76 และ 7.81 ตาราง เมตรต่อกรัม ตามลำดับ เมื่อทำการเผาที่อุณหภูมิ 300°C ด้วยอัตราเร็ว 10°C ต่อนาที และทึบไว้เป็นเวลา 1 ชั่วโมง จากการทดสอบการอัตราการรวมตัว เนื่องจากความร้อนของตัวเร่งปฏิกิริยา 8% Ni บนตัวรองรับอะลูมินาทั้ง 4 ชุด ที่อุณหภูมิ 300°C พบว่า ชุดของ 8% Ni บนตัวรองรับอะลูมินาที่มีพื้นที่ผิวทั้งหมด 8.1 ตาราง เมตรต่อกรัม จะมีอันดับของสมการเท่ากับ 7 และมีค่าคงที่ของการรวมตัว เนื่องจากความร้อนเท่ากับ $0.28 \text{ เมตร}^{-12} \text{ กรัม}^6$ ชั่วโมง $^{-1}$ ส่วนชุดของ 8% Ni บนตัวรองรับอะลูมินาที่มีพื้นที่ผิวทั้งหมด 32.2, 67.4 และ 342.5 ตาราง เมตรต่อกรัมจะมีอันดับของสมการเท่ากับ 6, 4, 2 และมีค่าคงที่ของการรวมตัว เนื่องจากความร้อนเท่ากับ $1.66 \times 10^{-3} \text{ เมตร}^{-10} \text{ กรัม}^5 \text{ ชั่วโมง}^{-1}$, $6.35 \times 10^{-4} \text{ เมตร}^{-6} \text{ กรัม}^3 \text{ ชั่วโมง}^{-1}$ และ $4.17 \times 10^{-3} \text{ เมตร}^{-2} \text{ กรัม} \text{ ชั่วโมง}^{-1}$ ตามลำดับ

ภาควิชา วิศวกรรมเคมี
สาขาวิชา วิศวกรรมเคมี
ปีการศึกษา 2530

ลายมือชื่อนิสิต รพี พ.
ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษา ดร. ดร. พ.

SUPOJ PATANASRI : EFFECT OF CALCINATION ON SURFACE AREA OF NICKEL CATALYST. THESIS ADVISOR : ASSO. PROF. PIYASAN PRASERTHDAM, Dr. Ing. 133 PP.

Nickel catalysts were prepared by dry impregnation of nickel nitrate on alumina support having 4 different BET area of 8.1, 32.2, 67.4 and 342.5 square metre per gram in 8% of nickel on alumina. Those catalysts then were calcined at various calcination temperature, heating rate and maintain period. From the experiments, the nickel catalyst on 8.1 square metre per gram of alumina calcined at 300°C with heating rate 15°C/minute and maintain for 1 hour was found to possess the largest active surface area of 0.70 square metre per gram with the 7th order of sintering rate equation having sintering rate constant, at 300°C, of $0.28 \text{ metre}^{-12} \text{ gram}^{-6} \text{ hour}^{11}$. The others on 32.2, 67.4 and 342.5 square metre per gram of alumina calcined at 300°C with heating rate 10°C/minute and maintain for 1 hour were found to possess the largest active surface area of 1.87, 3.76, 7.81 square metre per gram with the 6th, 4th, 2nd order of sintering rate equation having sintering rate constant, at 300°C, of $1.66 \times 10^{-3} \text{ metre}^{-10} \text{ gram}^{-5} \text{ hour}^{-1}$, $6.35 \times 10^{-2} \text{ metre}^{-8} \text{ gram}^{-4} \text{ hour}^{-1}$ and $4.17 \times 10^{-1} \text{ metre}^{-6} \text{ gram}^{-2} \text{ hour}^{-1}$ respectively.

ภาควิชา อุตสาหกรรมเคมี
สาขาวิชา อุตสาหกรรมเคมี
ปีการศึกษา 2530

ลายมือชื่อนิสิต สุวัฒน์ ธรรม
ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษา ดร. ประจวบ



๙

กิตติกรรมประกาศ

ข้าพเจ้าขอขอบพระคุณรองศาสตราจารย์ ดร. ปิยะสาร ประเสริฐธรรม ที่ได้ความ
คุณและช่วยเหลือ ให้คำแนะนำนำร่องในการวิจัยนี้ เสร็จสมบูรณ์ และได้รับขอขอบพระคุณอาจารย์
คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์ทุกท่าน ที่ช่วยแนะนำให้งานนี้เสร็จสมบูรณ์ยิ่งขึ้น ขอกราบคารวะ
คุณพ่อคุณแม่ที่ได้ให้กำลังใจและให้ความสนับสนุนด้านการเงินตลอดมา ขอขอบ คุณเพื่อนร่วม
งานในห้องปฏิบัติการคณะพาลีชีส และเพื่อนนิสิตปริญญาโททุก ๆ ท่านที่ได้ให้ความช่วยเหลือ
ความสะดวกต่อการทำงานบางประการ

สำหรับทุนอุดหนุนการทำวิทยานิพนธ์ครั้งนี้ได้รับจากบัดบีติวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหา
วิทยาลัย จึงได้รับขอขอบพระคุณไว้ ณ โอกาสสืดท้าย

สุพจน์ พัฒนศรี

ภาควิชาวิศวกรรมเคมี
คณะวิศวกรรมศาสตร์
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

2530



บทคัดย่อภาษาไทย.....	๗
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ.....	๗
กิตติกรรมประกาศ.....	๘
รายการตารางประกอบ.....	๙
รายการรูปประกอบ.....	๙
บทที่	
1 บทนำ.....	1
1.1 วัตถุประสงค์ของการวิจัย.....	3
1.2 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับจากการวิจัย.....	3
2 ทฤษฎีการเตรียมตัวเร่งปฏิริยา.....	5
2.1 การเตรียมตัวเร่งปฏิริยาวิธีพันธ์.....	6
2.2 กรรมวิธีหลังจากการเตรียมตัวเร่งปฏิริยา.....	13
2.3 ตัวรองรับ.....	17
2.4 ไพรโมเตอร์.....	18
2.5 ตัวเร่งปฏิริยาแบบโลหะเกาบนตัวรองรับ.....	20
2.6 การรวมตัวของตัวเร่งปฏิริยานেื่องจากความร้อน	21
3 คุณสมบัติทางภาพของตัวเร่งปฏิริยา.....	27
3.1 การวัดพื้นที่.....	27
3.2 การหาปริมาตรของรูพรุนหรือช่องว่างของรูพรุน.....	38
3.3 การแจกแจงขนาดของรูพรุน.....	38
3.4 การแจกแจงขนาดของตัวเร่งปฏิริยา.....	42
4 เครื่องมือทดลองและหลักการ.....	44
4.1 เครื่องมือสำหรับเตรียมตัวเร่งปฏิริยาโดยวิธีขับ.....	44
4.2 เครื่องมือสำหรับเพาท์อุณหภูมิสูง.....	44

หน้า

4.3 เครื่องมือสำหรับทดสอบคุณสมบัติทางกายภาพของตัวเร่งปฏิกิริยา.....	48
5 วิธีการทดลอง และผลการทดลอง.....	54
5.1 วิธีการทดลอง.....	54
5.2 ผลการทดลอง.....	59 *
6 สูตรผลการทดลองและอภิปราย.....	82
6.1 สูตรผลการทดลอง.....	82
6.2 อภิปราย.....	83
เอกสารอ้างอิง.....	87
ภาคผนวก.....	92
หัวท้ายทางวิชาการ.....	129
ประวัติผู้เขียน.....	131

รายการตารางประกอบ

ตารางที่	หน้า
2.1 ความแตกต่างระหว่างตัวเร่งปฏิกิริยาเอกพันธ์ และตัวเร่งปฏิกิริยาไวอิชพันธ์ ..	5
2.2 ความคันคาพิลารีของตัวรองรับต่างชนิดกัน.....	9
2.3 ข้อได้เปรียบเสียเปรียบของการเตรียมตัวเร่งปฏิกิริยาแบบขับ และแบบทดสอบ.....	13
2.4 คุณสมบัติของตัวรองรับ.....	17
2.5 ตัวรองรับแบ่งตามคุณสมบัติที่เป็นเบส กรด กลาง ครึ่งกรดครึ่งเบส และจุดหลอมเหลว.....	19
2.6 ตัวรองรับแบ่งตามฟื้นฟู.....	19
3.1 การหาฟื้นฟูของตัวเร่งปฏิกิริยาโดยวิธีต่าง ๆ	35
3.2 ความหนาของชั้นหินกุศลชั้นบนสารไม่มีรูพรุนกับค่า P/P_0	41
3.3 Tyler Standard sieve series (TSSS).....	43
5.1 การหาปริมาตรของรูพรุนของตัวรองรับอะลูมีนา.....	59
5.2 ผลการวิเคราะห์ปริมาณของนิกเกิลบนตัวรองรับอะลูมีนาด้วย เครื่องอะตอมมิกแบบชั้น.....	60
5.3 คุณสมบัติของตัวรองรับ CS-303 ของบริษัทญี่ในเต็คกาตาลิส.....	60
5.4 คุณสมบัติของตัวรองรับ SA-3323 ของบริษัทนอร์ตัน.....	62
5.5 คุณสมบัติของตัวรองรับ KNH 2 ของบริษัทชูมิโตโน.....	63
5.6 คุณสมบัติของตัวรองรับ KNH 3 ของบริษัทชูมิโตโน.....	64
5.7 ผลของการเผาหินอุณหภูมิสูงที่มีต่อฟันที่ฟันหักหงaskของตัวรองรับอะลูมีนา	65
5.8 ผลของการเผาหินอุณหภูมิที่ใช้ในการเผาที่มีต่อฟันที่ฟันหักหงaskของตัวเร่งปฏิกิริยานิกเกิล	66
5.9 ผลของการเพิ่มอุณหภูมิในการเผาที่มีต่อฟันที่ฟันหักหงaskของตัวเร่งปฏิกิริยา นิกเกิล	68

ตารางที่

หน้า

5.10 ผลของระยะเวลาที่คงไว้ ณ อุณหภูมินในการเผาที่มีต่อพื้นที่ผิวของ ตัวเร่งปฏิกิริยานิกเกิล	69
5.11 ผลของขนาดพื้นที่ผิวทั้งหมดของตัวรองรับอะลูมินาที่มีต่อระดับของ การเกิดการรวมตัวเนื่องจากความร้อนภายในช่วงอุณหภูมินในการเผา ที่ศึกษา	70
5.12 ผลของขนาดพื้นที่ผิวทั้งหมดของตัวรองรับอะลูมินาที่มีต่อระดับของ การเกิดการรวมตัวเนื่องจากความร้อนภายในช่วงอัตราการเพิ่ม อุณหภูมินในการเผาที่ศึกษา	71
5.13 ผลของขนาดพื้นที่ผิวทั้งหมดของตัวรองรับอะลูมินาที่มีต่อระดับของ การเกิดการรวมตัวเนื่องจากความร้อนภายในช่วงระยะเวลาที่คงไว้ ณ อุณหภูมินในการเผาที่ศึกษา	72
5.14 ผลการทดสอบอัตราการรวมตัวเนื่องจากความร้อนของตัวเร่ง ปฏิกิริยานิกเกิล ตามโน้มถ่วงของรักตน์และพัลเวอร์เมเชอร์	73
5.15 ผลการวิเคราะห์ด้วยเอกสารเรย์ดิฟเฟรคชัน	73
5.16 ภาวะการวิเคราะห์หาพื้นที่ผิวของโลหะบนตัวเร่งปฏิกิริยาต่าง ๆ ด้วยเครื่องแก๊สโคมาราโนกราฟี	74
ก.4.1 ข้อมูลแสดงการลดลงของพื้นที่ผิวของตัวเร่งปฏิกิริยานิกเกิลบนตัวรองรับ ^๑ อะลูมินา CS-303 เมื่อทำการเผาที่อุณหภูมิ 300 °ช และทิ้งไว้ ที่เวลาต่าง ๆ	96
ก.4.2 ข้อมูลแสดงการลดลงของพื้นที่ผิวของตัวเร่งปฏิกิริยานิกเกิลบนตัวรองรับ ^๑ อะลูมินา SA-3232 เมื่อทำการเผาที่อุณหภูมิ 300 °ช และทิ้งไว้ ที่เวลาต่าง ๆ	97
ก.4.3 ข้อมูลแสดงการลดลงของพื้นที่ผิวของตัวเร่งปฏิกิริยานิกเกิลบนตัวรองรับ ^๑ อะลูมินา KNH 2 เมื่อทำการเผาที่อุณหภูมิ 300 °ช และทิ้งไว้ ที่เวลาต่าง ๆ	98

ตารางที่

หน้า

ก.4.4 ข้อมูลแสดงการลดลงของพื้นที่ผิวของตัวเร่งปฏิกิริยานิกเกิลบนตัวรองรับ อะลูมินา KNH 3 เมื่อทำการเผาที่อุณหภูมิ 300°ช และทิ้งไว้ ที่เวลาค้าง ๆ	100
--	-----

รายการรูปประกอบ

รูปที่	หน้า
2.1 แสดงพฤติกรรมการดูดซับเกลือโลหะที่พร่องกระจายเข้าไปในรูพรุนของตัวเร่งปฏิกิริยา	7
2.2 แสดงการดูดซับของกรดคลอโรพาตินิกบันตัวรองรับ Columbia Carbon และ Chi-Alumina ที่อุณหภูมิห้อง.....	10
2.3 แสดงภาพหักขวางของหัวรองรับที่มีรูพรุนขนาดต่างกันก่อนและหลังการระเหย...	11
2.4 อินชิพลของตัวรองรับที่มีผลต่อการรีดักซ์ เมื่อทำการเผาที่อุณหภูมิสูงที่ 538 ช. มาก่อน.....	16
2.5 อินชิพลของตัวรองรับที่มีผลต่อการรีดักซ์ เมื่อทำการเผาที่อุณหภูมิสูงที่ 732 ช. มาก่อน.....	16
2.6 แสดงลักษณะการเกิดการรวมตัวเนื่องจากความร้อน.....	23
2.7 แสดงถึงวิธีการหาดัชนีมิเลอ.....	26
2.8 ระยะ (100), (110), (111) ซึ่งสมมติว่าเป็นระยะของผลึกโลหะเหล็กของปฏิกิริยาการสังเคราะห์แอมโมเนีย.....	26
3.1 BDDT'S FIVE TYPES OF ADSORPTION ISOTHERMS	28
3.2 แสดงขั้นของโมเลกุลที่ดูดซับ.....	30
3.3 แสดงรูปภายในตัวเร่งปฏิกิริยา.....	37
4.1 เครื่องมือสำหรับเตรียมตัวเร่งปฏิกิริยาโดยวิธีซับ	44
4.2 เครื่องมือสำหรับเผาที่อุณหภูมิสูง	46
4.3 ภาชนะเครื่องมือสำหรับเผาที่อุณหภูมิสูง	47
4.4 เครื่องมือวัดอัตราการไหลแบบพองแก๊ส	47
4.5 เครื่องมือสำหรับทำพื้นที่ผิวแบบเบท	48
4.6 ภาชนะเครื่องมือสำหรับวิเคราะห์ทำพื้นที่ผิวแบบเบท	49
4.7 ภาชนะสำหรับบรรจุตัวเร่งปฏิกิริยา	50

4.8 แสดงเครื่องมือสำหรับหานื้นที่ผิวโลหะแบบการคุณขึ้นทางเคมีของแก๊ส การบอนมอนนอกไซต์	51
4.9 เครื่องมือสำหรับหาปริมาตรของรูพุนของตัวรองรับ	52
4.10 ภาพถ่ายเครื่องมือสำหรับหานื้นที่ผิวโลหะแบบการคุณขึ้นทางเคมีของ แก๊สการบอนมอนนอกไซต์	53
4.11 เครื่องมือสแกนนิ่ง อิเลคตรอน ไมโครสโคป	53
5.1 แสดงลักษณะของการเผาท่ออุณหภูมิสูงที่เหมาะสมของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูมินา CS-303	76
5.2 แสดงลักษณะของการเผาท่ออุณหภูมิสูงที่เหมาะสมของตัวเร่งปฏิกิริยา 8% Ni บนตัวรองรับอะลูมินา SA-3232, KNH 2 และ KNH 3	77
5.3 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างอุณหภูมิในการเผากับหานื้นที่ผิวส่วนที่ว่องไวต่อ ^{ปฏิกิริยาของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni ที่ผ่านการเผาด้วยอัตราเร็ว 10 °ช ต่อนาทีและทึบไว้เป็นเวลา 1 ชั่วโมง}	78
5.4 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างอัตราการเพิ่มอุณหภูมิกับ หานื้นที่ผิวส่วนที่ว่องไวต่อ ^{ปฏิกิริยาของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni ที่ผ่านการเผาท่ออุณหภูมิ 300 °ช และทึบไว้เป็นเวลา 1 ชั่วโมง}	79
5.5 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างเวลาที่คงไว้ ณ อุณหภูมิในการเผา กับหานื้นที่ผิว ส่วนที่ว่องไวต่อปฏิกิริยาของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni ที่ผ่านการเผาท่ออุณหภูมิ 300 °ช ทิ้ยอัตราเร็ว 15 °ช ต่อนาที สำหรับตัวรองรับแบบ CS-303 และ 10 °ช ต่อนาที สำหรับตัวรองรับแบบ SA-3232, KNH 2, KNH 3. . .	80
5.6 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างขนาดของพื้นที่หักหง้ามของตัวรองรับกับระดับ ของการเกิดการรวมตัวเนื่องจากความร้อนของตัวเร่งปฏิกิริยา อันเนื่องจาก การเพรค่าอุณหภูมิในการเผา, อัตราการเพิ่มอุณหภูมิ และระยะเวลาที่คงไว้ ณ อุณหภูมิในการเผาภายในช่วงที่ศึกษา	81

ก.4.1 ทดสอบความสัมพันธ์ของ $\log [S^{-6} - S_0^{-6}]$ และ $\log \bar{t}$ ของ 8% Ni บนตัวรองรับอะลูмин่า CS - 303	101
ก.4.2 ทดสอบความสัมพันธ์ของ $\log [S^{-5} - S_0^{-5}]$ และ $\log \bar{t}$ ของ 8% Ni บนตัวรองรับอะลูмин่า SA - 3232	102
ก.4.3 ทดสอบความสัมพันธ์ของ $\log [S^{-3} - S_0^{-3}]$ และ $\log \bar{t}$ ของ 8% Ni บนตัวรองรับอะลูмин่า KNH 2	103
ก.4.4 ทดสอบความสัมพันธ์ของ $\log [\frac{1}{S} - \frac{1}{S_0}]$ และ $\log \bar{t}$ ของ 8% Ni บนตัวรองรับอะลูмин่า KNH 3	104
ก.5.1 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคทรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูмин่า CS-303 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 300 °ช	105
ก.5.2 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคทรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูмин่า CS-303 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 400 °ช	106
ก.5.3 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคทรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูмин่า CS-303 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 500 °ช	107
ก.5.4 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคทรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูмин่า CS-303 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 600 °ช	108
ก.5.5 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคทรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูмин่า CS-303 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 700 °ช	109
ก.5.6 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคทรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูмин่า SA-3232 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 300 °ช	110
ก.5.7 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคทรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูмин่า SA-3232 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 400 °ช	111
ก.5.8 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคทรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูмин่า SA-3232 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 500 °ช	112
ก.5.9 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคทรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูмин่า SA-3232 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 600 °ช	113

ก.5.10 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคตรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูมินา SA-3232 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 700 °ช ...	114
ก.5.11 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคตรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูมินา KNH 2 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 300 °ช	115
ก.5.12 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคตรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูมินา KNH 2 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 400 °ช	116
ก.5.13 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคตรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูมินา KNH 2 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 500 °ช	117
ก.5.14 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคตรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูมินา KNH 2 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 600 °ช	118
ก.5.15 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคตรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูมินา KNH 2 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 700 °ช	119
ก.5.16 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคตรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูมินา KNH 3 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 300 °ช	120
ก.5.17 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคตรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูมินา KNH 3 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 400 °ช	121
ก.5.18 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคตรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูมินา KNH 3 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 500 °ช	122
ก.5.19 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคตรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูมินา KNH 3 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 600 °ช	123
ก.5.20 ภาพถ่ายสแกนนิ่งอีเลคตรอน กำลังขยาย 1,500 เท่า ของตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูมินา KNH 3 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 700 °ช	124
ก.6.1 แสดงโครงมาโทแกรมที่ได้จากการวิเคราะห์หาพื้นที่ผิวโลหะโดยวิธีการ คุณขบทางเคมีของแก๊สคาร์บอนมอนอกไซด์บนตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni บนตัวรองรับอะลูมินา CS-303 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 300 °ช ตัวอย่างตราเร็ว 15 ช ต่อนาที และทั้งไว้เป็นเวลา 1 ชั่วโมง	125

- ก.6.2 แสดงromaโค้ดแกรมที่ได้จากการวิเคราะห์หาฟื้นที่ผิวโลหะโดยวิธีการ
คูณขั้บทางเคมีของแก๊สคาร์บอนมอนอกไซด์บนตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni
บนตัวรองรับอะลูมินา SA-3232 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 300 °ช
ทั้งยอคตราเร็ว 10 °ช ต่อนาที และทิ้งไว้เป็นเวลา 1 ชั่วโมง 126
- ก.6.3 แสดงromaโค้ดแกรมที่ได้จากการวิเคราะห์หาฟื้นที่ผิวโลหะโดยวิธีการ
คูณขั้บทางเคมีของแก๊สคาร์บอนมอนอกไซด์บนตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni
บนตัวรองรับอะลูมินา KNH 2 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 300 °ช
ทั้งยอคตราเร็ว 10 °ช ต่อนาทีและทิ้งไว้เป็นเวลา 1 ชั่วโมง 127
- ก.6.4 แสดงromaโค้ดแกรมที่ได้จากการวิเคราะห์หาฟื้นที่ผิวโลหะโดยวิธีการ
คูณขั้บทางเคมีของแก๊สคาร์บอนมอนอกไซด์บนตัวเร่งปฏิกิริยา 8%Ni
บนตัวรองรับอะลูมินา KNH 3ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 300 °ช
ทั้งยอคตราเร็ว 10 °ช ต่อนาทีและทิ้งไว้เป็นเวลา 1 ชั่วโมง 128